



Città di RIVAROLO C.SE

Città metropolitana di TORINO

OGGETTO:



Finanziato
dall'Unione europea
NextGenerationEU

PROGETTO ESECUTIVO

LAVORI DI "REALIZZAZIONE DI NUOVA MENSA PRESSO LA SCUOLA PRIMARIA SILVIO CALIGARIS IN FRAZIONE ARGENTERA" – AVVISO PUBBLICO PROT. N. 48038 DEL 2 DICEMBRE 2021, FONDI PNRR, MISSIONE 4 – ISTRUZIONE E RICERCA – COMPONENTE 1 – POTENZIAMENTO DELL'OFFERTA DEI SERVIZI DI ISTRUZIONE: DAGLI ASILI NIDO ALLE UNIVERSITÀ – INVESTIMENTO 1.2 "PIANO DI ESTENSIONE DEL TEMPO PIENO E MENSE". OPERA FINANZIATA DALL'UNIONE EUROPEA – NEXT GENERATION EU (APPLICAZIONE C.A.M. AI SENSI DEL D.M. 23 GIUGNO 2022 – "DNSH", DI CUI ALLA CIRCOLARE MEF DEL 30 SETTEMBRE 2021 N. 32 + s.m.i.)
CUP: E95E22000120001 – C.U.I.: 01413960012

RELAZIONE E TABULATI DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

COMMITTENTE: Città di RIVAROLO C.se

**RESPONSABILE
PROCEDIMENTO:** Arch. ANDREOL Arturo

RELAZIONE: E.4R

DATA: Maggio 2023

R.T.P.: Ing. GOZZI Christian
Via Santa Barbara n. 9 – Cuorgnè (TO)
349/2542685 – christian.gozzi@ingpec.eu

Ing. ROSTAGNO Alida
Via Stazione n. 35 – Salassa (TO)
339/5474138 – alida.rostagno@ingpec.eu

Ing. MARCHIÒ Guglielmo
Via Cesare Battisti n. 17 – Asti (AT)
333/8199939 – alab@pec.studioalab.it

Geom. AIMONETTO Alice
Strada Statale 460 n. 2/1 – Sparone (TO)
345/1211797 – alice.aimonetto@geopec.it

PROGETTISTA:



Ing. Gozzi Christian
Via Santa Barbara, 9 - 10082 Cuorgnè (TO)
Cell. 349.2542685 – christian.gozzi@ingpec.eu
www.christiangozzi.it - ing@christiangozzi.it



RELAZIONE DI CALCOLO DELLE STRUTTURE

Oggetto: PROGETTO ESECUTIVO

LAVORI DI “REALIZZAZIONE DI NUOVA MENSA PRESSO LA SCUOLA PRIMARIA SILVIO CALIGARIS IN FRAZIONE ARGENTERA” – CUP: E95E22000120001 – AVVISO PUBBLICO PROT. N. 48038 DEL 2 DICEMBRE 2021, FONDI PNRR, MISSIONE 4 – ISTRUZIONE E RICERCA – COMPONENTE 1 – POTENZIAMENTO DELL’OFFERTA DEI SERVIZI DI ISTRUZIONE: DAGLI ASILI NIDO ALLE UNIVERSITÀ – INVESTIMENTO 1.2 “PIANO DI ESTENSIONE DEL TEMPO PIENO E MENSE”. OPERA FINANZIATA DALL’UNIONE EUROPEA – NEXT GENERATION EU

Committente: Città di RIVAROLO C.SE

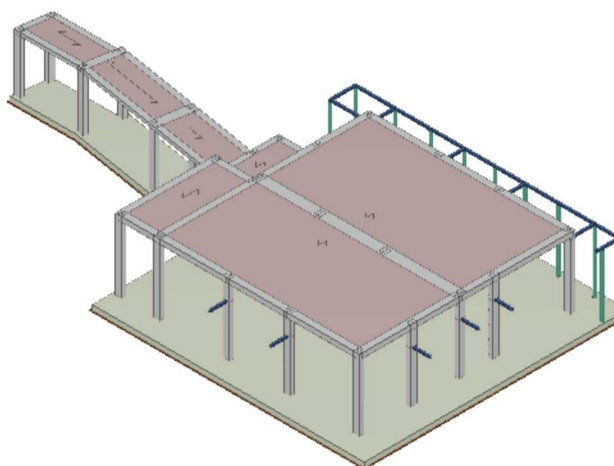
Responsabile

del procedimento: Arch. ANDREOL Arturo

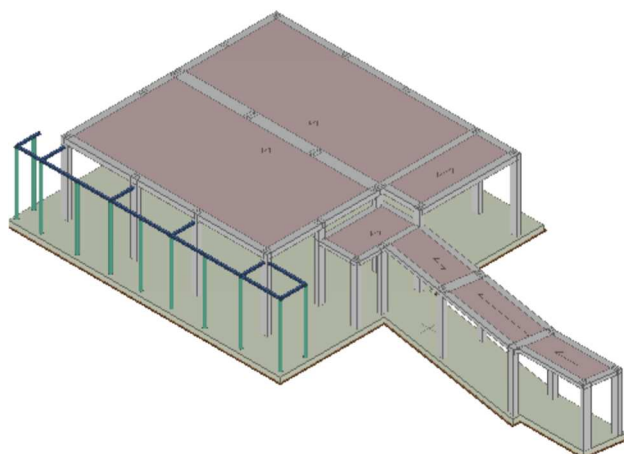
1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL’OPERA

La presente relazione riguarda un nuovo fabbricato adibito a mensa presso il polo scolastico Silvio Caligaris in Frazione Argentera. Il nuovo edificio sarà indipendente dal punto di vista strutturale dalla scuola esistente e sarà costituito da fondazioni superficiali a platea in c.a., strutture in elevazione a pilastri in c.a., solai misti in latero cemento 16+4 cm per il corridoio di collegamento e 25+5 cm per il fabbricato principale. Sono inoltre stati inseriti nel modello di calcolo le azioni derivanti dal portico e dai tetti esterni valutati con struttura in carpenteria metallica, previsti da realizzare in altro progetto e con altri fondi da parte della Stazione Appaltante. Per maggiori dettagli si rimanda agli altri elaborati di progetto.

Vista 1



Vista 2



2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G.U. 21 dicembre 1971 n. 321)

"Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica".

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G.U. 21 marzo 1974 n. 76)

"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche".

Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018 (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8)

"Aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nelle seguenti norme:

Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP. (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 - Suppl. Ord. n. 5)

Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

Eurocodice 3 - "Progettazione delle strutture in acciaio" - EN 1993-1-1.

3 - MATERIALI IMPIEGATI E RESISTENZE DI CALCOLO

Tutti i materiali strutturali impiegati devono essere muniti di marcatura "CE", ed essere conformi alle prescrizioni del "REGOLAMENTO (UE) N. 305/2011 DEL PARLAMENTO EUROPEO E DEL CONSIGLIO del 9 marzo 2011", in merito ai prodotti da costruzione.

Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

N _{id}	γ_k	α_T, i	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ_c	Caratteristiche calcestruzzo armato				
											f _{cd}	f _{ctd}	f _{ctm}	N	n Ac
	[N/mm ²]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
C25/30_B450C - (C25/30)															
001	25,000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	002

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
γ _k	Peso specifico.														
α _{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.														
E	Modulo elastico normale.														
G	Modulo elastico tangenziale.														
C _{Erid}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E·C _{Erid}].														
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).														
R _{ck}	Resistenza caratteristica cubica.														
R _{cm}	Resistenza media cubica.														
%R _{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}														
γ _c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.														
f _{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.														
f _{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.														
f _{cfm}	Resistenza media a trazione per flessione.														
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.														

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio																	
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	Stz	LMT	f _{yk}	f _{tk}	f _{yd}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SL} V	γ _{M3,SL} E	γ _{M7} NCnt	Cnt
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,00001 0	210.00 0	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-
S235 - Acciaio per Profilati - (S235)																	
003	78.500	0,00001 2	210.00 0	80.769	P	40 80	235,00 215,00	360,00 360,00	223,81 204,76	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ _k	Peso specifico.
α _{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT	Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f _{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento
f _{tk}	Resistenza caratteristica a rottura
f _{yd}	Resistenza di calcolo
f _{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ _s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ _{M1}	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ _{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ _{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ _{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ _{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

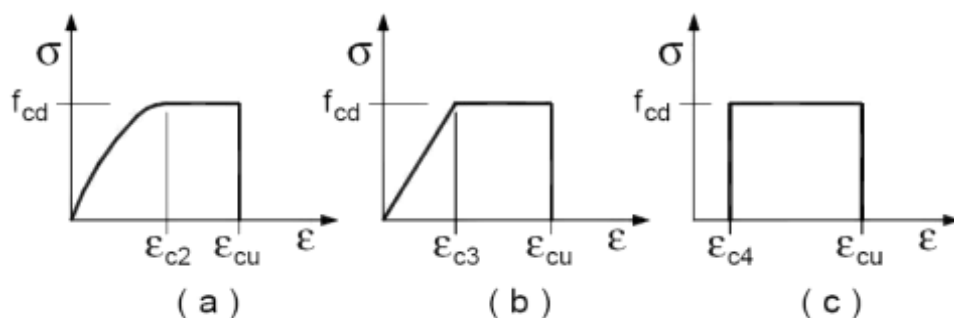
Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ _{d,amm} [N/mm ²]
C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL	Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
σ _{d,amm}	Tensione ammissibile per la verifica.

I valori dei parametri caratteristici dei suddetti materiali sono riportati anche nei "*Tabulati di calcolo*", nella relativa sezione.

I diagrammi costitutivi degli elementi in calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2.1 del D.M. 2018; in particolare per le verifiche effettuate a pressoflessione retta e pressoflessione deviata è adottato il modello (a) riportato nella seguente figura.



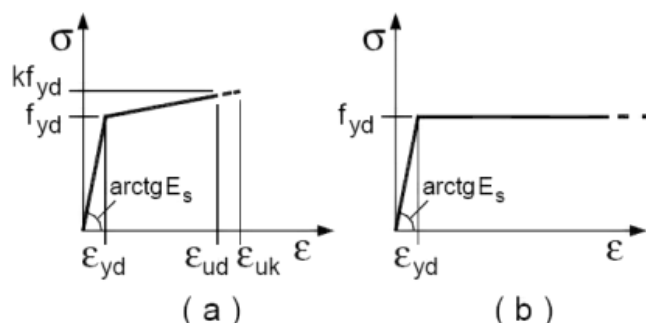
Diagrammi di calcolo tensione/deformazione del calcestruzzo.

I valori di deformazione assunti sono:

$$\varepsilon_{c2} = 0,0020;$$

$$\varepsilon_{cu2} = 0,0035.$$

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2.2 del D.M. 2018; in particolare è adottato il modello elastico perfettamente plastico tipo (b) rappresentato nella figura sulla destra. La resistenza di calcolo è data da f_{yk}/γ_s . Il coefficiente di sicurezza γ_s si assume pari a 1,15.



4 - TERRENO DI FONDAZIONE

Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato (Tab. 3.2.II D.M. 2018)

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	<i>Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi</i> caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	<i>Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti</i> , caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	<i>Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti</i> con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	<i>Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti</i> , con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	<i>Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D</i> , con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, è stato classificato di categoria **B [B - Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti]**. Si rimanda alla relazione geologica redatta dal Geologo Dott. Gelci Paolo.

Le costanti di sottofondo (alla Winkler) del terreno sono state corrette secondo la seguente espressione:

$$K = c \cdot K_1;$$

dove:

K_1 = costante di Winkler del terreno riferita alla piastra standard di lato $b = 30$ cm;

c = coefficiente di correzione, funzione del comportamento del terreno e della particolare geometria degli elementi di fondazione. Nel caso di "Riduzione Automatica" è dato dalle successive espressioni (Rif. *Evaluation of coefficients of subgrade reaction K. Terzaghi, 1955 p. 315*):

$$c = \left[\frac{(B + b)}{2 \cdot B} \right]^2 \quad \text{per terreni incoerenti}$$

$$c = \left(\frac{L/B + 0,5}{1,5 \cdot L/B} \right) \cdot \frac{b}{B}$$

per terreni coerenti

Essendo:

b = 0,30 m, dimensione della piastra standard;

L = lato maggiore della fondazione;

B = lato minore della fondazione.

Nel caso di stratigrafia la costante di sottofondo utilizzata nel calcolo delle **sollecitazioni** è quella del terreno a contatto con la fondazione, mentre nel calcolo dei **cedimenti** la costante di sottofondo utilizzata è calcolata come media pesata delle costanti di sottofondo presenti nel volume significativo della fondazione.

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei "Tabulati di calcolo", nella relativa sezione. Per ulteriori dettagli si rimanda alle relazioni geologica e geotecnica.

5 - ANALISI DEI CARICHI

Un'accurata valutazione dei carichi è un requisito imprescindibile di una corretta progettazione, in particolare per le costruzioni realizzate in zona sismica. Essa, infatti, è fondamentale ai fini della determinazione delle forze sismiche, in quanto incide sulla valutazione delle masse e dei periodi propri della struttura dai quali dipendono i valori delle accelerazioni (ordinate degli spettri di progetto).

La valutazione dei carichi e dei sovraccarichi è stata effettuata in accordo con le disposizioni del punto 3.1 del **D.M. 2018**. In particolare, è stato fatto utile riferimento alle Tabelle 3.1.I e 3.1.II del D.M. 2018, per i pesi propri dei materiali e per la quantificazione e classificazione dei sovraccarichi, rispettivamente.

La valutazione dei carichi permanenti è effettuata sulle dimensioni definitive.

Le analisi effettuate, corredate da dettagliate descrizioni, oltre che nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione, sono di seguito riportate:

ANALISI CARICHI

Analisi carichi										
N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
001	S	Platea	Scuole	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sovraccarico permanente	3.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
002	S	LatCem Cop.non acc. H30	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 30 cm (25+5)	3.700	Sovraccarico permanente	3.000	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	1.350
003	S	LatCem Cop.non acc. H20	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Sovraccarico permanente	2.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	1.350

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.

T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.

PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

6 - VALUTAZIONE DELL'AZIONE SISMICA

L'azione sismica è stata valutata in conformità alle indicazioni riportate al §3.2 del D.M. 2018.

In particolare il procedimento per la definizione degli spettri di progetto per i vari Stati Limite per cui sono state effettuate le verifiche è stato il seguente:

- definizione della Vita Nominale e della Classe d'Uso della struttura, il cui uso combinato ha portato alla definizione del Periodo di Riferimento dell'azione sismica;
- individuazione, tramite latitudine e longitudine, dei parametri sismici di base a_g , F_0 e T^*_c per tutti e quattro gli Stati Limite previsti (SLO, SLD, SLV e SLC); l'individuazione è stata effettuata interpolando tra i 4 punti più vicini al punto di riferimento dell'edificio;
- determinazione dei coefficienti di amplificazione stratigrafica e topografica;

- calcolo del periodo T_c corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello Spettro.

I dati così calcolati sono stati utilizzati per determinare gli Spettri di Progetto nelle verifiche agli Stati Limite considerate.

Si riportano di seguito le coordinate geografiche del sito rispetto al Datum **ED50**:

Latitudine	Longitudine	Altitudine
[°]	[°]	[m]
45.294697	7.727341	271

6.1 Verifiche di regolarità

Sia per la scelta del metodo di calcolo, sia per la valutazione del fattore di comportamento adottato, deve essere effettuato il controllo della regolarità della struttura.

La tabella seguente riepiloga, per la struttura in esame, le condizioni di regolarità in pianta ed in altezza soddisfatte.

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	SI
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	SI
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	SI
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	SI
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	SI

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ , spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato).

Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione.

La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
REGOLARE	REGOLARE

6.2 Classe di duttilità

La classe di duttilità è rappresentativa della capacità dell'edificio di dissipare energia in campo anelastico per azioni cicliche ripetute.

Le deformazioni anelastiche devono essere distribuite nel maggior numero di elementi duttili, in particolare le travi, salvaguardando in tal modo i pilastri e soprattutto i nodi travi pilastro che sono gli elementi più fragili.

Il D.M. 2018 definisce due tipi di comportamento strutturale:

- comportamento strutturale non-dissipativo;
- comportamento strutturale dissipativo.

Per strutture con comportamento strutturale dissipativo si distinguono due livelli di Capacità Dissipativa o Classi

di Duttilità (CD).

- CD "A" (Alta);
- CD "B" (Media).

La differenza tra le due classi risiede nell'entità delle plasticizzazioni cui ci si riconduce in fase di progettazione; per ambedue le classi, onde assicurare alla struttura un comportamento dissipativo e duttile evitando rotture fragili e la formazione di meccanismi instabili imprevedibili, si fa ricorso ai procedimenti tipici della gerarchia delle resistenze.

La struttura in esame è stata progettata in classe di duttilità **"MEDIA" (CD"B")**.

6.3 Spettri di Progetto per S.L.U. e S.L.D.

L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **4**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria B**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

Stato Limite	a_g/g	F_0	Parametri di pericolosità sismica					
			T^*_c [s]	C_c	T_B [s]	T_c [s]	T_D [s]	S_s
SLO	0.0268	2.620	0.197	1.52	0.100	0.300	1.707	1.20
SLD	0.0318	2.660	0.220	1.49	0.109	0.328	1.727	1.20
SLV	0.0560	2.764	0.297	1.40	0.139	0.417	1.824	1.20
SLC	0.0649	2.839	0.300	1.40	0.140	0.420	1.860	1.20

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione (a_g) al suolo (dipendente dalla classificazione sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Comportamento (q).

Il Fattore di comportamento q è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** (S_T) pari a **1.00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "*Tabulati di calcolo*" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati utilizzati i seguenti valori:

Stato Limite di Danno

Fattore di Comportamento (q_x) per sisma orizzontale in direzione X: **1.00**;
 Fattore di Comportamento (q_y) per sisma orizzontale in direzione Y: **1.00**;
 Fattore di Comportamento (q_z) per sisma verticale: **1.00** (se richiesto).

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Comportamento (q_x) per sisma orizzontale in direzione X: **3.300** ;
 Fattore di Comportamento (q_y) per sisma orizzontale in direzione Y: **3.300** ;
 Fattore di Comportamento (q_z) per sisma verticale: **1.50** (se richiesto).

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di comportamento per il sisma orizzontale:

Tipologia (§7.4.3.2 D.M. 2018)	Dir. X	Dir. Y
	A telaio, miste equivalenti a telaio	A telaio, miste equivalenti a telaio
Tipologia strutturale	con più campate	con più campate
α_u/α_1	1.1	1.1
k_w	-	-
q_0	3.300	3.300
k_R	1.00	

Il fattore di comportamento è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del §7.3.1 del D.M. 2018:

$$q = q_0 \cdot k_R;$$

dove:

k_w è il coefficiente che riflette la modalità di collasso prevalente in sistemi strutturali con pareti.

q_0 è il valore massimo del fattore di comportamento che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione. **NOTA:** il valore proposto di q_0 è già ridotto dell'eventuale coefficiente k_w ;

k_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

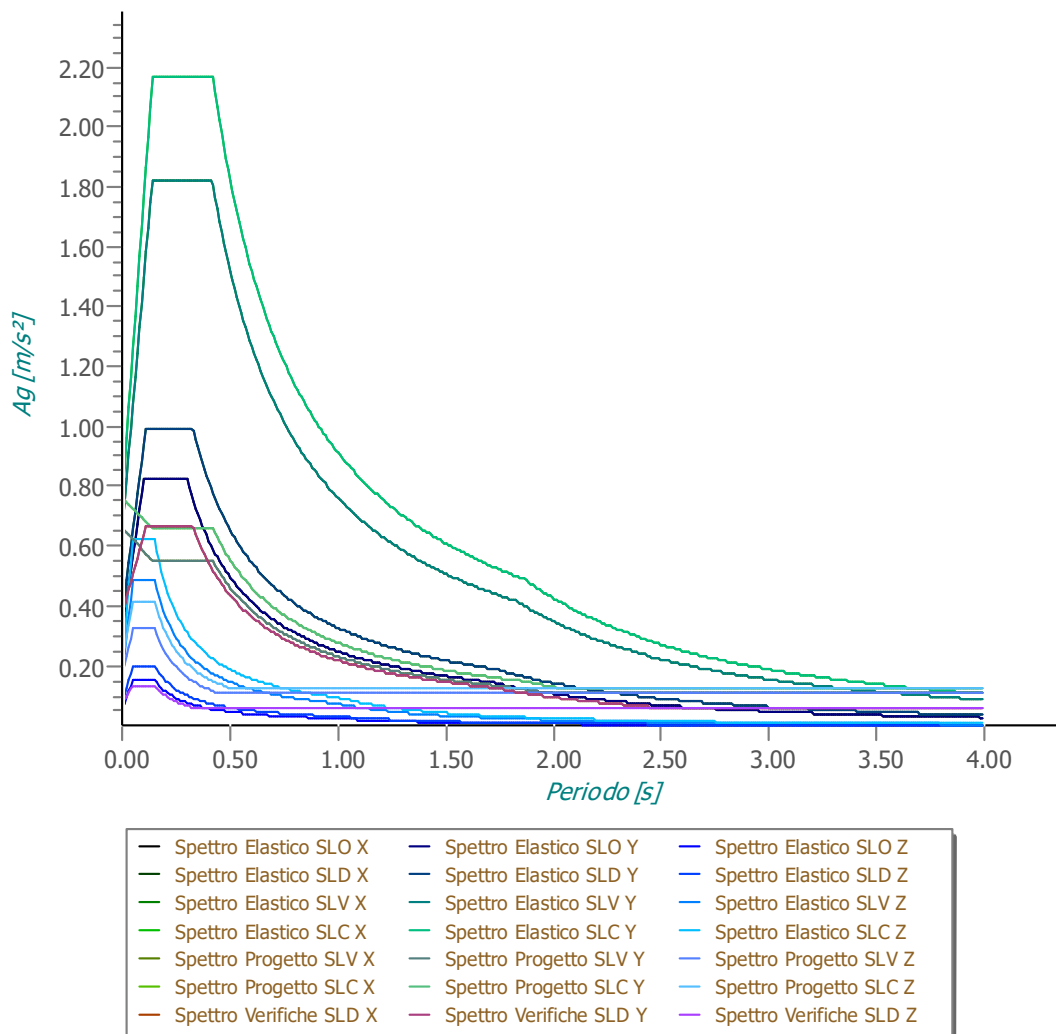
N.B.1: Per le costruzioni **regolari in pianta**, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto α_u/α_1 , per esso possono essere adottati i valori indicati nel §7.4.3.2 del D.M. 2018 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni **non regolari in pianta**, si possono adottare valori di α_u/α_1 pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

Valori massimi del valore di base q_0 del fattore di comportamento allo SLV per costruzioni di calcestruzzo (§ 7.4.3.2 D.M. 2018)(cfr. Tabella 7.3.II D.M. 2018)

Tipologia strutturale	q_0	
	CD "A"	CD "B"
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste (v. §7.4.3.1)	4,5 α_u/α_1	3,0 α_u/α_1
Strutture a pareti non accoppiate (v. §7.4.3.1)	4,0 α_u/α_1	3,0
Strutture deformabili torsionalmente (v. §7.4.3.1)	3,0	2,0
Strutture a pendolo inverso (v. §7.4.3.1)	2,0	1,5
Strutture a pendolo inverso intelaiate monopiano (v. §7.4.3.1)	3,5	2,5

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.

Grafico degli Spettri di Risposta



6.4 Metodo di Analisi

Il calcolo delle azioni sismiche è stato eseguito in analisi dinamica modale, considerando il comportamento della struttura in regime elastico lineare.

Il numero di **modi di vibrazione** considerato (**15**) ha consentito, nelle varie condizioni, di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	99.76
salvaguardia della vita	Y	99.75
salvaguardia della vita	Z	100.00
salvaguardia della vita	Torsionale	-

Per valutare la risposta massima complessiva di una generica caratteristica E, conseguente alla sovrapposizione dei modi, si è utilizzata una tecnica di combinazione probabilistica definita CQC (*Complete Quadratic Combination - Combinazione Quadratica Completa*):

$$E = \sqrt{\sum_{i,j=1,n} \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j} \quad \rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot (1 + \beta_{ij}) \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij})^2} \quad \beta_{ij} = \frac{T_j}{T_i}$$

dove:

- n è il numero di modi di vibrazione considerati;
- ξ è il coefficiente di smorzamento viscoso equivalente espresso in percentuale;
- β_{ij} è il rapporto tra le frequenze di ciascuna coppia i-j di modi di vibrazione.

Le sollecitazioni derivanti da tali azioni sono state composte poi con quelle derivanti da carichi verticali, orizzontali non sismici secondo le varie combinazioni di carico probabilistiche. Il calcolo è stato effettuato mediante un programma agli elementi finiti le cui caratteristiche verranno descritte nel seguito.

Il calcolo degli effetti dell'azione sismica è stato eseguito con riferimento alla struttura spaziale, tenendo cioè conto degli elementi interagenti fra loro secondo l'effettiva realizzazione escludendo i tamponamenti. Non ci sono approssimazioni su tetti inclinati, piani sfalsati o scale, solette, pareti irrigidenti e nuclei.

Si è tenuto conto delle deformabilità taglianti e flessionali degli elementi monodimensionali; muri, pareti, setti, solette sono stati correttamente schematizzati tramite elementi finiti a tre/quattro nodi con comportamento a guscio (sia a piastra che a lastra).

Sono stati considerati sei gradi di libertà per nodo; in ogni nodo della struttura sono state applicate le forze sismiche derivanti dalle masse circostanti.

Le sollecitazioni derivanti da tali forze sono state poi combinate con quelle derivanti dagli altri carichi come prima specificato.

6.5 Valutazione degli spostamenti

Gli spostamenti d_E della struttura sotto l'azione sismica di progetto allo SLV sono stati ottenuti moltiplicando per il fattore μ_d i valori d_{Ee} ottenuti dall'analisi lineare, dinamica o statica, secondo l'espressione seguente:

$$d_E = \pm \mu_d \cdot d_{Ee}$$

dove

$$\begin{aligned} \mu_d &= q & \text{se } T_1 \geq T_C; \\ \mu_d &= 1 + (q-1) \cdot T_C / T_1 & \text{se } T_1 < T_C. \end{aligned}$$

In ogni caso $\mu_d \leq 5q - 4$.

6.6 Combinazione delle componenti dell'azione sismica

Le azioni orizzontali dovute al sisma sulla struttura vengono convenzionalmente determinate come agenti separatamente in due direzioni tra loro ortogonali prefissate. In generale, però, le componenti orizzontali del sisma devono essere considerate come agenti simultaneamente. A tale scopo, la combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30 E_{EdY}$$

$$E_{EdY} \pm 0,30 E_{EdX}$$

dove:

E_{EdX} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale X scelto della struttura;

E_{EdY} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale Y scelto della struttura.

L'azione sismica verticale deve essere considerata in presenza di: elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, elementi pressoché orizzontali precompressi, elementi a sbalzo pressoché orizzontali con luce maggiore di 5 m, travi che sostengono colonne, strutture isolate.

La combinazione della componente verticale del sisma, qualora portata in conto, con quelle orizzontali è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali e verticali del sisma sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY} \pm 0,30E_{EdZ}$$

$$E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdZ}$$

$$E_{EdZ} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY}$$

dove:

E_{EdX} e E_{EdY} sono gli effetti dell'azione sismica nelle direzioni orizzontali prima definite;

E_{EdZ} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione della componente verticale dell'azione sismica di progetto.

6.7 Eccentricità accidentali

Per valutare le eccentricità accidentali, previste in aggiunta all'eccentricità effettiva sono state considerate condizioni di carico aggiuntive ottenute applicando l'azione sismica nelle posizioni del centro di massa di ogni piano ottenute traslando gli stessi, in ogni direzione considerata, di una distanza pari a +/- 5% della dimensione massima del piano in direzione perpendicolare all'azione sismica. Si noti che la distanza precedente, nel caso di distribuzione degli elementi non strutturali fortemente irregolare in pianta, viene raddoppiata ai sensi del § 7.2.3 del D.M. 2018.

7 - AZIONI SULLA STRUTTURA

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico degli stati limite secondo le indicazioni del D.M. 2018. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, ecc.).

I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste.

Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa).

Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

7.1 Stato Limite di Salvaguardia della Vita

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come consentito dalle norme vigenti.

Per gli stati limite ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_{G1} G_1 + \gamma_{G2} G_2 + \gamma_P P + \gamma_{Q1} Q_{K1} + \gamma_{Q2} \psi_{02} Q_{K2} + \gamma_{Q3} \psi_{03} Q_{K3} + \dots \quad (1)$$

dove:

- G_1 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente; forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno); forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
- G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- Q azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare

sensibilmente diversi fra loro nel tempo:

- di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura;
- di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;

Q_{ki} rappresenta il valore caratteristico della i -esima azione variabile;

γ_{gr} , γ_{qr} , γ_p coefficienti parziali come definiti nella Tab. 2.6.I del D.M. 2018;

ψ_{0i} sono i coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le **304 combinazioni** risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base (Q_{k1} nella formula precedente).

I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;

G_1 rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;

G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;

P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;

ψ_{2i} coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i ;

Q_{ki} valore caratteristico dell'azione variabile Q_i .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella seguente tabella:

Categoria/Azione	ψ_{2i}
Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,3
Categoria B - Uffici	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,6
Categoria E - Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	0,8
Categoria F - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,6
Categoria G - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,3
Categoria H - Coperture	0,0
Categoria I - Coperture praticabili	*
Categoria K - Coperture per usi speciali (impianti, eliporti, ...)	*
Vento	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,2
Variazioni termiche	0,0
* "Da valutarsi caso per caso"	

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 definiti nella Tab. 6.2.I del D.M. 2018.

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella Tab. 6.2.II del D.M. 2018.

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della Tab. 6.4.I del D.M. 2018 per le fondazioni superficiali.

Si è quindi provveduto a progettare le armature di ogni elemento strutturale per ciascuno dei valori ottenuti secondo le modalità precedentemente illustrate. Nella sezione relativa alle verifiche dei "*Tabulati di calcolo*" in allegato sono riportati, per brevità, i valori della sollecitazione relativi alla combinazione cui corrisponde il minimo valore del coefficiente di sicurezza.

7.2 Stato Limite di Danno

L'azione sismica, ottenuta dallo spettro di progetto per lo Stato Limite di Danno, è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

- E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
- G₁ rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- G₂ rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- ψ_{2i} coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i;
- Q_{ki} valore caratteristico dell'azione variabile Q_i.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella tabella di cui allo SLV.

7.3 Stati Limite di Esercizio

Allo Stato Limite di Esercizio le sollecitazioni con cui sono state semiprogettate le aste in c.a. sono state ricavate applicando le formule riportate nel D.M. 2018 al §2.5.3. Per le verifiche agli stati limite di esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

rara	frequente	quasi permanente
$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{0i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$

dove:

- G_{kj}: valore caratteristico della j-esima azione permanente;
- P_{kh}: valore caratteristico della h-esima deformazione impressa;
- Q_{ki}: valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
- Q_{ki}: valore caratteristico della i-esima azione variabile;
- ψ_{0i} : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
- ψ_{1i} : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
- ψ_{2i} : coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

Ai coefficienti ψ_{0i} , ψ_{1i} , ψ_{2i} sono attribuiti i seguenti valori:

Azione	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
Categoria A – Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B – Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C – Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D – Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H – Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico accidentale è stata considerata sollecitazione di base [Q_{k1} nella formula (1)], con ciò dando origine a tanti valori

combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc...) sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazioni e fessurazione).

Negli allegati "*Tabulati Di Calcolo*" sono riportanti i coefficienti relativi alle combinazioni di calcolo generate relativamente alle combinazioni di azioni "**Quasi Permanente**" (1), "**Frequente**" (7) e "**Rara**" (20).

Nelle sezioni relative alle verifiche allo SLE dei citati tabulati, inoltre, sono riportati i valori delle sollecitazioni relativi alle combinazioni che hanno originato i risultati più gravosi.

7.4 Azione del Vento

L'applicazione dell'azione del vento sulla struttura si articola in due fasi:

1. calcolo della pressione Normale e Tangenziale lungo l'altezza dell'edificio;
2. trasformazione delle pressioni in forze (lineari/concentrate) sugli elementi (strutturali/non strutturali) dell'edificio.

Per maggiori dettagli si rimanda ai tabulati di calcolo.

7.4.1 Applicazione delle forze sulla struttura

Per ogni superficie esposta all'azione del vento si individua la posizione del baricentro e in corrispondenza di esso, dal diagramma delle pressioni dell'edificio, si ricava la pressione per unità di superficie.

Per gli elementi **strutturali** la pressione è trasformata in:

- forze lineari per i beam (*pilastri e travi*);
- forze nodali per le shell (*pareti, muri e solette*).

Per gli elementi **non strutturali** (*tamponature, solai e balconi*) la forza totale (pressione nel baricentro x superficie) viene divisa per il perimetro in modo da ottenere una forza per unità di lunghezza che viene applicata sugli elementi strutturali confinanti.

7.5 Azione della Neve

Il carico da neve è stato calcolato seguendo le prescrizioni del §3.4 del D.M. 2018 e le integrazioni della Circolare 2019 n. 7. Il carico da neve, calcolato come di seguito riportato, è stato combinato con le altre azioni variabili definite al §2.5.3, ed utilizzando i coefficienti di combinazione della Tabella 2.5.I del D.M. 2018. Il carico da neve superficiale da applicare sulle coperture è stato stimato utilizzando la relazione [cfr. §3.4.1 D.M. 2018]:

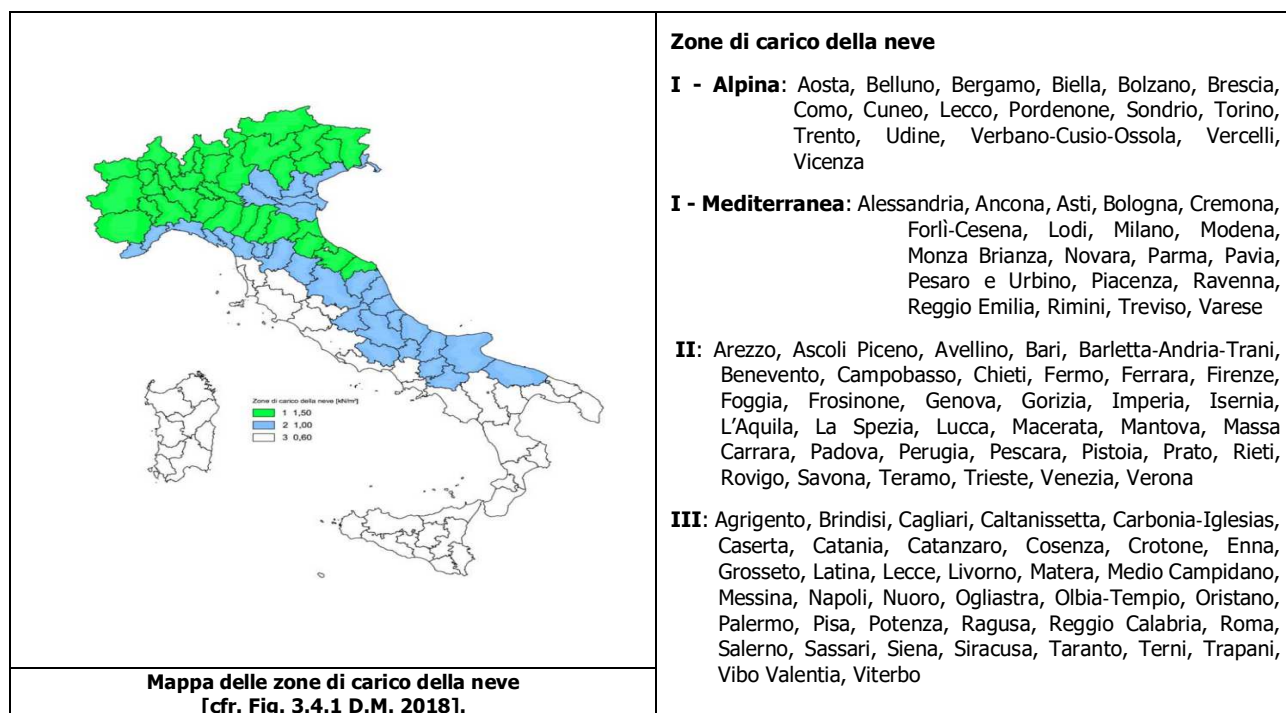
$$q_s = q_{sk} \cdot \mu_i \cdot C_E \cdot C_t$$

dove:

- q_{sk} è il valore di riferimento del carico della neve al suolo, in [kN/m²]. Tale valore è calcolato in base alla posizione ed all'altitudine (a_s) secondo quanto indicato alla seguente tabella;

Valori di riferimento del carico della neve al suolo, q_{sk} (cfr. §3.4.2 D.M. 2018)

Zona	$a_s \leq 200$ m	$a_s > 200$ m
I – Alpina	$q_{sk} = 1,50$ kN/m ²	$q_{sk} = 1,39 [1 + (a_s/728)^2]$ kN/m ²
I – Mediterranea	$q_{sk} = 1,50$ kN/m ²	$q_{sk} = 1,35 [1 + (a_s/602)^2]$ kN/m ²
II	$q_{sk} = 1,00$ kN/m ²	$q_{sk} = 0,85 [1 + (a_s/481)^2]$ kN/m ²
III	$q_{sk} = 0,60$ kN/m ²	$q_{sk} = 0,51 [1 + (a_s/481)^2]$ kN/m ²



- μ_i è il coefficiente di forma della copertura, funzione dell'inclinazione della falda (α) e della sua morfologia (vedi tabelle seguenti);

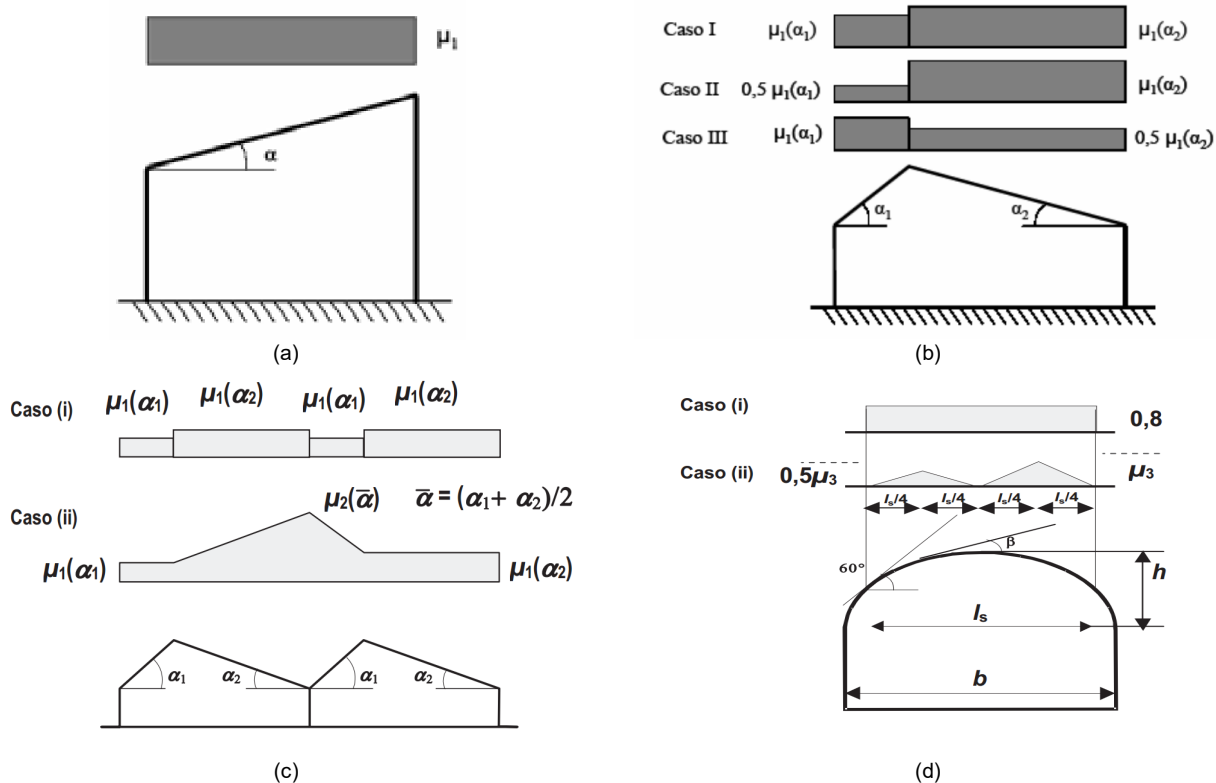
Valori dei coefficienti di forma per falde piane (cfr. Tab. 3.4.II D.M. 2018 e Tab. C3.4.I Circolare 2019 n. 7)

Coefficiente di forma	$0^\circ \leq \alpha \leq 30^\circ$	$30^\circ < \alpha < 60^\circ$	$\alpha \geq 60^\circ$
μ_1	0,8	$0,8 \cdot (60 - \alpha) / 30$	0,0
μ_2	$0,8 + 0,8 \cdot \alpha / 30$	1,6	-

Valori dei coefficienti di forma per coperture cilindriche (cfr. §C3.4.3.3.1 Circolare 2019 n. 7)

Angolo di tangenza delle coperture cilindriche, β	Coefficiente di forma, μ_3
per $\beta > 60^\circ$	$\mu_3 = 0$
per $\beta \leq 60^\circ$	$\mu_3 = 0,2 + 10 h / b \leq 2,0$

I coefficienti di forma definiti nelle tabelle precedenti sono stati utilizzati per la scelta delle combinazioni di carico da neve indicate nelle seguenti figure.



Coefficienti di forma e relative combinazioni di carico per la neve: (a) coperture ad una falda [cfr. 3.4.5.2 D.M. 2018], (b) coperture a due falde [cfr. 3.4.5.3 D.M. 2018], (c) coperture a più falde [cfr. C3.4.3.3 Circolare 2019 n. 7], (d) coperture cilindriche [cfr. C3.4.3.3.1 Circolare 2019 n. 7].

- C_E è il coefficiente di esposizione, funzione della topografia del sito (si veda la seguente tabella);

Valori di C_E per diverse classi di esposizione (cfr. Tab. 3.4.I D.M. 2018)

Topografia	Descrizione	C_E
Battuta dai venti	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti	0,9
Normale	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi	1,0
Riparata	Aree in cui la costruzione considerata è sensibilmente più bassa del circostante terreno o circondata da costruzioni o alberi più alti	1,1

- C_t è il coefficiente termico, cautelativamente posto pari ad 1 (cfr. §3.4.4 D.M. 2018).

Per maggiori dettagli si rimanda ai tabulati di calcolo.

8 - CODICE DI CALCOLO IMPIEGATO

8.1 Denominazione

Nome del Software	EdiLus
Versione	usBIM(a) [64bit]
Caratteristiche del Software	Software per il calcolo di strutture agli elementi finiti per Windows
Numero di serie	88101270
Intestatario Licenza	GOZZI ing. CHRISTIAN
Produzione e Distribuzione	ACCA software S.p.A. Contrada Rosole 13 83043 BAGNOLI IRPINO (AV) - Italy Tel. 0827/69504 r.a. - Fax 0827/601235 e-mail: info@acca.it - Internet: www.acca.it

8.2 Sintesi delle funzionalità generali

Il pacchetto consente di modellare la struttura, di effettuare il dimensionamento e le verifiche di tutti gli elementi strutturali e di generare gli elaborati grafici esecutivi.

È una procedura integrata dotata di tutte le funzionalità necessarie per consentire il calcolo completo di una struttura mediante il metodo degli elementi finiti (FEM); la modellazione della struttura è realizzata tramite elementi Beam (travi e pilastri) e Shell (platee, pareti, solette, setti, travi-parete).

L'input della struttura avviene per oggetti (travi, pilastri, solai, solette, pareti, etc.) in un ambiente grafico integrato; il modello di calcolo agli elementi finiti, che può essere visualizzato in qualsiasi momento in una apposita finestra, viene generato dinamicamente dal software.

Apposite funzioni consentono la creazione e la manutenzione di archivi Sezioni, Materiali e Carichi; tali archivi sono generali, nel senso che sono creati una tantum e sono pronti per ogni calcolo, potendoli comunque integrare/modificare in ogni momento.

L'utente non può modificare il codice ma soltanto eseguire delle scelte come:

- definire i vincoli di estremità per ciascuna asta (vincoli interni) e gli eventuali vincoli nei nodi (vincoli esterni);
- modificare i parametri necessari alla definizione dell'azione sismica;
- definire condizioni di carico;
- definire gli impalcati come rigidi o meno.

Il programma è dotato di un manuale tecnico ed operativo. L'assistenza è effettuata direttamente dalla casa produttrice, mediante linea telefonica o e-mail.

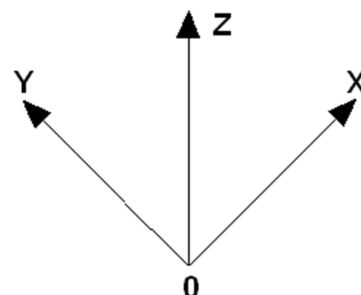
Tutti i risultati del calcolo sono forniti, oltre che in formato numerico, anche in formato grafico permettendo così di evidenziare agevolmente eventuali incongruenze.

Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

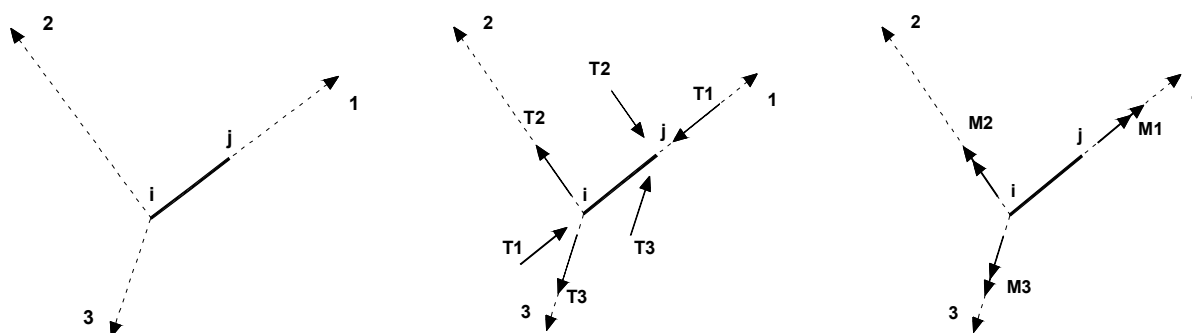
8.3 Sistemi di Riferimento

8.3.1 Riferimento globale

Il sistema di riferimento globale, rispetto al quale va riferita l'intera struttura, è costituito da una terna di assi cartesiani sinistrorsa O, X, Y, Z (X, Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).



8.3.2 Riferimento locale per travi



L'elemento Trave è un classico elemento strutturale in grado di ricevere Carichi distribuiti e Carichi Nodali applicati ai due nodi di estremità; per effetto di tali carichi nascono, negli estremi, sollecitazioni di taglio, sforzo normale, momenti flettenti e torcenti.

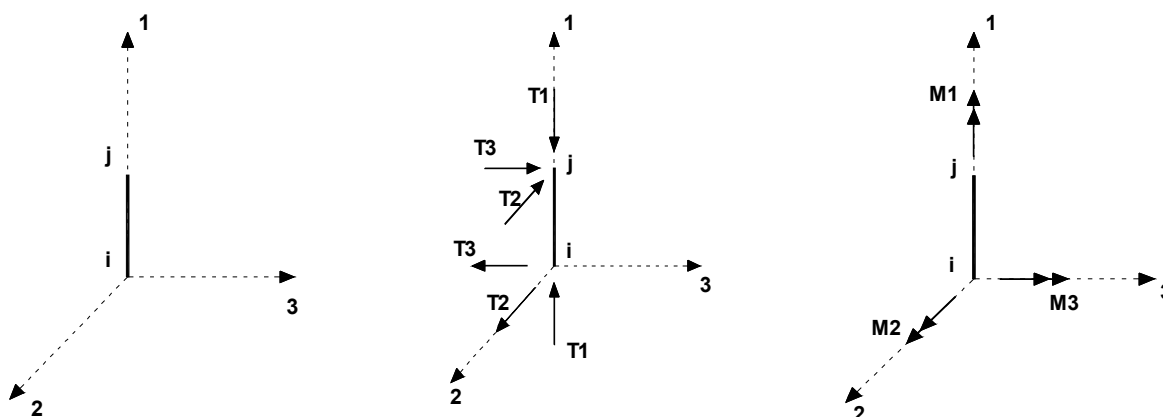
Definiti i e j (nodi iniziale e finale della Trave) viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- assi 2 e 3 appartenenti alla sezione dell'elemento e coincidenti con gli assi principali d'inerzia della sezione stessa.

Le sollecitazioni verranno fornite in riferimento a tale sistema di riferimento:

1. Sollecitazione di Trazione o Compressione T_1 (agente nella direzione i-j);
2. Sollecitazioni taglienti T_2 e T_3 , agenti nei due piani 1-2 e 1-3, rispettivamente secondo l'asse 2 e l'asse 3;
3. Sollecitazioni che inducono flessione nei piani 1-3 e 1-2 (M_2 e M_3);
4. Sollecitazione torcente M_1 .

8.3.3 Riferimento locale per pilastri



Definiti i e j come i due nodi iniziale e finale del pilastro, viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3

locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- asse 2 perpendicolare all' asse 1, parallelo e discorde all'asse globale Y;
- asse 3 che completa la terna destrorsa, parallelo e concorde all'asse globale X.

Tale sistema di riferimento è valido per Pilastri con angolo di rotazione pari a '0' gradi; una rotazione del pilastro nel piano XY ha l'effetto di ruotare anche tale sistema (ad es. una rotazione di '90' gradi porterebbe l'asse 2 a essere parallelo e concorde all'asse X, mentre l'asse 3 sarebbe parallelo e concorde all'asse globale Y). La rotazione non ha alcun effetto sull'asse 1 che coinciderà sempre e comunque con l'asse globale Z.

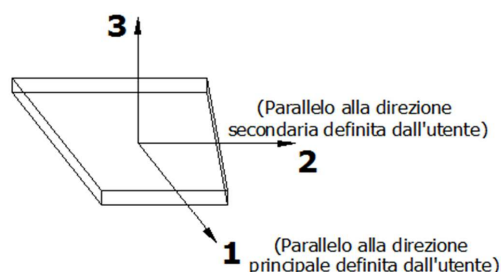
Per quanto riguarda le sollecitazioni si ha:

- una forza di trazione o compressione T_1 , agente lungo l'asse locale 1;
- due forze taglianti T_2 e T_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- due vettori momento (flettente) M_2 e M_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- un vettore momento (torcente) M_1 agente lungo l'asse locale nel piano 1.

8.3.4 Riferimento locale per solette e platee

Ciascuna soletta e platea è caratterizzata da un sistema di riferimento locale 1,2,3 così definito:

- asse 1, coincidente con la direzione principale di armatura;
- asse 2, coincidente con la direzione secondaria di armatura;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.



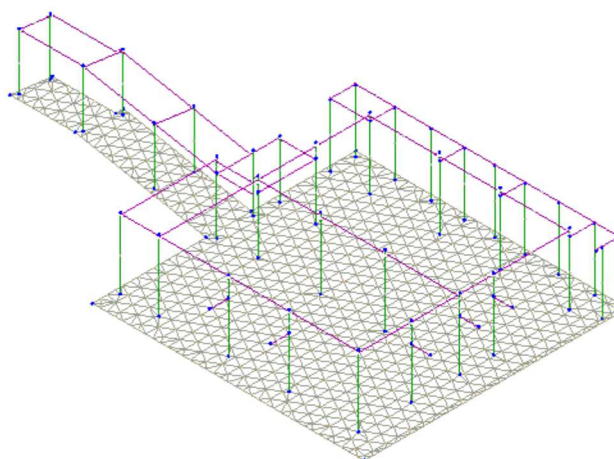
8.4 Modello di Calcolo

Il modello della struttura viene creato automaticamente dal codice di calcolo, individuando i vari elementi strutturali e fornendo le loro caratteristiche geometriche e meccaniche.

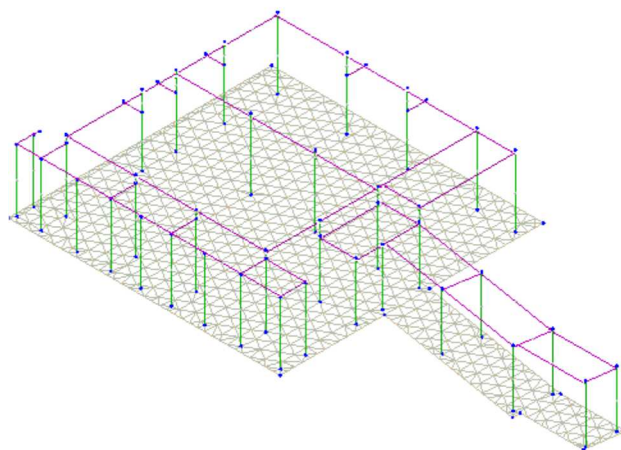
Viene definita un'opportuna numerazione degli elementi (nodi, aste, shell) costituenti il modello, al fine di individuare celermente ed univocamente ciascun elemento nei "Tabulati di calcolo".

Qui di seguito è fornita una rappresentazione grafica dettagliata della discretizzazione operata con evidenziazione dei nodi e degli elementi.

Vista 1



Vista 2



Le aste in **c.a.**, in **acciaio**, sia travi che pilastri, sono schematizzate con un tratto flessibile centrale e da due tratti (braccetti) rigidi alle estremità. I nodi vengono posizionati sull'asse verticale dei pilastri, in corrispondenza dell'estradosso della trave più alta che in esso si collega. Tramite i braccetti i tratti flessibili sono quindi collegati ad esso. In questa maniera il nodo risulta perfettamente aderente alla realtà poiché vengono presi in conto tutti gli eventuali disassamenti degli elementi con gli effetti che si possono determinare, quali momenti flettenti/torcenti aggiuntivi.

Le sollecitazioni vengono determinate solo per il tratto flessibile. Sui tratti rigidi, infatti, essendo (teoricamente) nulle le deformazioni, le sollecitazioni risultano indeterminate.

Questa schematizzazione dei nodi viene automaticamente realizzata dal programma anche quando il nodo sia determinato dall'incontro di più travi senza il pilastro, o all'attacco di travi/pilastri con elementi shell.

La modellazione del materiale degli elementi in c.a., acciaio e legno segue la classica teoria dell'elasticità lineare; per cui il materiale è caratterizzato oltre che dal peso specifico, da un modulo elastico (E) e un modulo tagliante (G).

La possibile fessurazione degli elementi in c.a. è stata tenuta in conto nel modello considerando un opportuno decremento del modulo di elasticità e del modulo di taglio, nei limiti di quanto previsto dalla normativa vigente per ciascuno stato limite.

Gli eventuali elementi di **fondazione** (travi, platee, plinti, plinti su pali e pali) sono modellati assumendo un comportamento elastico-lineare sia a trazione che a compressione.

9 PROGETTO E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

La verifica degli elementi allo SLU avviene col seguente procedimento:

- si costruiscono le combinazioni non sismiche in base al D.M. 2018, ottenendo un insieme di sollecitazioni;
- si combinano tali sollecitazioni con quelle dovute all'azione del sisma secondo quanto indicato nel §2.5.3, relazione (2.5.5) del D.M. 2018;
- per sollecitazioni semplici (flessione retta, taglio, etc.) si individuano i valori minimo e massimo con cui progettare o verificare l'elemento considerato; per sollecitazioni composte (pressoflessione retta/deviata) vengono eseguite le verifiche per tutte le possibili combinazioni e solo a seguito di ciò si individua quella che ha originato il minimo coefficiente di sicurezza.

9.1 Verifiche di Resistenza

9.1.1 Elementi in C.A.

Illustriamo, in dettaglio, il procedimento seguito in presenza di pressoflessione deviata (pilastri e trave di sezione generica):

- per tutte le terne M_x , M_y , N , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il

coefficiente di sicurezza in base alla formula 4.1.19 del D.M. 2018, effettuando due verifiche a pressoflessione retta con la seguente formula:

$$\left(\frac{M_{Ex}}{M_{Rx}} \right)^{\alpha} + \left(\frac{M_{Ey}}{M_{Ry}} \right)^{\alpha} \leq 1$$

dove:

M_{Ex} , M_{Ey} sono i valori di calcolo delle due componenti di flessione retta dell'azione attorno agli assi di flessione X ed Y del sistema di riferimento locale;

M_{Rx} , M_{Ry} sono i valori di calcolo dei momenti resistenti di pressoflessione retta corrispondenti allo sforzo assiale N_{Ed} valutati separatamente attorno agli assi di flessione.

L'esponente α può dedursi in funzione della geometria della sezione, della percentuale meccanica dell'armatura e della sollecitazione di sforzo normale agente.

- se per almeno una di queste terne la relazione 4.1.19 non è rispettata, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando la suddetta relazione è rispettata per tutte le terne considerate.

Sempre quanto concerne il progetto degli elementi in c.a. illustriamo in dettaglio il procedimento seguito per le travi verificate/semiprogettate a pressoflessione retta:

- per tutte le coppie M_x , N , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base all'armatura adottata;
- se per almeno una di queste coppie esso è inferiore all'unità, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando il coefficiente di sicurezza risulta maggiore o al più uguale all'unità per tutte le coppie considerate.

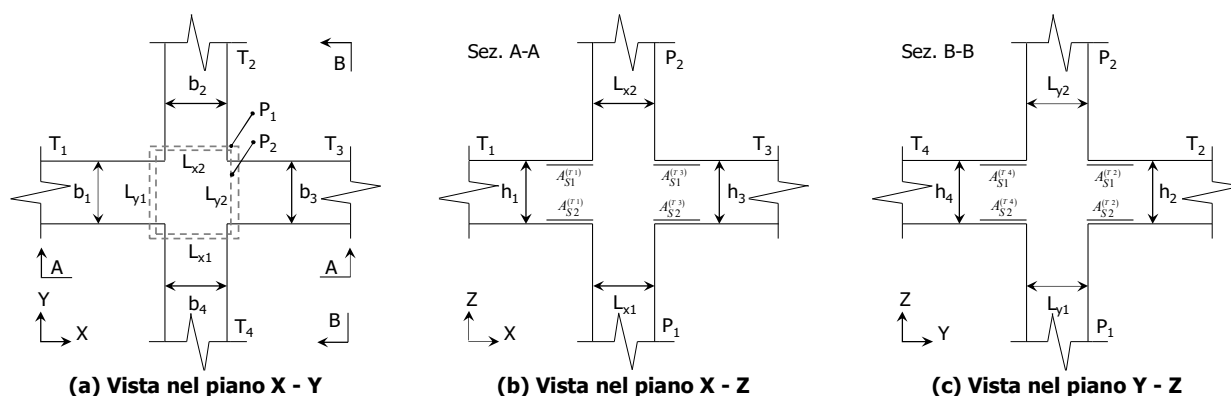
Nei "*Tabulati di calcolo*", per brevità, non potendo riportare una così grossa mole di dati, si riporta la terna M_x , M_y , N , o la coppia M_x , N che ha dato luogo al minimo coefficiente di sicurezza.

Una volta semiprogettate le armature allo SLU, si procede alla verifica delle sezioni allo Stato Limite di Esercizio con le sollecitazioni derivanti dalle combinazioni rare, frequenti e quasi permanenti; se necessario, le armature vengono integrate per far rientrare le tensioni entro i massimi valori previsti.

Successivamente si procede alle verifiche alla deformazione, quando richiesto, ed alla fessurazione che, come è noto, sono tese ad assicurare la durabilità dell'opera nel tempo.

9.1.1.1 Verifica di confinamento dei nodi

La progettazione dei nodi delle strutture in c.a. viene condotta secondo le prescrizioni del § 7.4.4.3 del D.M. 2018. Sono stati esclusi dalla verifica i nodi "interamente confinati", come definiti nel seguito, progettati in CD "B", ovvero quelli di strutture progettate come non dissipative, ai sensi del § C7.4.4.3.1 della Circolare 2019 del D.M. 2018. Si consideri, in generale, lo schema di nodo rappresentato nella figura seguente in cui $n_t = 4$ e $n_p = 2$ sono, rispettivamente, il numero di travi e pilastri concorrenti nel nodo.



In base alle dimensioni geometriche delle membrature (travi e pilastri) concorrenti nel nodo è possibile classificare i nodi in:

- **Interamente Confinati [IC]**, se $n_t = 4$ e:

$$\min\{b_1, b_3\} \geq \frac{3}{4} \max\{L_{y1}, L_{y2}\}$$

$$\min\{b_2, b_4\} \geq \frac{3}{4} \max\{L_{x1}, L_{x2}\}$$

$$\min\{h_1, h_3\} \geq \frac{3}{4} \max\{h_1, h_3\}$$

$$\min\{h_2, h_4\} \geq \frac{3}{4} \max\{h_2, h_4\}$$

- **Non Interamente Confinati [NIC]**, se non tutte le precedenti condizioni sono rispettate.

In base all'ubicazione del nodo nella struttura è possibile distinguere tra:

- **Nodi Interni [NI]**: in cui, evidentemente, $n_t = 4$;
- **Nodi Esterni [NE]**, in cui $1 \leq n_t < 4$.

I nodi sono stati progettati considerando una sollecitazione tagliante pari a (cfr. [7.4.6-7] D.M. 2018):

$$V_{jbd}^{(T_i)} = \gamma_{Rd} \left(A_{S1}^{(T_i)} + A_{S2}^{(T_i)} \right) f_{yd} - V_C^{(P_{2,i})} \quad i = 1, \dots, n_t \quad [NI]$$

$$V_{jbd}^{(T_i)} = \gamma_{Rd} A_{S1}^{(T_i)} f_{yd} - V_C^{(P_{2,i})} \quad i = 1, \dots, n_t \quad [NE]$$

dove:

$\gamma_{Rd} = 1,20$ in CD-A e $1,10$ in CD-B ed in caso di comportamento non dissipativo (cfr. Tab. 7.2.I e § 7.4.1 D.M. 2018);

f_{yd} è la tensione di progetto dell'acciaio delle armature delle travi;

$V_C^{(P_{2,i})}$ è il taglio in condizioni sismiche del pilastro superiore, lungo la direzione della trave considerata:

$$V_C^{(P_{2,i})} = V_C^{(P_{2,x})} \quad i = 1, 3$$

$$V_C^{(P_{2,i})} = V_C^{(P_{2,y})} \quad i = 2, 4$$

Le terne (A_{S1} , A_{S2} , V_C) sono state scelte in modo da considerare la situazione più sfavorevole. La verifica a taglio-compressione si esegue controllando che (cfr. [7.4.8] D.M. 2018):

$$V_{jbd}^{(T_i)} \leq V_{R,jbd}^{(T_i)} = \eta f_{cd} b_j^{(T_i)} h_{jc}^{(P_{2,i})} \sqrt{1 - \frac{V_d}{\eta}}$$

dove:

$$\eta = \alpha_j \left(1 - \frac{f_{ck} [MPa]}{250} \right);$$

$\alpha_j = 0,48 (f_{ck,c}/f_{ck})$ (cfr. § C7.4.4.3.1 Circolare 2019 del D.M. 2018);

$f_{ck,c}$ è la resistenza a compressione cilindrica caratteristica del calcestruzzo confinato (cfr. § 4.1.2.1.2.1 D.M. 2018);

b_j è la larghezza effettiva del nodo, pari a:

$$b_j^{(T_i)} = \min\{b_{j1}^{(T_i)}, b_{j2}^{(T_i)}\} \quad i = 1, \dots, n_t$$

$$b_{j1}^{(T_i)} = \max\{L_{x1}, L_{x2}, b_i\} \quad i = 1, 3$$

$$b_{j1}^{(T_i)} = \max\{L_{y1}, L_{y2}, b_i\} \quad i = 2, 4$$

$$b_{j2}^{(T_i)} = \max\left\{L_{x1} + \frac{L_{y1}}{2}, b_i + \frac{L_{y1}}{2}\right\} \quad i = 1, 3$$

$$b_{j2}^{(T_i)} = \max\left\{L_{y1} + \frac{L_{x1}}{2}, b_i + \frac{L_{x1}}{2}\right\} \quad i = 2, 4$$

$h_{jc}^{(P_{2,i})}$ è la distanza tra le armature del pilastro:

$$h_{jc}^{(P_{2,i})} = L_{x1} - 2(c + \Phi_{st}) - \Phi_L \quad i = 1, 3$$

$$h_{jc}^{(P_{2,i})} = L_{y1} - 2(c + \Phi_{st}) - \Phi_L \quad i = 2, 4$$

c , Φ_{st} e Φ_L sono, rispettivamente, il ricoprimento, il diametro delle staffe nel pilastro, ed il diametro delle armature longitudinali del pilastro;

$v_d = \frac{N_{Ed}^{(P_2)}}{L_{x2}L_{y2}f_{cd}}$ è lo sforzo normale adimensionalizzato del pilastro superiore.

Le armature a taglio per il confinamento del nodo sono progettate adottando la meno stringente tra la relazione ([7.4.10] D.M. 2018):

$$\frac{A_{sh,i}f_{ywd}}{b_j^{(T_i)}h_{jw}^{(T_i)}} \geq \frac{\left[\frac{V_{jbd}^{(T_i)}}{b_j^{(T_i)}h_{jw}^{(T_i)}} \right]^2}{f_{ctd} + v_d f_{cd}} - f_{ctd} \quad i = 1, \dots, n_t$$

dove:

$A_{sh,i}$ è l'armatura totale a taglio nel nodo nella direzione in esame;

$$A_{sh,i} = n_{st,i} n_{br,x} \left(\frac{\pi \Phi_{st}^2}{4} \right) \quad i = 1, 3$$

$$A_{sh,i} = n_{st,i} n_{br,y} \left(\frac{\pi \Phi_{st}^2}{4} \right) \quad i = 2, 4$$

$n_{st,i}$ è il numero totale di staffe nel nodo, uniformemente ripartito lungo l'altezza della trave in esame;

$n_{br,x}$ e $n_{br,y}$ sono il numero di bracci delle staffe nel nodo, nella direzione in esame;

Φ_{st} è il diametro delle staffe nel nodo;

f_{ywd} è la tensione di progetto dell'acciaio delle staffe;

$$h_{jw}^{(T_i)} = h_i - 2(c + \Phi_{st}) - \Phi_L;$$

c , Φ_{st} e Φ_L sono, rispettivamente, il ricoprimento, il diametro delle staffe nella trave, ed il diametro delle armature longitudinali nella trave;

e le seguenti relazioni ([7.4.11-12] D.M. 2018):

$$A_{sh,i}f_{ywd} \geq \gamma_{Rd} \left(A_{s1}^{(T_i)} + A_{s2}^{(T_i)} \right) f_{yd} \left(1 - 0,8 v_d^{[NI]} \right) \quad i = 1, \dots, n_t \quad [NI]$$

$$A_{sh,i}f_{ywd} \geq \gamma_{Rd} A_{s1}^{(T_i)} f_{yd} \left(1 - 0,8 v_d^{[NE]} \right) \quad i = 1, \dots, n_t \quad [NE]$$

dove:

$v_d^{[NI]} = \frac{N_{Ed}^{(P_2)}}{L_{x2}L_{y2}f_{cd}}$ è lo sforzo normale adimensionalizzato del pilastro superiore;

$v_d^{[NE]} = \frac{N_{Ed}^{(P_1)}}{L_{x1}L_{y1}f_{cd}}$ è lo sforzo normale adimensionalizzato del pilastro inferiore.

Il passo delle staffe da disporre per tutta l'altezza del nodo (pari all'altezza maggiore delle travi in esso convergenti) è pari a:

$$p_{st} = \min_{i=1, \dots, n_t} \left\{ \frac{h_{jw}^{(T_i)}}{n_{st,i} + 1} \right\}$$

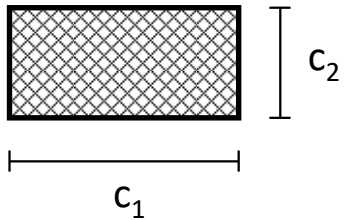
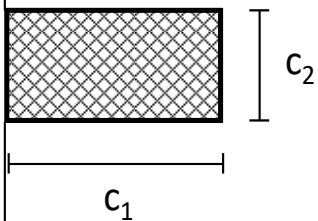
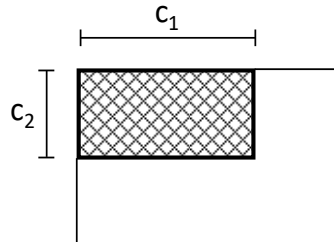
dove $n_{st} = \max_i n_{st,i}$ è il numero totale di staffe da disporre nel nodo.

9.1.1.2 Verifica di punzonamento dei nodi

I nodi in c.a. sono stati verificati a punzonamento ai sensi dei §§ 6.4 e 9.4.3 dell'Eurocodice 2 (UNI EN 1992-1-1:2015). La verifica è stata eseguita nel modo illustrato nel seguito.

STEP 1: verifica dell'idoneità geometrica

In primo luogo è stato verificato che l'elemento punzonante e quello punzonato siano dimensionati correttamente. Per effettuare questo controllo viene individuato un perimetro di verifica (detto u_0) pari al perimetro utile dell'elemento punzonante (es. perimetro del pilastro) in funzione della posizione (interna, di bordo o d'angolo). Nella figura che segue vengono illustrati alcuni casi tipici.

interno	di bordo	d'angolo
$u_0 = 2 (c_1 + c_2)$	$u_0 = c_2 + 3d \leq c_2 + 2 c_1$	$u_0 = 3d \leq c_1 + c_2$
		

Si noti che, nella tabella precedente, d rappresenta l'altezza utile dell'elemento punzonato, pari alla media delle altezze utili nelle due direzioni armate (d_y e d_z):

$$d = \frac{d_y + d_z}{2};$$

dove:

- $d_y = h - c - \frac{\Phi_y}{2}$ è l'altezza utile lungo y ;
- $d_z = h - c - \frac{\Phi_z}{2}$ è l'altezza utile lungo z ;
- c è il copriferro, ovvero il ricoprimento delle armature;
- Φ_y e Φ_z sono i diametri delle barre delle armature longitudinali della soletta nelle direzioni principale e secondaria. La verifica lungo il perimetro caricato consiste nel controllare che (eq. (6.53) UNI EN 1992-1-1:2015):

$$v_{Ed,0} = \beta \cdot V_{Ed} / (u_0 \cdot d) \leq v_{Rd,max} = 0,5 \cdot v \cdot f_{cd};$$

dove:

- β è un coefficiente che dipende dall'eccentricità (rapporto tra momento flettente e sforzo normale) del carico applicato all'elemento punzonante. In via semplificata, questo fattore può essere stimato in relazione alla posizione in pianta del pilastro (si veda la seguente Fig. 6.21N della UNI EN 1992-1-1:2015 e la relativa tabella);
- V_{Ed} è lo sforzo di punzonamento di progetto allo SLU;
- $v = 0,6 (1 - f_{ck}/250)$.

posizione elemento punzonante	β
interna	1,15
di bordo	1,4
d'angolo	1,5

STEP 2: Verifica lungo il perimetro critico in assenza di armature

La verifica di punzonamento si esegue normalmente in corrispondenza del perimetro critico (indicato con u_1) lungo il quale si assume che possa verificarsi, allo stato limite ultimo, la rottura a punzonamento. Il perimetro critico di pilastri in elevazione, ai sensi della UNI EN 1992-1-1:2015, è ad una distanza $2d$ dal perimetro convesso dell'elemento punzonante, eventualmente escludendo i limiti della soletta (per pilastri di bordo e d'angolo, cfr. Figg. 6.13 e 6.15 UNI EN 1992-1-1:2015):

pilastro Interno	pilastro di Bordo	pilastro d'Angolo
$u_1 = 2 \cdot (c_1 + c_2) + 4 \cdot \pi \cdot d$	$u_1 = c_2 + 2 \cdot c_1 + 2 \cdot \pi \cdot d$	$u_1 = c_1 + c_2 + \pi \cdot d$

Nel caso di elementi di fondazione, invece, il perimetro critico è da individuarsi in modo iterativo tra tutti quelli con il minore coefficiente di sicurezza, fino ad una distanza di $2d$ dal pilastro. Similmente a quanto avviene per gli elementi non armati a taglio con una specifica armatura trasversale (si pensi ai solai), è possibile assumere una resistenza intrinseca dell'elemento punzonato anche in assenza di armature (trattandosi di un meccanismo a taglio):

$$v_{Ed,1} = \frac{\beta V_{Ed}}{u_1 d} \leq v_{Rd,c} = C_{Rd,c} k (100 \rho_l f_{ck})^{1/3} + k_1 \sigma_{cp} \geq (v_{min} + k_1 \sigma_{cp})$$

dove:

- $C_{Rd,c} = \frac{0,18}{\gamma_c}$;
- $k = \min \left[1 + \sqrt{\frac{200}{d[mm]}}; 2 \right]$;
- $\rho_l = \sqrt{\rho_{ly} \cdot \rho_{lz}} \leq 0,02$;
- $\rho_{ly} = \frac{A_{sly}}{(c_1 + 6d)d}$ e $\rho_{lz} = \frac{A_{slz}}{(c_2 + 6d)d}$ sono le armature longitudinali nelle due direzioni che attraversano la dimensione colonna (c_1 o c_2) maggiorata di $3d$ su ciascun lato;
- $k_1 = 0,1$
- $\sigma_{cp} = \frac{\sigma_{cy} + \sigma_{cz}}{2}$ è la tensione normale media nelle direzioni y e z del piano della soletta (per esempio dovute alla precompressione);
- $\sigma_{cy} = \frac{N_{Ed,y}}{A_{cy}}$ $\sigma_{cz} = \frac{N_{Ed,z}}{A_{cz}}$;
- $v_{min} = 0,035k^{3/2} f_{ck}^{1/2} [MPa]$.

STEP 3: Progetto delle armature a punzonamento

Qualora non sia possibile, con il solo contributo del calcestruzzo, assorbire la totalità dello sforzo punzonante, vengono disposte delle armature a punzonamento di area totale, lungo il perimetro critico, pari ad A_{sw} . Siccome non è nota a priori la reale posizione della superficie critica di rottura a punzonamento, la norma prevede di "replicare" queste armature in modo concentrico rispettando i limiti dimensionali indicati nel prosieguo. Vengono, quindi, disposte un certo numero di "file", tutte di area totale A_{sw} e concentriche al pilastro e via via più distanti da questo. L'armatura totale a punzonamento di una fila (A_{sw}) deve essere scelta in modo tale che sia soddisfatta la seguente verifica:

$$V_{Ed,1} \leq V_{Rd,cs} = 0,75 \cdot V_{Rd,c} + 1,5 \cdot (d/s_r) A_{sw} \cdot f_{ywd,ef} \cdot \sin \alpha / (u_1 \cdot d);$$

dove:

- s_r è l'interasse radiale dell'armatura a punzonamento (ovvero la distanza tra due file di armature concentriche);
- $f_{ywd,ef}$ è la tensione di snervamento di progetto efficace delle armature a punzonamento:

$$f_{ywd,ef} = 250 + 0,25 \cdot d \leq f_{ywd};$$

- α è l'angolo di inclinazione dell'armatura a punzonamento con l'orizzontale.

È possibile scegliere tra due possibili tipologie di armature a punzonamento:

- 1) *cuciture verticali* (pioli o perni tipo "stud"): in questo caso, trattandosi di armature verticali, sarà possibile assumere $\alpha = 90^\circ$;
- 2) *ferri piegati*: in questo caso, la piegatura potrà avvenire con un angolo α compreso tra 30° e 45° e si potrà assumere, nel caso di un'unica fila di armature:

$$(d/s_r) = 0,67.$$

STEP 4: Dettagli esecutivi

La disposizione delle armature a punzonamento deve essere fatta seguendo i dettagli esecutivi indicati nel § 9.4.3 della UNI EN 1992-1-1:2015. In primo luogo occorrerà calcolare il perimetro u_{out} oltre il quale non sono più richieste armature. Quest'ultimo è pari a:

$$u_{out,ef} = \beta \cdot V_{Ed} / (V_{Rd,c} \cdot d).$$

I dettagli esecutivi possono essere così riassunti (cfr. Fig. 9.10 UNI EN 1992-1-1:2015):

- 1) *per cuciture verticali*: la prima fila deve partire ad una distanza compresa tra $0,3$ e $0,5 d$ dalla faccia del pilastro; le file devono essere distanziate tra loro di una quantità $\leq$ di $0,75 d$; l'ultima fila deve essere disposta ad una distanza $\leq$ di $1,5 d$ dal perimetro u_{out} ;
- 2) *per ferri piegati*: la prima fila deve partire ad una distanza minore di $0,5 d$ dalla faccia del pilastro; le barre

possono essere disposte in pianta ad una distanza dalle facce del pilastro minore o uguale a 0,25 d; le file devono essere distanziate tra loro di una quantità minore o uguale a 0,75 d; l'ultima fila deve essere disposta ad una distanza minore o uguale a 1,5 d dal perimetro u_{out} .

Infine, l'area minima della singola armatura a punzonamento deve risultare:

$$A_{sw,l} \geq A_{sw,min} = \frac{0,08 \sqrt{f_{ck}} / f_{yk}}{(1,5 \sin \alpha + \cos \alpha) (s_r s_t)};$$

dove s_t è la distanza tangenziale massima tra le armature lungo una stessa fila, pari ad almeno 1,5 d per file interne al perimetro u_1 e 2 d per file esterne al perimetro u_1 .

9.1.1.3 Fondazioni superficiali

Le metodologie, i modelli usati ed i risultati del calcolo del **carico limite** sono esposti nella relazione geotecnica.

9.1.2 Elementi in Acciaio

Per quanto concerne la verifica degli elementi in **acciaio**, le verifiche effettuate per ogni elemento dipendono dalla funzione dell'elemento nella struttura. Ad esempio, elementi con prevalente comportamento assiale (controventi o appartenenti a travature reticolari) sono verificate a trazione e/o compressione; elementi con funzioni portanti nei confronti dei carichi verticali sono verificati a Pressoflessione retta e Taglio; elementi con funzioni resistenti nei confronti di azioni orizzontali sono verificati a pressoflessione deviata e taglio oppure a sforzo normale se hanno la funzione di controventi.

Le verifiche allo SLU sono effettuate sempre controllando il soddisfacimento della relazione:

$$R_d \leq S_d$$

dove R_d è la resistenza calcolata come rapporto tra R_k (resistenza caratteristica del materiale) e γ (coefficiente di sicurezza), mentre S_d è la generica sollecitazione di progetto calcolata considerando tutte le Combinazioni di Carico per lo Stato Limite esaminato.

La resistenza viene determinata, in funzione della Classe di appartenenza della Sezione metallica, col metodo Elastico o Plastico (vedi §4.2.3.2 del D.M. 2018).

Viene portato in conto l'indebolimento causato dall'eventuale presenza di fori.

Le verifiche effettuate sono quelle previste al §4.2.4.1.2 D.M. 2018 ed in particolare:

- Verifiche di Trazione
- Verifiche di Compressione
- Verifiche di Flessione Monoassiale
- Verifiche di Taglio (considerando l'influenza della Torsione) assiale e biassiale.
- Verifiche per contemporanea presenza di Flessione e Taglio
- Verifiche per PressoFlessione retta e biassiale

I valori delle resistenze e delle sollecitazioni che hanno dato il minimo coefficiente di sicurezza, calcolato generalmente come:

$$CS = R_d / S_d.$$

N.B. Si specifica che gli elementi in carpenteria metallica sono stati valutati a fini di modellazione di calcolo ma saranno da prevedere in realizzazione con altri fondi da parte della Stazione Appaltante.

9.1.2.1 Verifiche di Instabilità

Per tutti gli elementi strutturali sono state condotte verifiche di stabilità delle membrature secondo le indicazioni del §4.2.4.1.3 del D.M. 2018; in particolare sono state effettuate le seguenti verifiche:

- Verifiche di stabilità per compressione semplice, con controllo della snellezza.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi e compressi.

Le verifiche sono effettuate considerando la possibilità di instabilizzazione flessotorsionale.

9.1.2.2 Verifiche di Deformabilità

Sono state condotte le verifiche definite al §4.2.4.2 del D.M. 2018 e in particolare si citano:

- Verifiche agli spostamenti verticali per i singoli elementi (§4.2.4.2.1 D.M. 2018).
- Verifiche agli spostamenti laterali per i singoli elementi (§4.2.4.2.2 D.M. 2018).
- Verifiche agli spostamenti per il piano e per l'edificio (§4.2.4.2.2 D.M. 2018).

9.2 Gerarchia delle Resistenze

9.2.1 Elementi in C.A.

Relativamente agli elementi in c.a., sono state applicate le disposizioni contenute al §7.4.4 del D.M. 2018. Più in particolare:

- per le **travi**, al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al **taglio**, le sollecitazioni di calcolo si ottengono sommando il contributo dovuto ai carichi gravitazionali agenti sulla trave, considerata incernierata agli estremi, alle sollecitazioni di taglio corrispondenti alla formazione delle cerniere plastiche nella trave e prodotte dai momenti resistenti delle due sezioni di estremità, amplificati del fattore di sovrarresistenza γ_{Rd} assunto pari, rispettivamente, ad 1,20 per strutture in CD“A”, ad 1,10 per strutture in CD“B”. La verifica di resistenza è eseguita secondo le indicazioni del par. 7.4.4.1.1 D.M. 2018.
- per i **pilastr**i, al fine di scongiurare l'attivazione di meccanismi fragili globali, come il meccanismo di “piano debole” che comporta la plasticizzazione, anticipata rispetto alle travi, di gran parte dei pilastri di un piano, il progetto a **flessione** delle zone dissipative dei pilastri è effettuato considerando le sollecitazioni corrispondenti alla resistenza delle zone dissipative delle travi amplificata mediante il coefficiente γ_{Rd} che vale 1,3 in CD“A” e 1,3 per CD“B”. In tali casi, generalmente, il meccanismo dissipativo prevede la localizzazione delle cerniere alle estremità delle travi e le sollecitazioni di progetto dei pilastri possono essere ottenute a partire dalle resistenze d'estremità delle travi che su di essi convergono, facendo in modo che, per ogni nodo trave-pilastro ed ogni direzione e verso dell'azione sismica, la resistenza complessiva dei pilastri sia maggiore della resistenza complessiva delle travi amplificata del coefficiente γ_{Rd} , in accordo con la formula (7.4.4) del D.M. 2018. Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.1 D.M. 2018.

Al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al **taglio**, le sollecitazioni di calcolo da utilizzare per le verifiche ed il dimensionamento delle armature si ottengono dalla condizione di equilibrio del pilastro soggetto all'azione dei momenti resistenti nelle sezioni di estremità superiore ed inferiore secondo l'espressione (7.4.5). Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.1.

- per i **nodi trave-pilastro**, si deve verificare che la resistenza del nodo sia tale da assicurare che non pervenga a rottura prima delle zone della trave e del pilastro ad esso adiacente. L'azione di taglio, agente in direzione orizzontale per le varie direzioni del sisma, nel nucleo di calcestruzzo del nodo è calcolata secondo l'espressione (7.4.6) per i nodi interni e (7.4.7) per quelli esterni. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del §7.4.4.3.1 D.M. 2018.
- per i **setti** sismo resistenti, le sollecitazioni di calcolo sono determinate secondo quanto indicato nel par. 7.4.4.5 D.M. 2018. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del par. 7.4.4.5.1 D.M. 2018.

9.2.2 Elementi in Acciaio

Per quanto riguarda le aste in acciaio, sono state applicate le disposizioni contenute al §7.5.3 del D.M. 2018. Più in particolare:

- per gli elementi travi e pilastri sono state effettuate le verifiche definite al §7.5.4 D.M. 2018 e relativi sotto paragrafi;
- per gli elementi di controventamento sono state effettuate le verifiche definite al §7.5.5 D.M. 2018; più specificatamente, per gli elementi dissipativi (aste tese di controventi a X o aste di controventi a V) sono state effettuate le relative verifiche di resistenza; per gli elementi in acciaio (travi o colonne) ad essi collegati le sollecitazioni di progetto sono state ricavate considerando come agenti le resistenze degli elementi dissipativi, opportunamente amplificate dal minimo coefficiente Ω tra tutti gli elementi dissipativi collegati alla trave o colonna.

Le relative verifiche sono riportate nei “Tabulati di calcolo”, con l'indicazione del coefficiente Ω utilizzato per la singola verifica.

9.2.3 Fondazioni

Per quanto riguarda la struttura di fondazione sono applicate le disposizioni contenute al §7.2.5 del D.M. 2018. Più in particolare:

- le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera struttura, condotta esaminando la sola struttura in elevazione alla quale sono applicate le azioni statiche e sismiche;
- il dimensionamento della struttura di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno sono eseguite, nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, assumendo come azioni in fondazione quelle trasferite dagli elementi soprastanti amplificate di un coefficiente γ_{Rd} pari a 1,1 in CD"B" e 1,3 in CD"A".

I risultati delle suddette verifiche sono riportate nei "Tabulati di calcolo".

9.3 Verifiche SLD

Essendo la struttura di **Classe 4** sono state condotte le Verifiche allo Stato Limite di Danno come indicato al par. 7.3.6.1 del D.M. 2018, assumendo fattori parziali dei materiali γ_m pari a 1.

9.4 DETTAGLI STRUTTURALI

Il progetto delle strutture è stato condotto rispettando i dettagli strutturali previsti dal D.M. 2018, nel seguito illustrati. Il rispetto dei dettagli può essere evinto, oltreché dagli elaborati grafici, anche dalle verifiche riportate nei tabulati allegati alla presente relazione.

9.4.1 Travi in c.a.

Le armature degli elementi trave sono state dimensionati seguendo i dettagli strutturali previsti al punto 4.1.6.1.1 del D.M. 2018:

$$A_s \geq A_{s,\min} = \max \left\{ 0,26 \frac{f_{ctm}}{f_{yk}} b_t d; 0,0013 b_t d \right\} \quad [\text{TR-C4-A}]$$

$$\max \{ A_s; A'_s \} \leq A_{s,\max} = 0,04 A_c \quad [\text{TR-C4-B}]$$

$$A_{st} \geq A_{st,\min} = 1,5 b_t \text{ mm}^2 / m \quad [\text{TR-C4-C}]$$

$$p_{st} \geq p_{st,\min} = \min \{ 33,3 \text{ cm}; 0,8 d \} \quad [\text{TR-C4-D}]$$

$$A_{st} \geq 0,5 A_{sw} \quad [\text{TR-C4-E}]$$

$$p_{st} \geq 15 \Phi \quad [\text{TR-C4-F}]$$

dove:

- A_s e A'_s sono le aree di armature tese e compresse;
- f_{ctm} è la resistenza a trazione media del cls;
- f_{yk} è la resistenza caratteristica allo snervamento;
- b_t è la larghezza media della zona tesa della trave (pari alla larghezza della trave o dell'anima nel caso di sezioni a T);
- d è l'altezza utile della trave;
- b è lo spessore minimo dell'anima in mm;
- p_{st} è il passo delle staffe;
- A_c è l'area della sezione di cls;
- A_{st} è l'area delle staffe;
- A_{sw} è l'area totale delle armature a taglio (area delle staffe più area dei ferri piegati);
- dove Φ è il diametro delle armature longitudinali compresse.

Ai fini di un buon comportamento sismico, sono rispettate le seguenti limitazioni geometriche, ai sensi del § 7.4.6.1.1 del D.M. 2018:

$$b_t \geq b_{t,\min} = 20 \text{ cm} \quad [\text{TR-LG-A}]$$

$$b_t \leq b_{t,\max} = \min \{ b_c + h_t; b_c \} \quad [\text{TR-LG-B}]$$

$$b_t/h_t \geq (b_t/h_t)_{\min} = 0,25 \quad [\text{TR-LG-C}]$$

$$L_{zc} = 1,5 h_t \text{ (CD-A)}; L_{zc} = 1,0 h_t \text{ (CD-B)} \quad [\text{TR-LG-D}]$$

dove:

- b_t e h_t sono la base e l'altezza delle travi, rispettivamente;

- b_c è la larghezza della colonna;
- L_{zc} è la larghezza della zona dissipativa.

Inoltre, per il dimensionamento delle armature, vengono rispettate le prescrizioni del § 7.4.6.2.1 del D.M. 2018, illustrate nel seguito.

Armature longitudinali

$$\begin{aligned} n_{\phi l} &> n_{\phi l, \min} = 2 & [\text{TR-AL-A}] \\ \rho_{\min} = \frac{1,4}{f_{yk}} < \rho = \frac{A_s}{bh} < \rho_{\max} = \rho_{\text{cmp}} + \frac{3,5}{f_{yk}} & [\text{TR-AL-B}] \\ \rho_{\text{cmp}} &\geq \rho_{\text{cmp}, \min} & [\text{TR-AL-C}] \end{aligned}$$

dove:

- $n_{\phi l}$ è il numero di barre al lembo inferiore o superiore, di diametro almeno pari a 14 mm;
- $n_{\phi l, \min}$ è il minimo numero possibile di barre al lembo inferiore o superiore, di diametro almeno pari a 14 mm;
- ρ è il rapporto geometrico relativo all'armatura tesa (rapporto tra le aree delle armature, A_s , e l'area della sezione rettangolare, $b \times h$);
- ρ_{cmp} è il rapporto geometrico relativo all'armatura compressa;
- $\rho_{\text{cmp}, \min} = 0,25 \rho$ per zone non dissipative, oppure $1/2 \rho$ per zone dissipative.
- f_{yk} è la resistenza di snervamento caratteristica dell'acciaio in MPa.

Armature trasversali

$$\begin{aligned} p_{st} \leq p_{st, \max} &= \min \left\{ \begin{aligned} &\left[\frac{d}{4}; 175 \text{ mm}; 6\Phi_l; 24\Phi_{st} \right] \quad (CD-A) \\ &\left[\frac{d}{4}; 225 \text{ mm}; 8\Phi_l; 24\Phi_{st} \right] \quad (CD-B) \end{aligned} \right. & [\text{TR-AT-A}] \\ \Phi_{st} &\geq \Phi_{st, \min} = 6 \text{ mm} & [\text{TR-AT-B}] \end{aligned}$$

dove:

- d è l'altezza utile della sezione;
- Φ_l è il diametro più piccolo delle barre longitudinali utilizzate;
- Φ_{st} è il diametro più piccolo delle armature trasversali utilizzate;
- $\Phi_{st, \min}$ è il minimo diametro delle staffe da normativa.

9.4.2 Pilastri in c.a.

Le armature degli elementi pilastri sono state dimensionati seguendo i dettagli strutturali previsti al punto 4.1.6.1.2 del D.M. 2018, nel seguito indicati:

$$\begin{aligned} \Phi_l &\geq \Phi_{l, \min} = 12 \text{ mm} & [\text{PL-C4-A}] \\ i &\leq i_{\max} = 300 \text{ mm} & [\text{PL-C4-B}] \\ A_{sl} &\geq A_{sl, \min} = \max \left\{ 0,10 \frac{N_{Ed}}{f_{yd}}; 0,003 A_c \right\} & [\text{PL-C4-C}] \\ p_{st} &\leq p_{st, \max} = \min \{ 12\Phi_l, 250 \text{ mm} \} & [\text{PL-C4-D}] \\ \Phi_{st} &\geq \Phi_{st, \min} = \max \left\{ 6 \text{ mm}; \frac{\Phi_{l, \max}}{4} \right\} & [\text{PL-C4-E}] \\ A_{sl} &\leq A_{sl, \max} = 0,04 A_c & [\text{PL-C4-F}] \end{aligned}$$

dove:

- Φ_l e $\Phi_{l, \min}$ sono, rispettivamente, il diametro più piccolo utilizzato ed il diametro minimo da norma delle barre longitudinali;
- i e $i_{\max}$ sono, rispettivamente, l'interasse massimo utilizzato e l'interasse massimo consentito da norma delle barre longitudinali;
- A_{sl} è l'area totale delle armature longitudinali;
- N_{Ed} è la forza di compressione di progetto;

- f_{yd} è la tensione di calcolo dell'acciaio;
- A_c è l'area di cls;
- p_{st} e $p_{st,max}$ sono, rispettivamente, il passo massimo utilizzato ed il passo massimo consentito da norma per le staffe;
- Φ_{st} e $\Phi_{st,min}$ sono, rispettivamente, il diametro minimo utilizzato ed il diametro minimo consentito da norma delle staffe;
- $\Phi_{l,max}$ è il diametro massimo delle armature longitudinali utilizzate;
- $A_{sl,max}$ è l'area massima da norma dei ferri longitudinali;
- A_c è l'area di cls.

Ai fini di un buon comportamento sismico, sono rispettate le seguenti limitazioni geometriche, ai sensi del § 7.4.6.1.2 del D.M. 2018:

$$b_c \geq b_{c,min} = 25 \text{ cm} \quad [\text{PL-LG-A}]$$

$$L_{zc} \geq L_{zc,min} = \max\{h_c, 1/6 L_l, 45 \text{ cm}\} \text{ se } L_l \geq 3 h_c \quad [\text{PL-LG-B}]$$

$$L_{zc} \geq L_{zc,min} = \max\{h_c, L_l, 45 \text{ cm}\} \text{ se } L_l < 3 h_c$$

dove:

- b_c è la dimensione minima della sezione trasversale del pilastro;
- $b_{c,min}$ è la dimensione minima consentita della sezione trasversale del pilastro;
- L_{zc} è la lunghezza della zona critica;
- $L_{zc,min}$ è la lunghezza minima consentita della zona critica;
- h_c è l'altezza del pilastro;
- L_l è la luce libera del pilastro.

Inoltre, per il dimensionamento delle armature, vengono rispettate le prescrizioni del § 7.4.6.2.2 del D.M. 2018:

Armature longitudinali

$$i \leq i_{max} = 25 \text{ cm} \quad [\text{PL-AL-A}]$$

$$\rho_{min} = 1\% \leq \rho \leq \rho_{max} = 4\% \quad [\text{PL-AL-B}]$$

dove:

- i e i_{max} sono, rispettivamente, l'interasse massimo utilizzato e l'interasse massimo consentito da norma delle barre longitudinali;
- ρ è il rapporto tra l'area totale di armatura longitudinale e l'area della sezione retta.

Armature trasversali

$$\Phi_{st} > \Phi_{st,min} = \begin{cases} \max \left[6 \text{ mm}; \left(0, 4 \Phi_{l,max} \sqrt{\frac{f_{yd,l}}{f_{yd,st}}} \right) \right] & \text{CD - A} \\ 6 \text{ mm} & \text{CD - B} \end{cases} \quad [\text{PL-AT-A}]$$

$$p_{st} \leq p_{st,max} = \min \begin{cases} \left[1/3 b_{c,min}; 12,5 \text{ cm}; 6 d_{bl,min} \right] & \text{CD - A} \\ \left[1/2 b_{c,min}; 17,5 \text{ cm}; 8 d_{bl,min} \right] & \text{CD - B} \end{cases} \quad [\text{PL-AT-B}]$$

dove:

- Φ_{st} è il più piccolo diametro delle staffe utilizzato;
- $\Phi_{st,min}$ è il minimo diametro delle staffe utilizzabile;
- $\Phi_{l,max}$ è il diametro massimo delle barre longitudinali utilizzate;
- $f_{yd,l}$ e $f_{yd,st}$ sono le tensioni di snervamento di progetto delle barre longitudinali e delle staffe.
- p_{st} e $p_{st,max}$ sono, rispettivamente, il passo massimo utilizzato ed il passo massimo consentito da norma per le staffe;
- $b_{c,min}$ è la dimensione minore del pilastro;
- $d_{bl,min}$ è il diametro minimo delle armature longitudinali.

Inoltre, è stato effettuato il seguente controllo sulla duttilità minima dei pilastri:

$$\omega_{wd} = \frac{V_{st}}{V_{nc}} \frac{f_{yd}}{f_{cd}} \geq \omega_{wd,min} = 0,08 \quad [\text{PL-AT-C}]$$

dove:

- $V_{st} = A_{st} L_{st}$ è il volume delle staffe di contenimento;
- V_{nc} è il volume del nucleo confinato ($= b_0 h_0 s$ per sezioni rettangolari; $= \pi(D_0/2)^2$ nel caso di sezioni

- circolari);
- A_{st} è l'area delle staffe;
- L_{st} è il perimetro delle staffe;
- b_0 e h_0 sono le dimensioni del nucleo confinato, misurate con riferimento agli assi delle staffe;
- D_0 è il diametro del nucleo confinato misurato rispetto all'asse delle staffe;
- s è il passo delle staffe;
- f_{yd} è la tensione di snervamento di progetto delle staffe;
- f_{cd} è la tensione di progetto a compressione del cls.

9.4.2.1 Dettagli costruttivi per la duttilità

Per le sole zone dissipative allo spiccato della fondazione (o della struttura scatolare rigida), e per le zone terminali di tutti i PILASTRI SECONDARI, sono obbligatorie le verifiche di duttilità previste al § 7.4.4.2.2 del D.M. 2018. In alternativa, tali verifiche possono ritenersi soddisfatte se, per ciascuna zona dissipativa, si rispetta la limitazione seguente, cfr. [7.4.29] del D.M. 2018:

$$\omega_{wd} = \frac{V_{st}}{V_{nc}} \frac{f_{yd}}{f_{cd}} \geq \omega_{wd, \min} = \begin{cases} \max \left\{ \frac{1}{\alpha} \left(30 \mu_{\phi} \nu_d \varepsilon_{sy,d} \frac{b_c}{b_0} - 0,035 \right); 0,08 \right\} & \text{CD - B} \\ \max \left\{ \frac{1}{\alpha} \left(30 \mu_{\phi} \nu_d \varepsilon_{sy,d} \frac{b_c}{b_0} - 0,035 \right); 0,12 \right\} & \text{CD - A} \end{cases}$$

dove:

- $V_{st} = A_{st} L_{st}$ è il volume delle staffe di contenimento;
- V_{nc} è il volume del nucleo confinato ($= b_0 h_0 s$ per sezioni rettangolari; $= \pi(D_0/2)^2$ nel caso di sezioni circolari);
- A_{st} è l'area delle staffe;
- L_{st} è il perimetro delle staffe;
- b_0 e h_0 sono le dimensioni del nucleo confinato, misurate con riferimento agli assi delle staffe;
- D_0 è il diametro del nucleo confinato misurato rispetto all'asse delle staffe;
- s è il passo delle staffe;
- $\alpha = \alpha_n \alpha_s$ è il coefficiente di efficacia del confinamento;

a) per sezioni rettangolari:

- $\alpha_n = 1 - \sum_n \frac{b_i^2}{6b_0 h_0}$;
- $\alpha_s = \left[1 - \frac{s}{2b_0} \right] \left[1 - \frac{s}{2h_0} \right]$;
- n è il numero totale delle barre longitudinali;
- b_i è la distanza tra barre consecutive contenute;
- s è il passo delle staffe/legature;

b) per sezioni circolari:

- $\alpha_n = 1$;
- $\alpha_s = \left[1 - \frac{s}{2D_0} \right]^\beta$;
- $\beta = 2$ per staffe circolari singole e $\beta = 1$ per staffa a spirale;
- b_c e h_c sono la larghezza minima e la profondità della sezione trasversale lorda;
- $\mu_{\phi} = \begin{cases} 1,2(2q_0 - 1) & \text{per } T_1 \geq T_c \\ 1,2 \left[1 + 2(q_0 - 1) \frac{T_c}{T_1} \right] & \text{per } T_1 < T_c \end{cases}$ (allo SLC)
- q_0 è il valore di base del fattore di comportamento (cfr. Tab. 7.3.II D.M. 2018)
- T_c è il periodo di inizio dello spettro a velocità costante (Eq. [3.2.5] D.M. 2018)
- T_1 è il periodo proprio di vibrazione della struttura;
- $\nu_d = \frac{N_{Ed}}{A_c f_{cd}}$ (forza assiale adimensionalizzata allo SLV);
- N_{Ed} è lo sforzo normale massimo allo SLV;

- A_c è l'area di calcestruzzo;
- $\epsilon_{sy,d}$ è la deformazione di snervamento dell'acciaio.

9.4.3 Nodi in c.a.

Il dimensionamento degli elementi trave e pilastro confluenti nel nodo è stato effettuato assicurando che le eccentricità delle travi rispetto ai pilastri siano inferiori ad 1/4 della larghezza del pilastro, per la direzione considerata (§ 7.4.6.1.3 D.M. 2018).

Le staffe progettate nel nodo sono almeno pari alle staffe presenti nelle zone adiacenti al nodo del pilastro inferiore e superiore. Nel caso di nodi interamente confinati il passo minimo delle staffe nel nodo è pari al doppio di quello nelle zone adiacenti al nodo del pilastro inferiore e superiore, fino ad un massimo di 15 cm.

10 - PROGETTAZIONE DEI SOLAI

Il solaio è un elemento strutturale fondamentale la cui funzione principale è quella di trasferire i carichi e i sovraccarichi verticali alla struttura portante. In zona sismica il solaio assume anche la funzione di trasferire le forze inerziali di piano alla struttura principale, nell'ipotesi che esso sia dotato di sufficiente rigidità nel proprio piano. La vigente normativa per le costruzioni in cemento armato individua le seguenti tipologie di solaio:

- Solai in getto pieno (Tipo I);
- Solai misti in c.a. e c.a.p. con elementi di alleggerimento (Tipo II);
- Solai con elementi prefabbricati in c.a. e c.a.p. (Tipo III).

Nella struttura oggetto della presente relazione, in considerazione delle caratteristiche geometriche e dei sovraccarichi, si è deciso di adottare solai di tipo:

Solai latero-cementizi gettati in opera

I solai latero-cementizi *gettati in opera* sono costituiti da blocchi di laterizio, muniti di alette laterali o accompagnati da fondelli sempre in laterizio, che vengono posizionati su un impalcato di sostegno provvisorio. Quest'ultimo viene smontato non appena il conglomerato ha raggiunto una resistenza meccanica sufficiente. Dopo aver sistemato tutti i blocchi e prima di procedere con il getto dei travetti e della soletta in calcestruzzo, si posizionano i ferri di armatura ricorrendo all'uso di distanziatori o di sistemi equivalenti in modo da assicurare che, nella fase di getto, i ferri mantengano una corretta disposizione.

Modello di calcolo

Il solaio è composto da un'alternanza di travetti in cemento armato (precompresso o non) con elementi di alleggerimento in laterizio e da una soletta di completamento in cemento armato che, coprendone tutta la superficie ed inglobando una opportuna armatura di ripartizione, rende i vari elementi tra loro solidali.

La presenza della soletta fa sì che il solaio sia per certi versi assimilabile ad una piastra caricata in direzione perpendicolare al piano stesso (ricordiamo che una piastra è in grado di trasferire i carichi alle strutture portanti perimetrali diffondendoli lungo la propria superficie).

Questa marcata eterogeneità consente, nel calcolo, di approssimare il comportamento del solaio con quello di una trave, quindi con una *struttura monodimensionale* trascurando le sollecitazioni che si sviluppano in direzione ortogonale ai travetti.

Grazie a quest'assunzione, un solaio su una o più campate può essere modellato, in linea generale, come una *trave continua su appoggi (o incastri cedevoli)*.

Le luci delle singole campate sono assunte pari alla distanza tra gli interassi degli appoggi. I carichi distribuiti linearmente sulla trave sono ottenuti moltiplicando i carichi per unità di superficie determinati nell'analisi dei carichi per l'ampiezza della fascia di solaio considerata. Le caratteristiche dei vincoli adottati sono riportate in dettaglio, per ciascun appoggio, negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

Per quanto non espressamente riportato in questo paragrafo, ed in particolare per le analisi dei carichi, la determinazione delle azioni agenti sulla struttura, la definizione del modello strutturale agli elementi finiti e le verifiche, può farsi riferimento a quanto illustrato nella restante parte della presente relazione e negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

11 - TABULATI DI CALCOLO

Per quanto non espressamente sopra riportato, ed in particolar modo per ciò che concerne i dati numerici di calcolo, si rimanda all'allegato "Tabulati di calcolo" costituente parte integrante della presente relazione.

Cuornè, Maggio 2023

Il progettista strutturale

Ing. GOZZI Christian



Città di RIVAROLO C.SE

Città metropolitana di TORINO

OGGETTO:

Finanziato
dall'Unione europea
NextGenerationEU

PROGETTO ESECUTIVO

LAVORI DI "REALIZZAZIONE DI NUOVA MENSA PRESSO LA SCUOLA PRIMARIA SILVIO CALIGARIS IN FRAZIONE ARGENTERA" – AVVISO PUBBLICO PROT. N. 48038 DEL 2 DICEMBRE 2021, FONDI PNRR, MISSIONE 4 – ISTRUZIONE E RICERCA – COMPONENTE 1 – POTENZIAMENTO DELL'OFFERTA DEI SERVIZI DI ISTRUZIONE: DAGLI ASILI NIDO ALLE UNIVERSITÀ – INVESTIMENTO 1.2 "PIANO DI ESTENSIONE DEL TEMPO PIENO E MENSE". OPERA FINANZIATA DALL'UNIONE EUROPEA – NEXT GENERATION EU (APPLICAZIONE C.A.M. AI SENSI DEL D.M. 23 GIUGNO 2022 – "DNSH", DI CUI ALLA CIRCOLARE MEF DEL 30 SETTEMBRE 2021 N. 32 + s.m.i.)
CUP: E95E22000120001 – C.U.I.: 01413960012

TABULATI DI CALCOLO

COMMITTENTE: Città di RIVAROLO C.se

**RESPONSABILE
PROCEDIMENTO:** Arch. ANDREOL Arturo

DATA: Maggio 2023

R.T.P.: Ing. GOZZI Christian
Via Santa Barbara n. 9 – Cuorgnè (TO)
349/2542685 – christian.gozzi@ingpec.eu

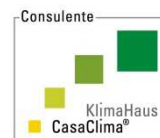
Ing. MARCHIÒ Guglielmo
Via Cesare Battisti n. 17 – Asti (AT)
333/8199939 – alab@pec.studioalab.it

Ing. ROSTAGNO Alida
Via Stazione n. 35 – Salassa (TO)
339/5474138 – alida.rostagno@ingpec.eu

Geom. AIMONETTO Alice
Strada Statale 460 n. 2/1 – Sparone (TO)
345/1211797 – alice.aimonetto@geopec.it

PROGETTISTA:

Ing. Gozzi Christian
Via Santa Barbara, 9 - 10082 Cuorgnè (TO)
Cell. 349.2542685 – christian.gozzi@ingpec.eu
www.christiangozzi.it - ing@christiangozzi.it



INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Rivarolo Canavese
Provincia	Città Metropolitana di Torino
Oggetto	REALIZZAZIONE DI NUOVA MENSA PRESSO LA SCUOLA PRIMARIA SILVIO CALIGARIS IN FRAZIONE ARGENTERA
Parte d'opera	Nuove opere strutturali
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato														
N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	C _{Erid} [%]	Stz	R _{ck} [N/mm ²]	R _{cm} [N/mm ²]	%R _{ck}	γ _c	f _{cd} [N/mm ²]	f _{ctd} [N/mm ²]	f _{ctm} [N/mm ²]	N n Ac
C25/30_B450C - (C25/30)														
001	25.000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15 002

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E · C _{Erid}].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm}	Resistenza media cubica.
%R_{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}
γ_c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f_{ctm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio																	
N _{id}	γ _k [N/m ²]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	Stz	LMT	f _{yk} [N/mm ²]	f _{tk} [N/mm ²]	f _{yd} [N/mm ²]	f _{td} [N/mm ²]	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7} NCnt	Cnt
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-
S235 - Acciaio per Profilati - (S235)																	
003	78.500	0,000012	210.000	80.769	P	40	235,00	360,00	223,81	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
						80	215,00	360,00	204,76								

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT	Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk}	Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd}	Resistenza di calcolo
f_{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1}	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ_{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ_{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ _{d,amm} [N/mm ²]
C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL	Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
σ_{d,amm}	Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

											Terreni
N _{TRN}	γ _T	K ₁			φ	c _u	c'	E _d	E _{cu}	A _{S-B}	ST_P
		K _{1X}	K _{1Y}	K _{1Z}							
	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Terreno di fondazione superficiale											
T001	18.500	30	30	50	24	0,055	0,050	5	16	0,350	NO

LEGENDA:

- N_{TRN}Numero identificativo del terreno.
- γ_TPeso specifico del terreno.
- K₁Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
- φAngolo di attrito del terreno.
- c_uCoesione non drenata.
- c'Coesione efficace.
- E_dModulo edometrico.
- E_{cu}Modulo elastico in condizione non drenate.
- A_{S-B}Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
- ST_P[SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste																					
N _{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				ΔΘI _p
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{f,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}	L _{f,3}			A _{X,T}	A _{Y,T}	I _X	I _T	I _Y	I _{XY}	°
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	
001	▤	40x30	40	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200	1.000	1.000	90.000	193.644	160.000	0	0,00
002	▤	35x20	35	20	-	-	-	-	-	-	-	-	4	700	583	583	23.333	59.472	71.458	0	0,00
003	▤	60x20	60	20	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200	1.000	1.000	40.000	160.000	360.000	0	0,00
004	▤	50x20	50	20	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.000	833	833	33.333	99.600	208.333	0	0,00
005	T	T-70/40x50/30	70	50	40	20	30	15	-	15	-	-	10	2.900	2.460	2.624	546.236	593.732	964.167	0	0,00
007	▤	25x40	25	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.000	833	833	133.333	126.525	52.083	0	0,00
008	▤	40x25	40	25	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.000	833	833	52.083	126.525	133.333	0	0,00
009	▤	40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.600	1.333	1.333	213.333	359.936	213.333	0	0,00

LEGENDA:

- N_{id}Numero identificativo della sezione.
- TpTipo di sezione.
- LabelIdentificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
- BBase/Diametro/Raggio.
- HAltezza/Lato/Altezza di colmo.
- Sp_wSpessore anima.
- L_wLunghezza anima.
- Sp_{f,0}Spessore ala 0.
- L_{f,0}Lunghezza ala 0.
- Sp_{f,1}Spessore ala 1.
- L_{f,1}Lunghezza ala 1.
- L_{f,2}Lunghezza ala 2.
- L_{f,3}Lunghezza ala 3.
- vNel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
- AArea della sezione.
- ΔΘI_{pr}Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
- InerziaInerzie della sezione rispetto agli assi.

SEZIONI PROFILATI IN ACCIAIO

Sezioni profilati in acciaio - parte I																		
N _{id}	Tp	Label	b	b ₁	h	t _f	t _{r1}	t _w	t _p	r _w	r _f	r _{w/f}	h _i	d	p _w	p _f	d _{sp,w}	d _{sp,f}
			[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[%]	[%]	[mm]	[mm]
006	I	HE 100 B	100,0	-	100,0	10,0	-	6,0	-	-	-	12,0	80,0	56,0	-	-	-	-
010	O	O 193x3	193,0	-	193,0	3,0	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- N_{id}Numero identificativo del profilato.
- TpTipo di profilato.
- LabelIdentificativo del profilato come indicato nelle carpenterie.
- bBase del profilato.
- b₁Seconda base (per profilati composti).
- hAltezza.
- t_fSpessore ala.
- t_{r1}Spessore seconda ala (per profilati composti).
- t_wSpessore anima.
- t_pSpessore piatto (per profilati composti).
- r_wRaggio anima.
- r_fRaggio ala.
- r_{w/f}Raggio anima/ala.
- h_iAltezza anima.
- dAltezza netta raccordi.
- p_wPendenza anima.
- p_fPendenza ala.
- d_{sp,w}Distanza spessore anima.
- d_{sp,f}Distanza spessore ala.

SEZIONI PROFILATI IN ACCIAIO

Sezioni profilati in acciaio - parte II

N _{id}	Tp	Label	Dir	TC	d _{x/y}	P _{abb}	A	A _v	I	W _{el,sup/dx}	W _{el,inf/sx}	W _{pl}	i	I _w	I _T	I _{xy}	α _{xy}
					[mm]	[mm]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ³]	[cm ³]	[cm ³]	[cm]	[cm ⁶]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[°]
006	I	HE 100 B	X	-	-	0	26	9,04	449,5	89,9	89,9	104,2	4,16	3380,000	9	0	0,0
			Y	-	-			22,68	167,3	33,5	33,5	51,4	2,53				
010	○	O 193x3	X	-	-	0	18	11,40	808,3	83,8	83,8	108,3	6,72	0,000	0	0	0,0
			Y	-	-			11,40	808,3	83,8	83,8	108,3	6,72				

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo del profilato.
Tp	Tipo di profilato.
Label	Identificativo del profilato come indicato nelle carpenterie.
Dir	Direzione.
TC	Tipo collegamenti (per profilati composti). A = Abbottonati; R = Ravvicinati.
d _{x/y}	Distanza profilati lungo X/Y (per profilati composti).
P _{abb}	Passo abbottonatura (per profilati composti).
A	Area della sezione.
A _v	Area resistente a taglio.
I	Inerzia.
W _{el,sup/dx}	Modulo di resistenza elastica superiore/destra.
W _{el,inf/sx}	Modulo di resistenza elastica inferiore/sinistra.
W _{pl}	Modulo resistenza plastica.
i	Raggio inerzia
I _w	Inerzia settoriale.
I _T	Inerzia torsionale.
I _{xy}	Inerzia in XY.
α _{xy}	Rotazione assi inerzia.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio	PP	Permanente NON Strutturale	PNS	Sovraccarico Accidentale	SA	Carico Neve
				Descrizione		Descrizione		Descrizione		[N/m ²]
001	S	Platea	Scuole	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sovraccarico permanente	3.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
002	S	LatCem Cop.non acc. H30	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 30 cm (25+5)	3.700	Sovraccarico permanente	3.000	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	1.350
003	S	LatCem Cop.non acc. H20	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Sovraccarico permanente	2.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	1.350

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C.	Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA	Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m ²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Scuole	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0004	Coperture accessibili solo per manutenzione	SI	NO	Media	0,00	0,00	0,00
0005	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0006	Pressione del Vento (+X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0007	Pressione del Vento (-X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0008	Pressione del Vento (+Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0009	Pressione del Vento (-Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0010	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0011	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0012	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0013	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0014	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo della Tipologia di Carico.
F+E	Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
+/- F	Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
CDC	Indica la classe di durata del carico.
ψ ₀	NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ ₁	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
ψ ₂	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).
ψ ₂	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
03	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
04	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
05	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
06	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
08	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
09	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
10	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
11	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
13	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
14	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
15	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
16	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
18	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
19	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
20	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
21	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
23	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
24	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
25	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
26	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
27	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
28	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
29	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
30	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
31	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
33	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
34	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
35	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
36	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
37	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
38	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
39	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
40	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
41	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
43	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
44	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
45	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
46	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
47	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
48	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
49	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
50	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
51	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
52	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
53	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
54	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
55	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
56	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
57	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
58	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
59	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
60	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
61	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
62	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
63	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
64	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
65	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
66	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
67	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
68	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
69	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
70	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
71	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
72	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
73	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
74	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
75	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
76	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
77	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
79	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
80	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
81	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
82	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
83	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
84	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
85	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
86	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
87	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
88	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
89	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
90	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
91	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
92	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
93	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
94	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
95	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
96	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
97	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
99	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
100	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
101	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
102	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
103	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
104	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
105	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
106	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
107	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
108	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
109	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
110	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
111	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
112	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
113	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
114	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
115	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
116	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
117	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
119	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
120	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
121	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
122	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
123	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
124	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
125	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
126	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
127	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
128	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
129	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
130	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
131	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
132	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
133	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
134	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
135	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
136	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
137	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
138	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
139	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
140	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
141	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
142	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
143	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
144	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
145	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
146	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
147	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
148	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
149	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
150	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
151	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
152	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
153	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
155	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
156	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
157	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
158	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
159	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
160	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
161	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
162	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
163	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
164	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
165	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
166	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
167	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
168	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
169	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
170	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
171	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
172	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
173	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
174	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
175	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
176	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
177	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
178	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
179	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
180	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
181	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
182	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
183	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
184	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
185	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
186	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
187	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
188	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
189	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
190	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
191	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
192	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
193	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
194	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
195	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
196	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
197	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
198	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
199	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
200	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
201	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
202	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
203	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
204	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
205	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
206	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
207	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
208	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
209	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
210	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
211	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
212	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
213	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
214	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
215	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
216	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
217	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
218	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
219	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
220	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
221	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
222	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
223	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
224	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
225	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
226	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
227	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
228	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
229	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
230	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
231	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
232	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
233	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
234	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
235	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
236	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
237	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
238	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
239	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
240	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
241	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
242	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
243	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
244	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
245	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
246	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
247	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
248	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
249	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
250	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
251	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
252	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
253	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
254	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
255	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
256	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
257	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
258	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
259	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
260	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
261	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
262	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
263	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
264	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
266	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
267	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
268	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
269	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
270	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
271	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
272	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
273	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
274	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
275	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
276	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
277	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
278	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
279	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
280	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
281	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
282	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
283	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
284	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
285	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
286	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
287	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
288	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
289	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
290	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
291	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
292	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
293	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
294	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
295	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
296	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
297	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
298	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
299	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
300	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
301	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
302	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
303	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
304	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50

LEGENDA:

IdComb	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
	CC 01= Carico Permanente
	CC 02= Permanenti NON Strutturali
	CC 03= Scuole
	CC 04= Coperture accessibili solo per manutenzione
	CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
	CC 06= Pressione del Vento (+X)
	CC 07= Pressione del Vento (-X)
	CC 08= Pressione del Vento (+Y)
	CC 09= Pressione del Vento (-Y)

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

IdComb	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
	CC 01= Carico Permanente
	CC 02= Permanenti NON Strutturali
	CC 03= Scuole
	CC 04= Coperture accessibili solo per manutenzione
	CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
	CC 06= Pressione del Vento (+X)
	CC 07= Pressione del Vento (-X)
	CC 08= Pressione del Vento (+Y)
	CC 09= Pressione del Vento (-Y)

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$$\alpha = \alpha_i + 0,3 \cdot \alpha_{ii} + 0,3 \cdot \alpha_{iii}$$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i , α_{ii} e α_{iii} azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:

(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_x , α_y , α_z , α_{ex} , α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- 1) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 2) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 3) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 4) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 5) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 6) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 9) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 10) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 11) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 12) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 13) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 14) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 15) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 16) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 17) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 18) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 19) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 20) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 21) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 22) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 23) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 24) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 25) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 26) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 27) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 28) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 29) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 30) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 31) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 32) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 33) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 34) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 35) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 36) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 37) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 38) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 39) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 40) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 41) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 42) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 43) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 44) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 45) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 46) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 47) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 48) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$.

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

- 1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty;

-Mx, -My, Tx e -Ty; **13)** -N, Mx, My, Tx e -Ty; **14)** -N, Mx, -My, Tx e -Ty; **15)** -N, -Mx, My, Tx e -Ty; **16)** -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **17)** N, Mx, My, -Tx e Ty; **18)** N, Mx, -My, -Tx e Ty; **19)** N, -Mx, My, -Tx e Ty; **20)** N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **21)** -N, Mx, My, -Tx e Ty; **22)** -N, Mx, -My, -Tx e Ty; **23)** -N, -Mx, My, -Tx e Ty; **24)** -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **25)** N, Mx, My, -Tx e -Ty; **26)** N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **27)** N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **28)** N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; **29)** -N, Mx, My, -Tx e -Ty; **30)** -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **31)** -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **32)** -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	1,00	0,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	1,00	0,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
03	1,00	1,00	1,00	0,00	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
04	1,00	1,00	1,00	0,00	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
05	1,00	1,00	1,00	0,00	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
08	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
09	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
10	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
11	1,00	1,00	0,70	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	1,00	0,70	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,60
13	1,00	1,00	0,70	0,00	1,00	0,00	0,00	0,60	0,00
14	1,00	1,00	0,70	0,00	1,00	0,00	0,60	0,00	0,00
15	1,00	1,00	0,70	0,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00
16	1,00	1,00	0,70	0,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	1,00	0,70	0,00	0,50	1,00	0,00	0,00	0,00
18	1,00	1,00	0,70	0,00	0,50	0,00	1,00	0,00	0,00
19	1,00	1,00	0,70	0,00	0,50	0,00	0,00	1,00	0,00
20	1,00	1,00	0,70	0,00	0,50	0,00	0,00	0,00	1,00

LEGENDA:

IdComb

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Scuole

CC 04= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

CC 06= Pressione del Vento (+X)

CC 07= Pressione del Vento (-X)

CC 08= Pressione del Vento (+Y)

CC 09= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	0,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
03	1,00	1,00	0,60	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
04	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
05	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
07	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20

LEGENDA:

IdComb

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Scuole

CC 04= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

CC 06= Pressione del Vento (+X)

CC 07= Pressione del Vento (-X)

CC 08= Pressione del Vento (+Y)

CC 09= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

IdComb

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Scuole

CC 04= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

CC 06= Pressione del Vento (+X)

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente									
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
		CC 07= Pressione del Vento (-X)							
		CC 08= Pressione del Vento (+Y)							
		CC 09= Pressione del Vento (-Y)							

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	IrTemp	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X	[T +C]	S	N	B	SI	SI	5
				Y	[T +C]						

LEGENDA:

Ang	Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV	Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD	Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP	Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir	Direzione del sisma.
TS	Tipologia della struttura: Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano; Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%; Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA	Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
IrTemp	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T.	Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP	Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH	Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ	Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento						
Dir	q'	q	q0	K _R	α _u / α ₁	k _w
X	-	3,300	3,30	1,00	1,10	-
Y	-	3,300	3,30	1,00	1,10	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q'	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q0	Valore di base (comprensivo di k _w).
K _R	Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α _u /α ₁	Rapporto di sovrarresistenza.
k _w	Fattore di riduzione di q ₀ .

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	F _v	T [*] _C	T _B	T _C	T _D
	[t]		S _s	C _c			[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	60	0,0268	1,200	1,523	2,620	0,578	0,197	0,100	0,300	1,707
SLD	101	0,0318	1,200	1,489	2,660	0,640	0,220	0,109	0,328	1,727
SLV	949	0,0560	1,200	1,402	2,764	0,883	0,297	0,139	0,417	1,824
SLC	1950	0,0649	1,200	1,400	2,839	0,976	0,300	0,140	0,420	1,860

LEGENDA:

T _r	Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a _g /g	Coefficiente di accelerazione al suolo.
S _s	Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C _c	Coefficienti di Amplificazione di T _c allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F ₀	Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F _v	Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T [*] _C	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T _B	Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T _C	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T _D	Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	C _{Top}	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
4	50	100	45.294697	7.727341	271	T1	1,00

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	CTop	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		

LEGENDA:

CI Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
 Categoria topografica.

T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$.
 T2: Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$.
 T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$.
 T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str}	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	ΣV _{Ed,SLU}
	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[%]	[N]
X	797.512	259.418	258.803	259.418	258.803	99,76	113.107
Y	797.512	259.418	258.770	259.418	258.770	99,75	138.912
Z	797.512	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.
M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.
M_{Ecc,SLU} Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
M_{Ecc,SLD} Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
%T.M_{Ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
ΣV_{Ed,SLU} Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,528	0,436	0,000	-481,274	-3,3936	89,29	231.625
SLU-Y	0,528	0,436	0,000	5,622	0,0396	0,01	32
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,528	0,618	0,000	-481,274	-3,3936	89,29	231.625
SLD-Y	0,528	0,618	0,000	5,622	0,0396	0,01	32
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,618	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,618	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,430	0,535	0,000	-52,208	-0,2440	1,05	2.726
SLU-Y	0,430	0,535	0,000	385,330	1,8012	57,24	148.479
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,430	0,758	0,000	-52,208	-0,2440	1,05	2.726
SLD-Y	0,430	0,758	0,000	385,330	1,8012	57,24	148.479
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,758	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,758	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,408	0,552	0,000	40,242	0,1698	0,62	1.619
SLU-Y	0,408	0,552	0,000	301,522	1,2719	35,05	90.916
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,408	0,798	0,000	40,242	0,1698	0,62	1.619
SLD-Y	0,408	0,798	0,000	301,522	1,2719	35,05	90.916
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,798	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,798	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,380	0,552	0,000	-122,611	-0,4476	5,80	15.034
SLU-Y	0,380	0,552	0,000	-123,866	-0,4522	5,91	15.343
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,380	0,858	0,000	-122,611	-0,4476	5,80	15.034
SLD-Y	0,380	0,858	0,000	-123,866	-0,4522	5,91	15.343
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,858	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,858	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,195	0,552	0,000	62,887	0,0608	1,52	3.955
SLU-Y	0,195	0,552	0,000	-30,605	-0,0296	0,36	937
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,195	0,994	0,000	62,887	0,0608	1,52	3.955

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-Y	0,195	0,994	0,000	-30,605	-0,0296	0,36	937
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,343	0,552	0,000	-51,323	-0,1528	1,02	2.634
SLU-Y	0,343	0,552	0,000	49,416	0,1471	0,94	2.442
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,343	0,950	0,000	-51,323	-0,1528	1,02	2.634
SLD-Y	0,343	0,950	0,000	49,416	0,1471	0,94	2.442
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,950	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,950	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,250	0,552	0,000	-19,113	-0,0303	0,14	365
SLU-Y	0,250	0,552	0,000	1,247	0,0020	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,250	0,994	0,000	-19,113	-0,0303	0,14	365
SLD-Y	0,250	0,994	0,000	1,247	0,0020	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,336	0,552	0,000	-2,275	-0,0065	0,00	5
SLU-Y	0,336	0,552	0,000	18,343	0,0524	0,13	336
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,336	0,970	0,000	-2,275	-0,0065	0,00	5
SLD-Y	0,336	0,970	0,000	18,343	0,0524	0,13	336
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,970	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,970	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,063	0,611	0,000	16,682	0,0017	0,11	278
SLU-Y	0,063	0,611	0,000	-0,320	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,063	0,731	0,000	16,682	0,0017	0,11	278
SLD-Y	0,063	0,731	0,000	-0,320	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,731	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,731	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,329	0,552	0,000	-15,413	-0,0423	0,09	238
SLU-Y	0,329	0,552	0,000	-4,227	-0,0116	0,01	18
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,329	0,988	0,000	-15,413	-0,0423	0,09	238
SLD-Y	0,329	0,988	0,000	-4,227	-0,0116	0,01	18
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,988	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,988	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,105	0,578	0,000	-13,503	-0,0038	0,07	182
SLU-Y	0,105	0,578	0,000	0,384	0,0001	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,105	0,968	0,000	-13,503	-0,0038	0,07	182
SLD-Y	0,105	0,968	0,000	0,384	0,0001	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,968	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,968	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,105	0,579	0,000	-0,223	-0,0001	0,00	0
SLU-Y	0,105	0,579	0,000	11,892	0,0033	0,05	141
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,105	0,966	0,000	-0,223	-0,0001	0,00	0
SLD-Y	0,105	0,966	0,000	11,892	0,0033	0,05	141
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,966	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,966	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,185	0,552	0,000	9,396	0,0081	0,03	88
SLU-Y	0,185	0,552	0,000	-7,102	-0,0061	0,02	50
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,185	0,994	0,000	9,396	0,0081	0,03	88
SLD-Y	0,185	0,994	0,000	-7,102	-0,0061	0,02	50
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,187	0,552	0,000	7,325	0,0065	0,02	54

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-Y	0,187	0,552	0,000	-4,780	-0,0042	0,01	23
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,187	0,994	0,000	7,325	0,0065	0,02	54
SLD-Y	0,187	0,994	0,000	-4,780	-0,0042	0,01	23
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,994	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,104	0,579	0,000	0,572	0,0002	0,00	0
SLU-Y	0,104	0,579	0,000	7,175	0,0020	0,02	51
SLU-Z	0,000	0,000	0,176	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,104	0,966	0,000	0,572	0,0002	0,00	0
SLD-Y	0,104	0,966	0,000	7,175	0,0020	0,02	51
SLD-Z	0,000	0,000	0,075	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,966	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,966	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,176	-	-	-	-

LEGENDA:

- Sptr** Spettro di risposta considerato.
- T** Periodo del Modo di vibrazione.
- a_{g,o}** Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
- a_{g,v}** Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
- Γ** Coefficiente di partecipazione.
- CM** Coefficiente modale del modo di vibrazione.
- %M.M** Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
- M_{Ecc}** Massa Eccitata nel modo di vibrazione.
- SLU-X** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.
- SLU-Y** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.
- SLU-Z** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.
- SLD-X** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.
- SLD-Y** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.
- SLD-Z** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.
- Elast-X** Spettro Elastico per sisma in direzione X.
- Elast-Y** Spettro Elastico per sisma in direzione Y.
- Elast-Z** Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani														
Id _{Lv}	Descrizione	Z _{Lv}	H _{Lv}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			Dir	G _{st}	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
		[m]	[m]	[m]				M _{L,Str} [N·s²/m]	M _{L,SLU} [N·s²/m]		M _{L,SLD} [N·s²/m]	[m]	[m]	[m]
01	I solaio	0,00	4,61	4,61	NO	NO	312.099	259.415	259.415	X	48,81	48,86	48,86	48,78
										Y	53,87	53,89	53,89	50,77
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	485.549	443.583	443.583	X	48,84	48,84	48,84	-
										Y	53,74	53,73	53,73	-

LEGENDA:

- Id_{Lv}** Numero identificativo del livello o piano.
- Z_{Lv}** Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- H_{Lv}** Altezza del livello o piano.
- Q_{ex,lv}** Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
- PR** Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
- Rd_{Temp}** In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
- M_{L,Str}** Massa del piano valutata in condizioni statiche.
- M_{L,SLU}** Massa del piano valutata allo SLU.
- M_{L,SLD}** Massa del piano valutata allo SLD.
- G_{st}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
- G_{SLU}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
- G_{SLD}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
- R_{SLU}** Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

NODI

Nodi								
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,67		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00002	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,67		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00003	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,67		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00004	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,67		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00005	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,75		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00006	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,60		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00007	X	49,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,17		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00008	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,17		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00009	X	47,41	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,10		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00010	X	45,77	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,17		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00011	X	48,20	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	32,63		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00012	X	49,10	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	42,33		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00013	X	46,88	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	42,69		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00014	X	45,99	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	37,16		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00015	X	46,34	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	32,80		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00016	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	54,20		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00017	X	56,14	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00018	X	56,14	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00019	X	56,14	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00020	X	49,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,17		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00021	X	48,21	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	36,80		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00022	X	45,99	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,16		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00023	X	48,21	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,80		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00024	X	46,34	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,80		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00025	X	48,20	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,63		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00026	X	45,84	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,60		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00027	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,60		-	-	-	-	
	Z	3,71		-	-	-	-	
00028	X	47,41	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,10		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00029	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	58,15		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00030	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	57,87		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00031	X	49,61	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00032	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	53,67		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00033	X	49,61	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,67		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00034	X	47,41	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,75		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00035	X	52,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,75		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00036	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,67		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00037	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	58,15		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00038	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	54,20		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00039	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,67		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00040	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,10		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00041	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	47,10		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00042	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	58,15		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00043	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	54,20		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00044	X	45,84	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,60		-	-	-	-	
	Z	4,61		-	-	-	-	
00045	X	45,84	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00046	X	45,77	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00047	X	49,61	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00048	X	49,87	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00049	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	64,27		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00050	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,67		-	-	-	-	
	Z	4,15		-	-	-	-	
00051	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	58,15		-	-	-	-	
	Z	4,15		-	-	-	-	
00052	X	42,39	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00053	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	54,20		-	-	-	-	
	Z	4,15		-	-	-	-	
00054	X	42,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	49,67		-	-	-	-	
	Z	4,15		-	-	-	-	
00055	X	42,39	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,20		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00056	X	42,39	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00057	X	42,39	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00058	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	52,02		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00059	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	56,17		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00060	X	40,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	60,32		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00061	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	47,10		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00062	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00063	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,02		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00064	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,20		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00065	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00066	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00067	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,32		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00068	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00069	X	42,39	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,10		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00070	X	41,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	64,27		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00071	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00072	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00073	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00074	X	50,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00075	X	48,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,58		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00076	X	48,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00077	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00078	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,83		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00079	X	45,60	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00080	X	47,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00081	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00082	X	42,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	64,27		-	-	-	-	
	Z	4,05		-	-	-	-	
00083	X	41,87	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,27		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00084	X	40,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,27		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00085	X	47,41	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	63,97		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00086	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	63,97		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00087	X	52,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	63,97		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00088	X	57,36	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	58,15		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00089	X	57,36	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	54,20		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00090	X	47,41	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00091	X	47,41	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,75		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00092	X	49,61	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00093	X	49,61	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,75		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00094	X	52,76	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00095	X	52,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	62,75		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00096	X	56,14	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00097	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	58,15		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00098	X	56,14	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,20		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00099	X	56,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	54,20		-	-	-	-	
	Z	3,32		-	-	-	-	
00100	X	46,88	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00101	X	49,10	Platea	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00102	X	40,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00103	X	41,38	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00104	X	41,87	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00105	X	42,36	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00106	X	42,84	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00107	X	43,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00108	X	43,81	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00109	X	44,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00110	X	44,79	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00111	X	45,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00112	X	45,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00113	X	46,24	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00114	X	46,73	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00115	X	47,14	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,30		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00116	X	47,06	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,82		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00117	X	46,98	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00118	X	46,91	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,88		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00119	X	46,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00120	X	46,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,93		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00121	X	46,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00122	X	46,60	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00123	X	46,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,51		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00124	X	46,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00125	X	46,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00126	X	46,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,08		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00127	X	46,22	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,61		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00128	X	46,14	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,14		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00129	X	46,06	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00130	X	45,98	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00131	X	45,91	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00132	X	45,83	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00133	X	45,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00134	X	45,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,29		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00135	X	45,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00136	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00137	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,91		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00138	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00139	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00140	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00141	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,08		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00142	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	33,62		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00143	X	46,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	33,16		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00144	X	46,59	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	32,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00145	X	47,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,57		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00146	X	47,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,50		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00147	X	48,04	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00148	X	48,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,83		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00149	X	48,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	33,30		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00150	X	48,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	33,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00151	X	48,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00152	X	48,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00153	X	48,51	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,18		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00154	X	48,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00155	X	48,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,11		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00156	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00157	X	48,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,55		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00158	X	48,74	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,04		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00159	X	48,81	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00160	X	48,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,01		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00161	X	48,97	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00162	X	49,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00163	X	49,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,46		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00164	X	49,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,95		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00165	X	49,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00166	X	49,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00167	X	49,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00168	X	49,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,89		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00169	X	49,60	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,37		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00170	X	49,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,86		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00171	X	49,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,34		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00172	X	49,84	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,83		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00173	X	49,92	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,32		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00174	X	49,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,80		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00175	X	50,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,29		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00176	X	50,65	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00177	X	51,14	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00178	X	51,63	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00179	X	52,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00180	X	52,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00181	X	53,12	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00182	X	53,61	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00183	X	54,10	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00184	X	54,60	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00185	X	55,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00186	X	55,59	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00187	X	56,08	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00188	X	56,57	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00189	X	57,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00190	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00191	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00192	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,25		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00193	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00194	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,23		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00195	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00196	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00197	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00198	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,20		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00199	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,69		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00200	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,18		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00201	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,67		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00202	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,16		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00203	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00204	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00205	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00206	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00207	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,62		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00208	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,11		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00209	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00210	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,10		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00211	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,59		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00212	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,08		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00213	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,57		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00214	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00215	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,55		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00216	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00217	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00218	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00219	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00220	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,01		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00221	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,50		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00222	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00223	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00224	X	57,56	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00225	X	57,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00226	X	56,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00227	X	56,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00228	X	55,60	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00229	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00230	X	54,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00231	X	54,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00232	X	53,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00233	X	53,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00234	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00235	X	52,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00236	X	51,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00237	X	51,19	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00238	X	50,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00239	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00240	X	49,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00241	X	49,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00242	X	48,74	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00243	X	48,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00244	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00245	X	47,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00246	X	46,78	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00247	X	46,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00248	X	45,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00249	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00250	X	44,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00251	X	44,33	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00252	X	43,84	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00253	X	43,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00254	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00255	X	42,37	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00256	X	41,88	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00257	X	41,39	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00258	X	40,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00259	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00260	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00261	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00262	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,50		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00263	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,01		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00264	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00265	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00266	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00267	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00268	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,55		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00269	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00270	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,57		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00271	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,08		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00272	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,59		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00273	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,10		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00274	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00275	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,11		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00276	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,62		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00277	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00278	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00279	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00280	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00281	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,16		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00282	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,67		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00283	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,18		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00284	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00285	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,20		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00286	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00287	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00288	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00289	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,23		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00290	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00291	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,25		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00292	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00293	X	40,41	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00294	X	45,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,01		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00295	X	46,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,95		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00296	X	57,28	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00297	X	57,29	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00298	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00299	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00300	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00301	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00302	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00303	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00304	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00305	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00306	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00307	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00308	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00309	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00310	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00311	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00312	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00313	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00314	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00315	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00316	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00317	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	64,22		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00318	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00319	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00320	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00321	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00322	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00323	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00324	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00325	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00326	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00327	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00328	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00329	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00330	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00331	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00332	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00333	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00334	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00335	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00336	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00337	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00338	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	63,52		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00339	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00340	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00341	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00342	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00343	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00344	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00345	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00346	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00347	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00348	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00349	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00350	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00351	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00352	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00353	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00354	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00355	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00356	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00357	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,82		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00358	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00359	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00360	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00361	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00362	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00363	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00364	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00365	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00366	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00367	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00368	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00369	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00370	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00371	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00372	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00373	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00374	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00375	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00376	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00377	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00378	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	62,13		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00379	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00380	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00381	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00382	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00383	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00384	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00385	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00386	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00387	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00388	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00389	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00390	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00391	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00392	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00393	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00394	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00395	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00396	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00397	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00398	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	61,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00399	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00400	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00401	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00402	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00403	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00404	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00405	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00406	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00407	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00408	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00409	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00410	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00411	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00412	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00413	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00414	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00415	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00416	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00417	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00418	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00419	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00420	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00421	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00422	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00423	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00424	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00425	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00426	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00427	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00428	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00429	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00430	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00431	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00432	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00433	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00434	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00435	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00436	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00437	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00438	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00439	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	60,03		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00440	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00441	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00442	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00443	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00444	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00445	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00446	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00447	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00448	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00449	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00450	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00451	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00452	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00453	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00454	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00455	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00456	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00457	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00458	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00459	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00460	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00461	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00462	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00463	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00464	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00465	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00466	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00467	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00468	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00469	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00470	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00471	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00472	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00473	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00474	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00475	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00476	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00477	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00478	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00479	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00480	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	58,64		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00481	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00482	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00483	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00484	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00485	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00486	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00487	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00488	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00489	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00490	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00491	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00492	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00493	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00494	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00495	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00496	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00497	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00498	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00499	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00500	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00501	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00502	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00503	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00504	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00505	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00506	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00507	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00508	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00509	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00510	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00511	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00512	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00513	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00514	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00515	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00516	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00517	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00518	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00519	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00520	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00521	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	57,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00522	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00523	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00524	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00525	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00526	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00527	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00528	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00529	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00530	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00531	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00532	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00533	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00534	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00535	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00536	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00537	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00538	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00539	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00540	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00541	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00542	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	56,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00543	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00544	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00545	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00546	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00547	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00548	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00549	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00550	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00551	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00552	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00553	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00554	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00555	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00556	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00557	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00558	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00559	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00560	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00561	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00562	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,84		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00563	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00564	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00565	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00566	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00567	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00568	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00569	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00570	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00571	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00572	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00573	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00574	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00575	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00576	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00577	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00578	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00579	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00580	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00581	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00582	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00583	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	55,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00584	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00585	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00586	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00587	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00588	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00589	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00590	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00591	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00592	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00593	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00594	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00595	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00596	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00597	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00598	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00599	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00600	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00601	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00602	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00603	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	54,45		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00604	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00605	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00606	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00607	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00608	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00609	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00610	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00611	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00612	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00613	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00614	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00615	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00616	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00617	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00618	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00619	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00620	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00621	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00622	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00623	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00624	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,75		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00625	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00626	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00627	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00628	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00629	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00630	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00631	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00632	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00633	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00634	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00635	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00636	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00637	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00638	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00639	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00640	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00641	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00642	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00643	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00644	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	53,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00645	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00646	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00647	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00648	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00649	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00650	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00651	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00652	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00653	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00654	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00655	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00656	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00657	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00658	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00659	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00660	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00661	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00662	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00663	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00664	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00665	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00666	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00667	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00668	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00669	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00670	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00671	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00672	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00673	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00674	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00675	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00676	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00677	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00678	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00679	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00680	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00681	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00682	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00683	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00684	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00685	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	51,66		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00686	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00687	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00688	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00689	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00690	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00691	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00692	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00693	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00694	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00695	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00696	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00697	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00698	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00699	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00700	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00701	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00702	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00703	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00704	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00705	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00706	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,96		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00707	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00708	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00709	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00710	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00711	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00712	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00713	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00714	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00715	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00716	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00717	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00718	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00719	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00720	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00721	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00722	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00723	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00724	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00725	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00726	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	50,26		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00727	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00728	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00729	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00730	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00731	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00732	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00733	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00734	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00735	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00736	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00737	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00738	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00739	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00740	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00741	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00742	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00743	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00744	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	49,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00745	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00746	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00747	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00748	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00749	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00750	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00751	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00752	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00753	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00754	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00755	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00756	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00757	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00758	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00759	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00760	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00761	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00762	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00763	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00764	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00765	X	40,82	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00766	X	41,64	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00767	X	42,45	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00768	X	43,27	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00769	X	44,09	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00770	X	44,90	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00771	X	45,72	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00772	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00773	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00774	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00775	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00776	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00777	X	50,62	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00778	X	51,44	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00779	X	52,25	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00780	X	53,07	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00781	X	53,89	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00782	X	54,70	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00783	X	55,52	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00784	X	56,34	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00785	X	57,15	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	48,17		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00786	X	41,23	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00787	X	42,05	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00788	X	42,86	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00789	X	43,68	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00790	X	44,50	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00791	X	45,31	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00792	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00793	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00794	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00795	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00796	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00797	X	50,21	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00798	X	51,03	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00799	X	51,85	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00800	X	52,66	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00801	X	53,48	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00802	X	54,30	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00803	X	55,11	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00804	X	55,93	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00805	X	56,75	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	47,47		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00806	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00807	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00808	X	49,80	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	46,77		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00809	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00810	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00811	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,07		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00812	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00813	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00814	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	45,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00815	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,68		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00816	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,68		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00817	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	44,68		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00818	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00819	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00820	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,98		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00821	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,28		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00822	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,28		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00823	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,28		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00824	X	49,40	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	43,28		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00825	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,58		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00826	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,58		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00827	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	42,58		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00828	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,89		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00829	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,89		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00830	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,89		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00831	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00832	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00833	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00834	X	48,99	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	41,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00835	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00836	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00837	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	40,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00838	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,79		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00839	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,79		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00840	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,79		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00841	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,09		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00842	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,09		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00843	X	48,58	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,09		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00844	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00845	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00846	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	38,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00847	X	46,13	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00848	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00849	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,70		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00850	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00851	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00852	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	37,00		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00853	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,30		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00854	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	36,30		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00855	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00856	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00857	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	35,60		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00858	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,91		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00859	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,91		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00860	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00861	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00862	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	34,21		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00863	X	46,95	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	33,51		infinita	-	-	-	

								Nodi
IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00864	X	47,76	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	33,51		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00865	X	46,54	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,81		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00866	X	47,35	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,81		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00867	X	48,17	Carrello Z	infinita	-	-	-	SI
	Y	32,81		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	

LEGENDA:

- IdNd

Identificativo del nodo.
- X, Y, Z

Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
- V. ex

Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
- Rs, R_θ

Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: Rs indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R_θ indica i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
- S, Θ

Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre Θ indica i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
- Clc Fnd

[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione																		
IdTr	L _{Li}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt r _l	AA /C IS	Nd i	Nd f	Disi- j	Q _{LLi}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		IdSz	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
I solaio		Travata: Trave 2-1																
Trave 2-1	1,52	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 11	00 15	1,87	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 4-3																
Trave 4-3	2,00	004	▒	50x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 21	00 14	2,25	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 6-5																
Trave 6-5	2,00	003	▒	60x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 13	2,25	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 9-10-11																
Trave 9-10	1,32	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 09	1,65	3,61	3,61	NO	-
Trave 10-11	2,13	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 00	00 20	2,46	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 11-12																
Trave 11-12	6,02	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 07	00 08	6,27	4,46	4,46	NO	-
I solaio		Travata: Trave 14-15-16-17																
Trave 14-15	3,13	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 44	3,46	4,46	4,46	NO	-
Trave 15-16	3,37	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 44	00 06	3,77	4,46	4,46	NO	-
Trave 16-17	6,20	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 00	00 03	6,53	4,46	4,46	NO	-
I solaio		Travata: Trave 15-16																
Trave 15-16	3,37	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 26	00 27	3,77	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 30-31-32-33-34																
Trave 30-31	4,70	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 01	00 34	5,03	4,46	4,46	NO	-
Trave 31-32	1,80	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 34	00 05	2,20	4,46	4,46	NO	-
Trave 32-33	2,75	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 05	00 35	3,15	4,46	4,46	NO	-
Trave 33-34	3,05	001	▒	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 35	00 04	3,38	4,46	4,46	NO	-
I solaio		Travata: Trave 1-3																
Trave 1-3	3,99	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 14	4,37	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 2-4-6-11-16																
Trave 2-4	3,75	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 11	00 21	4,17	3,61	3,61	NO	-
Trave 4-6	5,20	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 21	00 12	5,60	3,61	3,61	NO	-
Trave 6-11	4,49	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 20	4,90	3,61	3,61	NO	-
Trave 11-16	2,10	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 20	00 27	2,44	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 3-5-10																
Trave 3-5	5,20	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 13	5,60	3,61	3,61	NO	-
Trave 5-10	4,12	002	▒	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 09	4,44	3,61	3,61	NO	-

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{Li}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt r l	AA /C IS	Nd i	Nd f	Disi- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
I solaio		Travata: Trave 9-15																
Trave 9-15	2,10	002	▤	35x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 26	2,43	3,61	3,61	NO	-
I solaio		Travata: Trave 11-16																
Trave 11-16	2,10	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 07	00 06	2,44	4,46	4,46	NO	-
I solaio		Travata: Trave 12-17-22-27-34																
Trave 12-17	2,10	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 03	2,50	4,46	4,46	NO	-
Trave 17-22	4,12	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 03	00 43	4,52	4,46	4,46	NO	-
Trave 22-27	3,55	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 43	00 42	3,95	4,46	4,46	NO	-
Trave 27-34	4,12	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 42	00 04	4,52	4,46	4,46	NO	-
I solaio		Travata: Trave 14-21-25-30																
Trave 14-21	4,13	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 16	4,53	4,46	4,46	NO	-
Trave 21-25	3,55	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 29	3,95	4,46	4,46	NO	-
Trave 25-30	4,12	001	▤	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 29	00 01	4,52	4,46	4,46	NO	-
I solaio		Travata: Trave 16-19-26-32																
Trave 16-19	3,75	005	T	T-70/40x50/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 32	4,08	4,39	4,39	NO	-
Trave 19-26	3,80	005	T	T-70/40x50/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 32	00 30	4,20	4,39	4,39	NO	-
Trave 26-32	4,55	005	T	T-70/40x50/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 30	00 05	4,88	4,39	4,39	NO	-
I solaio		Travata: I solaio																
Trave Acciaio 29-30	1,50	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 36	00 50	1,63	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 24-25	1,50	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 37	00 51	1,63	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 20-21	1,50	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 38	00 53	1,63	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 13-14	1,50	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 39	00 54	1,63	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 7-8	1,62	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 40	00 41	1,62	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 28-29	2,35	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 60	00 36	2,35	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 23-24	1,97	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 59	00 37	1,97	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 18-20	2,17	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 58	00 38	2,17	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 7-13	2,58	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 40	00 39	2,58	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 29-35	1,60	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 36	00 49	1,60	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 8-14	2,38	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 41	00 54	2,58	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 24-28	2,18	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 37	00 60	2,18	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 20-23	1,98	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 38	00 59	1,98	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 13-18	2,35	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;80;80 ;60	S;S;S;80;80 ;60	-		00 3	-	00 39	00 58	2,35	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 36-6a	0,39	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 70	00 82	0,39	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 35-36	1,11	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 49	00 70	1,11	4,10	4,10	NO	-
Trave Acciaio 31-3a	1,10	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 91	00 85	1,22	3,27	3,27	NO	-
Trave Acciaio 32-4a	1,10	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 93	00 86	1,22	3,27	3,27	NO	-
Trave Acciaio 33-5a	1,10	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 95	00 87	1,22	3,27	3,27	NO	-
Trave Acciaio 27-2a	1,10	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 97	00 88	1,22	3,27	3,27	NO	-
Trave Acciaio 22-1a	1,10	006	I	HE 100 B	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 3	-	00 99	00 89	1,22	3,27	3,27	NO	-

LEGENDA:

- Id_{Tr}**

Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- L_{Li}**

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}**

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp**

Tipo di sezione.
- Label**

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz**

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.**

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Stz**

Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).

Travi in elevazione																	
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Disi- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	TP	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz .		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]		
Note	Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno. Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.																
Mtrl	Identificativo del materiale.																
AA/CIS	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio: Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo"; Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.																
Ndi	Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.																
Ndf	Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.																
Disi-j	Distanza tra il nodo iniziale e finale.																
Q_{LLI}	Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.																
Clc Fnd	[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).																
Pr/Sc	Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.																

PILASTRI

Pilastri																	
N _{id}	Lv	L _{LI}	Id _{Sz}	TP	Sezione Label	Rtz	V. Int.		Mtrl	AA/Ci S	Nod		Disi-j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
							Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
001	01	3,51	008	▣	40x25	171,97	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0024	0015	3,71	0,00	3,51	NO	-
002	01	3,51	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0025	0011	3,71	0,00	3,51	NO	-
003	01	3,51	007	▣	25x40	170,79	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0022	0014	3,71	0,00	3,51	NO	-
004	01	3,51	007	▣	25x40	170,79	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0023	0021	3,71	0,00	3,51	NO	-
005	01	3,51	007	▣	25x40	170,79	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0100	0013	3,71	0,00	3,51	NO	-
006	01	3,51	007	▣	25x40	170,79	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0101	0012	3,71	0,00	3,51	NO	-
009	01	3,51	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0046	0010	3,71	0,00	3,51	NO	-
010	01	3,51	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0028	0009	3,71	0,00	3,51	NO	-
11 (a)	01	3,51	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0048	0020	3,71	0,00	3,51	NO	-
11 (b)	01	0,60	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0020	0007	0,90	3,71	4,31	NO	-
012	01	4,31	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0017	0008	4,61	0,00	4,31	NO	-
14 (a)	01	4,15	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0056	0054	4,15	0,00	4,15	NO	-
14 (b)	01	0,16	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0054	0002	0,46	4,15	4,31	NO	-
15 (a)	01	3,51	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0045	0026	3,71	0,00	3,51	NO	-
15 (b)	01	0,60	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0026	0044	0,90	3,71	4,31	NO	-
16 (a)	01	3,51	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0047	0027	3,71	0,00	3,51	NO	-
16 (b)	01	0,40	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0027	0006	0,90	3,71	4,11	NO	-
017	01	4,31	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0019	0003	4,61	0,00	4,31	NO	-
019	01	4,11	009	▣	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0033	0032	4,61	0,00	4,11	NO	-
21 (a)	01	4,15	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0055	0053	4,15	0,00	4,15	NO	-
21 (c)	01	0,16	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0053	0016	0,46	4,15	4,31	NO	-
22 (a)	01	3,32	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0098	0099	3,32	0,00	3,32	NO	-
22 (b)	01	0,99	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0099	0043	1,29	3,32	4,31	NO	-
25 (a)	01	4,15	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0052	0051	4,15	0,00	4,15	NO	-
25 (b)	01	0,16	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0051	0029	0,46	4,15	4,31	NO	-
026	01	4,11	009	▣	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0031	0030	4,61	0,00	4,11	NO	-
27 (a)	01	3,32	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0096	0097	3,32	0,00	3,32	NO	-
27 (b)	01	0,99	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0097	0042	1,29	3,32	4,31	NO	-
30 (a)	01	4,15	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0057	0050	4,15	0,00	4,15	NO	-
30 (b)	01	0,16	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0050	0001	0,46	4,15	4,31	NO	-
31 (a)	01	3,32	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0090	0091	3,32	0,00	3,32	NO	-
31 (b)	01	0,99	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0091	0034	1,29	3,32	4,31	NO	-
32 (a)	01	3,32	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0092	0093	3,32	0,00	3,32	NO	-
32 (b)	01	0,79	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0093	0005	1,29	3,32	4,11	NO	-
33 (a)	01	3,32	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0094	0095	3,32	0,00	3,32	NO	-
33 (b)	01	0,99	008	▣	40x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0095	0035	1,29	3,32	4,31	NO	-
034	01	4,31	007	▣	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0018	0004	4,61	0,00	4,31	NO	-
029	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0068	0036	4,05	0,00	4,05	NO	-
028	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0067	0060	4,05	0,00	4,05	NO	-
24 (a)	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0066	0037	4,05	0,00	4,05	NO	-
023	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0065	0059	4,05	0,00	4,05	NO	-
020	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0064	0038	4,05	0,00	4,05	NO	-
018	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0063	0058	4,05	0,00	4,05	NO	-
13 (a)	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0062	0039	4,05	0,00	4,05	NO	-
007	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0061	0040	4,05	0,00	4,05	NO	-
008	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0069	0041	4,05	0,00	4,05	NO	-
35 (a)	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0084	0049	4,05	0,00	4,05	NO	-
036	01	4,05	010	○	O 193x3	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	003	-	0083	0070	4,05	0,00	4,05	NO	-

LEGENDA:

- N_{id}** Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
- L_v** Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- L_{LI}** Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}** Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- TP** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz** Angolo di rotazione della sezione.

Pilastri																	
N _{id}	L _v	L _{LI}	Sezione				V. Int.				AA/CI	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc
			Id _{Sz}	TP	Label	Rtz	Inf.	Sup.	Mtrl	S	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.	Fnd
		[m]				[°ssdc]								[m]	[m]	[m]	
V. Int.	Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.																
Mtrl	Identificativo del materiale.																
AA/CIS	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio: Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo"; Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.																
Nod	Identificativo del nodo nella relativa tabella.																
Dis _{i-j}	Distanza tra il nodo iniziale e finale.																
Q _{LLI}	Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'infietersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.																
Clc Fnd	[SI] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).																
Pr/Sc	Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.																

PLATEE

Platee								
Lv	N _{id}	Sp	A _{El}	Mtrl	Id _{Ter}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
		[m]	[m ²]					
Fondazione	1	0,30	343,07	001	T001	SI	1,000	1,000
SHELL								
[00745-00062-00289]	[00305-00246-00247]		[00212-00501-00211]		[00102-00061-00081]		[00212-00213-00501]	[00211-00521-00210]
[00211-00501-00521]	[00787-00786-00104]		[00213-00480-00501]		[00625-00282-00645]		[00213-00214-00480]	[00215-00216-00460]
[00215-00460-00214]	[00084-00071-00259]		[00214-00460-00480]		[00745-00289-00290]		[00481-00066-00271]	[00210-00521-00542]
[00787-00766-00786]	[00481-00271-00272]		[00205-00603-00204]		[00205-00583-00603]		[00786-00765-00292]	[00207-00562-00583]
[00067-00266-00267]	[00065-00275-00276]		[00207-00208-00562]		[00765-00290-00291]		[00786-00292-00061]	[00206-00207-00583]
[00206-00583-00205]	[00440-00268-00269]		[00208-00542-00562]		[00364-00344-00363]		[00068-00261-00262]	[00222-00357-00221]
[00222-00338-00357]	[00224-00072-00297]		[00224-00297-00338]		[00072-00225-00297]		[00625-00281-00282]	[00219-00378-00398]
[00217-00218-00419]	[00256-00257-00083]		[00625-00604-00281]		[00420-00399-00067]		[00686-00285-00286]	[00258-00071-00084]
[00502-00273-00522]	[00066-00270-00271]		[00318-00261-00068]		[00765-00291-00292]		[00196-00197-00726]	[00482-00481-00502]
[00709-00688-00708]	[00253-00254-00300]		[00064-00278-00279]		[00399-00266-00067]		[00196-00726-00744]	[00065-00274-00275]
[00063-00283-00284]	[00666-00063-00284]		[00522-00274-00065]		[00305-00247-00304]		[00522-00273-00274]	[00061-00293-00081]
[00062-00288-00289]	[00399-00265-00266]		[00061-00292-00293]		[00342-00321-00341]		[00563-00277-00278]	[00062-00287-00288]
[00255-00256-00299]	[00502-00481-00272]		[00146-00866-00145]		[00440-00267-00268]		[00257-00258-00298]	[00193-00764-00785]
[00707-00686-00286]	[00379-00265-00399]		[00604-00280-00281]		[00604-00279-00280]		[00604-00064-00279]	[00645-00283-00063]
[00645-00282-00283]	[00523-00502-00522]		[00563-00276-00277]		[00339-00318-00068]		[00318-00260-00261]	[00358-00068-00262]
[00358-00263-00264]	[00358-00262-00263]		[00318-00259-00260]		[00318-00084-00259]		[00359-00339-00358]	[00090-00346-00366]
[00745-00290-00765]	[00707-00286-00287]		[00707-00287-00062]		[00666-00284-00285]		[00666-00285-00686]	[00666-00645-00063]
[00359-00358-00379]	[00543-00276-00563]		[00482-00461-00066]		[00339-00068-00358]		[00379-00264-00265]	[00379-00358-00264]
[00482-00066-00481]	[00420-00067-00267]		[00420-00267-00440]		[00103-00786-00061]		[00103-00061-00102]	[00584-00064-00604]
[00298-00084-00318]	[00298-00258-00084]		[00584-00563-00278]		[00584-00278-00064]		[00543-00522-00065]	[00543-00065-00276]
[00523-00522-00543]	[00461-00270-00066]		[00461-00269-00270]		[00461-00440-00269]		[00502-00272-00273]	[00766-00765-00786]
[00106-00069-00105]	[00766-00745-00765]		[00193-00785-00192]		[00299-00083-00319]		[00319-00318-00339]	[00687-00686-00707]
[00687-00666-00686]	[00319-00298-00318]		[00605-00604-00625]		[00605-00584-00604]		[00709-00708-00056]	[00320-00340-00057]
[00441-00420-00440]	[00441-00440-00461]		[00400-00399-00420]		[00400-00379-00399]		[00746-00727-00745]	[00564-00543-00563]
[00564-00563-00584]	[00646-00645-00666]		[00646-00625-00645]		[00727-00707-00062]		[00254-00255-00300]	[00083-00298-00319]
[00083-00257-00298]	[00727-00062-00745]		[00565-00544-00564]		[00104-00786-00103]		[00442-00421-00441]	[00544-00523-00543]
[00606-00055-00605]	[00503-00502-00523]		[00503-00482-00502]		[00544-00543-00564]		[00483-00052-00482]	[00746-00745-00766]
[00585-00564-00584]	[00585-00584-00605]		[00462-00441-00461]		[00462-00461-00482]		[00565-00564-00585]	[00299-00256-00083]
[00340-00339-00359]	[00340-00319-00339]		[00380-00359-00379]		[00380-00379-00400]		[00421-00400-00420]	[00483-00482-00503]
[00667-00666-00687]	[00667-00646-00666]		[00421-00420-00441]		[00425-00424-00445]		[00425-00404-00424]	[00626-00605-00625]
[00626-00625-00646]	[00442-00441-00462]		[00524-00523-00544]		[00708-00687-00707]		[00708-00707-00727]	[00788-00767-00787]
[00586-00055-00606]	[00055-00585-00605]		[00463-00442-00462]		[00069-00104-00105]		[00524-00503-00523]	[00056-00708-00727]
[00220-00378-00219]	[00052-00462-00482]		[00069-00787-00104]		[00688-00687-00708]		[00056-00727-00746]	[00057-00340-00359]
[00767-00746-00766]	[00767-00766-00787]		[00606-00605-00626]		[00647-00626-00646]		[00647-00646-00667]	[00360-00057-00359]
[00505-00504-00525]	[00788-00787-00069]		[00688-00667-00687]		[00768-00747-00767]		[00401-00400-00421]	[00360-00359-00380]
[00250-00251-00302]	[00341-00320-00057]		[00788-00069-00106]		[00747-00746-00767]		[00320-00319-00340]	[00320-00299-00319]
[00586-00565-00585]	[00381-00380-00401]		[00401-00380-00400]		[00342-00341-00361]		[00586-00585-00055]	[00362-00361-00382]
[00504-00503-00524]	[00504-00483-00503]		[00300-00299-00320]		[00300-00255-00299]		[00651-00630-00650]	[00648-00627-00647]
[00668-00667-00688]	[00191-00785-00805]		[00341-00057-00360]		[00463-00462-00052]		[00463-00052-00483]	[00218-00398-00419]
[00361-00360-00381]	[00422-00421-00442]		[00422-00401-00421]		[00381-00360-00380]		[00545-00524-00544]	[00768-00767-00788]
[00668-00647-00667]	[00747-00056-00746]		[00627-00606-00626]		[00627-00626-00647]		[00769-00768-00789]	[00545-00544-00565]
[00607-00606-00627]	[00607-00586-00606]		[00361-00341-00360]		[00108-00789-00107]		[00402-00381-00401]	[00525-00524-00545]
[00608-00587-00607]	[00651-00650-00671]		[00525-00504-00524]		[00769-00748-00768]		[00728-00056-00747]	[00107-00788-00106]
[00484-00463-00483]	[00484-00483-00504]		[00443-00442-00463]		[00443-00422-00442]		[00566-00545-00565]	[00566-00565-00586]
[00362-00342-00361]	[00402-00401-00422]		[00648-00647-00668]		[00321-00300-00320]		[00364-00363-00384]	[00689-00668-00688]
[00689-00688-00709]	[00728-00709-00056]		[00321-00320-00341]		[00252-00253-00301]		[00628-00607-00627]	[00628-00627-00648]
[00749-00729-00748]	[00710-00709-00728]		[00168-00827-00167]		[00190-00805-00296]		[00790-00789-00109]	[00751-00045-00750]
[00505-00484-00504]	[00669-00668-00689]		[00669-00648-00668]		[00197-00706-00726]		[00464-00463-00484]	[00464-00443-00463]
[00789-00788-00107]	[00710-00689-00709]		[00382-00361-00381]		[00382-00381-00402]		[00546-00545-00566]	[00546-00525-00545]
[00444-00423-00443]	[00587-00586-00607]		[00587-00566-00586]		[00301-00300-00321]		[00301-00253-00300]	[00465-00464-00485]
[00748-00747-00768]	[00748-00728-00747]		[00789-00768-00788]		[00548-00527-00547]		[00423-00402-00422]	[00423-00422-00443]
[00485-00464-00484]	[00485-00484-00505]		[00790-00769-00789]		[00526-00525-00546]		[00526-00505-00525]	[00444-00443-00464]
[00465-00444-00464]	[00567-00566-00587]		[00608-00607-00628]		[00791-00110-00111]		[00729-00728-00748]	[00729-00710-00728]
[00403-00382-00402]	[00403-00402-00423]		[00567-00546-00566]		[00649-00628-00648]		[00649-00648-00669]	[00203-00204-00624]
[00302-00301-00322]	[00690-00689-00710]		[00690-00669-00689]		[00547-00546-00567]		[00322-00321-00342]	[00322-00301-00321]
[00302-00251-00252]	[00791-00790-00110]		[00730-00729-00749]		[00109-00789-00108]		[00446-00425-00445]	[00547-00526-00546]
[00629-00608-00628]	[00629-00628-00649]		[00711-00710-00729]		[00711-00690-00710]		[00749-00748-00769]	[00302-00252-00301]
[00343-00342-00362]	[00343-00322-00342]		[00383-00362-00382]		[00424-00423-00444]		[00424-00403-00423]	[00730-00711-00729]
[00506-00505-00526]	[00506-00485-00505]		[00110-00790-00109]		[00548-00547-00568]		[00588-00587-00608]	[00588-00567-00587]
[00486-00465-00485]	[00750-00730-00749]		[00324-00303-00323]		[00750-00749-00770]		[00670-00649-00669]	[00670-00669-00690]
[00144-00865-00024]	[00383-00382-00403]		[00609-00608-00629]		[00609-00588-00608]		[00303-00249-00250]	[00363-00362-00383]
[00791-00770-00790]	[00568-00567-00588]		[00568-00547-00567]		[00303-00250-00302]		[00770-00749-00769]	[00404-00403-00424]
[00404-00383-00403]	[00770-00769-00790]		[00363-00343-00362]		[00650-00649-00670]		[00445-00444-00465]	[00445-00424-00444]

						Platee		
Lv	Nid	Sp	Aei	Mtrl	IdTer	Cic Fnd	Crid,v	Crid,h
		[m]	[m²]					
[00486-00485-00506]	[00135-00294-00079]	[00691-00690-00711]	[00691-00670-00690]	[00650-00629-00649]	[00527-00506-00526]			
[00527-00526-00547]	[00446-00445-00466]	[00323-00322-00343]	[00323-00302-00322]	[00846-00842-00845]	[00712-00711-00730]			
[00712-00691-00711]	[00589-00568-00588]	[00589-00588-00609]	[00507-00506-00527]	[00507-00486-00506]	[00384-00363-00383]			
[00408-00407-00428]	[00344-00323-00343]	[00508-00507-00528]	[00528-00527-00548]	[00630-00629-00650]	[00384-00383-00404]			
[00671-00670-00691]	[00671-00650-00670]	[00076-00148-00025]	[00630-00609-00629]	[00466-00465-00486]	[00466-00445-00465]			
[00344-00343-00363]	[00528-00507-00527]	[00100-00122-00123]	[00303-00302-00323]	[00144-00024-00077]	[00171-00820-00170]			
[00195-00196-00744]	[00692-00671-00691]	[00692-00691-00712]	[00324-00323-00344]	[00194-00744-00764]	[00508-00487-00507]			
[00831-00125-00126]	[00771-00750-00770]	[00569-00568-00589]	[00569-00548-00568]	[00771-00770-00791]	[00405-00384-00404]			
[00405-00404-00425]	[00631-00610-00630]	[00751-00750-00771]	[00168-00824-00827]	[00487-00466-00486]	[00487-00486-00507]			
[00046-00111-00112]	[00046-00791-00111]	[00610-00609-00630]	[00610-00589-00609]	[00828-00100-00123]	[00698-00677-00697]			
[00294-00134-00079]	[00771-00134-00022]	[00194-00764-00193]	[00309-00239-00240]	[00850-00078-00136]	[00304-00248-00303]			
[00248-00249-00303]	[00045-00730-00750]	[00045-00712-00730]	[00847-00133-00134]	[00847-00132-00133]	[00305-00304-00325]			
[00022-00134-00294]	[00247-00248-00304]	[00304-00303-00324]	[00841-00838-00130]	[00792-00791-00046]	[00204-00603-00624]			
[00863-00860-00142]	[00792-00771-00791]	[00090-00326-00346]	[00672-00651-00671]	[00345-00344-00364]	[00345-00324-00344]			
[00023-00852-00851]	[00850-00847-00022]	[00850-00022-00078]	[00078-00294-00135]	[00078-00022-00294]	[00713-00712-00045]			
[00713-00692-00712]	[00851-00850-00853]	[00365-00345-00364]	[00365-00364-00385]	[00529-00528-00549]	[00467-00466-00487]			
[00467-00446-00466]	[00549-00528-00548]	[00672-00671-00692]	[00113-00792-00046]	[00631-00630-00651]	[00447-00426-00446]			
[00838-00129-00130]	[00024-00143-00077]	[00426-00405-00425]	[00549-00548-00569]	[00385-00384-00405]	[00385-00364-00384]			
[00114-00792-00113]	[00426-00425-00446]	[00590-00569-00589]	[00590-00589-00610]	[00201-00644-00665]	[00113-00046-00112]			
[00825-00100-00828]	[00867-00146-00147]	[00295-00143-00024]	[00295-00142-00143]	[00386-00385-00406]	[00863-00142-00295]			
[00831-00126-00127]	[00693-00692-00713]	[00025-00867-00147]	[00855-00138-00139]	[00488-00487-00508]	[00406-00405-00426]			
[00855-00137-00138]	[00145-00865-00144]	[00860-00141-00142]	[00860-00140-00141]	[00851-00848-00850]	[00844-00130-00131]			
[00844-00132-00847]	[00693-00672-00692]	[00865-00295-00024]	[00844-00131-00132]	[00386-00365-00385]	[00774-00753-00773]			
[00838-00128-00129]	[00841-00130-00844]	[00201-00665-00200]	[00406-00385-00405]	[00652-00631-00651]	[00652-00651-00672]			
[00611-00590-00610]	[00427-00426-00447]	[00611-00610-00631]	[00867-00866-00146]	[00570-00569-00590]	[00570-00549-00569]			
[00447-00446-00467]	[00427-00406-00426]	[00529-00508-00528]	[00731-00713-00045]	[00731-00045-00751]	[00325-00324-00345]			
[00325-00304-00324]	[00772-00751-00771]	[00772-00771-00792]	[00488-00467-00487]	[00347-00090-00366]	[00734-00716-00733]			
[00835-00831-00127]	[00468-00467-00488]	[00217-00419-00216]	[00076-00025-00147]	[00853-00137-00855]	[00853-00136-00137]			
[00853-00850-00136]	[00387-00366-00386]	[00821-00122-00100]	[00821-00121-00122]	[00835-00128-00838]	[00828-00123-00124]			
[00028-00793-00080]	[00835-00127-00128]	[00866-00863-00865]	[00828-00125-00831]	[00821-00120-00121]	[00829-00825-00828]			
[00828-00124-00125]	[00848-00844-00847]	[00848-00847-00850]	[00235-00236-00311]	[00863-00295-00865]	[00572-00571-00592]			
[00858-00855-00139]	[00858-00140-00860]	[00858-00139-00140]	[00080-00793-00114]	[00468-00447-00467]	[00414-00393-00413]			
[00346-00325-00345]	[00346-00345-00365]	[00326-00325-00346]	[00673-00652-00672]	[00673-00672-00693]	[00856-00853-00855]			
[00829-00828-00832]	[00793-00792-00114]	[00429-00428-00449]	[00530-00509-00529]	[00714-00713-00731]	[00714-00693-00713]			
[00632-00611-00631]	[00632-00631-00652]	[00591-00570-00590]	[00591-00590-00611]	[00550-00549-00570]	[00550-00529-00549]			
[00752-00751-00772]	[00752-00731-00751]	[00199-00665-00685]	[00509-00488-00508]	[00793-00772-00792]	[00509-00508-00529]			
[00774-00773-00794]	[00812-00116-00117]	[00199-00200-00665]	[00862-00861-00864]	[00245-00246-00305]	[00202-00624-00644]			
[00856-00855-00858]	[00812-00117-00118]	[00429-00408-00428]	[00861-00858-00860]	[00862-00859-00861]	[00861-00860-00863]			
[00167-00101-00166]	[00818-00120-00821]	[00171-00817-00820]	[00818-00119-00120]	[00832-00831-00835]	[00832-00828-00831]			
[00734-00733-00754]	[00866-00865-00145]	[00839-00835-00838]	[00839-00838-00841]	[00845-00844-00848]	[00845-00841-00844]			
[00825-00821-00100]	[00864-00863-00866]	[00846-00845-00849]	[00571-00570-00591]	[00571-00550-00570]	[00612-00591-00611]			
[00842-00841-00845]	[00407-00406-00427]	[00407-00386-00406]	[00653-00652-00673]	[00653-00632-00652]	[00326-00305-00325]			
[00388-00387-00408]	[00773-00752-00772]	[00773-00772-00793]	[00842-00839-00841]	[00198-00685-00706]	[00694-00693-00714]			
[00530-00529-00550]	[00732-00714-00731]	[00732-00731-00752]	[00694-00673-00693]	[00489-00468-00488]	[00489-00488-00509]			
[00612-00611-00632]	[00157-00852-00156]	[00198-00199-00685]	[00572-00551-00571]	[00822-00821-00825]	[00448-00447-00468]			
[00448-00427-00447]	[00366-00346-00365]	[00366-00365-00386]	[00836-00832-00835]	[00836-00835-00839]	[00387-00386-00407]			
[00023-00851-00854]	[00815-00812-00118]	[00822-00818-00821]	[00815-00118-00119]	[00815-00119-00818]	[00347-00326-00090]			
[00809-00080-00115]	[00408-00387-00407]	[00809-00115-00116]	[00809-00116-00812]	[00849-00845-00848]	[00849-00848-00851]			
[00864-00861-00863]	[00715-00694-00714]	[00859-00858-00861]	[00859-00856-00858]	[00715-00714-00732]	[00854-00853-00856]			
[00854-00851-00853]	[00491-00470-00490]	[00852-00849-00851]	[00592-00591-00612]	[00510-00489-00509]	[00633-00632-00653]			
[00633-00612-00632]	[00306-00244-00245]	[00794-00793-00028]	[00551-00550-00571]	[00551-00530-00550]	[00794-00773-00793]			
[00306-00305-00326]	[00510-00509-00530]	[00160-00843-00159]	[00754-00733-00753]	[00753-00752-00773]	[00753-00732-00752]			
[00674-00653-00673]	[00674-00673-00694]	[00469-00468-00489]	[00469-00448-00468]	[00739-00721-00738]	[00695-00694-00715]			
[00754-00753-00774]	[00592-00571-00591]	[00428-00407-00427]	[00428-00427-00448]	[00306-00245-00305]	[00826-00822-00825]			
[00156-00023-00075]	[00826-00825-00829]	[00202-00203-00624]	[00202-00644-00201]	[00819-00818-00822]	[00819-00815-00818]			
[00813-00812-00815]	[00813-00809-00812]	[00840-00836-00839]	[00840-00839-00842]	[00833-00832-00836]	[00833-00829-00832]			
[00624-00623-00644]	[00155-00075-00854]	[00857-00856-00859]	[00857-00854-00856]	[00867-00864-00866]	[00307-00243-00306]			
[00695-00674-00694]	[00735-00047-00755]	[00490-00489-00510]	[00490-00469-00489]	[00371-00370-00391]	[00654-00653-00674]			
[00654-00633-00653]	[00843-00840-00842]	[00634-00613-00633]	[00531-00530-00551]	[00531-00510-00530]	[00327-00326-00347]			
[00327-00306-00326]	[00843-00842-00846]	[00307-00306-00327]	[00243-00244-00306]	[00449-00428-00448]	[00367-00366-00387]			
[00367-00347-00366]	[00388-00367-00387]	[00806-00800-00809]	[00191-00192-00785]	[00696-00675-00695]	[00806-00794-00028]			
[00157-00849-00852]	[00806-00028-00080]	[00733-00732-00753]	[00733-00715-00732]	[00696-00695-00716]	[00449-00448-00469]			
[00242-00243-00307]	[00613-00612-00633]	[00613-00592-00612]	[00218-00219-00398]	[00148-00867-00025]	[00148-00149-00867]			
[00149-00864-00867]	[00149-00150-00864]	[00158-00849-00157]	[00075-00023-00854]	[00155-00854-00857]	[00150-00151-00862]			
[00154-00155-00857]	[00153-00154-00857]	[00153-00857-00859]	[00150-00862-00864]	[00152-00153-00859]	[00152-00859-00862]			
[00151-00152-00862]	[00158-00846-00849]	[00675-00654-00674]	[00156-00852-00023]	[00491-00490-00511]	[00675-00674-00695]			
[00837-00836-00840]	[00837-00833-00836]	[00830-00826-00829]	[00830-00829-00833]	[00756-00755-00776]	[00823-00819-00822]			
[00823-00822-00826]	[00583-00562-00582]	[00810-00809-00813]	[00810-00806-00809]	[00816-00815-00819]	[00816-00813-00815]			
[00169-00824-00168]	[00716-00715-00733]	[00161-00843-00160]	[00161-00840-00843]	[00795-00794-00806]	[00795-00774-00794]			
[00511-00490-00510]	[00511-00510-00531]	[00368-00348-00367]	[00470-00469-00490]	[00470-00449-00469]	[00552-00531-00551]			
[00552-00551-00572]	[00348-00347-00367]	[00348-00327-00347]	[00166-00830-00165]	[00593-00592-00613]	[00593-00572-00592]			
[00820-00819-00823]	[00716-00695-00715]	[00092-00349-00368]	[00834-00833-00837]	[00820-00816-00819]	[00634-00633-00654]			
[00724-00703-00723]	[00583-00582-00603]	[00328-00327-00348]	[00755-00754-00775]	[00739-00738-00759]	[00159-00846-00158]			
[00159-00843-00846]	[00699-00698-00719]	[00542-00521-00541]	[00308-00241-00242]	[00237-00238-00310]	[00637-00616-00636]			
[00493-00472-00492]	[00834-00830-00833]	[00827-00826-00830]	[00814-00810-00813]	[00814-00813-00816]	[00827-00823-00826]			
[00614-00613-00634]	[00163-00837-00162]	[00493-00492-00513]	[00655-00634-00654]	[00655-00654-00675]	[00313-00233-00312]			
[00635-00614-00634]	[00164-00837-00163]	[00164-00834-00837]	[00308-00242-00307]	[00328-00307-00327]	[00573-00552-00572]			
[00573-00572-00593]	[00775-00774-00795]	[00807-00795-00806]	[00807-00806-00810]	[00409-00388-00408]	[00409-00408-00429]			
[00532-00511-00531]	[00532-00531-00552]	[00308-00307-00328]	[00167-00827-00101]	[00614-00593-00613]	[00637-00636-00657]			
[00368-00367-00388]	[00450-00449-00470]	[00450-00429-00449]	[00698-00697-00718]	[00775-00754-00774]	[00718-00717-00735]			
[00162-00837-00840]	[00162-00840-00161]	[00101-00827-00830]	[00166-00101-00830]	[00635-00634-00655]	[00736-00735-00756]			
[00799-00798-00178]	[00074-00808-00175]	[00811-00807-00810]	[00811-00810-00814]	[00165-00830-0083				

						Platee		
Lv	Nid	Sp	Ael	Mtrl	IdTer	Cic Fnd	Crid,v	Crid,h
		[m]	[m²]					
[00047-00734-00755]	[00047-00717-00734]		[00776-00775-00796]	[00389-00388-00409]		[00389-00368-00388]		[00512-00511-00532]
[00512-00491-00511]	[00796-00795-00807]		[00796-00775-00795]	[00031-00491-00512]		[00594-00573-00593]		[00349-00328-00348]
[00349-00348-00368]	[00452-00451-00472]		[00452-00431-00451]	[00777-00756-00776]		[00033-00594-00614]		[00033-00614-00635]
[00170-00820-00824]	[00175-00811-00174]		[00574-00573-00594]	[00031-00471-00491]		[00176-00797-00074]		[00777-00776-00797]
[00352-00331-00351]	[00574-00553-00573]		[00736-00718-00735]	[00240-00241-00308]		[00209-00542-00208]		[00412-00391-00411]
[00492-00471-00031]	[00329-00328-00349]		[00329-00349-00092]	[00697-00676-00696]		[00697-00696-00717]		[00331-00330-00351]
[00678-00657-00677]	[00513-00512-00533]		[00431-00430-00451]	[00410-00389-00409]		[00808-00807-00811]		[00808-00796-00807]
[00615-00594-00033]	[00369-00368-00389]		[00369-00092-00368]	[00797-00048-00074]		[00410-00409-00430]		[00173-00817-00172]
[00533-00512-00532]	[00735-00717-00047]		[00797-00796-00048]	[00533-00532-00553]		[00174-00811-00173]		[00776-00755-00775]
[00656-00655-00676]	[00656-00635-00655]		[00451-00450-00471]	[00451-00430-00450]		[00172-00817-00171]		[00616-00595-00615]
[00173-00814-00817]	[00173-00811-00814]		[00616-00615-00636]	[00175-00808-00811]		[00330-00309-00329]		[00350-00092-00369]
[00350-00329-00092]	[00330-00329-00350]		[00636-00635-00656]	[00390-00369-00389]		[00797-00776-00796]		[00554-00533-00553]
[00554-00553-00574]	[00636-00033-00635]		[00636-00615-00033]	[00309-00308-00329]		[00309-00240-00308]		[00718-00697-00717]
[00756-00735-00755]	[00431-00410-00430]		[00757-00736-00756]	[00513-00031-00512]		[00513-00492-00031]		[00757-00756-00777]
[00595-00574-00594]	[00595-00594-00615]		[00744-00726-00743]	[00472-00471-00492]		[00472-00451-00471]		[00575-00554-00574]
[00657-00636-00656]	[00677-00656-00676]		[00677-00676-00697]	[00310-00238-00309]		[00534-00513-00533]		[00534-00533-00554]
[00575-00574-00595]	[00310-00309-00330]		[00699-00678-00698]	[00657-00656-00677]		[00331-00310-00330]		[00678-00677-00698]
[00800-00779-00799]	[00411-00410-00431]		[00411-00390-00410]	[00597-00596-00617]		[00473-00472-00493]		[00370-00350-00369]
[00432-00431-00452]	[00473-00452-00472]		[00597-00576-00596]	[00596-00575-00595]		[00596-00595-00616]		[00391-00390-00411]
[00391-00370-00390]	[00351-00330-00350]		[00351-00350-00370]	[00371-00351-00370]		[00514-00513-00534]		[00737-00736-00757]
[00737-00719-00736]	[00514-00493-00513]		[00640-00619-00639]	[00798-00777-00797]		[00798-00797-00176]		[00177-00798-00176]
[00719-00698-00718]	[00617-00616-00637]		[00555-00534-00554]	[00555-00554-00575]		[00719-00718-00736]		[00432-00411-00431]
[00617-00596-00616]	[00576-00575-00596]		[00576-00555-00575]	[00724-00723-00741]		[00313-00312-00333]		[00658-00637-00657]
[00658-00657-00678]	[00413-00412-00433]		[00800-00179-00180]	[00778-00757-00777]		[00778-00777-00798]		[00494-00493-00514]
[00494-00473-00493]	[00413-00392-00412]		[00535-00534-00555]	[00453-00452-00473]		[00453-00432-00452]		[00412-00411-00432]
[00720-00699-00719]	[00312-00311-00332]		[00474-00473-00494]	[00535-00514-00534]		[00178-00798-00177]		[00720-00719-00737]
[00474-00453-00473]	[00556-00555-00576]		[00556-00535-00555]	[00311-00236-00237]		[00758-00737-00757]		[00515-00494-00514]
[00515-00514-00535]	[00433-00432-00453]		[00433-00412-00432]	[00372-00352-00371]		[00624-00603-00623]		[00372-00371-00392]
[00618-00617-00638]	[00638-00617-00637]		[00638-00637-00658]	[00799-00778-00798]		[00679-00658-00678]		[00679-00678-00699]
[00758-00757-00778]	[00460-00439-00459]		[00392-00371-00391]	[00392-00391-00412]		[00352-00351-00371]		[00311-00237-00310]
[00181-00800-00180]	[00332-00331-00352]		[00311-00310-00331]	[00495-00474-00494]		[00179-00799-00178]		[00372-00311-00331]
[00094-00352-00372]	[00495-00494-00515]		[00312-00235-00311]	[00536-00535-00556]		[00536-00515-00535]		[00454-00433-00453]
[00454-00453-00474]	[00618-00597-00617]		[00779-00778-00799]	[00779-00758-00778]		[00377-00018-00376]		[00577-00576-00597]
[00577-00556-00576]	[00700-00679-00699]		[00094-00332-00352]	[00414-00413-00434]		[00738-00720-00737]		[00659-00658-00679]
[00659-00638-00658]	[00738-00737-00758]		[00700-00699-00720]	[00333-00332-00094]		[00333-00312-00332]		[00641-00620-00640]
[00501-00500-00521]	[00232-00233-00313]		[00639-00618-00638]	[00501-00480-00500]		[00537-00516-00536]		[00641-00640-00661]
[00800-00799-00179]	[00455-00454-00475]		[00455-00434-00454]	[00415-00414-00435]		[00476-00455-00475]		[00706-00705-00726]
[00759-00758-00779]	[00233-00234-00312]		[00496-00475-00495]	[00496-00495-00516]		[00619-00598-00618]		[00759-00738-00758]
[00475-00474-00495]	[00701-00700-00721]		[00434-00433-00454]	[00434-00413-00433]		[00639-00638-00659]		[00516-00515-00536]
[00516-00495-00515]	[00780-00779-00800]		[00415-00394-00414]	[00537-00536-00557]		[00701-00680-00700]		[00312-00234-00235]
[00680-00659-00679]	[00680-00679-00700]		[00475-00454-00474]	[00393-00372-00392]		[00393-00392-00413]		[00721-00720-00738]
[00598-00577-00597]	[00598-00597-00618]		[00557-00556-00577]	[00557-00536-00556]		[00476-00475-00496]		[00780-00759-00779]
[00721-00700-00720]	[00640-00639-00660]		[00374-00373-00394]	[00619-00618-00639]		[00373-00372-00393]		[00417-00416-00437]
[00578-00557-00577]	[00578-00577-00598]		[00660-00659-00680]	[00660-00639-00659]		[00373-00094-00372]		[00435-00434-00455]
[00435-00414-00434]	[00417-00396-00416]		[00579-00578-00599]	[00314-00231-00232]		[00394-00373-00393]		[00394-00393-00414]
[00375-00354-00374]	[00599-00598-00619]		[00722-00721-00739]	[00722-00701-00721]		[00374-00353-00373]		[00681-00660-00680]
[00681-00680-00701]	[00760-00759-00780]		[00706-00685-00705]	[00517-00496-00516]		[00353-00333-00094]		[00801-00800-00181]
[00801-00780-00800]	[00334-00333-00353]		[00353-00094-00373]	[00760-00739-00759]		[00558-00537-00557]		[00558-00557-00578]
[00740-00722-00739]	[00599-00578-00598]		[00517-00516-00537]	[00182-00801-00181]		[00620-00599-00619]		[00682-00661-00681]
[00456-00455-00476]	[00456-00435-00455]		[00334-00313-00333]	[00375-00374-00395]		[00682-00681-00702]		[00620-00619-00640]
[00458-00437-00457]	[00579-00558-00578]		[00497-00476-00496]	[00497-00496-00517]		[00457-00436-00456]		[00661-00640-00660]
[00661-00660-00681]	[00621-00620-00641]		[00702-00701-00722]	[00702-00681-00701]		[00740-00739-00760]		[00781-00760-00780]
[00781-00780-00801]	[00538-00517-00537]		[00457-00456-00477]	[00538-00537-00558]		[00314-00232-00313]		[00477-00476-00497]
[00477-00456-00476]	[00665-00664-00685]		[00621-00600-00620]	[00802-00781-00801]		[00761-00760-00781]		[00183-00801-00182]
[00761-00740-00760]	[00354-00334-00353]		[00518-00497-00517]	[00518-00517-00538]		[00742-00741-00762]		[00559-00558-00579]
[00559-00538-00558]	[00395-00374-00394]		[00395-00394-00415]	[00802-00801-00183]		[00314-00313-00334]		[00354-00353-00374]
[00436-00415-00435]	[00723-00722-00740]		[00723-00702-00722]	[00600-00599-00620]		[00600-00579-00599]		[00436-00435-00456]
[00416-00415-00436]	[00416-00395-00415]		[00500-00096-00499]	[00703-00702-00723]		[00230-00231-00314]		[00665-00644-00664]
[00782-00761-00781]	[00782-00781-00802]		[00184-00802-00183]	[00662-00641-00661]		[00662-00661-00682]		[00744-00743-00764]
[00539-00518-00538]	[00539-00538-00559]		[00335-00314-00334]	[00703-00682-00702]		[00337-00316-00336]		[00560-00539-00559]
[00190-00191-00805]	[00335-00334-00354]		[00580-00579-00600]	[00580-00559-00579]		[00498-00477-00497]		[00560-00559-00580]
[00315-00230-00314]	[00498-00497-00518]		[00741-00723-00740]	[00741-00740-00761]		[00396-00375-00395]		[00499-00498-00519]
[00644-00643-00664]	[00228-00229-00315]		[00376-00375-00396]	[00377-00376-00397]		[00396-00395-00416]		[00437-00416-00436]
[00742-00724-00741]	[00376-00355-00375]		[00437-00436-00457]	[00540-00539-00560]		[00540-00519-00539]		[00622-00621-00642]
[00783-00762-00782]	[00783-00782-00803]		[00336-00335-00355]	[00663-00642-00662]		[00561-00540-00560]		[00519-00518-00539]
[00519-00498-00518]	[00227-00228-00316]		[00355-00335-00354]	[00355-00354-00375]		[00315-00314-00335]		[00478-00457-00477]
[00478-00477-00498]	[00356-00355-00376]		[00315-00229-00230]	[00683-00662-00682]		[00683-00682-00703]		[00803-00782-00802]
[00663-00662-00683]	[00803-00802-00184]		[00803-00184-00185]	[00762-00741-00761]		[00762-00761-00782]		[00642-00641-00662]
[00642-00621-00641]	[00704-00703-00724]		[00601-00580-00600]	[00601-00600-00621]		[00644-00623-00643]		[00479-00478-00499]
[00336-00315-00335]	[00704-00683-00703]		[00458-00457-00478]	[00499-00478-00498]		[00804-00803-00186]		[00479-00458-00478]
[00356-00336-00355]	[00581-00560-00580]		[00622-00601-00621]	[00581-00580-00601]		[00221-00378-00220]		[00460-00459-00480]
[00725-00724-00742]	[00725-00704-00724]		[00785-00764-00784]	[00804-00783-00803]		[00684-00663-00683]		[00684-00683-00704]
[00397-00376-00396]	[00197-00198-00706]		[00623-00098-00622]	[00643-00642-00663]		[00438-00417-00437]		[00186-00803-00185]
[00316-00228-00315]	[00438-00437-00458]		[00643-00622-00642]	[00338-00337-00357]		[00397-00396-00417]		[00602-00601-00622]
[00623-00622-00643]	[00805-00017-00188]		[00602-00581-00601]	[00763-00762-00783]		[00763-00742-00762]		[00316-00315-00336]
[00297-00317-00338]	[00520-00519-00540]		[00520-00499-00519]	[00561-00560-00581]		[00418-00397-00417]		[00418-00417-00438]
[00785-00784-00805]	[00664-00643-00663]		[00664-00663-00684]	[00784-00783-00804]		[00019-00725-00742]		[00784-00763-00783]
[00480-00459-00479]	[00705-00704-00725]		[00705-00684-00704]	[00297-00225-00317]		[00805-00784-00804]		[00073-00296-00189]
[00541-00540-00561]	[00541-00520-00540]		[00764-00763-00784]	[00764-00743-00763]		[00019-00742-00763]		[00018-00356-00376]
[00337-00336-00356]	[00017-00186-00187]		[00017-00804-00186]	[00743-00019-00763]		[00096-00479-00499]		[00500-00499-00520]
[00098-00602-00622]	[00805-00804-00017]		[00521-00500-00520]	[00521-00520-00541]		[00337-00356-00018]		[00582-00581-00602]
[00582-00561-00581]	[00726-00019-00743]		[00726-00725-00019]	[00459-00438-00458]		[00459-00		

Platee								
Lv	N _{id}	Sp	A _{EI}	Mtrl	Id _{Ter}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
		[m]	[m ²]					
[00603-00098-00623]	[00357-00337-00018]		[00357-00018-00377]	[00562-00561-00582]	[00338-00317-00337]	[00221-00357-00378]		
[00378-00377-00398]	[00189-00805-00188]		[00216-00419-00439]	[00378-00357-00377]	[00216-00439-00460]			

LEGENDA:

- Lv**
Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- N_{id}**
Numero identificativo della platea.
- Sp**
Spessore elemento.
- A_{EI}**
Superficie elemento.
- Mtrl**
Identificativo del materiale.
- Id_{Ter}**
Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
- Clc Fnd**
[SI] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [NO] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- C_{rid,v}**
Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo verticale
- C_{rid,h}**
Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo orizzontale
- Shell**
Shell in cui risulta suddiviso l'elemento.

SOLAI E BALCONI

Solai e Balconi													
Id _{EI} m	Vertici del solaio	A _{EI}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	N	Rpt b	PR	I
		[m ²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]		
I solaio													
001	31-30-25-21-14-15-16 -19-26-32	83,16	30,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	5	-	2	10	SI	O
002	17-22-27-34-33-32-26 -19-16	74,34	30,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	5	-	2	10	SI	O
003	12-17-16-11	11,86	30,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	5	-	2	10	SI	O
004	6-5-3-4	9,09	20,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	1	10	SI	O
005	11-10-5-6	7,60	20,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	1	10	SI	O
006	1-2-4-3	5,83	20,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
007	11-16-15-9-10	7,48	20,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
Fondazione													
I solaio													
Fondazione													

LEGENDA:

- Id_{EIm}**
Identificativo dell'elemento strutturale.
- A_{EI}**
Superficie elemento.
- Sp**
Spessore dell'elemento.
- B_{tr}**
Larghezza dell'anima del travetto.
- TA**
[SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
- B_{pg}**
Larghezza della Pignatta.
- Sp_{s,sup}**
Spessore della soletta superiore.
- Sp_{s,inf}**
Spessore della soletta inferiore.
- PR**
Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
- I**
[O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.
- Rpt/n**
Numero di rompitratta.
- Rpt/b**
Larghezza rompitratta.

NODI - CALCOLO DEI SOLAI

Nodi - Calcolo dei Solai																
Id _{sol}	X	Y	Z	V. ex	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi					
	[m]	[m]	[m]		R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
					[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1																
001	42,4 6	57,0 7	4,61	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	49,6 1	57,0 7	4,61	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	49,6 1	57,0 7	4,61	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	56,0 6	57,0 7	4,61	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2																
001	45,8 2	48,9 2	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	49,8 2	48,9 2	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3																
001	47,1 1	36,9 8	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	48,0 0	42,5 1	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	48,0 0	42,5 1	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	48,7 4	47,1 5	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4																
001	47,5 7	32,6 8	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	47,5 5	36,9 1	3,71	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5																

Nodi - Calcolo dei Solai																
Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi						
	[m]	[m]	[m]	V. ex	R _{S,x}	R _{S,y}	R _{S,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
					[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
001	50,0	48,2	4,61	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	1	8		Solaio												
001	56,0	48,2	4,61	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	6	8		Solaio												

LEGENDA:

- Id_{sol}** Numero identificativo del nodo per il calcolo dei solai.
- V. ex** Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
- X, Y, Z** Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
- R_{S,x}, R_{S,y}, R_{S,z}** Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
- R_{θ,x}, R_{θ,y}, R_{θ,z}**
- S_x, S_y, S_z** Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
- Θ_x, Θ_y, Θ_z**

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Solai - Sezioni di calcolo														
Id _{Cmp}	L _{Cmp} [cm]	Id _{sol}	Mtrl	Id _{Nd,i}	Id _{Nd,f}	V. Int _i	V. Int _r	Tp	Label	B	H	t _w	L _{FP,i}	L _{FP,j}
										[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
I solaio				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	6,60	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x30/5	50	30	10	0	20
Travetto 2-3	5,90	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x30/5	50	30	10	20	0
I solaio				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	3,65	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x20/4	50	20	10	0	0
I solaio				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	5,05	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x20/4	50	20	10	0	20
Travetto 2-3	4,22	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x20/4	50	20	10	40	0
I solaio				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	3,80	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x20/4	50	20	10	0	0
I solaio				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 1-2	5,65	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x30/5	50	30	10	0	0

LEGENDA:

- Id_{cmp}** Identificativo della campata.
- L_{cmp}** Luce libera della campata.
- Id_{sol}** Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.
- Mtrl** Identificativo del materiale.
- Id_{nd,i}/j** Identificativo del nodo iniziale/finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
- V. Int_i/f** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della campata, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli Assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli Assi 1, 2 e 3. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.
- Tp** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- B** Larghezza travetto.
- H** Altezza travetto.
- t_w** Spessore anima.
- L_{FP,i}** Larghezza della fascia piena all'estremo iniziale della campata.
- L_{FP,j}** Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.
- BR** [SI] = Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".

CARICHI SULLE TRAVI

Carichi sulle travi														
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
I solaio				Travata: Trave 2-1					Trave: Trave 2-1			Peso proprio		
L	CR001	001	G	0,10	0	0	-5.252	0	-	-	0,00	0	0	-5.292
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-4.689	0	-	-	0,00	0	0	-4.725
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-938	0	-	-	0,00	0	0	-945
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-2.532	0	-	-	0,00	0	0	-2.552
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-438	0	-	-	0,00	0	0	-438
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-88	0	-	-	0,00	0	0	-88
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-236	0	-	-	0,00	0	0	-236
L	CR005	006	G	0,10	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159
L	CR005	007	G	0,10	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159
L	CR005	008	G	0,10	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159
L	CR005	009	G	0,10	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102
I solaio				Travata: Trave 4-3					Trave: Trave 4-3			Peso proprio		
L	CR001	001	G	0,09	0	0	-5.235	0	-	-	0,36	0	0	-5.279
L	CR002	002	G	0,09	0	0	-4.674	0	-	-	0,36	0	0	-4.713
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-935	0	-	-	0,36	0	0	-943
L	CR004	005	G	0,09	0	0	-2.524	0	-	-	0,36	0	0	-2.545
L	CR002	002	G	0,09	0	0	-625	0	-	-	0,36	0	0	-625
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-125	0	-	-	0,36	0	0	-125
L	CR004	005	G	0,09	0	0	-338	0	-	-	0,36	0	0	-338
L	CR001	001	G	0,10	0	0	-7.070	0	-	-	0,11	0	0	-7.070
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-6.313	0	-	-	0,11	0	0	-6.312
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.263	0	-	-	0,11	0	0	-1.262
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-3.409	0	-	-	0,11	0	0	-3.409

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-625	0	-	-	0,10	0	0	-625	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-125	0	-	-	0,10	0	0	-125	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-337	0	-	-	0,10	0	0	-337	0
L	CR005	006	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	007	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	008	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	009	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	146	0	-	-	0,00	0	0	146	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	146	0	-	-	0,00	0	0	146	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	146	0	-	-	0,00	0	0	146	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	146	0	-	-	0,00	0	0	146	0
L	CR005	006	G	0,09	0	0	159	0	-	-	0,36	0	0	159	0
L	CR005	007	G	0,09	0	0	159	0	-	-	0,36	0	0	159	0
L	CR005	008	G	0,09	0	0	159	0	-	-	0,36	0	0	159	0
L	CR005	009	G	0,09	0	0	159	0	-	-	0,36	0	0	159	0
I solaio			Travata: Trave 6-5					Trave: Trave 6-5			Peso proprio			-3.000	
L	CR001	001	G	0,10	0	0	-6.112	0	-	-	0,11	0	0	-5.705	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-5.457	0	-	-	0,11	0	0	-5.094	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.091	0	-	-	0,11	0	0	-1.019	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-2.947	0	-	-	0,11	0	0	-2.751	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-750	0	-	-	0,10	0	0	-750	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-150	0	-	-	0,10	0	0	-150	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-405	0	-	-	0,10	0	0	-405	0
L	CR001	001	G	0,11	0	0	-7.070	0	-	-	0,10	0	0	-7.070	0
L	CR002	002	G	0,11	0	0	-6.313	0	-	-	0,10	0	0	-6.312	0
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-1.263	0	-	-	0,10	0	0	-1.262	0
L	CR004	005	G	0,11	0	0	-3.409	0	-	-	0,10	0	0	-3.409	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-750	0	-	-	0,10	0	0	-750	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-150	0	-	-	0,10	0	0	-150	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-405	0	-	-	0,10	0	0	-405	0
L	CR005	006	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,10	0	0	184	0
L	CR005	007	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,10	0	0	184	0
L	CR005	008	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,10	0	0	184	0
L	CR005	009	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,10	0	0	184	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	175	0	-	-	0,00	0	0	175	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	175	0	-	-	0,00	0	0	175	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	175	0	-	-	0,00	0	0	175	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	175	0	-	-	0,00	0	0	175	0
L	CR005	006	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	007	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	008	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	009	G	0,10	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
I solaio			Travata: Trave 9-10-11					Trave: Trave 9-10			Peso proprio			-1.750	
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-437	0	-	-	0,00	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-87	0	-	-	0,00	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-236	0	-	-	0,00	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	0	-58	0	0	-	-	0,00	0	-58	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	-58	0	0	-	-	0,00	0	-58	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-58	0	0	-	-	0,00	0	-58	0	0
L	CR005	006	G	0,10	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR005	007	G	0,10	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR005	008	G	0,10	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR005	009	G	0,10	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 9-10-11					Trave: Trave 10-11			Peso proprio			-1.750	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-437	0	-	-	0,10	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,10	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-236	0	-	-	0,10	0	0	-236	0
L	CR001	001	G	0,19	0	0	-5.633	0	-	-	0,12	0	0	-6.035	0
L	CR002	002	G	0,19	0	0	-5.029	0	-	-	0,12	0	0	-5.388	0
L	CR003	004	G	0,19	0	0	-1.006	0	-	-	0,12	0	0	-1.078	0
L	CR004	005	G	0,19	0	0	-2.716	0	-	-	0,12	0	0	-2.910	0
L	CR002	002	G	0,19	0	0	-437	0	-	-	0,12	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,19	0	0	-87	0	-	-	0,12	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,19	0	0	-236	0	-	-	0,12	0	0	-236	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR005	006	G	0,19	0	0	184	0	-	-	0,12	0	0	184	0
L	CR005	007	G	0,19	0	0	184	0	-	-	0,12	0	0	184	0
L	CR005	008	G	0,19	0	0	184	0	-	-	0,12	0	0	184	0
L	CR005	009	G	0,19	0	0	184	0	-	-	0,12	0	0	184	0
I solaio			Travata: Trave 11-12					Trave: Trave 11-12			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,22	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,22	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,22	0	0	-270	0	-	-	0,15	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR006	007	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	176	0	0	-	-	0,00	0	176	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR005	006	G	0,22	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR005	007	G	0,22	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR005	008	G	0,22	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR005	009	G	0,22	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 14-15-16-17					Trave: Trave 14-15			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	176	0	0	-	-	0,00	0	176	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR005	006	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 14-15-16-17					Trave: Trave 15-16			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,15	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	176	0	0	-	-	0,00	0	176	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-88	0	0	-	-	0,00	0	-88	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 14-15-16-17					Trave: Trave 16-17			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-270	0	-	-	0,15	0	0	-270	0
L	CR007	002	G	0,40	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,40	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,40	0	0	-270	0	-	-	0,15	0	0	-270	0
L	CR005	006	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR005	006	G	0,40	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR005	007	G	0,40	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR005	008	G	0,40	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
L	CR005	009	G	0,40	0	0	225	0	-	-	0,15	0	0	225	0
I solaio			Travata: Trave 15-16					Trave: Trave 15-16			Peso proprio			-1.750	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-437	0	-	-	0,00	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,00	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-236	0	-	-	0,00	0	0	-236	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,00	0	0	191	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 30-31-32-33-34					Trave: Trave 30-31			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-176	0	0	-	-	0,00	0	-176	0	0
L	CR005	006	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR005	007	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 30-31-32-33-34					Trave: Trave 31-32			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,15	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-176	0	0	-	-	0,00	0	-176	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 30-31-32-33-34					Trave: Trave 32-33			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-176	0	0	-	-	0,00	0	-176	0	0
L	CR005	006	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 30-31-32-33-34					Trave: Trave 33-34			Peso proprio			-3.000	
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,15	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	88	0	0	-	-	0,00	0	88	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-176	0	0	-	-	0,00	0	-176	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 1-3					Trave: Trave 1-3			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,06	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-27	0
L	CR002	002	G	0,06	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-24	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-5	0
L	CR004	005	G	0,06	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-13	0
L	CR002	002	G	0,06	0	0	-437	0	-	-	0,11	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,06	0	0	-87	0	-	-	0,11	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,06	0	0	-236	0	-	-	0,11	0	0	-236	0
L	CR005	006	G	0,06	0	0	159	0	-	-	0,11	0	0	159	0
L	CR005	007	G	0,06	0	0	159	0	-	-	0,11	0	0	159	0
L	CR005	008	G	0,06	0	0	159	0	-	-	0,11	0	0	159	0
L	CR005	009	G	0,06	0	0	159	0	-	-	0,11	0	0	159	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 2-4-6-11-16					Trave: Trave 2-4			Peso proprio			-1.750	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-438	0	-	-	0,00	0	0	-438	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-88	0	-	-	0,00	0	0	-88	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-236	0	-	-	0,00	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	58	0	0	0	-	-	0,00	58	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-117	-1	0	0	-	-	0,00	-117	-1	0	0
L	CR006	008	G	0,00	58	0	0	0	-	-	0,00	58	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	58	0	0	0	-	-	0,00	58	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR005	009	G	0,00	0	0	159	0	-	-	0,00	0	0	159	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 2-4-6-11-16					Trave: Trave 4-6			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-10	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-9	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-2	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-5	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-438	0	-	-	0,10	0	0	-438	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-88	0	-	-	0,10	0	0	-88	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-236	0	-	-	0,10	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	58	-9	0	0	-	-	0,00	58	-9	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-115	19	0	0	-	-	0,00	-115	19	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-115	19	0	0	-	-	0,00	-115	19	0	0
L	CR006	009	G	0,00	58	-9	0	0	-	-	0,00	58	-9	0	0
L	CR005	006	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	007	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	008	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	009	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 2-4-6-11-16					Trave: Trave 6-11			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,10	0	0	-8	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-7	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-4	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-438	0	-	-	0,02	0	0	-438	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-88	0	-	-	0,02	0	0	-88	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-236	0	-	-	0,02	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	58	-9	0	0	-	-	0,00	58	-9	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-115	19	0	0	-	-	0,00	-115	19	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-115	19	0	0	-	-	0,00	-115	19	0	0
L	CR006	009	G	0,00	58	-9	0	0	-	-	0,00	58	-9	0	0
L	CR005	006	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,02	0	0	184	0
L	CR005	007	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,02	0	0	184	0
L	CR005	008	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,02	0	0	184	0
L	CR005	009	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,02	0	0	184	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 2-4-6-11-16					Trave: Trave 11-16			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.110	0	-	-	0,10	0	0	-5.110	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.562	0	-	-	0,10	0	0	-4.562	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-912	0	-	-	0,10	0	0	-912	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-2.464	0	-	-	0,10	0	0	-2.464	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-437	0	-	-	0,10	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,10	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-236	0	-	-	0,10	0	0	-236	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 3-5-10					Trave: Trave 3-5			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-10	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-9	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-2	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-5	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-437	0	-	-	0,10	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-87	0	-	-	0,10	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-236	0	-	-	0,10	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	115	-19	0	0	-	-	0,00	115	-19	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-58	9	0	0	-	-	0,00	-58	9	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-58	9	0	0	-	-	0,00	-58	9	0	0
L	CR006	009	G	0,00	115	-19	0	0	-	-	0,00	115	-19	0	0
L	CR005	006	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	007	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	008	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR005	009	G	0,05	0	0	193	0	-	-	0,10	0	0	193	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 3-5-10					Trave: Trave 5-10			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-8	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-7	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-4	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/N-m/m]	[N-m/N-m/m]	[N-m/N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-438	0	-	-	0,00	0	0	-438	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-88	0	-	-	0,00	0	0	-88	0
L	CR004	005	G	0,10	0	0	-236	0	-	-	0,00	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	115	-19	0	0	-	-	0,00	115	-19	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-58	9	0	0	-	-	0,00	-58	9	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-58	9	0	0	-	-	0,00	-58	9	0	0
L	CR006	009	G	0,00	115	-19	0	0	-	-	0,00	115	-19	0	0
L	CR005	006	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,00	0	0	184	0
L	CR005	007	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,00	0	0	184	0
L	CR005	008	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,00	0	0	184	0
L	CR005	009	G	0,10	0	0	184	0	-	-	0,00	0	0	184	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
I solaio			Travata: Trave 9-15					Trave: Trave 9-15			Peso proprio			-1.750	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.110	0	-	-	0,10	0	0	-5.110	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.562	0	-	-	0,10	0	0	-4.562	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-912	0	-	-	0,10	0	0	-912	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-2.464	0	-	-	0,10	0	0	-2.464	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-437	0	-	-	0,10	0	0	-437	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	0,10	0	0	-87	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-236	0	-	-	0,10	0	0	-236	0
L	CR006	006	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-58	0	0	0	-	-	0,00	-58	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-58	0	0	0	-	-	0,00	-58	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	-58	0	0	0	-	-	0,00	-58	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	191	0	-	-	0,10	0	0	191	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	102	0	-	-	0,00	0	0	102	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-2.300	0	-	-	0,00	0	0	-2.300	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-850	0	-	-	0,00	0	0	-850	0
I solaio			Travata: Trave 11-16					Trave: Trave 11-16			Peso proprio			-3.000	
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.452	0	-	-	0,00	0	0	-10.452	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.475	0	-	-	0,00	0	0	-8.475	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.412	0	-	-	0,00	0	0	-1.412	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.814	0	-	-	0,00	0	0	-3.814	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	176	0	0	0	-	-	0,00	176	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 12-17-22-27-34					Trave: Trave 12-17			Peso proprio			-3.000	
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.452	0	-	-	0,00	0	0	-10.452	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.475	0	-	-	0,00	0	0	-8.475	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.412	0	-	-	0,00	0	0	-1.412	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.814	0	-	-	0,00	0	0	-3.814	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-176	0	0	0	-	-	0,00	-176	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	225	0	-	-	0,00	0	0	225	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 12-17-22-27-34					Trave: Trave 17-22			Peso proprio			-3.000	
L	CR011	001	G	3,80	0	0	-10.915	0	-	-	0,00	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	3,80	0	0	-8.850	0	-	-	0,00	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	3,80	0	0	-1.475	0	-	-	0,00	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	3,80	0	0	-3.982	0	-	-	0,00	0	0	-3.982	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.915	0	-	-	0,32	0	0	-10.915	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	[N-m/m]	[N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m]
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.850	0	-	-	0,32	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.475	0	-	-	0,32	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.983	0	-	-	0,32	0	0	-3.983	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-176	0	0	0	-	-	0,00	-176	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio	Travata: Trave 12-17-22-27-34			Trave: Trave 22-27						Peso proprio			-3.000		
L	CR011	001	G	3,47	0	0	-10.915	0	-	-	0,00	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	3,47	0	0	-8.850	0	-	-	0,00	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	3,47	0	0	-1.475	0	-	-	0,00	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	3,47	0	0	-3.982	0	-	-	0,00	0	0	-3.982	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.915	0	-	-	0,08	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.850	0	-	-	0,08	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.475	0	-	-	0,08	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.982	0	-	-	0,08	0	0	-3.982	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-176	0	0	0	-	-	0,00	-176	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio	Travata: Trave 12-17-22-27-34			Trave: Trave 27-34						Peso proprio			-3.000		
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.915	0	-	-	0,00	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.850	0	-	-	0,00	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.475	0	-	-	0,00	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.982	0	-	-	0,00	0	0	-3.982	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-176	0	0	0	-	-	0,00	-176	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	88	0	0	0	-	-	0,00	88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio	Travata: Trave 14-21-25-30			Trave: Trave 14-21						Peso proprio			-3.000		
L	CR011	001	G	3,80	0	0	-12.210	0	-	-	0,00	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	3,80	0	0	-9.900	0	-	-	0,00	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	3,80	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	3,80	0	0	-4.455	0	-	-	0,00	0	0	-4.455	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-12.210	0	-	-	0,33	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-9.900	0	-	-	0,33	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	0,33	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-4.455	0	-	-	0,33	0	0	-4.455	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	176	0	0	0	-	-	0,00	176	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 14-21-25-30					Trave: Trave 21-25			Peso proprio			-3.000	
L	CR011	001	G	3,47	0	0	-12.210	0	-	-	0,00	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	3,47	0	0	-9.900	0	-	-	0,00	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	3,47	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	3,47	0	0	-4.455	0	-	-	0,00	0	0	-4.455	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-12.210	0	-	-	0,08	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-9.900	0	-	-	0,08	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	0,08	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-4.455	0	-	-	0,08	0	0	-4.455	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	176	0	0	0	-	-	0,00	176	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 14-21-25-30					Trave: Trave 25-30			Peso proprio			-3.000	
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-12.210	0	-	-	0,00	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-9.900	0	-	-	0,00	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-4.455	0	-	-	0,00	0	0	-4.455	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-270	0	-	-	0,00	0	0	-270	0
L	CR006	006	G	0,00	176	0	0	0	-	-	0,00	176	0	0	0
L	CR006	007	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	008	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR006	009	G	0,00	-88	0	0	0	-	-	0,00	-88	0	0	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	118	0	-	-	0,00	0	0	118	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-8.500	0	-	-	0,00	0	0	-8.500	0
I solaio			Travata: Trave 16-19-26-32					Trave: Trave 16-19			Peso proprio			-7.250	
L	CR011	001	G	0,15	0	0	-10.915	0	-	-	0,00	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-8.850	0	-	-	0,00	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-1.475	0	-	-	0,00	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-3.982	0	-	-	0,00	0	0	-3.982	0
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-1.050	0	-	-	0,00	0	0	-1.050	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-473	0	-	-	0,00	0	0	-473	0
L	CR011	001	G	0,15	0	0	-12.210	0	-	-	0,00	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-9.900	0	-	-	0,00	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-4.455	0	-	-	0,00	0	0	-4.455	0
L	CR007	002	G	0,15	0	0	-1.050	0	-	-	0,00	0	0	-1.050	0
L	CR008	004	G	0,15	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR009	005	G	0,15	0	0	-473	0	-	-	0,00	0	0	-473	0
L	CR005	006	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,15	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR005	006	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,15	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
I solaio			Travata: Trave 16-19-26-32					Trave: Trave 19-26			Peso proprio			-7.250	
L	CR011	001	G	0,32	0	0	-10.915	0	-	-	0,00	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,32	0	0	-8.850	0	-	-	0,00	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,32	0	0	-1.475	0	-	-	0,00	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,32	0	0	-3.982	0	-	-	0,00	0	0	-3.982	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.915	0	-	-	3,47	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.850	0	-	-	3,47	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.475	0	-	-	3,47	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.982	0	-	-	3,47	0	0	-3.982	0

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-1.050	0	-	-	0,00	0	0	-1.050	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-473	0	-	-	0,00	0	0	-473	0
L	CR011	001	G	0,33	0	0	-12.210	0	-	-	0,00	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,33	0	0	-9.900	0	-	-	0,00	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,33	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,33	0	0	-4.455	0	-	-	0,00	0	0	-4.455	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-12.210	0	-	-	3,47	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-9.900	0	-	-	3,47	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	3,47	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-4.455	0	-	-	3,47	0	0	-4.455	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-1.050	0	-	-	0,00	0	0	-1.050	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-473	0	-	-	0,00	0	0	-473	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,00	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,00	0	0	591	0
I solaio			Travata: Trave 16-19-26-32					Trave: Trave 26-32			Peso proprio			-7.250	
L	CR011	001	G	0,08	0	0	-10.915	0	-	-	0,15	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,08	0	0	-8.850	0	-	-	0,15	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,08	0	0	-1.475	0	-	-	0,15	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,08	0	0	-3.982	0	-	-	0,15	0	0	-3.982	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-10.915	0	-	-	4,47	0	0	-10.915	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-8.850	0	-	-	4,47	0	0	-8.850	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.475	0	-	-	4,47	0	0	-1.475	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-3.982	0	-	-	4,47	0	0	-3.982	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-1.050	0	-	-	0,15	0	0	-1.050	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,15	0	0	-175	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-473	0	-	-	0,15	0	0	-473	0
L	CR011	001	G	0,08	0	0	-12.210	0	-	-	0,15	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,08	0	0	-9.900	0	-	-	0,15	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,08	0	0	-1.650	0	-	-	0,15	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,08	0	0	-4.455	0	-	-	0,15	0	0	-4.455	0
L	CR011	001	G	0,00	0	0	-12.210	0	-	-	4,47	0	0	-12.210	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-9.900	0	-	-	4,47	0	0	-9.900	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	4,47	0	0	-1.650	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-4.455	0	-	-	4,47	0	0	-4.455	0
L	CR007	002	G	0,00	0	0	-1.050	0	-	-	0,15	0	0	-1.050	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,15	0	0	-175	0
L	CR009	005	G	0,00	0	0	-473	0	-	-	0,15	0	0	-473	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	637	0	-	-	0,15	0	0	637	0
L	CR006	006	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	007	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	008	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR006	009	G	0,00	0	0	206	0	-	-	0,00	0	0	206	0
L	CR005	006	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	007	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	008	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
L	CR005	009	G	0,00	0	0	591	0	-	-	0,15	0	0	591	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 29-30			Peso proprio			-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-8.700	0	-	-	0,00	0	0	-8.700	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-4.200	0	-	-	0,00	0	0	-4.200	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.550	0	-	-	0,00	0	0	-1.550	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 24-25			Peso proprio			-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-12.100	0	-	-	0,00	0	0	-12.100	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-5.800	0	-	-	0,00	0	0	-5.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-2.150	0	-	-	0,00	0	0	-2.150	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 20-21			Peso proprio			-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-12.100	0	-	-	0,00	0	0	-12.100	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-5.800	0	-	-	0,00	0	0	-5.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-2.150	0	-	-	0,00	0	0	-2.150	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 13-14			Peso proprio			-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-10.100	0	-	-	0,00	0	0	-10.100	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-4.900	0	-	-	0,00	0	0	-4.900	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.800	0	-	-	0,00	0	0	-1.800	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 7-8			Peso proprio			-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-4.650	0	-	-	0,00	0	0	-4.650	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-2.250	0	-	-	0,00	0	0	-2.250	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-850	0	-	-	0,00	0	0	-850	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 28-29			Peso proprio			-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 23-24			Peso proprio			-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio					Trave: Trave Acciaio 18-20			Peso proprio			-204	

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 7-13			Peso proprio		-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 29-35			Peso proprio		-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 8-14			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-2.300	0	-	-	0,00	0	0	-2.300	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-850	0	-	-	0,00	0	0	-850	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 24-28			Peso proprio		-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 20-23			Peso proprio		-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 13-18			Peso proprio		-204	
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 36-6a			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-2.800	0	-	-	0,00	0	0	-2.800	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-1.350	0	-	-	0,00	0	0	-1.350	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-500	0	-	-	0,00	0	0	-500	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 35-36			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-2.800	0	-	-	0,00	0	0	-2.800	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-1.350	0	-	-	0,00	0	0	-1.350	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-500	0	-	-	0,00	0	0	-500	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 31-3a			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-7.900	0	-	-	0,00	0	0	-7.900	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-3.800	0	-	-	0,00	0	0	-3.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.400	0	-	-	0,00	0	0	-1.400	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 32-4a			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-7.900	0	-	-	0,00	0	0	-7.900	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-3.800	0	-	-	0,00	0	0	-3.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.400	0	-	-	0,00	0	0	-1.400	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 33-5a			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-7.900	0	-	-	0,00	0	0	-7.900	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-3.800	0	-	-	0,00	0	0	-3.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.400	0	-	-	0,00	0	0	-1.400	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 27-2a			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-7.900	0	-	-	0,00	0	0	-7.900	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-3.800	0	-	-	0,00	0	0	-3.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.400	0	-	-	0,00	0	0	-1.400	0
I solaio			Travata: I solaio						Trave: Trave Acciaio 22-1a			Peso proprio		-204	
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-7.900	0	-	-	0,00	0	0	-7.900	0
L	CR010	005	G	0,00	0	0	-3.800	0	-	-	0,00	0	0	-3.800	0
L	CR010	004	G	0,00	0	0	-1.400	0	-	-	0,00	0	0	-1.400	0

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H20 CR002= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H20 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H20 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H20 (carico neve) CR005= Azione del Vento (Solaio Cemento Armato) CR006= Azione del Vento (Trave) CR007= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H30 (sovraccarico permanente) CR008= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H30 (sovraccarico accidentale) CR009= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H30 (carico neve) CR010= Forza lineare CR011= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H30														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Dis _i	Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.														
M _{X,i} /M _{T,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Dis _f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
M _{T,f}	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F _{X,i} /Q _{X,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F _{Y,i} /Q _{Y,i}															
F _{Z,i} /Q _{Z,i}															
M _{Y,i} M _{Z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q _{X,f} Q _{Y,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q _{Z,f}															
ΔT ₁ , ΔT ₂ , ΔT ₃	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri																
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
I solaio				Pilastro 001						Peso proprio					-2.500	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 002						Peso proprio					-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-229	0	0	0	-	-	0,00	-229	0	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 003						Peso proprio					-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	226	-37	0	0	-	-	0,00	226	-37	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-113	18	0	0	-	-	0,00	-113	18	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-113	18	0	0	-	-	0,00	-113	18	0	0	

Carichi sui pilastri																
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i} /M _{T,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Q _{z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]		[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	009	G	0,00	226	-37	0	0	-	-	0,00	226	-37	0	0	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 004						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	113	-18	0	0	-	-	0,00	113	-18	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-226	37	0	0	-	-	0,00	-226	37	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-226	37	0	0	-	-	0,00	-226	37	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	113	-18	0	0	-	-	0,00	113	-18	0	0	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 005						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	226	-37	0	0	-	-	0,00	226	-37	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-113	18	0	0	-	-	0,00	-113	18	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-113	18	0	0	-	-	0,00	-113	18	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	226	-37	0	0	-	-	0,00	226	-37	0	0	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 006						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	113	-18	0	0	-	-	0,00	113	-18	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-226	37	0	0	-	-	0,00	-226	37	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-226	37	0	0	-	-	0,00	-226	37	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	113	-18	0	0	-	-	0,00	113	-18	0	0	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 009						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	229	0	0	0	-	-	0,00	229	0	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0	
L	CR002	006	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	0	143	0	0	-	-	0,00	0	143	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 010						Peso proprio				-2.500		
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 11 (a)						Peso proprio				-2.500		
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 11 (b)						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	234	0	0	0	-	-	0,00	234	0	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0	
L	CR002	006	G	0,00	0	-73	0	0	-	-	0,00	0	-73	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	0	-73	0	0	-	-	0,00	0	-73	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	0	146	0	0	-	-	0,00	0	146	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	0	-73	0	0	-	-	0,00	0	-73	0	0	
C	CR001	001	G	0,60	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 012						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	0	144	0	0	-	-	0,00	0	144	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	006	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-230	0	0	0	-	-	0,00	-230	0	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0	
C	CR001	001	G	4,31	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 14 (a)						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	230	0	0	0	-	-	0,00	230	0	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0	
L	CR002	006	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	0	144	0	0	-	-	0,00	0	144	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	0	-72	0	0	-	-	0,00	0	-72	0	0	
I solaio				Pilastro 14 (b)						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	235	0	0	0	-	-	0,00	235	0	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0	
L	CR002	006	G	0,00	0	-73	0	0	-	-	0,00	0	-73	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	0	-73	0	0	-	-	0,00	0	-73	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	0	147	0	0	-	-	0,00	0	147	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	0	-73	0	0	-	-	0,00	0	-73	0	0	
C	CR001	001	G	0,16	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 15 (a)						Peso proprio				-2.500		
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 15 (b)						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	0	-117	0	0	-	-	0,00	0	-117	0	0	
L	CR002	007	G	0,00	0	-117	0	0	-	-	0,00	0	-117	0	0	
L	CR002	008	G	0,00	0	234	0	0	-	-	0,00	0	234	0	0	
L	CR002	009	G	0,00	0	-117	0	0	-	-	0,00	0	-117	0	0	
C	CR001	001	G	0,60	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 16 (a)						Peso proprio				-2.500		
C	CR001	001	G	3,51	0	0	-500	0	0	0	-	-	-	-	-	
I solaio				Pilastro 16 (b)						Peso proprio				-2.500		
L	CR002	006	G	0,00	0	-117	0	0	-	-	0,00	0	-117	0	0	

Carichi sui pilastri															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	007	G	0,00	0	-117	0	0	-	-	0,00	0	-117	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	234	0	0	-	-	0,00	0	234	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-117	0	0	-	-	0,00	0	-117	0	0
C	CR001	001	G	0,40	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 017						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-230	0	0	0	-	-	0,00	-230	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0
C	CR001	001	G	4,31	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 019						Peso proprio				-4.000	
C	CR001	001	G	4,11	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 21 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	230	0	0	0	-	-	0,00	230	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
I solaio				Pilastro 21 (c)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	235	0	0	0	-	-	0,00	235	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
C	CR001	001	G	0,16	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 22 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	114	0	0	0	-	-	0,00	114	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-229	0	0	0	-	-	0,00	-229	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	114	0	0	0	-	-	0,00	114	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	114	0	0	0	-	-	0,00	114	0	0	0
I solaio				Pilastro 22 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-234	0	0	0	-	-	0,00	-234	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
C	CR001	001	G	0,99	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 25 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	230	0	0	0	-	-	0,00	230	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
I solaio				Pilastro 25 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	235	0	0	0	-	-	0,00	235	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
C	CR001	001	G	0,16	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 026						Peso proprio				-4.000	
C	CR001	001	G	4,11	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 27 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	114	0	0	0	-	-	0,00	114	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-229	0	0	0	-	-	0,00	-229	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	114	0	0	0	-	-	0,00	114	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	114	0	0	0	-	-	0,00	114	0	0	0
I solaio				Pilastro 27 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-234	0	0	0	-	-	0,00	-234	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	117	0	0	0	-	-	0,00	117	0	0	0
C	CR001	001	G	0,99	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 30 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	230	0	0	0	-	-	0,00	230	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	-115	0	0	0	-	-	0,00	-115	0	0	0
L	CR002	006	G	0,00	0	72	0	0	-	-	0,00	0	72	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	72	0	0	-	-	0,00	0	72	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	72	0	0	-	-	0,00	0	72	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-144	0	0	-	-	0,00	0	-144	0	0
I solaio				Pilastro 30 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	235	0	0	0	-	-	0,00	235	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	-117	0	0	0	-	-	0,00	-117	0	0	0
L	CR002	006	G	0,00	0	73	0	0	-	-	0,00	0	73	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	73	0	0	-	-	0,00	0	73	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	73	0	0	-	-	0,00	0	73	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-147	0	0	-	-	0,00	0	-147	0	0
C	CR001	001	G	0,16	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 31 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-229	0	0	-	-	0,00	0	-229	0	0
I solaio				Pilastro 31 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0

														Carichi sui pilastri	
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	008	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-234	0	0	-	-	0,00	0	-234	0	0
C	CR001	001	G	0,99	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 32 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-229	0	0	-	-	0,00	0	-229	0	0
I solaio				Pilastro 32 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-234	0	0	-	-	0,00	0	-234	0	0
C	CR001	001	G	0,79	0	0	-1.250	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 33 (a)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	114	0	0	-	-	0,00	0	114	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-229	0	0	-	-	0,00	0	-229	0	0
I solaio				Pilastro 33 (b)						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	117	0	0	-	-	0,00	0	117	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-234	0	0	-	-	0,00	0	-234	0	0
C	CR001	001	G	0,99	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 034						Peso proprio				-2.500	
L	CR002	006	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0
L	CR002	007	G	0,00	-230	0	0	0	-	-	0,00	-230	0	0	0
L	CR002	008	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0
L	CR002	009	G	0,00	115	0	0	0	-	-	0,00	115	0	0	0
L	CR002	006	G	0,00	0	72	0	0	-	-	0,00	0	72	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	72	0	0	-	-	0,00	0	72	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	72	0	0	-	-	0,00	0	72	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-144	0	0	-	-	0,00	0	-144	0	0
C	CR001	001	G	4,31	0	0	-750	0	0	0	-	-	-	-	-
I solaio				Pilastro 029						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 028						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 24 (a)						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 023						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 020						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 018						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 13 (a)						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 007						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 008						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 35 (a)						Peso proprio				-141	
I solaio				Pilastro 036						Peso proprio				-141	

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= PESO PROPRIO (concio) CR002= Azione del Vento (Pilastro)														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Dis _i	Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.														
M _{X,i} /M _{T,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Dis _f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
M _{T,f}	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F _{X,i} /Q _{X,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F _{Y,i} /Q _{Y,i}															
F _{Z,i} /Q _{Z,i}															
M _{Y,i} , M _{Z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q _{X,f} , Q _{Y,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q _{Z,f}															
ΔT ₁ , ΔT ₂ , ΔT ₃	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														

CARICHI SULLE PLATEE

Carichi sulle platee								
TC	Shell	C	CC	SR	Q _x	Q _y	Q _z	
					[N/m ²]	[N/m ²]	[N/m ²]	
Fondazione		Platea 1			Peso proprio		-7.500	
S	-	CR001	002	G	0	0	-3.000	
S	-	CR002	003	G	0	0	-3.000	

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= PLATEA: Platea (sovraccarico permanente) CR002= PLATEA: Platea (sovraccarico accidentale)														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Q _x , Q _y	Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														

Carichi sulle platee							
TC	Shell	C	CC	SR	Q _x	Q _y	Q _z
					[N/m ²]	[N/m ²]	[N/m ²]

Q_z
ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SUI SOLAI

Carichi sui solai													
TC	C	CC	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Q _{z,f}
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
I solaio Solaio: Travetto 1-2 Peso proprio													-1.850
L	CR001	001	0,00	0	0	-1.850	0	0	-	0,00	0	0	-1.850
L	CR002	002	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR003	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675
I solaio Solaio: Travetto 2-3 Peso proprio													-1.850
L	CR001	001	0,00	0	0	-1.850	0	0	-	0,00	0	0	-1.850
L	CR002	002	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR003	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675
I solaio Solaio: Travetto 1-2 Peso proprio													-1.400
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.400	0	0	-	0,00	0	0	-1.400
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675
I solaio Solaio: Travetto 1-2 Peso proprio													-1.400
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.400	0	0	-	0,00	0	0	-1.400
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675
I solaio Solaio: Travetto 2-3 Peso proprio													-1.400
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.400	0	0	-	0,00	0	0	-1.400
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675
I solaio Solaio: Travetto 1-2 Peso proprio													-1.400
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.400	0	0	-	0,00	0	0	-1.400
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675
I solaio Solaio: Travetto 1-2 Peso proprio													-1.850
L	CR001	001	0,00	0	0	-1.850	0	0	-	0,00	0	0	-1.850
L	CR002	002	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR003	004	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	005	0,00	0	0	-675	0	0	-	0,00	0	0	-675

LEGENDA:

- TC

C

CC

Dis_i

M_{x,i}

Dis_f

F_{x,i}/Q_{x,i}

F_{y,i}/Q_{y,i}

F_{z,i}/Q_{z,i}

M_{y,i}

M_{z,i}

Q_{x,f}

Q_{y,f}

Q_{z,f}
- Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H30 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H30 (sovraccarico permanente)
CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H30 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H30 (carico neve)
CR005= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H20 CR006= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H20 (sovraccarico permanente)
CR007= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H20 (sovraccarico accidentale) CR008= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H20 (carico neve)

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.
Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00001	001	0,0128	-0,0060	-0,0349	4,2517 E-04	1,7895 E-04	4,4439 E-05	
	002	0,0149	-0,0040	-0,0270	5,1819 E-04	5,708 E-04	6,3518 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,079 E-07	-5,9974 E-08	1,2429 E-07	
	004	0,0013	-0,0007	-0,0019	4,895 E-05	4,2662 E-06	4,9204 E-06	
	005	0,0036	-0,0020	-0,0051	1,3214 E-04	1,1481 E-05	1,3326 E-05	
	006	0,0118	0,0008	0,0011	-1,914 E-05	-2,9684 E-05	5,9319 E-05	
	007	-0,0139	0,0002	0,0010	-1,8861 E-05	-5,6887 E-05	-1,9171 E-05	
	008	-0,0009	0,0078	0,0010	-3,0999 E-05	-4,2899 E-05	-2,612 E-05	
	009	-0,0012	-0,0084	0,0011	-1,1505 E-05	-4,3258 E-05	-4,5583 E-05	
00002	001	0,0125	0,0080	-0,0358	-3,7063 E-04	3,8657 E-05	-2,0281 E-05	
	002	0,0152	0,0145	-0,0237	-5,1215 E-04	2,2155 E-04	-4,3618 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-3,6566 E-08	-1,2534 E-07	1,2988 E-07	
	004	0,0013	0,0008	-0,0022	-4,0378 E-05	-3,4141 E-06	-8,6253 E-07	
	005	0,0035	0,0022	-0,0060	-1,0897 E-04	-9,3695 E-06	-2,3199 E-06	
	006	0,0156	0,0010	0,0010	1,6718 E-05	-4,3541 E-06	-5,1744 E-05	

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00003	007	-0,0181	-0,0009	0,0006	1,9857 E-05	-2,6935 E-05	1,6226 E-05
	008	-0,0032	0,0066	0,0008	1,1822 E-05	-1,5877 E-05	3,6472 E-05
	009	0,0022	-0,0097	0,0008	3,3224 E-05	-1,2863 E-05	2,6696 E-05
	001	0,0064	-0,0055	-0,0402	-1,4333 E-04	-3,9989 E-04	-1,3393 E-05
	002	0,0055	-0,0127	-0,0315	-1,5211 E-04	-4,3731 E-04	6,5928 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-3,0373 E-07	1,6092 E-07	7,012 E-08
	004	0,0010	-0,0001	-0,0022	-1,8197 E-05	-2,749 E-05	-5,6914 E-06
	005	0,0027	-0,0002	-0,0060	-4,914 E-05	-7,4166 E-05	-1,5475 E-05
	006	0,0172	0,0010	0,0016	1,0748 E-05	1,0315 E-04	-1,2986 E-05
00004	007	-0,0171	-0,0003	0,0018	1,0468 E-05	6,6335 E-05	1,9609 E-05
	008	-0,0015	0,0065	0,0016	5,4372 E-06	7,867 E-05	-2,1444 E-05
	009	0,0041	-0,0058	0,0018	1,5211 E-05	8,7753 E-05	-1,4397 E-05
	001	0,0087	-0,0146	-0,0299	3,9758 E-04	-7,3921 E-05	-7,6506 E-06
	002	0,0020	-0,0255	-0,0229	5,1975 E-04	-2,2133 E-04	-8,0456 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-2,1026 E-07	5,8895 E-08	-4,1698 E-08
	004	0,0012	-0,0011	-0,0011	4,3894 E-05	-2,7886 E-06	2,7865 E-06
	005	0,0033	-0,0029	-0,0031	1,1847 E-04	-7,4845 E-06	7,6509 E-06
	006	0,0125	0,0021	0,0006	-2,0284 E-05	2,5773 E-05	2,6318 E-05
00005	007	-0,0130	-0,0004	0,0010	-1,6749 E-05	5,4142 E-06	-5,9532 E-05
	008	0,0004	0,0075	0,0008	-2,9311 E-05	1,546 E-05	2,515 E-05
	009	0,0000	-0,0049	0,0009	-1,5621 E-05	1,6203 E-05	4,8135 E-05
	001	0,0106	-0,0025	-0,0423	4,1781 E-04	4,3242 E-05	-5,3152 E-06
	002	0,0068	-0,0091	-0,0245	3,125 E-04	7,0257 E-05	-1,7135 E-06
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-1,1822 E-07	2,4767 E-08	4,3369 E-08
	004	0,0013	0,0005	-0,0026	4,6062 E-05	3,5114 E-06	-1,0897 E-06
	005	0,0036	0,0013	-0,0071	1,2431 E-04	9,4952 E-06	-2,9671 E-06
	006	0,0122	0,0004	0,0013	-2,0165 E-05	5,2376 E-06	-1,3373 E-05
00006	007	-0,0132	0,0017	0,0015	-1,9988 E-05	-1,6227 E-05	9,0187 E-06
	008	-0,0001	0,0072	0,0013	-2,1692 E-05	-4,9328 E-06	-1,0544 E-06
	009	-0,0005	-0,0070	0,0015	-2,0731 E-05	-5,0614 E-06	1,9292 E-06
	001	0,0148	0,0100	-0,0512	-1,4848 E-04	1,4181 E-04	-3,2155 E-06
	002	0,0143	-0,0005	-0,0357	-6,7844 E-05	1,1099 E-04	9,3684 E-06
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-1,9039 E-08	-1,6433 E-08	9,8934 E-09
	004	0,0016	0,0019	-0,0033	-1,7741 E-05	1,2536 E-05	-3,59 E-07
	005	0,0043	0,0050	-0,0089	-4,7907 E-05	3,3867 E-05	-9,6847 E-07
	006	0,0155	-0,0004	0,0025	7,6161 E-06	1,3334 E-07	1,1599 E-05
00007	007	-0,0185	0,0009	0,0029	6,6436 E-06	-4,1716 E-05	-6,2844 E-06
	008	-0,0033	0,0066	0,0027	4,5087 E-06	-2,0951 E-05	-8,7571 E-06
	009	0,0022	-0,0074	0,0027	1,0781 E-05	-1,6251 E-05	4,7559 E-06
	001	0,0152	0,0092	-0,0374	-1,0859 E-04	2,7718 E-04	-1,0281 E-05
	002	0,0364	-0,0007	-0,0298	-6,6199 E-05	7,4549 E-04	3,5687 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-8,7076 E-08	-2,1106 E-08	4,9519 E-08
	004	0,0007	0,0018	-0,0018	-1,3321 E-05	9,9091 E-06	-3,9778 E-06
	005	0,0020	0,0050	-0,0048	-3,6001 E-05	2,6754 E-05	-1,0786 E-05
	006	0,0155	0,0002	0,0011	1,2092 E-06	-1,8148 E-05	-4,803 E-06
00008	007	-0,0183	0,0006	0,0019	7,1818 E-06	-5,143 E-05	1,4391 E-06
	008	-0,0064	0,0065	0,0018	-4,7354 E-07	-2,8312 E-05	-6,7671 E-06
	009	0,0024	-0,0072	0,0011	1,2293 E-05	-3,2983 E-05	-9,1027 E-07
	001	0,0049	-0,0070	-0,0344	-3,8624 E-05	-3,7983 E-04	-9,1992 E-06
	002	0,0107	-0,0151	-0,0318	-1,2156 E-05	-9,0332 E-04	1,7891 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0059	-1,3845 E-07	6,4133 E-08	3,9644 E-08
	004	0,0003	-0,0002	-0,0010	-6,0745 E-06	-1,7932 E-05	-2,0742 E-06
	005	0,0008	-0,0006	-0,0027	-1,6423 E-05	-4,8402 E-05	-5,5999 E-06
	006	0,0168	0,0013	0,0008	-9,0154 E-07	6,7617 E-05	8,5707 E-06
00009	007	-0,0168	-0,0004	0,0010	1,0187 E-06	4,302 E-05	-3,9146 E-06
	008	-0,0053	0,0067	0,0013	-2,9672 E-06	4,0239 E-05	-9,2998 E-06
	009	0,0037	-0,0055	0,0005	7,2343 E-06	5,2559 E-05	9,486 E-06
	001	-0,0014	0,0002	-0,0288	4,8363 E-05	4,7569 E-05	-9,1485 E-06
	002	-0,0138	-0,0056	-0,0125	2,1157 E-05	9,5153 E-06	4,3474 E-06
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	3,7743 E-08	-3,6506 E-08	-2,0851 E-08
	004	0,0005	0,0008	-0,0011	-2,6547 E-06	9,3586 E-06	-1,787 E-06
	005	0,0014	0,0022	-0,0029	-7,2676 E-06	2,5279 E-05	-4,8321 E-06
	006	0,0160	-0,0011	0,0008	-9,3449 E-06	2,4208 E-05	1,6052 E-05
00010	007	-0,0142	0,0012	0,0008	-1,4578 E-05	-2,6531 E-05	-3,3999 E-06
	008	-0,0049	0,0068	0,0010	-2,8098 E-05	-1,2201 E-05	-1,7999 E-05
	009	0,0046	-0,0057	0,0007	1,1735 E-06	4,5894 E-06	8,0312 E-06
	001	-0,0017	0,0053	-0,0283	-1,1367 E-04	5,4802 E-06	-2,9107 E-05
	002	-0,0137	-0,0006	-0,0108	-4,1159 E-05	-5,581 E-06	-6,7162 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0059	8,3644 E-08	2,9988 E-07	1,4828 E-08
	004	0,0004	0,0014	-0,0011	-2,033 E-05	9,8448 E-08	-2,2199 E-06
	005	0,0012	0,0037	-0,0029	-5,5016 E-05	2,8029 E-07	-6,0254 E-06
	006	0,0158	-0,0036	0,0011	8,2572 E-06	1,2496 E-05	8,3753 E-06
00011	007	-0,0141	0,0009	-0,0001	-1,5417 E-06	-1,8625 E-05	4,2453 E-06
	008	-0,0047	0,0099	0,0007	-1,9241 E-05	-3,4843 E-06	-1,6653 E-05
	009	0,0045	-0,0066	0,0005	1,7054 E-05	5,2411 E-06	4,9629 E-06
	001	-0,0064	0,0009	-0,0391	-8,4847 E-05	-9,3707 E-05	-3,5708 E-06
	002	-0,0040	-0,0066	-0,0123	-3,8643 E-06	-6,6577 E-05	1,4479 E-06
	003	0,0001	0,0001	-0,0059	1,3922 E-07	5,0898 E-07	5,2903 E-08
	004	-0,0004	0,0007	-0,0011	-6,3904 E-06	-1,2359 E-05	-3,9908 E-07
	005	-0,0010	0,0020	-0,0031	-1,7253 E-05	-3,3374 E-05	-1,0821 E-06
	006	0,0152	-0,0014	-0,0006	1,1426 E-05	2,7235 E-05	-5,6325 E-06
00012	007	-0,0184	0,0024	0,0031	3,2843 E-06	-2,2544 E-05	6,4657 E-06
	008	-0,0021	0,0073	0,0020	-1,0837 E-05	-3,8893 E-06	7,6247 E-06
	009	0,0125	-0,0082	-0,0009	2,992 E-05	2,1502 E-05	-6,9368 E-06
	001	-0,0052	-0,0001	-0,0327	-1,2447 E-05	-2,3647 E-04	-3,0789 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	-0,0098	-0,0065	-0,0137	-2,1794 E-06	-1,8044 E-04	2,3557 E-06
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-9,8951 E-08	4,4964 E-07	7,4448 E-09
	004	-0,0003	0,0007	-0,0016	-5,8812 E-06	-3,5605 E-05	-6,1168 E-07
	005	-0,0009	0,0019	-0,0043	-1,5956 E-05	-9,6136 E-05	-1,6507 E-06
	006	0,0226	-0,0011	0,0001	-3,216 E-06	4,1791 E-05	3,3977 E-06
	007	-0,0213	0,0022	0,0022	-3,5921 E-06	-1,5765 E-05	-1,3632 E-06
	008	-0,0155	0,0080	0,0019	-1,9314 E-05	-5,2546 E-06	-4,4477 E-07
	009	0,0163	-0,0078	0,0003	1,484 E-05	3,1091 E-05	8,001 E-07
00013	001	-0,0004	-0,0001	-0,0331	6,4579 E-05	2,2043 E-04	-2,8795 E-06
	002	-0,0063	-0,0068	-0,0137	5,3879 E-05	1,5968 E-04	9,1596 E-08
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-2,7819 E-07	-3,6356 E-07	1,2317 E-08
	004	0,0004	0,0007	-0,0016	5,6706 E-06	3,5172 E-05	-5,1404 E-07
	005	0,0011	0,0019	-0,0043	1,5332 E-05	9,4952 E-05	-1,3881 E-06
	006	0,0223	-0,0016	0,0022	-7,3245 E-06	1,8475 E-05	3,2787 E-06
	007	-0,0215	0,0022	0,0000	-6,9398 E-06	-3,9623 E-05	-1,8384 E-06
	008	-0,0158	0,0078	0,0004	-2,2292 E-05	-2,9628 E-05	-9,3297 E-08
	009	0,0161	-0,0074	0,0019	9,0305 E-06	7,9605 E-06	1,9828 E-06
00014	001	-0,0017	0,0008	-0,0351	5,8418 E-06	2,4126 E-04	-3,3498 E-06
	002	-0,0034	-0,0070	-0,0145	3,3466 E-05	1,6216 E-04	9,9192 E-07
	003	0,0000	0,0001	-0,0059	-1,2956 E-07	-2,6529 E-07	3,4878 E-08
	004	0,0002	0,0008	-0,0017	9,7624 E-07	3,4712 E-05	-4,8355 E-07
	005	0,0005	0,0021	-0,0045	2,5787 E-06	9,3719 E-05	-1,3078 E-06
	006	0,0203	-0,0012	0,0027	1,9438 E-06	1,3683 E-05	-3,5015 E-06
	007	-0,0223	0,0021	-0,0004	3,4681 E-06	-4,9172 E-05	2,5468 E-06
	008	-0,0108	0,0064	0,0005	-1,0229 E-05	-2,7665 E-05	6,1079 E-06
	009	0,0170	-0,0074	0,0025	1,8444 E-05	5,9227 E-06	-5,1065 E-06
00015	001	-0,0048	0,0022	-0,0431	-1,4001 E-04	5,3476 E-05	-3,221 E-06
	002	-0,0029	-0,0064	-0,0146	-2,777 E-05	3,4253 E-05	8,4405 E-07
	003	0,0001	0,0000	-0,0059	1,8404 E-07	-1,7173 E-07	3,8807 E-08
	004	-0,0002	0,0009	-0,0015	-1,0522 E-05	7,9731 E-06	-4,3186 E-07
	005	-0,0005	0,0024	-0,0041	-2,8479 E-05	2,1492 E-05	-1,1691 E-06
	006	0,0153	-0,0014	0,0030	1,8792 E-05	3,4033 E-05	-1,5338 E-06
	007	-0,0187	0,0020	-0,0009	1,0561 E-05	-4,9211 E-05	2,0664 E-06
	008	-0,0022	0,0064	0,0013	-3,2414 E-08	-8,0072 E-06	7,3506 E-06
	009	0,0125	-0,0077	0,0022	3,3539 E-05	2,7487 E-05	-3,5543 E-06
00016	001	0,0319	-0,0001	-0,0458	1,3515 E-04	1,8436 E-04	-3,081 E-05
	002	0,0574	0,0035	-0,0358	1,7302 E-04	4,4409 E-04	-6,7951 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,5291 E-08	4,1831 E-08	-9,9896 E-08
	004	0,0025	-0,0001	-0,0034	1,5152 E-05	1,0308 E-05	-2,0935 E-06
	005	0,0068	-0,0002	-0,0092	4,0911 E-05	2,7866 E-05	-5,6615 E-06
	006	0,0446	0,0014	0,0011	-9,0074 E-06	6,9664 E-05	-4,0739 E-05
	007	-0,0305	-0,0005	0,0012	-5,9912 E-06	-7,6317 E-05	1,775 E-05
	008	-0,0224	0,0070	0,0012	-1,2842 E-05	-5,5539 E-05	2,5305 E-05
	009	-0,0191	-0,0092	0,0012	6,8057 E-07	-4,925 E-05	3,7567 E-05
00017	001	0,0000	0,0000	-0,0313	2,4005 E-05	4,7699 E-05	-1,4827 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0268	4,5926 E-05	8,39 E-05	2,8836 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,1118 E-06	-2,8169 E-07	6,3896 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-1,5003 E-07	2,5424 E-06	-3,3431 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-4,1085 E-07	6,8652 E-06	-9,0256 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0007	4,7868 E-08	1,734 E-06	1,3814 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0008	1,4211 E-06	-1,2173 E-05	-6,3093 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-6,0315 E-06	-4,4324 E-06	-1,4989 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0004	4,921 E-06	-1,8146 E-06	1,5289 E-08
00018	001	0,0000	0,0000	-0,0251	-2,7912 E-05	1,0699 E-05	-7,0532 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0169	-3,4605 E-05	1,669 E-05	-7,4173 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,7561 E-07	-5,5863 E-07	-3,8441 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,2964 E-06	1,1278 E-06	2,5689 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-8,9016 E-06	3,0416 E-06	7,0534 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0004	8,5195 E-08	2,2718 E-06	2,4263 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,7163 E-06	-4,4821 E-06	-5,4883 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6756 E-06	4,7343 E-07	2,3186 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0006	4,8765 E-06	-3,0752 E-07	4,4376 E-08
00019	001	0,0000	0,0000	-0,0316	2,8025 E-05	3,4364 E-05	-1,1849 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0224	3,743 E-05	3,6908 E-05	5,8327 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,0561 E-08	-4,827 E-07	6,2035 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	1,9347 E-06	2,7989 E-06	-5,0351 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	5,2194 E-06	7,5591 E-06	-1,369 E-08
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-1,987 E-06	-2,3646 E-07	-1,1489 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0012	-8,7612 E-07	-9,4824 E-06	1,7348 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-4,0333 E-06	-3,4122 E-06	-1,8971 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0011	1,1407 E-06	-3,1423 E-06	-1,2737 E-08
00020	001	-0,0017	0,0003	-0,0370	-6,7163 E-05	2,5155 E-05	-1,1529 E-05
	002	-0,0124	-0,0056	-0,0291	-3,6881 E-05	1,9245 E-04	-2,7978 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-1,9679 E-08	7,1894 E-08	3,0978 E-08
	004	0,0004	0,0007	-0,0018	-1,0825 E-05	-6,5958 E-06	-1,0935 E-06
	005	0,0010	0,0019	-0,0047	-2,9281 E-05	-1,7817 E-05	-2,9729 E-06
	006	0,0159	0,0002	0,0011	-2,3678 E-06	1,8752 E-05	3,248 E-06
	007	-0,0143	0,0011	0,0019	7,0392 E-07	-3,22 E-05	-2,6019 E-06
	008	-0,0047	0,0062	0,0018	-9,8879 E-06	-6,6769 E-06	-9,793 E-06
	009	0,0045	-0,0061	0,0011	1,1978 E-05	-3,0404 E-06	5,8524 E-06
00021	001	-0,0067	0,0007	-0,0306	-5,7832 E-05	-2,3656 E-04	-3,0762 E-06
	002	-0,0070	-0,0066	-0,0127	-1,531 E-05	-1,8418 E-04	1,0307 E-06
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-1,4414 E-07	6,6339 E-07	2,9511 E-08
	004	-0,0006	0,0008	-0,0014	-8,5463 E-06	-3,5122 E-05	-4,487 E-07
	005	-0,0015	0,0021	-0,0038	-2,3081 E-05	-9,4851 E-05	-1,2147 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0206	-0,0012	-0,0001	6,0402 E-06	4,1615 E-05	-1,9945 E-06
	007	-0,0220	0,0023	0,0022	6,2046 E-06	-2,1686 E-05	2,6693 E-06
	008	-0,0104	0,0073	0,0014	-8,2292 E-06	-9,4594 E-07	9,747 E-06
	009	0,0172	-0,0081	0,0001	2,4007 E-05	3,4147 E-05	-3,1703 E-06
00022	001	0,0000	0,0000	-0,0323	1,1863 E-05	-7,5353 E-05	-1,1712 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	9,4703 E-06	-3,7585 E-05	3,468 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,7753 E-08	1,4914 E-06	1,2194 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	3,52 E-07	-7,0934 E-06	-1,6906 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	9,4332 E-07	-1,9178 E-05	-4,5726 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0024	-1,8566 E-06	2,298 E-05	-1,2243 E-08
	007	0,0000	0,0000	-0,0005	-9,6768 E-07	-1,4345 E-05	8,9042 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-5,4377 E-06	-4,4076 E-06	2,1354 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0022	2,6698 E-06	2,0099 E-05	-1,7854 E-08
00023	001	0,0000	0,0000	-0,0275	7,145 E-06	2,1933 E-05	-4,3098 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	7,2927 E-06	1,2465 E-05	1,4441 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3964 E-07	-1,4068 E-06	4,1344 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	4,4437 E-07	3,4775 E-06	-6,2863 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	1,1856 E-06	9,3646 E-06	-1,7018 E-09
	006	0,0000	0,0000	-0,0002	1,8042 E-07	1,3437 E-05	-2,7941 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0019	-3,0314 E-06	-1,8625 E-05	3,7398 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-4,7472 E-06	-9,2941 E-06	1,3656 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0000	3,6592 E-06	1,0585 E-05	-4,4413 E-09
00024	001	0,0000	0,0000	-0,0415	1,2681 E-04	-5,4466 E-05	-1,8643 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	3,9107 E-05	-2,4152 E-05	4,8854 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,048 E-06	1,1062 E-06	2,2462 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	6,0665 E-06	-4,4847 E-06	-2,4996 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	1,6358 E-05	-1,2127 E-05	-6,7669 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0028	-7,8196 E-06	2,6727 E-05	-8,8778 E-09
	007	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,7638 E-06	-2,78 E-05	1,196 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-1,1912 E-05	-3,0104 E-06	4,2545 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0021	-1,6623 E-06	2,2827 E-05	-2,0573 E-08
00025	001	0,0000	0,0000	-0,0377	1,0346 E-04	-5,6346 E-06	-2,22 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	3,2446 E-05	-3,485 E-06	9,0014 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-8,6746 E-07	-8,4093 E-07	3,289 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	4,1439 E-06	-8,4774 E-09	-2,4811 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	1,1149 E-05	-4,904 E-08	-6,7272 E-09
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,5682 E-06	2,0832 E-05	-3,5018 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0030	-1,0995 E-05	-2,6225 E-05	4,0197 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0019	-1,4542 E-05	-2,4383 E-06	4,7403 E-08
	009	0,0000	0,0000	-0,0009	6,4284 E-06	1,7605 E-05	-4,3126 E-08
00026	001	0,0057	0,0031	-0,0281	7,2599 E-05	8,4887 E-05	-1,9624 E-05
	002	0,0070	-0,0014	-0,0189	-1,6541 E-05	6,4736 E-05	-4,8881 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-2,2227 E-07	6,1016 E-08	4,904 E-08
	004	0,0008	0,0010	-0,0009	1,4242 E-05	7,509 E-06	-8,3761 E-07
	005	0,0021	0,0027	-0,0024	3,8528 E-05	2,0307 E-05	-2,2659 E-06
	006	0,0147	-0,0037	0,0015	1,3117 E-05	2,0444 E-05	6,8549 E-06
	007	-0,0152	0,0009	0,0010	8,1795 E-07	-4,19 E-05	3,4283 E-06
	008	-0,0021	0,0098	0,0010	-2,0758 E-05	-1,391 E-05	-5,7773 E-06
	009	0,0030	-0,0065	0,0014	1,2182 E-05	-5,4521 E-06	2,2001 E-06
00027	001	0,0039	-0,0005	-0,0502	-2,339 E-05	7,2343 E-05	-1,0072 E-06
	002	0,0054	-0,0053	-0,0347	-4,5523 E-06	7,0564 E-05	-2,9315 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-1,2076 E-07	3,3853 E-09	1,768 E-08
	004	0,0006	0,0006	-0,0032	-2,8313 E-06	7,3777 E-06	1,448 E-07
	005	0,0017	0,0016	-0,0086	-7,6657 E-06	1,9941 E-05	3,6712 E-07
	006	0,0149	0,0000	0,0024	5,67 E-07	2,2786 E-05	6,5923 E-06
	007	-0,0148	0,0012	0,0028	-9,444 E-07	-3,8771 E-05	-2,566 E-06
	008	-0,0018	0,0066	0,0026	-1,005 E-05	-1,0041 E-05	-1,3313 E-05
	009	0,0033	-0,0063	0,0026	1,5012 E-05	-1,1831 E-06	4,0388 E-06
00028	001	0,0000	0,0000	-0,0269	-1,5169 E-05	-2,6582 E-06	-1,5265 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	-2,0725 E-05	1,1069 E-05	7,2764 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,6376 E-07	6,0408 E-07	-3,4811 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,0504 E-06	-3,3146 E-07	-2,9827 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-2,8391 E-06	-8,9874 E-07	-8,0652 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,9862 E-06	9,819 E-06	2,6796 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0006	1,6234 E-06	-1,044 E-05	-5,6774 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,7431 E-07	-3,2751 E-06	-3,0043 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0006	3,8602 E-06	2,5637 E-06	1,3407 E-08
00029	001	0,0340	0,0033	-0,0460	-1,4511 E-04	2,1258 E-04	2,5077 E-05
	002	0,0586	0,0074	-0,0358	-1,8946 E-04	5,0441 E-04	7,0237 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,5094 E-09	5,2006 E-08	5,0118 E-08
	004	0,0029	0,0003	-0,0034	-1,6267 E-05	1,2396 E-05	7,3436 E-07
	005	0,0078	0,0009	-0,0093	-4,3933 E-05	3,3531 E-05	1,9678 E-06
	006	0,0437	0,0005	0,0011	8,0826 E-06	6,4191 E-05	4,5072 E-05
	007	-0,0290	-0,0002	0,0012	6,854 E-06	-7,9047 E-05	-2,5887 E-05
	008	-0,0206	0,0073	0,0012	1,0733 E-06	-5,7326 E-05	-3,3855 E-05
	009	-0,0221	-0,0089	0,0012	1,5091 E-05	-5,8458 E-05	-2,5409 E-05
00030	001	0,0105	0,0095	-0,0625	-1,2566 E-04	3,925 E-05	3,9522 E-06
	002	0,0073	0,0000	-0,0359	-9,3598 E-05	3,3893 E-05	5,168 E-06
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-4,8366 E-08	-5,2617 E-09	1,9031 E-08
	004	0,0012	0,0018	-0,0050	-1,4178 E-05	4,0277 E-06	2,3023 E-07
	005	0,0031	0,0049	-0,0134	-3,8289 E-05	1,0899 E-05	6,1803 E-07
	006	0,0086	-0,0003	0,0021	6,3828 E-06	2,2537 E-05	-1,6284 E-06
	007	-0,0114	0,0010	0,0020	6,2714 E-06	-3,2894 E-05	-1,3495 E-06
	008	-0,0004	0,0066	0,0020	3,7399 E-06	-2,4402 E-06	-5,7175 E-07
	009	0,0001	-0,0075	0,0021	1,0189 E-05	-9,1544 E-07	8,8093 E-07

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00031	001	0,0000	0,0000	-0,0494	1,8714 E-05	-1,8547 E-06	9,8109 E-09	
	002	0,0000	0,0000	-0,0273	1,8337 E-05	-1,5217 E-06	1,2829 E-08	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,9138 E-08	4,7781 E-08	4,7243 E-11	
	004	0,0000	0,0000	-0,0035	1,4604 E-06	-1,7433 E-07	5,7153 E-10	
	005	0,0000	0,0000	-0,0096	3,9304 E-06	-4,6951 E-07	1,5342 E-09	
	006	0,0000	0,0000	0,0015	-7,7846 E-07	3,2489 E-06	-4,0423 E-09	
	007	0,0000	0,0000	0,0015	-2,3155 E-06	-3,6359 E-06	-3,3501 E-09	
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-5,9489 E-06	-1,8294 E-07	-1,4193 E-09	
	009	0,0000	0,0000	0,0015	3,9358 E-06	7,8264 E-07	2,1868 E-09	
00032	001	0,0128	0,0058	-0,0559	3,991 E-05	5,7888 E-05	3,4246 E-06	
	002	0,0099	-0,0029	-0,0311	3,6654 E-05	4,5429 E-05	5,853 E-06	
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	1,7927 E-08	-1,698 E-09	2,896 E-09	
	004	0,0014	0,0014	-0,0042	3,7628 E-06	5,7533 E-06	5,0419 E-07	
	005	0,0037	0,0038	-0,0113	1,0159 E-05	1,5561 E-05	1,3687 E-06	
	006	0,0107	-0,0001	0,0018	-3,6944 E-06	2,4973 E-05	1,1132 E-05	
	007	-0,0143	0,0012	0,0019	-4,7777 E-06	-4,1142 E-05	-1,0624 E-05	
	008	-0,0010	0,0069	0,0018	-6,1006 E-06	-5,8865 E-06	-2,3149 E-06	
	009	0,0009	-0,0072	0,0018	-2,1947 E-06	-1,4415 E-06	3,0124 E-06	
00033	001	0,0000	0,0000	-0,0448	-1,3082 E-05	-3,0966 E-06	8,6282 E-09	
	002	0,0000	0,0000	-0,0239	-3,7318 E-06	-1,7161 E-06	1,4746 E-08	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,1984 E-08	4,2947 E-08	7,2963 E-12	
	004	0,0000	0,0000	-0,0030	-1,9518 E-06	-2,9008 E-07	1,2703 E-09	
	005	0,0000	0,0000	-0,0081	-5,282 E-06	-7,8122 E-07	3,4485 E-09	
	006	0,0000	0,0000	0,0013	9,7464 E-07	4,5284 E-06	2,8047 E-08	
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-7,5501 E-07	-4,5496 E-06	-2,6768 E-08	
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-4,4072 E-06	-1,0697 E-07	-5,8325 E-09	
	009	0,0000	0,0000	0,0013	5,7813 E-06	1,4586 E-06	7,5898 E-09	
00034	001	0,0098	0,0026	-0,0305	2,1826 E-04	-1,4308 E-05	-1,0012 E-05	
	002	0,0032	-0,0068	-0,0224	2,9042 E-04	-1,8247 E-04	-2,1971 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,842 E-07	-2,8179 E-08	6,9351 E-08	
	004	0,0013	0,0012	-0,0011	1,8835 E-05	4,2135 E-06	-5,9408 E-07	
	005	0,0036	0,0032	-0,0030	5,0693 E-05	1,1397 E-05	-1,6291 E-06	
	006	0,0126	0,0057	0,0017	-2,1249 E-05	2,322 E-05	-2,7041 E-05	
	007	-0,0128	0,0007	0,0011	-1,0986 E-05	7,0229 E-06	2,2815 E-06	
	008	0,0001	0,0075	0,0014	-2,4746 E-05	1,544 E-05	1,8172 E-06	
	009	-0,0004	-0,0114	0,0014	-1,1348 E-05	1,4422 E-05	2,7025 E-05	
00035	001	0,0098	-0,0042	-0,0272	2,06 E-04	-9,8229 E-06	-2,4715 E-05	
	002	0,0061	-0,0122	-0,0186	2,9993 E-04	3,393 E-05	-9,2949 E-06	
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-2,3785 E-07	1,6349 E-08	3,0625 E-08	
	004	0,0013	0,0002	-0,0008	1,7692 E-05	-2,0941 E-06	-3,9618 E-06	
	005	0,0034	0,0005	-0,0023	4,7625 E-05	-5,6634 E-06	-1,0736 E-05	
	006	0,0122	-0,0008	0,0010	-8,2021 E-06	6,5634 E-06	8,4393 E-07	
	007	-0,0132	0,0071	0,0011	-2,0176 E-05	-1,0295 E-05	1,0329 E-05	
	008	0,0001	0,0065	0,0010	-2,2338 E-05	-1,387 E-06	-5,8104 E-06	
	009	-0,0003	-0,0114	0,0011	-9,1337 E-06	-1,7294 E-06	-1,0049 E-05	
00036	001	0,0024	0,0003	-0,0327	1,3267 E-05	3,5675 E-04	5,1208 E-05	
	002	-0,0126	0,0051	-0,0263	1,7657 E-04	-9,2487 E-05	7,17 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,3831 E-07	-1,2982 E-07	-2,0156 E-07	
	004	0,0008	0,0000	-0,0023	6,5076 E-07	6,4604 E-05	6,4675 E-06	
	005	0,0023	-0,0001	-0,0063	1,7567 E-06	1,7506 E-04	1,7482 E-05	
	006	0,0130	0,0004	0,0005	-8,6401 E-07	3,2361 E-05	1,869 E-05	
	007	-0,0109	-0,0001	1,3752 E-07	0,0001	-2,0901 E-05	-1,9804 E-05	
	008	0,0012	0,0035	0,0003	-6,0965 E-06	5,642 E-06	8,3112 E-06	
	009	0,0009	-0,0043	0,0003	7,3875 E-06	4,7686 E-06	-1,5394 E-05	
00037	001	0,0210	0,0002	-0,0383	-3,4219 E-06	5,474 E-04	-1,6453 E-05	
	002	0,0334	0,0041	-0,0288	-5,7267 E-05	3,316 E-05	-2,0074 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	6,1896 E-08	-1,4257 E-07	6,7775 E-08	
	004	0,0019	0,0000	-0,0033	-7,3676 E-08	9,2121 E-05	-1,978 E-06	
	005	0,0050	-0,0001	-0,0089	-2,132 E-07	2,4856 E-04	-5,3437 E-06	
	006	0,0399	0,0004	0,0008	-7,7298 E-07	8,4747 E-05	7,786 E-06	
	007	-0,0247	-0,0002	0,0000	2,4423 E-07	-5,0778 E-05	-1,5852 E-06	
	008	-0,0175	0,0035	0,0001	-6,2186 E-06	-3,6318 E-05	8,9672 E-06	
	009	-0,0189	-0,0043	0,0001	7,7333 E-06	-3,9602 E-05	-1,7242 E-05	
00038	001	0,0204	0,0003	-0,0382	2,3742 E-06	5,4893 E-04	2,811 E-05	
	002	0,0351	0,0048	-0,0288	4,1401 E-05	4,3523 E-05	3,346 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	5,5681 E-08	-1,0147 E-07	2,1505 E-07	
	004	0,0016	0,0000	-0,0033	2,3288 E-07	9,1725 E-05	3,23 E-06	
	005	0,0043	-0,0001	-0,0088	6,178 E-07	2,4748 E-04	8,717 E-06	
	006	0,0406	0,0005	0,0008	-7,519 E-07	8,5665 E-05	-4,2743 E-06	
	007	-0,0263	-0,0002	0,0000	4,032 E-07	-5,4893 E-05	-1,487 E-06	
	008	-0,0194	0,0034	0,0001	-6,1096 E-06	-4,096 E-05	1,288 E-05	
	009	-0,0164	-0,0044	0,0001	7,8595 E-06	-3,4837 E-05	-1,2214 E-05	
00039	001	0,0086	0,0003	-0,0332	8,8485 E-06	4,4424 E-04	-5,0159 E-05	
	002	0,0044	0,0052	-0,0269	8,235 E-05	-2,5718 E-05	-8,4666 E-05	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-8,1021 E-08	-2,0667 E-07	2,0917 E-08	
	004	0,0011	0,0000	-0,0026	1,2275 E-06	7,6594 E-05	-5,2234 E-06	
	005	0,0030	-0,0001	-0,0070	3,2415 E-06	2,0844 E-04	-1,4064 E-05	
	006	0,0156	0,0005	0,0005	-6,8852 E-07	3,5514 E-05	-6,7355 E-06	
	007	-0,0165	-0,0002	0,0000	5,9202 E-07	-3,651 E-05	1,1601 E-05	
	008	-0,0024	0,0034	0,0002	-6,412 E-06	-5,4138 E-06	1,819 E-05	
	009	0,0027	-0,0044	0,0002	8,6224 E-06	6,2446 E-06	-9,5126 E-06	
00040	001	0,0028	0,0001	-0,0272	-3,5999 E-05	2,8432 E-04	-4,3239 E-05	
	002	-0,0120	0,0020	-0,0166	-5,9296 E-04	-4,2349 E-05	-7,5319 E-05	
	003	0,0002	0,0000	-0,0058	4,3578 E-07	1,7693 E-07	3,5524 E-07	
	004	0,0004	-0,0001	-0,0020	-1,2886 E-06	4,9663 E-05	-4,7843 E-06	

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0011	-0,0001	-0,0053	-3,5425 E-06	1,3177 E-04	-1,2885 E-05
	006	0,0043	0,0005	0,0000	-1,6185 E-06	9,5342 E-06	-1,2514 E-05
	007	-0,0056	-0,0002	-0,0001	2,4713 E-07	-1,2485 E-05	1,6265 E-05
	008	0,0013	0,0034	0,0000	-9,3703 E-06	2,9071 E-06	1,8476 E-05
	009	0,0007	-0,0044	-0,0001	1,1295 E-05	1,6504 E-06	-1,4865 E-05
00041	001	0,0053	-0,0125	-0,0339	-5,3811 E-04	-2,3459 E-04	-4,6815 E-05
	002	-0,0120	-0,0102	-0,0084	5,9303 E-05	-4,2757 E-05	-8,1682 E-05
	003	0,0002	0,0000	-0,0059	4,0729 E-07	5,9498 E-07	3,8039 E-07
	004	0,0008	-0,0016	-0,0030	-9,4219 E-05	-4,1516 E-05	-5,4349 E-06
	005	0,0023	-0,0043	-0,0081	-2,5505 E-04	-1,0955 E-04	-1,463 E-05
	006	0,0043	0,0018	0,0001	-5,5591 E-06	9,6298 E-06	-7,8346 E-06
	007	-0,0056	0,0000	0,0000	-1,3843 E-06	-1,2915 E-05	1,8288 E-05
	008	0,0013	0,0070	0,0001	-1,9399 E-05	2,6966 E-06	1,4975 E-05
	009	0,0007	-0,0079	-0,0001	1,8834 E-05	1,6072 E-06	-2,1079 E-05
00042	001	0,0161	-0,0062	-0,0435	-1,1801 E-04	-1,2556 E-04	2,3543 E-05
	002	-0,0497	-0,0147	-0,0339	-1,5061 E-04	-4,1825 E-04	-7,2332 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-6,9739 E-08	9,6934 E-08	-5,6946 E-08
	004	0,0053	-0,0001	-0,0030	-1,3453 E-05	-6,6987 E-07	8,176 E-06
	005	0,0144	-0,0003	-0,0082	-3,6328 E-05	-1,3513 E-06	2,2263 E-05
	006	0,0309	0,0016	0,0011	4,6055 E-06	8,2656 E-05	2,8856 E-05
	007	-0,0446	-0,0007	0,0012	7,7843 E-06	-7,0276 E-05	-4,2195 E-05
	008	0,0195	0,0070	0,0011	7,7514 E-07	5,1993 E-05	2,9858 E-05
	009	0,0237	-0,0054	0,0011	1,1359 E-05	6,2638 E-05	3,094 E-05
00043	001	0,0176	-0,0097	-0,0427	1,0984 E-04	-1,745 E-04	-1,1627 E-05
	002	-0,0464	-0,0175	-0,0326	1,4099 E-04	-4,4401 E-04	9,1465 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-8,9968 E-09	1,2399 E-07	8,3949 E-08
	004	0,0055	-0,0006	-0,0030	1,1653 E-05	-4,1527 E-06	-6,8973 E-06
	005	0,0150	-0,0016	-0,0080	3,1466 E-05	-1,0762 E-05	-1,8823 E-05
	006	0,0317	0,0013	0,0011	-7,3981 E-06	9,6507 E-05	-2,6093 E-05
	007	-0,0430	0,0002	0,0012	-8,0107 E-06	-5,7829 E-05	4,6817 E-05
	008	0,0184	0,0067	0,0011	-1,2324 E-05	6,0743 E-05	-3,6793 E-05
	009	0,0225	-0,0057	0,0011	-1,2846 E-06	7,2366 E-05	-3,6452 E-05
00044	001	0,0128	0,0049	-0,0283	-6,6996 E-05	5,9952 E-05	7,3991 E-06
	002	0,0121	0,0077	-0,0196	-1,5111 E-04	3,4225 E-05	-1,9018 E-05
	003	0,0000	0,0001	-0,0060	-6,0172 E-08	-2,2139 E-08	8,7526 E-08
	004	0,0014	0,0007	-0,0009	-2,8182 E-06	5,8729 E-06	2,2131 E-06
	005	0,0039	0,0020	-0,0024	-7,5537 E-06	1,5875 E-05	5,99 E-06
	006	0,0157	-0,0054	0,0015	2,1717 E-05	6,8435 E-06	6,2381 E-06
	007	-0,0179	0,0004	0,0011	7,9637 E-06	-2,001 E-05	2,2128 E-06
	008	-0,0031	0,0113	0,0011	-1,2777 E-05	-7,7519 E-06	-5,6167 E-06
	009	0,0024	-0,0080	0,0014	1,9109 E-05	-5,3999 E-06	-2,8645 E-06
00045	001	0,0000	0,0000	-0,0244	1,6352 E-05	2,0188 E-06	-2,7721 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	8,1548 E-06	3,2721 E-06	-6,9049 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2451 E-07	-3,1392 E-07	6,9274 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	7,6108 E-07	2,8304 E-07	-1,1832 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	2,0515 E-06	7,6001 E-07	-3,2009 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-1,1567 E-06	6,4548 E-06	9,6833 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-2,2896 E-07	-6,5008 E-06	4,8428 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,2579 E-06	-8,1771 E-07	-8,1612 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0010	1,9027 E-07	1,4419 E-06	3,1079 E-09
00046	001	0,0000	0,0000	-0,0265	1,8829 E-05	1,3762 E-05	-6,9132 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	-9,7677 E-06	6,5145 E-06	-1,5952 E-07
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,0242 E-06	1,379 E-07	3,5226 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	2,4826 E-06	7,6086 E-07	-5,2722 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	6,691 E-06	2,0724 E-06	-1,431 E-08
	006	0,0000	0,0000	0,0010	1,9242 E-06	4,9094 E-06	1,9888 E-08
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	2,6127 E-06	-6,5117 E-06	1,0084 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-6,6038 E-06	-3,2405 E-06	-3,9548 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0005	5,1882 E-06	-8,587 E-07	1,1785 E-08
00047	001	0,0000	0,0000	-0,0390	1,2403 E-05	-1,2258 E-05	-1,284 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0255	1,7641 E-05	-9,0435 E-06	-3,7352 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,38 E-08	-4,1765 E-09	2,2528 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0021	4,0615 E-07	-8,2055 E-07	1,8442 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0058	1,0935 E-06	-2,213 E-06	4,6753 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0016	-3,9564 E-07	7,6666 E-06	8,3993 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0019	-1,7596 E-06	-4,8888 E-06	-3,2695 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0017	-2,7986 E-06	3,8097 E-07	-1,6963 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0018	7,4898 E-07	2,8042 E-06	5,1461 E-09
00048	001	0,0000	0,0000	-0,0321	-1,9349 E-05	-9,4703 E-06	-3,0435 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0230	-8,5733 E-06	-8,0849 E-06	-7,3857 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,2389 E-07	-5,9022 E-07	8,1774 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,8027 E-06	-1,0411 E-08	-2,8867 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-4,8762 E-06	-2,9812 E-08	-7,848 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0008	3,0088 E-06	5,0509 E-06	8,5757 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0015	4,2715 E-07	-3,1835 E-06	-6,8688 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-2,3756 E-06	-1,3403 E-06	-2,5854 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0008	6,2469 E-06	2,7026 E-06	1,545 E-08
00049	001	0,0056	0,0004	-0,0274	1,8581 E-05	9,2225 E-05	-3,0081 E-05
	002	-0,0111	0,0051	-0,0197	1,7739 E-04	-3,607 E-05	-4,3851 E-05
	003	0,0002	0,0000	-0,0058	-1,5855 E-07	5,8812 E-07	-2,1567 E-06
	004	0,0008	0,0000	-0,0015	2,1363 E-06	1,4663 E-05	1,8627 E-07
	005	0,0021	-0,0001	-0,0042	5,7799 E-06	3,9583 E-05	5,651 E-07
	006	0,0039	0,0004	0,0004	-6,722 E-07	4,2756 E-06	4,8792 E-05
	007	-0,0037	-0,0001	0,0001	5,6574 E-07	-5,2238 E-06	-3,5892 E-05
	008	-0,0001	0,0035	0,0001	-7,7233 E-06	-7,0181 E-07	2,7524 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0003	-0,0043	0,0004	1,0124 E-05	-4,9489 E-07	1,1609 E-05
00050	001	0,0049	0,0130	-0,0347	3,6439 E-04	1,4031 E-04	4,3125 E-05
	002	-0,0107	0,0191	-0,0268	4,4204 E-04	4,8553 E-04	6,1473 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,0703 E-07	-5,4061 E-08	1,2081 E-07
	004	0,0012	0,0015	-0,0019	4,1983 E-05	1,4345 E-06	4,7776 E-06
	005	0,0032	0,0039	-0,0050	1,1333 E-04	3,8209 E-06	1,2938 E-05
	006	0,0131	0,0000	0,0011	-1,62 E-05	-2,2477 E-05	5,6741 E-05
	007	-0,0113	-0,0006	0,0010	-1,5723 E-05	-5,2589 E-05	-1,8345 E-05
	008	0,0010	0,0064	0,0010	-2,9461 E-05	-3,4761 E-05	-2,49 E-05
	009	0,0007	-0,0089	0,0011	-6,8143 E-06	-3,5197 E-05	-4,3828 E-05
00051	001	0,0246	-0,0032	-0,0456	-1,2497 E-04	1,7299 E-04	2,3855 E-05
	002	0,0358	-0,0011	-0,0354	-1,6449 E-04	4,517 E-04	6,7 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,7873 E-09	6,3297 E-08	4,9428 E-08
	004	0,0023	-0,0004	-0,0034	-1,3999 E-05	7,9417 E-06	6,8775 E-07
	005	0,0063	-0,0010	-0,0092	-3,781 E-05	2,1512 E-05	1,8425 E-06
	006	0,0407	0,0008	0,0011	6,7321 E-06	7,093 E-05	4,3163 E-05
	007	-0,0253	0,0001	0,0012	5,8936 E-06	-7,8196 E-05	-2,4773 E-05
	008	-0,0179	0,0073	0,0012	-2,4507 E-06	-5,6122 E-05	-3,2258 E-05
	009	-0,0194	-0,0082	0,0012	1,6856 E-05	-5,7722 E-05	-2,447 E-05
00052	001	0,0000	0,0000	-0,0348	1,4094 E-05	-1,9946 E-05	2,7209 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0248	1,5916 E-05	-3,1086 E-05	7,6423 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,8281 E-08	1,4868 E-07	5,6395 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0022	1,6219 E-06	-2,4043 E-06	7,8414 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0058	4,3751 E-06	-6,4853 E-06	2,1008 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0971 E-06	1,0226 E-05	4,9238 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0007	8,4741 E-09	-4,4544 E-06	-2,8259 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,9712 E-06	-2,7619 E-06	-3,6795 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0007	3,0056 E-06	-4,0829 E-06	-2,7916 E-08
00053	001	0,0238	0,0059	-0,0455	1,1554 E-04	1,4792 E-04	-2,9267 E-05
	002	0,0373	0,0112	-0,0353	1,4594 E-04	4,0011 E-04	-6,4787 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,6776 E-08	5,2854 E-08	-9,4401 E-08
	004	0,0021	0,0006	-0,0034	1,2981 E-05	5,9696 E-06	-1,9778 E-06
	005	0,0056	0,0016	-0,0091	3,5046 E-05	1,6163 E-05	-5,3488 E-06
	006	0,0414	0,0009	0,0011	-8,2322 E-06	7,5978 E-05	-3,898 E-05
	007	-0,0270	-0,0007	0,0012	-4,9408 E-06	-7,6621 E-05	1,6973 E-05
	008	-0,0199	0,0064	0,0012	-1,4168 E-05	-5,5478 E-05	2,4339 E-05
	009	-0,0169	-0,0091	0,0012	4,7238 E-06	-4,861 E-05	3,5778 E-05
00054	001	0,0109	-0,0085	-0,0357	-3,0875 E-04	1,9925 E-05	-1,9793 E-05
	002	0,0053	-0,0083	-0,0235	-4,4017 E-04	1,9313 E-04	-4,237 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-5,0965 E-08	-1,1137 E-07	1,278 E-07
	004	0,0015	-0,0010	-0,0022	-3,3066 E-05	-5,4763 E-06	-8,7277 E-07
	005	0,0040	-0,0026	-0,0059	-8,9228 E-05	-1,4982 E-05	-2,3476 E-06
	006	0,0157	0,0017	0,0010	1,3292 E-05	5,8237 E-07	-4,95 E-05
	007	-0,0168	0,0000	0,0006	1,6834 E-05	-2,9519 E-05	1,5651 E-05
	008	-0,0025	0,0071	0,0008	7,8185 E-06	-1,3242 E-05	3,4985 E-05
	009	0,0027	-0,0081	0,0008	3,2142 E-05	-8,1317 E-06	2,5312 E-05
00055	001	0,0000	0,0000	-0,0348	-2,1908 E-05	-1,2282 E-05	-4,0404 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0248	-2,5326 E-05	-2,1145 E-05	-8,9439 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,7057 E-08	6,7193 E-08	-1,3032 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0022	-2,4474 E-06	-1,6157 E-06	-2,7304 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0058	-6,607 E-06	-4,357 E-06	-7,3842 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-5,0404 E-07	9,7186 E-06	-5,3813 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,6429 E-06	-5,1434 E-06	2,3431 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,2316 E-06	-3,5939 E-06	3,36 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0007	4,8167 E-06	-3,9555 E-06	4,9392 E-08
00056	001	0,0000	0,0000	-0,0288	2,8787 E-05	-6,695 E-06	-2,3636 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0175	2,8506 E-05	-1,7686 E-05	-5,0596 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	2,7052 E-07	3,0071 E-07	1,5262 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	3,3907 E-06	-1,3173 E-06	-1,0423 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	9,1196 E-06	-3,5726 E-06	-2,8036 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,3946 E-06	3,329 E-06	-5,9109 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-4,833 E-07	-3,2259 E-06	1,869 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-4,1953 E-06	-9,9688 E-07	4,1776 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,0239 E-06	-5,7631 E-07	3,0226 E-08
00057	001	0,0000	0,0000	-0,0284	-4,12 E-05	-1,6773 E-05	4,3684 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0196	-4,3258 E-05	-3,2106 E-05	6,2269 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	2,2857 E-07	8,9696 E-08	1,2235 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-4,9035 E-06	-1,721 E-06	4,8396 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-1,3242 E-05	-4,657 E-06	1,3106 E-08
	006	0,0000	0,0000	0,0007	5,4438 E-07	4,7284 E-06	5,7477 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0006	1,3424 E-06	-1,5286 E-06	-1,8583 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,6177 E-06	7,6766 E-07	-2,5223 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0007	6,1267 E-06	1,8441 E-07	-4,4396 E-08
00058	001	0,0195	0,0003	-0,0216	-2,3973 E-06	6,0333 E-05	-2,8037 E-05
	002	0,0220	0,0049	-0,0249	3,6857 E-05	8,1927 E-05	-7,285 E-05
	003	0,0002	0,0000	-0,0059	9,2026 E-08	-3,6424 E-07	9,8061 E-12
	004	0,0020	0,0000	-0,0007	-6,5112 E-07	6,5894 E-06	-1,1148 E-06
	005	0,0053	-0,0001	-0,0019	-1,7284 E-06	1,7829 E-05	-2,9963 E-06
	006	0,0236	0,0005	0,0003	-6,8899 E-07	8,7735 E-05	-6,5654 E-05
	007	-0,0184	-0,0002	0,0000	2,8965 E-07	-6,7239 E-05	2,5534 E-05
	008	-0,0097	0,0034	0,0000	-6,7189 E-06	-3,4885 E-05	4,0512 E-05
	009	-0,0064	-0,0044	0,0001	8,2533 E-06	-2,2979 E-05	5,344 E-05
00059	001	0,0202	0,0003	-0,0263	-3,8755 E-07	5,8107 E-05	-3,631 E-06
	002	0,0280	0,0045	-0,0274	-7,8438 E-06	9,6296 E-05	3,3251 E-06
	003	0,0001	0,0000	-0,0059	6,4755 E-08	-4,4506 E-07	-8,1332 E-08

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0018	0,0000	-0,0013	7,7246 E-08	5,5544 E-06	-9,4808 E-07
	005	0,0049	-0,0001	-0,0035	1,9518 E-07	1,5034 E-05	-2,5732 E-06
	006	0,0353	0,0004	0,0006	-8,0667 E-07	1,3092 E-04	1,4477 E-06
	007	-0,0222	-0,0002	0,0001	3,0987 E-07	-8,0777 E-05	-4,5661 E-06
	008	-0,0163	0,0034	0,0001	-6,1785 E-06	-5,8799 E-05	-8,8975 E-06
	009	-0,0157	-0,0043	0,0002	7,7672 E-06	-5,6603 E-05	1,1656 E-05
	001	0,0167	0,0003	-0,0217	8,5229 E-07	5,0452 E-05	4,4976 E-05
	002	0,0137	0,0040	-0,0252	-6,6636 E-05	5,0024 E-05	1,127 E-04
	003	0,0002	0,0000	-0,0059	1,6942 E-08	-4,5419 E-07	8,7168 E-08
00060	004	0,0019	0,0000	-0,0007	9,0245 E-07	6,5467 E-06	2,2978 E-06
	005	0,0052	-0,0001	2,4003 E-06	1,7727 E-05	6,199 E-06	6,199 E-06
	006	0,0228	0,0004	0,0003	-1,0047 E-06	8,4443 E-05	6,8168 E-05
	007	-0,0158	-0,0001	0,0000	4,0038 E-07	-5,7447 E-05	-3,3927 E-05
	008	-0,0074	0,0035	0,0001	-6,5491 E-06	-2,6391 E-05	-5,1559 E-05
	009	-0,0079	-0,0043	0,0001	8,5164 E-06	-2,825 E-05	-4,7662 E-05
	001	0,0000	0,0000	-0,0223	-5,0983 E-06	9,2272 E-06	-1,4686 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0112	-1,7682 E-05	-1,5027 E-05	-2,5581 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,185 E-06	1,2629 E-06	1,2065 E-11
00061	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,5997 E-06	-5,943 E-08	-1,6249 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	4,032 E-06	-3,6992 E-08	-4,3764 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0000	2,1884 E-06	-8,5238 E-07	-4,2504 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,0591 E-06	-9,1032 E-07	5,5244 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,2284 E-06	-1,0394 E-06	6,2753 E-10
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7792 E-06	-6,5006 E-07	-5,0487 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0244	1,1856 E-05	2,9212 E-05	-1,3222 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0164	1,3403 E-06	6,7232 E-06	-2,2393 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,219 E-07	2,1508 E-06	6,5049 E-13
00062	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,7479 E-06	1,3142 E-06	-1,367 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	4,6588 E-06	3,519 E-06	-3,6807 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-4,7086 E-09	-1,6233 E-06	-2,165 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,8992 E-07	-2,2157 E-06	3,1503 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-7,4295 E-07	-2,1027 E-06	5,026 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	2,9883 E-07	-1,8503 E-06	-2,2655 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0207	-1,6285 E-05	2,5462 E-05	-1,3318 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0151	-1,4524 E-05	-6,3085 E-07	-3,4604 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,7297 E-08	2,0319 E-06	5,5576 E-16
00063	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,0493 E-06	1,6576 E-06	-5,2961 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-5,4783 E-06	4,4667 E-06	-1,4235 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	9,6789 E-07	-5,5436 E-09	-3,1184 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0000	3,5407 E-07	-2,423 E-06	1,2128 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0000	3,8683 E-07	-2,0347 E-06	1,9243 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,3076 E-07	-1,8717 E-06	2,5383 E-09
	001	0,0000	0,0000	-0,0282	-1,0362 E-05	4,3692 E-05	1,3272 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0203	-9,6676 E-06	3,0418 E-05	1,5902 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-5,2065 E-08	1,7713 E-06	1,0108 E-11
00064	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-1,1796 E-06	2,9407 E-06	1,5202 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0044	-3,177 E-06	7,947 E-06	4,1027 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	5,2991 E-07	-8,1503 E-08	-1,8676 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,8012 E-07	-4,1948 E-06	-7,5561 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-6,1628 E-08	-3,7382 E-06	5,95 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	7,2281 E-07	-3,6211 E-06	-5,8463 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0255	-7,7743 E-07	3,4936 E-05	-1,3939 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0189	-3,7249 E-07	1,5331 E-05	1,2813 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,2963 E-08	1,7271 E-06	-3,1251 E-12
00065	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-9,466 E-08	2,5523 E-06	-3,6426 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-2,564 E-07	6,8969 E-06	-9,8867 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	8,6607 E-08	5,0891 E-07	5,5805 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	3,5386 E-08	-3,5077 E-06	-1,7558 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,0954 E-07	-3,0929 E-06	-3,4205 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0446 E-07	-3,0729 E-06	4,4783 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0283	1,0298 E-05	4,4307 E-05	-1,7331 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0203	9,156 E-06	3,1183 E-05	1,4736 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0559 E-08	2,062 E-06	2,1125 E-12
00066	004	0,0000	0,0000	-0,0017	1,202 E-06	2,8936 E-06	-4,148 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	3,2414 E-06	7,82 E-06	-1,1221 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-6,4983 E-07	-1,6195 E-07	5,9764 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8251 E-07	-4,1785 E-06	-2,7304 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-5,4647 E-07	-3,6824 E-06	-8,7873 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,6199 E-07	-3,7726 E-06	-6,5007 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0207	1,6315 E-05	2,4455 E-05	2,2517 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0154	1,2321 E-05	1,7192 E-06	5,642 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-8,1345 E-08	2,0347 E-06	4,3639 E-12
00067	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,3679 E-06	1,4423 E-06	1,1503 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	6,371 E-06	3,8911 E-06	3,1035 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-5,6328 E-07	2,3157 E-08	3,4127 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,0673 E-08	-2,5441 E-06	-1,6985 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,8569 E-07	-1,947 E-06	-2,5812 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-9,0537 E-08	-2,1419 E-06	-2,3861 E-09
	001	0,0000	0,0000	-0,0253	-2,1218 E-05	2,4405 E-05	1,7659 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0180	-1,2386 E-05	1,4204 E-05	2,4726 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,6247 E-08	1,5024 E-06	-6,8935 E-12
00068	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,6131 E-06	5,8733 E-07	2,2292 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-7,0602 E-06	1,5639 E-06	6,0258 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	3,4392 E-07	-1,4636 E-06	6,4469 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0002	2,8587 E-07	-3,1814 E-06	-6,8201 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00069	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,564 E-07	-2,2571 E-06	2,8533 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,3977 E-06	-2,8155 E-06	-5,3198 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0233	-7,6305 E-06	-4,5684 E-06	-1,937 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	-3,3487 E-05	-1,3551 E-05	-3,3797 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,6331 E-06	8,078 E-08	1,5739 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,7005 E-06	-1,609 E-06	-2,2486 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	4,4049 E-06	-4,2482 E-06	-6,0532 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,0794 E-06	-1,1761 E-06	-3,2451 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7829 E-06	3,1296 E-07	7,5675 E-10
00070	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,4288 E-06	-4,5271 E-07	6,1982 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,2209 E-06	-5,4169 E-07	-8,7192 E-10
	001	0,0061	-0,0032	-0,0296	1,2953 E-06	-1,5411 E-05	-2,9588 E-05
	002	-0,0111	-0,0013	-0,0161	-1,0881 E-05	-3,2616 E-05	-4,8065 E-05
	003	0,0002	-0,0003	-0,0059	9,3982 E-08	8,0574 E-07	-2,2431 E-06
	004	0,0009	0,0000	-0,0018	-2,173 E-07	-3,7206 E-06	-1,4018 E-07
	005	0,0023	-0,0001	-0,0048	-6,3912 E-07	-1,0053 E-05	-3,4865 E-07
	006	0,0039	0,0048	0,0004	-1,667 E-05	4,0016 E-06	3,4817 E-05
	007	-0,0037	-0,0033	0,0004	1,2975 E-05	-5,5068 E-06	-2,4532 E-05
00071	008	-0,0001	0,0035	0,0002	-1,1869 E-05	-9,205 E-07	-5,6036 E-07
	009	0,0003	-0,0029	0,0006	1,1154 E-05	-8,3571 E-07	1,2707 E-05
	001	0,0000	0,0000	-0,0245	9,5748 E-06	1,5823 E-05	4,2529 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	1,7864 E-05	3,3523 E-06	6,2002 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0057	1,7562 E-06	1,3379 E-06	3,046 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,6401 E-08	2,0885 E-07	-2,5699 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-2,4344 E-08	5,4692 E-07	-7,8162 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7668 E-06	-6,6368 E-07	-6,887 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-8,5986 E-07	-2,6291 E-06	5,0659 E-10
00072	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,7245 E-06	-1,5068 E-06	-3,8808 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0218 E-07	-2,309 E-06	-1,6416 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0188	3,0561 E-05	-1,6314 E-05	-1,259 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	2,9398 E-05	-1,4105 E-05	-1,324 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0057	1,6387 E-06	-1,5978 E-06	-6,8619 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,7307 E-06	-9,3757 E-07	4,5856 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	4,6756 E-06	-2,5346 E-06	1,259 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-9,6864 E-07	1,2097 E-06	4,331 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4724 E-06	-1,8944 E-07	-9,7967 E-13
00073	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8114 E-06	7,3038 E-07	4,1387 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-8,6479 E-07	1,211 E-06	7,9212 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0310	2,011 E-05	-2,5276 E-05	7,8634 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0288	5,0009 E-05	-2,1857 E-05	-1,5308 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0057	-1,2772 E-06	-1,5958 E-06	-3,3892 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-8,6149 E-07	-1,0796 E-06	1,774 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-2,3296 E-06	-2,9153 E-06	4,7895 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,0927 E-06	2,0774 E-06	-7,3168 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-5,0451 E-07	-2,5981 E-06	3,3368 E-11
00074	008	0,0000	0,0000	0,0013	-3,6267 E-06	1,1082 E-06	7,9524 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,544 E-06	1,0436 E-07	-8,0981 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0300	-4,1387 E-05	-2,3583 E-05	1,7206 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0216	-3,0274 E-05	-1,5422 E-05	4,1752 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,0009 E-06	-9,3644 E-07	-4,6229 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-3,4 E-06	-1,4766 E-06	1,6319 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-9,1862 E-06	-3,9891 E-06	4,4367 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	3,5394 E-06	2,7078 E-06	-4,8476 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0014	2,192 E-06	3,3531 E-07	3,883 E-10
00075	008	0,0000	0,0000	0,0013	1,3654 E-06	8,5133 E-07	1,4615 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	4,5141 E-06	2,081 E-06	-8,734 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0278	-2,4747 E-05	1,7933 E-05	-1,5872 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0115	-8,1343 E-06	1,0097 E-05	5,3183 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,1979 E-08	-1,6754 E-06	1,5226 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,1691 E-06	2,832 E-06	-2,3151 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-5,8584 E-06	7,6197 E-06	-6,2673 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	1,5752 E-06	1,0888 E-05	-1,029 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0024	1,7733 E-07	-1,5576 E-05	1,3773 E-10
00076	008	0,0000	0,0000	0,0015	-9,3488 E-08	-7,7499 E-06	5,0292 E-10
	009	0,0000	0,0000	-0,0004	3,3582 E-06	8,8478 E-06	-1,6357 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0403	1,0849 E-04	-1,0921 E-05	7,5571 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	3,3058 E-05	-5,4664 E-06	-3,0641 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,068 E-07	-1,0349 E-06	-1,1196 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,5279 E-06	-4,2616 E-07	8,446 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,2186 E-05	-1,1762 E-06	2,29 E-09
	006	0,0000	0,0000	-0,0012	-3,5606 E-07	1,9341 E-05	1,192 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0040	-1,271 E-05	-2,3743 E-05	-1,3683 E-08
00077	008	0,0000	0,0000	0,0023	-1,3714 E-05	-2,4651 E-06	-1,6137 E-08
	009	0,0000	0,0000	-0,0016	6,6767 E-06	1,6455 E-05	1,4681 E-08
	001	0,0000	0,0000	-0,0438	1,3254 E-04	-5,0398 E-05	1,641 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	4,1227 E-05	-2,2496 E-05	-4,3005 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,7437 E-07	1,1543 E-06	-1,9772 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	6,5213 E-06	-4,1728 E-06	2,2001 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0042	1,7586 E-05	-1,1285 E-05	5,9562 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0035	-9,9081 E-06	2,4961 E-05	7,8168 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0015	-2,4487 E-06	-2,5859 E-05	-1,053 E-09
00078	008	0,0000	0,0000	0,0012	-1,15 E-05	-2,8273 E-06	-3,7448 E-09
	002	0,0000	0,0000	0,0026	-3,6856 E-06	2,1271 E-05	1,811 E-09
	001	0,0000	0,0000	-0,0312	-1,8486 E-05	-7,4394 E-05	2,2366 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0128	-4,9398 E-06	-3,4684 E-05	-6,6295 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,8629 E-08	1,4389 E-06	-2,3273 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,7133 E-06	-6,3229 E-06	3,2288 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-4,6314 E-06	-1,7098 E-05	8,7329 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0022	4,435 E-07	1,8242 E-05	2,3311 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	1,2263 E-06	-9,6127 E-06	-1,7023 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,4448 E-06	-8,1924 E-07	-4,1012 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0019	2,6527 E-06	1,4991 E-05	3,401 E-10
	00079	0,0000	0,0000	-0,0354	1,2857 E-06	-8,3712 E-05	-4,6586 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	3,8679 E-06	-3,9949 E-05	1,3794 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,2231 E-07	1,616 E-06	4,8507 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-3,749 E-07	-7,6288 E-06	-6,7248 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	-1,0175 E-06	-2,0625 E-05	-1,8188 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0033	-7,1051 E-07	2,2173 E-05	-4,8706 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,0118 E-07	-1,2552 E-05	3,5416 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-4,0013 E-06	-3,1684 E-06	8,4914 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0029	2,7057 E-06	1,9444 E-05	-7,1028 E-11
	00080	0,0000	0,0000	-0,0261	-2,9825 E-05	-3,5649 E-06	-7,9289 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	-2,4099 E-05	1,8824 E-05	3,7815 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,492 E-07	1,19 E-06	-1,8084 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-2,0783 E-06	-5,9553 E-07	-1,5494 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-5,6159 E-06	-1,6126 E-06	-4,1895 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	1,6348 E-06	3,3016 E-06	1,392 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0004	3,5268 E-06	-5,6081 E-06	-2,9494 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	2,0205 E-06	-6,9952 E-07	-1,5606 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,5124 E-06	-7,3775 E-08	6,9643 E-10
	00081	0,0000	0,0000	-0,0218	-4,7846 E-06	1,0729 E-05	1,9839 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	-1,7572 E-05	-1,4988 E-05	3,4558 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,2581 E-06	1,428 E-06	-1,6299 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,6382 E-06	1,4315 E-07	2,1951 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	4,1305 E-06	5,0593 E-07	5,9122 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	2,1644 E-06	-8,6535 E-07	5,7419 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	1,0137 E-06	-8,4495 E-07	-7,463 E-11
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	1,2064 E-06	-1,022 E-06	-8,4774 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0002	1,7163 E-06	-6,2975 E-07	6,8204 E-11
	00082	0,0059	-0,0043	-0,0303	1,2956 E-06	1,6325 E-05	-2,9588 E-05
	002	-0,0111	-0,0032	-0,0148	-1,0881 E-05	-3,2616 E-05	-4,8065 E-05
	003	0,0002	-0,0004	-0,0059	9,3982 E-08	8,0574 E-07	-2,2431 E-06
	004	0,0008	0,0000	-0,0018	-2,1726 E-07	1,5617 E-06	-1,4018 E-07
	005	0,0022	-0,0001	-0,0049	-6,3899 E-07	4,2088 E-06	-3,4865 E-07
	006	0,0039	0,0062	0,0002	-1,667 E-05	4,0016 E-06	3,4817 E-05
	007	-0,0037	-0,0043	0,0006	1,2975 E-05	-5,5068 E-06	-2,4532 E-05
	008	-0,0001	0,0035	0,0003	-1,1869 E-05	-9,205 E-07	-5,6036 E-07
	009	0,0003	-0,0024	0,0006	1,1154 E-05	-8,3571 E-07	1,2707 E-05
	00083	0,0000	0,0000	-0,0261	2,0904 E-05	-6,596 E-06	-8,9979 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0161	3,2608 E-05	-1,1813 E-05	-1,4652 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9566 E-06	3,105 E-07	-6,9497 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	7,6711 E-07	-1,52 E-06	-2,3996 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	2,0878 E-06	-4,117 E-06	-5,5377 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4448 E-06	4,4194 E-07	1,1026 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,309 E-06	-1,4537 E-06	-7,6809 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,1596 E-06	-6,2108 E-07	-2,7553 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,0804 E-06	-9,0916 E-07	3,7609 E-10
	00084	0,0000	0,0000	-0,0253	1,0962 E-05	1,4293 E-05	-1,4376 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0165	1,9451 E-05	1,9425 E-06	-2,0957 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,7827 E-06	1,1835 E-06	-1,0298 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	5,9411 E-08	9,0083 E-08	8,7369 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	1,7942 E-07	2,2628 E-07	2,6558 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,8864 E-06	-5,8548 E-07	2,3291 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-9,2212 E-07	-2,6347 E-06	-1,7133 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8301 E-06	-1,4852 E-06	1,3141 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,7784 E-07	-2,2647 E-06	5,549 E-10
	00085	0,0114	0,0246	-0,2060	-2,0043 E-03	8,3984 E-06	-7,7158 E-06
	002	0,0209	0,0190	-0,0124	7,1075 E-05	-3,6281 E-05	-1,6932 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,1791 E-07	-3,2088 E-08	5,3444 E-08
	004	0,0009	0,0033	-0,0322	-3,5156 E-04	2,8068 E-06	-4,5781 E-07
	005	0,0025	0,0088	-0,0873	-9,5435 E-04	7,6134 E-06	-1,2555 E-06
	006	0,0115	0,0035	0,0000	-1,2784 E-05	3,4077 E-05	-2,0839 E-05
	007	-0,0120	0,0000	0,0011	9,8407 E-07	-2,7399 E-05	1,7582 E-06
	008	-0,0014	0,0047	-0,0009	-1,7587 E-05	3,8956 E-06	1,4004 E-06
	009	-0,0042	-0,0116	0,0032	1,5147 E-05	2,4708 E-06	2,0826 E-05
	00086	0,0058	0,0433	-0,2069	-1,9225 E-03	3,563 E-05	-4,2944 E-06
	002	-0,0006	0,0222	-0,0114	9,8393 E-05	3,5868 E-05	-1,3845 E-06
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-2,4673 E-07	-3,1357 E-09	3,504 E-08
	004	0,0010	0,0057	-0,0322	-3,4065 E-04	3,8067 E-06	-8,804 E-07
	005	0,0026	0,0155	-0,0874	-9,2482 E-04	1,0315 E-05	-2,3973 E-06
	006	0,0119	-0,0014	0,0010	-1,6938 E-06	2,6684 E-05	-1,0805 E-05
	007	-0,0113	-0,0002	0,0009	-4,7331 E-06	-3,2206 E-05	7,2868 E-06
	008	0,0005	0,0047	-0,0009	-1,7158 E-05	-1,8134 E-06	-8,5195 E-07
	009	-0,0001	-0,0088	0,0016	1,8 E-06	-2,5532 E-06	1,5588 E-06
	00087	0,0116	0,0177	-0,2010	-1,9903 E-03	2,3568 E-05	-1,9045 E-05
	002	0,0033	0,0150	-0,0071	8,5032 E-05	2,1728 E-05	-7,1623 E-06
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-2,6005 E-07	4,9832 E-09	2,3598 E-08
	004	0,0016	0,0023	-0,0316	-3,4935 E-04	2,8103 E-06	-3,0528 E-06
	005	0,0044	0,0062	-0,0858	-9,4833 E-04	7,6217 E-06	-8,2726 E-06
	006	0,0100	-0,0010	0,0015	4,9284 E-06	2,9107 E-05	6,5031 E-07

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	-0,0116	0,0048	-0,0010	-1,6033 E-05	-3,2412 E-05	7,9589 E-06
	008	0,0007	0,0041	-0,0009	-1,5034 E-05	-1,9615 E-07	-4,4773 E-06
	009	0,0009	-0,0113	0,0029	1,5961 E-05	-1,0513 E-06	-7,7437 E-06
00088	001	0,0287	-0,0134	-0,2232	-1,2128 E-05	2,0502 E-03	1,8142 E-05
	002	-0,0073	-0,0327	-0,0071	7,5053 E-07	-1,987 E-04	-5,5738 E-05
	003	-0,0001	0,0001	-0,0060	-1,6345 E-07	5,7503 E-08	-4,3882 E-08
	004	0,0053	-0,0005	-0,0354	-2,7197 E-06	3,6427 E-04	6,3004 E-06
	005	0,0145	-0,0013	-0,0962	-7,3728 E-06	9,8895 E-04	1,7156 E-05
	006	0,0202	0,0045	-0,0093	-2,4315 E-06	8,3815 E-05	2,2236 E-05
	007	-0,0335	-0,0039	0,0144	2,836 E-06	-1,0879 E-04	-3,2516 E-05
	008	0,0129	0,0090	-0,0052	-1,5583 E-05	5,1115 E-05	2,3008 E-05
	009	0,0156	-0,0008	-0,0067	1,4767 E-05	6,3233 E-05	2,3842 E-05
00089	001	0,0343	0,0000	-0,2214	4,643 E-05	2,0417 E-03	-8,9602 E-06
	002	-0,0021	0,0056	-0,0060	7,0715 E-05	-1,984 E-04	7,0484 E-05
	003	-0,0001	0,0001	-0,0060	-1,7889 E-07	9,0098 E-08	6,4693 E-08
	004	0,0058	-0,0002	-0,0353	3,9254 E-06	3,6382 E-04	-5,3152 E-06
	005	0,0158	-0,0004	-0,0958	1,0579 E-05	9,8773 E-04	-1,4506 E-05
	006	0,0197	-0,0020	-0,0098	-4,3458 E-06	8,8322 E-05	-2,0108 E-05
	007	-0,0332	0,0039	0,0136	-2,5282 E-06	-1,0235 E-04	3,6078 E-05
	008	0,0111	0,0013	-0,0051	-1,7642 E-05	5,0067 E-05	-2,8354 E-05
	009	0,0137	-0,0085	-0,0066	1,2718 E-05	6,2171 E-05	-2,809 E-05
00090	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-6,4442 E-06	4,3544 E-05	-1,4333 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0169	-1,6269 E-05	3,8697 E-05	-3,1454 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,5444 E-07	-1,5067 E-08	9,9283 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-5,8245 E-08	4,0461 E-06	-8,5048 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-1,357 E-07	1,0941 E-05	-2,3323 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0011	-9,8423 E-07	1,7152 E-06	-3,8712 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-3,9467 E-07	-7,3669 E-06	3,2663 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-1,5219 E-06	-2,6404 E-06	2,6014 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0010	6,0078 E-06	-3,004 E-06	3,8689 E-08
00091	001	0,0104	0,0150	-0,0299	-9,9793 E-05	8,3984 E-06	-7,7158 E-06
	002	0,0188	0,0190	-0,0212	7,1075 E-05	-3,6281 E-05	-1,6932 E-05
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,1791 E-07	-3,2088 E-08	5,3444 E-08
	004	0,0009	0,0016	-0,0011	-2,2555 E-05	2,8068 E-06	-4,5781 E-07
	005	0,0024	0,0044	-0,0030	-6,1332 E-05	7,6134 E-06	-1,2555 E-06
	006	0,0090	0,0035	0,0016	-1,2784 E-05	3,4077 E-05	-2,0839 E-05
	007	-0,0118	0,0000	0,0010	9,8407 E-07	-2,7399 E-05	1,7582 E-06
	008	-0,0012	0,0047	0,0013	-1,7587 E-05	3,8956 E-06	1,4004 E-06
	009	-0,0016	-0,0116	0,0013	1,5147 E-05	2,4708 E-06	2,0826 E-05
00092	001	0,0000	0,0000	-0,0335	-1,7874 E-05	-6,7273 E-06	-4,8914 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0187	-1,7397 E-05	-1,4325 E-05	-1,5771 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,3023 E-07	-6,7959 E-08	3,9911 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-1,6371 E-06	-7,8234 E-08	-1,0028 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0046	-4,4077 E-06	-2,1187 E-07	-2,7305 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-1,5447 E-07	6,1186 E-06	-1,2307 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0010	7,0852 E-07	-3,4234 E-06	8,2996 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-1,1962 E-06	1,5844 E-06	-9,7036 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0010	4,7901 E-06	1,0341 E-06	1,7756 E-09
00093	001	0,0053	0,0337	-0,0409	-1,7982 E-05	3,5633 E-05	-4,2944 E-06
	002	-0,0008	0,0222	-0,0234	9,8393 E-05	3,5868 E-05	-1,3845 E-06
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,4673 E-07	-3,1357 E-09	3,504 E-08
	004	0,0009	0,0041	-0,0025	-1,164 E-05	3,8072 E-06	-8,804 E-07
	005	0,0023	0,0111	-0,0067	-3,1801 E-05	1,0316 E-05	-2,3973 E-06
	006	0,0106	-0,0014	0,0012	-1,6938 E-06	2,6684 E-05	-1,0805 E-05
	007	-0,0104	-0,0002	0,0014	-4,7331 E-06	-3,2206 E-05	7,2868 E-06
	008	0,0004	0,0047	0,0012	-1,7158 E-05	-1,8134 E-06	-8,5195 E-07
	009	0,0001	-0,0088	0,0014	1,8 E-06	-2,5532 E-06	1,5588 E-06
00094	001	0,0000	0,0000	-0,0235	-4,9765 E-06	-5,8274 E-06	-2,8433 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0140	-1,2791 E-05	-3,0673 E-06	-1,0693 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,5958 E-07	-1,1136 E-07	3,5231 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,5521 E-08	-5,2562 E-07	-4,5578 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	5,7592 E-08	-1,4186 E-06	-1,2351 E-08
	006	0,0000	0,0000	0,0006	9,616 E-08	4,562 E-06	9,7088 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-9,0753 E-07	-3,8596 E-06	1,1882 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-8,6789 E-07	4,6177 E-07	-6,6845 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	4,3046 E-06	3,803 E-07	-1,1561 E-08
00095	001	0,0092	0,0081	-0,0267	-8,5865 E-05	2,3571 E-05	-1,9045 E-05
	002	0,0024	0,0150	-0,0176	8,5032 E-05	2,1728 E-05	-7,1623 E-06
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,6005 E-07	4,9832 E-09	2,3598 E-08
	004	0,0013	0,0007	-0,0008	-2,0339 E-05	2,8107 E-06	-3,0528 E-06
	005	0,0034	0,0017	-0,0022	-5,5307 E-05	7,6229 E-06	-8,2726 E-06
	006	0,0100	-0,0010	0,0009	4,9284 E-06	2,9107 E-05	6,5031 E-07
	007	-0,0106	0,0048	0,0010	-1,6033 E-05	-3,2412 E-05	7,9589 E-06
	008	0,0002	0,0041	0,0009	-1,5034 E-05	-1,9615 E-07	-4,4773 E-06
	009	-0,0001	-0,0113	0,0010	1,5961 E-05	-1,0513 E-06	-7,7437 E-06
00096	001	0,0000	0,0000	-0,0334	2,0088 E-05	1,703 E-05	3,0269 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0235	2,5702 E-05	1,9196 E-05	-9,2994 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,858 E-08	-5,1305 E-07	-7,3213 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	2,0356 E-06	1,7254 E-06	1,0512 E-08
	005	0,0000	0,0000	-0,0052	5,4944 E-06	4,6548 E-06	2,8623 E-08
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0336 E-06	4,6402 E-06	3,7099 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0007	6,159 E-07	-1,0908 E-05	-5,4249 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,9681 E-06	3,4322 E-06	3,8387 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0007	6,5684 E-07	3,15 E-06	3,9778 E-08
00097	001	0,0192	-0,0156	-0,0415	-1,2128 E-05	1,457 E-04	1,8142 E-05

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	-0,0073	-0,0258	-0,0315	7,5053 E-07	-1,987 E-04	-5,5738 E-05
	003	-0,0001	0,0001	-0,0060	-1,6345 E-07	5,7503 E-08	-4,3882 E-08
	004	0,0037	-0,0013	-0,0028	-2,7197 E-06	3,5262 E-05	6,3004 E-06
	005	0,0100	-0,0034	-0,0076	-7,3728 E-06	9,5933 E-05	1,7156 E-05
	006	0,0202	0,0018	0,0010	-2,4315 E-06	8,3815 E-05	2,2236 E-05
	007	-0,0335	0,0001	0,0011	2,836 E-06	-1,0879 E-04	-3,2516 E-05
	008	0,0129	0,0062	0,0010	-1,5583 E-05	5,1115 E-05	2,3008 E-05
	009	0,0156	-0,0037	0,0010	1,4767 E-05	6,3233 E-05	2,3842 E-05
00098	001	0,0000	0,0000	-0,0329	-1,1867 E-05	2,8956 E-05	-1,605 E-08
	002	0,0000	0,0000	-0,0227	-1,1572 E-05	3,0816 E-05	1,2625 E-07
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,6388 E-08	-5,5947 E-07	1,1588 E-10
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	-1,4411 E-06	2,921 E-06	-9,5208 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0051	-3,896 E-06	7,8846 E-06	-2,5983 E-08
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-3,8861 E-07	3,8269 E-06	-3,6019 E-08
	007	0,0000	0,0000	0,0007	2,0939 E-06	-1,171 E-05	6,4625 E-08
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,1789 E-06	2,2538 E-06	-5,0788 E-08
	009	0,0000	0,0000	0,0007	2,4421 E-06	1,9914 E-06	-5,0317 E-08
00099	001	0,0247	0,0011	-0,0408	4,643 E-05	1,3724 E-04	-8,9602 E-06
	002	-0,0021	-0,0030	-0,0303	7,0715 E-05	-1,984 E-04	7,0484 E-05
	003	-0,0001	0,0001	-0,0060	-1,7889 E-07	9,0098 E-08	6,4693 E-08
	004	0,0042	0,0005	-0,0027	3,9254 E-06	3,4815 E-05	-5,3152 E-06
	005	0,0113	0,0014	-0,0074	1,0579 E-05	9,4718 E-05	-1,4506 E-05
	006	0,0197	0,0005	0,0010	-4,3458 E-06	8,8322 E-05	-2,0108 E-05
	007	-0,0332	-0,0005	0,0011	-2,5282 E-06	-1,0235 E-04	3,6078 E-05
	008	0,0111	0,0048	0,0010	-1,7642 E-05	5,0067 E-05	-2,8354 E-05
	009	0,0137	-0,0051	0,0010	1,2718 E-05	6,2171 E-05	-2,809 E-05
00100	001	0,0000	0,0000	-0,0300	-1,3093 E-05	-4,3304 E-05	-5,8566 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	1,2604 E-06	-2,4168 E-05	1,8633 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,1146 E-07	1,3565 E-06	2,5052 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,7649 E-06	-4,7093 E-06	-1,0455 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-4,7825 E-06	-1,2723 E-05	-2,8232 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0019	2,1511 E-06	1,7231 E-05	6,6686 E-09
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,6111 E-07	-1,1085 E-05	-3,7391 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,7806 E-06	-7,2075 E-06	-1,8976 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0017	5,8275 E-06	1,3458 E-05	4,0328 E-09
00101	001	0,0000	0,0000	-0,0296	2,8912 E-06	4,0348 E-05	-7,8109 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	5,7357 E-06	1,9631 E-05	5,9762 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,4911 E-07	-1,4566 E-06	1,8887 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	3,7431 E-08	4,9849 E-06	-1,5518 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	9,3218 E-08	1,3446 E-05	-4,1877 E-09
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	3,7366 E-07	1,2114 E-05	8,6198 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0019	-1,0397 E-06	-1,7833 E-05	-3,4582 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0016	-4,6187 E-06	-1,353 E-05	-1,1283 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0001	4,6856 E-06	7,6991 E-06	2,0298 E-09
00102	001	0,0000	0,0000	-0,0222	-6,8998 E-06	7,0648 E-06	1,2012 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	-2,1176 E-05	-1,969 E-05	2,0925 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,2901 E-06	9,7533 E-07	-9,8683 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,4218 E-06	-1,4253 E-07	1,329 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	3,5679 E-06	-2,4476 E-07	3,5795 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	2,2254 E-06	-8,6217 E-07	3,4791 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,0645 E-06	-7,0749 E-07	-4,5194 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,2793 E-06	-9,3523 E-07	-5,1342 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0002	1,7753 E-06	-5,9723 E-07	4,1278 E-11
00103	001	0,0000	0,0000	-0,0225	-9,3128 E-06	5,9591 E-06	-1,2244 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	-2,6914 E-05	-2,1514 E-05	-2,133 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,7343 E-06	3,8156 E-07	1,0056 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,3765 E-06	2,9981 E-08	-1,3545 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	3,4713 E-06	2,1973 E-07	-3,6479 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	2,2861 E-06	-9,539 E-07	-3,5531 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,2252 E-06	-3,4337 E-07	4,6082 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,4296 E-06	-8,2037 E-07	5,2368 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0002	1,8646 E-06	-5,0351 E-07	-4,2021 E-11
00104	001	0,0000	0,0000	-0,0228	-1,0085 E-05	5,7856 E-06	3,4228 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-3,0891 E-05	-1,8797 E-05	5,9707 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,0803 E-06	1,0392 E-07	-2,7845 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,4643 E-06	1,1492 E-07	3,9506 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	3,7372 E-06	4,2797 E-07	1,0635 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0000	2,2253 E-06	-1,0801 E-06	6,2417 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,4724 E-06	4,8435 E-08	-1,3308 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,4788 E-06	-7,0202 E-07	-1,1402 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	2,0091 E-06	-4,2653 E-07	1,4961 E-11
00105	001	0,0000	0,0000	-0,0230	-1,0439 E-05	-3,9719 E-06	-2,8276 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	-3,4087 E-05	-1,4511 E-05	-4,933 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,7989 E-06	8,6562 E-08	2,2982 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,3438 E-06	-1,5953 E-06	-3,2798 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	3,4452 E-06	-4,1857 E-06	-8,829 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,1519 E-06	-1,3614 E-06	-4,7849 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7085 E-06	5,3033 E-07	1,103 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,4781 E-06	-5,4501 E-07	9,0986 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	2,1706 E-06	-4,7555 E-07	-1,2679 E-11
00106	001	0,0000	0,0000	-0,0224	-1,0862 E-05	-1,4311 E-05	3,5032 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	-3,4515 E-05	-8,9958 E-06	6,1076 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,0063 E-06	-1,044 E-07	-2,8475 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	1,1957 E-06	-3,6051 E-06	4,0766 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	3,0737 E-06	-9,5921 E-06	1,0974 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,9426 E-06	-1,9903 E-06	5,5139 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9831 E-06	1,0949 E-06	-1,362 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,3832 E-06	-5,9109 E-07	-1,0978 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	2,2412 E-06	-6,731 E-07	1,6012 E-11
00107	001	0,0000	0,0000	-0,0218	-1,047 E-05	-1,0409 E-05	-9,005 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0066	-3,2456 E-05	-3,4011 E-06	-2,7721 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,337 E-06	-1,756 E-07	-8,6547 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	9,9334 E-07	-3,5165 E-06	-1,6216 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	2,5604 E-06	-9,3622 E-06	-4,7192 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,5853 E-06	-2,757 E-06	5,9263 E-14
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	2,3113 E-06	1,5461 E-06	-1,2201 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	9,9786 E-07	-8,3115 E-07	-1,4425 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	2,3474 E-06	-9,1709 E-07	1,0295 E-13
00108	001	0,0000	0,0000	-0,0216	-1,0251 E-05	4,2754 E-06	-8,9083 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0066	-3,0173 E-05	4,4909 E-06	-2,4715 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,0875 E-06	-1,397 E-07	-4,9706 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	5,5261 E-07	-2,0436 E-06	-3,6102 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	1,4053 E-06	-5,4053 E-06	-9,9892 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,1904 E-06	-3,575 E-06	4,2796 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0003	2,7214 E-06	1,6102 E-06	-1,5822 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	6,94 E-07	-1,4535 E-06	-1,0438 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,4404 E-06	-1,2636 E-06	6,9012 E-13
00109	001	0,0000	0,0000	-0,0222	-4,7004 E-06	2,1151 E-05	1,0005 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0070	-2,6015 E-05	1,2318 E-05	2,3213 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,4223 E-06	-1,9745 E-07	-3,5474 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	9,0716 E-07	-2,2149 E-07	7,5423 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	2,3872 E-06	-5,0829 E-07	2,0477 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	7,8191 E-07	-4,1355 E-06	-2,914 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	3,0546 E-06	1,3536 E-06	-1,4212 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,7861 E-07	-2,3862 E-06	5,8702 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,6916 E-06	-1,5483 E-06	-1,8572 E-12
00110	001	0,0000	0,0000	-0,0237	2,2161 E-06	3,637 E-05	1,2843 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	-2,1059 E-05	1,8757 E-05	2,9653 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,2715 E-06	2,8338 E-07	-6,5608 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	1,2961 E-06	1,418 E-06	9,7861 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	3,4588 E-06	3,8982 E-06	2,6562 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	4,8902 E-07	-3,9031 E-06	-3,6858 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	3,3477 E-06	4,5671 E-07	-1,8765 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6773 E-06	-3,2813 E-06	7,3382 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,1334 E-06	-1,7311 E-06	-2,1857 E-11
00111	001	0,0000	0,0000	-0,0256	8,7885 E-06	3,8398 E-05	-1,0048 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0087	-1,7506 E-05	1,8899 E-05	-2,3197 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,8286 E-06	4,097 E-07	5,1369 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,6174 E-06	2,0616 E-06	-7,6565 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	4,3449 E-06	5,6162 E-06	-2,0781 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0009	7,6126 E-08	-1,9375 E-06	2,8843 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	3,6654 E-06	-1,5002 E-06	1,468 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-2,2773 E-06	-3,5704 E-06	-5,7411 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,2121 E-06	-1,6987 E-06	1,7097 E-10
00112	001	0,0000	0,0000	-0,0270	1,2235 E-05	1,575 E-05	5,5121 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0095	-1,4704 E-05	1,0489 E-05	1,2723 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,3323 E-06	2,9523 E-07	-2,8123 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	1,8185 E-06	6,5505 E-07	4,2021 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	4,8985 E-06	1,795 E-06	1,1406 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0009	9,4552 E-07	1,4363 E-06	-1,5839 E-09
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	3,1578 E-06	-4,1459 E-06	-8,0471 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,9325 E-06	-2,1649 E-06	3,1515 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,9223 E-06	-1,5805 E-06	-9,388 E-10
00113	001	0,0000	0,0000	-0,0271	8,6257 E-06	-7,5937 E-06	1,5906 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0098	-1,6519 E-05	5,9941 E-06	3,6382 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,5102 E-06	2,4126 E-07	-7,7774 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	1,41 E-06	-1,081 E-06	1,2269 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	3,8009 E-06	-2,9114 E-06	3,3298 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0008	6,8885 E-07	1,0554 E-06	-4,7449 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,9161 E-06	-4,0134 E-06	-2,2605 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-2,471 E-06	5,3782 E-07	9,2611 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,9577 E-06	-1,9454 E-06	-2,7934 E-10
00114	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-2,3998 E-06	-1,189 E-05	2,4461 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	-1,8278 E-05	9,7417 E-06	3,3028 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,5055 E-06	4,9552 E-07	-2,8699 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,0282 E-07	-1,316 E-06	-9,854 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	1,0834 E-06	-3,5549 E-06	-2,6549 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	1,2227 E-06	1,0261 E-06	1,3731 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0002	2,6276 E-06	-4,0693 E-06	-5,4496 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-1,6276 E-06	9,5974 E-07	-1,2333 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,0258 E-06	-1,5137 E-06	6,5446 E-11
00115	001	0,0000	0,0000	-0,0243	-4,2867 E-05	-4,8849 E-06	4,0252 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	-2,4685 E-05	2,0201 E-05	-1,9004 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,0263 E-07	1,343 E-06	9,1476 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,0874 E-06	-7,1763 E-07	7,8589 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-8,3404 E-06	-1,9432 E-06	2,125 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,33 E-06	3,2334 E-06	-7,0566 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	3,4254 E-06	-4,7602 E-06	1,4962 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	4,2758 E-06	-8,4475 E-07	7,9151 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	8,3548 E-07	6,0277 E-07	-3,5329 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00116	001	0,0000	0,0000	-0,0224	-3,2981 E-05	1,8006 E-06	5,5546 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0082	-1,7862 E-05	1,9712 E-05	-2,5911 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,6793 E-10	1,6217 E-06	1,2571 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,2518 E-06	-2,8552 E-07	1,0834 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,0835 E-06	-7,7682 E-07	2,9295 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	7,705 E-08	3,3139 E-06	-9,7219 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,6824 E-06	-4,6699 E-06	2,063 E-12	
	008	0,0000	0,0000	0,0003	4,3319 E-06	-1,9486 E-06	1,0911 E-11	
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-8,8723 E-07	1,4643 E-06	-4,8712 E-12	
00117	001	0,0000	0,0000	-0,0214	-8,4341 E-06	2,927 E-07	-4,3276 E-13	
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	-4,125 E-06	1,5456 E-05	2,0321 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	9,6789 E-08	1,6119 E-06	-1,0072 E-15	
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-2,4278 E-07	-4,521 E-07	-8,4463 E-14	
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-6,5799 E-07	-1,2273 E-06	-2,2839 E-13	
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0176 E-06	3,8971 E-06	7,5993 E-13	
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7321 E-06	-4,5189 E-06	-1,5957 E-13	
	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,1936 E-06	-2,4894 E-06	-8,584 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-2,823 E-06	2,4993 E-06	3,8038 E-13	
00118	001	0,0000	0,0000	-0,0216	1,798 E-05	-5,1601 E-06	7,3885 E-14	
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	9,5239 E-06	9,038 E-06	-4,3617 E-14	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,2785 E-07	2,0646 E-06	3,0317 E-16	
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,922 E-06	-1,0598 E-06	1,4763 E-14	
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	5,1879 E-06	-2,8691 E-06	3,9934 E-14	
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-4,1504 E-06	5,2964 E-06	-1,4249 E-13	
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	7,3061 E-07	-4,7249 E-06	2,2093 E-14	
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,847 E-06	-2,9378 E-06	1,8559 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-4,7074 E-06	3,9734 E-06	-6,9216 E-14	
00119	001	0,0000	0,0000	-0,0231	4,0178 E-05	-1,5958 E-05	-3,3846 E-14	
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	2,1014 E-05	6,3783 E-07	-8,1309 E-16	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,8094 E-07	2,2794 E-06	1,7328 E-16	
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,6779 E-06	-2,1035 E-06	-5,9701 E-15	
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	9,929 E-06	-5,6882 E-06	-1,6118 E-14	
	006	0,0000	0,0000	0,0012	-5,7327 E-06	7,4707 E-06	3,5862 E-14	
	007	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,3576 E-07	-5,1895 E-06	-2,2767 E-14	
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	5,1176 E-07	-3,4259 E-06	7,3317 E-15	
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-6,0038 E-06	6,0519 E-06	2,247 E-14	
00120	001	0,0000	0,0000	-0,0256	5,5716 E-05	-2,9056 E-05	1,3965 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	2,913 E-05	-8,537 E-06	-4,445 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	4,974 E-07	1,865 E-06	-5,9739 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,8525 E-06	-3,2121 E-06	2,493 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	1,31 E-05	-8,6827 E-06	6,732 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0015	-6,8809 E-06	9,8777 E-06	-1,5901 E-11	
	007	0,0000	0,0000	-0,0003	-6,8964 E-07	-5,8259 E-06	8,916 E-12	
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	-6,4123 E-07	-3,9929 E-06	4,5115 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0014	-6,5633 E-06	8,2828 E-06	-9,6158 E-12	
00121	001	0,0000	0,0000	-0,0286	5,2681 E-05	-3,9378 E-05	-1,962 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	2,9178 E-05	-1,6396 E-05	6,2452 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,7295 E-07	1,713 E-06	8,3925 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,5108 E-06	-4,18 E-06	-3,5025 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	1,2175 E-05	-1,1297 E-05	-9,458 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0020	-6,6627 E-06	1,2661 E-05	2,234 E-11	
	007	0,0000	0,0000	-0,0003	-3,0943 E-07	-7,1723 E-06	-1,2526 E-11	
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,2741 E-06	-4,8486 E-06	-6,3538 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0018	-5,4318 E-06	1,0511 E-05	1,351 E-11	
00122	001	0,0000	0,0000	-0,0309	2,5557 E-05	-4,4615 E-05	4,6956 E-10	
	002	0,0000	0,0000	-0,0124	1,7884 E-05	-2,1979 E-05	-1,4938 E-11	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,483 E-07	1,6398 E-06	-2,0086 E-12	
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	1,9663 E-06	-4,7443 E-06	8,3825 E-11	
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	5,3012 E-06	-1,2819 E-05	2,2636 E-10	
	006	0,0000	0,0000	0,0023	-3,1266 E-06	1,5195 E-05	-5,3466 E-10	
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,8112 E-07	-8,9199 E-06	2,9979 E-10	
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,982 E-06	-5,912 E-06	1,5214 E-11	
	009	0,0000	0,0000	0,0021	-1,1635 E-06	1,2335 E-05	-3,2334 E-10	
00123	001	0,0000	0,0000	-0,0307	-4,4531 E-05	-3,23 E-05	-2,8781 E-10	
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	-1,5155 E-05	-1,7965 E-05	9,1742 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	4,5625 E-07	1,6314 E-06	1,2311 E-12	
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-4,2707 E-06	-3,5967 E-06	-5,138 E-11	
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	-1,1538 E-05	-9,719 E-06	-1,3874 E-10	
	006	0,0000	0,0000	0,0024	6,0012 E-06	1,3889 E-05	3,2771 E-10	
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	-3,2371 E-07	-9,1793 E-06	-1,8375 E-10	
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,1871 E-06	-5,8293 E-06	-9,3281 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0020	6,8368 E-06	1,0746 E-05	1,9817 E-10	
00124	001	0,0000	0,0000	-0,0281	-6,9861 E-05	-2,2782 E-05	-2,2793 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	-2,9014 E-05	-1,3222 E-05	8,1308 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,1301 E-07	1,5375 E-06	9,7276 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-6,3365 E-06	-2,5788 E-06	-4,0714 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-1,711 E-05	-6,9706 E-06	-1,0994 E-11	
	006	0,0000	0,0000	0,0021	9,5815 E-06	1,1268 E-05	2,5949 E-11	
	007	0,0000	0,0000	-0,0005	-7,5724 E-07	-7,8958 E-06	-1,4529 E-11	
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2019 E-07	-4,8823 E-06	-7,5197 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0016	8,7289 E-06	8,5922 E-06	1,5644 E-11	
00125	001	0,0000	0,0000	-0,0247	-7,1927 E-05	-6,5245 E-06	-4,083 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	-3,1091 E-05	-5,0129 E-06	1,3723 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,4766 E-07	1,7895 E-06	1,7447 E-13	
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-6,3538 E-06	-1,1021 E-06	-7,291 E-12	

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-1,7153 E-05	-2,9842 E-06	-1,9688 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0017	9,4486 E-06	8,0926 E-06	4,6488 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0005	-3,7305 E-07	-6,7809 E-06	-2,6048 E-11
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	-4,3563 E-06	-4,3563 E-06	-1,3342 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0013	7,8034 E-06	6,1952 E-06	2,8073 E-11
00126	001	0,0000	0,0000	-0,0217	-5,3915 E-05	-1,6285 E-07	-4,8671 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0090	-2,387 E-05	-1,5504 E-06	1,8471 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,4011 E-07	1,8041 E-06	2,0734 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-4,729 E-06	-4,6889 E-07	-8,6975 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-1,2765 E-05	-1,2749 E-06	-2,3486 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0013	7,1362 E-06	6,4235 E-06	5,5435 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,9376 E-07	-6,0024 E-06	-3,1012 E-13
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	1,0817 E-06	-3,8566 E-06	-1,6482 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0010	5,3566 E-06	5,0074 E-06	3,3368 E-13
00127	001	0,0000	0,0000	-0,0197	-3,142 E-05	1,3742 E-06	1,6381 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0081	-1,4616 E-05	-4,0331 E-07	-9,7167 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	8,838 E-08	1,9999 E-06	-6,8638 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,7255 E-06	-3,2642 E-07	2,9384 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-7,354 E-06	-8,9098 E-07	7,9344 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0011	4,4788 E-06	5,7263 E-06	-1,8722 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,5101 E-07	-5,5432 E-06	1,0394 E-13
	008	0,0000	0,0000	-0,0002	7,6899 E-07	-3,4647 E-06	6,7883 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0009	2,7515 E-06	4,6462 E-06	-1,1103 E-13
00128	001	0,0000	0,0000	-0,0187	-8,1639 E-06	-1,5095 E-06	1,2881 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	-5,0465 E-06	-1,3127 E-06	6,0388 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,4777 E-07	2,294 E-06	3,733 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-7,5422 E-07	-6,118 E-07	2,7828 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,0311 E-06	-1,6629 E-06	7,5057 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0010	2,0491 E-06	5,9369 E-06	-4,9758 E-15
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	-5,4997 E-07	-5,4401 E-06	3,1075 E-15
	008	0,0000	0,0000	-0,0003	1,6905 E-07	-3,2022 E-06	2,9076 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0008	4,2714 E-07	5,073 E-06	-4,5675 E-15
00129	001	0,0000	0,0000	-0,0190	1,8642 E-05	-6,8138 E-06	1,1063 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	6,3042 E-06	-3,2492 E-06	-3,1894 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,351 E-07	2,1655 E-06	-1,1498 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,4736 E-06	-1,0099 E-06	1,5984 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	3,9846 E-06	-2,7393 E-06	4,323 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-9,0183 E-07	6,3794 E-06	1,1474 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	-7,15 E-07	-5,4166 E-06	-8,2334 E-14
	008	0,0000	0,0000	-0,0003	-5,9508 E-07	-2,9439 E-06	-1,9602 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-2,2232 E-06	5,6919 E-06	1,6774 E-13
00130	001	0,0000	0,0000	-0,0206	4,4021 E-05	-1,6157 E-05	-5,6706 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	1,7206 E-05	-7,2502 E-06	1,6708 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	5,4584 E-07	2,6569 E-06	5,9155 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,5573 E-06	-1,9036 E-06	-8,1839 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	9,6111 E-06	-5,1549 E-06	-2,2134 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0012	-3,8578 E-06	7,9891 E-06	-5,9825 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	-7,0779 E-07	-5,9079 E-06	4,29 E-13
	008	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,3564 E-06	-2,7836 E-06	1,0125 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-4,7782 E-06	7,2887 E-06	-8,7135 E-13
00131	001	0,0000	0,0000	-0,0234	6,47 E-05	-2,7926 E-05	2,6429 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	2,6476 E-05	-1,2301 E-05	-7,7977 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	4,1535 E-07	2,0815 E-06	-2,7577 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	5,3067 E-06	-2,7691 E-06	3,814 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	1,4335 E-05	-7,495 E-06	1,0315 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0015	-6,6515 E-06	9,8385 E-06	2,7912 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	-4,5891 E-07	-6,6763 E-06	-2,0016 E-12
	008	0,0000	0,0000	-0,0002	-2,0866 E-06	-2,7299 E-06	-4,7219 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0015	-6,9994 E-06	9,0352 E-06	4,0645 E-12
00132	001	0,0000	0,0000	-0,0271	7,5062 E-05	-4,7409 E-05	5,1004 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	3,1653 E-05	-2,1122 E-05	-1,5094 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,6452 E-07	1,9795 E-06	-5,3124 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	6,1369 E-06	-4,4622 E-06	7,3623 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	1,6577 E-05	-1,207 E-05	1,9912 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0020	-8,3594 E-06	1,3408 E-05	5,3403 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,4176 E-07	-8,1134 E-06	-3,8754 E-12
	008	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,7644 E-06	-2,8625 E-06	-9,2703 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0019	-7,9519 E-06	1,2374 E-05	7,7861 E-12
00133	001	0,0000	0,0000	-0,0310	6,7517 E-05	-6,4161 E-05	-1,5159 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	3,0455 E-05	-2,9391 E-05	4,4893 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,3563 E-07	1,6697 E-06	1,5783 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	5,4918 E-06	-5,902 E-06	-2,1883 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	1,4832 E-05	-1,5961 E-05	-5,9186 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0025	-8,8897 E-06	1,7239 E-05	-1,5842 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0007	7,8625 E-07	-1,0107 E-05	1,1527 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,2161 E-06	-3,1682 E-06	2,7655 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0024	-7,099 E-06	1,5684 E-05	-2,3104 E-11
00134	001	0,0000	0,0000	-0,0341	3,6318 E-05	-7,2889 E-05	-2,633 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0141	1,8702 E-05	-3,4885 E-05	7,7968 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,7901 E-08	1,6785 E-06	2,7415 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	2,6384 E-06	-6,7306 E-06	-3,8009 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0043	7,1224 E-06	-1,8198 E-05	-1,028 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0030	-5,2349 E-06	2,0379 E-05	-2,7524 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0009	1,6203 E-07	-1,2053 E-05	2,0018 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-4,2854 E-06	-3,4083 E-06	4,8008 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0028	-1,9306 E-06	1,7974 E-05	-4,0139 E-10
00135	001	0,0000	0,0000	-0,0333	-5,8337 E-06	-8,3702 E-05	-3,1405 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	4,1299 E-07	-4,0163 E-05	9,3113 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-8,6643 E-08	1,553 E-06	3,2675 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-9,7538 E-07	-7,5225 E-06	-4,5339 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-2,6391 E-06	-2,0337 E-05	-1,2263 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0027	4,7282 E-07	2,1967 E-05	-3,271 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	-6,5433 E-07	-1,2233 E-05	2,3909 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,7522 E-06	-2,6165 E-06	5,7666 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0024	3,5914 E-06	1,8856 E-05	-4,7728 E-11
00136	001	0,0000	0,0000	-0,0291	-5,5806 E-05	-4,9837 E-05	3,6138 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0120	-2,3054 E-05	-2,3596 E-05	-1,1284 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,3615 E-07	1,8366 E-06	-3,6402 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-4,5423 E-06	-4,263 E-06	5,2392 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-1,2269 E-05	-1,1535 E-05	1,4176 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0021	4,0439 E-06	1,5096 E-05	3,1837 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0005	3,1604 E-06	-9,5294 E-06	-2,9083 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	2,1697 E-06	-1,0717 E-06	-8,602 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0018	4,0916 E-06	1,2113 E-05	4,7701 E-12
00137	001	0,0000	0,0000	-0,0264	-5,7554 E-05	-2,6819 E-05	5,4847 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	-2,5582 E-05	-1,3205 E-05	-1,7562 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-7,0097 E-08	1,922 E-06	-5,4327 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,8647 E-06	-2,4198 E-06	7,9687 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	-1,3138 E-05	-6,5574 E-06	2,1565 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0019	4,0795 E-06	1,2415 E-05	4,3894 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0006	4,1514 E-06	-9,9593 E-06	-4,5345 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	3,2084 E-06	-1,8859 E-06	-1,4559 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0016	3,5415 E-06	1,0054 E-05	6,6884 E-13
00138	001	0,0000	0,0000	-0,0243	-3,1959 E-05	-1,188 E-05	-3,9626 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	-1,7109 E-05	-6,6804 E-06	1,2945 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	6,7458 E-08	1,6179 E-06	3,8613 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,2013 E-06	-1,2139 E-06	-5,777 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-8,6463 E-06	-3,3002 E-06	-1,5635 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0017	1,7707 E-06	1,1098 E-05	-3,01 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0008	4,3366 E-06	-1,0884 E-05	3,3498 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,497 E-06	-2,6989 E-06	1,1226 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0015	1,33 E-06	9,1654 E-06	-4,6003 E-13
00139	001	0,0000	0,0000	-0,0236	1,1614 E-06	-9,4314 E-06	7,2561 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	-6,0599 E-06	-5,5351 E-06	-2,6733 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,6023 E-07	1,9685 E-06	-5,9674 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,0531 E-06	-1,112 E-06	1,1153 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-2,8471 E-06	-3,0235 E-06	3,0179 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0017	-1,1367 E-06	1,1436 E-05	7,1704 E-14
	007	0,0000	0,0000	-0,0010	4,2562 E-06	-1,1918 E-05	-7,106 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,0948 E-06	-2,7714 E-06	-2,254 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0015	-1,1508 E-06	9,5561 E-06	9,0038 E-14
00140	001	0,0000	0,0000	-0,0245	3,6598 E-05	-1,0257 E-05	-3,2271 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	5,5262 E-06	-5,7428 E-06	8,4432 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,2242 E-07	1,9805 E-06	3,8941 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,0633 E-06	-1,219 E-06	-4,3231 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	2,8642 E-06	-3,3116 E-06	-1,1704 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0018	-3,7302 E-06	1,2499 E-05	-1,5218 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0012	3,5956 E-06	-1,3584 E-05	2,0663 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-8,3082 E-07	-2,9954 E-06	7,3692 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0016	-3,0765 E-06	1,0644 E-05	-3,5515 E-13
00141	001	0,0000	0,0000	-0,0271	7,887 E-05	-1,4889 E-05	1,9619 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	1,9885 E-05	-7,3983 E-06	-5,1416 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,5176 E-07	1,6225 E-06	-2,3638 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,5822 E-06	-1,5261 E-06	2,6305 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	9,6609 E-06	-4,1401 E-06	7,1212 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0021	-7,0119 E-06	1,3966 E-05	9,3449 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0014	2,7948 E-06	-1,5416 E-05	-1,2589 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,5561 E-06	-3,1274 E-06	-4,4774 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0018	-5,1551 E-06	1,2068 E-05	2,1651 E-11
00142	001	0,0000	0,0000	-0,0316	1,1669 E-04	-2,4377 E-05	-1,1702 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	3,292 E-05	-1,1055 E-05	3,0666 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,9983 E-07	1,8521 E-06	1,4099 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	5,796 E-06	-2,2864 E-06	-1,569 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,5634 E-05	-6,1927 E-06	-4,2475 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0025	-9,9109 E-06	1,6709 E-05	-5,5731 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0015	1,7735 E-06	-1,8051 E-05	7,508 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-6,4647 E-06	-3,1145 E-06	2,6705 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0020	-6,6252 E-06	1,4503 E-05	-1,2914 E-10
00143	001	0,0000	0,0000	-0,0376	1,384 E-04	-3,8053 E-05	6,7321 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	4,1421 E-05	-1,6714 E-05	-1,7641 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-7,1313 E-07	1,433 E-06	-8,111 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	7,0055 E-06	-3,255 E-06	9,0262 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	1,8895 E-05	-8,8079 E-06	2,4436 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0030	-1,1691 E-05	2,0635 E-05	3,2058 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0015	6,3779 E-07	-2,1782 E-05	-4,3189 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-9,3237 E-06	-3,0906 E-06	-1,5363 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0024	-6,7066 E-06	1,7855 E-05	7,4288 E-10
00144	001	0,0000	0,0000	-0,0420	1,197 E-04	-5,8173 E-05	2,268 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	3,51 E-05	-2,4124 E-05	-5,9446 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,1602 E-06	1,0434 E-06	-2,7328 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	5,5798 E-06	-4,4287 E-06	3,0406 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	1,5044 E-05	-1,1978 E-05	8,2315 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0023	-6,1332 E-06	2,2067 E-05	1,0811 E-09
	007	0,0000	0,0000	-0,0003	-5,5259 E-06	-2,117 E-05	-1,4562 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-1,085 E-05	-1,6027 E-06	-5,1756 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0016	-9,1307 E-07	1,8619 E-05	2,5035 E-09
	00145	0,0000	0,0000	-0,0403	1,1161 E-04	-4,3791 E-05	-5,6317 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0131	3,1497 E-05	-1,844 E-05	1,4805 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,2214 E-06	4,0474 E-07	6,7943 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,9596 E-06	-3,3211 E-06	-7,5434 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	1,3366 E-05	-8,9916 E-06	-2,0422 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0014	-4,6119 E-06	1,8274 E-05	-2,7182 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-6,3328 E-06	-1,8025 E-05	3,6516 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0016	-1,0541 E-05	-1,9621 E-06	1,2847 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0008	3,504 E-07	1,5677 E-05	-6,2422 E-10
	00146	0,0000	0,0000	-0,0396	1,0795 E-04	-1,5021 E-05	-2,737 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	3,0634 E-05	-8,3294 E-06	1,1014 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,1941 E-06	4,2471 E-08	4,0389 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,5631 E-06	-1,5035 E-06	-3,0719 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,229 E-05	-4,0896 E-06	-8,3287 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,7047 E-06	1,697 E-05	-4,2533 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0017	-7,3674 E-06	-1,9797 E-05	4,888 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0018	-1,1539 E-05	-3,8883 E-06	5,8528 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,0085 E-06	1,5283 E-05	-5,2682 E-10
	00147	0,0000	0,0000	-0,0399	1,0569 E-04	-6,0277 E-06	2,3988 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	3,144 E-05	-3,7701 E-06	-9,7252 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,429 E-07	-5,9718 E-07	-3,5537 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	4,3005 E-06	-3,9451 E-07	2,6812 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,1575 E-05	-1,0952 E-06	7,2696 E-10
	006	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,0222 E-06	1,9526 E-05	3,7829 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0028	-9,9649 E-06	-2,4605 E-05	-4,3425 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0021	-1,3182 E-05	-3,7315 E-06	-5,1223 E-09
	009	0,0000	0,0000	-0,0008	4,8501 E-06	1,7352 E-05	4,6593 E-09
	00148	0,0000	0,0000	-0,0351	1,1624 E-04	-1,1422 E-05	7,9424 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	3,3278 E-05	-6,5105 E-06	-3,2204 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-7,616 E-07	-1,0935 E-06	-1,1767 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,9529 E-06	-4,6062 E-07	8,8764 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	1,3336 E-05	-1,2664 E-06	2,4067 E-10
	006	0,0000	0,0000	-0,0012	9,8133 E-08	1,819 E-05	1,2529 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0034	-1,3218 E-05	-2,1825 E-05	-1,4382 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0017	-1,232 E-05	-1,7053 E-06	-1,6959 E-09
	009	0,0000	0,0000	-0,0013	5,6992 E-06	1,4847 E-05	1,5429 E-09
	00149	0,0000	0,0000	-0,0297	1,0951 E-04	-1,5035 E-05	-4,5484 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	2,7777 E-05	-7,6619 E-06	1,8454 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,9907 E-07	-1,4302 E-06	6,7409 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,5863 E-06	-6,2501 E-07	-5,0815 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	1,2355 E-05	-1,7078 E-06	-1,3778 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0012	5,6156 E-07	1,6056 E-05	-7,1838 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0028	-1,1628 E-05	-1,8672 E-05	8,2456 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-8,5507 E-06	-1,5233 E-06	9,7109 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0011	3,5315 E-06	1,29 E-05	-8,8429 E-11
	00150	0,0000	0,0000	-0,0251	8,3005 E-05	-1,9619 E-05	-1,0695 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	1,8257 E-05	-8,6752 E-06	4,4359 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,9136 E-07	-1,557 E-06	1,6034 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,1535 E-06	-8,5509 E-07	-1,18 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	8,4962 E-06	-2,3272 E-06	-3,1999 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0011	1,1971 E-06	1,4072 E-05	-1,763 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0023	-8,9155 E-06	-1,5656 E-05	2,0173 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-4,9519 E-06	-1,5564 E-06	2,2742 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0009	2,5338 E-06	1,1282 E-05	-2,1355 E-12
	00151	0,0000	0,0000	-0,0221	4,4335 E-05	-1,9984 E-05	1,1319 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0079	5,3021 E-06	-8,0297 E-06	-4,6308 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,8553 E-08	-1,3996 E-06	-1,646 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	8,7855 E-07	-8,1227 E-07	1,282 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	2,3641 E-06	-2,2106 E-06	3,4757 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0011	1,5867 E-06	1,2484 E-05	1,7776 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0020	-4,8624 E-06	-1,3568 E-05	-2,0459 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,2851 E-06	-1,8431 E-06	-2,5103 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0008	1,8706 E-06	1,0031 E-05	2,1723 E-13
	00152	0,0000	0,0000	-0,0210	5,439 E-06	-1,6419 E-05	-6,7775 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	-7,4533 E-06	-5,8964 E-06	2,3255 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1041 E-07	-1,6523 E-06	6,7663 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,4804 E-06	-3,822 E-07	-9,7047 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-3,9956 E-06	-1,0505 E-06	-2,6275 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0010	1,9627 E-06	1,1468 E-05	-4,9528 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0019	-9,2166 E-07	-1,2754 E-05	6,4758 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0007	2,0242 E-06	-2,6044 E-06	2,1061 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0008	1,594 E-06	9,2908 E-06	-7,4904 E-14
	00153	0,0000	0,0000	-0,0215	-2,6167 E-05	-8,2498 E-06	-3,9623 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0086	-1,7345 E-05	-1,9597 E-06	1,328 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0983 E-07	-1,7094 E-06	3,7992 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-3,3654 E-06	3,509 E-07	-5,7806 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	-9,0789 E-06	9,2634 E-07	-1,5649 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0009	2,4836 E-06	1,0762 E-05	-2,5692 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0019	1,7827 E-06	-1,2831 E-05	3,4384 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00154	008	0,0000	0,0000	0,0009	4,2133 E-06	-3,8965 E-06	1,256 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0007	1,8895 E-06	8,8907 E-06	-4,0824 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0233	-4,7624 E-05	1,6378 E-06	6,7942 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	-2,3409 E-05	2,6934 E-06	-2,2763 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,1519 E-07	-1,5226 E-06	-6,5183 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-4,6646 E-06	1,2147 E-06	9,91 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-1,2584 E-05	3,2555 E-06	2,6828 E-12
	006	0,0000	0,0000	-0,0008	2,314 E-06	1,0387 E-05	4,4078 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0020	3,9594 E-06	-1,3421 E-05	-5,8949 E-12
00155	008	0,0000	0,0000	0,0011	5,2941 E-06	-5,3126 E-06	-2,1519 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0006	2,0878 E-06	8,6821 E-06	7,0053 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0258	-5,2644 E-05	1,1802 E-05	-4,0421 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-2,2864 E-05	7,5271 E-06	1,3542 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,5198 E-07	-1,7148 E-06	3,878 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,7921 E-06	2,2598 E-06	-5,8958 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-1,293 E-05	6,075 E-06	-1,5961 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0007	1,6896 E-06	1,0763 E-05	-2,6223 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0022	4,5255 E-06	-1,4991 E-05	3,5071 E-11
00156	008	0,0000	0,0000	0,0013	4,6553 E-06	-6,9752 E-06	1,2802 E-10
	009	0,0000	0,0000	-0,0005	2,3006 E-06	8,9408 E-06	-4,1677 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0274	3,7595 E-05	1,0504 E-05	3,3481 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0112	1,854 E-05	6,1169 E-06	-1,1219 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,4223 E-07	-1,66 E-06	-3,2117 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	3,3718 E-06	2,0976 E-06	4,8836 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	9,0871 E-06	5,6405 E-06	1,3221 E-10
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	9,6999 E-07	9,9334 E-06	2,1701 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0023	-7,1615 E-06	-1,3148 E-05	-2,9055 E-10
00157	008	0,0000	0,0000	0,0013	-5,7358 E-06	-6,1809 E-06	-1,0611 E-09
	009	0,0000	0,0000	-0,0003	2,1429 E-06	7,6913 E-06	3,4496 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0249	5,9942 E-05	1,2256 E-06	-5,5524 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	2,6064 E-05	1,8548 E-06	1,8603 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-5,1477 E-09	-2,1507 E-06	5,3269 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	5,4005 E-06	1,2582 E-06	-8,0987 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	1,4563 E-05	3,378 E-06	-2,1924 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	7,7704 E-07	8,7047 E-06	-3,6018 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0020	-9,0226 E-06	-1,0605 E-05	4,8175 E-11
00158	008	0,0000	0,0000	0,0011	-5,7599 E-06	-4,8937 E-06	1,7587 E-10
	009	0,0000	0,0000	-0,0003	1,0617 E-07	6,7516 E-06	-5,7244 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0219	5,9186 E-05	-5,5882 E-06	-2,0887 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0088	2,486 E-05	-1,3243 E-06	7,0079 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,0793 E-07	-2,4247 E-06	2,0017 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	5,3964 E-06	5,6395 E-07	-3,0469 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	1,4555 E-05	1,5068 E-06	-8,2486 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0007	8,8421 E-07	7,4025 E-06	-1,3447 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0016	-8,7578 E-06	-8,2792 E-06	1,815 E-12
00159	008	0,0000	0,0000	0,0008	-4,9662 E-06	-3,841 E-06	6,6505 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0003	-4,9443 E-07	5,8209 E-06	-2,1407 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0194	4,1552 E-05	-1,0795 E-05	1,4698 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	1,6836 E-05	-3,6806 E-06	-4,9032 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,6161 E-07	-2,0536 E-06	-1,4148 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	3,9049 E-06	-1,1057 E-07	2,1435 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	1,0532 E-05	-3,1146 E-07	5,8026 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0007	1,0765 E-06	6,4225 E-06	9,7822 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-6,625 E-06	-6,3583 E-06	-1,2664 E-13
00160	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,0696 E-06	-3,0901 E-06	-4,5602 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0004	-4,9234 E-07	5,2501 E-06	1,5473 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0178	1,8402 E-05	-9,9618 E-06	-2,6654 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0071	6,7764 E-06	-3,3595 E-06	9,6832 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,6191 E-07	-1,9351 E-06	2,4294 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,8471 E-06	-1,539 E-07	-3,9867 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	4,9804 E-06	-4,2656 E-07	-1,0789 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0007	1,3517 E-06	5,7031 E-06	-1,4371 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-3,8847 E-06	-5,5728 E-06	2,0484 E-14
00161	008	0,0000	0,0000	0,0006	-8,6093 E-07	-3,0858 E-06	7,6568 E-14
	009	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,2229 E-07	4,7719 E-06	-2,554 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0175	-6,1704 E-06	-5,982 E-06	2,2631 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0070	-3,6858 E-06	-1,5546 E-06	-1,6534 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,016 E-07	-2,1756 E-06	-6,323 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,9659 E-07	2,0276 E-07	4,4305 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-8,0304 E-07	5,3712 E-07	1,1958 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	1,6872 E-06	5,3322 E-06	-2,3119 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-1,1347 E-06	-5,68 E-06	8,6896 E-15
00162	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,328 E-06	-3,6636 E-06	-4,004 E-16
	009	0,0000	0,0000	-0,0005	4,0703 E-07	4,5007 E-06	-4,6978 E-15
	001	0,0000	0,0000	-0,0183	-2,8568 E-05	1,4328 E-06	-2,0938 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	-1,2964 E-05	1,814 E-06	1,6213 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,9276 E-07	-2,2814 E-06	4,9755 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,2211 E-06	8,6205 E-07	-4,1678 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-5,9958 E-06	2,3169 E-06	-1,1247 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	2,1627 E-06	5,248 E-06	2,3203 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0011	1,1296 E-06	-6,4787 E-06	-9,319 E-15
00163	008	0,0000	0,0000	0,0008	3,1046 E-06	-4,7562 E-06	-3,3241 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0005	1,132 E-06	4,427 E-06	5,414 E-15
	001	0,0000	0,0000	-0,0202	-4,897 E-05	1,0546 E-05	-2,6974 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-2,1346 E-05	5,8586 E-06	2,084 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,7361 E-07	-1,8469 E-06	6,4716 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-4,0609 E-06	1,5632 E-06	-5,3643 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,096 E-05	4,2094 E-06	-1,4477 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0005	2,3311 E-06	5,3377 E-06	2,9757 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0012	3,5155 E-06	-7,5001 E-06	-1,1888 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0010	4,8066 E-06	-5,9678 E-06	-3,9242 E-14
	009	0,0000	0,0000	-0,0004	1,7592 E-06	4,4584 E-06	6,8914 E-14
00164	001	0,0000	0,0000	-0,0232	-6,2909 E-05	2,2118 E-05	-9,0765 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	-2,6811 E-05	1,1237 E-05	6,9434 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,8879 E-07	-2,067 E-06	2,195 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-5,3283 E-06	2,6905 E-06	-1,8032 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-1,438 E-05	7,2514 E-06	-4,8662 E-12
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	2,4463 E-06	5,9242 E-06	1,0016 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0015	5,1306 E-06	-9,56 E-06	-4,0188 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0013	5,738 E-06	-7,9587 E-06	-1,311 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0004	2,4136 E-06	4,8182 E-06	2,3593 E-12
00165	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-6,5925 E-05	3,3628 E-05	-9,3036 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	-2,7533 E-05	1,6663 E-05	7,1171 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,5453 E-07	-2,0501 E-06	2,2499 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-5,6565 E-06	3,8214 E-06	-1,8483 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	-1,5266 E-05	1,0303 E-05	-4,9879 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	1,9227 E-06	6,8965 E-06	1,0267 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0019	5,9389 E-06	-1,1939 E-05	-4,1193 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0017	5,5246 E-06	-1,0056 E-05	-1,3438 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0003	2,8413 E-06	5,3512 E-06	2,4183 E-11
00166	001	0,0000	0,0000	-0,0297	-4,2759 E-05	4,0199 E-05	2,9269 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	-1,6596 E-05	1,973 E-05	-2,2405 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,9613 E-07	-1,9016 E-06	-7,0746 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,7042 E-06	4,477 E-06	5,8151 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-9,9996 E-06	1,2072 E-05	1,5693 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	1,6916 E-06	7,6427 E-06	-3,2299 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0022	3,2929 E-06	-1,3442 E-05	1,2956 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0020	1,8279 E-06	-1,1111 E-05	4,2297 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0002	3,6893 E-06	5,5079 E-06	-7,5999 E-12
00167	001	0,0000	0,0000	-0,0306	2,1921 E-05	3,3391 E-05	7,7888 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	1,0673 E-05	1,6594 E-05	-5,9593 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,9646 E-07	-1,6753 E-06	-1,8833 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	1,9376 E-06	4,0568 E-06	1,5474 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	5,2229 E-06	1,094 E-05	4,1759 E-10
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	1,2468 E-06	9,1092 E-06	-8,5953 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0024	-4,1967 E-06	-1,3995 E-05	3,4484 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0020	-5,7755 E-06	-1,057 E-05	1,1251 E-10
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	3,3035 E-06	5,6689 E-06	-2,0241 E-10
00168	001	0,0000	0,0000	-0,0285	6,205 E-05	1,7086 E-05	4,1194 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	2,3515 E-05	1,0985 E-05	-3,1517 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,1438 E-07	-1,8148 E-06	-9,961 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	5,6787 E-06	2,459 E-06	8,1839 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	1,532 E-05	6,6279 E-06	2,2086 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	1,7629 E-06	7,5827 E-06	-4,546 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0021	-9,5561 E-06	-1,0515 E-05	1,8238 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0017	-8,913 E-06	-7,8784 E-06	5,9507 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,2456 E-06	5,012 E-06	-1,0705 E-11
00169	001	0,0000	0,0000	-0,0256	6,112 E-05	5,8495 E-06	-2,1575 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	1,8383 E-05	7,8304 E-06	1,6231 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,1555 E-07	-1,8346 E-06	5,4927 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	5,6409 E-06	1,2956 E-06	-4,2794 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,5218 E-05	3,4886 E-06	-1,1549 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	1,4014 E-06	5,9994 E-06	2,3794 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0017	-9,0385 E-06	-7,5608 E-06	-9,7784 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-7,623 E-06	-5,4604 E-06	-2,5355 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-4,5243 E-08	4,0216 E-06	5,8534 E-15
00170	001	0,0000	0,0000	-0,0229	4,452 E-05	-8,8228 E-07	-4,3929 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	6,0701 E-06	7,694 E-06	3,3593 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,4279 E-08	-1,9195 E-06	1,0561 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,2153 E-06	5,8425 E-07	-8,7265 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	1,137 E-05	1,5695 E-06	-2,355 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0003	1,5505 E-06	4,6955 E-06	4,8488 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-7,0661 E-06	-5,4921 E-06	-1,9405 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-5,3972 E-06	-3,9105 E-06	-6,5154 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-2,3457 E-07	3,3153 E-06	1,1399 E-13
00171	001	0,0000	0,0000	-0,0213	2,173 E-05	-3,5632 E-06	-1,0049 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	-9,0696 E-06	1,0044 E-05	-5,8212 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,4772 E-08	-2,1608 E-06	1,4458 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,3484 E-06	3,0831 E-07	1,3011 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	6,3315 E-06	8,2584 E-07	3,0916 E-17
	006	0,0000	0,0000	-0,0003	2,087 E-06	3,6538 E-06	-3,7508 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-4,7889 E-06	-4,2282 E-06	3,0683 E-17
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-3,1144 E-06	-3,0803 E-06	-2,1554 E-15
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	2,5232 E-07	2,7895 E-06	9,3859 E-16
00172	001	0,0000	0,0000	-0,0210	-8,3341 E-06	-2,3672 E-06	1,033 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0114	-2,8664 E-05	1,4471 E-05	3,0992 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,3306 E-07	-2,0318 E-06	-3,717 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,2574 E-07	2,8753 E-07	7,7538 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-3,4719 E-07	7,708 E-07	2,114 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0002	2,8606 E-06	2,6229 E-06	-4,1358 E-17

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-1,8396 E-06	-3,3311 E-06	2,0208 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-4,3062 E-07	-2,5378 E-06	6,7529 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,266 E-06	2,1899 E-06	-4,5679 E-14
00173	001	0,0000	0,0000	-0,0221	-3,5899 E-05	7,2903 E-07	-4,0582 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	-4,6785 E-05	1,954 E-05	-1,2962 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,4609 E-07	-2,4046 E-06	1,6203 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,4029 E-06	5,893 E-07	-2,7706 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,4943 E-06	1,5865 E-06	-7,5635 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	3,6616 E-06	1,8033 E-06	-4,3379 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0010	8,2627 E-07	-2,9967 E-06	-7,5839 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0008	1,8793 E-06	-2,3986 E-06	-2,2573 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,4101 E-06	1,5987 E-06	1,6656 E-13
00174	001	0,0000	0,0000	-0,0244	-5,4714 E-05	6,4705 E-06	2,194 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	-5,7157 E-05	2,571 E-05	7,1333 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,9502 E-07	-1,7923 E-06	-8,9905 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-4,0504 E-06	9,2775 E-07	1,4543 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-1,0942 E-05	2,501 E-06	3,9717 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	4,2227 E-06	1,0889 E-06	3,0043 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0011	2,7227 E-06	-2,782 E-06	4,0397 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0010	3,317 E-06	-2,3502 E-06	1,1663 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,4841 E-06	1,0709 E-06	-8,8268 E-13
00175	001	0,0000	0,0000	-0,0273	-6,2086 E-05	5,517 E-06	-1,0232 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0192	-5,8021 E-05	2,0905 E-05	-2,4758 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-6,2601 E-07	-1,5782 E-06	2,7367 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,8049 E-06	8,6893 E-07	-9,7304 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-1,2979 E-05	2,343 E-06	-2,6453 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	4,5999 E-06	1,3376 E-06	2,9203 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0013	3,4832 E-06	-2,5231 E-06	-2,313 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0012	3,5725 E-06	-2,036 E-06	-8,7202 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	4,4384 E-06	1,0868 E-06	5,2036 E-11
00176	001	0,0000	0,0000	-0,0275	-1,6026 E-05	-6,5335 E-05	-1,6579 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0194	-2,2905 E-06	-6,1527 E-05	-4,0269 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,8093 E-06	-6,5296 E-07	4,4562 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,3186 E-06	-5,0635 E-06	-1,5722 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-3,5657 E-06	-1,3674 E-05	-4,2745 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	2,2424 E-06	3,3 E-06	4,6823 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0013	1,5007 E-07	5,323 E-06	-3,7453 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-1,0193 E-06	5,1413 E-06	-1,4103 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	3,6576 E-06	3,18 E-06	8,4217 E-12
00177	001	0,0000	0,0000	-0,0239	-1,0966 E-05	-7,3472 E-05	9,0027 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0159	2,3717 E-06	-7,2418 E-05	2,1892 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,8412 E-06	-4,2878 E-07	-2,4212 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-9,4931 E-07	-5,8406 E-06	8,5352 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-2,5673 E-06	-1,5772 E-05	2,3205 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,7788 E-06	3,027 E-06	-2,5485 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-2,0089 E-08	6,7475 E-06	2,0359 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-8,146 E-07	6,0337 E-06	7,6697 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,7363 E-06	3,3604 E-06	-4,5764 E-12
00178	001	0,0000	0,0000	-0,0204	-1,3466 E-05	-6,6006 E-05	-2,3394 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0124	-1,3021 E-06	-6,6052 E-05	-5,6888 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,3323 E-06	-3,8588 E-07	6,2917 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,0229 E-06	-5,3679 E-06	-2,218 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,7654 E-06	-1,4495 E-05	-6,0302 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,5386 E-06	2,3229 E-06	6,6224 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0006	3,3794 E-07	6,6489 E-06	-5,2906 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-4,4697 E-07	5,5542 E-06	-1,993 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,3976 E-06	2,9796 E-06	1,1892 E-12
00179	001	0,0000	0,0000	-0,0176	-1,5603 E-05	-4,5748 E-05	-8,517 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	-4,8016 E-06	-4,6641 E-05	-2,0699 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,4173 E-06	8,4246 E-08	2,2909 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,1897 E-06	-3,965 E-06	-8,0789 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	-3,215 E-06	-1,0707 E-05	-2,1964 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,3538 E-06	1,3023 E-06	2,4111 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	7,7721 E-07	5,4479 E-06	-1,9254 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,9096 E-08	4,1059 E-06	-7,2564 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,1377 E-06	2,1425 E-06	4,3293 E-14
00180	001	0,0000	0,0000	-0,0159	-1,54 E-05	-2,2725 E-05	1,145 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0079	-6,5974 E-06	-2,2777 E-05	2,6926 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,0667 E-06	9,6309 E-08	-3,1096 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2512 E-06	-2,3118 E-06	1,1174 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-3,3805 E-06	-6,2425 E-06	3,0373 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,1509 E-06	2,3284 E-07	-3,2578 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,0793 E-06	3,9359 E-06	2,5342 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,1565 E-07	2,3396 E-06	9,7946 E-15
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9031 E-06	1,2421 E-06	-5,8093 E-15
00181	001	0,0000	0,0000	-0,0154	-1,5056 E-05	8,1328 E-07	-6,8717 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-5,9977 E-06	2,3242 E-06	2,473 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,4137 E-06	7,3907 E-08	3,3552 E-18
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2817 E-06	-6,6319 E-07	-2,0589 E-16
	005	0,0000	0,0000	0,0001	-3,4627 E-06	-1,7907 E-06	-5,5683 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,0009 E-06	-8,3013 E-07	4,4838 E-16
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,3097 E-06	2,4257 E-06	-3,2678 E-17
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,4815 E-07	5,5761 E-07	-8,1022 E-16
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9131 E-06	3,4975 E-07	4,6572 E-16
00182	001	0,0000	0,0000	-0,0160	-1,3118 E-05	2,4193 E-05	-7,3592 E-15

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0081	-4,9653 E-06	2,8467 E-05	1,6916 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,092 E-06	8,8735 E-08	3,2454 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3083 E-06	8,773 E-07	-1,8758 E-15
	005	0,0000	0,0000	0,0001	-3,5343 E-06	2,3692 E-06	-5,0748 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	8,3996 E-07	-1,7972 E-06	4,3009 E-15
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	1,5614 E-06	9,1437 E-07	-7,0786 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,0312 E-07	-1,1917 E-06	-8,1378 E-15
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9047 E-06	-4,4762 E-07	4,809 E-15
00183	001	0,0000	0,0000	-0,0178	-1,0321 E-05	4,7215 E-05	4,0973 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	-3,7089 E-08	5,5508 E-05	-9,3499 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,4752 E-06	-1,2486 E-08	-1,8085 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,3111 E-06	2,3411 E-06	1,0176 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	-3,5421 E-06	6,3219 E-06	2,7512 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	6,9689 E-07	-2,6878 E-06	-2,9089 E-14
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	1,7871 E-06	-6,2891 E-07	8,4415 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,1751 E-07	-2,9903 E-06	4,4212 E-14
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	2,1632 E-06	-1,1334 E-06	-3,2202 E-14
00184	001	0,0000	0,0000	-0,0206	-3,865 E-06	6,8036 E-05	4,1756 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0136	8,2678 E-06	8,0686 E-05	-8,65 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,435 E-06	3,5162 E-07	-1,8159 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,1364 E-06	3,5256 E-06	9,7695 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	-3,0709 E-06	9,5202 E-06	2,639 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,2685 E-07	-3,2805 E-06	-3,5525 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9557 E-06	-2,2801 E-06	1,4412 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,0499 E-06	-4,5919 E-06	4,3261 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,445 E-06	-1,6591 E-06	-3,9316 E-13
00185	001	0,0000	0,0000	-0,0243	3,9067 E-06	7,9313 E-05	-7,6939 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0180	1,7835 E-05	9,8295 E-05	1,5483 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,9906 E-06	2,47 E-07	3,3318 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,0136 E-06	4,1561 E-06	-1,7696 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-2,7396 E-06	1,1223 E-05	-4,7789 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,6887 E-07	-3,1487 E-06	6,837 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,1864 E-06	-4,2689 E-06	-2,9448 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,7905 E-06	-5,8144 E-06	-7,8809 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,7942 E-06	-1,8203 E-06	7,5669 E-12
00186	001	0,0000	0,0000	-0,0284	1,1819 E-05	8,0316 E-05	9,2744 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0232	3,0967 E-05	1,0591 E-04	-1,8037 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,0695 E-06	1,6648 E-07	-3,9968 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-7,2367 E-07	4,2428 E-06	2,0911 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-1,9575 E-06	1,1456 E-05	5,6455 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,9557 E-07	-2,1985 E-06	-8,6415 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,5864 E-06	-6,743 E-06	3,9473 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-3,1659 E-06	-6,525 E-06	9,3757 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0001	3,379 E-06	-1,7079 E-06	-9,5643 E-10
00187	001	0,0000	0,0000	-0,0318	1,899 E-05	4,8022 E-05	1,0811 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0280	4,221 E-05	7,4658 E-05	-2,1026 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,4161 E-06	-1,4398 E-07	-4,659 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-5,2907 E-07	2,5522 E-06	2,4377 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-1,433 E-06	6,8912 E-06	6,5811 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	4,2066 E-07	3,3719 E-07	-1,0072 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0007	8,5668 E-07	-8,403 E-06	4,6002 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-4,5174 E-06	-4,4699 E-06	1,0929 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0002	4,0824 E-06	-1,2521 E-06	-1,1148 E-09
00188	001	0,0000	0,0000	-0,0329	2,365 E-05	-2,984 E-06	3,2186 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0303	5,2516 E-05	7,9517 E-06	-6,2363 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,5376 E-06	-6,8372 E-07	-1,3863 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,8045 E-07	1,6461 E-08	7,2415 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-1,3013 E-06	4,4462 E-08	1,955 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	6,9577 E-07	1,8186 E-06	-3,0137 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-3,0231 E-07	-4,9765 E-06	1,3845 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-4,47 E-06	-4,9357 E-07	3,2491 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,7515 E-06	-4,2298 E-07	-3,3355 E-11
00189	001	0,0000	0,0000	-0,0322	2,2338 E-05	-2,2401 E-05	-4,9499 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0298	5,209 E-05	-1,7732 E-05	9,6365 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,4102 E-06	-1,2839 E-06	2,1335 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-6,637 E-07	-1,0013 E-06	-1,1167 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-1,7959 E-06	-2,7036 E-06	-3,0149 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	8,9922 E-07	2,137 E-06	4,6057 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-4,2018 E-07	-3,0576 E-06	-2,1004 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-4,1284 E-06	1,1145 E-06	-5,0059 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,6958 E-06	-7,7621 E-08	5,0975 E-11
00190	001	0,0000	0,0000	-0,0300	1,7518 E-05	-2,4026 E-05	-3,8841 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0264	4,6911 E-05	-2,0392 E-05	7,5616 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,0104 E-06	-1,7978 E-06	1,6741 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-1,089 E-06	-9,8053 E-07	-8,7628 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-2,9438 E-06	-2,6479 E-06	-2,3658 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,2715 E-06	1,9565 E-06	3,614 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-4,4802 E-07	-2,5377 E-06	-1,6481 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-3,0995 E-06	8,2553 E-07	-3,9281 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	3,4378 E-06	1,9027 E-07	4 E-11
00191	001	0,0000	0,0000	-0,0293	9,0195 E-06	-2,2837 E-05	-9,4279 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0243	3,6687 E-05	-1,8777 E-05	1,8358 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-5,8652 E-07	-2,0024 E-06	4,0636 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,7772 E-06	-9,4864 E-07	-2,1272 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-4,8014 E-06	-2,562 E-06	-5,7431 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,696 E-06	1,8549 E-06	8,7698 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-3,2151 E-09	-2,4636 E-06	-3,9981 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-1,6599 E-06	6,3579 E-07	-9,5354 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	3,2492 E-06	2,5707 E-07	9,7064 E-11
00192	001	0,0000	0,0000	-0,0291	9,7518 E-07	-1,8466 E-05	1,3458 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0228	2,5185 E-05	-1,4029 E-05	-2,7727 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,8068 E-07	-1,7868 E-06	-5,8479 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,1633 E-06	-8,202 E-07	3,1385 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-5,8435 E-06	-2,2153 E-06	8,4774 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,8534 E-06	1,6874 E-06	-1,1546 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	5,1337 E-07	-2,5862 E-06	4,7407 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-5,1839 E-07	3,5951 E-07	1,3913 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	2,9942 E-06	2,0823 E-07	-1,2778 E-11
00193	001	0,0000	0,0000	-0,0291	-2,0973 E-07	-2,6046 E-05	-6,5006 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0217	1,8765 E-05	-2,1387 E-05	2,1924 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,2698 E-07	-2,1895 E-06	3,0901 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,8487 E-06	-1,5024 E-06	-2,0875 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-4,9935 E-06	-4,0576 E-06	-5,6612 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	1,4714 E-06	2,0074 E-06	1,2999 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0015	5,4937 E-07	-1,7916 E-06	3,1239 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-5,5069 E-08	9,5104 E-07	-8,4113 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0009	2,3057 E-06	6,4827 E-07	1,3825 E-13
00194	001	0,0000	0,0000	-0,0291	5,2659 E-06	-2,9505 E-05	-1,2939 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0209	1,8734 E-05	-2,4863 E-05	5,7812 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,303 E-07	-2,3207 E-06	6,5915 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-8,0461 E-07	-1,8568 E-06	-5,1045 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-2,174 E-06	-5,015 E-06	-1,387 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	6,0118 E-07	2,1078 E-06	-8,7898 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0015	-8,0998 E-08	-1,2564 E-06	1,5211 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-4,678 E-07	1,142 E-06	-1,9551 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0010	1,2523 E-06	9,9029 E-07	-9,7483 E-13
00195	001	0,0000	0,0000	-0,0283	2,5249 E-05	-3,2269 E-05	2,7192 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0196	3,3791 E-05	-2,8121 E-05	-1,3376 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,5073 E-07	-2,0941 E-06	-1,4233 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	1,3299 E-06	-2,2253 E-06	1,1549 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	3,5903 E-06	-6,0107 E-06	3,14 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-9,331 E-07	2,2128 E-06	2,6304 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-2,3083 E-06	-7,0457 E-07	-3,975 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-1,9568 E-06	1,3481 E-06	4,3518 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-8,6724 E-07	1,3446 E-06	2,9162 E-11
00196	001	0,0000	0,0000	-0,0267	4,0549 E-05	-2,756 E-05	-1,448 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	4,4656 E-05	-2,3201 E-05	7,1273 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	5,5308 E-07	-2,5012 E-06	7,5808 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	2,8589 E-06	-1,7332 E-06	-6,1529 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	7,7191 E-06	-4,6822 E-06	-1,6729 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-2,1258 E-06	1,7987 E-06	-1,4037 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-4,0153 E-06	-9,9775 E-07	2,1197 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,076 E-06	8,4519 E-07	-2,3183 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-2,6313 E-06	1,1624 E-06	-1,5562 E-10
00197	001	0,0000	0,0000	-0,0245	4,3036 E-05	-2,4894 E-05	2,0083 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0154	4,4531 E-05	-2,0437 E-05	-9,8871 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	3,8345 E-07	-2,7049 E-06	-1,0515 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	3,2162 E-06	-1,5228 E-06	8,535 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	8,6836 E-06	-4,1144 E-06	2,3206 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,6441 E-06	1,5685 E-06	1,948 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-4,4685 E-06	-9,852 E-07	-2,9411 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,2105 E-06	7,4197 E-07	3,2157 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-3,6905 E-06	1,0241 E-06	2,1597 E-12
00198	001	0,0000	0,0000	-0,0227	3,0034 E-05	-2,1154 E-05	-2,1976 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0135	3,1001 E-05	-1,6848 E-05	1,0822 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,098 E-07	-2,7363 E-06	1,1508 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,1569 E-06	-1,2473 E-06	-9,341 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	5,8214 E-06	-3,3707 E-06	-2,5398 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3731 E-06	1,3227 E-06	-2,1325 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-3,586 E-06	-1,1007 E-06	3,2209 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,5786 E-06	6,0461 E-07	-3,5207 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-3,5978 E-06	8,4264 E-07	-2,3651 E-12
00199	001	0,0000	0,0000	-0,0218	6,3254 E-06	-1,8332 E-05	-1,3469 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	7,658 E-06	-1,4344 E-05	6,7571 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,6392 E-07	-2,5949 E-06	7,1373 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,2101 E-09	-1,085 E-06	-5,7962 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-1,1712 E-08	-2,9325 E-06	-1,5762 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4328 E-06	1,1811 E-06	-1,361 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,861 E-06	-1,1649 E-06	2,0826 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3707 E-06	5,7455 E-07	-2,224 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5763 E-06	7,6009 E-07	-1,5368 E-12
00200	001	0,0000	0,0000	-0,0220	-1,5509 E-05	-1,7428 E-05	4,2273 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	-1,4113 E-05	-1,4014 E-05	-2,3525 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,6 E-08	-2,2122 E-06	-2,3963 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,1139 E-06	-1,1363 E-06	1,9516 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-5,7166 E-06	-3,0717 E-06	5,3118 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-5,3309 E-07	1,2263 E-06	5,2745 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-4,0176 E-08	-1,1901 E-06	-8,5527 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,8679 E-07	7,273 E-07	8,2103 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4407 E-06	8,2868 E-07	6,4444 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00201	001	0,0000	0,0000	-0,0233	-3,5331 E-05	-2,1809 E-05	-3,8929 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	-3,3123 E-05	-1,7542 E-05	3,038 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-7,7918 E-08	-2,499 E-06	2,7943 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,9484 E-06	-1,5527 E-06	-2,2954 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-1,0673 E-05	-4,1972 E-06	-6,2639 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	2,9979 E-07	1,4686 E-06	-8,6311 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,5818 E-06	-1,1757 E-06	1,5463 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	5,9113 E-07	1,0271 E-06	-1,219 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-2,6094 E-07	1,0597 E-06	-1,2034 E-12
00202	001	0,0000	0,0000	-0,0253	-4,4801 E-05	-2,4221 E-05	-6,6194 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0158	-4,217 E-05	-1,9732 E-05	5,206 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,4255 E-07	-2,435 E-06	4,7785 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-4,7821 E-06	-1,8583 E-06	-3,926 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-1,2924 E-05	-5,0236 E-06	-1,0714 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	7,6084 E-07	1,6646 E-06	-1,4851 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,5266 E-06	-1,2393 E-06	2,6644 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	9,1276 E-07	1,2589 E-06	-2,0941 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	6,3706 E-07	1,2485 E-06	-2,0745 E-11
00203	001	0,0000	0,0000	-0,0273	-3,2937 E-05	-3,2611 E-05	2,0301 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	-3,1493 E-05	-2,7887 E-05	-1,597 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	4,29 E-08	-2,0885 E-06	-1,4657 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,5228 E-06	-2,8418 E-06	1,2043 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-9,5205 E-06	-7,6818 E-06	3,2865 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	5,79 E-07	2,1069 E-06	4,5558 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	2,104 E-06	-9,824 E-07	-8,1741 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	4,7177 E-07	1,7567 E-06	6,424 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	8,5387 E-07	1,656 E-06	6,3643 E-11
00204	001	0,0000	0,0000	-0,0285	-1,307 E-05	-3,5724 E-05	-1,3965 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	-1,2937 E-05	-3,0289 E-05	1,0985 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,2841 E-08	-2,3991 E-06	1,0083 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,4102 E-06	-3,1144 E-06	-8,2841 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	-3,811 E-06	-8,4188 E-06	-2,2608 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,212 E-07	2,1964 E-06	-3,134 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0010	8,355 E-07	-8,9056 E-07	5,623 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3819 E-07	1,7692 E-06	-4,4191 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	6,902 E-07	1,8869 E-06	-4,3781 E-10
00205	001	0,0000	0,0000	-0,0284	1,2114 E-05	-3,559 E-05	-2,2644 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	1,0574 E-05	-3,0149 E-05	1,7812 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-8,5992 E-08	-2,3815 E-06	1,6349 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	1,2653 E-06	-3,1279 E-06	-1,3432 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	3,4197 E-06	-8,4554 E-06	-3,6657 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,1337 E-07	2,2001 E-06	-5,0816 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-9,3894 E-07	-9,2662 E-07	9,1174 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-6,5892 E-07	1,7399 E-06	-7,1653 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,0091 E-07	1,9624 E-06	-7,0988 E-10
00206	001	0,0000	0,0000	-0,0275	2,132 E-05	-2,6099 E-05	3,464 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0180	1,889 E-05	-2,1672 E-05	-2,725 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,8788 E-08	-2,0776 E-06	-2,5011 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	2,2165 E-06	-2,2334 E-06	2,0549 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	5,9911 E-06	-6,0383 E-06	5,6079 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-4,5995 E-07	1,9533 E-06	7,7739 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-1,6594 E-06	-1,4714 E-06	-1,3948 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-6,737 E-07	1,4377 E-06	1,0962 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-5,118 E-07	1,7524 E-06	1,086 E-10
00207	001	0,0000	0,0000	-0,0264	1,8409 E-05	-2,3119 E-05	-2,4352 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0171	1,5822 E-05	-1,8604 E-05	1,9217 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,4894 E-08	-2,3998 E-06	1,7643 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,9133 E-06	-1,8335 E-06	-1,4477 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	5,1724 E-06	-4,9574 E-06	-3,9508 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-4,285 E-07	1,7574 E-06	-5,4778 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-1,3684 E-06	-1,52 E-06	9,8335 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-4,0012 E-07	1,3221 E-06	-7,7299 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-7,0342 E-07	1,5246 E-06	-7,6574 E-12
00208	001	0,0000	0,0000	-0,0260	-1,3697 E-06	-2,186 E-05	-2,9187 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0167	-2,7167 E-06	-1,7509 E-05	2,6085 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,4594 E-08	-2,4067 E-06	2,4203 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,3548 E-07	-1,6969 E-06	-1,8917 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-3,634 E-07	-4,588 E-06	-5,1639 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	7,9243 E-08	1,6909 E-06	-7,2139 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-1,1152 E-07	-1,5294 E-06	1,3208 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	2,8249 E-07	1,3009 E-06	-1,0472 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-2,3997 E-07	1,4471 E-06	-1,0337 E-12
00209	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-1,7288 E-05	-1,9671 E-05	-1,4655 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	-1,7335 E-05	-1,5983 E-05	4,3029 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,3653 E-08	-2,0835 E-06	3,3449 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,8099 E-06	-1,5457 E-06	-4,9869 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-4,8883 E-06	-4,1794 E-06	-1,3578 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,0322 E-07	1,6535 E-06	-1,7538 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	1,023 E-06	-1,594 E-06	2,5335 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	6,2971 E-07	1,3118 E-06	-1,7796 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,2559 E-07	1,3783 E-06	-1,8501 E-12
00210	001	0,0000	0,0000	-0,0275	-2,337 E-05	-2,8519 E-05	8,2527 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	-2,2476 E-05	-2,41 E-05	-2,5316 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,4409 E-07	-2,4091 E-06	-1,9923 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-2,5017 E-06	-2,3715 E-06	2,864 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	-6,7585 E-06	-6,4105 E-06	7,7985 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,6225 E-07	1,9836 E-06	1,0107 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	1,5611 E-06	-1,2655 E-06	-1,4773 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	5,5075 E-07	1,7305 E-06	1,0451 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	5,4433 E-07	1,6313 E-06	1,0831 E-11
00211	001	0,0000	0,0000	-0,0287	-1,7474 E-05	-3,3004 E-05	4,6802 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0193	-1,5756 E-05	-2,8256 E-05	-1,4376 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	8,8522 E-08	-2,4449 E-06	-1,1317 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,8792 E-06	-2,8154 E-06	1,6252 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-5,0778 E-06	-7,6099 E-06	4,4253 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,8693 E-07	2,1413 E-06	5,7356 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0010	1,3205 E-06	-1,046 E-06	-8,3867 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	3,3992 E-09	1,8894 E-06	5,9343 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	5,8921 E-07	1,8167 E-06	6,1494 E-12
00212	001	0,0000	0,0000	-0,0289	9,7682 E-06	-3,7545 E-05	-8,4949 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0195	1,0684 E-05	-3,2908 E-05	2,6098 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,0733 E-08	-2,1363 E-06	2,0547 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	1,0075 E-06	-3,352 E-06	-2,95 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	2,7216 E-06	-9,0599 E-06	-8,0329 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-4,4839 E-07	2,3146 E-06	-1,0412 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-5,319 E-07	-7,542 E-07	1,5225 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-8,2875 E-07	2,0562 E-06	-1,0773 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-4,1364 E-08	2,0367 E-06	-1,1164 E-10
00213	001	0,0000	0,0000	-0,0278	3,4654 E-05	-3,4114 E-05	3,9796 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0184	3,3928 E-05	-2,8694 E-05	-1,2227 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,2437 E-07	-2,4766 E-06	-9,6258 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	3,6147 E-06	-2,899 E-06	1,382 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	9,7663 E-06	-7,8363 E-06	3,7632 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-9,3972 E-07	2,0992 E-06	4,8776 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-2,2232 E-06	-8,4944 E-07	-7,1325 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,3667 E-06	1,6883 E-06	5,0469 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-6,7088 E-07	2,0059 E-06	5,2299 E-10
00214	001	0,0000	0,0000	-0,0256	5,0758 E-05	-2,959 E-05	2,0192 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	4,8244 E-05	-2,443 E-05	-6,2034 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	6,7186 E-08	-2,5867 E-06	-4,8839 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	5,4722 E-06	-2,3608 E-06	7,0121 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,4787 E-05	-6,3818 E-06	1,9094 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2853 E-06	1,8623 E-06	2,4748 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-3,1453 E-06	-8,525 E-07	-3,6188 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4332 E-06	1,493 E-06	2,5607 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,3886 E-06	1,7434 E-06	2,6535 E-11
00215	001	0,0000	0,0000	-0,0231	4,8071 E-05	-2,3121 E-05	-5,1937 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	4,4718 E-05	-1,8761 E-05	1,5952 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,549 E-07	-2,3632 E-06	1,256 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	5,4367 E-06	-1,7042 E-06	-1,8034 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	1,4692 E-05	-4,6074 E-06	-4,9105 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1572 E-06	1,5812 E-06	-6,3639 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,8737 E-06	-8,9482 E-07	9,3049 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0102 E-06	1,237 E-06	-6,585 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4341 E-06	1,456 E-06	-6,8226 E-11
00216	001	0,0000	0,0000	-0,0210	3,5509 E-05	-2,0074 E-05	2,8562 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	3,1459 E-05	-1,5651 E-05	-8,7553 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,4318 E-07	-2,657 E-06	-6,897 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	4,3368 E-06	-1,2683 E-06	9,9084 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	1,1721 E-05	-3,4294 E-06	2,698 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-8,0366 E-07	1,3435 E-06	3,4939 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,8724 E-06	-7,5164 E-07	-5,1051 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,8249 E-07	1,0589 E-06	3,6156 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0731 E-06	1,1596 E-06	3,7425 E-11
00217	001	0,0000	0,0000	-0,0197	1,6647 E-05	-1,8171 E-05	-6,687 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	1,233 E-05	-1,4373 E-05	2,0172 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,6326 E-07	-2,3337 E-06	1,5959 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,5784 E-06	-1,0997 E-06	-2,3027 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	6,9709 E-06	-2,9738 E-06	-6,27 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-3,1458 E-07	1,2427 E-06	-8,068 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-4,9022 E-07	-5,4681 E-07	1,1722 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,9962 E-07	9,9234 E-07	-8,3556 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-3,7445 E-07	9,9871 E-07	-8,5794 E-12
00218	001	0,0000	0,0000	-0,0193	-2,9525 E-06	-1,9753 E-05	1,1585 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-7,1464 E-06	-1,5654 E-05	-1,3766 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-3,3167 E-07	-2,5295 E-06	-1,5382 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	7,2717 E-07	-1,1285 E-06	2,8803 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	1,9694 E-06	-3,0514 E-06	7,8296 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,7567 E-07	1,2938 E-06	6,7048 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0005	8,3498 E-07	-3,6048 E-07	-5,3858 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	8,6745 E-07	1,0404 E-06	7,3747 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	4,7978 E-07	9,956 E-07	3,008 E-14
00219	001	0,0000	0,0000	-0,0199	-1,7486 E-05	-1,9918 E-05	-6,0516 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0115	-2,1667 E-05	-1,6069 E-05	-6,6664 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,7488 E-07	-2,3864 E-06	-3,4734 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-7,7869 E-07	-1,1124 E-06	2,3625 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,0991 E-06	-3,0076 E-06	6,4848 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	4,9811 E-07	1,3345 E-06	2,1856 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,7268 E-06	-2,3671 E-07	-4,922 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,0722 E-06	1,0597 E-06	2,0907 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,3301 E-06	9,9994 E-07	3,9767 E-12
00220	001	0,0000	0,0000	-0,0208	-1,952 E-05	-2,3043 E-05	2,4477 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	-2,3591 E-05	-1,9953 E-05	2,5805 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-8,305 E-08	-1,9826 E-06	1,3378 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,369 E-06	-1,3703 E-06	-8,9489 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-3,6947 E-06	-3,7041 E-06	-2,457 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	4,3568 E-07	1,553 E-06	-8,4423 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	1,7384 E-06	7,1661 E-08	1,9092 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,7307 E-07	1,3051 E-06	-8,068 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,6992 E-06	1,1652 E-06	-1,5436 E-11
00221	001	0,0000	0,0000	-0,0217	-1,3659 E-05	-2,6051 E-05	-1,2457 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-1,6754 E-05	-2,3011 E-05	-1,31 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	4,1369 E-08	-2,2273 E-06	-6,7893 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,2385 E-06	-1,5689 E-06	4,5371 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-3,3433 E-06	-4,2402 E-06	1,2457 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,3656 E-07	1,5941 E-06	4,2852 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	9,8195 E-07	2,9008 E-07	-9,6931 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,4515 E-08	1,2824 E-06	4,0949 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,6105 E-06	1,4507 E-06	7,8374 E-11
00222	001	0,0000	0,0000	-0,0219	3,6151 E-06	-2,613 E-05	-2,3972 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0141	2,2136 E-06	-2,3522 E-05	-2,521 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,7846 E-07	-2,0889 E-06	-1,3066 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-7,5085 E-08	-1,6027 E-06	8,7313 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	-2,016 E-07	-4,3314 E-06	2,3973 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7588 E-07	1,5853 E-06	8,2465 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-6,654 E-07	3,5161 E-07	-1,8654 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-8,1954 E-07	1,2141 E-06	7,8804 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	6,6786 E-07	1,5878 E-06	1,5083 E-10
00223	001	0,0000	0,0000	-0,0214	1,7321 E-05	-2,1374 E-05	4,8922 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0136	1,6517 E-05	-1,9161 E-05	5,1448 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	7,8991 E-07	-1,6784 E-06	2,6664 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	8,4539 E-07	-1,3392 E-06	-1,7819 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	2,2843 E-06	-3,6196 E-06	-4,8924 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-5,197 E-07	1,4762 E-06	-1,6829 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-1,7671 E-06	6,3493 E-09	3,8068 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3828 E-06	9,5367 E-07	-1,6082 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-7,9326 E-08	1,5031 E-06	-3,078 E-11
00224	001	0,0000	0,0000	-0,0203	2,7803 E-05	-1,8264 E-05	1,9582 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	2,6969 E-05	-1,6022 E-05	2,0592 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,3576 E-06	-1,6443 E-06	1,0672 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,5589 E-06	-1,0884 E-06	-7,132 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	4,2114 E-06	-2,9421 E-06	-1,9582 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-8,5835 E-07	1,3129 E-06	-6,7361 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,3883 E-06	-1,1629 E-07	1,5237 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7336 E-06	8,1708 E-07	-6,437 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-7,1161 E-07	1,3218 E-06	-1,232 E-11
00225	001	0,0000	0,0000	-0,0196	3,2112 E-05	-1,4151 E-05	2,3721 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	3,0903 E-05	-1,2335 E-05	2,4946 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,6652 E-06	-1,3086 E-06	1,2928 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,8567 E-06	-8,1408 E-07	-8,6397 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	5,0161 E-06	-2,201 E-06	-2,3722 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,0702 E-06	1,1329 E-06	-8,16 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5065 E-06	-2,4185 E-07	1,8458 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8774 E-06	6,7532 E-07	-7,7978 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-9,7332 E-07	1,1189 E-06	-1,4924 E-11
00226	001	0,0000	0,0000	-0,0201	3,3631 E-05	-6,7078 E-06	2,9601 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	3,2167 E-05	-5,1788 E-06	3,114 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,7445 E-06	-8,4807 E-07	1,614 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,9754 E-06	-2,7572 E-07	-1,0787 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	5,337 E-06	-7,4738 E-07	-2,9617 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1992 E-06	8,6003 E-07	-1,0186 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4943 E-06	-5,2243 E-07	2,3042 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9443 E-06	4,7537 E-07	-9,7344 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0877 E-06	7,205 E-07	-1,8631 E-12
00227	001	0,0000	0,0000	-0,0202	3,4293 E-05	4,0649 E-06	1,9761 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	3,2275 E-05	5,4396 E-06	2,0459 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,8668 E-06	-3,0252 E-07	1,0558 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,0267 E-06	5,3538 E-07	-7,031 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	5,4764 E-06	1,4424 E-06	-1,9306 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3275 E-06	4,4469 E-07	-6,6897 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,3753 E-06	-8,9884 E-07	1,5117 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9802 E-06	2,0625 E-07	-6,3842 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,1446 E-06	1,0459 E-07	-1,222 E-13
00228	001	0,0000	0,0000	-0,0197	3,3802 E-05	1,3714 E-05	1,8648 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	3,1099 E-05	1,5427 E-05	1,9761 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9423 E-06	-1,5421 E-07	1,0263 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,9958 E-06	1,3569 E-06	-6,8698 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	5,3943 E-06	3,6597 E-06	-1,8861 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3852 E-06	-8,0115 E-08	-6,4654 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,287 E-06	-1,002 E-06	1,4632 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9946 E-06	-2,7872 E-08	-6,1824 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,1292 E-06	-5,003 E-07	-1,1832 E-11
00229	001	0,0000	0,0000	-0,0190	3,2138 E-05	1,4302 E-05	-4,3712 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	2,8703 E-05	1,5589 E-05	-4,8947 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9329 E-06	5,8407 E-08	-2,5789 E-15

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,8923 E-06	1,4222 E-06	1,7461 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	5,1165 E-06	3,8346 E-06	4,7926 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4063 E-06	-2,2282 E-07	1,6037 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1523 E-06	-5,5598 E-07	-3,6422 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9793 E-06	4,2305 E-08	1,5404 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,044 E-06	-4,1514 E-07	2,9469 E-12
	00230	0,0000	0,0000	-0,0184	3,1667 E-05	1,0706 E-05	2,4644 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0102	2,7318 E-05	1,1536 E-05	4,2598 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0126 E-06	2,1136 E-07	2,4437 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0003	1,8644 E-06	1,1489 E-06	-1,7605 E-13
	004	0,0000	0,0000	0,0007	5,0435 E-06	3,0949 E-06	-4,8243 E-13
	005	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4291 E-06	-1,1625 E-07	-1,4081 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,2075 E-06	-1,395 E-08	3,2665 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0194 E-06	2,4934 E-07	-1,3896 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,0384 E-06	-3,758 E-08	-2,6525 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0181	3,1706 E-05	3,3476 E-06	7,7846 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0098	2,6501 E-05	4,1918 E-06	3,3913 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0202 E-06	2,206 E-07	-9,34 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0002	1,8979 E-06	5,3884 E-07	1,2239 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	5,1364 E-06	1,4471 E-06	3,3159 E-13
	005	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4948 E-06	2,7157 E-07	-4,2154 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,2813 E-06	3,7766 E-07	-2,8783 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0813 E-06	5,0848 E-07	1,6691 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,0756 E-06	4,9762 E-07	2,859 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0181	3,3942 E-05	-3,1009 E-06	-2,4172 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0098	2,7923 E-05	-1,9512 E-06	-8,5944 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1245 E-06	3,1325 E-07	3,0279 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0002	2,0656 E-06	-6,8136 E-08	-3,9004 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	5,5919 E-06	-1,9147 E-07	-1,057 E-12
	005	0,0000	0,0000	0,0002	-1,6633 E-06	6,7466 E-07	6,5866 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5194 E-06	5,1907 E-07	1,0503 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,2489 E-06	6,7243 E-07	-5,8552 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3046 E-06	8,8959 E-07	-1,0157 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0183	3,5361 E-05	-6,9369 E-06	1,55 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0099	2,8401 E-05	-3,9811 E-06	5,8296 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1483 E-06	1,1654 E-07	-1,9206 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0002	2,2207 E-06	-5,3769 E-07	2,4846 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	6,0127 E-06	-1,457 E-06	6,7329 E-12
	005	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8394 E-06	8,8807 E-07	-5,2921 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5653 E-06	1,993 E-07	-6,4774 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,3428 E-06	5,5878 E-07	3,6439 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3981 E-06	7,5004 E-07	6,3023 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0187	3,7227 E-05	-7,5384 E-06	-9,262 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0101	2,9522 E-05	-1,6726 E-06	-3,4833 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,099 E-06	1,1079 E-07	1,1478 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0003	2,4181 E-06	-9,0863 E-07	-1,4847 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	6,5474 E-06	-2,4554 E-06	-4,0232 E-12
	005	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0711 E-06	6,109 E-07	3,1583 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,621 E-06	-1,51 E-07	3,8708 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,4682 E-06	2,0859 E-07	-2,1774 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,55 E-06	2,0013 E-07	-3,7659 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0191	3,848 E-05	-9,8918 E-06	1,488 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0101	2,9339 E-05	-3,2952 E-07	5,5959 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1439 E-06	1,3096 E-07	-1,8445 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0003	2,6077 E-06	-1,4517 E-06	2,3852 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	7,0599 E-06	-3,9201 E-06	6,4636 E-12
	005	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1333 E-06	-1,3042 E-08	-5,0536 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5849 E-06	4,2947 E-08	-6,2197 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,4812 E-06	-6,3486 E-08	3,4981 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5105 E-06	-2,0091 E-07	6,0494 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0198	4,0378 E-05	-1,7901 E-05	-3,0595 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0102	2,9817 E-05	-4,9567 E-06	-1,1983 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1129 E-06	8,2162 E-08	-2,3359 E-17
	003	0,0000	0,0000	-0,0004	2,8609 E-06	-2,3045 E-06	-4,5083 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	7,7446 E-06	-6,2241 E-06	-1,2193 E-14
	005	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2416 E-06	-1,208 E-07	2,3621 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,602 E-06	6,9316 E-07	1,462 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5443 E-06	1,3659 E-07	-7,5174 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5467 E-06	1,1287 E-07	-1,9251 E-14
	009	0,0000	0,0000	-0,0209	4,3849 E-05	-2,6607 E-05	1,7014 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0106	3,0688 E-05	-1,1715 E-05	6,4127 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1845 E-06	1,5175 E-07	-1,9266 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0005	3,2902 E-06	-3,1155 E-06	2,7156 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	8,9047 E-06	-8,4163 E-06	7,358 E-13
	005	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1936 E-06	1,382 E-07	-1,2502 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,77 E-06	1,343 E-06	-6,7746 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5979 E-06	5,2351 E-07	4,0095 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,5678 E-06	7,4928 E-07	7,1199 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0223	4,7597 E-05	-3,3281 E-05	4,9021 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0114	3,2602 E-05	-1,8933 E-05	1,5746 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1703 E-06	-2,772 E-08	-4,0741 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0007	3,7036 E-06	-3,509 E-06	1,0098 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	1,0022 E-05	-9,4812 E-06	2,7498 E-12
	005	0,0000	0,0000	0,0003	-2,3534 E-06	8,2281 E-07	1,2607 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,9142 E-06	1,7013 E-06	-8,4551 E-12
	007	0,0000	0,0000				

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	
00239	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,7457 E-06	1,0099 E-06	9,6857 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,7188 E-06	1,5122 E-06	-1,8619 E-12	
	001	0,0000	0,0000	-0,0239	5,2241 E-05	-2,8187 E-05	-3,5848 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	3,5214 E-05	-1,9669 E-05	-1,1542 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,0894 E-06	-2,0778 E-08	2,9386 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,2159 E-06	-2,7269 E-06	-7,3583 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	1,1406 E-05	-7,3693 E-06	-2,0037 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,544 E-06	1,4244 E-06	-9,0691 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-3,1268 E-06	1,3532 E-06	6,1081 E-12	
00240	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,9356 E-06	1,1896 E-06	-7,1055 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,9321 E-06	1,7447 E-06	1,3157 E-12	
	001	0,0000	0,0000	-0,0250	5,4424 E-05	-1,4731 E-05	6,872 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	3,7135 E-05	-1,5087 E-05	2,2116 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1245 E-06	-2,0597 E-08	-5,6146 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	4,3969 E-06	-1,1232 E-06	1,4095 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,1896 E-05	-3,037 E-06	3,8381 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,8407 E-06	1,7148 E-06	1,7316 E-11	
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,1602 E-06	6,1947 E-07	-1,1676 E-11	
00241	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,104 E-06	1,0891 E-06	1,3636 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,0866 E-06	1,4766 E-06	-2,4983 E-12	
	001	0,0000	0,0000	-0,0252	5,5492 E-05	5,6978 E-06	-5,1141 E-14	
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	3,8474 E-05	-4,7315 E-06	5,7057 E-14	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,0848 E-06	-3,6562 E-08	4,6501 E-16	
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	4,4808 E-06	1,0893 E-06	-1,6203 E-14	
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,2123 E-05	2,9412 E-06	-4,4075 E-14	
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-3,087 E-06	1,3117 E-06	-1,2115 E-13	
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,1737 E-06	-2,3762 E-07	1,4436 E-13	
00242	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,236 E-06	6,1835 E-07	-2,5074 E-14	
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,2055 E-06	6,621 E-07	-7,3301 E-14	
	001	0,0000	0,0000	-0,0245	5,2348 E-05	1,9994 E-05	1,3755 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	3,809 E-05	3,1381 E-06	2,192 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1649 E-06	9,2725 E-08	-1,1372 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,0579 E-06	2,5787 E-06	2,9944 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	1,0981 E-05	6,9652 E-06	8,1523 E-13	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,268 E-06	8,0182 E-07	3,4391 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-3,0277 E-06	-6,9028 E-07	-2,5101 E-12	
00243	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,2775 E-06	2,3404 E-07	3,1836 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1967 E-06	7,4862 E-08	-2,1963 E-13	
	001	0,0000	0,0000	-0,0234	4,9573 E-05	2,6097 E-05	1,1203 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	3,7228 E-05	8,9438 E-06	2,4551 E-11	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1565 E-06	-2,9088 E-08	-7,7618 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,7363 E-06	3,1443 E-06	6,6723 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	1,0112 E-05	8,4943 E-06	1,8297 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,3812 E-06	3,8916 E-07	3,0253 E-11	
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,8268 E-06	-1,1277 E-06	-2,5781 E-12	
00244	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,2377 E-06	-1,6272 E-07	-2,0267 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1699 E-06	-4,1192 E-07	-3,0198 E-11	
	001	0,0000	0,0000	-0,0220	4,5334 E-05	3,0014 E-05	-7,9814 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0128	3,5771 E-05	1,6917 E-05	-1,7514 E-11	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,0792 E-06	6,8939 E-09	5,5285 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	3,2681 E-06	3,2015 E-06	-4,7365 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	8,8465 E-06	8,6513 E-06	-1,2989 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,4282 E-06	-2,4569 E-07	-2,1556 E-11	
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,6089 E-06	-1,7753 E-06	1,8195 E-12	
00245	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,1587 E-06	-8,0397 E-07	1,4484 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1246 E-06	-1,2455 E-06	2,1542 E-11	
	001	0,0000	0,0000	-0,0204	4,0594 E-05	3,4395 E-05	1,5059 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	3,2541 E-05	2,6445 E-05	3,3053 E-11	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1169 E-06	1,4737 E-08	-1,0431 E-13	
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,8132 E-06	3,1947 E-06	8,9309 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	7,6164 E-06	8,6362 E-06	2,4491 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,2709 E-06	-1,2343 E-06	4,0673 E-11	
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2181 E-06	-2,3164 E-06	-3,427 E-12	
00246	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,885 E-06	-1,5625 E-06	-2,7344 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,8938 E-06	-2,3599 E-06	-4,0656 E-11	
	001	0,0000	0,0000	-0,0187	3,6306 E-05	3,3592 E-05	-2,2504 E-13	
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	2,9791 E-05	3,0479 E-05	-4,9377 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,0823 E-06	-3,4489 E-08	1,5588 E-15	
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,4197 E-06	2,7771 E-06	-1,3359 E-14	
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	6,552 E-06	7,5103 E-06	-3,6633 E-14	
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-3,0936 E-06	-2,1546 E-06	-6,0778 E-13	
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8876 E-06	-2,189 E-06	5,1338 E-14	
00247	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,6283 E-06	-1,9846 E-06	4,0831 E-14	
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,7174 E-06	-2,9692 E-06	6,0734 E-13	
	001	0,0000	0,0000	-0,0172	3,0973 E-05	2,82 E-05	3,2775 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0089	2,51 E-05	2,8514 E-05	7,1924 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,165 E-06	4,6496 E-08	-2,2702 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9823 E-06	2,0532 E-06	1,9447 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	5,3681 E-06	5,5554 E-06	5,333 E-13	
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,6236 E-06	-2,6211 E-06	8,8519 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,484 E-06	-1,6581 E-06	-7,4685 E-13	
00248	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,2008 E-06	-2,0102 E-06	-5,9487 E-13	
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,304 E-06	-2,9026 E-06	-8,8467 E-12	
00248	001	0,0000	0,0000	-0,0161	2,758 E-05	1,6336 E-05	-1,1899 E-13	
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	2,2782 E-05	1,9336 E-05	-2,6082 E-13	

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1614 E-06	-1,306 E-07	8,1321 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7019 E-06	9,4787 E-07	-7,0724 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	4,609 E-06	2,5684 E-06	-1,9393 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,2961 E-06	-2,4016 E-06	-3,2056 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2612 E-06	-8,2702 E-07	2,7083 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9357 E-06	-1,5682 E-06	2,1707 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,1039 E-06	-2,1492 E-06	3,2042 E-13
00249	001	0,0000	0,0000	-0,0157	2,4114 E-05	1,6491 E-06	2,5619 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0070	2,0408 E-05	6,1485 E-06	5,5488 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,0882 E-06	-1,2461 E-07	-1,592 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,4401 E-06	-3,8088 E-07	1,5581 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	3,9003 E-06	-1,0232 E-06	4,2693 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9017 E-06	-1,6801 E-06	6,7535 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,0905 E-06	3,6108 E-08	-5,8829 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6701 E-06	-8,8188 E-07	-4,9675 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-8,8397 E-07	-1,034 E-06	-6,7428 E-14
00250	001	0,0000	0,0000	-0,0160	2,3236 E-05	-1,3704 E-05	-2,2945 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0071	2,0726 E-05	-8,0543 E-06	-4,5988 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1156 E-06	-1,1671 E-07	6,4103 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,3518 E-06	-1,7649 E-06	-1,6048 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	3,661 E-06	-4,7643 E-06	-4,3803 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6941 E-06	-8,1891 E-07	-5,2614 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,0929 E-06	8,5094 E-07	5,7186 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,5953 E-06	-1,5884 E-07	6,152 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-8,3516 E-07	1,353 E-07	5,1846 E-14
00251	001	0,0000	0,0000	-0,0170	2,2645 E-05	-2,8193 E-05	-1,5925 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	2,1672 E-05	-2,1953 E-05	-2,0588 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,0649 E-06	-1,4994 E-07	7,8171 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,2988 E-06	-3,0896 E-06	-2,9528 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	3,5177 E-06	-8,3453 E-06	-8,0087 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,5616 E-06	1,352 E-07	-4,9349 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,1105 E-06	1,4322 E-06	2,0907 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,565 E-06	4,8178 E-07	1,5861 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-8,0986 E-07	1,1829 E-06	2,3112 E-14
00252	001	0,0000	0,0000	-0,0187	2,4679 E-05	-4,0054 E-05	4,4425 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	2,5479 E-05	-3,366 E-05	5,624 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,1233 E-06	-5,4694 E-08	-2,3843 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,4174 E-06	-4,243 E-06	8,5858 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	3,8389 E-06	-1,1463 E-05	2,3287 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6561 E-06	9,8537 E-07	1,4377 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2868 E-06	1,7974 E-06	-6,2116 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7174 E-06	9,6853 E-07	-4,6293 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-9,7542 E-07	2,0012 E-06	-6,4822 E-14
00253	001	0,0000	0,0000	-0,0208	2,5083 E-05	-4,6666 E-05	-1,6195 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	2,8525 E-05	-4,0357 E-05	-2,2567 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0859 E-06	-1,8444 E-07	1,4498 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,3945 E-06	-4,9208 E-06	-2,0707 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	3,778 E-06	-1,3296 E-05	-5,6104 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8059 E-06	1,5913 E-06	-2,7807 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,3582 E-06	1,7109 E-06	1,016 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,835 E-06	1,1335 E-06	1,0906 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,0593 E-06	2,3059 E-06	1,7989 E-11
00254	001	0,0000	0,0000	-0,0230	2,5903 E-05	-4,1467 E-05	1,003 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0130	3,2428 E-05	-3,6647 E-05	1,3592 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9843 E-06	-4,5519 E-08	-2,3048 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,3993 E-06	-4,6098 E-06	1,4867 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	3,7925 E-06	-1,2458 E-05	4,03 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0569 E-06	1,6108 E-06	2,2024 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4783 E-06	9,6878 E-07	-8,7095 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0145 E-06	7,8934 E-07	-7,9035 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,2239 E-06	1,7279 E-06	-1,2272 E-11
00255	001	0,0000	0,0000	-0,0248	2,3549 E-05	-2,872 E-05	-9,6613 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0145	3,2973 E-05	-2,6267 E-05	-1,0501 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,011 E-06	1,437 E-07	1,1726 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	1,0827 E-06	-3,6007 E-06	-2,8128 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	2,9388 E-06	-9,7339 E-06	-7,6347 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,24 E-06	1,1727 E-06	-5,3668 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,4023 E-06	-1,05 E-07	2,4723 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0787 E-06	1,669 E-07	1,5379 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,1662 E-06	6,0146 E-07	1,9463 E-11
00256	001	0,0000	0,0000	-0,0257	2,0419 E-05	-8,7269 E-06	-1,078 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0155	3,2155 E-05	-1,3108 E-05	-1,758 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,9644 E-06	3,4883 E-07	-8,4102 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	7,3808 E-07	-1,7516 E-06	-1,6856 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	2,0097 E-06	-4,7418 E-06	-3,4036 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3709 E-06	4,1432 E-07	1,3486 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2787 E-06	-1,3302 E-06	-9,3384 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,1069 E-06	-5,923 E-07	-3,9995 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,0401 E-06	-7,8838 E-07	4,4399 E-11
00257	001	0,0000	0,0000	-0,0257	1,5692 E-05	6,9354 E-06	2,3807 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0159	2,684 E-05	-5,0691 E-06	3,8791 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,9366 E-06	7,2367 E-07	1,8404 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	3,5456 E-07	-3,2331 E-07	6,3304 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	9,7539 E-07	-8,8723 E-07	1,4612 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,1622 E-06	-2,5932 E-07	-2,9152 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1021 E-06	-2,133 E-06	2,0294 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,9581 E-06	-1,159 E-06	7,5018 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-7,0534 E-07	-1,7467 E-06	-9,9494 E-11
00258	001	0,0000	0,0000	-0,0252	1,2391 E-05	1,1908 E-05	-4,4933 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0161	2,1558 E-05	-1,4386 E-06	-6,4519 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,833 E-06	1,0777 E-06	-3,1798 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,6034 E-07	-6,569 E-08	3,1269 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	4,5188 E-07	-1,9375 E-07	9,425 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,9732 E-06	-5,3826 E-07	7,4618 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-9,6632 E-07	-2,5128 E-06	-5,5312 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8591 E-06	-1,4305 E-06	4,96 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-4,0505 E-07	-2,1272 E-06	1,7324 E-11
00259	001	0,0000	0,0000	-0,0250	7,1474 E-06	1,7743 E-05	4,7181 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0168	1,6132 E-05	5,9651 E-06	6,9029 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,421 E-06	1,404 E-06	3,655 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,2821 E-07	2,9983 E-07	-7,6048 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-3,2562 E-07	7,9141 E-07	-2,1598 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6324 E-06	-8,3017 E-07	-8,4224 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-7,825 E-07	-2,7191 E-06	6,1945 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,5805 E-06	-1,6201 E-06	-4,7237 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2905 E-07	-2,4556 E-06	-1,807 E-11
00260	001	0,0000	0,0000	-0,0252	1,1224 E-07	1,998 E-05	-1,3057 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0175	9,7166 E-06	9,1083 E-06	-5,589 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	7,9131 E-07	1,4176 E-06	-5,2822 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-5,3467 E-07	3,7815 E-07	9,15 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-1,426 E-06	1,0006 E-06	2,4876 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0565 E-06	-1,0781 E-06	1,3514 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-3,9049 E-07	-2,861 E-06	-1,1018 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,11 E-06	-1,8045 E-06	2,0626 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,6835 E-07	-2,656 E-06	9,0724 E-13
00261	001	0,0000	0,0000	-0,0249	-1,0325 E-05	2,2516 E-05	-7,108 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0178	-9,79 E-08	1,1399 E-05	-9,9678 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,5528 E-07	1,6297 E-06	1,6777 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,3924 E-06	5,0851 E-07	-8,5067 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-3,7503 E-06	1,3519 E-06	-2,2988 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,9862 E-07	-1,2302 E-06	-1,9701 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,7667 E-08	-2,957 E-06	2,1964 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-5,3352 E-07	-1,998 E-06	-1,0048 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	9,4256 E-07	-2,6664 E-06	2,2201 E-11
00262	001	0,0000	0,0000	-0,0240	-2,8128 E-05	2,4209 E-05	-2,3501 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0173	-1,7601 E-05	1,216 E-05	-3,2907 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-5,9622 E-08	1,7552 E-06	9,6491 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-3,535 E-06	6,5733 E-07	-2,9747 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-9,5595 E-06	1,7541 E-06	-8,0412 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	6,2904 E-07	-1,298 E-06	-8,8457 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	3,1307 E-07	-2,9574 E-06	9,1998 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,8501 E-07	-2,1165 E-06	-3,7253 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,3195 E-06	-2,6028 E-06	7,1619 E-12
00263	001	0,0000	0,0000	-0,0224	-3,3308 E-05	2,514 E-05	1,5684 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0163	-2,1624 E-05	1,0575 E-05	2,2119 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,4547 E-07	1,8314 E-06	-6,1591 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,0187 E-06	9,0185 E-07	1,9725 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-1,0878 E-05	2,4176 E-06	5,3318 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,1272 E-06	-1,2323 E-06	5,4791 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,3823 E-07	-2,7871 E-06	-6,0718 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	7,8144 E-07	-2,1419 E-06	2,6365 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,3668 E-06	-2,3605 E-06	-4,5489 E-12
00264	001	0,0000	0,0000	-0,0208	-2,863 E-05	2,5034 E-05	-8,1168 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0153	-1,6116 E-05	6,6459 E-06	-1,2138 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,7809 E-07	2,3079 E-06	2,4399 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,2135 E-06	1,058 E-06	-9,6586 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-8,7076 E-06	2,8437 E-06	-2,6109 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,1508 E-06	-8,5714 E-07	-4,1067 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	7,2432 E-07	-2,5173 E-06	3,3916 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,1689 E-06	-1,9484 E-06	-1,2477 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,2277 E-06	-2,0994 E-06	3,2439 E-12
00265	001	0,0000	0,0000	-0,0198	-1,3393 E-05	2,6932 E-05	-5,4839 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	-2,5959 E-06	5,4751 E-06	-9,5899 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-3,9836 E-07	2,4847 E-06	5,0161 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,333 E-06	1,4191 E-06	-5,4926 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-3,6292 E-06	3,8234 E-06	-1,4848 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	5,8677 E-07	-6,216 E-07	-4,856 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,6866 E-07	-2,4836 E-06	2,7809 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,1027 E-06	-1,9589 E-06	2,041 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0000	7,0907 E-07	-2,0851 E-06	3,6186 E-13
00266	001	0,0000	0,0000	-0,0196	6,5551 E-06	2,717 E-05	-1,1997 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0150	9,3442 E-06	4,1983 E-06	-3,0064 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,5448 E-07	2,3276 E-06	-2,3262 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,1238 E-06	1,643 E-06	-6,1266 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	3,008 E-06	4,432 E-06	-1,6529 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,7578 E-07	-3,5762 E-07	-1,8185 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,7779 E-07	-2,4587 E-06	9,0507 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	7,2757 E-07	-1,9529 E-06	1,3756 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,1218 E-07	-2,0875 E-06	1,2715 E-10
00267	001	0,0000	0,0000	-0,0204	2,4857 E-05	2,9751 E-05	-1,6244 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0155	1,1795 E-05	6,7516 E-06	-4,0724 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,2941 E-07	2,5373 E-06	-3,1398 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,4519 E-06	1,8648 E-06	-8,2777 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	9,2975 E-06	5,0341 E-06	-2,2331 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,1382 E-06	-2,8711 E-07	-2,4629 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-8,0999 E-08	-2,5717 E-06	1,228 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0000	2,3859 E-07	-2,0601 E-06	1,8641 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-2,3274 E-07	-2,2912 E-06	1,7173 E-10
00268	001	0,0000	0,0000	-0,0219	3,7118 E-05	3,4337 E-05	4,0072 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0163	1,897 E-05	1,2642 E-05	1,0079 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,1418 E-07	2,2464 E-06	7,6304 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	5,0948 E-06	2,3479 E-06	2,012 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	1,3737 E-05	6,341 E-06	5,4269 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,8261 E-06	-3,8515 E-07	6,09 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,512 E-07	-2,884 E-06	-3,0687 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,1018 E-07	-2,331 E-06	-4,6273 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-4,3929 E-07	-2,7204 E-06	-4,1795 E-11
00269	001	0,0000	0,0000	-0,0239	4,2735 E-05	3,8488 E-05	-1,2054 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0174	2,6154 E-05	2,0489 E-05	-3,5004 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-5,2996 E-09	2,5351 E-06	-3,3553 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	5,7318 E-06	2,4713 E-06	-3,0033 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	1,546 E-05	6,6766 E-06	-8,0439 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,1722 E-06	-4,1751 E-07	-2,4016 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,5256 E-07	-3,2771 E-06	1,3073 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,4496 E-07	-2,7504 E-06	1,668 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-3,6867 E-07	-3,073 E-06	1,5546 E-12
00270	001	0,0000	0,0000	-0,0258	3,0357 E-05	4,2724 E-05	-1,3112 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0186	2,0144 E-05	2,726 E-05	-4,6687 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,7231 E-08	2,4152 E-06	-6,5631 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	4,106 E-06	2,8082 E-06	1,8917 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	1,1075 E-05	7,588 E-06	5,2359 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,5866 E-06	-5,4491 E-07	-3,7899 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-8,4458 E-08	-3,6018 E-06	2,0659 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,5041 E-07	-3,111 E-06	2,274 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,1811 E-08	-3,3796 E-06	2,6335 E-11
00271	001	0,0000	0,0000	-0,0267	5,3796 E-06	4,4596 E-05	1,657 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0193	5,43 E-06	3,0691 E-05	-1,6584 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	5,9414 E-08	2,1861 E-06	-2,1174 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	5,4306 E-07	3,0012 E-06	4,1094 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0042	1,4631 E-06	8,1099 E-06	1,1117 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-4,4137 E-07	-4,5019 E-07	-6,0727 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,1105 E-07	-3,8758 E-06	2,7887 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-3,368 E-07	-3,4518 E-06	9,667 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,1941 E-07	-3,5358 E-06	6,5416 E-11
00272	001	0,0000	0,0000	-0,0264	-1,6772 E-05	4,3763 E-05	1,9368 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0191	-8,0705 E-06	2,824 E-05	7,2469 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,7561 E-07	2,4336 E-06	1,1968 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-2,519 E-06	2,9432 E-06	-4,7665 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-6,7982 E-06	7,9532 E-06	-1,3071 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	6,9309 E-07	-2,9919 E-07	6,1835 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,0594 E-08	-3,7924 E-06	-3,3118 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-5,4428 E-08	-3,4404 E-06	-3,4873 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,5097 E-07	-3,3806 E-06	-4,5301 E-12
00273	001	0,0000	0,0000	-0,0254	-2,059 E-05	4,354 E-05	-6,0583 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0186	-8,7517 E-06	2,5618 E-05	-1,8696 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,9814 E-07	2,3427 E-06	1,6948 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,989 E-06	3,1295 E-06	-6,7201 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-8,0667 E-06	8,4555 E-06	-1,7549 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	9,351 E-07	-2,7994 E-07	-1,1501 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,1223 E-07	-3,6332 E-06	7,2745 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,6636 E-07	-3,3432 E-06	1,0187 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0000	6,5291 E-08	-3,2005 E-06	4,2028 E-12
00274	001	0,0000	0,0000	-0,0245	-1,2592 E-05	3,8752 E-05	-5,8428 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0184	-3,0201 E-06	1,9264 E-05	9,7762 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,0424 E-07	2,0397 E-06	-1,5592 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,8137 E-06	2,8506 E-06	-1,802 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	-4,8954 E-06	7,7021 E-06	-4,8922 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	5,6006 E-07	4,5764 E-08	4,8777 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,7116 E-07	-3,4355 E-06	-1,0066 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	3,6039 E-07	-3,1284 E-06	-1,8887 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-3,0503 E-08	-3,0058 E-06	2,1526 E-11
00275	001	0,0000	0,0000	-0,0242	1,4266 E-06	3,7472 E-05	3,5249 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	-3,2024 E-08	1,8306 E-05	-3,2819 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,677 E-08	1,9204 E-06	7,8868 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	2,1178 E-07	2,7841 E-06	9,2172 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	5,7065 E-07	7,5225 E-06	2,5015 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,4355 E-08	2,1441 E-07	-1,5703 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,8985 E-08	-3,4204 E-06	4,4636 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,4612 E-07	-3,0532 E-06	8,7185 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-2,6614 E-07	-3,014 E-06	-1,1147 E-11
00276	001	0,0000	0,0000	-0,0246	1,531 E-05	3,9839 E-05	3,9573 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0184	4,8005 E-06	2,0577 E-05	-5,2626 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,1441 E-07	2,3295 E-06	1,0012 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	2,1662 E-06	2,8596 E-06	1,147 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	5,8452 E-06	7,727 E-06	3,1144 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-6,5484 E-07	-4,8764 E-08	-1,7731 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,6805 E-07	-3,4203 E-06	5,9954 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-9,9082 E-08	-3,0176 E-06	1,1248 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-3,9718 E-07	-3,0977 E-06	-1,4858 E-11
00277	001	0,0000	0,0000	-0,0255	1,9582 E-05	4,1676 E-05	1,6205 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0187	8,703 E-06	2,4829 E-05	2,0515 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-4,6602 E-08	2,0935 E-06	1,1625 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	2,8201 E-06	2,953 E-06	1,7844 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	7,6106 E-06	7,9798 E-06	4,8142 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-8,5545 E-07	-2,5333 E-07	-1,8892 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3623 E-08	-3,6052 E-06	-1,5851 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2963 E-07	-3,1446 E-06	6,1636 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,047 E-07	-3,3286 E-06	-6,1013 E-12
00278	001	0,0000	0,0000	-0,0264	1,389 E-05	4,5408 E-05	-1,3764 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0192	7,2461 E-06	2,9612 E-05	-1,6743 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-3,3649 E-08	2,3573 E-06	-1,0374 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	2,1003 E-06	3,1473 E-06	-1,5649 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	5,6704 E-06	8,5044 E-06	-4,2234 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-5,6394 E-07	-4,9497 E-07	1,5777 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,4695 E-07	-3,774 E-06	9,1355 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-9,7027 E-08	-3,3722 E-06	-5,8552 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,2747 E-07	-3,4006 E-06	6,2485 E-11
00279	001	0,0000	0,0000	-0,0266	-1,2187 E-05	4,4005 E-05	-2,7529 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0192	-9,661 E-06	2,9366 E-05	-3,4647 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	5,7262 E-08	2,0539 E-06	-2,0249 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,566 E-06	3,0258 E-06	-3,0764 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	-4,2178 E-06	8,1763 E-06	-8,3032 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	6,572 E-07	-3,5084 E-07	1,4582 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,5992 E-07	-3,8566 E-06	2,4235 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-5,3714 E-08	-3,4878 E-06	-1,0245 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	4,8465 E-07	-3,346 E-06	1,3414 E-11
00280	001	0,0000	0,0000	-0,0253	-3,3715 E-05	4,0516 E-05	1,4918 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0183	-2,2089 E-05	2,4361 E-05	2,1799 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-4,0114 E-08	1,9673 E-06	9,6647 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-4,4885 E-06	2,7206 E-06	1,5272 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	-1,2096 E-05	7,3515 E-06	4,123 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,849 E-06	-4,2479 E-07	3,5926 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,569 E-07	-3,5773 E-06	-2,8708 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,4616 E-07	-3,3165 E-06	1,7405 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	4,6141 E-07	-3,0022 E-06	-9,5934 E-12
00281	001	0,0000	0,0000	-0,0234	-4,2209 E-05	3,6073 E-05	-2,2037 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0171	-2,4977 E-05	1,5995 E-05	-4,5907 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-2,2967 E-07	2,3693 E-06	-2,6217 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-5,5054 E-06	2,377 E-06	-3,533 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-1,483 E-05	6,4204 E-06	-9,5267 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	2,2659 E-06	-3,2404 E-07	3,4738 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	3,7287 E-07	-3,0703 E-06	-9,9803 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0000	4,7585 E-07	-2,8376 E-06	-3,7374 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	4,4895 E-07	-2,5214 E-06	-7,0945 E-13
00282	001	0,0000	0,0000	-0,0214	-3,5923 E-05	3,3986 E-05	-8,9894 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	-1,8962 E-05	1,0097 E-05	-2,8759 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,552 E-07	2,471 E-06	1,2848 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,7161 E-06	2,328 E-06	5,6764 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-1,2689 E-05	6,2842 E-06	1,5989 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,9838 E-06	-3,4303 E-07	-5,9324 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	4,0073 E-07	-2,7418 E-06	1,9904 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0000	5,6669 E-07	-2,4929 E-06	2,8445 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,6976 E-07	-2,225 E-06	4,7396 E-13
00283	001	0,0000	0,0000	-0,0200	-2,0243 E-05	2,964 E-05	7,3972 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0153	-1,2232 E-05	3,5436 E-06	1,9222 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,6045 E-10	2,2547 E-06	-2,3645 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,6631 E-06	2,065 E-06	2,9399 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-7,1346 E-06	5,5692 E-06	7,9018 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,2776 E-06	-2,8887 E-07	1,7327 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	2,7305 E-07	-2,4114 E-06	-6,7383 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	3,4544 E-07	-2,1327 E-06	-1,0691 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-1,6173 E-07	-1,9377 E-06	-1,4103 E-10
00284	001	0,0000	0,0000	-0,0194	-3,0729 E-06	2,8566 E-05	5,3946 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0147	-1,0594 E-05	1,3612 E-06	1,4019 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-3,3306 E-08	2,4879 E-06	-2,3262 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,7782 E-07	1,8844 E-06	2,1435 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,8541 E-07	5,0756 E-06	5,7612 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,7346 E-07	-4,9628 E-07	1,2638 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	5,2905 E-08	-2,1703 E-06	-4,9145 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3587 E-08	-1,8664 E-06	-7,7976 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-5,3665 E-07	-1,8256 E-06	-1,0287 E-10
00285	001	0,0000	0,0000	-0,0197	1,5127 E-05	2,9077 E-05	4,2791 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0144	1,6505 E-06	1,6238 E-06	1,1159 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-6,376 E-08	2,7147 E-06	-5,1736 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,0408 E-06	1,7551 E-06	1,649 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	5,5783 E-06	4,7197 E-06	4,4318 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,4719 E-07	-7,6664 E-07	1,0226 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,0625 E-07	-2,1002 E-06	-3,9459 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-4,783 E-07	-1,7719 E-06	-6,3051 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-8,756 E-07	-1,8463 E-06	-8,2851 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00286	001	0,0000	0,0000	-0,0208	2,7933 E-05	2,9119 E-05	-1,1012 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	1,3942 E-05	3,0837 E-06	-2,2619 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	3,3357 E-07	2,7279 E-06	6,5028 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	3,6388 E-06	1,571 E-06	-8,4483 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	9,8839 E-06	4,2146 E-06	-2,2738 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,303 E-07	-1,074 E-06	-1,2017 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,2714 E-07	-2,0581 E-06	5,689 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-7,4303 E-07	-1,779 E-06	9,3076 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-8,2488 E-07	-1,8385 E-06	7,4486 E-13
00287	001	0,0000	0,0000	-0,0223	2,739 E-05	2,8884 E-05	-2,5697 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0156	1,5141 E-05	4,2559 E-06	-4,146 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	4,1466 E-07	2,5475 E-06	-1,7708 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	3,6988 E-06	1,4027 E-06	-2,9431 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,001 E-05	3,7532 E-06	-7,9247 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-6,2861 E-07	-1,3505 E-06	7,1482 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,0767 E-07	-2,0597 E-06	3,474 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-8,2199 E-07	-1,842 E-06	2,9755 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,0969 E-07	-1,852 E-06	-1,1285 E-11
00288	001	0,0000	0,0000	-0,0233	1,3807 E-05	2,9528 E-05	3,8404 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0161	2,6506 E-06	6,8153 E-06	6,4564 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	2,8548 E-07	2,2214 E-06	-1,2038 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	2,0321 E-06	1,4455 E-06	4,0363 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	5,4296 E-06	3,8711 E-06	1,0868 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,011 E-08	-1,5713 E-06	3,6879 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,3647 E-07	-2,0976 E-06	-8,5422 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-6,5688 E-07	-2,0158 E-06	-1,3046 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	8,1431 E-08	-1,7922 E-06	8,1661 E-12
00289	001	0,0000	0,0000	-0,0236	-4,508 E-06	2,7263 E-05	-3,4303 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0158	-1,5053 E-05	4,7533 E-06	-5,6624 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,2003 E-07	2,4219 E-06	-2,5741 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,0592 E-07	1,1948 E-06	-3,7423 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-7,1149 E-07	3,2069 E-06	-1,0076 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	9,1143 E-07	-1,5059 E-06	2,0849 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,2801 E-07	-1,8777 E-06	6,356 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,5584 E-07	-1,9453 E-06	8,4664 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	5,8793 E-07	-1,5448 E-06	-1,0663 E-11
00290	001	0,0000	0,0000	-0,0231	-1,1777 E-05	2,5768 E-05	-2,5752 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	-2,2728 E-05	3,5021 E-06	-2,4923 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	8,8072 E-08	2,2896 E-06	-2,0021 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-6,7777 E-07	1,2174 E-06	-5,2128 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-2,0503 E-06	3,2905 E-06	-1,4041 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,6754 E-06	-1,4459 E-06	9,4173 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,3966 E-08	-1,6112 E-06	-1,6563 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,6328 E-07	-1,8228 E-06	-4,876 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	9,9077 E-07	-1,3074 E-06	-6,6757 E-12
00291	001	0,0000	0,0000	-0,0225	-1,0362 E-05	2,0456 E-05	6,3378 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-2,1695 E-05	-1,2934 E-06	1,0638 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,8777 E-07	1,8837 E-06	-4,4412 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	4,7391 E-08	9,2327 E-07	7,5 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-1,4704 E-07	2,5248 E-06	2,02 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	2,032 E-06	-1,1989 E-06	-2,2205 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	4,0342 E-07	-1,2859 E-06	-1,8625 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	7,7793 E-07	-1,538 E-06	-1,4966 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,276 E-06	-1,0042 E-06	3,3731 E-12
00292	001	0,0000	0,0000	-0,0221	-4,7376 E-06	1,7576 E-05	-9,3968 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	-1,7292 E-05	-6,0321 E-06	-1,6367 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-3,8406 E-07	2,0163 E-06	7,7175 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	1,175 E-06	6,85 E-07	-1,0399 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	2,856 E-06	1,9158 E-06	-2,8006 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,1574 E-06	-1,0651 E-06	-2,7132 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	7,6266 E-07	-1,0412 E-06	3,5331 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,0908 E-06	-1,2935 E-06	4,0115 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	1,4774 E-06	-8,2525 E-07	-3,2341 E-11
00293	001	0,0000	0,0000	-0,0220	-2,3515 E-06	1,3185 E-05	1,8653 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	-1,5275 E-05	-1,1369 E-05	3,2491 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-8,5216 E-07	1,4744 E-06	-1,5324 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,8047 E-06	4,0892 E-07	2,0639 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	4,5553 E-06	1,2014 E-06	5,5586 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0000	2,14 E-06	-9,2855 E-07	5,3968 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	9,7191 E-07	-8,9437 E-07	-7,0162 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,1739 E-06	-1,0941 E-06	-7,9694 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	1,6369 E-06	-6,8975 E-07	6,4133 E-11
00294	001	0,0000	0,0000	-0,0336	1,8065 E-06	-7,6078 E-05	-8,4372 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	4,2588 E-06	-3,6743 E-05	2,4984 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-7,084 E-08	1,5827 E-06	8,7849 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-3,0888 E-07	-6,9504 E-06	-1,2179 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	-8,3955 E-07	-1,8792 E-05	-3,2941 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0028	-9,4827 E-07	2,1125 E-05	-8,8197 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,3772 E-07	-1,2356 E-05	6,4147 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-3,8778 E-06	-3,1582 E-06	1,5384 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0025	2,4782 E-06	1,8326 E-05	-1,2862 E-10
00295	001	0,0000	0,0000	-0,0392	1,3028 E-04	-5,0915 E-05	-2,147 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	3,8732 E-05	-2,1582 E-05	5,6263 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,0976 E-06	1,2055 E-06	2,5868 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	6,3611 E-06	-4,0679 E-06	-2,8786 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	1,7154 E-05	-1,1002 E-05	-7,7931 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0026	-8,7574 E-06	2,2898 E-05	-1,0225 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,9444 E-06	-2,3284 E-05	1,3775 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-1,0429 E-05	-2,578 E-06	4,8997 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0019	-3,5129 E-06	1,9608 E-05	-2,3693 E-10
00296	001	0,0000	0,0000	-0,0311	2,0766 E-05	-2,3303 E-05	-3,5243 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0280	5,0378 E-05	-1,9787 E-05	6,8611 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	-1,2114 E-06	-1,5244 E-06	1,519 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-8,2742 E-07	-9,675 E-07	-7,9511 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-2,2377 E-06	-2,6127 E-06	-2,1466 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,0393 E-06	1,9902 E-06	3,2793 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-4,4133 E-07	-2,6486 E-06	-1,4955 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-3,7358 E-06	8,5599 E-07	-3,5642 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	3,5912 E-06	1,4395 E-07	3,6295 E-10
00297	001	0,0000	0,0000	-0,0201	3,0886 E-05	-1,6209 E-05	1,3769 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	2,9816 E-05	-1,4081 E-05	1,4479 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0058	1,5733 E-06	-1,5123 E-06	7,5042 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,7708 E-06	-9,4792 E-07	-5,0148 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	4,7839 E-06	-2,5627 E-06	-1,3769 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-9,9879 E-07	1,2328 E-06	-4,7364 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,4883 E-06	-2,0466 E-07	1,0714 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8383 E-06	7,4112 E-07	-4,5262 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-8,8865 E-07	1,2224 E-06	-8,6627 E-12
00298	001	0,0000	0,0000	-0,0259	1,554 E-05	1,1046 E-05	-2,7374 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	2,6052 E-05	-6,7559 E-07	-4,1415 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9318 E-06	8,9468 E-07	-2,0482 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	3,5867 E-07	-8,8824 E-08	1,4999 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	9,8681 E-07	-2,5557 E-07	4,5469 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,1637 E-06	-5,4593 E-07	4,3383 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1218 E-06	-2,3822 E-06	-3,0663 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,956 E-06	-1,37 E-06	5,724 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-7,017 E-07	-2,0955 E-06	9,9273 E-12
00299	001	0,0000	0,0000	-0,0261	2,3723 E-05	-1,1927 E-05	-5,9379 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0161	3,4894 E-05	-1,4433 E-05	-1,0847 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9729 E-06	3,7561 E-07	-8,9066 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,0325 E-06	-2,0744 E-06	6,1165 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	2,8043 E-06	-5,6134 E-06	1,669 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4442 E-06	6,4652 E-07	2,2026 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,4944 E-06	-1,1235 E-06	-1,2491 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2057 E-06	-4,2011 E-07	-3,7122 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,2949 E-06	-5,7572 E-07	-9,9167 E-12
00300	001	0,0000	0,0000	-0,0237	2,7073 E-05	-4,2851 E-05	5,4738 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	3,3389 E-05	-3,9646 E-05	7,643 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9685 E-06	-3,1406 E-08	-4,3226 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,4997 E-06	-4,6879 E-06	6,9147 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	4,0633 E-06	-1,267 E-05	1,8734 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0798 E-06	1,8476 E-06	9,2012 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5862 E-06	1,0607 E-06	-3,3347 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0733 E-06	9,2088 E-07	-3,6389 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,3224 E-06	1,9005 E-06	-6,0337 E-11
00301	001	0,0000	0,0000	-0,0200	2,3727 E-05	-4,3794 E-05	1,5568 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	2,5162 E-05	-3,8494 E-05	2,1215 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0583 E-06	-1,408 E-07	-3,1453 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,3279 E-06	-4,5625 E-06	2,2449 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	3,5968 E-06	-1,2328 E-05	6,0847 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,5686 E-06	1,2937 E-06	3,2709 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2988 E-06	1,885 E-06	-1,2776 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7032 E-06	1,1397 E-06	-1,1915 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-9,2539 E-07	2,225 E-06	-1,87 E-12
00302	001	0,0000	0,0000	-0,0171	2,0747 E-05	-2,4073 E-05	4,5244 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	1,9214 E-05	-1,8663 E-05	6,809 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0409 E-06	-1,7314 E-07	4,1166 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1429 E-06	-2,685 E-06	4,3662 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	3,0961 E-06	-7,2516 E-06	1,1827 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,4427 E-06	-2,0354 E-07	5,3534 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,0199 E-06	1,3226 E-06	-1,3059 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,466 E-06	3,1555 E-07	-2,2111 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-6,7687 E-07	8,9498 E-07	-4,9378 E-14
00303	001	0,0000	0,0000	-0,0163	2,2127 E-05	2,8852 E-06	5,3208 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	1,8559 E-05	6,8584 E-06	1,1595 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0625 E-06	-1,1177 E-07	-3,3597 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,2728 E-06	-2,8145 E-07	3,1845 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	3,448 E-06	-7,5396 E-07	8,7293 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,7888 E-06	-1,8635 E-06	1,4139 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-9,7813 E-07	3,7919 E-09	-1,1981 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,5672 E-06	-9,7661 E-07	-9,9316 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-7,3852 E-07	-1,1102 E-06	-1,4153 E-13
00304	001	0,0000	0,0000	-0,0175	2,8233 E-05	2,658 E-05	1,0824 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0090	2,3072 E-05	2,7413 E-05	2,3752 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,1064 E-06	-6,7446 E-08	-7,4952 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,7473 E-06	1,8789 E-06	6,4232 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	4,7325 E-06	5,0854 E-06	1,7614 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5181 E-06	-2,8217 E-06	2,9232 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2744 E-06	-1,5136 E-06	-2,4667 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0515 E-06	-2,0614 E-06	-1,9649 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,1457 E-06	-2,8186 E-06	-2,9215 E-12
00305	001	0,0000	0,0000	-0,0202	3,7321 E-05	3,7697 E-05	-3,2718 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	3,0988 E-05	3,2891 E-05	-7,1797 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0466 E-06	-6,8947 E-08	2,2662 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,4776 E-06	3,2203 E-06	-1,9413 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	6,7091 E-06	8,7082 E-06	-5,3236 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,277 E-06	-2,1011 E-06	-8,8364 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,9698 E-06	-2,5874 E-06	7,4552 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,7647 E-06	-2,1374 E-06	5,9382 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,8335 E-06	-3,1307 E-06	8,8312 E-11
00306	001	0,0000	0,0000	-0,0232	4,5514 E-05	3,1901 E-05	-3,7069 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	3,6595 E-05	1,7487 E-05	-8,1368 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0528 E-06	2,7295 E-08	2,5675 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,2489 E-06	3,428 E-06	-2,1978 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	8,7952 E-06	9,2636 E-06	-6,0271 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-3,5219 E-06	-1,5977 E-07	-1,0012 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,6692 E-06	-1,9542 E-06	8,43 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,2385 E-06	-8,5405 E-07	6,7323 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,2147 E-06	-1,215 E-06	1,0008 E-10
00307	001	0,0000	0,0000	-0,0255	5,2635 E-05	2,4154 E-05	-1,8893 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	3,8689 E-05	5,4394 E-06	-4,0738 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,1103 E-06	1,7788 E-09	1,3133 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,0844 E-06	3,0477 E-06	-1,1771 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	1,1053 E-05	8,2325 E-06	-3,2265 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-3,3858 E-06	6,8997 E-07	-5,0953 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,0285 E-06	-8,6719 E-07	4,8705 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,3371 E-06	1,0937 E-07	3,2825 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-2,2445 E-06	-9,3344 E-08	5,0095 E-12
00308	001	0,0000	0,0000	-0,0266	5,7647 E-05	6,906 E-07	-1,5497 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	3,9207 E-05	-7,898 E-06	-4,9644 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0547 E-06	-8,6333 E-08	1,2649 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	4,7424 E-06	5,8987 E-07	-3,1796 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	1,283 E-05	1,5917 E-06	-8,6579 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,0501 E-06	1,6737 E-06	-3,8993 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,2735 E-06	-1,6534 E-07	2,6323 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,2523 E-06	8,0689 E-07	-3,0807 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-2,2516 E-06	9,008 E-07	5,5877 E-12
00309	001	0,0000	0,0000	-0,0252	5,3306 E-05	-3,2023 E-05	-1,6674 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	3,5355 E-05	-2,215 E-05	-5,3739 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0613 E-06	-3,0299 E-09	1,3626 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	4,3661 E-06	-3,1106 E-06	-3,4197 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,1812 E-05	-8,4063 E-06	-9,3117 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4807 E-06	1,6282 E-06	-4,2028 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,1912 E-06	1,5101 E-06	2,8331 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,9274 E-06	1,3504 E-06	-3,3068 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,9274 E-06	1,9657 E-06	6,0753 E-12
00310	001	0,0000	0,0000	-0,0224	4,3473 E-05	-3,1744 E-05	3,2645 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	2,9867 E-05	-1,5475 E-05	1,5452 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,121 E-06	4,2145 E-08	3,6818 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,3157 E-06	-3,5577 E-06	2,5925 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	8,9732 E-06	-9,612 E-06	6,8663 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,1286 E-06	3,9078 E-07	-1,5169 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,739 E-06	1,6224 E-06	6,1876 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5574 E-06	7,7076 E-07	9,8414 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,478 E-06	1,103 E-06	5,8709 E-13
00311	001	0,0000	0,0000	-0,0205	3,8304 E-05	-1,5747 E-05	-1,7046 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	2,8794 E-05	-2,6975 E-06	-6,4103 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0825 E-06	5,8938 E-08	2,1172 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,6386 E-06	-2,1461 E-06	-2,7328 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	7,1438 E-06	-5,796 E-06	-7,4054 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,2277 E-06	-1,8389 E-07	5,6348 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4783 E-06	4,7903 E-07	7,133 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,4839 E-06	2,4079 E-08	-4,0072 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,4689 E-06	-1,1289 E-07	-6,9255 E-12
00312	001	0,0000	0,0000	-0,0196	3,6859 E-05	-7,8544 E-06	-4,3127 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	2,9591 E-05	-1,6673 E-06	-1,6219 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0734 E-06	1,0314 E-07	5,3439 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,3557 E-06	-9,5706 E-07	-6,9131 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	6,3792 E-06	-2,5864 E-06	-1,8733 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1175 E-06	8,2255 E-07	1,4722 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,6259 E-06	-3,2962 E-07	1,8023 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,4971 E-06	2,2872 E-07	-1,0139 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,5933 E-06	1,916 E-07	-1,7536 E-11
00313	001	0,0000	0,0000	-0,0190	3,3642 E-05	-6,2628 E-06	-2,2182 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	2,7514 E-05	-4,166 E-06	-8,3403 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	2,0746 E-06	1,7894 E-07	2,7486 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,0478 E-06	-3,5762 E-07	-3,5558 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	5,5448 E-06	-9,7374 E-07	-9,6355 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6637 E-06	9,1549 E-07	7,5679 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5882 E-06	5,2126 E-07	9,2712 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2831 E-06	7,5369 E-07	-5,2154 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3288 E-06	1,0386 E-06	-9,0204 E-12
00314	001	0,0000	0,0000	-0,0189	3,0174 E-05	5,2112 E-06	1,1988 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0106	2,5313 E-05	6,4634 E-06	-1,6023 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9788 E-06	1,674 E-07	-1,8885 E-15

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,7706 E-06	7,0249 E-07	2,2377 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	4,7918 E-06	1,8876 E-06	6,0716 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3957 E-06	1,6912 E-07	1,6431 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1834 E-06	3,9719 E-07	-9,9508 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0075 E-06	4,9313 E-07	4,9409 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-9,5549 E-07	3,9505 E-07	8,9108 E-13
	00315	0,0000	0,0000	-0,0198	3,1722 E-05	1,5763 E-05	-1,2622 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	2,8282 E-05	1,7491 E-05	-1,37 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,927 E-06	5,155 E-08	-7,1604 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,8657 E-06	1,5281 E-06	4,8176 E-13
	005	0,0000	0,0000	0,0010	5,0446 E-06	4,1195 E-06	1,3225 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4058 E-06	-2,6854 E-07	4,4851 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0697 E-06	-5,963 E-07	-1,0166 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,9554 E-06	1,6062 E-08	4,2973 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0029 E-06	-5,0455 E-07	8,2228 E-12
	00316	0,0000	0,0000	-0,0210	3,5356 E-05	8,8037 E-06	-1,1744 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	3,329 E-05	1,0903 E-05	-1,2355 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,8724 E-06	-3,4593 E-07	-6,4035 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,1225 E-06	9,3948 E-07	4,2796 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	5,7353 E-06	2,5328 E-06	1,175 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,415 E-06	3,0841 E-07	4,0414 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3627 E-06	-1,1752 E-06	-9,1419 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0195 E-06	9,5094 E-08	3,8621 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,2217 E-06	-2,0094 E-07	7,3917 E-11
	00317	0,0000	0,0000	-0,0208	3,4346 E-05	-1,1708 E-05	-1,3202 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	3,3057 E-05	-9,9761 E-06	-1,3884 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,7443 E-06	-1,1138 E-06	-7,1956 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,0312 E-06	-6,5026 E-07	4,8086 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	5,4875 E-06	-1,759 E-06	1,3203 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1959 E-06	1,0886 E-06	4,5416 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5608 E-06	-3,7614 E-07	-1,0273 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,9557 E-06	6,1554 E-07	4,34 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,1208 E-06	1,029 E-06	8,3064 E-11
	00318	0,0000	0,0000	-0,0260	3,9673 E-06	2,0967 E-05	6,3383 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0178	1,4261 E-05	1,0255 E-05	9,0289 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	9,2669 E-07	1,416 E-06	2,3259 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,1196 E-07	4,8429 E-07	3,4093 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-8,2519 E-07	1,2884 E-06	9,1469 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,397 E-06	-1,1822 E-06	-3,9188 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-5,8611 E-07	-2,8765 E-06	2,9648 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3793 E-06	-1,8478 E-06	-3,3437 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3625 E-07	-2,7545 E-06	-2,6344 E-11
	00319	0,0000	0,0000	-0,0275	1,5226 E-05	1,2666 E-05	8,028 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0186	2,7307 E-05	5,1837 E-06	1,4051 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,9468 E-07	5,9032 E-07	9,7657 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	4,3483 E-07	9,0516 E-08	-4,9563 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	1,188 E-06	2,2919 E-07	-1,3559 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-2,4028 E-06	-5,4614 E-07	-2,2001 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,1544 E-06	-2,3803 E-06	1,2963 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,0775 E-06	-1,3602 E-06	3,1731 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-6,8773 E-07	-2,2796 E-06	-4,8158 E-12
	00320	0,0000	0,0000	-0,0272	2,9108 E-05	-2,8027 E-05	-2,069 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0178	3,7855 E-05	-3,1615 E-05	-2,9493 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0442 E-06	1,0213 E-07	-5,7765 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,7847 E-06	-3,2904 E-06	-2,2925 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	4,8328 E-06	-8,8987 E-06	-6,2083 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,3995 E-06	1,8762 E-06	-2,7229 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,9544 E-06	-1,751 E-08	8,8049 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4255 E-06	4,8039 E-07	1,1948 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,6143 E-06	8,6746 E-07	2,1029 E-09
	00321	0,0000	0,0000	-0,0234	1,8163 E-05	-5,2806 E-05	6,7925 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	2,0889 E-05	-5,2052 E-05	9,6869 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,032 E-06	-7,3385 E-08	2,0641 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	9,9901 E-07	-5,3427 E-06	7,5017 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	2,7077 E-06	-1,4439 E-05	2,0316 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,135 E-06	2,2933 E-06	8,8821 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3705 E-06	2,1166 E-06	-2,8618 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,722 E-06	1,6632 E-06	-3,9087 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-5,7393 E-07	2,8503 E-06	-6,8903 E-11
	00322	0,0000	0,0000	-0,0195	1,0846 E-05	-3,8453 E-05	-2,1279 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	1,1273 E-05	-3,5084 E-05	-3,0316 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0715 E-06	-1,2621 E-07	-5,4191 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	4,6405 E-07	-3,9432 E-06	-2,3654 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	1,2602 E-06	-1,0654 E-05	-6,4059 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-8,0862 E-07	7,1902 E-07	-2,8181 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-7,3726 E-07	2,027 E-06	9,1458 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1054 E-06	1,0873 E-06	1,2331 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4407 E-07	1,9129 E-06	2,1667 E-12
	00323	0,0000	0,0000	-0,0175	9,9154 E-06	-9,6427 E-06	4,535 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	8,7234 E-06	-6,3262 E-06	5,3471 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0825 E-06	-1,1481 E-07	2,445 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	4,5968 E-07	-1,3743 E-06	5,801 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	1,2482 E-06	-3,7078 E-06	1,5681 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-8,8517 E-07	-1,341 E-06	4,0445 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-5,3111 E-07	7,7599 E-07	-2,2542 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00324	008	0,0000	0,0000	0,0002	-9,2884 E-07	-3,6887 E-07	-3,2093 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-7,4378 E-08	-1,1632 E-07	-2,196 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0180	1,3051 E-05	2,0927 E-05	6,2881 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	1,0379 E-05	2,2316 E-05	1,3811 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,092 E-06	-8,2397 E-08	-4,3717 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	7,5109 E-07	1,2811 E-06	3,7227 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	2,0372 E-06	3,4717 E-06	1,0209 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3948 E-06	-3,1912 E-06	1,7006 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-5,5091 E-07	-9,6264 E-07	-1,4298 E-13
00325	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,1495 E-06	-2,0227 E-06	-1,1346 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6208 E-07	-2,3675 E-06	-1,7 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0207	2,2329 E-05	4,3535 E-05	-2,8864 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	1,8128 E-05	4,1147 E-05	-6,3339 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0801 E-06	-5,479 E-08	1,9993 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,4713 E-06	3,3864 E-06	-1,7127 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	3,9878 E-06	9,162 E-06	-4,6968 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,7318 E-06	-3,6148 E-06	-7,7956 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-8,4249 E-07	-2,7903 E-06	6,5781 E-12
00326	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,9806 E-06	-3,0305 E-06	5,2385 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-6,2198 E-07	-3,9403 E-06	7,7909 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0245	3,5508 E-05	4,3093 E-05	1,2018 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0152	3,2297 E-05	3,2166 E-05	2,6372 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0694 E-06	-6,1327 E-11	-8,3244 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,402 E-06	4,0555 E-06	7,1311 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	6,5072 E-06	1,0964 E-05	1,9556 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-3,5969 E-06	-1,2438 E-06	3,2458 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,2808 E-06	-3,285 E-06	-2,7388 E-10
00327	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,108 E-06	-2,0604 E-06	-2,1811 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-1,9706 E-06	-2,6847 E-06	-3,2438 E-09
	001	0,0000	0,0000	-0,0275	3,6149 E-05	3,3371 E-05	-1,4471 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0168	2,9663 E-05	1,0281 E-05	-3,0717 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0783 E-06	3,2768 E-08	1,0092 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	2,7193 E-06	4,0516 E-06	-9,3957 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	7,3643 E-06	1,0945 E-05	-2,5744 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-2,75 E-06	5,2083 E-07	-3,8982 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-2,796 E-06	-1,32 E-06	4,1135 E-12
00328	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,0167 E-06	-1,9944 E-07	2,4155 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-1,3194 E-06	-3,2342 E-07	3,7764 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0301	4,7794 E-05	2,4699 E-05	8,4351 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0173	3,1987 E-05	3,0958 E-06	2,6405 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,092 E-06	-2,2497 E-08	-6,8872 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	4,141 E-06	3,2101 E-06	1,7354 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	1,1204 E-05	8,6706 E-06	4,7253 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-3,0985 E-06	1,118 E-06	2,1212 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-2,4144 E-06	-8,0655 E-07	-1,4373 E-11
00329	008	0,0000	0,0000	0,0008	-2,9704 E-06	3,7309 E-07	1,6894 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-1,4447 E-06	3,3785 E-08	-2,9626 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0303	5,6219 E-05	-2,655 E-05	5,5005 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0167	3,5208 E-05	-2,3073 E-05	1,774 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0798 E-06	-3,2322 E-08	-4,4883 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	5,0782 E-06	-2,2679 E-06	1,1276 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	1,3736 E-05	-6,1311 E-06	3,0704 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,3365 E-06	2,6281 E-06	1,384 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-3,3825 E-06	9,1701 E-07	-9,333 E-10
00330	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,9527 E-06	1,6556 E-06	1,0911 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-1,871 E-06	2,1151 E-06	-1,9977 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0268	3,4249 E-05	-4,7158 E-05	-1,5099 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	2,136 E-05	-2,7421 E-05	-4,8119 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0891 E-06	3,4227 E-08	1,3063 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	2,9198 E-06	-4,9185 E-06	-3,1433 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	7,902 E-06	-1,3291 E-05	-8,5612 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,2599 E-06	1,3271 E-06	-4,0727 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-2,5188 E-06	2,4305 E-06	2,6991 E-11
00331	008	0,0000	0,0000	0,0006	-2,0898 E-06	1,5895 E-06	-2,9556 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-6,6006 E-07	2,2409 E-06	6,3093 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0236	2,4087 E-05	-2,7352 E-05	-2,8981 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0128	1,676 E-05	-8,5077 E-06	-1,0925 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,105 E-06	7,5825 E-08	3,2576 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,7816 E-06	-3,4505 E-06	-4,624 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	4,8259 E-06	-9,3207 E-06	-1,2529 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5582 E-06	-3,1999 E-07	2,218 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6602 E-06	1,3333 E-06	1,1495 E-11
00332	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,8047 E-06	3,2351 E-07	-6,831 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-3,1285 E-07	3,2807 E-07	-1,2155 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0223	2,8685 E-05	-7,4323 E-06	5,8512 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0128	2,3749 E-05	3,9494 E-06	2,2005 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1592 E-06	1,3216 E-07	-7,2494 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,8668 E-06	-1,435 E-06	9,3793 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	5,0585 E-06	-3,8742 E-06	2,5416 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,2364 E-06	-2,4915 E-07	-2,0011 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,0175 E-06	-2,6797 E-07	-2,4451 E-10
00333	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,284 E-06	-3,1748 E-07	1,3756 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	2,5327 E-05	-8,5286 E-06	3,0039 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,074 E-06	1,0448 E-07	-9,8972 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,9195 E-06	-1,0947 E-06	1,2804 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	5,2015 E-06	-2,9648 E-06	3,4696 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,7626 E-06	1,4795 E-06	-2,7273 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,7134 E-06	4,2594 E-07	-3,338 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,3821 E-06	9,0959 E-07	1,8778 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,2726 E-06	1,2069 E-06	3,2478 E-10
00334	001	0,0000	0,0000	-0,0207	1,9834 E-05	-5,4585 E-06	-4,0791 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	1,5391 E-05	-3,1885 E-06	-1,517 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0181 E-06	1,6689 E-07	5,0657 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,2275 E-06	-1,9087 E-07	-6,5476 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	3,3266 E-06	-5,2952 E-07	-1,7743 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,3881 E-07	8,3337 E-07	1,3356 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,0123 E-06	1,1424 E-06	1,7185 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6737 E-06	1,0216 E-06	-9,6491 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,0073 E-07	1,2533 E-06	-1,6699 E-11
00335	001	0,0000	0,0000	-0,0210	1,7856 E-05	1,3871 E-05	7,6852 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	1,4796 E-05	1,6421 E-05	-7,1699 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0069 E-06	1,1746 E-07	-5,8728 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	9,9469 E-07	1,3448 E-06	5,0902 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	2,692 E-06	3,6194 E-06	1,389 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-9,4204 E-07	-2,7928 E-07	2,479 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2731 E-06	9,2254 E-08	-6,3524 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4793 E-06	2,0051 E-07	2,7717 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,2128 E-07	-2,3325 E-07	5,2396 E-12
00336	001	0,0000	0,0000	-0,0227	2,6844 E-05	2,1616 E-05	1,8015 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	2,5114 E-05	2,4934 E-05	1,8996 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,6596 E-07	-1,5369 E-07	9,8524 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,6293 E-06	1,9448 E-06	-6,588 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	4,403 E-06	5,2442 E-06	-1,8088 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4761 E-06	-3,1119 E-07	-6,2144 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,4164 E-06	-1,4164 E-06	1,406 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,8768 E-06	-2,4175 E-07	-5,9399 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-6,9616 E-07	-9,958 E-07	-1,1368 E-10
00337	001	0,0000	0,0000	-0,0236	3,3621 E-05	-5,2253 E-06	4,3875 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0155	3,345 E-05	-3,1521 E-06	4,6141 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,3986 E-07	-7,0427 E-07	2,3913 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,142 E-06	-2,067 E-07	-1,598 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	5,7863 E-06	-5,6252 E-07	-4,3877 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,3331 E-06	1,0495 E-06	-1,5093 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,4701 E-06	-8,5422 E-07	3,4141 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0395 E-06	4,9932 E-07	-1,4423 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,1293 E-06	7,2887 E-07	-2,7605 E-09
00338	001	0,0000	0,0000	-0,0222	2,2556 E-05	-2,1731 E-05	-2,1012 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	2,2007 E-05	-1,9658 E-05	-2,2097 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	8,6059 E-07	-1,6306 E-06	-1,1452 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,226 E-06	-1,3774 E-06	7,6531 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	3,3123 E-06	-3,7228 E-06	2,1013 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-6,9162 E-07	1,5056 E-06	7,2282 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,1684 E-06	2,3691 E-08	-1,635 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6496 E-06	9,5991 E-07	6,9073 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-3,2031 E-07	1,5727 E-06	1,322 E-10
00339	001	0,0000	0,0000	-0,0267	-1,5623 E-05	2,5886 E-05	-1,2036 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	-7,3145 E-06	1,6388 E-05	-1,7155 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,4999 E-07	1,1791 E-06	-5,0602 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,1311 E-06	7,9814 E-07	-1,3218 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	-5,753 E-06	2,1344 E-06	-3,5771 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-5,7541 E-08	-1,8386 E-06	-1,1846 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,5422 E-07	-3,1184 E-06	4,3179 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-5,7175 E-07	-2,337 E-06	4,6004 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,4386 E-06	-3,091 E-06	9,9268 E-11
00340	001	0,0000	0,0000	-0,0287	-8,5866 E-06	1,239 E-05	3,7608 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0202	-3,137 E-06	4,1435 E-06	5,3602 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,2506 E-07	1,0596 E-07	1,0305 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,5505 E-06	2,8419 E-07	4,1697 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-4,1841 E-06	7,5598 E-07	1,1292 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-4,8061 E-07	5,5915 E-08	4,9557 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,0658 E-07	-2,4292 E-06	-1,6037 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,281 E-06	-1,4818 E-06	-2,1731 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,5581 E-06	-1,7349 E-06	-3,8237 E-09
00341	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-5,9436 E-06	-5,9039 E-05	-6,0639 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	-3,5325 E-06	-6,4055 E-05	-8,6439 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	3,5026 E-07	1,7789 E-07	-1,6998 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,1303 E-06	-5,844 E-06	-6,7178 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-3,0493 E-06	-1,5798 E-05	-1,8193 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6996 E-07	3,5084 E-06	-7,9781 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-1,9887 E-07	2,1664 E-06	2,5794 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0191 E-06	2,2602 E-06	3,5011 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,3227 E-06	3,1388 E-06	6,1626 E-10
00342	001	0,0000	0,0000	-0,0217	-5,3195 E-06	-5,2124 E-05	1,2471 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	-4,0496 E-06	-5,088 E-05	1,7776 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	4,0551 E-07	-9,9441 E-08	3,4518 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-8,5924 E-07	-5,0858 E-06	1,3823 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-2,3182 E-06	-1,3744 E-05	3,7434 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7113 E-08	1,7613 E-06	1,6423 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0004	2,5779 E-08	2,6808 E-06	-5,3125 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-4,6934 E-07	2,0056 E-06	-7,2043 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	8,9489 E-07	2,6782 E-06	-1,2678 E-11
00343	001	0,0000	0,0000	-0,0185	-2,4269 E-06	-2,464 E-05	-2,1837 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	-2,1579 E-06	-2,2047 E-05	-3,0801 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,016 E-07	-1,3027 E-07	-6,5661 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-4,443 E-07	-2,6061 E-06	-2,4406 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,1976 E-06	-7,0387 E-06	-6,6087 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1487 E-08	-3,2152 E-07	-2,813 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,5038 E-08	1,5842 E-06	9,3684 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,6675 E-07	5,7333 E-07	1,2776 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	5,7229 E-07	9,4937 E-07	2,1472 E-13
00344	001	0,0000	0,0000	-0,0178	-1,4835 E-06	7,5072 E-06	-1,2647 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0088	-2,1397 E-06	9,006 E-06	-2,798 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0007 E-07	-9,3606 E-08	9,0556 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-2,5267 E-07	1,6404 E-07	-7,3536 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-6,7972 E-07	4,5223 E-07	-2,0177 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,5131 E-08	-2,5854 E-06	-3,457 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-2,7428 E-08	-4,7699 E-08	2,8255 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,6396 E-07	-1,2915 E-06	2,1784 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	6,2845 E-07	-1,1984 E-06	3,4635 E-13
00345	001	0,0000	0,0000	-0,0197	-1,8613 E-06	3,8911 E-05	3,3459 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-3,555 E-06	3,7345 E-05	7,3422 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,949 E-07	-6,7682 E-08	-2,3176 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,9304 E-07	2,8567 E-06	1,9855 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	-5,1767 E-07	7,7336 E-06	5,4447 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,8818 E-08	-4,5343 E-06	9,0366 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-4,0507 E-10	-1,9679 E-06	-7,6261 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5772 E-07	-3,168 E-06	-6,0723 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,0351 E-06	-3,3479 E-06	-9,0311 E-12
00346	001	0,0000	0,0000	-0,0238	-1,0509 E-06	5,9128 E-05	-5,5091 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	-3,9156 E-06	5,3941 E-05	-1,209 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,7161 E-07	-2,0652 E-07	3,8159 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-6,9064 E-08	4,828 E-06	-3,2686 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-1,7972 E-07	1,3062 E-05	-8,9634 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-3,6477 E-07	-4,1667 E-06	-1,4879 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-5,0155 E-08	-4,4592 E-06	1,2551 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-4,6528 E-07	-4,1607 E-06	9,9993 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	1,6092 E-06	-4,6395 E-06	1,487 E-10
00347	001	0,0000	0,0000	-0,0276	-1,6905 E-06	2,8262 E-05	-6,2034 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0176	-4,4309 E-06	8,7967 E-06	-1,3612 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,4843 E-07	2,0805 E-07	4,2969 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,0543 E-07	3,5183 E-06	-3,6816 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-2,7601 E-07	9,5034 E-06	-1,0096 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0011	-3,1214 E-07	1,5565 E-06	-1,6754 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-3,5821 E-07	-2,0069 E-06	1,4144 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-6,9197 E-07	-8,5028 E-08	1,1257 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0010	2,0499 E-06	-1,7813 E-07	1,6743 E-09
00348	001	0,0000	0,0000	-0,0302	-4,6117 E-06	3,9506 E-05	2,9856 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0180	-6,5426 E-06	8,8772 E-06	4,1842 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,7042 E-07	5,8859 E-09	-2,2239 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,7998 E-07	4,8976 E-06	3,6137 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-1,0208 E-06	1,3229 E-05	9,8598 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0010	2,8435 E-08	2,8231 E-07	7,8297 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	6,048 E-08	-4,8904 E-07	-2,538 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-3,4903 E-07	9,1395 E-08	-6,1459 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0010	1,8986 E-06	-2,6217 E-07	-5,1042 E-11
00349	001	0,0000	0,0000	-0,0334	2,0259 E-06	2,1115 E-05	-8,4624 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0189	-2,6591 E-06	1,3429 E-06	-2,7351 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,7491 E-07	-2,4786 E-07	6,9044 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	2,6864 E-07	2,795 E-06	-1,7343 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0046	7,3576 E-07	7,5532 E-06	-4,7225 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-7,1669 E-08	2,5113 E-06	-2,1292 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-6,1625 E-07	-2,1885 E-06	1,4353 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-9,8863 E-07	2,4 E-07	-1,6774 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0010	2,0136 E-06	2,8477 E-07	3,0803 E-10
00350	001	0,0000	0,0000	-0,0306	-9,2158 E-07	-6,4102 E-05	9,181 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	-3,263 E-06	-4,1637 E-05	2,9615 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,9414 E-07	1,4069 E-07	-7,4719 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-8,8411 E-08	-6,3189 E-06	1,8809 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	-2,3316 E-07	-1,708 E-05	5,1216 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	3,9987 E-08	2,7908 E-06	2,3028 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-2,7052 E-07	3,2919 E-06	-1,5542 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-4,9503 E-07	2,821 E-06	1,8224 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0009	1,436 E-06	3,337 E-06	-3,311 E-11
00351	001	0,0000	0,0000	-0,0259	-3,0401 E-06	-4,5176 E-05	-1,4667 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	-4,3286 E-06	-2,1503 E-05	-5,4196 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,1837 E-07	5,3999 E-08	3,0592 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,9937 E-07	-5,0669 E-06	-2,4313 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-8,0476 E-07	-1,3691 E-05	-6,5933 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	6,9496 E-08	1,3415 E-07	-4,0751 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-7,0611 E-08	2,6439 E-06	8,4243 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-2,508 E-07	1,1766 E-06	-3,3823 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,3157 E-06	1,5194 E-06	-4,5829 E-12
00352	001	0,0000	0,0000	-0,0236	-1,8606 E-06	-1,0765 E-05	5,6422 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	-3,8315 E-06	5,1148 E-06	2,1219 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0267 E-07	1,2377 E-07	-6,9931 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,7099 E-07	-2,1013 E-06	9,0444 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-4,5725 E-07	-5,6703 E-06	2,4509 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,9108 E-08	-1,3944 E-06	-1,9196 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-1,6983 E-07	2,1896 E-07	-2,3582 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-2,8963 E-07	-7,1512 E-07	1,3264 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,3287 E-06	-6,4679 E-07	2,294 E-10
00353	001	0,0000	0,0000	-0,0220	-9,494 E-07	-2,0791 E-05	7,9197 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	-3,9415 E-06	-1,6736 E-05	2,9769 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,5549 E-07	1,8976 E-07	-9,8144 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-8,3437 E-08	-1,5 E-06	1,2696 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,1991 E-07	-4,071 E-06	3,4404 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,901 E-08	1,791 E-06	-2,699 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,2969 E-07	2,1719 E-06	-3,311 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-4,0293 E-07	1,8901 E-06	1,8624 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,401 E-06	1,9756 E-06	3,2213 E-10
00354	001	0,0000	0,0000	-0,0212	-2,322 E-06	2,5673 E-06	-1,8289 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	-4,6848 E-06	5,6845 E-06	-5,2678 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	3,5491 E-07	1,4834 E-07	2,3724 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,8846 E-07	3,685 E-07	-3,0149 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-7,7623 E-07	9,7754 E-07	-8,172 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,6758 E-08	9,5888 E-08	8,3676 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0005	7,6075 E-09	1,3183 E-06	8,9449 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,2472 E-07	7,1469 E-07	-4,8589 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,1706 E-06	5,4011 E-07	-8,5 E-12
00355	001	0,0000	0,0000	-0,0225	-3,0767 E-06	2,7011 E-05	1,1634 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	-5,5329 E-06	3,0546 E-05	1,1828 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	3,3631 E-07	-1,1922 E-08	6,0726 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-5,1385 E-07	2,2596 E-06	-4,0271 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-1,386 E-06	6,0904 E-06	-1,1059 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-9,5911 E-08	-9,6436 E-07	-3,8656 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,5609 E-07	-8,1042 E-07	8,7242 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-5,8037 E-07	-5,8093 E-07	-3,6832 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,2697 E-06	-1,1419 E-06	-7,0512 E-11
00356	001	0,0000	0,0000	-0,0249	9,6413 E-07	2,1332 E-05	-1,0979 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	-1,4203 E-06	2,6185 E-05	-1,1546 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,9872 E-07	-6,2362 E-07	-5,9838 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-4,2913 E-07	1,8168 E-06	3,9988 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-1,1577 E-06	4,9 E-06	1,0979 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-3,728 E-07	3,8548 E-07	3,7767 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,9504 E-07	-3,0104 E-06	-8,5431 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3111 E-06	-5,3987 E-07	3,6091 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,493 E-06	-7,2888 E-07	6,9075 E-09
00357	001	0,0000	0,0000	-0,0242	-9,6776 E-08	-2,6978 E-05	2,1055 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0161	-2,3215 E-06	-2,6312 E-05	2,2142 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,259 E-07	-9,1496 E-07	1,1475 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,9661 E-07	-1,8757 E-06	-7,6687 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-1,0698 E-06	-5,069 E-06	-2,1056 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2672 E-07	1,8577 E-06	-7,2429 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-2,9491 E-07	4,7561 E-07	1,6384 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-8,5454 E-07	1,4107 E-06	-6,9214 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,1599 E-06	1,8925 E-06	-1,3247 E-09
00358	001	0,0000	0,0000	-0,0238	-3,425 E-05	2,3926 E-05	-1,0826 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0170	-2,5333 E-05	1,0137 E-05	-1,5172 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-7,7149 E-08	1,698 E-06	4,3511 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,0171 E-06	6,9345 E-07	-1,3694 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-1,0869 E-05	1,8543 E-06	-3,7014 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,2918 E-06	-1,3225 E-06	-3,5637 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	7,0632 E-07	-2,8571 E-06	4,1494 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	7,4286 E-07	-2,2525 E-06	-2,0187 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,6885 E-06	-2,3694 E-06	2,9908 E-11
00359	001	0,0000	0,0000	-0,0256	-4,087 E-05	1,803 E-05	-2,2626 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	-3,6247 E-05	6,4616 E-06	-3,2265 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,9613 E-08	7,4782 E-07	-6,2159 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,1192 E-06	5,1547 E-07	-2,5059 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-1,1138 E-05	1,3785 E-06	-6,7867 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,2386 E-06	-9,6705 E-07	-3,0206 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,4537 E-06	-2,4639 E-06	9,7026 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,3873 E-06	-2,0436 E-06	1,3342 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,5154 E-06	-1,7867 E-06	2,3259 E-10
00360	001	0,0000	0,0000	-0,0256	-4,9633 E-05	-2,1092 E-05	-1,5965 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0168	-4,7362 E-05	-3,0285 E-05	-2,2757 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,8631 E-07	2,2181 E-07	-4,4724 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,7264 E-06	-2,3724 E-06	-1,7687 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-1,2776 E-05	-6,4186 E-06	-4,7899 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	2,6527 E-06	2,1582 E-06	-2,1003 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0005	2,3265 E-06	-1,4707 E-07	6,791 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	2,0211 E-06	6,1736 E-07	9,2162 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,2215 E-06	5,3873 E-07	1,6224 E-09
00361	001	0,0000	0,0000	-0,0225	-2,9731 E-05	-4,5266 E-05	5,6195 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0133	-2,782 E-05	-4,691 E-05	8,0104 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	5,5505 E-08	-4,9116 E-08	1,5746 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,9158 E-06	-4,2872 E-06	6,2256 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-7,8807 E-06	-1,1589 E-05	1,686 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,0001 E-06	2,34 E-06	7,3931 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,5225 E-06	2,0624 E-06	-2,3904 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	8,094 E-07	2,2319 E-06	-3,2442 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,312 E-06	1,7762 E-06	-5,7107 E-11
00362	001	0,0000	0,0000	-0,0191	-1,4098 E-05	-3,4023 E-05	-1,7179 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	-1,3133 E-05	-3,251 E-05	-2,4481 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	2,6762 E-08	-1,3056 E-07	-4,8057 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,3365 E-06	-3,3041 E-06	-1,9037 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,6121 E-06	-8,9275 E-06	-5,1555 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	6,4888 E-07	7,4211 E-07	-2,2598 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	6,536 E-07	1,9608 E-06	7,3083 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,1863 E-07	1,3945 E-06	9,9179 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,1381 E-06	1,4514 E-06	1,7453 E-12
00363	001	0,0000	0,0000	-0,0173	-1,0063 E-05	-8,2225 E-06	2,7136 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-9,7044 E-06	-6,4961 E-06	2,2965 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,7957 E-08	-1,1967 E-07	2,7509 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-8,5349 E-07	-1,0742 E-06	4,0582 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,3068 E-06	-2,8968 E-06	1,0949 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	8,0065 E-07	-1,2589 E-06	7,3473 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	3,6619 E-07	7,5252 E-07	-1,5603 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,48 E-07	-1,9564 E-07	-2,3796 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	9,4381 E-07	-1,2685 E-08	6,8898 E-15
00364	001	0,0000	0,0000	-0,0178	-1,3401 E-05	2,0131 E-05	1,0047 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0088	-1,3425 E-05	1,9815 E-05	2,2055 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,5622 E-09	-8,878 E-08	-6,9715 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-9,8969 E-07	1,3625 E-06	5,9572 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,6762 E-06	3,6928 E-06	1,6337 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,4782 E-06	-3,1583 E-06	2,7153 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	4,1488 E-07	-9,0951 E-07	-2,2888 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	8,4951 E-07	-1,9795 E-06	-1,8182 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,4249 E-06	-1,7243 E-06	-2,7138 E-12
00365	001	0,0000	0,0000	-0,0205	-2,5107 E-05	4,2434 E-05	-4,4536 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	-2,5558 E-05	3,7997 E-05	-9,7722 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,7356 E-09	-7,7221 E-08	3,0849 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,7479 E-06	3,43 E-06	-2,6433 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,7284 E-06	9,2832 E-06	-7,2487 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,985 E-06	-3,8554 E-06	-1,2028 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	8,1706 E-07	-2,7802 E-06	1,0156 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,7806 E-06	-3,2811 E-06	8,0811 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,7921 E-06	-2,8125 E-06	1,202 E-10
00366	001	0,0000	0,0000	-0,0242	-4,2468 E-05	4,1582 E-05	1,8203 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0145	-4,3494 E-05	3,1167 E-05	3,9942 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,0189 E-08	-2,577 E-08	-1,2609 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,998 E-06	3,9418 E-06	1,0804 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-8,1147 E-06	1,0658 E-05	2,9628 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0009	4,4152 E-06	-1,0586 E-06	4,9163 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,6497 E-06	-3,5778 E-06	-4,1513 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	3,4292 E-06	-2,2197 E-06	-3,303 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	4,1606 E-06	-2,2557 E-06	-4,913 E-09
00367	001	0,0000	0,0000	-0,0270	-4,1946 E-05	3,2114 E-05	-3,8836 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0159	-4,0697 E-05	1,0345 E-05	-6,8227 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2168 E-08	1,6051 E-08	2,802 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,1784 E-06	3,8783 E-06	-3,627 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-8,5981 E-06	1,0475 E-05	-9,9102 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,9968 E-06	6,9487 E-07	-1,0321 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0008	3,0367 E-06	-1,1569 E-06	2,2186 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0008	2,7954 E-06	-1,1335 E-07	3,5996 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	4,2436 E-06	-5,9772 E-07	8,3616 E-11
00368	001	0,0000	0,0000	-0,0296	-5,397 E-05	2,7752 E-05	3,4672 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	-4,1006 E-05	5,6124 E-06	1,1234 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,1572 E-08	1,2472 E-08	-2,8287 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-4,7552 E-06	3,4357 E-06	7,1038 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-1,2859 E-05	9,2815 E-06	1,9343 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0009	3,121 E-06	8,41 E-07	8,7239 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,7771 E-06	-9,198 E-07	-5,8788 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	2,7425 E-06	-1,0479 E-08	6,8671 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	3,8585 E-06	-1,746 E-09	-1,2655 E-10
00369	001	0,0000	0,0000	-0,0299	-6,2423 E-05	-2,5788 E-05	1,4019 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	-4,2627 E-05	-2,1548 E-05	4,518 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2825 E-07	4,9966 E-08	-1,1441 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-5,8157 E-06	-2,2624 E-06	2,8743 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	-1,5726 E-05	-6,1179 E-06	7,8266 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,573 E-06	2,6367 E-06	3,528 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0009	3,5311 E-06	8,8637 E-07	-2,3793 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	2,8529 E-06	1,788 E-06	2,7814 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0007	3,7557 E-06	1,6345 E-06	-5,0892 E-11
00370	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-3,7003 E-05	-4,6712 E-05	-4,6833 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	-2,6974 E-05	-2,6705 E-05	-1,4416 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0236 E-08	3,8445 E-08	4,6967 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,3074 E-06	-4,8726 E-06	-1,0167 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	-8,9435 E-06	-1,317 E-05	-2,7711 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,195 E-06	1,3825 E-06	-1,5008 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	2,4418 E-06	2,4507 E-06	9,5644 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,5677 E-06	1,8858 E-06	-8,8274 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0006	2,7784 E-06	1,7621 E-06	2,6729 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00371	001	0,0000	0,0000	-0,0233	-2,5672 E-05	-2,6696 E-05	-3,7168 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	-2,2508 E-05	-9,389 E-06	-1,3989 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,9116 E-09	3,7232 E-08	4,4704 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,9883 E-06	-3,3022 E-06	-5,9492 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-5,3785 E-06	-8,9182 E-06	-1,6121 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,6237 E-06	-3,4873 E-07	1,7668 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	1,4019 E-06	1,1582 E-06	1,5283 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,3799 E-06	2,7075 E-07	-8,7452 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,4332 E-06	6,9739 E-07	-1,5263 E-11
00372	001	0,0000	0,0000	-0,0221	-3,1429 E-05	-5,6912 E-06	8,949 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	-3,067 E-05	3,9188 E-06	3,3656 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1959 E-08	4,6176 E-08	-1,1088 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-2,1773 E-06	-1,2137 E-06	1,4345 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-5,8935 E-06	-3,273 E-06	3,8873 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	2,5732 E-06	-3,7775 E-07	-3,0573 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,9468 E-06	-5,9949 E-07	-3,7398 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	2,1495 E-06	-6,0076 E-07	2,1039 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,011 E-06	-1,5972 E-07	3,6388 E-10
00373	001	0,0000	0,0000	-0,0215	-3,3772 E-05	-1,4229 E-05	7,0606 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0120	-3,3248 E-05	-9,0449 E-06	2,6544 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,3665 E-08	1,2766 E-07	-8,7494 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,3449 E-06	-1,2675 E-06	1,1318 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-6,348 E-06	-3,4348 E-06	3,0671 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	2,0189 E-06	1,6429 E-06	-2,4076 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,9598 E-06	7,1579 E-07	-2,9514 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	2,3211 E-06	1,1091 E-06	1,6603 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	3,1722 E-06	7,8911 E-07	2,8715 E-10
00374	001	0,0000	0,0000	-0,0204	-2,1657 E-05	-6,094 E-06	-3,8156 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	-2,2248 E-05	-2,6076 E-06	-1,0285 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,8113 E-08	1,5721 E-07	4,9961 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,5002 E-06	-4,1871 E-07	-6,3267 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,0576 E-06	-1,1486 E-06	-1,7149 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	8,7062 E-07	7,6382 E-07	-6,2315 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,9833 E-06	1,5483 E-06	1,9232 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,2007 E-06	1,0646 E-06	-1,0382 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,3023 E-06	6,3243 E-07	-1,82 E-11
00375	001	0,0000	0,0000	-0,0207	-1,8689 E-05	1,3575 E-05	-1,5032 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	-2,0252 E-05	1,6068 E-05	-1,7273 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	4,5639 E-09	6,9065 E-08	-9,159 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,3428 E-06	1,1082 E-06	6,2326 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,6279 E-06	2,9793 E-06	1,7104 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	8,3053 E-07	-4,4594 E-07	5,6629 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,3287 E-06	2,3038 E-07	-1,2881 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	7,9098 E-07	-1,6701 E-07	5,4502 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,8464 E-06	-1,8971 E-07	1,0425 E-10
00376	001	0,0000	0,0000	-0,0224	-2,7628 E-05	2,2038 E-05	6,4087 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-3,0707 E-05	2,4655 E-05	6,74 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	2,0784 E-08	-1,7539 E-07	3,4932 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-2,0082 E-06	1,6999 E-06	-2,3344 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-5,422 E-06	4,5823 E-06	-6,4095 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,3217 E-06	-5,4703 E-07	-2,2047 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,5815 E-06	-1,4618 E-06	4,9872 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,1269 E-06	-8,7712 E-07	-2,1069 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,2564 E-06	-5,3337 E-07	-4,0324 E-09
00377	001	0,0000	0,0000	-0,0233	-3,4352 E-05	-5,1475 E-06	1,158 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	-3,9142 E-05	-2,8541 E-06	1,2177 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,4988 E-07	-6,6226 E-07	6,3111 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,5157 E-06	-1,6477 E-07	-4,2174 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,7915 E-06	-4,4934 E-07	-1,158 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,3019 E-06	1,2299 E-06	-3,9834 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,4766 E-06	-1,0601 E-06	9,0105 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,4197 E-06	7,1655 E-07	-3,8065 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,5391 E-06	5,0814 E-07	-7,2855 E-10
00378	001	0,0000	0,0000	-0,0220	-2,3367 E-05	-2,1832 E-05	-1,4694 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	-2,791 E-05	-1,8937 E-05	-1,5459 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,8893 E-08	-1,8182 E-06	-8,0123 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,7841 E-06	-1,2187 E-06	5,3553 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-4,816 E-06	-3,2945 E-06	1,4704 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	5,0812 E-07	1,5996 E-06	5,057 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,0354 E-06	2,1326 E-08	-1,1438 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,2438 E-07	1,4078 E-06	4,8325 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,1066 E-06	1,0399 E-06	9,2486 E-11
00379	001	0,0000	0,0000	-0,0223	-2,7501 E-05	1,65 E-05	1,3067 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0154	-2,0996 E-05	-5,9113 E-07	2,4082 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0948 E-07	1,1501 E-06	9,8056 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,6834 E-06	5,4794 E-07	1,1926 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-7,2694 E-06	1,4685 E-06	3,225 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,7314 E-06	-5,5624 E-07	1,5134 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,0631 E-06	-2,2059 E-06	-7,1257 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,488 E-06	-1,7691 E-06	-8,0567 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,4466 E-06	-1,64 E-06	-1,1175 E-11
00380	001	0,0000	0,0000	-0,0230	-3,1477 E-05	-2,0552 E-06	4,7182 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0149	-2,8687 E-05	-1,5295 E-05	6,6836 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-7,7619 E-08	4,3301 E-07	1,3275 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,7034 E-06	-7,6112 E-07	5,2492 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-7,3182 E-06	-2,0638 E-06	1,4216 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	2,142 E-06	7,4795 E-07	6,2187 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,5966 E-06	-1,0946 E-06	-1,9963 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-6,7421 E-07	-6,7421 E-07	-2,7149 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,6462 E-06	-3,4901 E-07	-4,806 E-11
00381	001	0,0000	0,0000	-0,0218	-2,7091 E-05	-2,6686 E-05	4,0095 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	-2,5471 E-05	-3,2508 E-05	5,7157 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-9,1943 E-08	3,2322 E-08	1,1231 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,208 E-06	-2,6516 E-06	4,4419 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-5,9757 E-06	-7,1687 E-06	1,2029 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,6705 E-06	1,7926 E-06	5,2741 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,5812 E-06	7,6312 E-07	-1,7053 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,7001 E-06	1,1432 E-06	-2,3144 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,4032 E-06	7,8538 E-07	-4,0742 E-11
00382	001	0,0000	0,0000	-0,0193	-1,7248 E-05	-3,1917 E-05	-2,4815 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	-1,6481 E-05	-3,2255 E-05	-3,5496 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,1436 E-07	-1,3175 E-07	-6,9452 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,3628 E-06	-3,0513 E-06	-2,7418 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,688 E-06	-8,2451 E-06	-7,4251 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,0854 E-06	1,2391 E-06	-3,2688 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,0011 E-06	1,5835 E-06	1,0608 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	9,7764 E-07	1,4669 E-06	1,4393 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,0402 E-06	1,2349 E-06	2,5219 E-12
00383	001	0,0000	0,0000	-0,0171	-1,1551 E-05	-1,886 E-05	1,0775 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	-1,1109 E-05	-1,7259 E-05	1,5372 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,3636 E-07	-1,4469 E-07	2,7714 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-8,5056 E-07	-1,9038 E-06	1,1914 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,3019 E-06	-5,1408 E-06	3,2271 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	9,9735 E-07	-7,7265 E-08	1,447 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	5,5548 E-07	1,1683 E-06	-4,4483 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	6,8844 E-07	6,4978 E-07	-6,0114 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	8,1558 E-07	6,7386 E-07	-1,1388 E-13
00384	001	0,0000	0,0000	-0,0164	-1,3312 E-05	2,1374 E-06	-8,826 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-1,3022 E-05	2,8778 E-06	-1,9053 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4566 E-07	-1,0864 E-07	5,7579 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-9,2032 E-07	-6,4182 E-08	-5,4455 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	-2,491 E-06	-1,6646 E-07	-1,4919 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,5511 E-06	-1,5491 E-06	-2,3321 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	5,1399 E-07	6,0955 E-08	2,0715 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	9,7639 E-07	-6,5468 E-07	1,7277 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,0817 E-06	-4,1703 E-07	2,3206 E-13
00385	001	0,0000	0,0000	-0,0174	-2,1743 E-05	2,263 E-05	2,3384 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0084	-2,1688 E-05	2,0287 E-05	5,1304 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4421 E-07	-7,6031 E-08	-1,6197 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,4795 E-06	1,8103 E-06	1,3884 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-4,006 E-06	4,901 E-06	3,8074 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	2,7061 E-06	-2,505 E-06	6,3154 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	9,5449 E-07	-1,2838 E-06	-5,337 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,8145 E-06	-1,8298 E-06	-4,2423 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,8423 E-06	-1,4677 E-06	-6,3105 E-12
00386	001	0,0000	0,0000	-0,0198	-3,3346 E-05	3,4258 E-05	-4,6419 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	-3,3637 E-05	2,6988 E-05	-1,0183 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2567 E-07	-5,5343 E-08	3,2155 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,2804 E-06	3,1132 E-06	-2,7568 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-6,1765 E-06	8,4198 E-06	-7,5598 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	3,9033 E-06	-2,0651 E-06	-1,2536 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,9641 E-06	-2,3115 E-06	1,0603 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	2,9644 E-06	-2,1272 E-06	8,4183 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,7592 E-06	-1,8231 E-06	1,2525 E-10
00387	001	0,0000	0,0000	-0,0226	-3,9958 E-05	3,1385 E-05	-4,6341 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	-3,9345 E-05	1,7874 E-05	-1,0255 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2431 E-07	4,528 E-09	3,2042 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,8274 E-06	3,3427 E-06	-2,683 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-7,6585 E-06	9,0316 E-06	-7,3593 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	3,9404 E-06	-3,1073 E-07	-1,2524 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	2,8617 E-06	-1,8122 E-06	9,8876 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	3,4558 E-06	-9,4922 E-07	8,5845 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,1938 E-06	-1,2614 E-06	1,2615 E-10
00388	001	0,0000	0,0000	-0,0250	-4,3063 E-05	2,5208 E-05	-6,7511 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	-3,7569 E-05	8,765 E-06	1,5104 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2872 E-07	6,5923 E-09	5,7487 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,3505 E-06	2,9862 E-06	-1,6708 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-9,072 E-06	8,0656 E-06	-4,5472 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	3,2775 E-06	4,1921 E-07	-1,6615 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,9397 E-06	-1,0157 E-06	1,4347 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	3,1804 E-06	-2,1935 E-07	-2,0872 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,0126 E-06	-4,7759 E-07	-2,1545 E-12
00389	001	0,0000	0,0000	-0,0262	-4,636 E-05	2,3187 E-06	-1,278 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-3,4836 E-05	-4,5944 E-06	-4,2295 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2443 E-07	1,2695 E-08	1,0418 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,9306 E-06	5,8177 E-07	-2,6114 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	-1,064 E-05	1,5698 E-06	-7,1107 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,5456 E-06	1,4637 E-06	-3,2161 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	3,0363 E-06	-3,9426 E-07	2,16 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	2,9071 E-06	5,5357 E-07	-2,5126 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,6081 E-06	4,9851 E-07	4,7714 E-12
00390	001	0,0000	0,0000	-0,0250	-3,9528 E-05	-2,8486 E-05	-3,3507 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	-2,8533 E-05	-1,8954 E-05	-1,0833 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3063 E-07	2,9657 E-08	2,6822 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,374 E-06	-2,8186 E-06	-6,8366 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	-9,1341 E-06	-7,6184 E-06	-1,8614 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,7043 E-06	1,5862 E-06	-8,2424 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,7993 E-06	1,2642 E-06	5,594 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	2,355 E-06	1,4284 E-06	-6,6719 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,1078 E-06	1,2962 E-06	1,1566 E-12
00391	001	0,0000	0,0000	-0,0224	-2,9478 E-05	-3,1222 E-05	1,7583 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	-2,354 E-05	-1,6448 E-05	6,4806 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3458 E-07	2,5045 E-08	-3,8223 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,3127 E-06	-3,4202 E-06	2,9251 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-6,2633 E-06	-9,24 E-06	7,9329 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,5731 E-06	6,4903 E-07	5,4476 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	2,1325 E-06	1,4524 E-06	-1,0381 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,8952 E-06	9,6195 E-07	4,0486 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,8733 E-06	1,1512 E-06	5,3266 E-13
00392	001	0,0000	0,0000	-0,0204	-2,8973 E-05	-1,7787 E-05	-2,1945 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	-2,6303 E-05	-6,4867 E-06	-8,2528 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3914 E-07	4,1273 E-08	2,7268 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,033 E-06	-2,2035 E-06	-3,5182 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-5,5079 E-06	-5,9495 E-06	-9,5338 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,1817 E-06	8,7137 E-08	7,2135 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	2,1088 E-06	4,8149 E-07	9,1848 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	2,1597 E-06	1,5294 E-07	-5,1587 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,0829 E-06	5,5322 E-07	-8,9144 E-12
00393	001	0,0000	0,0000	-0,0194	-3,2549 E-05	-8,8146 E-06	-4,187 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0098	-3,0632 E-05	-2,8838 E-06	-1,5736 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2469 E-07	6,6117 E-08	5,1885 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,213 E-06	-1,0583 E-06	-6,7122 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	-5,9956 E-06	-2,8598 E-06	-1,8189 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,3297 E-06	7,6497 E-07	1,4273 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	2,8039 E-06	-1,0082 E-07	1,7506 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	2,5398 E-06	2,2012 E-07	-9,8471 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,3345 E-06	3,2443 E-07	-1,7032 E-11
00394	001	0,0000	0,0000	-0,0188	-2,8447 E-05	-4,5749 E-06	-1,6877 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	-2,7157 E-05	-1,3388 E-06	-6,6657 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,1205 E-07	1,4058 E-07	2,0702 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,8865 E-06	-4,0432 E-07	-2,6888 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-5,1093 E-06	-1,1018 E-06	-7,2858 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,5991 E-06	6,5566 E-07	6,833 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	2,8504 E-06	7,7271 E-07	6,7951 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	2,1434 E-06	5,9852 E-07	-3,8569 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	2,0805 E-06	2,7328 E-07	-6,6517 E-12
00395	001	0,0000	0,0000	-0,0189	-2,0958 E-05	7,2383 E-06	2,2615 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	-2,1239 E-05	8,7791 E-06	9,3746 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,0602 E-07	1,3683 E-07	2,8212 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,2469 E-06	6,5558 E-07	-7,8406 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,3738 E-06	1,76 E-06	-2,2344 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,0663 E-06	-8,2136 E-08	-2,9402 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	2,0818 E-06	4,6151 E-07	5,9478 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,4892 E-06	9,7771 E-08	-2,4294 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,6002 E-06	-9,8443 E-08	-4,7115 E-12
00396	001	0,0000	0,0000	-0,0199	-1,9333 E-05	1,6042 E-05	-1,6309 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	-2,1387 E-05	1,7105 E-05	-1,7075 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-7,321 E-08	-6,4922 E-09	-8,8391 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-9,7938 E-07	1,3511 E-06	5,9011 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,6452 E-06	3,6414 E-06	1,6203 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,0362 E-06	-4,0917 E-07	5,5849 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,6752 E-06	-6,2418 E-07	-1,263 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,3473 E-06	-4,6474 E-07	5,335 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,3746 E-06	-3,7815 E-07	1,0211 E-10
00397	001	0,0000	0,0000	-0,0211	-2,1333 E-05	8,5591 E-06	-1,9792 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	-2,5052 E-05	1,0128 E-05	-2,0811 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-5,3984 E-08	-4,1035 E-07	-1,0786 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-9,6259 E-07	7,9682 E-07	7,2075 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,5964 E-06	2,1473 E-06	1,9789 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,0596 E-06	3,2357 E-07	6,8076 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,8931 E-06	-1,364 E-06	-1,54 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,5522 E-06	-1,4291 E-07	6,5055 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,3278 E-06	2,8124 E-08	1,2451 E-10
00398	001	0,0000	0,0000	-0,0210	-1,8718 E-05	-9,5242 E-06	-2,2236 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	-2,3244 E-05	-7,3289 E-06	-2,1456 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,3621 E-08	-1,1293 E-06	-1,1002 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-7,3982 E-07	-4,4641 E-07	7,0893 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,9937 E-06	-1,209 E-06	1,9476 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	7,3074 E-07	1,1185 E-06	6,9872 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,9399 E-06	-6,6539 E-07	-1,5944 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,3829 E-06	8,4362 E-07	6,6632 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,2362 E-06	5,9652 E-07	1,2911 E-11
00399	001	0,0000	0,0000	-0,0205	-2,9504 E-07	2,2076 E-05	-8,2995 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0149	5,1912 E-06	-1,1397 E-06	-2,0733 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,0655 E-07	2,1167 E-06	-1,5962 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	3,5855 E-07	1,1298 E-06	-4,2787 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	9,4335 E-07	3,0446 E-06	-1,1544 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,6903 E-07	-2,8293 E-07	-1,2544 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0001	4,008 E-07	-2,2895 E-06	6,2407 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	8,9382 E-07	-1,7904 E-06	9,4625 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	3,5299 E-07	-1,8824 E-06	8,7748 E-11
00400	001	0,0000	0,0000	-0,0218	7,6674 E-07	7,7786 E-06	8,4143 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0144	9,541 E-07	-1,1 E-05	2,2638 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1613 E-07	8,202 E-07	1,5652 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	6,7923 E-07	1,5578 E-07	3,4238 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	1,8146 E-06	4,153 E-07	9,2208 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	5,9593 E-07	2,2273 E-07	1,3133 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	4,0826 E-07	-1,5188 E-06	-6,8391 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	9,3119 E-07	-1,1427 E-06	-1,0523 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,5891 E-07	-1,0972 E-06	-9,0316 E-12
00401	001	0,0000	0,0000	-0,0216	1,3215 E-06	-1,3407 E-05	-2,4474 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0130	9,5751 E-08	-2,383 E-05	-3,5804 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,177 E-07	1,7436 E-07	-6,6999 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	8,1505 E-07	-1,5603 E-06	-2,6751 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	2,186 E-06	-4,2177 E-06	-7,2445 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	7,1403 E-07	1,2334 E-06	-3,179 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	3,9827 E-07	-1,921 E-07	1,0176 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	8,5827 E-07	8,5538 E-08	1,4535 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-6,3266 E-08	1,0477 E-07	2,5076 E-12
00402	001	0,0000	0,0000	-0,0198	8,6569 E-07	-2,8108 E-05	-6,8265 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-9,1705 E-08	-3,0917 E-05	-6,0607 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,4932 E-07	-9,9693 E-08	-2,1097 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	6,6314 E-07	-2,8099 E-06	-9,7314 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	1,7805 E-06	-7,5909 E-06	-2,6376 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	6,9498 E-07	1,3873 E-06	-7,6954 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	2,7296 E-07	1,0269 E-06	1,2992 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	5,7915 E-07	1,0557 E-06	1,8879 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1568 E-07	9,9807 E-07	6,9043 E-13
00403	001	0,0000	0,0000	-0,0175	-1,4582 E-06	-2,5917 E-05	1,5386 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-1,9134 E-06	-2,4835 E-05	3,1143 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,6464 E-07	-1,619 E-07	3,8434 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	2,8307 E-07	-2,5775 E-06	1,1588 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	7,5779 E-07	-6,9607 E-06	3,1325 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	7,5698 E-07	6,7844 E-07	2,352 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,8853 E-07	1,2923 E-06	-1,0644 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,3479 E-07	1,0342 E-06	-1,4058 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	6,213 E-08	1,0732 E-06	-1,5669 E-13
00404	001	0,0000	0,0000	-0,0159	-5,7573 E-06	-1,1737 E-05	-8,2685 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	-5,8638 E-06	-1,0259 E-05	-1,911 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,7143 E-07	-1,3413 E-07	-6,0498 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-1,9082 E-07	-1,2618 E-06	-5,0805 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-5,209 E-07	-3,4046 E-06	-1,3604 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,0858 E-06	-3,8187 E-07	-8,5892 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,6484 E-07	7,302 E-07	9,1412 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	6,1798 E-07	2,9325 E-07	1,2528 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	3,9781 E-07	4,5185 E-07	1,0456 E-15
00405	001	0,0000	0,0000	-0,0157	-1,154 E-05	6,7184 E-06	-8,8016 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0067	-1,183 E-05	5,8592 E-06	-1,9294 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,7109 E-07	-8,8146 E-08	6,1631 E-16
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-6,644 E-07	4,7773 E-07	-5,2316 E-15
	005	0,0000	0,0000	0,0000	-1,802 E-06	1,2962 E-06	-1,4348 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,716 E-06	-1,331 E-06	-2,3844 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,5388 E-07	-2,496 E-07	1,9659 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,1208 E-06	-6,7299 E-07	1,5284 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	8,6458 E-07	-4,4716 E-07	2,3869 E-13
00406	001	0,0000	0,0000	-0,0169	-1,6978 E-05	2,3027 E-05	1,1211 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	-1,8253 E-05	1,7771 E-05	2,4584 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6307 E-07	-5,2334 E-08	-7,7651 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-9,9859 E-07	2,1212 E-06	6,6646 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,7094 E-06	5,7355 E-06	1,8276 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,4167 E-06	-1,7117 E-06	3,0272 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,0385 E-06	-1,2301 E-06	-2,5674 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,7794 E-06	-1,3617 E-06	-2,031 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,3278 E-06	-1,1975 E-06	-3,0236 E-12
00407	001	0,0000	0,0000	-0,0192	-1,8164 E-05	3,1781 E-05	2,4183 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	-2,1135 E-05	2,1195 E-05	5,3406 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5378 E-07	-2,1343 E-08	-1,6754 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-9,4369 E-07	3,1991 E-06	1,4101 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,5664 E-06	8,644 E-06	3,8676 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	2,5944 E-06	-1,2581 E-06	6,541 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,5225 E-06	-1,7077 E-06	-5,2578 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	2,1847 E-06	-1,3511 E-06	-4,4547 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,49 E-06	-1,4713 E-06	-6,5734 E-12
00408	001	0,0000	0,0000	-0,0219	-1,2769 E-05	3,1114 E-05	1,365 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	-1,7063 E-05	1,6966 E-05	2,5917 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5434 E-07	8,1919 E-10	-9,5087 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-4,041 E-07	3,3662 E-06	1,112 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-1,1122 E-06	9,0918 E-06	3,0405 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,9692 E-06	-5,6624 E-07	3,5947 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,5521 E-06	-1,4302 E-06	-6,1776 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00409	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,9684 E-06	-8,4913 E-07	-1,6829 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,1168 E-06	-1,21 E-06	-3,1494 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0239	-5,6159 E-06	1,7384 E-05	5,4211 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0120	-9,8132 E-06	7,0017 E-06	8,7971 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,596 E-07	1,5311 E-08	-3,6913 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,9293 E-07	2,015 E-06	1,1341 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	4,9887 E-07	5,4412 E-06	3,0856 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,0906 E-06	2,2142 E-07	1,1618 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,2313 E-06	-8,3598 E-07	-9,5081 E-13
00410	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,4604 E-06	-2,0248 E-07	1,1598 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	4,5602 E-07	-4,7491 E-07	2,7814 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0242	-1,537 E-06	-1,1263 E-05	4,8512 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	-4,956 E-06	-9,3218 E-06	2,2822 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6451 E-07	2,5559 E-08	-3,0746 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,8258 E-07	-1,0197 E-06	8,9105 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	1,2817 E-06	-2,7562 E-06	2,4248 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	4,4811 E-07	1,1303 E-06	1,0196 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,0078 E-06	3,3545 E-07	-7,2443 E-13
00411	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,0635 E-06	7,2833 E-07	7,2354 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,1257 E-08	7,0463 E-07	-1,4307 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0224	-2,4025 E-06	-3,0165 E-05	3,9414 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-5,0829 E-06	-1,8457 E-05	2,9418 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6675 E-07	2,0889 E-08	-4,1967 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,467 E-07	-3,1353 E-06	7,4716 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	9,1754 E-07	-8,4695 E-06	2,0408 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,047 E-07	1,2236 E-06	1,7232 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	9,3125 E-07	1,2817 E-06	-1,0603 E-13
00412	008	0,0000	0,0000	0,0003	9,3237 E-07	1,1396 E-06	-8,9794 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0003	9,8666 E-08	1,3529 E-06	-4,2055 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0199	-8,6838 E-06	-2,8091 E-05	4,9661 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	-1,0239 E-05	-1,5309 E-05	1,8595 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6565 E-07	3,0866 E-08	-5,6917 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,2486 E-07	-3,0679 E-06	7,9392 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	-6,2381 E-07	-8,2854 E-06	2,1512 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	9,242 E-07	7,6393 E-07	-3,6499 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,1521 E-06	1,1775 E-06	-1,9756 E-13
00413	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,1938 E-06	7,9646 E-07	1,1755 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	5,6332 E-07	1,1581 E-06	2,082 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0181	-1,6496 E-05	-1,6092 E-05	1,6571 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-1,6638 E-05	-7,4086 E-06	6,2259 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6052 E-07	6,3879 E-08	-2,0568 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-8,9253 E-07	-1,8345 E-06	2,6567 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,4263 E-06	-4,9538 E-06	7,1993 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,4271 E-06	4,5944 E-07	-5,5169 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,7043 E-06	6,2117 E-07	-6,9362 E-13
00414	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,6276 E-06	3,5905 E-07	3,8975 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,0553 E-06	6,1707 E-07	6,7383 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0173	-1,8856 E-05	-4,6853 E-06	1,5221 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	-1,8138 E-05	-5,3825 E-07	5,8787 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5008 E-07	1,202 E-07	-1,8754 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,0854 E-06	-5,3219 E-07	2,4319 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,9449 E-06	-1,4398 E-06	6,5898 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,3336 E-06	3,2726 E-07	-5,7194 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	2,1021 E-06	4,4153 E-07	-6,2323 E-13
00415	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,7052 E-06	2,2353 E-07	3,5243 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,1834 E-06	1,7315 E-07	6,0838 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0174	-1,3475 E-05	7,3385 E-06	3,4249 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-1,3225 E-05	8,4292 E-06	-1,8535 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3752 E-07	1,6135 E-07	-6,3339 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-5,6567 E-07	7,1349 E-07	7,1137 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,5357 E-06	1,9223 E-06	1,9317 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	8,3387 E-07	-1,5025 E-07	9,3662 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,8741 E-06	2,3822 E-07	-3,9942 E-13
00416	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,3113 E-06	-6,4753 E-08	1,8991 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	8,688 E-07	-2,8471 E-07	3,4898 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0184	-5,0895 E-06	1,7113 E-05	3,3666 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	-6,3432 E-06	1,6729 E-05	4,0955 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,1744 E-07	1,1259 E-07	2,1936 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	3,3085 E-07	1,6267 E-06	-1,5139 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	8,9208 E-07	4,3894 E-06	-4,1535 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,9394 E-07	-5,1314 E-07	-1,3452 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,3394 E-06	-4,4699 E-07	3,0589 E-12
00417	008	0,0000	0,0000	0,0002	8,8039 E-07	-4,4016 E-07	-1,2984 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,8514 E-07	-5,9472 E-07	-2,4755 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0199	2,0868 E-06	1,6251 E-05	9,8135 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	-9,4457 E-07	1,6029 E-05	9,773 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-9,5383 E-08	-1,379 E-07	5,0292 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,2016 E-06	1,5626 E-06	-3,288 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	3,2488 E-06	4,2174 E-06	-9,0309 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,2892 E-07	-2,4056 E-07	-3,1882 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	8,9664 E-07	-1,1658 E-06	7,2475 E-12
00418	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,8982 E-07	-3,838 E-07	-3,0422 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	-1,1374 E-08	-4,0322 E-07	-5,8649 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0206	6,5299 E-06	1,4254 E-06	7,9066 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	2,352 E-06	2,6353 E-06	5,1573 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0971 E-07	-7,7495 E-07	2,4809 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,7351 E-06	3,6113 E-07	-1,2265 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	4,6923 E-06	9,725 E-07	-3,3859 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0121 E-08	5,9508 E-07	-1,6357 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	5,5386 E-07	-1,1808 E-06	3,928 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,4725 E-07	3,0135 E-07	-1,5406 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,6068 E-07	2,9454 E-07	-3,2074 E-12
00419	001	0,0000	0,0000	-0,0201	8,6974 E-06	-1,4035 E-05	2,2023 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0112	4,1967 E-06	-1,0653 E-05	-4,9511 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,4193 E-08	-2,0567 E-06	-4,2758 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,8682 E-06	-7,5539 E-07	6,6976 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	5,0522 E-06	-2,0435 E-06	1,8226 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-9,2819 E-08	1,1261 E-06	2,076 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,962 E-07	-6,9655 E-07	-2,6683 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	5,8085 E-07	8,4892 E-07	2,1845 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-9,8326 E-08	8,3909 E-07	1,8783 E-12
00420	001	0,0000	0,0000	-0,0224	3,1414 E-05	1,9133 E-05	-2,9612 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0157	2,198 E-05	-3,9452 E-06	-7,4198 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,283 E-08	1,3502 E-06	-5,7401 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	4,1033 E-06	1,1532 E-06	-1,513 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	1,1061 E-05	3,1122 E-06	-4,082 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,193 E-06	-3,3009 E-09	-4,4881 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-4,4779 E-07	-2,1522 E-06	2,2335 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-7,9835 E-08	-1,6596 E-06	3,3944 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-8,0075 E-07	-1,9307 E-06	3,1387 E-10
00421	001	0,0000	0,0000	-0,0233	3,7429 E-05	-9,552 E-07	3,7163 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0150	3,1244 E-05	-1,5511 E-05	8,104 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1451 E-07	4,1982 E-07	6,7375 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,6464 E-06	-5,0178 E-07	2,7654 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	1,2532 E-05	-1,3562 E-06	7,4812 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,0317 E-06	9,2104 E-07	4,5352 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-9,1895 E-07	-1,0758 E-06	-1,7395 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-4,5145 E-07	-7,4496 E-07	-3,4559 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4526 E-06	-8,2113 E-07	-4,0377 E-12
00422	001	0,0000	0,0000	-0,0221	3,3555 E-05	-2,7365 E-05	-6,9031 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0130	2,9163 E-05	-3,2632 E-05	-1,9453 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,3508 E-07	-1,7007 E-08	-1,4217 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,1203 E-06	-2,9509 E-06	-1,9588 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	1,1115 E-05	-7,9684 E-06	-5,2466 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-4,8695 E-07	1,7121 E-06	-1,2482 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,0887 E-06	5,0642 E-07	7,1723 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-6,5054 E-07	5,6054 E-07	9,3647 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6038 E-06	7,392 E-07	7,0863 E-12
00423	001	0,0000	0,0000	-0,0193	2,0412 E-05	-3,602 E-05	-2,9498 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	1,7965 E-05	-3,5406 E-05	-8,3156 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4462 E-07	-1,5683 E-07	-6,0996 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,5845 E-06	-3,7289 E-06	-8,3199 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	6,972 E-06	-1,0068 E-05	-2,2282 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	9,3103 E-08	1,3343 E-06	-5,3496 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-7,8311 E-07	1,4358 E-06	3,0776 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-4,6608 E-07	1,2407 E-06	4,0062 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0866 E-06	1,5087 E-06	3,0266 E-12
00424	001	0,0000	0,0000	-0,0167	7,6005 E-06	-2,6393 E-05	2,3508 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	6,5762 E-06	-2,4149 E-05	6,6422 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4394 E-07	-1,5564 E-07	4,8695 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1356 E-06	-2,7352 E-06	6,5423 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	3,0617 E-06	-7,3839 E-06	1,7518 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	5,0081 E-07	4,6679 E-07	4,2663 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-3,2932 E-07	1,3093 E-06	-2,4601 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-5,8135 E-08	9,9112 E-07	-3,2026 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,2571 E-07	1,2326 E-06	-2,4091 E-13
00425	001	0,0000	0,0000	-0,0153	-1,1333 E-06	-7,8147 E-06	-8,9031 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0063	-1,756 E-06	-7,3827 E-06	-2,7056 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4029 E-07	-1,0858 E-07	-4,4455 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	2,1833 E-07	-8,7719 E-07	-1,5183 E-16
	005	0,0000	0,0000	0,0000	5,8465 E-07	-2,3656 E-06	-3,9523 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0000	8,7743 E-07	-4,7015 E-07	-1,3609 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	6,5585 E-08	5,3941 E-07	1,1714 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,9535 E-07	2,0812 E-07	1,5584 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	9,6624 E-08	3,8939 E-07	4,2765 E-15
00426	001	0,0000	0,0000	-0,0155	-4,662 E-06	1,3009 E-05	-2,476 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0063	-6,3661 E-06	8,8745 E-06	-5,4088 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3491 E-07	-6,2585 E-08	1,7759 E-16
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-6,2839 E-08	1,2272 E-06	-1,49 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,7695 E-07	3,3177 E-06	-4,0873 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,1873 E-06	-1,2371 E-06	-6,7747 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	3,5612 E-07	-4,6513 E-07	5,2835 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	7,7334 E-07	-6,7908 E-07	3,9164 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	3,8562 E-07	-6,1284 E-07	6,7982 E-14
00427	001	0,0000	0,0000	-0,0173	-8,929 E-07	3,1703 E-05	-9,5154 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	-5,8108 E-06	2,1149 E-05	-2,0679 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2791 E-07	-3,0809 E-08	6,1775 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	4,375 E-07	3,1945 E-06	-5,5615 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	1,1705 E-06	8,6293 E-06	-1,5242 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,1422 E-06	-1,6478 E-06	-2,4634 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0001	4,6172 E-07	-1,3817 E-06	2,128 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	8,803 E-07	-1,3288 E-06	1,7373 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,9477 E-07	-1,4909 E-06	2,4801 E-13
00428	001	0,0000	0,0000	-0,0204	1,3141 E-05	4,3051 E-05	-3,2482 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	2,6649 E-06	2,6679 E-05	-1,202 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2631 E-07	-8,9613 E-09	9,9276 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,9299 E-06	4,4821 E-06	-2,6694 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	5,1974 E-06	1,2104 E-05	-7,5209 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,0667 E-07	-1,6268 E-06	-2,889 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,4337 E-07	-1,8665 E-06	6,8037 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0003	4,5149 E-07	-1,5123 E-06	6,5328 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-3,8657 E-07	-1,9826 E-06	2,6655 E-13
00429	001	0,0000	0,0000	-0,0239	3,5036 E-05	3,8806 E-05	-8,1158 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	1,7121 E-05	2,2451 E-05	-1,0649 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3334 E-07	1,9753 E-09	-3,3454 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,1428 E-06	4,125 E-06	-5,0203 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	1,1171 E-05	1,1139 E-05	-1,3501 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-8,3713 E-07	-1,1125 E-06	1,9533 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-6,7802 E-07	-1,7208 E-06	3,0092 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-4,381 E-07	-1,1727 E-06	1,116 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5839 E-06	-1,729 E-06	-9,3054 E-14
00430	001	0,0000	0,0000	-0,0261	5,1999 E-05	9,2598 E-06	-1,7306 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	2,9144 E-05	3,9441 E-06	-2,2357 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3842 E-07	1,7465 E-08	-8,0382 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	5,8157 E-06	1,0654 E-06	-1,0452 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	1,5688 E-05	2,876 E-06	-2,8076 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,8053 E-06	2,2688 E-07	6,4777 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,4809 E-06	-6,3611 E-07	6,2539 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,1889 E-06	-1,0155 E-07	2,4158 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,5886 E-06	-3,1525 E-07	-3,7896 E-13
00431	001	0,0000	0,0000	-0,0251	4,8513 E-05	-2,9813 E-05	-8,5218 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	2,7823 E-05	-1,9216 E-05	-1,1038 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3467 E-07	2,428 E-08	-3,952 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	5,4006 E-06	-3,044 E-06	-5,1284 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	1,4568 E-05	-8,2212 E-06	-1,3776 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,7252 E-06	1,5342 E-06	3,1529 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5129 E-06	1,0796 E-06	3,0749 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,1883 E-06	1,1629 E-06	1,1968 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,466 E-06	1,4864 E-06	-1,8201 E-13
00432	001	0,0000	0,0000	-0,0219	2,8798 E-05	-4,3222 E-05	2,0059 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	1,5431 E-05	-2,6244 E-05	3,7656 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3208 E-07	2,4005 E-08	1,799 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,371 E-06	-4,5174 E-06	-1,3664 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	9,0897 E-06	-1,2199 E-05	-4,2179 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,2325 E-07	1,6692 E-06	-1,6392 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-7,7028 E-07	1,8296 E-06	-4,1408 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-5,2182 E-07	1,4783 E-06	-7,4764 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4365 E-06	2,0241 E-06	3,2843 E-15
00433	001	0,0000	0,0000	-0,0187	8,5758 E-06	-3,3017 E-05	-5,5595 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	2,1992 E-06	-1,8888 E-05	-2,1065 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3177 E-07	4,6942 E-08	6,5622 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,3491 E-06	-3,5078 E-06	-8,8789 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	3,6313 E-06	-9,4717 E-06	-2,4059 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,1433 E-07	1,1069 E-06	2,557 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,8448 E-07	1,5125 E-06	2,2974 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,7408 E-07	1,0292 E-06	-1,3009 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-3,8964 E-07	1,4745 E-06	-2,2777 E-14
00434	001	0,0000	0,0000	-0,0168	-3,2921 E-06	-1,3867 E-05	-8,2025 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0073	-5,2644 E-06	-5,9865 E-06	-3,3253 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2838 E-07	9,5598 E-08	1,0056 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,9069 E-07	-1,5002 E-06	-1,3019 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	5,0474 E-07	-4,0502 E-06	-3,5276 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	5,565 E-07	4,4067 E-07	3,6145 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	9,3243 E-07	8,558 E-07	3,3073 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	7,5555 E-07	4,0091 E-07	-1,8527 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,999 E-07	5,6483 E-07	-3,2437 E-14
00435	001	0,0000	0,0000	-0,0165	-3,6253 E-06	5,8016 E-06	-5,5296 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-3,9903 E-06	8,1845 E-06	1,6655 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2278 E-07	1,5492 E-07	8,4628 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,8158 E-07	5,6486 E-07	-1,0869 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	4,837 E-07	1,5259 E-06	-2,9501 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	3,8427 E-07	-2,7083 E-07	-1,1486 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,1572 E-06	2,5875 E-07	4,2287 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	6,962 E-07	-1,8906 E-07	-2,4716 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,8937 E-07	-3,1665 E-07	-3,6464 E-14
00436	001	0,0000	0,0000	-0,0177	6,1046 E-06	2,2347 E-05	5,7548 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0086	5,2074 E-06	2,1298 E-05	-3,2176 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,155 E-07	1,6722 E-07	-2,1689 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,2152 E-06	2,2526 E-06	2,7624 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	3,2806 E-06	6,0844 E-06	7,5307 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6644 E-07	-8,4656 E-07	1,2088 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	8,3781 E-07	-5,1366 E-07	-1,972 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,2771 E-07	-6,9507 E-07	1,2064 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-3,1972 E-07	-9,782 E-07	1,4895 E-13
00437	001	0,0000	0,0000	-0,0198	2,1626 E-05	2,848 E-05	1,125 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0106	1,9039 E-05	2,6424 E-05	-8,0823 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,0617 E-07	3,2085 E-08	-5,411 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,8967 E-06	2,8806 E-06	6,3282 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	7,8276 E-06	7,7809 E-06	1,726 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-8,1638 E-07	-8,3531 E-07	2,9662 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,6568 E-07	-1,3842 E-06	-5,2896 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,317 E-07	-7,8186 E-07	2,9792 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0683 E-06	-1,0596 E-06	4,0814 E-13
00438	001	0,0000	0,0000	-0,0218	3,5562 E-05	1,6256 E-05	-1,8206 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	3,1427 E-05	1,5708 E-05	5,0659 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1116 E-07	-4,0558 E-07	4,0982 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,4171 E-06	1,7456 E-06	-6,0463 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	1,1938 E-05	4,7141 E-06	-1,6461 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2075 E-06	2,8928 E-08	-2,0503 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-7,4709 E-07	-1,8377 E-06	2,8914 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-6,5781 E-07	-1,6962 E-07	-2,132 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,5791 E-06	-2,4167 E-07	-2,0974 E-12
00439	001	0,0000	0,0000	-0,0222	3,9075 E-05	-6,7657 E-06	-8,8271 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	3,4654 E-05	-4,6448 E-06	2,6876 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3443 E-07	-1,2878 E-06	2,121 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,7738 E-06	-3,2245 E-07	-3,0527 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	1,2902 E-05	-8,7396 E-07	-8,3122 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1024 E-06	1,0001 E-06	-1,0735 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5053 E-06	-1,2947 E-06	1,5649 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-6,0432 E-07	6,768 E-07	-1,1113 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4572 E-06	7,7692 E-07	-1,1464 E-11
00440	001	0,0000	0,0000	-0,0242	4,5044 E-05	3,3034 E-05	-1,6018 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0174	2,9627 E-05	1,3871 E-05	-4,1739 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,7485 E-07	2,0463 E-06	-2,5164 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	5,8376 E-06	2,1619 E-06	-6,7 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	1,5746 E-05	5,8395 E-06	-1,8025 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,1411 E-06	-2,7162 E-07	-2,4942 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-6,364 E-07	-2,9594 E-06	1,4014 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-5,9835 E-07	-2,3786 E-06	1,9779 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-8,129 E-07	-2,8182 E-06	1,4091 E-11
00441	001	0,0000	0,0000	-0,0265	6,0478 E-05	1,9933 E-05	1,1156 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0182	4,9436 E-05	4,1666 E-06	2,9522 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,9431 E-08	7,8861 E-07	2,4265 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	7,1613 E-06	1,3227 E-06	4,6367 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	1,9323 E-05	3,573 E-06	1,2488 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,6064 E-06	3,2981 E-07	1,8692 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,5129 E-06	-2,3155 E-06	-9,7589 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,3628 E-06	-1,7621 E-06	-1,3757 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,8674 E-06	-2,2618 E-06	-1,2448 E-11
00442	001	0,0000	0,0000	-0,0267	6,647 E-05	-2,021 E-05	1,3701 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0174	5,8486 E-05	-2,7921 E-05	3,8489 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2991 E-07	1,3283 E-07	2,838 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	7,5938 E-06	-2,4599 E-06	3,9428 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	2,0495 E-05	-6,6399 E-06	1,0563 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,0524 E-06	2,5087 E-06	2,4797 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3262 E-06	-6,3165 E-07	-1,4237 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,0232 E-06	-3,7459 E-07	-1,8533 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,7329 E-06	-2,9522 E-07	-1,4048 E-10
00443	001	0,0000	0,0000	-0,0235	4,7113 E-05	-5,1679 E-05	1,2366 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	4,2149 E-05	-5,1146 E-05	3,4733 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2402 E-07	-1,0888 E-07	2,5631 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	5,383 E-06	-5,5667 E-06	3,5638 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	1,4529 E-05	-1,5028 E-05	9,5476 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-7,1247 E-07	2,2902 E-06	2,2378 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,0261 E-06	1,6413 E-06	-1,2843 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7785 E-06	1,4442 E-06	-1,6723 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,2292 E-06	1,9758 E-06	-1,2688 E-10
00444	001	0,0000	0,0000	-0,0192	2,233 E-05	-4,7231 E-05	-6,3114 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	2,0204 E-05	-4,3776 E-05	-1,7727 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0331 E-07	-1,6039 E-07	-1,3082 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,6199 E-06	-4,9973 E-06	-1,8193 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	7,0705 E-06	-1,3491 E-05	-4,874 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-4,8108 E-08	1,3151 E-06	-1,1421 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,034 E-06	2,0541 E-06	6,5546 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-8,9698 E-07	1,7413 E-06	8,5346 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0959 E-06	2,171 E-06	6,4755 E-12
00445	001	0,0000	0,0000	-0,0162	7,4376 E-06	-2,5987 E-05	2,327 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0071	6,6214 E-06	-2,385 E-05	6,5356 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,4103 E-08	-1,2925 E-07	4,8316 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	9,8158 E-07	-2,7504 E-06	6,7102 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	2,6478 E-06	-7,4245 E-06	1,7977 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	3,0652 E-07	2,6335 E-07	4,21 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-3,6341 E-07	1,3658 E-06	-2,417 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,1574 E-07	1,0623 E-06	-3,1473 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-3,8808 E-07	1,3044 E-06	-2,3861 E-13
00446	001	0,0000	0,0000	-0,0151	1,706 E-06	3,8911 E-07	-6,7919 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0060	5,3553 E-07	-2,204 E-06	-1,9507 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,8953 E-08	-7,9338 E-08	-1,8633 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	3,8153 E-07	-1,5672 E-08	-1,7778 E-16
	005	0,0000	0,0000	0,0000	1,0269 E-06	-4,0303 E-08	-4,7429 E-16

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0000	4,8094 E-07	-7,3364 E-07	-1,1984 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-3,3678 E-08	2,5138 E-07	7,5284 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,5448 E-07	6,0842 E-09	9,8891 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-7,3111 E-08	7,1983 E-08	6,1815 E-15
00447	001	0,0000	0,0000	-0,0163	4,6622 E-06	2,8275 E-05	7,9315 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0067	8,6937 E-07	1,7797 E-05	4,0442 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,3438 E-08	-3,9792 E-08	-3,1932 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	7,2597 E-07	2,8749 E-06	4,0849 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	1,9551 E-06	7,7644 E-06	1,1985 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0001	3,6146 E-07	-1,6833 E-06	9,4775 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-4,9115 E-09	-9,8791 E-07	-5,4992 E-17
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,7086 E-07	-1,108 E-06	-4,8831 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,4117 E-07	-1,2696 E-06	-8,8837 E-15
00448	001	0,0000	0,0000	-0,0197	1,9903 E-05	5,4961 E-05	7,5429 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0088	9,7154 E-06	3,4737 E-05	1,0279 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,0216 E-08	-1,7493 E-08	3,0567 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,3296 E-06	5,6728 E-06	4,4132 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	6,2831 E-06	1,5319 E-05	1,1864 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,7189 E-07	-2,506 E-06	-1,588 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-4,3365 E-07	-2,1673 E-06	-2,5334 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,7507 E-07	-2,06 E-06	-1,105 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-7,9349 E-07	-2,5664 E-06	2,7427 E-15
00449	001	0,0000	0,0000	-0,0250	5,173 E-05	7,0052 E-05	-1,7661 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	2,9755 E-05	4,3248 E-05	-2,3073 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,3396 E-08	-1,0788 E-08	-8,5483 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	5,6019 E-06	7,2861 E-06	-1,0279 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	1,5117 E-05	1,9674 E-05	-2,7591 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,937 E-06	-2,8127 E-06	7,3898 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5895 E-06	-2,9055 E-06	6,0258 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6493 E-06	-2,4864 E-06	2,556 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,301 E-06	-3,3244 E-06	-4,0293 E-13
00450	001	0,0000	0,0000	-0,0302	9,2827 E-05	5,0461 E-05	3,193 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0153	5,5983 E-05	3,0308 E-05	4,1752 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0052 E-07	-1,9072 E-09	1,5373 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	9,8091 E-06	5,2886 E-06	1,8603 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0042	2,6477 E-05	1,428 E-05	4,9937 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-3,8286 E-06	-1,6348 E-06	-1,3151 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,3216 E-06	-2,3909 E-06	-1,0905 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,2509 E-06	-1,6359 E-06	-4,6189 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-4,3705 E-06	-2,4405 E-06	7,1149 E-12
00451	001	0,0000	0,0000	-0,0317	1,0673 E-04	-1,9598 E-05	3,3405 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	6,5191 E-05	-1,298 E-05	4,368 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,5182 E-08	4,0021 E-08	1,6084 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	1,1209 E-05	-1,9847 E-06	1,9461 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	3,0258 E-05	-5,3597 E-06	5,2241 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-4,2904 E-06	1,4286 E-06	-1,3761 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-4,2208 E-06	2,8426 E-07	-1,1408 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,8086 E-06	7,985 E-07	-4,8322 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-5,1064 E-06	1,0435 E-06	7,4455 E-12
00452	001	0,0000	0,0000	-0,0278	7,6565 E-05	-6,6417 E-05	-3,8931 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	4,6683 E-05	-4,1331 E-05	-5,096 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,9696 E-08	2,4118 E-08	-1,8804 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	8,0786 E-06	-6,8656 E-06	-2,2608 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	2,1806 E-05	-1,8539 E-05	-6,0686 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,8677 E-06	2,8831 E-06	1,615 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,2056 E-06	2,6614 E-06	1,3246 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,7471 E-06	2,3798 E-06	5,6516 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-3,6099 E-06	3,2462 E-06	-8,6956 E-14
00453	001	0,0000	0,0000	-0,0223	3,7558 E-05	-6,3191 E-05	-1,8962 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	2,2277 E-05	-3,85 E-05	-2,6312 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,4599 E-08	3,0353 E-08	-1,0165 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,0773 E-06	-6,5641 E-06	-9,3455 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	1,1002 E-05	-1,7724 E-05	-2,5019 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2342 E-06	2,4218 E-06	8,4863 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4876 E-06	2,8467 E-06	6,3383 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2609 E-06	2,2224 E-06	3,3662 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7329 E-06	2,9636 E-06	-3,947 E-15
00454	001	0,0000	0,0000	-0,0181	1,2589 E-05	-3,6283 E-05	5,3535 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	6,6531 E-06	-2,0382 E-05	1,6852 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,6594 E-08	6,9422 E-08	9,4092 E-19
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,5475 E-06	-3,7886 E-06	8,0714 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	4,1721 E-06	-1,0228 E-05	2,1873 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-2,4669 E-07	1,2312 E-06	-1,2817 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-2,1728 E-07	1,9234 E-06	-2,7423 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,3017 E-07	1,2218 E-06	1,222 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-5,9279 E-07	1,6133 E-06	2,34 E-15
00455	001	0,0000	0,0000	-0,0164	3,652 E-06	-4,839 E-06	-8,2125 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0071	1,9883 E-06	1,8481 E-06	3,628 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,7043 E-08	1,2859 E-07	2,3295 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	6,6264 E-07	-5,2147 E-07	-3,4496 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	1,7848 E-06	-1,4048 E-06	-9,3999 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	7,3725 E-09	-1,9123 E-08	-1,4108 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	4,0046 E-07	8,002 E-07	1,9009 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,1941 E-07	8,5028 E-08	-1,3706 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-2,1484 E-07	1,2772 E-07	-1,3582 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00456	001	0,0000	0,0000	-0,0173	8,2786 E-06	2,3924 E-05	2,3624 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0081	7,6644 E-06	2,4024 E-05	-7,1849 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,9959 E-08	1,7238 E-07	-5,6833 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1715 E-06	2,4604 E-06	8,1649 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	3,1624 E-06	6,6495 E-06	2,2232 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-3,4196 E-07	-1,1036 E-06	2,8693 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	4,4623 E-07	-3,381 E-07	-4,1974 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,5968 E-07	-9,0669 E-07	2,9732 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,5892 E-07	-1,1516 E-06	3,0781 E-13
00457	001	0,0000	0,0000	-0,0201	2,5607 E-05	4,3953 E-05	-3,1239 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0109	2,4009 E-05	4,0607 E-05	9,6129 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0054 E-07	1,2729 E-07	7,5648 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,0182 E-06	4,5376 E-06	-1,0857 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	8,1549 E-06	1,2261 E-05	-2,9562 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1689 E-06	-1,6578 E-06	-3,8341 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-4,951 E-08	-1,5736 E-06	5,6095 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-9,2303 E-07	-1,4545 E-06	-3,9669 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2658 E-06	-1,8988 E-06	-4,1138 E-12
00458	001	0,0000	0,0000	-0,0239	5,153 E-05	4,1985 E-05	-6,977 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	4,7812 E-05	3,8807 E-05	2,1691 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,113 E-07	-1,4258 E-07	1,7024 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	5,7767 E-06	4,3832 E-06	-2,4363 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	1,5611 E-05	1,1843 E-05	-6,6342 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,1603 E-06	-9,9931 E-07	-8,6392 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,1214 E-06	-2,7233 E-06	1,2685 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,8039 E-06	-9,9073 E-07	-8,9341 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3944 E-06	-1,4084 E-06	-9,3126 E-13
00459	001	0,0000	0,0000	-0,0260	6,5343 E-05	5,2377 E-06	7,5476 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0163	6,0876 E-05	6,319 E-06	-2,3186 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,216 E-07	-8,0633 E-07	-1,8255 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	7,2222 E-06	7,2216 E-07	2,621 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,9517 E-05	1,9482 E-06	7,1368 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,2289 E-06	1,0001 E-06	9,25 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,6344 E-06	-2,6838 E-06	-1,3526 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,9702 E-06	5,5138 E-07	9,5711 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5725 E-06	7,4605 E-07	9,9176 E-11
00460	001	0,0000	0,0000	-0,0251	5,6872 E-05	-2,0662 E-05	2,2339 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0157	5,3562 E-05	-1,6515 E-05	-6,863 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,9746 E-07	-2,0963 E-06	-5,4032 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	6,3068 E-06	-1,5732 E-06	7,7577 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	1,7042 E-05	-4,2538 E-06	2,1124 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,5147 E-06	1,5953 E-06	2,7379 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-3,2383 E-06	-1,2112 E-06	-4,0036 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4654 E-06	1,1881 E-06	2,833 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7818 E-06	1,4672 E-06	2,9356 E-10
00461	001	0,0000	0,0000	-0,0290	4,0792 E-05	4,2013 E-05	1,4624 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0206	3,3276 E-05	2,6887 E-05	3,8622 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5652 E-07	1,2458 E-06	2,0762 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	5,0002 E-06	3,1017 E-06	5,6266 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0044	1,3491 E-05	8,3797 E-06	1,5116 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0756 E-06	-7,0354 E-07	2,294 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-7,7131 E-07	-3,5513 E-06	-1,3435 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2048 E-06	-2,9306 E-06	-1,8529 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-5,0055 E-07	-3,5497 E-06	-1,1807 E-10
00462	001	0,0000	0,0000	-0,0320	6,7254 E-05	1,9134 E-05	-3,8828 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0225	6,0424 E-05	8,4283 E-06	-1,0889 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,8242 E-07	3,5821 E-07	-7,9846 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	7,5686 E-06	1,3318 E-06	-1,1288 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0050	2,0428 E-05	3,5996 E-06	-3,0243 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,8406 E-06	1,0051 E-06	-7,0026 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,2075 E-06	-2,5728 E-06	4,0205 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,5785 E-06	-2,0633 E-06	5,2421 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,9675 E-06	-2,4496 E-06	3,9627 E-10
00463	001	0,0000	0,0000	-0,0298	5,8595 E-05	-6,7387 E-05	-4,8652 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0198	5,308 E-05	-6,7024 E-05	-1,3665 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,032 E-07	1,5855 E-08	-1,0084 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	6,533 E-06	-7,4772 E-06	-1,4021 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0043	1,7634 E-05	-2,0184 E-05	-3,7564 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2193 E-06	3,7238 E-06	-8,8043 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,6017 E-06	1,5527 E-06	5,0529 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-2,8593 E-06	1,3701 E-06	6,5793 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-2,2152 E-06	2,1712 E-06	4,9917 E-09
00464	001	0,0000	0,0000	-0,0235	2,4982 E-05	-7,4795 E-05	1,2188 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0138	2,2978 E-05	-6,9783 E-05	3,4232 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,3713 E-08	-1,2977 E-07	2,5262 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	2,8171 E-06	-8,0632 E-06	3,5123 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	7,6041 E-06	-2,1767 E-05	9,4097 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-3,6172 E-07	2,3603 E-06	2,2055 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,1658 E-06	2,9845 E-06	-1,2658 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3708 E-06	2,6846 E-06	-1,6481 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-8,9969 E-07	3,2166 E-06	-1,2505 E-10
00465	001	0,0000	0,0000	-0,0184	1,016 E-05	-4,9179 E-05	-2,8839 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0091	9,5381 E-06	-4,495 E-05	-8,1003 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,1213 E-08	-1,4429 E-07	-5,9777 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,1758 E-06	-5,243 E-06	-8,3107 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	3,1736 E-06	-1,4154 E-05	-2,2265 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-2,2838 E-08	1,038 E-06	-5,2189 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-4,9914 E-07	2,3228 E-06	2,9952 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-5,317 E-07	2,0575 E-06	3,9 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-4,3385 E-07	2,3027 E-06	2,9589 E-12
00466	001	0,0000	0,0000	-0,0157	3,5355 E-06	-1,7115 E-05	6,3893 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0066	3,1533 E-06	-1,7232 E-05	1,7945 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,7822 E-08	-1,0056 E-07	1,3256 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	4,5042 E-07	-1,8378 E-06	1,8412 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	1,2151 E-06	-4,9607 E-06	4,9325 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,3597 E-07	-1,3705 E-07	1,1559 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7393 E-07	1,0693 E-06	-6,6358 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3335 E-07	8,248 E-07	-8,6399 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-1,825 E-07	9,115 E-07	-6,5522 E-14
00467	001	0,0000	0,0000	-0,0156	3,2623 E-06	1,6971 E-05	-2,0169 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0062	1,7711 E-06	8,7536 E-06	-4,6684 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,4263 E-08	-5,3233 E-08	-5,1038 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	4,2175 E-07	1,7188 E-06	-7,925 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1371 E-06	4,6418 E-06	-2,1284 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,1113 E-07	-1,345 E-06	-2,3335 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-9,2322 E-08	-3,7426 E-07	1,584 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-4,451 E-08	-5,9037 E-07	1,8649 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-1,4817 E-07	-6,6814 E-07	1,4348 E-15
00468	001	0,0000	0,0000	-0,0185	1,076 E-05	5,4859 E-05	2,5848 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	5,887 E-06	3,4375 E-05	3,3657 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,9691 E-08	-2,3189 E-08	1,2679 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,2028 E-06	5,6487 E-06	1,5046 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	3,2449 E-06	1,5252 E-05	4,0383 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,575 E-07	-2,7454 E-06	-1,1231 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-3,0349 E-07	-1,9878 E-06	-8,863 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-3,4696 E-07	-2,1298 E-06	-3,7605 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-4,1748 E-07	-2,4617 E-06	6,3228 E-15
00469	001	0,0000	0,0000	-0,0246	3,1425 E-05	9,3531 E-05	-1,0125 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	1,8829 E-05	5,8635 E-05	-1,3241 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,5646 E-08	-1,5457 E-08	-4,8728 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	3,3199 E-06	9,6632 E-06	-5,8984 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	8,9598 E-06	2,6091 E-05	-1,5834 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,2884 E-06	-4,1727 E-06	4,1647 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,034 E-06	-3,6705 E-06	3,4573 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3054 E-06	-3,6029 E-06	1,4647 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2419 E-06	-4,3276 E-06	-2,2508 E-13
00470	001	0,0000	0,0000	-0,0333	7,5537 E-05	1,0924 E-04	3,6971 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	4,7 E-05	6,7662 E-05	4,8344 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,2434 E-08	-1,9644 E-08	1,7803 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	7,822 E-06	1,1318 E-05	2,1537 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0051	2,1115 E-05	3,0559 E-05	5,7814 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-3,4704 E-06	-4,4384 E-06	-1,5233 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-2,704 E-06	-4,6491 E-06	-1,2624 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,396 E-06	-4,006 E-06	-5,3485 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-3,0497 E-06	-5,2312 E-06	8,241 E-12
00471	001	0,0000	0,0000	-0,0405	1,3548 E-04	4,2561 E-05	-1,2597 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0216	8,4434 E-05	2,5717 E-05	-1,6472 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,9174 E-08	2,2597 E-08	-6,066 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	1,3993 E-05	4,4367 E-06	-7,3385 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0071	3,7778 E-05	1,198 E-05	-1,9699 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0011	-5,9069 E-06	-9,7473 E-07	5,1904 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-5,408 E-06	-2,5916 E-06	4,3016 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-5,6192 E-06	-1,4266 E-06	1,8224 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0012	-6,0168 E-06	-2,0409 E-06	-2,8079 E-10
00472	001	0,0000	0,0000	-0,0378	1,1282 E-04	-8,9123 E-05	-1,8048 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0199	7,063 E-05	-5,562 E-05	-2,36 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,1311 E-08	3,3704 E-08	-8,6908 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	1,1639 E-05	-9,1945 E-06	-1,0514 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0064	3,1421 E-05	-2,4827 E-05	-2,8224 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-4,3474 E-06	4,1922 E-06	7,4362 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-5,2465 E-06	3,242 E-06	6,163 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-4,883 E-06	3,2516 E-06	2,611 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-4,7732 E-06	4,4143 E-06	-4,0229 E-12
00473	001	0,0000	0,0000	-0,0291	5,3205 E-05	-1,0738 E-04	1,1462 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0145	3,3396 E-05	-6,661 E-05	1,4989 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,8722 E-08	1,8603 E-08	5,52 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	5,5081 E-06	-1,1087 E-05	6,6767 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	1,4868 E-05	-2,9936 E-05	1,7923 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,9714 E-06	4,3525 E-06	-4,7234 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,5137 E-06	4,7064 E-06	-3,9138 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,4103 E-06	4,0152 E-06	-1,6585 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-2,1467 E-06	5,0391 E-06	2,5549 E-13
00474	001	0,0000	0,0000	-0,0216	2,0904 E-05	-7,2309 E-05	-2,9762 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	1,2977 E-05	-4,3694 E-05	-3,9636 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,0764 E-08	4,4781 E-08	-1,4389 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,2175 E-06	-7,473 E-06	-1,6919 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	5,9842 E-06	-2,0177 E-05	-4,5397 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-7,0741 E-07	2,684 E-06	1,2526 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-9,0122 E-07	3,5368 E-06	9,894 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-8,9917 E-07	2,699 E-06	4,5266 E-15

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-8,677 E-07	3,2504 E-06	-6,4481 E-15
00475	001	0,0000	0,0000	-0,0175	7,0579 E-06	-2,783 E-05	-6,6281 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	4,5315 E-06	-1,3343 E-05	2,1259 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,1254 E-08	9,6945 E-08	1,8307 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	8,2292 E-07	-2,878 E-06	-2,368 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	2,2195 E-06	-7,7674 E-06	-6,4483 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9667 E-07	8,1518 E-07	-8,4631 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2383 E-07	1,8544 E-06	1,2138 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,3886 E-07	9,5481 E-07	-8,709 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-3,3917 E-07	1,1505 E-06	-8,9284 E-15
00476	001	0,0000	0,0000	-0,0169	4,7022 E-06	1,3296 E-05	2,1748 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	4,2627 E-06	1,7232 E-05	-6,6857 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,4453 E-08	1,5128 E-07	-5,2612 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	6,0353 E-07	1,3819 E-06	7,5547 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	1,6286 E-06	3,7383 E-06	2,0571 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8937 E-07	-8,4565 E-07	2,667 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,4619 E-07	2,9673 E-07	-3,8996 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6663 E-07	-6,5062 E-07	2,7593 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-2,6385 E-07	-7,1084 E-07	2,8593 E-13
00477	001	0,0000	0,0000	-0,0195	1,1617 E-05	4,9313 E-05	-6,0285 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	1,1545 E-05	4,6707 E-05	1,8521 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,693 E-08	1,5362 E-07	1,4581 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,3438 E-06	5,126 E-06	-2,0935 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	3,63 E-06	1,3853 E-05	-5,7006 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-5,9088 E-07	-2,1713 E-06	-7,3886 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	4,6823 E-08	-1,2699 E-06	1,0804 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-5,8908 E-07	-1,9507 E-06	-7,6451 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-5,4055 E-07	-2,2301 E-06	-7,9221 E-12
00478	001	0,0000	0,0000	-0,0246	3,0467 E-05	7,1184 E-05	1,2319 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0151	2,9774 E-05	6,5727 E-05	-3,7846 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,4149 E-08	4,4469 E-09	-2,9796 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	3,3346 E-06	7,4331 E-06	4,278 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	9,0101 E-06	2,0085 E-05	1,1649 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6007 E-06	-2,5011 E-06	1,5098 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,9916 E-07	-3,1232 E-06	-2,2078 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,7263 E-06	-2,3202 E-06	1,5623 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2767 E-06	-2,883 E-06	1,6189 E-10
00479	001	0,0000	0,0000	-0,0300	6,5921 E-05	4,5514 E-05	-1,6537 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0201	6,3324 E-05	4,3304 E-05	5,0807 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,1498 E-07	-4,8993 E-07	4 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	7,0793 E-06	4,834 E-06	-5,743 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0043	1,9129 E-05	1,306 E-05	-1,5638 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-2,6984 E-06	-4,1701 E-07	-2,0269 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,2687 E-06	-4,4426 E-06	2,9639 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,8871 E-06	-7,4403 E-07	-2,0973 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-2,4772 E-06	-8,6067 E-07	-2,1733 E-10
00480	001	0,0000	0,0000	-0,0303	5,5685 E-05	-2,7907 E-05	-2,8634 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0205	5,4071 E-05	-2,4114 E-05	8,7971 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,4007 E-08	-1,19 E-06	6,9259 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	5,9346 E-06	-2,6335 E-06	-9,9438 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0044	1,6035 E-05	-7,1197 E-06	-2,7077 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6937 E-06	2,1238 E-06	-3,5095 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-3,0998 E-06	-1,3228 E-06	5,1319 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,1013 E-06	1,5652 E-06	-3,6313 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5134 E-06	2,104 E-06	-3,7629 E-09
00481	001	0,0000	0,0000	-0,0286	-3,3202 E-06	4,6826 E-05	5,9317 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0206	-1,3874 E-06	3,2319 E-05	1,7588 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,6914 E-07	1,971 E-06	1,5911 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-6,2387 E-07	3,2708 E-06	1,1759 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	-1,6852 E-06	8,838 E-06	3,1346 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-4,8859 E-08	-7,0803 E-07	1,2067 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,9462 E-08	-3,959 E-06	-6,823 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,8327 E-07	-3,5952 E-06	-8,4925 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	2,77 E-07	-3,5878 E-06	-7,2969 E-10
00482	001	0,0000	0,0000	-0,0325	-6,7065 E-06	4,8642 E-05	-3,3684 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0233	-5,0936 E-06	3,5652 E-05	-9,5005 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0591 E-08	7,0333 E-07	-7,136 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0020	-7,2854 E-07	4,0614 E-06	-9,4792 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0053	-1,9681 E-06	1,0971 E-05	-2,5389 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0008	5,2546 E-07	-9,2384 E-07	-6,1525 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0005	6,5652 E-08	-3,7615 E-06	3,5266 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-4,4392 E-07	-3,5845 E-06	4,5752 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-6,7356 E-07	-3,3559 E-06	3,5076 E-09
00483	001	0,0000	0,0000	-0,0344	-2,7771 E-05	-3,5693 E-05	3,5867 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0244	-2,4399 E-05	-4,1419 E-05	1,0076 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,4496 E-07	2,3454 E-07	7,4412 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0021	-2,9764 E-06	-4,2705 E-06	1,0326 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0057	-8,0365 E-06	-1,1524 E-05	2,7664 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	9,986 E-07	5,5159 E-06	6,4933 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,0244 E-06	-1,3526 E-06	-3,7264 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1013 E-07	-7,7273 E-07	-4,8513 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	2,3718 E-06	-8,7581 E-07	-3,6823 E-09
00484	001	0,0000	0,0000	-0,0280	-3,3066 E-06	-9,0632 E-05	3,6685 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0181	-1,9708 E-06	-8,6108 E-05	1,0299 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,4679 E-09	-7,9663 E-08	7,5859 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-3,3203 E-07	-9,8989 E-06	1,0598 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	-8,9691 E-07	-2,6721 E-05	2,8394 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,4091 E-07	3,5296 E-06	6,6321 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,6233 E-07	3,18 E-06	-3,8068 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,3426 E-07	3,4087 E-06	-4,9586 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	8,0514 E-07	3,0243 E-06	-3,7579 E-11
	00485	0,0000	0,0000	-0,0213	4,9959 E-07	-7,0031 E-05	-4,1777 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	1,1151 E-06	-6,4434 E-05	-1,1733 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3373 E-08	-1,5172 E-07	-8,6553 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	6,8345 E-08	-7,5267 E-06	-1,2047 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	1,8448 E-07	-2,0319 E-05	-3,2275 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-8,2932 E-08	1,8682 E-06	-7,5585 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-6,3265 E-09	3,0553 E-06	4,338 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1269 E-07	2,9663 E-06	5,6489 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,684 E-07	2,9335 E-06	4,285 E-12
	00486	0,0000	0,0000	-0,0169	7,6194 E-07	-3,6371 E-05	1,8185 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	1,1494 E-06	-3,3868 E-05	5,1078 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,7823 E-08	-1,2467 E-07	3,768 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	8,9837 E-08	-3,8837 E-06	5,2412 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	2,4263 E-07	-1,0484 E-05	1,4041 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-2,4764 E-09	5,3783 E-07	3,2907 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-4,4603 E-08	1,8709 E-06	-1,8887 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,0408 E-07	1,6903 E-06	-2,4592 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9155 E-09	1,7067 E-06	-1,8655 E-13
	00487	0,0000	0,0000	-0,0154	4,784 E-07	-4,3601 E-07	-6,1988 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0062	5,7168 E-07	-4,7577 E-06	-1,7427 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,7604 E-08	-7,3341 E-08	-1,2841 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	5,8428 E-08	-9,2906 E-08	-1,7811 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	1,5766 E-07	-2,5009 E-07	-4,7715 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0000	4,547 E-08	-7,3121 E-07	-1,1234 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,8957 E-08	4,0338 E-07	6,4475 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,834 E-08	1,793 E-07	8,3977 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-3,0678 E-08	1,539 E-07	6,3633 E-15
	00488	0,0000	0,0000	-0,0170	1,4331 E-06	3,9544 E-05	8,3737 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0070	8,4979 E-07	2,3808 E-05	1,3805 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5387 E-08	-3,2166 E-08	3,439 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,5648 E-07	4,0597 E-06	4,3172 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	4,2197 E-07	1,0961 E-05	1,1588 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,0075 E-08	-2,2216 E-06	8,6639 E-17
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-4,9846 E-08	-1,2829 E-06	-4,1123 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-8,1492 E-08	-1,5395 E-06	-3,4556 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,206 E-08	-1,6644 E-06	-6,8164 E-17
	00489	0,0000	0,0000	-0,0220	4,8244 E-06	8,6283 E-05	-6,2658 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	2,935 E-06	5,4331 E-05	-8,1929 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2566 E-08	-1,2306 E-08	-3,0185 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,9417 E-07	8,8838 E-06	-3,6494 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	1,3331 E-06	2,3986 E-05	-9,7964 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6286 E-07	-4,0741 E-06	2,5858 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8618 E-07	-3,2651 E-06	2,1385 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-3,3344 E-07	-3,5219 E-06	9,0677 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-7,9498 E-08	-3,8 E-06	-1,3987 E-14
	00490	0,0000	0,0000	-0,0311	1,1323 E-05	1,3339 E-04	3,8409 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0158	7,4286 E-06	8,378 E-05	5,0225 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,9257 E-09	-2,1256 E-08	1,8495 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	1,1235 E-06	1,3742 E-05	2,2376 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	3,0312 E-06	3,7102 E-05	6,0065 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-5,0561 E-07	-5,9268 E-06	-1,5823 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-5,1165 E-07	-5,3538 E-06	-1,3117 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-5,3787 E-07	-5,4717 E-06	-5,5568 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-8,1416 E-08	-5,9538 E-06	8,5615 E-13
	00491	0,0000	0,0000	-0,0429	2,4553 E-05	1,4354 E-04	-1,9752 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0233	1,6571 E-05	8,9564 E-05	-2,5828 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,8685 E-08	-1,2729 E-07	-9,5112 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0029	2,4257 E-06	1,4829 E-05	-1,1507 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0078	6,5458 E-06	4,004 E-05	-3,0888 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0013	-1,1905 E-06	-5,7816 E-06	8,1383 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-1,152 E-06	-6,4238 E-06	6,7447 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-2,0534 E-06	-5,7983 E-06	2,8574 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0012	-1,9809 E-07	-6,4792 E-06	-4,4027 E-11
	00492	0,0000	0,0000	-0,0483	4,0721 E-05	-7,6917 E-05	1,8849 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0266	2,8439 E-05	-4,9191 E-05	2,4648 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4219 E-07	2,2329 E-07	9,0767 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0034	4,0014 E-06	-7,9036 E-06	1,0981 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0093	1,0798 E-05	-2,1339 E-05	2,9476 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0014	-2,0217 E-06	4,9558 E-06	-7,7664 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0015	-2,0811 E-06	1,5002 E-06	-6,4365 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-3,9412 E-06	3,5708 E-06	-2,7269 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0015	1,5273 E-07	3,3332 E-06	4,2015 E-10
	00493	0,0000	0,0000	-0,0374	1,6589 E-05	-1,4936 E-04	-2,4999 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0197	1,1592 E-05	-9,3436 E-05	-3,2689 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,1822 E-08	2,6427 E-08	-1,2038 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0023	1,6128 E-06	-1,5374 E-05	-1,4563 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0063	4,3517 E-06	-4,1511 E-05	-3,9092 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-7,3 E-07	6,2339 E-06	1,03 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-9,5611 E-07	6,4774 E-06	8,5361 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00494	008	0,0000	0,0000	0,0009	-1,5703 E-06	6,0293 E-06	3,6164 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-6,5691 E-09	6,7133 E-06	-5,5721 E-12	
	001	0,0000	0,0000	-0,0265	8,2516 E-06	-1,1115 E-04	1,0199 E-14	
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	5,6813 E-06	-6,8926 E-05	1,3256 E-14	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,7611 E-08	2,9095 E-08	4,892 E-17	
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	8,1 E-07	-1,1441 E-05	6,0059 E-16	
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	2,1854 E-06	-3,0889 E-05	1,6125 E-15	
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-3,4158 E-07	4,3313 E-06	-4,1418 E-15	
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-4,5006 E-07	5,236 E-06	-3,5311 E-15	
00495	008	0,0000	0,0000	0,0005	-6,7196 E-07	4,4919 E-06	-1,4522 E-15	
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3186 E-07	4,857 E-06	2,299 E-15	
	001	0,0000	0,0000	-0,0196	3,1472 E-06	-5,7651 E-05	1,4393 E-14	
	002	0,0000	0,0000	-0,0088	2,2392 E-06	-3,3464 E-05	2,3574 E-14	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,7639 E-08	7,0584 E-08	7,7128 E-17	
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,1465 E-07	-5,9342 E-06	5,2506 E-16	
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	8,4854 E-07	-1,602 E-05	1,3949 E-15	
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0937 E-07	2,0246 E-06	-7,7117 E-15	
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3997 E-07	3,137 E-06	-3,3356 E-15	
00496	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,3176 E-07	2,2473 E-06	-3,6142 E-15	
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-9,4842 E-08	2,4335 E-06	2,023 E-15	
	001	0,0000	0,0000	-0,0170	7,5727 E-07	-8,3425 E-06	5,4839 E-14	
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	8,2712 E-07	1,5565 E-06	-1,7176 E-13	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,5793 E-08	1,245 E-07	-1,381 E-16	
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	8,6097 E-08	-8,4509 E-07	1,9261 E-14	
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	2,3178 E-07	-2,2761 E-06	5,2449 E-14	
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8757 E-08	-2,4756 E-08	6,8441 E-14	
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,0462 E-08	1,2173 E-06	-9,9368 E-14	
00497	008	0,0000	0,0000	0,0001	-6,1201 E-08	1,8899 E-07	7,0605 E-14	
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,7059 E-08	2,3743 E-07	7,2883 E-14	
	001	0,0000	0,0000	-0,0181	-4,3131 E-10	3,4862 E-05	-2,581 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0090	6,4391 E-07	3,546 E-05	7,9297 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,9067 E-08	1,5525 E-07	6,2431 E-15	
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,5467 E-08	3,6312 E-06	-8,9633 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	4,1305 E-08	9,8152 E-06	-2,4407 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-7,5139 E-09	-1,7465 E-06	-3,1635 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,457 E-08	-5,0536 E-07	4,6259 E-12	
00498	008	0,0000	0,0000	0,0002	-6,4197 E-08	-1,5768 E-06	-3,2733 E-12	
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,7414 E-08	-1,5983 E-06	-3,3919 E-12	
	001	0,0000	0,0000	-0,0225	-1,0309 E-06	7,108 E-05	1,1163 E-10	
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	2,2132 E-07	6,6743 E-05	-3,4297 E-10	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,8792 E-08	8,3708 E-08	-2,7002 E-13	
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-9,2059 E-08	7,4096 E-06	3,8767 E-11	
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-2,4937 E-07	2,0023 E-05	1,0556 E-10	
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,198 E-08	-2,9881 E-06	1,3682 E-10	
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,8243 E-08	-2,3175 E-06	-2,0007 E-10	
00499	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7496 E-07	-2,9561 E-06	1,4157 E-10	
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,998 E-07	-2,9126 E-06	1,467 E-10	
	001	0,0000	0,0000	-0,0291	-9,6566 E-06	8,4797 E-05	-4,5511 E-09	
	002	0,0000	0,0000	-0,0194	-6,7344 E-06	7,9976 E-05	1,3982 E-08	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,9769 E-08	-1,9807 E-07	1,1008 E-11	
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,0261 E-06	8,877 E-06	-1,5805 E-09	
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-2,7745 E-06	2,3985 E-05	-4,3036 E-09	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	5,169 E-07	-2,7402 E-06	-5,578 E-09	
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6058 E-07	-4,4814 E-06	8,1566 E-09	
00500	008	0,0000	0,0000	0,0006	-5,2741 E-08	-3,0777 E-06	-5,7716 E-09	
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,0419 E-06	-2,7587 E-06	-5,9808 E-09	
	001	0,0000	0,0000	-0,0333	-2,2161 E-05	-8,5423 E-06	2,4744 E-09	
	002	0,0000	0,0000	-0,0234	-1,8063 E-05	-6,5775 E-06	-7,6021 E-09	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,4882 E-07	-6,2759 E-07	-5,9851 E-12	
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	-2,3849 E-06	-8,0769 E-07	8,593 E-10	
	005	0,0000	0,0000	-0,0052	-6,4469 E-06	-2,1864 E-06	2,3398 E-09	
	006	0,0000	0,0000	0,0006	4,4378 E-07	2,4049 E-06	3,0328 E-09	
	007	0,0000	0,0000	0,0008	1,2213 E-06	-3,8803 E-06	-4,4347 E-09	
00501	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,539 E-07	1,7909 E-06	3,138 E-09	
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,5208 E-06	1,9372 E-06	3,2518 E-09	
	001	0,0000	0,0000	-0,0305	-2,3763 E-07	-4,1843 E-05	3,3623 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0210	1,508 E-06	-3,7433 E-05	-1,033 E-10	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,7946 E-08	-1,9527 E-06	-8,1325 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-3,3448 E-08	-3,8617 E-06	1,1676 E-11	
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	-9,1393 E-08	-1,0437 E-05	3,1794 E-11	
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,6014 E-07	2,4919 E-06	4,121 E-11	
	007	0,0000	0,0000	0,0010	1,8619 E-07	-5,5532 E-07	-6,026 E-11	
00502	008	0,0000	0,0000	0,0005	-6,9121 E-07	2,3042 E-06	4,264 E-11	
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,0539 E-07	2,1336 E-06	4,4185 E-11	
	001	0,0000	0,0000	-0,0290	-2,9822 E-05	3,6838 E-05	5,6365 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0208	-2,1937 E-05	2,1388 E-05	1,5481 E-10	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,8071 E-08	1,1101 E-06	9,8597 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-3,6256 E-06	2,7428 E-06	1,8236 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0044	-9,7864 E-06	7,4115 E-06	4,8912 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0007	1,6109 E-06	-1,619 E-07	9,6553 E-11	
	007	0,0000	0,0000	0,0003	5,3804 E-07	-3,4545 E-06	-5,5988 E-11	
00503	008	0,0000	0,0000	0,0003	5,9921 E-07	-3,2902 E-06	-7,4693 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0219	-4,8751 E-05	9,5938 E-06	-4,8017 E-12	
					-4,2653 E-05	-7,9194 E-07	-1,2435 E-11	

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,0847 E-08	3,9149 E-07	-5,2834 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	-5,4057 E-06	3,6815 E-07	-1,9858 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0049	-1,4593 E-05	9,9882 E-07	-5,3376 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,1102 E-06	1,6617 E-06	-7,1258 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,623 E-06	-2,3431 E-06	4,2302 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,7906 E-06	-2,1964 E-06	5,9903 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,4873 E-06	-1,7764 E-06	3,4356 E-12
00504	001	0,0000	0,0000	-0,0292	-4,3786 E-05	-5,7079 E-05	-9,6884 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0194	-3,8937 E-05	-5,7842 E-05	-2,722 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,5185 E-08	-5,6465 E-09	-2,0111 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-4,7829 E-06	-6,3944 E-06	-2,7875 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	-1,2912 E-05	-1,7259 E-05	-7,4676 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,0789 E-06	3,2925 E-06	-1,7544 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	1,9137 E-06	1,1997 E-06	1,0068 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,9658 E-06	1,6073 E-06	1,3106 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,7167 E-06	1,132 E-06	9,95 E-11
00505	001	0,0000	0,0000	-0,0236	-1,8799 E-05	-7,0141 E-05	1,5797 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0140	-1,6267 E-05	-6,5887 E-05	4,435 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3597 E-08	-1,5225 E-07	3,2967 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,0592 E-06	-7,5849 E-06	4,5682 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	-5,5591 E-06	-2,0475 E-05	1,2239 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,0264 E-07	2,4564 E-06	2,8591 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	9,2152 E-07	2,6914 E-06	-1,639 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	7,9203 E-07	2,8748 E-06	-2,1333 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	9,4479 E-07	2,4564 E-06	-1,6265 E-12
00506	001	0,0000	0,0000	-0,0186	-5,8212 E-06	-4,9861 E-05	7,058 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	-4,6692 E-06	-4,5891 E-05	1,9729 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,2799 E-10	-1,4951 E-07	1,475 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-6,4611 E-07	-5,3293 E-06	2,0951 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,7441 E-06	-1,4387 E-05	5,6154 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,7132 E-08	1,1977 E-06	1,269 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	2,8941 E-07	2,3087 E-06	-7,2577 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,1878 E-07	2,2632 E-06	-9,4655 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,1273 E-07	2,0989 E-06	-7,2557 E-14
00507	001	0,0000	0,0000	-0,0157	-2,1146 E-06	-1,8105 E-05	-6,7494 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0067	-1,386 E-06	-1,8672 E-05	-1,8825 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,5305 E-09	-9,9671 E-08	-1,4228 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,4081 E-07	-1,9436 E-06	-2,0356 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,4989 E-07	-5,2465 E-06	-5,4575 E-16
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	2,8187 E-08	-4,5534 E-08	-1,2112 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	9 E-08	1,1249 E-06	6,9039 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	6,3201 E-08	9,564 E-07	9,0116 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,0017 E-07	9,0259 E-07	6,9756 E-15
00508	001	0,0000	0,0000	-0,0157	-2,4245 E-06	1,837 E-05	5,098 E-17
	002	0,0000	0,0000	-0,0063	-1,4676 E-06	8,9986 E-06	5,7198 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,7914 E-09	-4,9402 E-08	-6,6072 E-19
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,6798 E-07	1,866 E-06	-6,8405 E-18
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	-7,2333 E-07	5,0384 E-06	-1,8406 E-17
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,0422 E-07	-1,3938 E-06	7,2097 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0000	8,3575 E-08	-3,9168 E-07	-2,3779 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0000	7,178 E-08	-6,4083 E-07	-4,1241 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,0824 E-07	-6,7823 E-07	-4,2573 E-16
00509	001	0,0000	0,0000	-0,0189	-6,3449 E-06	6,0418 E-05	1,1406 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0082	-3,9869 E-06	3,771 E-05	1,4914 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,2656 E-09	-1,8167 E-08	5,4767 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-6,7805 E-07	6,2061 E-06	6,6934 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,8306 E-06	1,6756 E-05	1,797 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,0327 E-07	-3,0294 E-06	-4,5467 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,08 E-07	-2,1971 E-06	-4,0252 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,9236 E-07	-2,5155 E-06	-1,6605 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,1877 E-07	-2,5419 E-06	2,5948 E-15
00510	001	0,0000	0,0000	-0,0256	-1,8181 E-05	1,0451 E-04	-3,9734 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0124	-1,1364 E-05	6,611 E-05	-5,1968 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,5417 E-09	-1,2213 E-08	-1,9121 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,9154 E-06	1,0734 E-05	-2,3173 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-5,1718 E-06	2,8981 E-05	-6,2206 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0005	8,6125 E-07	-4,7571 E-06	1,6264 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	5,873 E-07	-4,1953 E-06	1,3648 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	5,6557 E-07	-4,5313 E-06	5,7636 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0005	9,4171 E-07	-4,4231 E-06	-8,8756 E-14
00511	001	0,0000	0,0000	-0,0354	-5,0195 E-05	1,2488 E-04	1,189 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0186	-3,1006 E-05	7,9054 E-05	1,5547 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,4441 E-09	-2,7013 E-08	5,726 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0021	-5,2547 E-06	1,2809 E-05	6,9249 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0057	-1,4188 E-05	3,4583 E-05	1,8589 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,4003 E-06	-5,2437 E-06	-4,9052 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	1,5973 E-06	-5,5604 E-06	-4,0553 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0009	1,5415 E-06	-5,719 E-06	-1,7191 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0009	2,6875 E-06	-5,0244 E-06	2,6491 E-12
00512	001	0,0000	0,0000	-0,0438	-1,1083 E-04	4,9377 E-05	-2,6504 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0239	-6,9413 E-05	3,0949 E-05	-3,4658 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,563 E-08	-4,7277 E-08	-1,2763 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0030	-1,1494 E-05	5,0899 E-06	-1,544 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0080	-3,1034 E-05	1,3743 E-05	-4,1447 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0013	4,7736 E-06	-1,3031 E-06	1,0919 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0012	4,5096 E-06	-3,08 E-06	9,0511 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0013	4,4709 E-06	-2,2403 E-06	3,8344 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0012	4,9529 E-06	-1,923 E-06	-5,9079 E-11
00513	001	0,0000	0,0000	-0,0408	-8,4848 E-05	-1,0618 E-04	-8,9471 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0220	-5,2741 E-05	-6,7389 E-05	-1,1699 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,3321 E-08	1,3959 E-08	-4,3083 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	-8,8109 E-06	-1,0862 E-05	-5,2121 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0072	-2,379 E-05	-2,9326 E-05	-1,3991 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0010	3,2223 E-06	4,9625 E-06	3,6864 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0012	3,8446 E-06	4,1829 E-06	3,0552 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0011	3,2186 E-06	4,9314 E-06	1,2944 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0011	3,8713 E-06	4,256 E-06	-1,9943 E-10
00514	001	0,0000	0,0000	-0,0307	-3,161 E-05	-1,2135 E-04	2,3246 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0156	-1,9295 E-05	-7,632 E-05	3,0396 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,9339 E-08	4,3416 E-08	1,1194 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-3,3345 E-06	-1,2448 E-05	1,3541 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0044	-9,0036 E-06	-3,361 E-05	3,635 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,0854 E-06	5,0229 E-06	-9,5792 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,4441 E-06	5,4968 E-06	-7,9366 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0007	9,3614 E-07	5,3563 E-06	-3,3627 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,6174 E-06	4,9949 E-06	5,1812 E-12
00515	001	0,0000	0,0000	-0,0223	-1,1282 E-05	-8,0845 E-05	-5,716 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	-6,8579 E-06	-4,9402 E-05	-7,4826 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4932 E-08	5,6942 E-08	-2,754 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-1,2134 E-06	-8,3003 E-06	-3,324 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-3,2763 E-06	-2,241 E-05	-8,9227 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	3,94 E-07	3,0719 E-06	2,3597 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	4,8984 E-07	4,054 E-06	1,948 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	3,2971 E-07	3,3961 E-06	8,2941 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	5,5273 E-07	3,3531 E-06	-1,2718 E-13
00516	001	0,0000	0,0000	-0,0177	-4,2936 E-06	-3,1732 E-05	6,5354 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	-2,6654 E-06	-1,5585 E-05	3,7975 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,0826 E-09	1,0002 E-07	8,0082 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-4,7753 E-07	-3,2494 E-06	-1,5614 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	-1,2893 E-06	-8,7695 E-06	-4,2813 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,6636 E-07	9,5618 E-07	-1,3702 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,6037 E-07	2,1285 E-06	7,5228 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,3539 E-07	1,2221 E-06	-1,0439 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,9647 E-07	1,2384 E-06	-5,8783 E-15
00517	001	0,0000	0,0000	-0,0170	-3,7019 E-06	1,2663 E-05	2,1402 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	-2,7896 E-06	1,748 E-05	-6,59 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,4981 E-09	1,4595 E-07	-5,1996 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-4,1107 E-07	1,3312 E-06	7,4419 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,1102 E-06	3,6022 E-06	2,0264 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,7853 E-07	-8,6214 E-07	2,6283 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	6,798 E-08	3,4419 E-07	-3,841 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,5364 E-07	-6,7837 E-07	2,7191 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,7496 E-07	-6,4248 E-07	2,8165 E-13
00518	001	0,0000	0,0000	-0,0195	-8,961 E-06	4,8543 E-05	-5,8905 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	-7,8284 E-06	4,677 E-05	1,8099 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3506 E-09	1,4279 E-07	1,425 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-9,6229 E-07	5,0478 E-06	-2,0457 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,6 E-06	1,3642 E-05	-5,5705 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	4,6289 E-07	-2,1625 E-06	-7,2201 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	7,8355 E-08	-1,3702 E-06	1,0558 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,0637 E-07	-2,1302 E-06	-7,4711 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	4,6172 E-07	-1,9877 E-06	-7,7419 E-12
00519	001	0,0000	0,0000	-0,0244	-2,5302 E-05	6,5588 E-05	1,176 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0151	-2,3176 E-05	6,1753 E-05	-3,6128 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,3409 E-08	6,1818 E-09	-2,8444 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,6812 E-06	6,8275 E-06	4,0838 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-7,2448 E-06	1,8448 E-05	1,112 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,2801 E-06	-2,3151 E-06	1,4413 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0002	3,0855 E-07	-3,1311 E-06	-2,1076 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,1782 E-06	-2,5705 E-06	1,4913 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,2498 E-06	-2,2022 E-06	1,5454 E-10
00520	001	0,0000	0,0000	-0,0292	-4,6657 E-05	4,0356 E-05	5,4331 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0196	-4,3972 E-05	3,898 E-05	-1,6693 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,3143 E-08	-3,855 E-07	-1,3142 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-4,8959 E-06	4,2493 E-06	1,8868 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-1,3229 E-05	1,1479 E-05	5,1378 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,8438 E-06	-2,1255 E-07	6,6592 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,6353 E-06	-4,4242 E-06	-9,7378 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,9312 E-06	-8,0533 E-07	6,8906 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,752 E-06	-3,6419 E-07	7,1403 E-11
00521	001	0,0000	0,0000	-0,0299	-4,1422 E-05	-1,5059 E-05	-6,7977 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0204	-3,9394 E-05	-1,3201 E-05	2,0881 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,5179 E-08	-1,1134 E-06	1,6439 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-4,3319 E-06	-1,3127 E-06	-2,3605 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0043	-1,1704 E-05	-3,5494 E-06	-6,4275 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,1362 E-06	1,7506 E-06	-8,3308 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,3415 E-06	-1,9814 E-06	1,2181 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,3067 E-06	1,4743 E-06	-8,6194 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,1837 E-06	1,3409 E-06	-8,9319 E-11
00522	001	0,0000	0,0000	-0,0259	-1,3426 E-05	3,5306 E-05	2,0338 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0191	-5,4255 E-06	1,5199 E-05	-8,7997 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-5,5443 E-08	1,8554 E-06	8,4732 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,7443 E-06	2,5495 E-06	9,6451 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-4,7084 E-06	6,8892 E-06	2,6198 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	6,7641 E-07	1,7816 E-07	-4,7985 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,3233 E-07	-3,3357 E-06	6,8207 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,7429 E-07	-3,0318 E-06	1,2135 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,308 E-08	-2,8981 E-06	-1,0871 E-11
00523	001	0,0000	0,0000	-0,0282	-1,9346 E-05	1,7714 E-05	-1,9478 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0198	-1,5289 E-05	2,1169 E-06	-3,5894 E-12
	003	0,0000	0,0000	0,0060	3,1818 E-08	7,2453 E-07	-1,3468 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-2,2426 E-06	1,1307 E-06	-1,7336 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-6,0538 E-06	3,0578 E-06	-4,6904 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	9,5943 E-07	7,2996 E-07	-2,3439 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	5,3205 E-07	-2,4586 E-06	8,4838 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	9,1709 E-07	-2,2562 E-06	7,5907 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,3657 E-07	-2,0342 E-06	2,9604 E-12
00524	001	0,0000	0,0000	-0,0281	-2,2242 E-05	-2,2644 E-05	2,4538 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	-1,9369 E-05	-2,9377 E-05	6,9382 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,8234 E-08	1,421 E-07	5,1042 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-2,4697 E-06	-2,7925 E-06	6,7242 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	-6,6672 E-06	-7,5351 E-06	1,7994 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	7,932 E-07	2,3761 E-06	4,474 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	8,4316 E-07	-5,204 E-07	-2,5982 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,2743 E-06	-2,7665 E-07	-3,3573 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,4461 E-07	-2,4319 E-07	-2,472 E-12
00525	001	0,0000	0,0000	-0,0248	-1,545 E-05	-5,4766 E-05	2,2298 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0152	-1,3447 E-05	-5,3784 E-05	6,4207 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,6141 E-09	-1,1613 E-07	4,3218 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,7013 E-06	-5,987 E-06	5,4022 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	-4,593 E-06	-1,6161 E-05	1,4428 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,4992 E-07	2,505 E-06	4,163 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	6,8243 E-07	1,6553 E-06	-2,4368 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	9,5303 E-07	1,8302 E-06	-3,1528 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	3,4283 E-07	1,6341 E-06	-2,2396 E-12
00526	001	0,0000	0,0000	-0,0201	-7,0158 E-06	-5,3528 E-05	-1,7564 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	-5,8859 E-06	-4,9752 E-05	-4,5251 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,1626 E-09	-1,6665 E-07	-4,4367 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-7,7525 E-07	-5,7325 E-06	-7,722 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	-2,0931 E-06	-1,5475 E-05	-2,0806 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,1732 E-07	1,665 E-06	-2,8515 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	3,202 E-07	2,24 E-06	1,5093 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	4,1597 E-07	2,2465 E-06	2,0176 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,9744 E-07	2,1041 E-06	1,9391 E-13
00527	001	0,0000	0,0000	-0,0166	-2,7724 E-06	-3,1774 E-05	8,8833 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	-2,0736 E-06	-2,985 E-05	2,025 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,3976 E-09	-1,2888 E-07	2,7547 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-3,0919 E-07	-3,3806 E-06	5,6233 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-8,3486 E-07	-9,126 E-06	1,5201 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	4,9251 E-08	5,6882 E-07	1,2306 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,2379 E-07	1,6234 E-06	-5,6022 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,4029 E-07	1,5059 E-06	-7,8975 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,0112 E-07	1,4367 E-06	-1,0677 E-14
00528	001	0,0000	0,0000	-0,0152	-2,3902 E-06	-1,1306 E-06	-3,437 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,5604 E-06	-5,1884 E-06	-6,9746 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,9944 E-09	-7,3135 E-08	-1,2166 E-18
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-2,6122 E-07	-1,5849 E-07	-2,9563 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-7,0523 E-07	-4,2728 E-07	-8,01 E-17
	006	0,0000	0,0000	0,0000	8,6239 E-08	-6,1722 E-07	-4,4987 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0000	9,8619 E-08	4,1341 E-07	1,554 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0000	9,7627 E-08	2,1046 E-07	2,2909 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,03 E-07	1,7842 E-07	4,7656 E-16
00529	001	0,0000	0,0000	-0,0165	-5,6326 E-06	3,4149 E-05	-7,0775 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0067	-3,686 E-06	2,0238 E-05	-8,7356 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,8068 E-09	-3,097 E-08	-3,8811 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-5,9846 E-07	3,4942 E-06	-3,0198 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,6156 E-06	9,4342 E-06	-8,0502 E-17
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,4731 E-07	-1,953 E-06	7,387 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,1551 E-07	-1,1045 E-06	-7,984 E-17
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,3261 E-07	-1,3718 E-06	3,7261 E-17
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,3721 E-07	-1,3724 E-06	-1,0231 E-16
00530	001	0,0000	0,0000	-0,0208	-1,5592 E-05	6,9999 E-05	2,0136 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	-1,0146 E-05	4,4152 E-05	2,5637 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,7383 E-09	-1,0792 E-08	1,0382 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,636 E-06	7,1742 E-06	1,0193 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-4,4167 E-06	1,937 E-05	2,7284 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	7,0541 E-07	-3,3174 E-06	-1,4624 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	5,6958 E-07	-2,7501 E-06	-2,1063 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,5967 E-07	-3,0362 E-06	-1,9951 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	6,4255 E-07	-2,9253 E-06	3,3544 E-15
00531	001	0,0000	0,0000	-0,0276	-3,8709 E-05	9,1382 E-05	-4,4636 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-2,4983 E-05	5,7872 E-05	-5,7797 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,3423 E-09	-9,9009 E-09	-2,2057 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-4,0276 E-06	9,3596 E-06	-2,4741 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-1,0873 E-05	2,527 E-05	-6,635 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,7435 E-06	-3,9816 E-06	2,3586 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,4581 E-06	-3,9453 E-06	1,1326 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,732 E-06	-4,0995 E-06	5,7037 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,5226 E-06	-3,7811 E-06	-9,0177 E-14
00532	001	0,0000	0,0000	-0,0345	-7,294 E-05	6,7362 E-05	6,0751 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0180	-4,6939 E-05	4,2581 E-05	7,9652 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1781 E-08	-2,1799 E-08	2,9043 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0020	-7,5469 E-06	6,9004 E-06	3,5862 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0054	-2,0374 E-05	1,863 E-05	9,6291 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0009	3,2143 E-06	-2,5093 E-06	-2,309 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,9198 E-06	-3,4148 E-06	-2,2208 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0009	3,4613 E-06	-3,1248 E-06	-9,0703 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0008	2,7075 E-06	-2,6667 E-06	1,3889 E-12
00533	001	0,0000	0,0000	-0,0366	-8,5076 E-05	-2,3349 E-05	3,0373 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0193	-5,4575 E-05	-1,5115 E-05	3,9739 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,5341 E-08	3,0448 E-09	1,4604 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0022	-8,8051 E-06	-2,366 E-06	1,7743 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,3772 E-05	-6,3878 E-06	4,763 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	3,5167 E-06	1,6955 E-06	-1,2314 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	3,6877 E-06	2,7119 E-07	-1,0523 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	4,0352 E-06	1,2024 E-06	-4,4231 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0009	3,1412 E-06	9,0385 E-07	6,8061 E-12
00534	001	0,0000	0,0000	-0,0316	-5,7313 E-05	-8,6385 E-05	2,2606 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	-3,6676 E-05	-5,4585 E-05	2,9567 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,0722 E-08	2,6038 E-08	1,0879 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-5,9639 E-06	-8,8353 E-06	1,3184 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0046	-1,6101 E-05	-2,3855 E-05	3,5391 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,2015 E-06	3,8742 E-06	-9,2532 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,6276 E-06	3,632 E-06	-7,7652 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0007	2,6141 E-06	3,9215 E-06	-3,2792 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	2,1766 E-06	3,5315 E-06	5,0498 E-12
00535	001	0,0000	0,0000	-0,0243	-2,5875 E-05	-8,2854 E-05	-1,1792 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	-1,659 E-05	-5,1519 E-05	-1,5423 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0269 E-09	4,5836 E-08	-5,6736 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,7205 E-06	-8,4843 E-06	-6,8794 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-7,3444 E-06	-2,2907 E-05	-1,8467 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	9,7268 E-07	3,3502 E-06	4,818 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,1763 E-06	3,9393 E-06	4,057 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,1331 E-06	3,6106 E-06	1,7114 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,0124 E-06	3,4206 E-06	-2,6357 E-13
00536	001	0,0000	0,0000	-0,0188	-9,7146 E-06	-4,8224 E-05	4,4796 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-6,3128 E-06	-2,7782 E-05	5,6602 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3621 E-09	7,8967 E-08	2,123 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,0425 E-06	-4,9337 E-06	2,7435 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-2,814 E-06	-1,3319 E-05	7,3708 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	3,7495 E-07	1,7223 E-06	-1,76 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	4,203 E-07	2,7103 E-06	-1,6042 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,1608 E-07	2,006 E-06	-5,8559 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	4,0001 E-07	1,9446 E-06	1,0501 E-14
00537	001	0,0000	0,0000	-0,0166	-4,121 E-06	-7,4125 E-06	-1,2594 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-2,9671 E-06	1,55 E-06	3,2252 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,7516 E-09	1,2786 E-07	1,9923 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-4,55 E-07	-7,3752 E-07	-3,9508 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,228 E-06	-1,986 E-06	-1,0755 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,8662 E-07	-1,8674 E-08	-1,3052 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,3801 E-07	1,0988 E-06	2,0418 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,0293 E-07	2,1175 E-07	-1,3883 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,8328 E-07	2,026 E-07	-1,4926 E-14
00538	001	0,0000	0,0000	-0,0175	-4,407 E-06	2,81 E-05	2,2372 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	-3,9706 E-06	2,8989 E-05	-6,8124 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,7876 E-09	1,6117 E-07	-5,3491 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-4,81 E-07	2,9251 E-06	7,7377 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,2986 E-06	7,9069 E-06	2,1069 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,3552 E-07	-1,3864 E-06	2,7288 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	6,4605 E-08	-5,0004 E-07	-3,9815 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,7314 E-07	-1,2576 E-06	2,8133 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,9277 E-07	-1,2246 E-06	2,9172 E-13
00539	001	0,0000	0,0000	-0,0208	-9,618 E-06	5,0147 E-05	-2,8623 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	-9,3608 E-06	4,7137 E-05	8,7043 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,6671 E-08	1,0908 E-07	6,8337 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,0206 E-06	5,2104 E-06	-9,8942 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-2,7564 E-06	1,408 E-05	-2,6941 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,875 E-07	-1,965 E-06	-3,4892 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,5425 E-07	-2,0177 E-06	5,0883 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,0087 E-07	-2,0148 E-06	-3,5946 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,4811 E-07	-1,888 E-06	-3,7276 E-12
00540	001	0,0000	0,0000	-0,0250	-1,8602 E-05	4,6372 E-05	-4,5159 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0156	-1,8412 E-05	4,3477 E-05	1,376 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,2261 E-08	-1,3456 E-07	1,0809 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,9489 E-06	4,8464 E-06	-1,5624 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	-5,2641 E-06	1,3094 E-05	-4,2543 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	8,1727 E-07	-1,2052 E-06	-5,5107 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	5,2099 E-07	-3,1589 E-06	8,0405 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,0729 E-06	-1,5073 E-06	-5,682 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	5,3006 E-07	-1,2665 E-06	-5,8913 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00541	001	0,0000	0,0000	-0,0275	-2,2705 E-05	1,1407 E-05	3,3326 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0180	-2,2752 E-05	1,1479 E-05	-6,0012 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,8883 E-08	-7,1381 E-07	-3,817 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,3673 E-06	1,3286 E-06	9,3995 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-6,394 E-06	3,5875 E-06	2,5562 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	7,9772 E-07	6,5551 E-07	3,1843 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0006	9,8774 E-07	-2,8799 E-06	-3,998 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,1575 E-06	2,3595 E-07	2,5503 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	4,5532 E-07	4,1083 E-07	2,7701 E-13
00542	001	0,0000	0,0000	-0,0271	-1,8475 E-05	-1,6438 E-05	2,1891 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	-1,8667 E-05	-1,323 E-05	-5,9637 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,362 E-08	-1,9227 E-06	-4,532 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,9217 E-06	-1,2503 E-06	7,2114 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-5,1901 E-06	-3,3811 E-06	1,9631 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	4,9442 E-07	1,5703 E-06	2,5212 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,0192 E-06	-1,7536 E-06	-3,5684 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	7,941 E-07	1,2294 E-06	2,4749 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,3634 E-07	1,2747 E-06	2,5875 E-12
00543	001	0,0000	0,0000	-0,0271	1,3289 E-05	2,7997 E-05	1,4048 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0195	8,6335 E-06	8,9101 E-06	-1,391 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,9206 E-08	1,2039 E-06	3,2131 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	1,5833 E-06	2,008 E-06	3,7357 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	4,273 E-06	5,4271 E-06	1,014 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-6,7705 E-07	2,8513 E-07	-6,0167 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,4994 E-07	-2,9617 E-06	1,8299 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-6,8549 E-09	-2,5776 E-06	3,5477 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-6,4794 E-07	-2,6833 E-06	-4,602 E-11
00544	001	0,0000	0,0000	-0,0285	1,8196 E-05	2,4131 E-07	2,9254 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0195	1,6111 E-05	-1,1147 E-05	7,6347 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2325 E-08	3,7283 E-07	2,3858 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	2,0141 E-06	-5,2117 E-07	1,2727 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	5,4366 E-06	-1,4023 E-06	3,4338 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-7,4923 E-07	1,5045 E-06	4,6 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-5,8118 E-07	-1,6416 E-06	-2,368 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6709 E-07	-1,3542 E-06	-3,6682 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0949 E-06	-1,3194 E-06	-2,9394 E-12
00545	001	0,0000	0,0000	-0,0267	1,6218 E-05	-4,2731 E-05	6,678 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	1,4958 E-05	-4,5113 E-05	1,4671 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,2659 E-09	-3,2422 E-08	2,1881 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,761 E-06	-4,7959 E-06	4,5836 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	4,7533 E-06	-1,2944 E-05	1,2397 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-4,0452 E-07	2,6096 E-06	8,8076 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-7,041 E-07	7,1761 E-07	-3,7928 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,893 E-07	8,1056 E-07	-5,4488 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0934 E-06	1,0099 E-06	-8,2029 E-12
00546	001	0,0000	0,0000	-0,0223	8,2614 E-06	-5,7298 E-05	2,9933 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0129	7,7213 E-06	-5,44 E-05	6,5908 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,389 E-09	-1,5973 E-07	9,7201 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	8,9522 E-07	-6,177 E-06	2,0458 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	2,4161 E-06	-1,6674 E-05	5,5333 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-5,7732 E-08	2,1294 E-06	3,9583 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-4,4114 E-07	2,1278 E-06	-1,7085 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0247 E-07	2,0566 E-06	-2,4586 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-5,981 E-07	2,2136 E-06	-3,6707 E-12
00547	001	0,0000	0,0000	-0,0181	2,5452 E-06	-4,4194 E-05	-2,3791 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0089	2,493 E-06	-4,0838 E-05	-5,2406 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,889 E-09	-1,5224 E-07	-7,7231 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,7901 E-07	-4,706 E-06	-1,6246 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	7,5256 E-07	-1,2704 E-05	-4,3939 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	4,5156 E-08	1,1209 E-06	-3,1478 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,5896 E-07	2,0461 E-06	1,3597 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-7,2121 E-08	1,9 E-06	1,9559 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8829 E-07	1,9603 E-06	2,9168 E-13
00548	001	0,0000	0,0000	-0,0155	-2,109 E-07	-1,7866 E-05	1,1969 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0065	3,1409 E-08	-1,8249 E-05	2,6417 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,6773 E-09	-9,9775 E-08	3,8773 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,6441 E-08	-1,9083 E-06	8,1386 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-4,4888 E-08	-5,1511 E-06	2,2012 E-15
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	6,2742 E-08	1,3046 E-08	1,5869 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	4,0811 E-09	1,1087 E-06	-6,8659 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,992 E-08	9,1773 E-07	-9,8834 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	4,3467 E-09	9,141 E-07	-1,4671 E-14
00549	001	0,0000	0,0000	-0,0153	-1,9348 E-06	1,3702 E-05	-3,2112 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3868 E-06	5,8632 E-06	-8,1465 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,6005 E-09	-4,9405 E-08	-1,2605 E-18
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-2,0141 E-07	1,3787 E-06	-1,2191 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-5,4399 E-07	3,7229 E-06	-3,2835 E-17
	006	0,0000	0,0000	0,0000	8,9822 E-08	-1,1685 E-06	-2,6733 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,0382 E-07	-2,1718 E-07	-1,1728 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,0207 E-07	-4,4479 E-07	3,1751 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0000	8,155 E-08	-4,857 E-07	7,1966 E-16
00550	001	0,0000	0,0000	-0,0177	-4,5376 E-06	4,6419 E-05	-3,8044 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-3,3782 E-06	2,8544 E-05	-6,116 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,3511 E-09	-1,8565 E-08	-6,9027 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-4,827 E-07	4,7427 E-06	-4,7799 E-16

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	-1,303 E-06	1,2806 E-05	-1,296 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,6601 E-07	-2,3985 E-06	-8,9614 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,2745 E-07	-1,6949 E-06	9,255 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,5331 E-07	-1,9169 E-06	2,0699 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,2964 E-07	-1,9798 E-06	-2,7672 E-15
00551	001	0,0000	0,0000	-0,0227	-9,203 E-06	7,1432 E-05	6,8874 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	-6,8542 E-06	4,487 E-05	1,1171 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,9534 E-10	-8,5533 E-09	1,1758 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-9,8379 E-07	7,2988 E-06	8,8101 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-2,6552 E-06	1,9707 E-05	2,389 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	3,2551 E-07	-3,2638 E-06	1,6913 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	4,2666 E-07	-2,9743 E-06	-1,724 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	5,6786 E-07	-3,0596 E-06	-3,8615 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,5621 E-07	-3,1221 E-06	5,0769 E-14
00552	001	0,0000	0,0000	-0,0287	-1,5728 E-05	6,917 E-05	-7,5787 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	-1,1661 E-05	4,3382 E-05	-1,2448 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3449 E-09	-1,0739 E-08	-1,1396 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-1,6762 E-06	7,0676 E-06	-1,004 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	-4,5237 E-06	1,9083 E-05	-2,7233 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	5,7513 E-07	-2,833 E-06	-2,0033 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	6,9185 E-07	-3,24 E-06	2,0043 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,0703 E-06	-2,9887 E-06	4,4555 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,372 E-07	-3,0264 E-06	-5,8414 E-13
00553	001	0,0000	0,0000	-0,0326	-2,0767 E-05	2,0173 E-05	-2,3476 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0168	-1,5309 E-05	1,2488 E-05	-3,6371 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,1905 E-09	-5,8905 E-09	-5,6957 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	-2,2094 E-06	2,0702 E-06	-2,6247 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0049	-5,9625 E-06	5,5896 E-06	-7,1087 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0008	7,9638 E-07	-3,6339 E-07	-4,2077 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	8,8251 E-07	-1,4595 E-06	4,7026 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0008	1,4821 E-06	-8,3023 E-07	1,0903 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	1,1775 E-07	-8,6958 E-07	-1,4512 E-12
00554	001	0,0000	0,0000	-0,0313	-1,9007 E-05	-4,8821 E-05	-2,0772 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0159	-1,3947 E-05	-3,0668 E-05	-2,9965 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,2288 E-08	1,0145 E-08	-7,2303 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-2,0336 E-06	-4,9779 E-06	-1,8314 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	-5,488 E-06	-1,3441 E-05	-4,9473 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	7,6397 E-07	2,5005 E-06	-1,7018 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	7,7465 E-07	1,7336 E-06	2,6373 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0007	1,3239 E-06	2,1401 E-06	6,7153 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,6556 E-07	2,1597 E-06	-9,2162 E-13
00555	001	0,0000	0,0000	-0,0260	-1,2279 E-05	-7,4194 E-05	-5,1404 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	-9,0346 E-06	-4,6168 E-05	-6,62 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,2006 E-08	2,6512 E-08	-2,5759 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,3285 E-06	-7,5746 E-06	-2,769 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-3,585 E-06	-2,0452 E-05	-7,4217 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	5,2564 E-07	3,1983 E-06	3,0463 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	4,7234 E-07	3,331 E-06	1,0555 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	8,026 E-07	3,1684 E-06	6,0898 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,9329 E-07	3,2385 E-06	-9,7932 E-14
00556	001	0,0000	0,0000	-0,0204	-6,3748 E-06	-5,8117 E-05	4,3883 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0091	-4,7614 E-06	-3,4929 E-05	5,7396 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2426 E-08	5,4426 E-08	2,1191 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-6,9721 E-07	-5,9299 E-06	2,5413 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,8812 E-06	-1,601 E-05	6,821 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,0163 E-07	2,2451 E-06	-1,855 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	2,3672 E-07	3,005 E-06	-1,4634 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	3,9117 E-07	2,4221 E-06	-6,3025 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,7071 E-07	2,4771 E-06	9,6896 E-15
00557	001	0,0000	0,0000	-0,0170	-2,7481 E-06	-2,3818 E-05	-1,8681 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-2,1676 E-06	-1,0803 E-05	-3,96 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,29 E-09	1,015 E-07	-1,1562 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-3,0278 E-07	-2,4132 E-06	-7,6444 E-18
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	-8,1658 E-07	-6,5121 E-06	-1,5945 E-17
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,5144 E-07	6,8496 E-07	1,2758 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,179 E-07	1,7463 E-06	2,5829 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,7569 E-07	9,2388 E-07	7,495 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,2045 E-07	9,3497 E-07	-9,8894 E-17
00558	001	0,0000	0,0000	-0,0165	-3,1706 E-07	1,2522 E-05	-7,2789 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-4,1275 E-07	1,6314 E-05	2,2611 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,7335 E-09	1,5226 E-07	1,8117 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-3,7194 E-08	1,3243 E-06	-2,5464 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-9,9205 E-08	3,5831 E-06	-6,934 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	3,2902 E-08	-8,1141 E-07	-9,0348 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	6,7635 E-08	2,409 E-07	1,31 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	7,1497 E-08	-5,938 E-07	-9,2996 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	3,1104 E-08	-6,3698 E-07	-9,6043 E-15
00559	001	0,0000	0,0000	-0,0188	3,0956 E-06	4,1172 E-05	9,4687 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0098	2,26 E-06	3,913 E-05	-4,2665 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,7737 E-09	1,5752 E-07	-3,6499 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	3,2949 E-07	4,2841 E-06	3,9846 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	8,9207 E-07	1,1578 E-05	1,086 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4463 E-07	-1,7959 E-06	1,4489 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	9,5237 E-09	-1,2795 E-06	-2,3296 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,6318 E-08	-1,6609 E-06	1,7377 E-13

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8253 E-07	-1,7507 E-06	1,7599 E-13
00560	001	0,0000	0,0000	-0,0228	8,9994 E-06	5,1312 E-05	-5,5317 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	7,1494 E-06	4,7404 E-05	5,2825 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1678 E-08	2,1024 E-08	4,9264 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	9,5836 E-07	5,3493 E-06	-3,759 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	2,5923 E-06	1,4455 E-05	-1,0263 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-4,2176 E-07	-1,7473 E-06	-1,4392 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,5603 E-07	-2,6487 E-06	2,6613 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6021 E-07	-1,7913 E-06	-2,1187 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-5,8588 E-07	-1,8745 E-06	-2,0878 E-12
00561	001	0,0000	0,0000	-0,0263	1,4981 E-05	3,1133 E-05	3,4481 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0168	1,2288 E-05	2,927 E-05	2,469 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,4037 E-09	-3,993 E-07	2,6996 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,5904 E-06	3,3123 E-06	-6,125 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	4,301 E-06	8,9485 E-06	-1,6946 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-6,0367 E-07	-3,0032 E-07	-3,2698 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-5,4787 E-07	-3,2735 E-06	1,0264 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5707 E-07	-6,5477 E-07	-9,5826 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-9,3227 E-07	-5,4338 E-07	-8,8696 E-14
00562	001	0,0000	0,0000	-0,0273	1,4122 E-05	-4,8487 E-06	3,3932 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0177	1,1555 E-05	-3,2439 E-06	-2,7217 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5724 E-08	-1,1142 E-06	-2,5025 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,4919 E-06	-2,6715 E-07	2,0398 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	4,0344 E-06	-7,2475 E-07	5,567 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-4,3668 E-07	1,23 E-06	7,7264 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-8,4217 E-07	-2,2536 E-06	-1,3907 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,8817 E-07	7,6546 E-07	1,0945 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-8,0145 E-07	1,0009 E-06	1,0837 E-11
00563	001	0,0000	0,0000	-0,0272	2,3302 E-05	4,0727 E-05	3,6625 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0197	1,3895 E-05	2,391 E-05	6,8106 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,3813 E-08	1,8946 E-06	1,4424 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	3,0708 E-06	2,9132 E-06	2,8153 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	8,2877 E-06	7,8721 E-06	7,5814 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,1259 E-06	-2,1005 E-07	1,5045 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-2,2098 E-07	-3,6008 E-06	-1,5763 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,2836 E-07	-3,1072 E-06	-1,0588 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-3,0391 E-07	-3,3585 E-06	-1,1402 E-12
00564	001	0,0000	0,0000	-0,0301	3,8679 E-05	2,7191 E-05	3,5807 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0214	3,2208 E-05	1,3945 E-05	5,8961 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,0423 E-08	7,3253 E-07	1,8277 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	4,4116 E-06	1,983 E-06	3,1809 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0046	1,1909 E-05	5,3597 E-06	8,5732 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0098 E-06	3,7527 E-07	8,0227 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-9,3533 E-07	-2,9607 E-06	-1,1134 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-9,1895 E-07	-2,4569 E-06	-1,7727 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,1557 E-06	-2,8088 E-06	-1,2121 E-12
00565	001	0,0000	0,0000	-0,0305	4,7988 E-05	-2,6325 E-05	-1,336 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0210	4,3073 E-05	-3,1998 E-05	-2,9564 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,5341 E-08	1,0107 E-07	-4,3122 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	5,2456 E-06	-3,2285 E-06	-9,0315 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0046	1,416 E-05	-8,7118 E-06	-2,4425 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6572 E-06	3,3308 E-06	-1,7775 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-1,8384 E-06	-8,9507 E-07	7,7429 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6393 E-06	-6,0553 E-07	1,1097 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,9981 E-06	-3,4297 E-07	1,6316 E-10
00566	001	0,0000	0,0000	-0,0262	2,9596 E-05	-6,7912 E-05	-1,2667 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	2,6502 E-05	-6,5734 E-05	-2,8041 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,3287 E-08	-1,1349 E-07	-4,0861 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	3,2263 E-06	-7,4148 E-06	-8,5606 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	8,7092 E-06	-2,0015 E-05	-2,3152 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-3,5516 E-07	2,9539 E-06	-1,6871 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,4988 E-06	2,1581 E-06	7,3457 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3506 E-06	2,0213 E-06	1,0534 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3864 E-06	2,5025 E-06	1,5486 E-10
00567	001	0,0000	0,0000	-0,0207	1,0013 E-05	-6,17 E-05	6,3939 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0114	8,8418 E-06	-5,7183 E-05	1,4155 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,9819 E-09	-1,5797 E-07	2,0623 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,0947 E-06	-6,6128 E-06	4,3204 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	2,9544 E-06	-1,7851 E-05	1,1684 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-1,8357 E-08	1,7758 E-06	8,5164 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-5,4578 E-07	2,664 E-06	-3,7085 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-5,1814 E-07	2,4473 E-06	-5,3178 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-4,2176 E-07	2,6981 E-06	-7,816 E-12
00568	001	0,0000	0,0000	-0,0166	2,4055 E-06	-3,5356 E-05	-2,3327 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	2,121 E-06	-3,3018 E-05	-5,1645 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0047 E-09	-1,2442 E-07	-7,5226 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	2,694 E-07	-3,7635 E-06	-1,5758 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	7,2653 E-07	-1,0159 E-05	-4,2617 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	2,405 E-08	5,8441 E-07	-3,1075 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2727 E-07	1,8427 E-06	1,3534 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2293 E-07	1,6315 E-06	1,9406 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-7,8782 E-08	1,6835 E-06	2,8512 E-13
00569	001	0,0000	0,0000	-0,0150	3,4127 E-07	-3,5808 E-06	7,3837 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0060	2,351 E-07	-7,1919 E-06	1,6319 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,1431 E-09	-7,2007 E-08	2,3656 E-17

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	0,0000	4,3436 E-08	-4,2117 E-07	5,0382 E-16
	005	0,0000	0,0000	0,0000	1,167 E-07	-1,136 E-06	1,3627 E-15
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	6,0922 E-09	-5,7423 E-07	9,9645 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	7,4546 E-09	5,5565 E-07	-4,4473 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,977 E-09	3,2838 E-07	-6,1359 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	5,515 E-10	2,8335 E-07	-8,8937 E-15
00570	001	0,0000	0,0000	-0,0161	9,0095 E-07	3,017 E-05	-2,2169 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0064	2,5785 E-07	1,7184 E-05	-3,9083 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,4882 E-09	-3,138 E-08	-2,2301 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	8,8229 E-08	3,0618 E-06	-3,1288 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	2,3794 E-07	8,2677 E-06	-8,493 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-8,2232 E-08	-1,8373 E-06	-6,9339 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,6774 E-08	-9,167 E-07	6,4484 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-9,3857 E-09	-1,1546 E-06	1,5493 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-5,4005 E-08	-1,2889 E-06	-1,5354 E-15
00571	001	0,0000	0,0000	-0,0199	5,5241 E-06	6,2614 E-05	5,8808 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0087	2,674 E-06	3,8639 E-05	1,0069 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,5943 E-09	-1,255 E-08	4,802 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	5,3538 E-07	6,3746 E-06	8,6962 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	1,4457 E-06	1,7212 E-05	2,3608 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-3,8605 E-07	-3,0751 E-06	1,9274 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-9,9345 E-08	-2,4368 E-06	-1,8363 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8339 E-07	-2,5711 E-06	-3,9985 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-3,3972 E-07	-2,8596 E-06	5,2004 E-14
00572	001	0,0000	0,0000	-0,0260	1,8625 E-05	8,0368 E-05	-1,4726 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	1,0094 E-05	4,9766 E-05	-2,5178 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,0343 E-10	-1,3219 E-08	-1,2362 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	1,8346 E-06	8,1823 E-06	-2,1701 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	4,9544 E-06	2,2093 E-05	-5,8912 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,095 E-06	-3,5708 E-06	-4,7952 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-5,8485 E-07	-3,5071 E-06	4,5749 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-6,5002 E-07	-3,3004 E-06	9,9667 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,1219 E-06	-3,776 E-06	-1,2969 E-12
00573	001	0,0000	0,0000	-0,0320	3,9656 E-05	5,7502 E-05	2,6404 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	2,2312 E-05	3,5373 E-05	4,5117 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1037 E-08	-1,1772 E-08	2,2435 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	3,9512 E-06	5,8647 E-06	3,885 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	1,067 E-05	1,5836 E-05	1,0547 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-2,028 E-06	-2,0743 E-06	8,5731 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,5493 E-06	-3,0351 E-06	-8,1842 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,339 E-06	-2,2662 E-06	-1,7835 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,3695 E-06	-2,761 E-06	2,3209 E-11
00574	001	0,0000	0,0000	-0,0337	4,706 E-05	-2,0149 E-05	2,7727 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	2,6661 E-05	-1,25 E-05	4,7364 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0929 E-09	2,8938 E-08	2,3685 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	4,6991 E-06	-2,048 E-06	4,0768 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0052	1,2691 E-05	-5,5298 E-06	1,1067 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-2,0595 E-06	1,6389 E-06	8,9909 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1931 E-06	7,1882 E-08	-8,5854 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-1,5606 E-06	8,4509 E-07	-1,8711 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-2,748 E-06	1,0736 E-06	2,4351 E-11
00575	001	0,0000	0,0000	-0,0295	3,0128 E-05	-7,4364 E-05	-2,1853 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	1,6776 E-05	-4,5822 E-05	-3,9337 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,3194 E-08	1,815 E-08	1,1802 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	2,9886 E-06	-7,5689 E-06	-3,6579 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	8,0716 E-06	-2,0437 E-05	-9,939 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,0836 E-06	3,4466 E-06	-8,9173 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,6509 E-06	3,1019 E-06	8,1469 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,0115 E-06	3,0097 E-06	1,7403 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,6719 E-06	3,5629 E-06	-2,2475 E-13
00576	001	0,0000	0,0000	-0,0231	1,1732 E-05	-7,3288 E-05	-8,0497 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	6,0913 E-06	-4,4608 E-05	-1,8641 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,4754 E-08	2,9957 E-08	4,0966 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	1,1485 E-06	-7,4532 E-06	-2,2545 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	3,1023 E-06	-2,0124 E-05	-6,1416 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,1859 E-07	2,9884 E-06	-7,0286 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-7,2992 E-07	3,5741 E-06	5,8223 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-3,94 E-07	2,9793 E-06	1,186 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-5,8524 E-07	3,3578 E-06	-1,498 E-14
00577	001	0,0000	0,0000	-0,0183	2,8471 E-06	-4,271 E-05	-3,6351 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	1,0213 E-06	-2,3857 E-05	1,1218 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,2065 E-09	7,0302 E-08	-4,9908 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,7723 E-07	-4,3283 E-06	1,9112 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	7,4937 E-07	-1,1685 E-05	5,3383 E-17
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,1551 E-08	1,4929 E-06	4,187 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8803 E-07	2,5425 E-06	-2,7244 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-6,5346 E-08	1,6998 E-06	-9,8144 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-8,6823 E-08	1,8559 E-06	3,524 E-16
00578	001	0,0000	0,0000	-0,0164	8,7596 E-07	-3,984 E-06	2,6422 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0070	1,3779 E-07	3,9617 E-06	-1,9216 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,0383 E-09	1,2579 E-07	-1,7183 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	9,9246 E-08	-3,6022 E-07	1,4792 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	2,6886 E-07	-9,6691 E-07	4,0362 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,7158 E-08	-1,8621 E-07	5,4176 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,5206 E-08	1,0301 E-06	-9,8322 E-15

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00579	008	0,0000	0,0000	0,0001	4,5367 E-09	7,1582 E-08	7,7725 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	3,2063 E-08	7,922 E-08	7,6901 E-15
	001	0,0000	0,0000	-0,0176	3,4942 E-06	3,2685 E-05	-3,1226 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	2,5955 E-06	3,2476 E-05	2,3882 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,1535 E-09	1,6359 E-07	2,1861 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	3,8309 E-07	3,4182 E-06	-1,8173 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	1,0362 E-06	9,2401 E-06	-4,9593 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6004 E-07	-1,6318 E-06	-6,8622 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,3525 E-08	-5,7264 E-07	1,2255 E-13
00580	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,3938 E-07	-1,3914 E-06	-9,6116 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-8,0945 E-08	-1,5076 E-06	-9,5307 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0214	1,3535 E-05	5,8945 E-05	-3,3065 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	1,1569 E-05	5,4319 E-05	2,5687 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1468 E-08	1,1612 E-07	2,355 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,4382 E-06	6,1471 E-06	-1,9448 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	3,8882 E-06	1,6612 E-05	-5,3075 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-6,9333 E-07	-2,3962 E-06	-7,3517 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-9,3854 E-08	-2,238 E-06	1,3163 E-12
00581	008	0,0000	0,0000	0,0003	-6,2302 E-07	-2,2283 E-06	-1,0335 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-5,5418 E-07	-2,4934 E-06	-1,0243 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0265	3,4367 E-05	5,7634 E-05	2,8281 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0168	3,0417 E-05	5,3077 E-05	-2,2251 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3709 E-08	-1,4352 E-07	-2,0423 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	3,6263 E-06	6,0397 E-06	1,6778 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	9,8022 E-06	1,632 E-05	4,5789 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6148 E-06	-1,6333 E-06	6,3475 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-7,6011 E-07	-3,7164 E-06	-1,1389 E-10
00582	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,4039 E-06	-1,7325 E-06	8,9507 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5831 E-06	-1,9885 E-06	8,8676 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0295	4,3819 E-05	7,6834 E-06	-2,8136 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0196	3,9387 E-05	8,3099 E-06	2,2133 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,6489 E-08	-7,3741 E-07	2,0315 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	4,5956 E-06	9,1115 E-07	-1,669 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	1,2421 E-05	2,4586 E-06	-4,555 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5882 E-06	1,1521 E-06	-6,3142 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0152 E-06	-3,5519 E-06	1,1329 E-10
00583	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,5218 E-06	4,8259 E-07	-8,9034 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,7134 E-06	8,4553 E-07	-8,8208 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0285	2,9637 E-05	-2,384 E-05	-7,7671 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	2,6612 E-05	-1,9724 E-05	6,1101 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-3,12 E-08	-1,9208 E-06	5,6081 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	3,0847 E-06	-2,0429 E-06	-4,6075 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0039	8,3373 E-06	-5,5238 E-06	-1,2574 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-7,2211 E-07	1,9097 E-06	-1,7431 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-2,1171 E-06	-1,6159 E-06	3,1275 E-10
00584	008	0,0000	0,0000	0,0004	-9,1545 E-07	1,356 E-06	-2,4579 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-8,1378 E-07	1,7301 E-06	-2,4351 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0303	5,2671 E-06	4,7315 E-05	-1,5828 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0218	2,6712 E-06	3,3205 E-05	-2,2689 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,2778 E-08	1,2331 E-06	-1,0444 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	7,4184 E-07	3,5668 E-06	-1,6406 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0048	2,0055 E-06	9,6368 E-06	-4,4291 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,9486 E-07	-9,8034 E-07	-3,1665 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	4,8093 E-08	-3,8767 E-06	2,8198 E-11
00585	008	0,0000	0,0000	0,0003	-4,107 E-07	-3,4275 E-06	-2,4035 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	5,4977 E-07	-3,6671 E-06	9,8292 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0340	2,4404 E-05	2,858 E-05	1,3304 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0244	2,0512 E-05	1,8288 E-05	2,92 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6366 E-07	2,7495 E-07	4,4005 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0021	2,661 E-06	2,3094 E-06	9,1074 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0056	7,1852 E-06	6,2396 E-06	2,4629 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-1,4836 E-06	1,1493 E-06	1,7358 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-5,9601 E-07	-3,3618 E-06	-7,5859 E-11
00586	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,4827 E-06	-2,8944 E-06	-1,0748 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	3,5676 E-07	-2,9333 E-06	-1,6074 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0314	1,8984 E-05	-8,272 E-05	4,975 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0215	1,5264 E-05	-8,1327 E-05	1,1013 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,5847 E-08	4,4574 E-08	1,6047 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	2,062 E-06	-9,1792 E-06	3,362 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0048	5,5674 E-06	-2,4778 E-05	9,0924 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-8,4059 E-10	4,2977 E-06	6,6259 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,0613 E-06	2,105 E-06	-2,885 E-09
00587	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,6609 E-06	2,0187 E-06	-4,1371 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-4,6546 E-08	2,7048 E-06	-6,0816 E-09
	001	0,0000	0,0000	-0,0243	2,2969 E-06	-8,2941 E-05	-1,2202 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	1,2069 E-06	-7,7274 E-05	-2,7012 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,005 E-08	-1,2872 E-07	-3,9361 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	2,3315 E-07	-8,9666 E-06	-8,2462 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	6,2994 E-07	-2,4205 E-05	-2,2302 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-2,3825 E-08	2,5294 E-06	-1,6252 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0997 E-07	3,3876 E-06	7,0763 E-11
00588	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,5933 E-07	3,2183 E-06	1,0147 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	-3,2261 E-07	-4,9356 E-05	6,2449 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,7803 E-09	-1,4422 E-07	9,1 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,5456 E-08	-5,7607 E-06	1,9065 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-4,1587 E-08	-1,5551 E-05	5,1561 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-3,6921 E-08	1,1653 E-06	3,7573 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	3,0434 E-09	2,5827 E-06	-1,636 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-7,3309 E-08	2,4069 E-06	-2,346 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,177 E-07	2,3864 E-06	-3,4487 E-12
00589	001	0,0000	0,0000	-0,0156	1,2265 E-07	-2,0463 E-05	-6,0732 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0066	3,9982 E-08	-2,0567 E-05	-1,3444 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,2113 E-09	-9,8378 E-08	-1,9598 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-4,9298 E-09	-2,1926 E-06	-4,1035 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,3406 E-08	-5,9185 E-06	-1,1098 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	-8,5608 E-08	-1,7052 E-08	-8,0872 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,1874 E-10	1,2809 E-06	3,5188 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,236 E-08	1,0729 E-06	5,0511 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	5,2933 E-09	1,0062 E-06	7,4276 E-14
00590	001	0,0000	0,0000	-0,0153	1,2833 E-06	1,4248 E-05	6,477 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0060	9,517 E-07	5,766 E-06	1,7123 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,011 E-09	-4,9154 E-08	3,3448 E-18
	004	0,0000	0,0000	0,0000	1,1284 E-07	1,4168 E-06	6,5407 E-20
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	3,0446 E-07	3,8264 E-06	-6,4575 E-19
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-1,4204 E-07	-1,2753 E-06	-1,9731 E-16
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-4,8904 E-08	-1,8421 E-07	1,0062 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-6,0455 E-08	-4,506 E-07	-6,1567 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-7,8573 E-08	-5,5245 E-07	-1,934 E-15
00591	001	0,0000	0,0000	-0,0180	4,4858 E-06	5,2069 E-05	2,2385 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	2,8531 E-06	3,1342 E-05	3,8247 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,4156 E-09	-1,9041 E-08	1,8914 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	4,2847 E-07	5,2796 E-06	3,2957 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	1,1566 E-06	1,4256 E-05	8,9469 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-3,1845 E-07	-2,7919 E-06	7,2744 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,5643 E-07	-1,8393 E-06	-6,9452 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,4578 E-07	-2,1339 E-06	-1,5118 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-2,0895 E-07	-2,3464 E-06	1,9721 E-14
00592	001	0,0000	0,0000	-0,0238	1,485 E-05	8,9313 E-05	-8,6088 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	8,9563 E-06	5,4838 E-05	-1,4713 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,4786 E-09	-1,3752 E-08	-7,2813 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,4494 E-06	9,0553 E-06	-1,2674 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	3,913 E-06	2,4451 E-05	-3,4406 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-9,0923 E-07	-4,2852 E-06	-2,7982 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-5,065 E-07	-3,6062 E-06	2,6707 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-7,9839 E-07	-3,7259 E-06	5,8193 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-6,3666 E-07	-4,1924 E-06	-7,5725 E-13
00593	001	0,0000	0,0000	-0,0320	4,3302 E-05	1,031 E-04	3,1045 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0161	2,6063 E-05	6,3019 E-05	5,3059 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0056 E-08	-2,0999 E-08	2,625 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	4,2774 E-06	1,0467 E-05	4,5706 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	1,1549 E-05	2,8264 E-05	1,2408 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-2,4655 E-06	-4,412 E-06	1,0092 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,5182 E-06	-4,7327 E-06	-9,6314 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,2372 E-06	-4,1364 E-06	-2,0986 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-1,8272 E-06	-5,0275 E-06	2,7309 E-11
00594	001	0,0000	0,0000	-0,0387	8,9564 E-05	3,9582 E-05	-1,0413 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0202	5,377 E-05	2,3964 E-05	-1,7796 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,2857 E-09	1,9103 E-08	-8,8055 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	8,9686 E-06	4,0321 E-06	-1,533 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0065	2,4217 E-05	1,0888 E-05	-4,1617 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0011	-4,2863 E-06	-7,0732 E-07	3,3847 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-3,8175 E-06	-2,8691 E-06	3,2304 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-3,9636 E-06	-1,4689 E-06	7,0388 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-4,2188 E-06	-1,8614 E-06	-9,1595 E-10
00595	001	0,0000	0,0000	-0,0364	7,0865 E-05	-8,2408 E-05	-1,7059 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0187	4,2545 E-05	-5,0316 E-05	-2,9155 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2615 E-09	2,5797 E-08	-1,4437 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0022	7,0803 E-06	-8,367 E-06	-2,5113 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0059	1,9118 E-05	-2,2593 E-05	-6,8174 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-2,5983 E-06	4,2411 E-06	-5,5442 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-3,8863 E-06	3,0163 E-06	5,2916 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-3,3059 E-06	3,2351 E-06	1,153 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-2,9588 E-06	4,2375 E-06	-1,5004 E-11
00596	001	0,0000	0,0000	-0,0282	2,717 E-05	-1,0169 E-04	1,0087 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	1,6047 E-05	-6,2094 E-05	1,7245 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,4667 E-09	1,4125 E-08	8,467 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	2,6916 E-06	-1,0308 E-05	1,4864 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	7,2679 E-06	-2,7833 E-05	4,0352 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-8,8202 E-07	4,3022 E-06	3,2844 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,6305 E-06	4,7818 E-06	-3,1335 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,4087 E-06	4,1411 E-06	-6,8265 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-9,4349 E-07	4,823 E-06	8,8829 E-13
00597	001	0,0000	0,0000	-0,0210	7,9672 E-06	-6,9754 E-05	-2,5536 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	4,2667 E-06	-4,1517 E-05	-4,2955 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,9692 E-09	4,288 E-08	-2,2073 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	7,9568 E-07	-7,0551 E-06	-3,765 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	2,1487 E-06	-1,9049 E-05	-1,0221 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,9377 E-07	2,6398 E-06	-8,2044 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-5,1119 E-07	3,7539 E-06	7,86 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-4,2403 E-07	2,872 E-06	1,6895 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,907 E-07	3,1372 E-06	-2,244 E-14
00598	001	0,0000	0,0000	-0,0170	1,3727 E-06	-2,6207 E-05	2,353 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	9,7716 E-08	-1,188 E-05	-1,5826 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,3431 E-10	9,4406 E-08	-1,4552 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	1,5609 E-07	-2,6195 E-06	1,2664 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	4,2166 E-07	-7,0693 E-06	3,4556 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,9664 E-08	7,1191 E-07	5,4201 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-8,6379 E-08	2,0202 E-06	-9,1088 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-5,056 E-08	1,0186 E-06	6,3847 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	5,8517 E-08	1,0875 E-06	6,7173 E-15
00599	001	0,0000	0,0000	-0,0167	-5,1027 E-07	1,5982 E-05	-6,1501 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	-1,1809 E-06	1,9458 E-05	4,8401 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,8638 E-09	1,4584 E-07	4,4423 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-2,7821 E-08	1,7001 E-06	-3,6493 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-7,5011 E-08	4,5989 E-06	-9,9592 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	7,1621 E-08	-1,0507 E-06	-1,3802 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	6,3946 E-08	2,9542 E-07	2,4769 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,8569 E-08	-7,8051 E-07	-1,947 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,4578 E-07	-7,8585 E-07	-1,9287 E-13
00600	001	0,0000	0,0000	-0,0196	1,1994 E-07	5,4155 E-05	1,4598 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	-5,756 E-07	5,0606 E-05	-1,1482 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1713 E-08	1,473 E-07	-1,0539 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,8447 E-08	5,6441 E-06	8,6588 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	7,7112 E-08	1,5254 E-05	2,3631 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1658 E-08	-2,5035 E-06	3,2757 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,1243 E-07	-1,451 E-06	-5,8773 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-8,0457 E-08	-2,3057 E-06	4,6189 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,7238 E-07	-2,3603 E-06	4,576 E-12
00601	001	0,0000	0,0000	-0,0252	4,9283 E-06	8,0643 E-05	-1,5962 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0156	3,7796 E-06	7,3856 E-05	1,2556 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,3288 E-08	-1,9234 E-09	1,1524 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	5,0168 E-07	8,4244 E-06	-9,4684 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	1,356 E-06	2,2766 E-05	-2,584 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-3,4466 E-07	-3,109 E-06	-3,5821 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,3802 E-07	-3,4821 E-06	6,427 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-5,9146 E-07	-3,0258 E-06	-5,0509 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,499 E-07	-3,2588 E-06	-5,004 E-11
00602	001	0,0000	0,0000	-0,0315	2,8979 E-05	5,616 E-05	-1,0141 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0214	2,6236 E-05	5,2905 E-05	7,9775 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,7888 E-07	-5,0168 E-07	7,322 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	3,0056 E-06	5,9087 E-06	-6,0158 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	8,1226 E-06	1,5964 E-05	-1,6418 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-1,3725 E-06	-5,7227 E-07	-2,2759 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-7,8777 E-07	-5,8642 E-06	4,0834 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,9825 E-06	-1,203 E-06	-3,2091 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-4,232 E-07	-1,0805 E-06	-3,1793 E-09
00603	001	0,0000	0,0000	-0,0316	1,4283 E-05	-3,4632 E-05	2,1112 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0216	1,2776 E-05	-3,0739 E-05	-1,6608 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,9104 E-08	-1,0733 E-06	-1,5243 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	1,4192 E-06	-3,397 E-06	1,2524 E-09
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	3,8349 E-06	-9,1833 E-06	3,4178 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-3,276 E-07	2,4137 E-06	4,7379 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-1,1947 E-06	-1,1427 E-06	-8,5008 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-9,4623 E-07	1,7949 E-06	6,6807 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	2,1843 E-07	2,2529 E-06	6,6187 E-09
00604	001	0,0000	0,0000	-0,0274	-3,4493 E-05	4,2643 E-05	-1,1742 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0196	-2,6207 E-05	2,6474 E-05	-1,7857 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	3,803 E-08	1,8479 E-06	-7,3054 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-4,4221 E-06	2,9392 E-06	-1,1698 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	-1,1921 E-05	7,9405 E-06	-3,1584 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,669 E-06	-6,1989 E-07	-3,8399 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	4,7103 E-07	-3,672 E-06	2,6192 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	3,2392 E-07	-3,4526 E-06	-4,9014 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	8,6461 E-07	-3,0622 E-06	8,0884 E-11
00605	001	0,0000	0,0000	-0,0309	-4,8888 E-05	4,1032 E-05	1,283 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0218	-4,3573 E-05	2,6934 E-05	2,8352 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,4773 E-08	7,7531 E-07	4,1601 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	-5,5369 E-06	3,3149 E-06	8,6936 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0048	-1,4935 E-05	8,9526 E-06	2,3511 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,4037 E-06	-5,5412 E-07	1,7016 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,3675 E-06	-3,3893 E-06	-7,4149 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,1394 E-06	-3,3291 E-06	-1,0607 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,8551 E-06	-2,7243 E-06	-1,5646 E-09
00606	001	0,0000	0,0000	-0,0320	-7,1677 E-05	-3,0425 E-05	2,6631 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0221	-6,6742 E-05	-3,5449 E-05	5,898 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,6981 E-07	2,2246 E-07	8,5776 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	-7,8897 E-06	-3,7306 E-06	1,7983 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0050	-2,1291 E-05	-1,0069 E-05	4,8635 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,6915 E-06	3,8568 E-06	3,551 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,7228 E-06	-9,7044 E-07	-1,5458 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	2,3396 E-06	-5,3704 E-07	-2,2182 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	3,2273 E-06	-4,3943 E-07	-3,2577 E-10
00607	001	0,0000	0,0000	-0,0268	-3,5474 E-05	-7,8702 E-05	-1,3679 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0169	-3,3421 E-05	-7,4258 E-05	-3,0281 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,6512 E-08	-9,5977 E-08	-4,412 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,936 E-06	-8,5822 E-06	-9,2437 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-1,062 E-05	-2,3168 E-05	-2,4999 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,1118 E-07	3,2016 E-06	-1,8219 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,8484 E-06	2,6031 E-06	7,9329 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,3423 E-06	2,9771 E-06	1,1376 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,1899 E-06	2,2602 E-06	1,6722 E-10
00608	001	0,0000	0,0000	-0,0207	-1,3916 E-05	-6,4462 E-05	6,6412 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	-1,3195 E-05	-5,8798 E-05	1,4701 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,2436 E-08	-1,5757 E-07	2,1422 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,5891 E-06	-6,9159 E-06	4,4879 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-4,2863 E-06	-1,867 E-05	1,2137 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-3,4165 E-08	1,688 E-06	8,8452 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	7,1907 E-07	2,8179 E-06	-3,8514 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	5,5731 E-07	2,8396 E-06	-5,5229 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	7,6513 E-07	2,4656 E-06	-8,1186 E-12
00609	001	0,0000	0,0000	-0,0166	-3,8401 E-06	-3,4264 E-05	-2,3919 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	-3,5039 E-06	-3,1581 E-05	-5,2951 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3129 E-08	-1,2797 E-07	-7,7077 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-5,0934 E-07	-3,653 E-06	-1,6161 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,3729 E-06	-9,8616 E-06	-4,3706 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-2,6962 E-07	4,873 E-07	-3,1836 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,8399 E-07	1,7858 E-06	1,3866 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,6 E-07	1,6698 E-06	1,9877 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,0886 E-07	1,4703 E-06	2,9225 E-13
00610	001	0,0000	0,0000	-0,0151	6,2215 E-07	-1,7861 E-06	7,279 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0061	9,5338 E-07	-5,6607 E-06	1,6062 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,077 E-09	-7,4257 E-08	2,4474 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-3,3484 E-08	-2,3722 E-07	4,9641 E-16
	005	0,0000	0,0000	0,0000	-8,9156 E-08	-6,3966 E-07	1,3425 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-3,3205 E-07	-6,4355 E-07	9,9949 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,0435 E-07	4,6366 E-07	-4,2971 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-5,9092 E-08	2,4562 E-07	-6,2523 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-1,8163 E-07	1,5218 E-07	-9,0899 E-15
00611	001	0,0000	0,0000	-0,0164	1,6088 E-06	3,4202 E-05	4,2082 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0066	2,191 E-06	1,9563 E-05	5,2395 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,6264 E-09	-3,1275 E-08	2,6574 E-19
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	7,8944 E-08	3,4587 E-06	9,1766 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	2,1373 E-07	9,3392 E-06	2,4932 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-2,8246 E-07	-2,0535 E-06	2,2206 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,2029 E-07	-1,0576 E-06	-2,2028 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7187 E-07	-1,405 E-06	-3,6852 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-2,1395 E-07	-1,4507 E-06	9,364 E-16
00612	001	0,0000	0,0000	-0,0209	1,0122 E-06	7,6192 E-05	-6,2278 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	1,9723 E-06	4,6552 E-05	-1,065 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,9219 E-09	-1,1177 E-08	-5,2492 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,5095 E-08	7,704 E-06	-9,1648 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	4,0764 E-08	2,0801 E-05	-2,488 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,1932 E-07	-3,8629 E-06	-2,0229 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,45 E-07	-2,8989 E-06	1,931 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-3,0236 E-07	-3,3345 E-06	4,2041 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-7,3628 E-08	-3,4038 E-06	-5,4748 E-14
00613	001	0,0000	0,0000	-0,0288	7,6017 E-07	1,1777 E-04	3,6287 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0142	1,9521 E-06	7,2133 E-05	6,2014 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,5853 E-09	-2,1148 E-08	3,0689 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-4,9331 E-08	1,1889 E-05	5,3423 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	-1,34 E-07	3,2101 E-05	1,4503 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,2682 E-07	-5,5869 E-06	1,1795 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,8962 E-07	-4,8929 E-06	-1,1257 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-6,3968 E-07	-5,1881 E-06	-2,4531 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	2,3889 E-07	-5,3654 E-06	3,192 E-12
00614	001	0,0000	0,0000	-0,0392	7,1543 E-06	1,2559 E-04	-1,8185 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0206	6,0769 E-06	7,6491 E-05	-3,108 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5048 E-08	-1,2827 E-07	-1,5378 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	5,3394 E-07	1,2717 E-05	-2,6773 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0066	1,4396 E-06	3,4338 E-05	-7,2681 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0012	-5,9827 E-07	-5,1475 E-06	-5,9112 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-5,7704 E-07	-6,0889 E-06	5,6417 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-1,4579 E-06	-5,409 E-06	1,2293 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0011	4,5913 E-07	-5,7417 E-06	-1,5997 E-10
00615	001	0,0000	0,0000	-0,0440	1,6861 E-05	-6,5531 E-05	1,6382 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0234	1,2509 E-05	-4,0281 E-05	2,7998 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,316 E-07	2,2223 E-07	1,3853 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0029	1,4182 E-06	-6,5949 E-06	2,4118 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0079	3,8244 E-06	-1,7805 E-05	6,5474 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0012	-1,0371 E-06	5,1422 E-06	5,325 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-1,0968 E-06	6,2149 E-07	-5,0822 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-2,9611 E-06	3,2102 E-06	-1,1074 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0013	1,2041 E-06	3,1442 E-06	1,441 E-09
00616	001	0,0000	0,0000	-0,0344	5,2856 E-07	-1,3136 E-04	-2,0953 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0176	1,4632 E-06	-8,0522 E-05	-3,5812 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,2675 E-08	2,2245 E-08	-1,7718 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0020	-8,0078 E-08	-1,3255 E-05	-3,0849 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0053	-2,177 E-07	-3,5791 E-05	-8,3746 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-6,9126 E-08	5,7079 E-06	-6,8111 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-3,8761 E-07	6,0869 E-06	6,5005 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-9,8021 E-07	5,6778 E-06	1,4164 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	7,1325 E-07	6,0294 E-06	-1,8432 E-11
00617	001	0,0000	0,0000	-0,0248	-1,313 E-06	-9,8901 E-05	-2,9581 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	-4,9701 E-07	-6,04 E-05	-5,0546 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3335 E-08	2,7828 E-08	-2,4745 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,7128 E-07	-9,9633 E-06	-4,3619 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-4,6283 E-07	-2,6902 E-05	-1,1842 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	3,8875 E-08	3,9245 E-06	-9,6298 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,27 E-07	5,0996 E-06	9,1894 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,1997 E-07	4,3421 E-06	1,997 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0004	3,2272 E-07	4,3616 E-06	-2,606 E-14
00618	001	0,0000	0,0000	-0,0187	-1,9012 E-06	-5,1541 E-05	1,5267 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	-2,9552 E-06	-2,2091 E-05	2,2091 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,1997 E-11	6,9864 E-08	9,5459 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,8297 E-07	-5,1748 E-06	2,4339 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-4,9426 E-07	-1,3971 E-05	6,611 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,0657 E-07	1,7972 E-06	4,9187 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-4,187 E-09	3,135 E-06	-4,7737 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0507 E-08	2,2276 E-06	-8,7062 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,0797 E-07	2,1964 E-06	1,4369 E-14
00619	001	0,0000	0,0000	-0,0163	-3,2694 E-06	-6,6713 E-06	-2,1375 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	-3,3534 E-06	1,977 E-06	1,6142 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,3147 E-09	1,2243 E-07	1,4866 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-3,1202 E-07	-6,2277 E-07	-1,2366 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-8,4326 E-07	-1,6761 E-06	-3,3747 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,9177 E-07	-1,2385 E-07	-4,8673 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,8967 E-08	1,2405 E-06	8,5415 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,5683 E-07	2,0986 E-07	-6,4942 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,3692 E-07	2,0507 E-07	-6,5426 E-14
00620	001	0,0000	0,0000	-0,0174	-7,5151 E-06	3,3043 E-05	9,3644 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-7,4847 E-06	3,2751 E-05	-7,3662 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,3616 E-09	1,518 E-07	-6,761 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-7,7499 E-07	3,4355 E-06	5,5549 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,0949 E-06	9,2867 E-06	1,516 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	3,8578 E-07	-1,7349 E-06	2,1016 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,2848 E-07	-4,9116 E-07	-3,7706 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,4737 E-07	-1,5421 E-06	2,9632 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	4,3992 E-07	-1,4522 E-06	2,9357 E-12
00621	001	0,0000	0,0000	-0,0215	-1,7316 E-05	6,5224 E-05	-3,969 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	-1,6487 E-05	5,9981 E-05	3,1222 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2225 E-09	8,3284 E-08	2,8656 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,8481 E-06	6,7587 E-06	-2,3544 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-4,9955 E-06	1,8265 E-05	-6,4254 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	8,1041 E-07	-2,8197 E-06	-8,9071 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,9973 E-07	-2,2823 E-06	1,5981 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	6,482 E-07	-2,8743 E-06	-1,2559 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0003	9,5729 E-07	-2,5458 E-06	-1,2443 E-10
00622	001	0,0000	0,0000	-0,0275	-4,2322 E-05	7,2484 E-05	1,5887 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0176	-3,937 E-05	6,6772 E-05	-1,2497 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,0492 E-08	-1,5656 E-07	-1,147 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-4,528 E-06	7,5273 E-06	9,4241 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-1,2239 E-05	2,034 E-05	2,5719 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,9259 E-06	-2,344 E-06	3,5653 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0003	8,416 E-07	-4,2208 E-06	-6,3969 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,5839 E-06	-2,862 E-06	5,0273 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,1115 E-06	-2,1813 E-06	4,9806 E-09
00623	001	0,0000	0,0000	-0,0310	-6,149 E-05	-1,0523 E-06	-8,0682 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0209	-5,77 E-05	4,2322 E-08	6,3467 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,4978 E-07	-6,4854 E-07	5,8252 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-6,561 E-06	-1,7673 E-08	-4,786 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0045	-1,7732 E-05	-5,1275 E-08	-1,3062 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,1053 E-06	1,4988 E-06	-1,8106 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,6669 E-06	-3,3113 E-06	3,2486 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,8908 E-06	8,8091 E-07	-2,5531 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,4452 E-06	9,9259 E-07	-2,5294 E-10
00624	001	0,0000	0,0000	-0,0290	-3,5449 E-05	-3,438 E-05	-1,0622 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0192	-3,3827 E-05	-2,9686 E-05	8,3553 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	6,3908 E-08	-1,922 E-06	7,6688 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-3,7984 E-06	-3,0854 E-06	-6,3007 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0040	-1,0265 E-05	-8,3404 E-06	-1,7195 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	7,0355 E-07	2,2177 E-06	-2,3836 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0009	2,2805 E-06	-1,0336 E-06	4,2768 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	5 E-07	1,9268 E-06	-3,3611 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,181 E-06	1,6485 E-06	-3,3299 E-10
00625	001	0,0000	0,0000	-0,0256	-5,2107 E-05	2,9025 E-05	-2,9187 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0179	-4,0699 E-05	9,954 E-06	-6,6984 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,731 E-08	1,1555 E-06	-8,3551 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-6,2566 E-06	2,0667 E-06	-1,8605 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	-1,6863 E-05	5,5795 E-06	-5,033 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	2,6422 E-06	-1,7705 E-07	-4,2411 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,1627 E-06	-2,7774 E-06	1,8177 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,335 E-06	-2,6481 E-06	2,7291 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,1074 E-06	-2,1555 E-06	3,759 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00626	001	0,0000	0,0000	-0,0272	-6,6595 E-05	4,5598 E-06	-4,0539 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0182	-5,8991 E-05	-7,779 E-06	-8,9506 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,2791 E-08	4,331 E-07	-1,32 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-7,523 E-06	-7,9453 E-08	-2,7517 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-2,0287 E-05	-2,158 E-07	-7,4419 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	2,6299 E-06	1,4434 E-06	-5,3592 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	2,2586 E-06	-1,8688 E-06	2,3371 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	2,5294 E-06	-1,7171 E-06	3,3399 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,9123 E-06	-1,2241 E-06	4,9327 E-11
00627	001	0,0000	0,0000	-0,0256	-5,8407 E-05	-4,2139 E-05	-2,5369 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	-5,351 E-05	-4,3727 E-05	-5,6318 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0741 E-08	-2,563 E-09	-8,1276 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-6,5147 E-06	-4,7298 E-06	-1,7068 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-1,7571 E-05	-1,2771 E-05	-4,6159 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,3555 E-06	2,4365 E-06	-3,4026 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	2,5213 E-06	6,9233 E-07	1,48 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	2,7009 E-06	1,0825 E-06	2,1281 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,0054 E-06	6,0669 E-07	3,1169 E-12
00628	001	0,0000	0,0000	-0,0215	-3,1404 E-05	-5,3138 E-05	3,5564 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0120	-2,9233 E-05	-4,9131 E-05	7,8732 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,4184 E-08	-1,6109 E-07	1,1454 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,5875 E-06	-5,7363 E-06	2,4027 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-9,6738 E-06	-1,5489 E-05	6,4979 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,4869 E-07	1,727 E-06	4,7391 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,5195 E-06	1,9676 E-06	-2,063 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,5203 E-06	2,18 E-06	-2,9595 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,1553 E-06	1,5727 E-06	-4,3481 E-12
00629	001	0,0000	0,0000	-0,0176	-1,0052 E-05	-3,8073 E-05	-2,5956 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	-9,2412 E-06	-3,4019 E-05	-5,7418 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,0549 E-08	-1,589 E-07	-8,4763 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,3133 E-06	-4,0713 E-06	-1,7582 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,5381 E-06	-1,0993 E-05	-4,755 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-5,3525 E-07	7,7463 E-07	-3,4815 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	4,8839 E-07	1,726 E-06	1,5113 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,9139 E-07	1,7579 E-06	2,1747 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,5519 E-07	1,3433 E-06	3,1904 E-13
00630	001	0,0000	0,0000	-0,0155	7,9503 E-07	-1,3396 E-05	1,6133 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0065	1,3944 E-06	-1,3427 E-05	3,666 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,196 E-08	-1,0644 E-07	3,2769 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-1,7787 E-07	-1,4449 E-06	1,0063 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-4,7541 E-07	-3,9016 E-06	2,7216 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-7,8746 E-07	-1,2464 E-07	1,5697 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7722 E-07	8,0647 E-07	-7,9757 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-8,849 E-08	7,1472 E-07	-9,5239 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,6848 E-07	5,4035 E-07	-1,5903 E-14
00631	001	0,0000	0,0000	-0,0155	3,3884 E-06	1,5482 E-05	2,612 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0063	4,7828 E-06	7,5241 E-06	6,8816 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,5834 E-08	-5,3582 E-08	-1,0369 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	1,0777 E-07	1,564 E-06	7,0593 E-17
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	2,9404 E-07	4,2226 E-06	1,9065 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-6,9461 E-07	-1,1642 E-06	-2,7304 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-4,9111 E-07	-3,7244 E-07	5,3591 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,0707 E-07	-6,2006 E-07	1,6081 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-6,2421 E-07	-5,8839 E-07	-1,1744 E-18
00632	001	0,0000	0,0000	-0,0182	-1,4547 E-06	5,0325 E-05	1,1822 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	2,3962 E-06	3,0458 E-05	2,1057 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1385 E-08	-2,0255 E-08	5,2751 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-3,5386 E-07	5,1025 E-06	1,5868 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	-9,5362 E-07	1,3777 E-05	4,3067 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,9564 E-07	-2,6483 E-06	3,3146 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-4,5906 E-07	-1,8529 E-06	-3,2336 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,3117 E-07	-2,3009 E-06	-6,7116 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-3,4066 E-07	-2,1026 E-06	8,9418 E-15
00633	001	0,0000	0,0000	-0,0239	-1,5631 E-05	8,819 E-05	-3,5431 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	-5,9586 E-06	5,4331 E-05	-6,0352 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,3932 E-09	-1,3919 E-08	-3,0143 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,7749 E-06	8,887 E-06	-5,22 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-4,7913 E-06	2,3995 E-05	-1,4171 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	4,7557 E-07	-4,2773 E-06	-1,153 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-5,3692 E-08	-3,6495 E-06	1,1001 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,685 E-07	-4,186 E-06	2,4063 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	4,3367 E-07	-3,7416 E-06	-3,1216 E-13
00634	001	0,0000	0,0000	-0,0321	-4,8094 E-05	1,0553 E-04	1,0404 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0164	-2,5176 E-05	6,5035 E-05	1,7793 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,5804 E-08	-3,0295 E-08	8,791 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	-5,0862 E-06	1,0586 E-05	1,5317 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0046	-1,3733 E-05	2,8582 E-05	4,158 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,175 E-06	-4,5602 E-06	3,3816 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	9,4799 E-07	-4,998 E-06	-3,2276 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0008	1,1368 E-06	-5,2652 E-06	-7,0275 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	2,2903 E-06	-4,1527 E-06	9,1502 E-12
00635	001	0,0000	0,0000	-0,0391	-1,0165 E-04	4,1686 E-05	-2,2255 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0207	-5,7846 E-05	2,5315 E-05	-3,8034 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0587 E-07	-5,1412 E-08	-1,8821 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	-1,0468 E-05	4,2151 E-06	-3,2765 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0065	-2,8263 E-05	1,1381 E-05	-8,8946 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0011	4,1985 E-06	-7,1649 E-07	-7,2341 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0011	3,682 E-06	-3,0837 E-06	6,9042 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0012	3,7779 E-06	-2,0444 E-06	1,5045 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0010	4,2055 E-06	-1,414 E-06	-1,9576 E-10
00636	001	0,0000	0,0000	-0,0366	-7,9771 E-05	-9,07 E-05	-8,0577 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0191	-4,5054 E-05	-5,6597 E-05	-1,3771 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,3801 E-08	1,5767 E-08	-6,814 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0022	-8,2193 E-06	-9,0391 E-06	-1,1863 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,2193 E-05	-2,4405 E-05	-3,2205 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,699 E-06	4,6451 E-06	-2,6192 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0011	3,3932 E-06	3,6563 E-06	2,4998 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0010	2,7096 E-06	4,593 E-06	5,4469 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0009	3,3105 E-06	3,718 E-06	-7,0879 E-10
00637	001	0,0000	0,0000	-0,0280	-3,2854 E-05	-1,0428 E-04	2,0894 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-1,7745 E-05	-6,5085 E-05	3,5713 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6375 E-08	4,6598 E-08	1,7668 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,4294 E-06	-1,0425 E-05	3,0762 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-9,2601 E-06	-2,8149 E-05	8,3509 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	9,2787 E-07	4,5162 E-06	6,7918 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,3013 E-06	5,1695 E-06	-6,4821 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	7,6107 E-07	5,0803 E-06	-1,4123 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,4555 E-06	4,3639 E-06	1,8379 E-11
00638	001	0,0000	0,0000	-0,0207	-1,3087 E-05	-7,0045 E-05	-5,1301 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	-7,2212 E-06	-4,3005 E-05	-8,7641 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,5244 E-09	6,0739 E-08	-4,3308 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,3517 E-06	-7,0014 E-06	-7,5556 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-3,6499 E-06	-1,8904 E-05	-2,0511 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,6887 E-07	2,7337 E-06	-1,6674 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	4,1857 E-07	3,9425 E-06	1,5916 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	2,9282 E-07	3,3183 E-06	3,4638 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	5,2943 E-07	2,9714 E-06	-4,5137 E-13
00639	001	0,0000	0,0000	-0,0167	-6,302 E-06	-2,8021 E-05	1,4268 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	-4,5205 E-06	-1,4473 E-05	1,3733 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,8118 E-08	1,0304 E-07	-7,347 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,3275 E-07	-2,786 E-06	3,1731 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,7092 E-06	-7,5197 E-06	8,6345 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,2333 E-07	8,3582 E-07	4,3951 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,2393 E-07	2,117 E-06	-4,6481 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,1905 E-07	1,2891 E-06	-3,9938 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,5139 E-07	1,1339 E-06	1,7971 E-14
00640	001	0,0000	0,0000	-0,0160	-7,5106 E-06	9,7193 E-06	-7,6129 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0068	-7,0569 E-06	1,3264 E-05	5,9638 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,6916 E-08	1,4761 E-07	5,4757 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-7,8146 E-07	1,0109 E-06	-4,5044 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,1123 E-06	2,7358 E-06	-1,2293 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	3,3887 E-07	-7,709 E-07	-1,7109 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,4112 E-08	3,9385 E-07	3,0626 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0000	3,7905 E-07	-4,9544 E-07	-2,399 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,9813 E-07	-4,9361 E-07	-2,3806 E-13
00641	001	0,0000	0,0000	-0,0181	-1,6708 E-05	3,9163 E-05	2,0614 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0089	-1,5913 E-05	3,6789 E-05	-1,6215 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,8094 E-08	1,446 E-07	-1,4883 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,8081 E-06	3,9917 E-06	1,2228 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,8879 E-06	1,0788 E-05	3,3371 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	7,5139 E-07	-1,8711 E-06	4,6259 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,3166 E-07	-1,1988 E-06	-8,2999 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	8,0339 E-07	-1,8277 E-06	6,5228 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	6,2528 E-07	-1,6261 E-06	6,4623 E-12
00642	001	0,0000	0,0000	-0,0220	-3,6183 E-05	5,1883 E-05	-4,0514 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	-3,3817 E-05	4,756 E-05	3,187 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,2016 E-08	9,856 E-09	2,9251 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,9359 E-06	5,3 E-06	-2,4033 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-1,0639 E-05	1,4322 E-05	-6,5588 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,5565 E-06	-1,96 E-06	-9,092 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	4,9745 E-07	-2,7137 E-06	1,6313 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,6237 E-06	-2,2513 E-06	-1,282 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,2588 E-06	-1,8138 E-06	-1,2701 E-10
00643	001	0,0000	0,0000	-0,0257	-5,6525 E-05	3,0954 E-05	-3,9491 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0159	-5,2774 E-05	2,9055 E-05	3,1067 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,0691 E-08	-3,8968 E-07	2,8514 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-6,1073 E-06	3,214 E-06	-2,3427 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-1,6507 E-05	8,6827 E-06	-6,3935 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,9681 E-06	-2,7218 E-07	-8,8633 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,7419 E-06	-3,7177 E-06	1,5903 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	2,2209 E-06	-9,1658 E-07	-1,2498 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,5222 E-06	-4,717 E-07	-1,2382 E-10
00644	001	0,0000	0,0000	-0,0264	-5,498 E-05	-1,0346 E-05	6,283 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	-5,1647 E-05	-8,4426 E-06	-4,9352 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0473 E-08	-1,1363 E-06	-4,5315 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-5,9434 E-06	-8,0011 E-07	3,7229 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-1,6063 E-05	-2,1644 E-06	1,016 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,356 E-06	1,2791 E-06	1,4069 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,5479 E-06	-1,9478 E-06	-2,5235 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,6864 E-06	8,6083 E-07	1,9843 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,0006 E-06	7,7528 E-07	1,9647 E-11
00645	001	0,0000	0,0000	-0,0216	-2,9172 E-05	2,6544 E-05	7,67 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0156	-1,8556 E-05	4,9748 E-07	1,9327 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-5,5664 E-08	2,0874 E-06	5,5319 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-3,6813 E-06	1,7438 E-06	3,5255 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-9,8914 E-06	4,7025 E-06	9,4975 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,5621 E-06	-1,3796 E-07	1,62 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	5,9087 E-07	-2,4047 E-06	-6,4151 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	7,4678 E-07	-2,1354 E-06	-1,0078 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,5918 E-07	-1,8975 E-06	-1,3383 E-11
00646	001	0,0000	0,0000	-0,0232	-3,606 E-05	1,1999 E-05	-3,1545 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0153	-3,1709 E-05	-8,2399 E-06	-8,8068 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,338 E-08	8,186 E-07	5,7407 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,2676 E-06	6,5478 E-07	-7,9002 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-1,1482 E-05	1,7614 E-06	-2,1034 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,4884 E-06	3,0749 E-07	-9,0957 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,1314 E-06	-1,7492 E-06	3,4254 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,4197 E-06	-1,5502 E-06	5,586 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	5,049 E-07	-1,3111 E-06	7,151 E-12
00647	001	0,0000	0,0000	-0,0232	-3,6548 E-05	-1,4113 E-05	1,2855 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0140	-3,4633 E-05	-2,3005 E-05	2,9373 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,0643 E-08	1,7863 E-07	4,0497 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,2459 E-06	-1,8015 E-06	8,2038 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-1,1431 E-05	-4,8709 E-06	2,2175 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	9,0235 E-07	1,2706 E-06	1,868 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,4813 E-06	-4,942 E-07	-8,0789 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,8346 E-06	-2,5333 E-07	-1,1462 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	6,7628 E-07	-2,7547 E-07	-1,7278 E-12
00648	001	0,0000	0,0000	-0,0211	-2,4897 E-05	-3,3349 E-05	-1,0605 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	-2,4174 E-05	-3,2979 E-05	-2,3395 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,3451 E-08	-1,132 E-07	1,1639 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,9912 E-06	-3,6756 E-06	-5,9098 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-8,0517 E-06	-9,9311 E-06	-1,5947 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-4,4953 E-08	1,2528 E-06	-2,0496 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	1,1742 E-06	8,4627 E-07	7,4316 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,4217 E-06	1,028 E-06	1,3713 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,8912 E-07	6,4386 E-07	1,3943 E-13
00649	001	0,0000	0,0000	-0,0183	-8,6309 E-06	-3,1753 E-05	-1,0517 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0091	-8,5008 E-06	-2,7896 E-05	-2,3471 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,0914 E-08	-1,7718 E-07	-1,9961 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,3125 E-06	-3,4512 E-06	-6,6681 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,5273 E-06	-9,3238 E-06	-1,8028 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-8,9073 E-07	6,436 E-07	-1,3415 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	4,2479 E-07	1,1879 E-06	5,8911 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	5,3117 E-07	1,2573 E-06	8,4872 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-2,9762 E-07	8,1144 E-07	1,183 E-13
00650	001	0,0000	0,0000	-0,0163	4,3206 E-06	-1,7207 E-05	-4,1646 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0073	4,4191 E-06	-1,4732 E-05	-1,0666 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,5194 E-08	-1,4147 E-07	1,4949 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,6802 E-08	-1,8881 E-06	-1,5552 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-6,1523 E-08	-5,1014 E-06	-4,2085 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,4797 E-06	3,8835 E-08	3,3228 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-3,4846 E-07	7,1688 E-07	2,8694 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,5765 E-07	7,4399 E-07	-2,4979 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,0289 E-06	4,5351 E-07	-6,7149 E-15
00651	001	0,0000	0,0000	-0,0157	1,0268 E-05	2,312 E-06	-8,1451 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0067	1,1092 E-05	-2,7014 E-07	-2,0268 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,7345 E-08	-8,511 E-08	2,0087 E-16
	004	0,0000	0,0000	0,0000	5,5359 E-07	2,1007 E-07	-3,4881 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	1,5021 E-06	5,6502 E-07	-9,436 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,5802 E-06	-4,6713 E-07	2,7316 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-9,4029 E-07	-8,1078 E-08	1,4445 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-7,0105 E-07	-1,1009 E-07	-2,3155 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,4221 E-06	-9,9065 E-08	9,8824 E-15
00652	001	0,0000	0,0000	-0,0168	7,3056 E-06	2,6461 E-05	-5,1025 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0073	1,0349 E-05	1,5629 E-05	-1,2723 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,9701 E-08	-3,8605 E-08	1,2555 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	2,9113 E-07	2,7298 E-06	-2,2501 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	7,9114 E-07	7,3689 E-06	-6,0888 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1478 E-06	-1,3954 E-06	1,5372 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,1299 E-06	-1,0129 E-06	1,1005 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-7,1102 E-07	-1,284 E-06	-1,4685 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2738 E-06	-9,913 E-07	5,0495 E-15
00653	001	0,0000	0,0000	-0,0201	-5,4936 E-06	5,4617 E-05	1,082 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	2,804 E-06	3,3824 E-05	2,2613 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,4574 E-08	-1,5952 E-08	3,0977 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-9,4242 E-07	5,5458 E-06	2,3889 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,5411 E-06	1,4973 E-05	6,4989 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,6016 E-07	-2,6996 E-06	6,2667 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-8,2459 E-07	-2,2897 E-06	-5,6856 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,9873 E-07	-2,7608 E-06	-1,0232 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-6,6529 E-07	-2,2216 E-06	1,6221 E-14
00654	001	0,0000	0,0000	-0,0255	-3,0382 E-05	7,3234 E-05	-3,9817 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	-1,1798 E-05	4,5874 E-05	-7,717 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,4682 E-08	-1,4334 E-08	-2,7944 E-16

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,421 E-06	7,3548 E-06	-5,7788 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	-9,234 E-06	1,9857 E-05	-1,5697 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	7,9717 E-07	-3,3986 E-06	-1,2664 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0005	5,1408 E-09	-3,4419 E-06	1,2204 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	6,7 E-07	-3,8074 E-06	2,2372 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,9482 E-07	-3,0072 E-06	-3,3518 E-13
00655	001	0,0000	0,0000	-0,0310	-6,3242 E-05	5,4321 E-05	4,9972 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0162	-3,1104 E-05	3,3794 E-05	8,2006 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,8748 E-08	-2,6251 E-08	4,4545 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,7125 E-06	5,4474 E-06	7,3933 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0043	-1,8121 E-05	1,4708 E-05	2,0068 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	2,1545 E-06	-1,9406 E-06	1,6366 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	1,3066 E-06	-3,1425 E-06	-1,5573 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0008	2,1647 E-06	-2,9001 E-06	-3,5505 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,3524 E-06	-2,0175 E-06	4,4565 E-12
00656	001	0,0000	0,0000	-0,0327	-7,549 E-05	-2,0462 E-05	2,687 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0171	-3,8763 E-05	-1,3959 E-05	4,5578 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,1218 E-08	3,3365 E-09	2,2954 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	-7,9203 E-06	-1,9578 E-06	3,9596 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	-2,1382 E-05	-5,2856 E-06	1,0749 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	2,4183 E-06	1,9664 E-06	8,7466 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	2,1947 E-06	1,2266 E-07	-8,3432 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	2,7121 E-06	1,2224 E-06	-1,8339 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	1,7984 E-06	1,0283 E-06	2,3698 E-11
00657	001	0,0000	0,0000	-0,0284	-5,2103 E-05	-7,319 E-05	2,0352 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0144	-2,6182 E-05	-4,7677 E-05	3,4683 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0695 E-08	3,3422 E-08	1,7278 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-5,4933 E-06	-7,2084 E-06	2,9974 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-1,483 E-05	-1,9463 E-05	8,1369 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,407 E-06	3,7248 E-06	6,6191 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,6092 E-06	3,5153 E-06	-6,3159 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	1,6547 E-06	3,9057 E-06	-1,3808 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,2197 E-06	3,2499 E-06	1,792 E-11
00658	001	0,0000	0,0000	-0,0223	-2,4347 E-05	-7,0334 E-05	-1,0598 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	-1,1676 E-05	-4,5621 E-05	-1,8024 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,3779 E-08	5,7035 E-08	-9,0235 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,5826 E-06	-6,9403 E-06	-1,5613 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-6,972 E-06	-1,8739 E-05	-4,2384 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	5,6439 E-07	3,1222 E-06	-3,4483 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	5,9844 E-07	3,9414 E-06	3,2899 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	6,2051 E-07	3,6845 E-06	7,2103 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	4,8525 E-07	3,1309 E-06	-9,3389 E-13
00659	001	0,0000	0,0000	-0,0176	-9,7309 E-06	-4,1691 E-05	3,9661 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-4,9741 E-06	-2,5953 E-05	6,8866 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,1872 E-08	8,9771 E-08	3,5104 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,0249 E-06	-4,1172 E-06	5,7732 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-2,7671 E-06	-1,1116 E-05	1,5671 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,0348 E-07	1,6062 E-06	1,2923 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,2252 E-07	2,7568 E-06	-1,2298 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,3304 E-07	2,1737 E-06	-2,7638 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,3529 E-07	1,8189 E-06	3,4606 E-14
00660	001	0,0000	0,0000	-0,0156	-5,2388 E-06	-8,4834 E-06	2,5904 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0062	-4,0138 E-06	-1,9348 E-06	-3,2822 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,2178 E-08	1,3612 E-07	-2,9187 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-5,5928 E-07	-8,4832 E-07	2,118 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,5113 E-06	-2,2877 E-06	5,7831 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,3295 E-07	4,5797 E-08	4,5621 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-4,4538 E-08	1,1489 E-06	-1,1721 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	2,2634 E-07	4,6562 E-07	1,3216 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	3,0699 E-08	2,7783 E-07	1,1108 E-14
00661	001	0,0000	0,0000	-0,0161	-7,2656 E-06	1,9546 E-05	-7,7424 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0070	-7,0185 E-06	1,9735 E-05	6,1081 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,3113 E-08	1,6685 E-07	5,6025 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-8,4398 E-07	1,9084 E-06	-4,6025 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,2823 E-06	5,1582 E-06	-1,2561 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,1838 E-07	-1,1494 E-06	-1,7432 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2689 E-07	-4,0081 E-07	3,13 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0000	3,9885 E-07	-9,3416 E-07	-2,4589 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,5291 E-08	-9,8704 E-07	-2,4379 E-13
00662	001	0,0000	0,0000	-0,0184	-1,4368 E-05	3,6199 E-05	9,7578 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	-1,3698 E-05	3,336 E-05	-7,6833 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,4215 E-08	1,1243 E-07	-7,0502 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,7242 E-06	3,5563 E-06	5,7925 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,6624 E-06	9,6092 E-06	1,5809 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0002	4,051 E-07	-1,6657 E-06	2,193 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3742 E-07	-1,757 E-06	-3,9354 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	6,8667 E-07	-1,7154 E-06	3,0917 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	2,3329 E-08	-1,6273 E-06	3,0643 E-12
00663	001	0,0000	0,0000	-0,0214	-2,4118 E-05	3,3319 E-05	2,076 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0120	-2,2502 E-05	3,067 E-05	-1,6388 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,7065 E-08	-1,3912 E-07	-1,5027 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,8952 E-06	3,314 E-06	1,2347 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-7,8281 E-06	8,9535 E-06	3,3698 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	5,4476 E-07	-1,129 E-06	4,6836 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	8,0653 E-08	-2,66 E-06	-8,4088 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00664	008	0,0000	0,0000	0,0003	9,4116 E-07	-1,4921 E-06	6,5997 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-9,4709 E-08	-1,2882 E-06	6,5483 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0233	-2,8881 E-05	8,6831 E-06	6,1083 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	-2,6752 E-05	8,6967 E-06	-5,503 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,3739 E-08	-7,5778 E-07	-4,8808 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-3,466 E-06	1,019 E-06	4,0224 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-9,3706 E-06	2,7516 E-06	1,0988 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	3,542 E-07	2,3217 E-07	1,673 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	4,5922 E-07	-2,3791 E-06	-3,0671 E-12
00665	008	0,0000	0,0000	0,0004	7,9677 E-07	-2,9615 E-07	2,3036 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-4,4831 E-07	-1,3853 E-07	2,4034 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0230	-2,5613 E-05	-1,3194 E-05	-7,4876 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0135	-2,3812 E-05	-1,0119 E-05	5,0008 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	7,1952 E-08	-2,0228 E-06	4,8067 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-3,1272 E-06	-8,0153 E-07	-3,9334 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-8,4546 E-06	-2,1674 E-06	-1,0722 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,5033 E-08	1,0935 E-06	-1,2953 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	5,8466 E-07	-1,5018 E-06	2,2409 E-12
00666	008	0,0000	0,0000	0,0004	3,1107 E-07	5,9163 E-07	-1,8972 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-8,4946 E-07	6,7505 E-07	-1,7251 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0213	-1,896 E-06	1,7244 E-05	1,8239 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	-8,6547 E-06	-8,6438 E-06	4,7359 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,5278 E-07	1,3074 E-06	-2,9135 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,2258 E-07	1,0152 E-06	7,2746 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-8,1508 E-07	2,7279 E-06	1,9553 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,9241 E-09	-2,2684 E-07	4,2634 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,5893 E-07	-1,8336 E-06	-1,6586 E-10
00667	008	0,0000	0,0000	0,0001	2,5546 E-07	-1,4974 E-06	-2,6318 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-5,4994 E-07	-1,545 E-06	-3,469 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0221	-1,1791 E-06	5,2687 E-07	-3,3012 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	-6,2882 E-06	-1,5026 E-05	-9,1295 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,3285 E-08	4,5198 E-07	-8,2143 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,6287 E-07	-4,0301 E-07	-1,269 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-9,3154 E-07	-1,1013 E-06	-3,4105 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-3,8117 E-07	3,9681 E-07	-7,4955 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	3,0863 E-07	-1,0752 E-06	3,1411 E-12
00668	008	0,0000	0,0000	0,0002	4,7455 E-07	-7,6495 E-07	4,3449 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-6,3805 E-07	-8,1861 E-07	7,0499 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0213	1,3059 E-06	-1,9786 E-05	1,4329 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	-3,1326 E-06	-2,3364 E-05	3,115 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,4209 E-08	-7,2291 E-09	-8,8429 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,9476 E-07	-2,3358 E-06	6,196 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-4,874 E-07	-6,3224 E-06	1,6663 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-8,1391 E-07	7,6836 E-07	3,5957 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,646 E-07	4,1509 E-08	-1,1507 E-12
00669	008	0,0000	0,0000	0,0002	3,9681 E-07	1,9923 E-07	-2,5217 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-7,5505 E-07	7,0187 E-08	-1,8993 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0193	6,0963 E-06	-2,5109 E-05	3,7332 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0098	3,136 E-06	-2,1907 E-05	7,823 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,9168 E-08	-1,683 E-07	-2,563 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,8463 E-07	-2,8547 E-06	1,6648 E-14
	005	0,0000	0,0000	0,0011	5,2538 E-07	-7,7223 E-06	4,4755 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4318 E-06	2,9501 E-07	1,059 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,4198 E-07	6,5252 E-07	-3,2213 E-13
00670	008	0,0000	0,0000	0,0002	-4,6758 E-08	6,3437 E-07	-7,5069 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,0667 E-06	3,1812 E-07	-5,2898 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0176	1,3729 E-05	-1,6369 E-05	4,075 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0084	1,2025 E-05	-1,2271 E-05	1,0299 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,5063 E-08	-1,7013 E-07	-8,321 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	7,8971 E-07	-1,9425 E-06	1,738 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	2,1501 E-06	-5,2548 E-06	4,7048 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,2376 E-06	-2,6248 E-07	-2,6468 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-6,6323 E-07	4,1694 E-07	-4,4835 E-14
00671	008	0,0000	0,0000	0,0001	-6,9466 E-07	4,3476 E-07	2,0867 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,7283 E-06	3,4977 E-08	3,5202 E-15
	001	0,0000	0,0000	-0,0168	2,1013 E-05	-3,1583 E-06	1,5747 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0079	2,0236 E-05	-2,0418 E-06	3,9214 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,8791 E-08	-1,19 E-07	-3,9474 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,3543 E-06	-4,7072 E-07	6,7209 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	3,6693 E-06	-1,2768 E-06	1,8182 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,7763 E-06	-3,3866 E-07	-5,4274 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,395 E-06	-2,2911 E-07	-2,7665 E-13
00672	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2975 E-06	-4,487 E-08	4,5829 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-2,4203 E-06	-1,8365 E-07	-1,7943 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0171	2,171 E-05	1,0549 E-05	1,5438 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	2,2352 E-05	6,0406 E-06	3,8446 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,8563 E-08	-6,5715 E-08	-3,8566 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,3915 E-06	1,1371 E-06	6,5904 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	3,7667 E-06	3,0661 E-06	1,7829 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,4786 E-06	-3,8735 E-07	-5,393 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,9727 E-06	-7,0482 E-07	-2,698 E-13
00673	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,5155 E-06	-6,2685 E-07	4,5437 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0090	1,7482 E-05	1,8468 E-05	1,0619 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,0867 E-08	-2,9326 E-08	-1,06 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	7,1702 E-07	3,1906 E-06	1,7692 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	1,9429 E-06	8,6117 E-06	4,7875 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,7177 E-06	-1,396 E-06	-1,5334 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,9665 E-06	-1,3653 E-06	-6,9114 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2901 E-06	-1,6678 E-06	1,325 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-2,0988 E-06	-1,1278 E-06	-5,0317 E-14
00674	001	0,0000	0,0000	-0,0220	2,1072 E-06	5,0378 E-05	-4,7002 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	1,0548 E-05	3,2364 E-05	-4,558 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,5296 E-08	-1,619 E-08	3,4603 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-3,9366 E-07	5,1166 E-06	1,6284 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-1,0576 E-06	1,3813 E-05	4,121 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,1514 E-06	-2,5282 E-06	1,3875 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6565 E-06	-2,4594 E-06	-6,2671 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-9,1669 E-07	-2,8317 E-06	-1,8581 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,7259 E-06	-2,2371 E-06	6,6034 E-14
00675	001	0,0000	0,0000	-0,0264	-1,0041 E-05	5,1144 E-05	4,9564 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	4,8448 E-06	3,3494 E-05	4,1838 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0431 E-08	-1,7615 E-08	-2,7199 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,6136 E-06	5,1115 E-06	-3,6538 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-4,3517 E-06	1,3801 E-05	-9,5334 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-8,5902 E-07	-2,3237 E-06	-1,315 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-1,4353 E-06	-2,9443 E-06	7,0033 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-5,8012 E-07	-2,928 E-06	2,0472 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,6733 E-06	-2,3465 E-06	-6,907 E-13
00676	001	0,0000	0,0000	-0,0293	-1,8336 E-05	1,3515 E-05	-4,9074 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0158	1,2365 E-06	7,9988 E-06	8,178 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,4538 E-08	-1,1496 E-08	-6,4709 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-2,4603 E-06	1,4172 E-06	-1,6802 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0037	-6,6374 E-06	3,8267 E-06	-4,4762 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-6,3214 E-07	1,2638 E-07	-4,8194 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-1,3362 E-06	-1,3528 E-06	3,3823 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,6281 E-07	-7,4559 E-07	4,9047 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-1,6771 E-06	-4,0452 E-07	-2,0411 E-12
00677	001	0,0000	0,0000	-0,0280	-1,8331 E-05	-4,1796 E-05	-1,0741 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0148	-1,6478 E-07	-2,9934 E-05	2,4699 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,9712 E-08	1,8459 E-08	-3,8003 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,3656 E-06	-3,9664 E-06	-2,0387 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-6,3825 E-06	-1,071 E-05	-5,4939 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-3,6583 E-07	2,8343 E-06	-5,0313 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-1,1442 E-06	2,0121 E-06	4,2205 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,0026 E-07	2,4799 E-06	2,9097 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,3335 E-06	2,3825 E-06	-1,7134 E-12
00678	001	0,0000	0,0000	-0,0235	-1,2231 E-05	-6,2021 E-05	-4,9548 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	-2,0524 E-07	-4,3702 E-05	-1,0967 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,1645 E-08	4,7636 E-08	-2,5122 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-1,5597 E-06	-5,953 E-06	-7,0294 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-4,2082 E-06	-1,6075 E-05	-1,9106 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,7322 E-07	3,3096 E-06	-1,5213 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-8,1065 E-07	3,7462 E-06	1,4857 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,5182 E-07	3,6394 E-06	2,0824 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-8,2628 E-07	3,3008 E-06	-3,9127 E-13
00679	001	0,0000	0,0000	-0,0188	-6,1448 E-06	-4,8829 E-05	3,9943 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-2,0436 E-07	-3,3921 E-05	7,6032 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,8701 E-08	7,7153 E-08	2,8412 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-7,7027 E-07	-4,7064 E-06	5,8014 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,0782 E-06	-1,2708 E-05	1,5757 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-8,0883 E-08	2,264 E-06	1,2701 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-4,8494 E-07	3,3518 E-06	-1,2229 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3819 E-07	2,8747 E-06	-2,2976 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-4,5306 E-07	2,5066 E-06	3,3749 E-14
00680	001	0,0000	0,0000	-0,0159	-2,2052 E-06	-2,149 E-05	-2,2491 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0064	-2,7057 E-07	-1,3414 E-05	-2,0237 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,5782 E-08	1,1948 E-07	-1,6162 E-19
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,8533 E-07	-2,1019 E-06	-4,1847 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-7,7025 E-07	-5,6748 E-06	-1,1376 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-8,1543 E-08	7,4203 E-07	-6,9779 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-2,8974 E-07	1,9209 E-06	7,0155 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,3671 E-08	1,3254 E-06	7,0323 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-2,9242 E-07	1,0084 E-06	-2,3392 E-15
00681	001	0,0000	0,0000	-0,0153	1,2648 E-07	6,6017 E-06	3,7226 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0062	1,6114 E-07	8,6514 E-06	-2,5266 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,1905 E-08	1,6382 E-07	-2,403 E-17
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-8,2536 E-08	5,5997 E-07	1,987 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,2411 E-07	1,5144 E-06	5,4177 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-1,8848 E-07	-6,5461 E-07	7,0455 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-2,9855 E-07	2,6386 E-07	-1,211 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,3001 E-08	-2,2984 E-07	9,7468 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-3,6665 E-07	-5,0638 E-07	9,2291 E-15
00682	001	0,0000	0,0000	-0,0168	2,3985 E-06	2,7827 E-05	-3,8692 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	1,9376 E-06	2,6243 E-05	2,5564 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,5663 E-08	1,6273 E-07	2,4651 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,4281 E-08	2,5574 E-06	-2,0168 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-4,1525 E-08	6,9093 E-06	-5,4968 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-4,4845 E-07	-1,5822 E-06	-6,5752 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-5,5447 E-07	-1,2811 E-06	1,1341 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-9,6767 E-08	-1,3825 E-06	-9,6567 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-7,3266 E-07	-1,6377 E-06	-8,7219 E-14
00683	001	0,0000	0,0000	-0,0195	5,7011 E-06	3,5025 E-05	4,8507 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	5,4564 E-06	3,2469 E-05	-3,9396 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,5833 E-08	1,7594 E-08	-9,5648 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	6,0567 E-08	3,2526 E-06	7,1913 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	1,5876 E-07	8,7865 E-06	1,9073 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,7532 E-07	-1,6795 E-06	-5,464 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0534 E-06	-2,4609 E-06	1,3339 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,9746 E-07	-1,7992 E-06	-4,7048 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4182 E-06	-1,9835 E-06	-1,1219 E-13
00684	001	0,0000	0,0000	-0,0220	9,4101 E-06	2,1888 E-05	7,4773 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	9,5923 E-06	2,0808 E-05	-3,4552 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,6684 E-08	-4,2195 E-07	-3,7627 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,959 E-07	2,1243 E-06	3,0485 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	5,2299 E-07	5,7379 E-06	8,2842 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3452 E-06	-7,1601 E-07	6,2734 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6501 E-06	-2,77 E-06	-8,9838 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-8,7964 E-07	-1,2258 E-06	1,0774 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,2227 E-06	-1,1919 E-06	6,4592 E-13
00685	001	0,0000	0,0000	-0,0227	1,0832 E-05	-2,7383 E-06	8,322 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0133	1,138 E-05	-1,2731 E-06	-4,095 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,1479 E-08	-1,2319 E-06	-4,356 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,6831 E-07	4,4233 E-08	3,5356 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	7,1845 E-07	1,1814 E-07	9,613 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5744 E-06	5,8678 E-07	8,0625 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-1,9945 E-06	-1,8948 E-06	-1,2171 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3081 E-06	-6,6052 E-08	1,3316 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,6523 E-06	1,1786 E-07	8,9351 E-12
00686	001	0,0000	0,0000	-0,0213	2,2288 E-05	2,4942 E-05	-1,7568 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	9,3812 E-06	-7,3147 E-07	-4,3681 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,4657 E-07	2,2331 E-06	-2,0071 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	2,7666 E-06	1,3495 E-06	-9,3171 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	7,5289 E-06	3,6221 E-06	-2,5058 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,8479 E-07	-7,8737 E-07	-3,211 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,9582 E-07	-1,9822 E-06	1,3787 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-6,2404 E-07	-1,5994 E-06	2,0137 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-8,8712 E-07	-1,7982 E-06	2,7526 E-11
00687	001	0,0000	0,0000	-0,0229	2,8097 E-05	1,3101 E-05	-1,8705 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0142	1,601 E-05	-7,0357 E-06	-4,1564 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,28 E-07	8,1559 E-07	8,6466 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	3,0585 E-06	5,6527 E-07	-8,6795 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	8,3107 E-06	1,5077 E-06	-2,3346 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6088 E-06	-3,8577 E-07	-4,3642 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-3,6039 E-07	-1,6073 E-06	1,4735 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-7,0855 E-07	-1,1217 E-06	3,0208 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2915 E-06	-1,4849 E-06	2,5132 E-11
00688	001	0,0000	0,0000	-0,0231	3,1776 E-05	-9,7523 E-06	-3,3758 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0133	2,0584 E-05	-1,7846 E-05	-7,2191 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,0508 E-07	1,6353 E-07	2,1992 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	3,1988 E-06	-1,4757 E-06	-1,4851 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	8,6829 E-06	-4,0069 E-06	-3,9947 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,8427 E-06	6,6092 E-07	-8,4642 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-7,6131 E-07	-8,2499 E-07	2,6709 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-8,5394 E-07	-3,8482 E-07	5,9851 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6161 E-06	-4,1739 E-07	4,3138 E-11
00689	001	0,0000	0,0000	-0,0215	2,7196 E-05	-2,5127 E-05	-1,82 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0115	1,9146 E-05	-2,2077 E-05	-3,8984 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,0824 E-07	-1,1844 E-07	1,172 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,5293 E-06	-3,0126 E-06	-8,0259 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	6,8629 E-06	-8,161 E-06	-2,1589 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,8463 E-06	1,9088 E-07	-4,5329 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-8,8294 E-07	3,538 E-07	1,4352 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-9,5407 E-07	2,4737 E-07	3,2033 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5909 E-06	1,4708 E-07	2,3203 E-11
00690	001	0,0000	0,0000	-0,0196	2,4425 E-05	-1,8014 E-05	2,663 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0100	1,9797 E-05	-1,2141 E-05	6,1721 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0766 E-07	-1,8392 E-07	-1,1864 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	1,9504 E-06	-2,3563 E-06	1,1552 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0010	5,2877 E-06	-6,3824 E-06	3,116 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5399 E-06	-8,1008 E-07	2,8212 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-8,8113 E-07	3,1059 E-07	-1,2761 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2042 E-06	1,3437 E-07	-1,93 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,9365 E-06	-3,9352 E-07	-1,8343 E-12
00691	001	0,0000	0,0000	-0,0187	3,0348 E-05	-3,3116 E-06	-1,9647 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	2,7163 E-05	4,5158 E-07	-4,8916 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0576 E-07	-1,5048 E-07	4,9347 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,1553 E-06	-8,0957 E-07	-8,3872 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	5,8349 E-06	-2,1974 E-06	-2,2689 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-3,7525 E-06	-1,0466 E-06	6,6833 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3968 E-06	-5,6951 E-07	3,4712 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8092 E-06	-3,4175 E-07	-5,6543 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,9828 E-06	-8,8533 E-07	2,2764 E-12
00692	001	0,0000	0,0000	-0,0188	3,6275 E-05	4,0087 E-06	-4,1034 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	3,3879 E-05	3,7246 E-06	-1,0221 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,0431 E-08	-1,16 E-07	1,0253 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	2,4911 E-06	3,2709 E-07	-1,7515 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	6,7394 E-06	8,7625 E-07	-4,7382 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-3,9951 E-06	3,073 E-07	1,4341 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,491 E-06	-1,3412 E-06	7,1669 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,3539 E-06	-5,0366 E-07	-1,2086 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-3,6972 E-06	-2,4773 E-07	4,5977 E-12
00693	001	0,0000	0,0000	-0,0194	3,1651 E-05	1,2467 E-05	-1,8523 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	3,0564 E-05	6,2837 E-06	-4,6127 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,5585 E-08	-4,8959 E-08	4,6282 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,1193 E-06	1,5299 E-06	-7,9074 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	5,7325 E-06	4,1243 E-06	-2,1391 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,9085 E-06	4,4381 E-09	6,4679 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,987 E-06	-8,9501 E-07	3,237 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2535 E-06	-8,4257 E-07	-5,448 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-3,2576 E-06	-1,1499 E-07	2,0753 E-12
00694	001	0,0000	0,0000	-0,0213	2,3659 E-05	3,4336 E-05	1,4295 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	2,4391 E-05	2,1837 E-05	3,2214 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,5066 E-08	-2,2724 E-08	-3,3822 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,5175 E-06	3,6582 E-06	6,3325 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	4,1045 E-06	9,8732 E-06	1,71 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,2529 E-06	-1,7515 E-06	-4,2126 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,6896 E-06	-1,7041 E-06	-2,8354 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,9825 E-06	-2,1238 E-06	2,5575 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,7526 E-06	-1,5395 E-06	-1,1069 E-13
00695	001	0,0000	0,0000	-0,0249	2,4392 E-05	5,2403 E-05	2,629 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0137	2,6735 E-05	3,6496 E-05	9,5065 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,2718 E-08	-2,1774 E-08	-5,659 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,6301 E-06	5,241 E-06	-5,0618 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	4,4072 E-06	1,415 E-05	-1,288 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-2,6884 E-06	-2,9603 E-06	-2,1461 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-2,9377 E-06	-3,094 E-06	8,5421 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,3361 E-06	-3,2923 E-06	4,3743 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-3,2375 E-06	-2,93 E-06	-1,3241 E-12
00696	001	0,0000	0,0000	-0,0290	3,5323 E-05	3,9201 E-05	-6,1961 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0166	3,7916 E-05	2,7854 E-05	-1,8094 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,9406 E-08	-2,3748 E-08	1,0918 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	2,6149 E-06	3,8749 E-06	8,9713 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	7,0672 E-06	1,0463 E-05	2,2751 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-3,723 E-06	-1,6157 E-06	4,0775 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-4,1234 E-06	-3,0417 E-06	-1,5916 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-3,3545 E-06	-2,5007 E-06	-8,2209 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-4,5464 E-06	-2,1937 E-06	2,4957 E-11
00697	001	0,0000	0,0000	-0,0300	3,8218 E-05	-2,0459 E-05	-6,319 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	4,1064 E-05	-1,6657 E-05	-1,8525 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,5162 E-08	2,6654 E-08	1,1184 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	2,9158 E-06	-1,7844 E-06	9,2288 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	7,8801 E-06	-4,8189 E-06	2,3411 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-3,456 E-06	2,5156 E-06	4,1852 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-4,8711 E-06	5,0769 E-07	-1,6389 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-3,6824 E-06	1,2987 E-06	-8,4207 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-4,7272 E-06	1,7814 E-06	2,5583 E-11
00698	001	0,0000	0,0000	-0,0263	2,3733 E-05	-6,1954 E-05	2,3839 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0144	2,7583 E-05	-4,768 E-05	5,7308 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,2546 E-08	4,9434 E-08	-3,3728 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	1,7332 E-06	-5,7229 E-06	-2,1433 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	4,685 E-06	-1,5455 E-05	-5,3172 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,8988 E-06	4,0555 E-06	-1,1276 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-3,6924 E-06	4,1261 E-06	3,5738 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,5396 E-06	4,0228 E-06	2,5382 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-3,1122 E-06	4,1332 E-06	-7,4003 E-13
00699	001	0,0000	0,0000	-0,0211	9,7184 E-06	-6,0059 E-05	8,6697 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	1,3051 E-05	-4,5798 E-05	-4,2992 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0967 E-07	6,9718 E-08	4,6433 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	6,3966 E-07	-5,5937 E-06	1,8947 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	1,73 E-06	-1,5106 E-05	5,0892 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-7,8011 E-07	3,2722 E-06	4,9152 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,9334 E-06	4,527 E-06	-3,9111 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2158 E-06	3,9277 E-06	-3,5283 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5311 E-06	3,7378 E-06	1,8059 E-14
00700	001	0,0000	0,0000	-0,0171	3,8414 E-06	-3,5473 E-05	-1,4261 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0073	5,4152 E-06	-2,6337 E-05	-5,2248 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1953 E-07	1,0279 E-07	9,7659 E-19
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	2,4509 E-07	-3,3391 E-06	-1,8579 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	6,63 E-07	-9,0173 E-06	-5,0719 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-3,3645 E-07	1,609 E-06	-3,4843 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-8,4343 E-07	3,1076 E-06	3,7353 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-4,6181 E-07	2,3987 E-06	-6,0875 E-16
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-7,172 E-07	2,0807 E-06	-7,1348 E-16
00701	001	0,0000	0,0000	-0,0154	3,7615 E-06	-5,0477 E-06	1,0778 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0062	3,7732 E-06	-1,5348 E-06	-4,2155 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2379 E-07	1,4658 E-07	-5,0867 E-18
	004	0,0000	0,0000	0,0000	2,8418 E-07	-5,5563 E-07	4,1657 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	7,6744 E-07	-1,4998 E-06	1,1324 E-15

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0000	-3,281 E-07	-1,1525 E-07	1,0745 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-4,328 E-07	1,1523 E-06	-1,4863 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-2,1865 E-07	5,4746 E-07	1,5179 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-5,1088 E-07	1,7596 E-07	9,4121 E-16
00702	001	0,0000	0,0000	-0,0162	8,2495 E-06	2,2782 E-05	-2,5917 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0071	7,5318 E-06	2,2303 E-05	1,2619 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2192 E-07	1,7254 E-07	1,3476 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	6,2678 E-07	1,9592 E-06	-1,0935 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	1,6916 E-06	5,2924 E-06	-2,973 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-6,7955 E-07	-1,5592 E-06	-2,4558 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-5,282 E-07	-8,1128 E-07	3,6779 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,9437 E-07	-1,1009 E-06	-4,0774 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-7,8799 E-07	-1,553 E-06	-2,6918 E-14
00703	001	0,0000	0,0000	-0,0189	1,9195 E-05	4,1451 E-05	5,247 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0097	1,8389 E-05	3,9156 E-05	-2,5905 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,088 E-07	1,1124 E-07	-2,7523 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,4468 E-06	3,6295 E-06	2,2341 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	3,9051 E-06	9,8035 E-06	6,0745 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4819 E-06	-2,39 E-06	5,1206 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2091 E-06	-2,5899 E-06	-7,7488 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0529 E-06	-2,2267 E-06	8,4417 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6769 E-06	-2,7629 E-06	5,6939 E-13
00704	001	0,0000	0,0000	-0,0224	3,589 E-05	4,0205 E-05	-6,0774 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0130	3,5233 E-05	3,8366 E-05	2,9904 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	9,2708 E-08	-1,5893 E-07	3,181 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,7245 E-06	3,5578 E-06	-2,5819 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	7,355 E-06	9,6096 E-06	-7,0201 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,5983 E-06	-1,9883 E-06	-5,8877 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5464 E-06	-3,7414 E-06	8,8875 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,1119 E-06	-2,3376 E-06	-9,7241 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-3,1508 E-06	-2,7717 E-06	-6,5248 E-12
00705	001	0,0000	0,0000	-0,0247	4,6114 E-05	1,0607 E-05	-3,2685 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0151	4,6076 E-05	1,1425 E-05	1,6089 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,1288 E-08	-8,0212 E-07	1,7112 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	3,4989 E-06	1,118 E-06	-1,3889 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	9,4463 E-06	3,0187 E-06	-3,7763 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-3,1725 E-06	-9,2873 E-08	-3,1689 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-3,9836 E-06	-3,0693 E-06	4,7848 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-3,0281 E-06	-1,0831 E-06	-5,2328 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-4,1529 E-06	-8,107 E-07	-3,5131 E-11
00706	001	0,0000	0,0000	-0,0243	4,1092 E-05	-1,6028 E-05	-9,0637 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0150	4,2023 E-05	-1,2393 E-05	4,4617 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,0896 E-07	-2,2419 E-06	4,7454 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	3,0521 E-06	-8,776 E-07	-3,8516 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	8,2395 E-06	-2,3716 E-06	-1,0472 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,7943 E-06	1,1571 E-06	-8,7882 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-4,2691 E-06	-1,447 E-06	1,327 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,0911 E-06	3,1178 E-07	-1,4512 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-3,9229 E-06	6,3754 E-07	-9,7431 E-11
00707	001	0,0000	0,0000	-0,0244	3,1213 E-05	2,4967 E-05	1,1098 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0158	2,0551 E-05	1,5001 E-06	4,6189 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,201 E-07	1,2352 E-06	2,0193 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	3,8002 E-06	1,2886 E-06	3,1097 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	1,0281 E-05	3,4532 E-06	8,3764 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,4279 E-06	-1,395 E-06	-7,6002 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-3,2607 E-07	-2,0241 E-06	1,5523 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2858 E-06	-1,6603 E-06	4,2308 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-5,4637 E-07	-2,0765 E-06	4,9136 E-11
00708	001	0,0000	0,0000	-0,0261	4,5718 E-05	1,1677 E-05	5,5933 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0158	3,257 E-05	-3,8785 E-06	1,1982 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,3794 E-08	3,9026 E-07	-3,6219 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,9552 E-06	3,6806 E-07	2,4556 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,3404 E-05	9,7524 E-07	6,605 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,4385 E-06	-4,1084 E-07	1,403 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-9,1048 E-07	-1,7439 E-06	-4,4329 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,896 E-06	-1,1106 E-06	-9,9111 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3186 E-06	-1,5521 E-06	-7,1797 E-10
00709	001	0,0000	0,0000	-0,0252	4,2192 E-05	-3,2302 E-05	7,4132 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	3,0398 E-05	-2,9555 E-05	1,5868 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	9,8006 E-08	4,6589 E-09	-4,7865 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	4,4035 E-06	-3,9375 E-06	3,2692 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	1,1913 E-05	-1,067 E-05	8,7935 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,9359 E-06	7,4937 E-07	1,8539 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2862 E-06	2,0799 E-07	-5,8617 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,9097 E-06	3,1449 E-07	-1,3103 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3199 E-06	3,1478 E-07	-9,4797 E-10
00710	001	0,0000	0,0000	-0,0224	2,7336 E-05	-2,8583 E-05	-3,2073 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	2,0412 E-05	-2,0268 E-05	-6,827 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,2852 E-07	-1,6632 E-07	2,1146 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,5984 E-06	-3,6882 E-06	-1,4159 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	7,0281 E-06	-9,9916 E-06	-3,8077 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,8768 E-06	-8,6897 E-07	-8,3351 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-7,5089 E-07	6,5804 E-07	2,604 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,477 E-06	2,538 E-07	5,8963 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0836 E-06	-3,1033 E-07	4,2301 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00711	001	0,0000	0,0000	-0,0210	2,6347 E-05	-5,2785 E-06	-3,1726 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	2,0732 E-05	7,5938 E-07	-7,9432 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,243 E-07	-1,7662 E-07	7,4708 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,0457 E-06	-1,472 E-06	-1,3523 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	5,5324 E-06	-3,9935 E-06	-3,659 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-2,9921 E-06	-2,2851 E-06	1,4388 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-5,9806 E-07	-4,6677 E-07	4,8281 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,5397 E-06	-5,9845 E-07	-1,1729 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,905 E-06	-1,7363 E-06	2,2034 E-12
00712	001	0,0000	0,0000	-0,0214	3,89 E-05	1,1398 E-05	8,0198 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	3,2952 E-05	1,3417 E-05	1,9976 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3295 E-07	-1,2933 E-07	-2,004 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	2,7213 E-06	4,1999 E-07	3,4231 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	7,358 E-06	1,1255 E-06	9,2604 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-4,6339 E-06	-1,588 E-06	-2,8024 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6124 E-06	-2,0122 E-06	-1,4008 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4796 E-06	-1,2789 E-06	2,3618 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-3,528 E-06	-1,9004 E-06	-8,9873 E-11
00713	001	0,0000	0,0000	-0,0219	4,292 E-05	2,6102 E-07	7,6714 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	3,7306 E-05	-2,1631 E-06	1,9108 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,3494 E-08	-7,0907 E-08	-1,9171 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,9443 E-06	3,2987 E-07	3,2744 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	7,961 E-06	8,8127 E-07	8,8581 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	-3,8802 E-06	1,5769 E-06	-2,6797 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-3,1744 E-06	-1,1968 E-06	-1,3402 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,9397 E-06	-2,6386 E-07	2,2585 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-3,792 E-06	6,654 E-07	-8,601 E-11
00714	001	0,0000	0,0000	-0,0222	2,9786 E-05	1,5241 E-05	-3,7728 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	2,5101 E-05	6,8944 E-06	-9,4095 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,8231 E-08	-2,613 E-08	9,4372 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,9995 E-06	2,0344 E-06	-1,6088 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	5,406 E-06	5,4846 E-06	-4,3524 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-2,0377 E-06	-1,8578 E-07	1,3199 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0006	-2,7798 E-06	-7,657 E-07	6,5821 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,2123 E-06	-1,0837 E-06	-1,1152 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-2,4526 E-06	-1,8352 E-07	4,2424 E-12
00715	001	0,0000	0,0000	-0,0248	2,7462 E-05	4,8771 E-05	1,5388 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0141	2,3797 E-05	3,4702 E-05	8,3893 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,059 E-07	-1,8348 E-08	-6,4141 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	1,9241 E-06	5,0141 E-06	3,4185 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	5,2004 E-06	1,3535 E-05	9,667 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1499 E-06	-3,1405 E-06	-1,6039 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-2,5209 E-06	-2,7154 E-06	2,0011 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,1298 E-06	-3,2694 E-06	2,6747 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	-2,4941 E-06	-2,906 E-06	-8,4358 E-13
00716	001	0,0000	0,0000	-0,0299	4,2386 E-05	6,813 E-05	-6,7662 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0179	3,8484 E-05	5,2024 E-05	-1,9586 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,8008 E-08	-3,6004 E-08	1,1817 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	3,2948 E-06	6,6005 E-06	9,6537 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	8,901 E-06	1,7823 E-05	2,4472 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0011	-3,7672 E-06	-4,1726 E-06	4,4033 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-3,5336 E-06	-4,8042 E-06	-1,7125 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-3,4535 E-06	-4,6139 E-06	-8,8911 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-3,8909 E-06	-4,5508 E-06	2,6973 E-11
00717	001	0,0000	0,0000	-0,0344	7,5353 E-05	2,4583 E-05	2,449 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0214	6,7194 E-05	1,8659 E-05	7,1237 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,9329 E-08	-1,265 E-08	-4,2966 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	6,3268 E-06	2,4764 E-06	-3,5171 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0047	1,709 E-05	6,6879 E-06	-8,9167 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0013	-5,8825 E-06	2,853 E-07	-1,6019 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0015	-6,4628 E-06	-3,2876 E-06	6,2357 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-5,8894 E-06	-1,7756 E-06	3,2351 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0014	-6,5361 E-06	-1,1944 E-06	-9,8147 E-10
00718	001	0,0000	0,0000	-0,0320	5,786 E-05	-6,9235 E-05	-1,1406 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0194	5,3698 E-05	-5,5499 E-05	-3,3433 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,8705 E-08	6,0328 E-08	2,0145 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	4,8176 E-06	-6,2107 E-06	1,6598 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0042	1,3014 E-05	-1,6774 E-05	4,2093 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-3,1907 E-06	5,4744 E-06	7,5123 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-6,3267 E-06	4,5268 E-06	-2,9182 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-4,815 E-06	4,6974 E-06	-1,5183 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0012	-4,6843 E-06	5,3438 E-06	4,6014 E-12
00719	001	0,0000	0,0000	-0,0253	2,4351 E-05	-8,2327 E-05	-1,0416 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0140	2,512 E-05	-6,6049 E-05	-3,0863 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,2173 E-07	7,4523 E-08	1,8545 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	1,914 E-06	-7,4668 E-06	1,5399 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	5,1711 E-06	-2,0166 E-05	3,9064 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,2016 E-06	4,9521 E-06	6,8983 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-3,0779 E-06	6,5691 E-06	-2,6553 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,1849 E-06	5,7137 E-06	-1,4004 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0912 E-06	5,7346 E-06	4,2303 E-13
00720	001	0,0000	0,0000	-0,0195	1,0516 E-05	-5,616 E-05	6,0565 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	1,1559 E-05	-4,5011 E-05	1,7596 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,287 E-07	9,1778 E-08	-1,0677 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	8,0237 E-07	-5,1231 E-06	-8,8097 E-16

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	2,168 E-06	-1,3836 E-05	-2,2358 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-5,2288 E-07	2,8769 E-06	-4,0309 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,363 E-06	4,9865 E-06	1,6139 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-9,2413 E-07	3,991 E-06	8,0129 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-9,6734 E-07	3,6997 E-06	-2,4539 E-14
00721	001	0,0000	0,0000	-0,0163	5,9968 E-06	-2,1161 E-05	1,7625 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	6,1395 E-06	-1,5932 E-05	-8,8101 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3299 E-07	1,2679 E-07	1,9746 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	4,6888 E-07	-1,9931 E-06	2,1339 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	1,2667 E-06	-5,3828 E-06	5,7416 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-3,2675 E-07	7,4393 E-07	2,0504 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-5,8456 E-07	2,5458 E-06	-1,3398 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-3,9755 E-07	1,7037 E-06	-2,4118 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-5,1434 E-07	1,3175 E-06	1,4406 E-15
00722	001	0,0000	0,0000	-0,0160	7,0608 E-06	1,3218 E-05	-1,5521 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0068	6,6526 E-06	1,4096 E-05	7,6787 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3147 E-07	1,622 E-07	8,1211 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	5,4106 E-07	1,0416 E-06	-6,6083 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0002	1,461 E-06	2,8132 E-06	-1,7968 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-4,6071 E-07	-1,1817 E-06	-1,5188 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-3,5338 E-07	1,2169 E-07	2,2848 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-3,3605 E-07	-4,7341 E-07	-2,4794 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-4,8139 E-07	-9,2037 E-07	-1,6813 E-14
00723	001	0,0000	0,0000	-0,0184	1,3861 E-05	4,4008 E-05	5,115 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0091	1,3686 E-05	4,2528 E-05	-2,5183 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,22 E-07	1,4368 E-07	-2,678 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,0273 E-06	3,7235 E-06	2,1739 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	2,7735 E-06	1,0056 E-05	5,9108 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-9,6189 E-07	-2,8147 E-06	4,9628 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-5,7147 E-07	-2,2731 E-06	-7,491 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-7,3659 E-07	-2,3947 E-06	8,1897 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-8,4092 E-07	-2,9517 E-06	5,5015 E-13
00724	001	0,0000	0,0000	-0,0229	3,0743 E-05	6,2366 E-05	-1,4248 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0135	3,1509 E-05	6,036 E-05	7,0137 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	8,7783 E-08	-1,9696 E-08	7,4597 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,3593 E-06	5,3149 E-06	-6,0547 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	6,3698 E-06	1,4355 E-05	-1,6463 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-2,1442 E-06	-3,5539 E-06	-1,3815 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,3635 E-06	-4,619 E-06	2,086 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,9418 E-06	-3,5981 E-06	-2,2813 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-1,7686 E-06	-4,3742 E-06	-1,5316 E-11
00725	001	0,0000	0,0000	-0,0276	6,0243 E-05	4,204 E-05	2,7195 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0181	6,1758 E-05	4,2033 E-05	-1,3387 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,7455 E-08	-4,6518 E-07	-1,4238 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	4,7426 E-06	3,669 E-06	1,1557 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	1,2806 E-05	9,9089 E-06	3,1422 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-3,7903 E-06	-1,8927 E-06	2,637 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-4,034 E-06	-5,3424 E-06	-3,9817 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,8446 E-06	-2,9481 E-06	4,3543 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-4,0128 E-06	-3,1354 E-06	2,9235 E-10
00726	001	0,0000	0,0000	-0,0285	5,608 E-05	-1,706 E-05	1,0355 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0192	5,9231 E-05	-1,3919 E-05	-5,0971 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,43 E-07	-1,1828 E-06	-5,4212 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,264 E-06	-1,1923 E-06	4,4001 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,1514 E-05	-3,2212 E-06	1,1964 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-3,2285 E-06	1,5059 E-06	1,004 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0012	-4,8829 E-06	-1,5656 E-06	-1,516 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-3,9545 E-06	3,1223 E-07	1,6579 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0010	-3,7708 E-06	9,3434 E-07	1,1131 E-09
00727	001	0,0000	0,0000	-0,0271	5,0468 E-06	3,2844 E-05	7,1223 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0170	-2,2713 E-06	1,2599 E-05	1,5104 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1731 E-07	6,7342 E-07	-4,4102 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,0579 E-06	2,1446 E-06	3,3283 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	2,7957 E-06	5,7788 E-06	8,9534 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,1258 E-07	-2,1438 E-06	1,7072 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0002	6,9536 E-08	-2,1532 E-06	-5,4568 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-7,2563 E-07	-2,3832 E-06	-1,2149 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0004	8,1502 E-07	-2,1184 E-06	-8,6488 E-10
00728	001	0,0000	0,0000	-0,0254	6,7029 E-06	-4,5104 E-05	5,5276 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0143	8,0372 E-07	-3,6535 E-05	1,1833 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	5,5908 E-08	-1,7028 E-07	-3,5682 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	9,4337 E-07	-5,528 E-06	2,4374 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	2,5195 E-06	-1,4964 E-05	6,5563 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-5,7337 E-07	-6,7145 E-08	1,3817 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0004	4,8675 E-07	1,2389 E-06	-4,3694 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-5,2757 E-07	1,29 E-06	-9,7653 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	5,3311 E-07	-8,5979 E-09	-7,0662 E-10
00729	001	0,0000	0,0000	-0,0228	1,1298 E-05	-1,7009 E-05	-2,3719 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	3,5085 E-06	-9,5912 E-06	-5,4596 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	5,7778 E-08	-1,8458 E-07	1,0971 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,1259 E-06	-2,9444 E-06	-1,0325 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	3,0275 E-06	-7,9734 E-06	-2,7846 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,0381 E-06	-2,4663 E-06	-2,8118 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	4,7696 E-07	3,7794 E-07	1,201 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-4,7075 E-07	-9,31 E-08	1,9335 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00730	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,5798 E-08	-1,646 E-06	1,7562 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0227	1,4876 E-05	1,4498 E-05	4,8286 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0127	4,6109 E-06	1,7654 E-05	1,2027 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,1327 E-08	-8,0911 E-08	-1,2082 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,2104 E-06	4,8808 E-08	2,0602 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	3,2647 E-06	1,2183 E-07	5,5733 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-1,3575 E-06	-3,6884 E-06	-1,6796 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	4,5758 E-07	-1,6885 E-06	-8,4518 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-4,9534 E-07	-1,8714 E-06	1,4156 E-10
00731	009	0,0000	0,0000	0,0007	-3,5154 E-07	-3,1511 E-06	-5,4422 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0239	1,916 E-05	-4,4773 E-06	7,0127 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0139	7,0277 E-06	-9,827 E-06	1,747 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	8,0998 E-08	1,51 E-08	-1,7532 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	1,307 E-06	3,4822 E-07	2,9915 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	3,5312 E-06	9,2892 E-07	8,0928 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-1,3063 E-06	1,8495 E-06	-2,4487 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-3,2232 E-07	-1,9681 E-08	-1,2255 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,0066 E-06	3,5738 E-07	2,0629 E-10
00732	009	0,0000	0,0000	0,0008	-7,9981 E-07	1,2281 E-06	-7,8557 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0248	1,8694 E-05	2,9468 E-05	-1,6267 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0142	9,0035 E-06	1,998 E-05	-4,0341 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,3917 E-08	-6,4721 E-10	4,026 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	1,2098 E-06	3,3744 E-06	-7,0642 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	3,2695 E-06	9,1038 E-06	-1,9111 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-9,4862 E-07	-1,6193 E-06	5,8068 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-9,9585 E-07	-1,587 E-06	2,794 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,1238 E-06	-2,0801 E-06	-4,9542 E-12
00733	009	0,0000	0,0000	0,0008	-9,3973 E-07	-1,4958 E-06	1,8923 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0289	1,5763 E-05	6,9703 E-05	4,8574 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0173	1,1427 E-05	5,5844 E-05	-5,7434 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0637 E-07	-2,3346 E-08	3,1383 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	8,8764 E-07	6,8122 E-06	3,7217 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	2,399 E-06	1,8392 E-05	9,5166 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-5,2234 E-07	-4,9058 E-06	1,3975 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-1,4158 E-06	-4,5024 E-06	-6,5127 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-1,2017 E-06	-4,9603 E-06	-2,9408 E-12
00734	009	0,0000	0,0000	0,0011	-7,8478 E-07	-4,7306 E-06	9,0474 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0355	1,2008 E-05	8,3361 E-05	2,062 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0227	1,3867 E-05	6,8108 E-05	6,0512 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0206 E-07	-1,4147 E-07	-3,6472 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	4,9583 E-07	7,9027 E-06	-3,0084 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0049	1,34 E-06	2,1341 E-05	-7,6303 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0015	-2,244 E-07	-4,9591 E-06	-1,3613 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0015	-1,4819 E-06	-6,7343 E-06	5,297 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0015	-1,1884 E-06	-6,0704 E-06	2,7487 E-10
00735	009	0,0000	0,0000	0,0016	-4,9221 E-07	-5,7307 E-06	-8,3341 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0382	8,4472 E-06	-5,9124 E-05	-1,9297 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0250	1,4395 E-05	-4,6811 E-05	-5,6043 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,5401 E-08	1,9782 E-07	3,3806 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0021	1,5383 E-07	-5,1657 E-06	2,7635 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0056	4,1456 E-07	-1,395 E-05	7,0054 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0014	-2,0054 E-07	7,9246 E-06	1,2602 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0020	-1,179 E-06	1,3454 E-06	-4,9057 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0017	-1,4339 E-06	4,0278 E-06	-2,545 E-09
00736	009	0,0000	0,0000	0,0017	1,1255 E-07	5,4744 E-06	7,7219 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0307	1,1416 E-05	-1,0349 E-04	4,886 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	1,6456 E-05	-8,438 E-05	1,4559 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,7107 E-08	7,4614 E-08	-8,7655 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	5,9672 E-07	-9,2239 E-06	-7,3271 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	1,6117 E-06	-2,4912 E-05	-1,8598 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-3,3061 E-07	6,504 E-06	-3,2774 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-1,3956 E-06	8,385 E-06	1,2742 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-1,1804 E-06	7,4273 E-06	6,6151 E-11
00737	009	0,0000	0,0000	0,0011	-5,144 E-07	7,4079 E-06	-2,0036 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0230	8,5938 E-06	-7,9556 E-05	-1,3808 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	1,1799 E-05	-6,6016 E-05	-3,629 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,7828 E-08	8,3716 E-08	2,2068 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	5,199 E-07	-7,1022 E-06	1,6367 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	1,4042 E-06	-1,9182 E-05	4,1242 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3161 E-07	4,2984 E-06	8,1236 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-9,7786 E-07	7,0398 E-06	-3,1799 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-8,0773 E-07	5,778 E-06	-1,6444 E-12
00738	009	0,0000	0,0000	0,0006	-3,94 E-07	5,4206 E-06	5,0256 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0180	5,9566 E-06	-4,1776 E-05	4,8354 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0084	7,359 E-06	-3,4657 E-05	8,8007 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,7546 E-08	1,0868 E-07	-5,5579 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	3,9974 E-07	-3,7746 E-06	-2,1941 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	1,0797 E-06	-1,0194 E-05	-5,2099 E-16
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,698 E-07	1,8864 E-06	-1,9257 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-5,2391 E-07	4,3036 E-06	7,6978 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-4,6749 E-07	3,2035 E-06	3,9523 E-14
00739	009	0,0000	0,0000	0,0002	-2,3547 E-07	2,762 E-06	-1,2448 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0162	4,9563 E-06	-3,2528 E-06	-1,9248 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	5,4517 E-06	-7,9907 E-07	6,5302 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,3545 E-08	1,4415 E-07	1,0534 E-17

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	3,153 E-07	-4,3969 E-07	-7,4942 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	8,5146 E-07	-1,1877 E-06	-2,0396 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9014 E-07	-3,3039 E-07	-1,3566 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-1,9563 E-07	1,5229 E-06	2,4612 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,8267 E-07	6,5408 E-07	-3,7306 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-1,2106 E-07	2,2739 E-07	-1,6739 E-15
	00740	0,0000	0,0000	-0,0174	6,104 E-06	3,3201 E-05	1,1244 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	6,9475 E-06	3,3206 E-05	-5,565 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	6,6879 E-08	1,5609 E-07	-5,8966 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	2,9115 E-07	2,6656 E-06	4,7986 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	7,8597 E-07	7,1989 E-06	1,3048 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-2,9466 E-07	-2,3316 E-06	1,1098 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-5,4004 E-08	-1,1401 E-06	-1,6657 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-3,0431 E-07	-1,7129 E-06	1,8065 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-5,4578 E-08	-2,0949 E-06	1,2304 E-13
	00741	0,0000	0,0000	-0,0215	9,0957 E-06	6,5288 E-05	-5,9491 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0123	1,1726 E-05	6,4757 E-05	2,9313 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	5,0345 E-08	6,6789 E-08	3,1156 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,1954 E-07	5,41 E-06	-2,53 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	8,6212 E-07	1,4611 E-05	-6,8789 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-4,4916 E-07	-4,0096 E-06	-5,7865 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2362 E-07	-3,8731 E-06	8,7281 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-5,6984 E-07	-3,8867 E-06	-9,5307 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,4421 E-08	-4,1569 E-06	-6,4152 E-12
	00742	0,0000	0,0000	-0,0276	9,6732 E-06	7,9858 E-05	2,8099 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0184	1,5382 E-05	8,0502 E-05	-1,3832 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	6,5421 E-08	-2,9603 E-07	-1,4712 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	9,8963 E-08	6,762 E-06	1,1941 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	2,6573 E-07	1,8262 E-05	3,2466 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-3,4332 E-07	-4,4404 E-06	2,7244 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	-3,116 E-07	-6,7174 E-06	-4,1139 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-8,5735 E-07	-5,3398 E-06	4,4989 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0009	4,0201 E-07	-5,232 E-06	3,0205 E-10
	00743	0,0000	0,0000	-0,0321	8,516 E-06	1,308 E-06	-2,0885 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0231	1,7682 E-05	4,9137 E-06	1,028 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,2077 E-07	-4,8178 E-07	1,0934 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-1,6987 E-07	7,1213 E-08	-8,8748 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	-4,6141 E-07	1,9174 E-07	-2,413 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-1,3823 E-07	1,1006 E-06	-2,0249 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-4,193 E-07	-4,6449 E-06	3,0576 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-1,3366 E-06	-1,0618 E-06	-3,3438 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0012	1,1129 E-06	-3,9986 E-07	-2,245 E-09
	00744	0,0000	0,0000	-0,0300	1,8581 E-05	-3,5561 E-05	1,9991 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0213	2,8539 E-05	-3,1033 E-05	-9,8869 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	1,2267 E-07	-1,8935 E-06	-1,0481 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	6,4123 E-07	-2,5946 E-06	8,5261 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	1,7302 E-06	-7,0078 E-06	2,3183 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-5,4338 E-07	2,5337 E-06	1,9678 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	-1,3697 E-06	-4,1672 E-07	-2,9562 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-1,5671 E-06	1,6914 E-06	3,2099 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-1,9267 E-08	1,6272 E-06	2,1816 E-11
	00745	0,0000	0,0000	-0,0253	-1,7489 E-05	2,4647 E-05	7,138 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0154	-2,6765 E-05	5,294 E-06	-2,7116 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,376 E-07	1,0451 E-06	1,9309 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,0175 E-06	1,3031 E-06	2,7033 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0034	-2,9113 E-06	3,5248 E-06	7,2824 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,9646 E-06	-1,6692 E-06	-7,6236 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	4,6136 E-07	-1,7466 E-06	1,6582 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	5,4521 E-07	-2,1238 E-06	4,3241 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,4978 E-06	-1,4354 E-06	4,9286 E-11
	00746	0,0000	0,0000	-0,0271	-3,419 E-05	1,0802 E-05	5,9188 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0159	-4,0845 E-05	-9,0626 E-07	1,2678 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,572 E-07	3,9017 E-07	-3,8333 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,549 E-06	1,2632 E-07	2,5997 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-7,0142 E-06	3,4791 E-07	6,9927 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	2,5622 E-06	-9,1806 E-07	1,4843 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,4946 E-06	-1,3424 E-06	-4,6901 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,742 E-06	-1,4325 E-06	-1,0486 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,0997 E-06	-1,13 E-06	-7,5941 E-10
	00747	0,0000	0,0000	-0,0262	-2,9679 E-05	-2,8793 E-05	4,5504 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0146	-3,5928 E-05	-2,7224 E-05	9,7396 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-2,2165 E-07	-7,1801 E-08	-2,9381 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-2,2065 E-06	-3,9494 E-06	2,0081 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-6,0538 E-06	-1,0671 E-05	5,4015 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,534 E-06	-6,5796 E-09	1,1375 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0003	2,0997 E-06	4,2792 E-07	-3,5972 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,7205 E-06	8,1047 E-07	-8,0397 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,9957 E-06	-4,9538 E-07	-5,8155 E-10
	00748	0,0000	0,0000	-0,0237	-8,4333 E-06	-2,4112 E-05	-2,51 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0124	-1,8045 E-05	-1,8844 E-05	-5,3439 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,3607 E-07	-1,6658 E-07	1,646 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-3,1992 E-07	-3,7391 E-06	-1,1109 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-9,1796 E-07	-1,0104 E-05	-2,9878 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	3,2336 E-07	-1,5777 E-06	-6,517 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,8167 E-06	8,0094 E-07	2,0349 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00749	008	0,0000	0,0000	0,0004	7,35 E-07	6,6082 E-07	4,6011 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,4971 E-06	-1,2267 E-06	3,3139 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0228	1,5499 E-07	1,8076 E-06	-2,5594 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	-1,4372 E-05	3,9768 E-06	-6,4578 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1981 E-07	-1,6396 E-07	6,5333 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	3,6444 E-07	-1,2804 E-06	-1,0029 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	9,5823 E-07	-3,4606 E-06	-2,712 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	4,2858 E-07	-2,9412 E-06	1,1896 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,7955 E-06	-5,3029 E-07	3,9441 E-12
00750	008	0,0000	0,0000	0,0004	7,3188 E-07	-8,7004 E-07	-8,8242 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,4615 E-06	-2,3253 E-06	1,5653 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0237	-1,2696 E-06	1,6837 E-05	6,6233 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0128	-2,1536 E-05	1,5514 E-05	1,6487 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5455 E-07	-1,0868 E-07	-1,6416 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	3,324 E-07	5,6848 E-07	2,8491 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	8,8658 E-07	1,5336 E-06	7,7079 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0010	1,1467 E-06	-1,7019 E-06	-2,3089 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0003	2,567 E-06	-2,4791 E-06	-1,1553 E-10
00751	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,5123 E-06	-1,8281 E-06	1,9684 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0008	2,0284 E-06	-2,2285 E-06	-7,4561 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0246	5,4409 E-07	3,0727 E-06	8,2903 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0135	-2,2726 E-05	3,1026 E-07	2,0614 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,2754 E-08	-5,7236 E-08	-2,0562 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	3,675 E-07	4,4543 E-07	3,571 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	9,8777 E-07	1,1967 E-06	9,6607 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0009	5,0496 E-07	1,751 E-06	-2,9044 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0006	3,1281 E-06	-2,145 E-06	-1,4419 E-10
00752	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,4877 E-06	-5,5323 E-07	2,471 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0008	1,6808 E-06	1,1409 E-07	-9,394 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0250	1,0162 E-05	1,3126 E-05	-3,5977 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0136	-9,5939 E-06	9,1583 E-06	-9,5853 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,5748 E-09	8,4391 E-09	1,0179 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	7,4196 E-07	1,7678 E-06	-1,1904 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	2,0026 E-06	4,7655 E-06	-3,2201 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-3,6867 E-07	5,1818 E-07	9,842 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,4641 E-06	-1,8696 E-06	7,4076 E-12
00753	008	0,0000	0,0000	0,0007	4,5818 E-08	-1,186 E-06	-6,96 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0008	5,2501 E-07	-3,5731 E-07	2,4416 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0272	5,2442 E-06	4,2615 E-05	2,2685 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0155	-5,8707 E-06	3,8551 E-05	6,2508 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,9592 E-08	1,4271 E-08	-2,9527 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	2,7094 E-08	4,3497 E-06	2,1692 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	7,3661 E-08	1,174 E-05	5,8962 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0009	8,7257 E-07	-2,3549 E-06	-3,1399 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0010	9,4248 E-08	-3,3978 E-06	4,7204 E-13
00754	008	0,0000	0,0000	0,0009	-1,4654 E-07	-3,3467 E-06	4,0636 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0009	8,2718 E-07	-2,5959 E-06	-1,512 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0318	-1,6977 E-05	6,3312 E-05	-3,0698 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0197	-1,3766 E-05	5,8393 E-05	-1,5031 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,7157 E-08	-4,9631 E-08	8,7699 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-2,1649 E-06	6,0452 E-06	9,8514 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	-5,8463 E-06	1,6322 E-05	2,5371 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0011	3,0836 E-06	-3,8827 E-06	3,4513 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0013	6,0426 E-07	-5,0157 E-06	-1,3131 E-11
00755	008	0,0000	0,0000	0,0012	1,0696 E-06	-4,8011 E-06	-6,8936 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0012	2,6064 E-06	-4,1405 E-06	2,0334 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0360	-4,8863 E-05	2,3293 E-05	1,9666 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0237	-3,0852 E-05	2,3768 E-05	5,5625 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,4387 E-08	-4,1571 E-08	-3,3624 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0018	-5,1603 E-06	2,3629 E-06	-2,6832 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0049	-1,3937 E-05	6,3801 E-06	-6,7922 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0014	4,8863 E-06	1,4723 E-07	-1,2492 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0017	3,1858 E-06	-3,2005 E-06	4,8697 E-10
00756	008	0,0000	0,0000	0,0015	3,4329 E-06	-1,9311 E-06	2,5245 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0015	4,784 E-06	-1,043 E-06	-7,6738 E-10
	001	0,0000	0,0000	-0,0336	-3,3778 E-05	-7,0773 E-05	4,6731 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0219	-1,619 E-05	-5,7794 E-05	1,7098 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,5965 E-08	3,9782 E-08	-1,5753 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-3,7277 E-06	-6,0809 E-06	3,92 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0044	-1,0069 E-05	-1,6423 E-05	1,0714 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0010	2,4986 E-06	5,5491 E-06	-2,676 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0016	3,0536 E-06	4,7809 E-06	1,5572 E-12
00757	008	0,0000	0,0000	0,0014	2,2561 E-06	5,0474 E-06	6,6475 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0013	3,3655 E-06	5,2814 E-06	-3,1307 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0266	-6,7514 E-06	-8,7309 E-05	5,8829 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	2,9606 E-06	-7,4537 E-05	-2,3007 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,496 E-08	7,1739 E-08	4,9668 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,0413 E-06	-7,5963 E-06	8,9137 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-2,8136 E-06	-2,0516 E-05	2,3865 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	8,1013 E-07	5,1286 E-06	7,0973 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0011	6,5699 E-07	7,3215 E-06	-1,9175 E-13
00758	008	0,0000	0,0000	0,0009	2,0636 E-07	6,375 E-06	-1,229 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	5,7906 E-06	-5,2846 E-05	1,9087 E-13
							4,694 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,6811 E-08	8,7704 E-08	4,8501 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,5504 E-07	-5,3271 E-06	-6,9342 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-4,1955 E-07	-1,4387 E-05	-1,8672 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,078 E-07	2,9777 E-06	-2,7096 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-2,9855 E-08	5,7929 E-06	3,2972 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,7957 E-07	4,5844 E-06	3,7079 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0004	5,554 E-07	3,984 E-06	4,3879 E-15
00759	001	0,0000	0,0000	-0,0170	1,9919 E-06	-2,272 E-05	4,1513 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	4,5188 E-06	-1,9148 E-05	-2,1404 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1843 E-07	1,1588 E-07	-9,444 E-18
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	2,5363 E-09	-2,1238 E-06	7,0052 E-16
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	6,3593 E-09	-5,736 E-06	1,8978 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,2451 E-07	6,9818 E-07	1,2296 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0002	2,9933 E-08	3,1097 E-06	-8,396 E-16
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,6377 E-07	2,017 E-06	1,0277 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	3,7728 E-07	1,5031 E-06	-1,4107 E-16
00760	001	0,0000	0,0000	-0,0167	1,7934 E-06	1,5452 E-05	-3,0257 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	4,022 E-06	1,6862 E-05	1,431 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,2822 E-07	1,5525 E-07	1,5638 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,3099 E-07	1,0141 E-06	-1,248 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-3,5416 E-07	2,7386 E-06	-3,3926 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	8,6732 E-08	-1,3767 E-06	-2,6074 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,7122 E-07	3,623 E-07	4,0954 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8554 E-07	-5,2038 E-07	-4,7263 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	4,7491 E-07	-8,2713 E-07	-2,8852 E-14
00761	001	0,0000	0,0000	-0,0194	3,8617 E-07	4,9404 E-05	1,0848 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	4,3652 E-06	5,0947 E-05	-5,2469 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,2898 E-07	1,2356 E-07	-5,6505 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-5,7239 E-07	3,7658 E-06	4,5475 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,5463 E-06	1,017 E-05	1,2363 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,6015 E-07	-3,0894 E-06	9,9244 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	5,6187 E-07	-2,3825 E-06	-1,5292 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-6,8428 E-08	-2,8221 E-06	1,7184 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	8,5885 E-07	-2,846 E-06	1,1003 E-12
00762	001	0,0000	0,0000	-0,0244	-6,4845 E-06	6,9008 E-05	-3,6731 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0156	1,5153 E-06	7,2455 E-05	1,7964 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,0861 E-07	-3,2562 E-08	1,9194 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,6726 E-06	5,397 E-06	-1,553 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-4,5178 E-06	1,4575 E-05	-4,2224 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	9,7728 E-07	-3,7791 E-06	-3,4866 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0004	9,5505 E-07	-5,0964 E-06	5,3032 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	3,4558 E-07	-4,4692 E-06	-5,8577 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,7709 E-06	-4,0347 E-06	-3,8655 E-11
00763	001	0,0000	0,0000	-0,0296	-2,3316 E-05	4,6873 E-05	1,1482 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0212	-9,9566 E-06	5,2336 E-05	-5,652 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,0124 E-07	-3,6274 E-07	-6,0114 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-3,6438 E-06	3,7183 E-06	4,8792 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0030	-9,8413 E-06	1,0041 E-05	1,3266 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,3829 E-06	-1,839 E-06	1,1132 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0009	2,2559 E-06	-6,0613 E-06	-1,681 E-09
	008	0,0000	0,0000	0,0009	1,7102 E-06	-3,6188 E-06	1,8384 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0009	3,2018 E-06	-2,9342 E-06	1,2342 E-09
00764	001	0,0000	0,0000	-0,0309	-1,6151 E-05	-1,0907 E-05	2,7565 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0229	7,7742 E-07	-6,0179 E-06	-1,2843 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,21 E-08	-9,9332 E-07	-1,4206 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-3,1463 E-06	-7,5777 E-07	1,1227 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0033	-8,4979 E-06	-2,0467 E-06	3,0515 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	2,0525 E-06	1,549 E-06	2,209 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0013	2,2681 E-06	-2,7977 E-06	-3,5748 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	1,1927 E-06	1,0256 E-07	4,2694 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0010	3,1614 E-06	1,4807 E-07	2,4494 E-11
00765	001	0,0000	0,0000	-0,0232	-1,3862 E-05	1,8745 E-05	-1,8349 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	-2,6094 E-05	-2,5041 E-06	-2,5154 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,3021 E-07	1,718 E-06	7,1565 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,0948 E-07	7,4098 E-07	-2,9518 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-5,5082 E-07	2,0456 E-06	-7,9514 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	2,248 E-06	-1,2079 E-06	3,04 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	7,0441 E-07	-1,2683 E-06	-1,3905 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,104 E-06	-1,5286 E-06	-1,3381 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,5054 E-06	-1,0004 E-06	-2,8856 E-12
00766	001	0,0000	0,0000	-0,0245	-2,2335 E-05	1,2231 E-05	-1,745 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0131	-3,6805 E-05	-4,1143 E-06	-3,6074 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,8634 E-07	6,3466 E-07	1,1036 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-7,6164 E-07	3,4553 E-07	-9,7544 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-2,2617 E-06	9,7493 E-07	-2,6247 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,6275 E-06	-1,0951 E-06	-3,6505 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,3142 E-06	-1,008 E-06	1,2394 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,7622 E-06	-1,3305 E-06	2,6506 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,9077 E-06	-9,1677 E-07	1,7322 E-11
00767	001	0,0000	0,0000	-0,0248	-2,5905 E-05	-7,5671 E-06	-3,1508 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0125	-4,1807 E-05	-1,2883 E-05	-6,5829 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,7164 E-07	9,8631 E-08	2,1091 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,0784 E-06	-1,8095 E-06	-1,6848 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	-3,0714 E-06	-4,8489 E-06	-4,5328 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	2,3839 E-06	-5,6781 E-07	-6,928 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0002	2,0132 E-06	-2,5367 E-07	2,3299 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	2,1224 E-06	-3,1175 E-07	4,9788 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0002	2,1423 E-06	-7,2768 E-07	3,3207 E-11
00768	001	0,0000	0,0000	-0,0235	-1,8471 E-05	-1,7965 E-05	-1,3969 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0112	-3,4265 E-05	-1,5077 E-05	-2,8864 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,8494 E-07	-1,132 E-07	9,2816 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-6,4466 E-07	-3,2646 E-06	-8,2702 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	-1,8476 E-06	-8,7824 E-06	-2,2258 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0005	1,4862 E-06	-1,4239 E-06	-2,7402 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,3552 E-06	7,7671 E-07	9,6962 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,6469 E-06	3,6154 E-07	1,9817 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,0814 E-06	-9,988 E-07	1,2626 E-11
00769	001	0,0000	0,0000	-0,0226	-6,4632 E-06	-2,4328 E-06	8,5758 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	-2,465 E-05	-2,5361 E-06	1,9767 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,2891 E-07	-1,4435 E-07	-1,3374 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,6728 E-07	-1,8644 E-06	5,9041 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	3,9298 E-07	-5,0102 E-06	1,6007 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0006	7,5557 E-07	-2,7479 E-06	1,5869 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,6068 E-06	5,4845 E-07	-1,9283 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	9,8254 E-07	-2,4132 E-07	2,2487 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	2,0414 E-06	-1,8139 E-06	-2,3493 E-12
00770	001	0,0000	0,0000	-0,0232	3,6177 E-06	1,5412 E-05	-1,2663 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	-2,1503 E-05	9,5197 E-06	-2,9508 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,8014 E-07	-1,2783 E-07	9,6322 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	9,1195 E-07	1,1311 E-07	-9,1256 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	2,4357 E-06	3,2061 E-07	-2,4763 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,7212 E-07	-2,5078 E-06	3,7274 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0001	3,2869 E-06	-9,6155 E-07	1,8958 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	9,0299 E-07	-1,1542 E-06	-6,7938 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,1091 E-06	-2,2517 E-06	2,0719 E-11
00771	001	0,0000	0,0000	-0,0245	1,0071 E-05	1,3045 E-05	-2,0878 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	-2,1646 E-05	8,3302 E-06	-4,9551 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,3497 E-07	-6,9748 E-08	1,8994 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,368 E-06	6,8658 E-07	-1,4339 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	3,6844 E-06	1,8584 E-06	-3,891 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0009	5,0581 E-08	8,2574 E-07	5,8939 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	3,6252 E-06	-3,1814 E-06	3,2807 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0005	8,6344 E-07	-1,5326 E-06	-1,0537 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,889 E-06	-1,1343 E-06	3,1641 E-11
00772	001	0,0000	0,0000	-0,0253	1,2536 E-05	7,7912 E-06	-1,0764 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0122	-1,7604 E-05	8,342 E-06	-1,514 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,0832 E-07	5,7067 E-08	-6,1781 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	1,3116 E-06	8,3024 E-07	-1,1843 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	3,5389 E-06	2,2373 E-06	-3,2064 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-2,3057 E-07	1,2127 E-06	8,5253 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	2,8267 E-06	-2,9829 E-06	-2,4364 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	2,4346 E-07	-1,3523 E-06	-1,0647 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,2531 E-06	-4,4648 E-07	4,2764 E-11
00773	001	0,0000	0,0000	-0,0263	7,5909 E-06	1,9897 E-05	-3,5554 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	-1,4317 E-05	2,4098 E-05	3,0634 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3897 E-07	1,1664 E-07	-9,7259 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	4,8239 E-07	2,0781 E-06	-7,5856 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	1,3018 E-06	5,6051 E-06	-2,0509 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0008	7,6492 E-07	8,1945 E-07	6,9604 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	1,1342 E-06	-4,0073 E-06	-1,591 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-2,0031 E-07	-2,446 E-06	-7,7445 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	1,3217 E-06	-7,8112 E-07	3,4898 E-11
00774	001	0,0000	0,0000	-0,0287	-9,9438 E-06	3,7682 E-05	4,6745 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0164	-1,6639 E-05	4,7363 E-05	1,9742 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1211 E-08	7,2972 E-09	-1,8992 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,3696 E-06	3,6409 E-06	3,371 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-3,6994 E-06	9,8267 E-06	9,2485 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0008	2,7605 E-06	-1,9849 E-06	-2,2406 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0011	6,8711 E-07	-3,7022 E-06	1,6431 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0010	5,1577 E-07	-3,2061 E-06	6,7281 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0009	2,5856 E-06	-2,2887 E-06	-3,1596 E-12
00775	001	0,0000	0,0000	-0,0320	-2,7132 E-05	3,7242 E-05	-1,0295 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0205	-1,6081 E-05	4,6087 E-05	-3,8283 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,2535 E-08	-1,0869 E-07	3,5523 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-3,1601 E-06	3,4844 E-06	-8,475 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0038	-8,5356 E-06	9,4066 E-06	-2,3173 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0010	3,5944 E-06	-1,859 E-06	5,7333 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	1,8076 E-06	-3,4941 E-06	-3,4275 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0012	1,7307 E-06	-2,9245 E-06	-1,458 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0011	3,7526 E-06	-2,1922 E-06	6,8711 E-11
00776	001	0,0000	0,0000	-0,0331	-2,4856 E-05	-1,9169 E-05	-1,4465 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0224	-5,8053 E-06	-1,092 E-05	-4,8382 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,6951 E-07	-1,0596 E-07	4,6232 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-3,0628 E-06	-1,3717 E-06	-1,254 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0041	-8,2738 E-06	-3,7058 E-06	-3,4223 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0010	3,0845 E-06	2,7242 E-06	7,2153 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0015	1,7998 E-06	1,7146 E-07	-4,4245 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0013	1,4936 E-06	1,046 E-06	-1,8469 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0012	3,5957 E-06	1,8715 E-06	9,0939 E-11
00777	001	0,0000	0,0000	-0,0290	-1,305 E-05	-7,2078 E-05	-3,2955 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0000	0,0000	-0,0189	2,4765 E-06	-6,3858 E-05	-7,6679 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,4614 E-07	-2,2625 E-08	8,6711 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,7657 E-06	-5,9593 E-06	-3,1552 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-4,7712 E-06	-1,6094 E-05	-8,5747 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	1,9756 E-06	4,53 E-06	8,512 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0013	8,825 E-07	5,5394 E-06	-7,1509 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0011	3,6721 E-07	5,1073 E-06	-2,6467 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0009	2,6081 E-06	4,8475 E-06	1,6297 E-11
00778	001	0,0000	0,0000	-0,0229	-6,1983 E-06	-7,0516 E-05	1,7288 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	3,4974 E-06	-6,4541 E-05	4,2094 E-12
	003	0,0000	0,0000	0,0060	-4,4535 E-07	3,2604 E-08	-4,6527 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-8,7136 E-07	-5,9563 E-06	1,6385 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-2,3553 E-06	-1,6086 E-05	4,4547 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,0919 E-06	3,5501 E-06	-4,9055 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0008	4,1748 E-07	6,3481 E-06	3,9142 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,4132 E-07	5,2792 E-06	1,4752 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	1,6935 E-06	4,4127 E-06	-8,7949 E-13
00779	001	0,0000	0,0000	-0,0183	-2,9965 E-06	-4,0799 E-05	-7,904 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0091	2,8467 E-06	-3,7509 E-05	-1,9669 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,1192 E-07	6,7505 E-08	2,154 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-4,589 E-07	-3,5863 E-06	-7,4695 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,2406 E-06	-9,6856 E-06	-2,0313 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	5,9953 E-07	1,6009 E-06	2,3386 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0003	3,219 E-07	4,5234 E-06	-1,8158 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2473 E-07	3,3215 E-06	-6,9636 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,1086 E-06	2,5063 E-06	4,067 E-14
00780	001	0,0000	0,0000	-0,0164	-2,1694 E-06	-3,3814 E-06	4,1181 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0075	2,2379 E-06	-1,4494 E-06	-1,6225 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,5833 E-07	1,2505 E-07	-1,5229 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-4,4612 E-07	-6,4712 E-07	1,0115 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,2056 E-06	-1,7478 E-06	2,7563 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0001	4,0278 E-07	-4,1799 E-07	2,6649 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0001	5,1569 E-07	1,951 E-06	-3,3996 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,8477 E-07	7,7741 E-07	5,2441 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0001	9,7435 E-07	3,8269 E-07	2,399 E-15
00781	001	0,0000	0,0000	-0,0177	-2,0612 E-06	3,2303 E-05	-3,6103 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0089	3,1666 E-06	3,5179 E-05	2,7598 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,4428 E-07	1,5316 E-07	2,1956 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-7,3692 E-07	2,0478 E-06	-2,1941 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,9909 E-06	5,5302 E-06	-5,9801 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	4,1745 E-07	-2,1495 E-06	-9,8098 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0000	8,8348 E-07	-6,7365 E-07	1,1552 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,81 E-07	-1,6342 E-06	-7,7358 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,2453 E-06	-1,5122 E-06	-1,0868 E-13
00782	001	0,0000	0,0000	-0,0215	-2,5513 E-06	5,8282 E-05	8,5096 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0131	6,0916 E-06	6,4402 E-05	-6,6535 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,2844 E-07	7,8398 E-08	-5,2217 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,3698 E-06	3,9356 E-06	5,2672 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-3,7002 E-06	1,0628 E-05	1,4357 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	6,6849 E-07	-3,1315 E-06	2,3988 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,4153 E-06	-3,2796 E-06	-2,8099 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-1,3722 E-07	-3,4604 E-06	1,8509 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,8791 E-06	-2,8811 E-06	2,658 E-12
00783	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-2,4844 E-06	5,936 E-05	-1,3544 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0188	1,2629 E-05	6,9626 E-05	1,1276 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,8732 E-07	-1,3692 E-07	8,5245 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-2,2312 E-06	4,032 E-06	-8,8431 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	-6,0266 E-06	1,0889 E-05	-2,4111 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,1572 E-06	-2,4401 E-06	-4,2562 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,8574 E-06	-5,4966 E-06	4,9079 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	9,0154 E-08	-3,9537 E-06	-3,082 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,6099 E-06	-3,0158 E-06	-4,716 E-11
00784	001	0,0000	0,0000	-0,0299	-2,2691 E-07	1,8556 E-05	-4,9848 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0231	2,2603 E-05	2,847 E-05	1,8827 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,4307 E-07	-5,8635 E-07	2,4322 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,6088 E-06	1,3796 E-06	-1,7357 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-7,0464 E-06	3,7253 E-06	-4,711 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	1,7282 E-06	3,7438 E-07	-1,1868 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0010	1,3374 E-06	-5,3277 E-06	3,674 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-8,5565 E-08	-2,0834 E-06	-6,8492 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0007	3,091 E-06	-1,1178 E-06	-1,3191 E-11
00785	001	0,0000	0,0000	-0,0298	1,5886 E-06	-1,5593 E-05	-6,4466 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0235	2,7117 E-05	-1,0302 E-05	1,254 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-4,1376 E-07	-1,6572 E-06	2,7782 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,3258 E-06	-6,8632 E-07	-1,4537 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-6,2823 E-06	-1,8538 E-06	-3,9247 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,9131 E-06	1,6464 E-06	6,0051 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0013	5,9853 E-07	-2,8013 E-06	-2,7422 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	-5,6262 E-07	1,2055 E-07	-6,5175 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0008	3,154 E-06	1,9799 E-07	6,6464 E-11
00786	001	0,0000	0,0000	-0,0230	-9,3829 E-06	9,9626 E-06	3,577 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	-2,5468 E-05	-1,2927 E-05	6,2407 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,0489 E-06	9,8086 E-07	-2,9284 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,1018 E-06	1,5153 E-07	3,9366 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	2,7122 E-06	5,0436 E-07	1,0602 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	006	0,0000	0,0000	0,0001	2,3359 E-06	-9,8346 E-07	1,0993 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,1925 E-06	-7,5955 E-07	-1,3544 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0001	1,4711 E-06	-1,0716 E-06	-1,5695 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,8026 E-06	-7,0844 E-07	1,1795 E-11
00787	001	0,0000	0,0000	-0,0236	-1,1634 E-05	2,6837 E-06	5,0385 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0103	-3,5068 E-05	-1,2463 E-05	8,8366 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3316 E-06	1,9407 E-07	-4,072 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,1595 E-06	-5,0959 E-07	5,7753 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	2,9187 E-06	-1,3001 E-06	1,5546 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	2,3474 E-06	-1,0204 E-06	1,0912 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,6471 E-06	-1,5687 E-07	-2,0162 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,7464 E-06	-6,6864 E-07	-1,7608 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0000	2,0414 E-06	-6,3095 E-07	2,0871 E-11
00788	001	0,0000	0,0000	-0,0231	-1,1302 E-05	-1,3453 E-05	1,1198 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	-3,5582 E-05	-1,1034 E-05	1,9574 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2956 E-06	2,4161 E-08	-9,0925 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	9,4046 E-07	-3,0707 E-06	1,2929 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	2,381 E-06	-8,2025 E-06	3,4803 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	1,9145 E-06	-1,5408 E-06	2,1327 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0000	2,118 E-06	7,1801 E-07	-4,4215 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,5903 E-06	-2,3162 E-07	-3,7514 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,1844 E-06	-7,5935 E-07	4,8646 E-11
00789	001	0,0000	0,0000	-0,0222	-8,3927 E-06	-4,1676 E-06	2,916 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0086	-2,9667 E-05	-2,6225 E-06	8,2885 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2352 E-06	-5,54 E-08	1,8861 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	5,7449 E-07	-2,4323 E-06	1,0295 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	1,4556 E-06	-6,4946 E-06	2,8657 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,2053 E-06	-2,7948 E-06	-1,4833 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	2,577 E-06	1,1681 E-06	1,2155 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	9,0794 E-07	-4,8147 E-07	3,672 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,2807 E-06	-1,3389 E-06	-2,5163 E-12
00790	001	0,0000	0,0000	-0,0227	5,7808 E-07	1,7817 E-05	-1,3706 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0089	-2,3013 E-05	8,8271 E-06	-3,1644 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2634 E-06	-6,944 E-08	6,8614 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	9,9117 E-07	-1,2675 E-07	-1,045 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	2,6263 E-06	-2,9248 E-07	-2,8365 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	4,5774 E-07	-3,5868 E-06	3,9269 E-11
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	3,1758 E-06	5,4869 E-07	2,0009 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-9,9002 E-08	-1,2139 E-06	-7,8437 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,4955 E-06	-2,0829 E-06	2,3451 E-11
00791	001	0,0000	0,0000	-0,0248	1,642 E-05	2,7343 E-05	4,4321 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0099	-1,5955 E-05	1,3255 E-05	1,0233 E-08
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0681 E-06	-9,6192 E-08	-2,2671 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	2,1131 E-06	1,3608 E-06	3,377 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	5,6856 E-06	3,7019 E-06	9,1661 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-4,4551 E-07	-1,8122 E-06	-1,2721 E-09
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	3,8432 E-06	-1,6606 E-06	-6,4763 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,5709 E-06	-1,7601 E-06	2,5321 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,6914 E-06	-2,1991 E-06	-7,5402 E-10
00792	001	0,0000	0,0000	-0,0261	1,9103 E-05	5,0921 E-06	2,1149 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-1,4393 E-05	8,2609 E-06	5,0286 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,4554 E-07	2,5827 E-07	-1,2292 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	2,1809 E-06	1,2878 E-07	1,5489 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	5,8834 E-06	3,5232 E-07	4,2052 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0009	4,0731 E-07	1,2474 E-06	-5,3038 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0001	2,9116 E-06	-3,689 E-06	-3,361 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-2,1848 E-06	-1,5135 E-06	1,1351 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	2,5606 E-06	-1,0419 E-06	-3,2278 E-10
00793	001	0,0000	0,0000	-0,0265	8,5905 E-06	8,1796 E-06	1,3558 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	-1,4759 E-05	1,6605 E-05	-8,7984 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,4966 E-07	2,7155 E-07	3,3251 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	9,6413 E-07	6,4709 E-07	2,749 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	2,6006 E-06	1,7429 E-06	7,4326 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-1,7171 E-07	1,2761 E-06	-2,5032 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0005	2,4918 E-06	-4,494 E-06	5,4771 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-7,9149 E-07	-1,6573 E-06	2,7854 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0007	1,6385 E-06	-8,7514 E-07	-1,2501 E-09
00794	001	0,0000	0,0000	-0,0272	-5,9689 E-06	1,0299 E-05	1,078 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0135	-1,9105 E-05	3,3974 E-05	-4,9383 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,9835 E-07	3,4977 E-07	2,3945 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-6,1508 E-07	1,0562 E-06	2,102 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	-1,6626 E-06	2,8459 E-06	5,6839 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	2,1099 E-06	6,7571 E-07	-1,881 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0009	1,0018 E-06	-3,5172 E-06	4,0479 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-3,3415 E-08	-1,6821 E-06	2,1163 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0007	2,4269 E-06	-5,2226 E-07	-9,4842 E-11
00795	001	0,0000	0,0000	-0,0289	-2,4789 E-05	3,183 E-05	-1,4789 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0172	-2,1773 E-05	5,5377 E-05	-2,0446 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,0636 E-08	-5,7829 E-08	1,3681 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-2,4407 E-06	2,8328 E-06	-1,9296 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-6,5932 E-06	7,6448 E-06	-5,2308 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	3,1503 E-06	-2,0938 E-06	1,1775 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0011	1,7886 E-06	-3,1005 E-06	-4,0743 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	1,1511 E-06	-2,7058 E-06	-1,825 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0008	3,6016 E-06	-1,8426 E-06	9,3996 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00796	001	0,0000	0,0000	-0,0317	-1,8669 E-05	2,777 E-05	3,9417 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0217	-4,8422 E-06	4,4099 E-05	9,5649 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,4821 E-07	-3,5782 E-07	-1,0582 E-11
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,1876 E-06	2,4392 E-06	3,7405 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	-5,9116 E-06	6,5842 E-06	1,0169 E-09
	006	0,0000	0,0000	0,0009	2,3716 E-06	-1,0042 E-06	-1,1158 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0014	1,3601 E-06	-2,9414 E-06	8,9053 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0013	3,1016 E-07	-2,2541 E-06	3,3542 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0009	3,6862 E-06	-1,3252 E-06	-2,0027 E-09
00797	001	0,0000	0,0000	-0,0310	-4,6824 E-06	-5,1055 E-05	1,4007 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0218	1,0886 E-05	-4,576 E-05	3,4024 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,2025 E-07	-2,1488 E-07	-3,765 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	-9,091 E-07	-3,836 E-06	1,3283 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0035	-2,4595 E-06	-1,0361 E-05	3,6112 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,0579 E-06	3,8027 E-06	-3,9565 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0015	-3,8361 E-07	3,0772 E-06	3,1645 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-1,2873 E-06	3,1158 E-06	1,1916 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0008	3,2366 E-06	3,6112 E-06	-7,1154 E-10
00798	001	0,0000	0,0000	-0,0254	-8,3824 E-06	-7,5401 E-05	-3,4629 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0165	4,2325 E-06	-7,2187 E-05	-8,4208 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,7093 E-07	-9,8006 E-08	9,3132 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-9,8808 E-07	-6,0832 E-06	-3,2831 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-2,6718 E-06	-1,6428 E-05	-8,9261 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,712 E-06	3,6793 E-06	9,8027 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0010	7,8931 E-08	6,5107 E-06	-7,8313 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-6,8354 E-07	5,665 E-06	-2,9502 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,6173 E-06	4,2786 E-06	1,7603 E-11
00799	001	0,0000	0,0000	-0,0198	-8,3768 E-06	-5,6096 E-05	1,3744 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	1,1588 E-06	-5,4412 E-05	3,342 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2478 E-06	-2,4252 E-08	-3,6964 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-8,3631 E-07	-4,7128 E-06	1,3031 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-2,2608 E-06	-1,2727 E-05	3,5429 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,1625 E-06	2,2137 E-06	-3,8906 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	3,8946 E-07	5,717 E-06	3,1081 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,1147 E-07	4,5341 E-06	1,1709 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,8809 E-06	3,0562 E-06	-6,9866 E-13
00800	001	0,0000	0,0000	-0,0166	-7,796 E-06	-2,1612 E-05	-4,1986 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0080	-5,436 E-07	-2,0397 E-05	-9,8526 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,235 E-06	5,0969 E-08	1,1409 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-8,1657 E-07	-2,1312 E-06	-4,1044 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,2067 E-06	-5,7553 E-06	-1,1157 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	8,2279 E-07	3,7693 E-07	1,1949 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	7,1601 E-07	3,4879 E-06	-9,2791 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2924 E-07	2,1114 E-06	-3,5924 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,5462 E-06	1,307 E-06	2,1298 E-14
00801	001	0,0000	0,0000	-0,0164	-6,4566 E-06	1,6055 E-05	2,541 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0079	5,2122 E-07	1,8722 E-05	-5,8436 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2496 E-06	1,9435 E-07	-1,1205 E-16
	004	0,0000	0,0000	0,0000	-9,1615 E-07	5,6896 E-07	6,493 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,4753 E-06	1,5365 E-06	1,7568 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0001	6,3189 E-07	-1,3929 E-06	-1,4528 E-14
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,0829 E-06	9,7584 E-07	2,1635 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6958 E-07	-5,3315 E-07	2,8166 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	1,5746 E-06	-4,0606 E-07	-1,6265 E-14
00802	001	0,0000	0,0000	-0,0191	-3,4067 E-06	4,9342 E-05	-5,5644 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	5,5608 E-06	5,6488 E-05	1,2751 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3271 E-06	1,6497 E-07	2,458 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,0956 E-06	2,795 E-06	-1,384 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0005	-2,9599 E-06	7,5478 E-06	-3,7417 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	5,1502 E-07	-2,7216 E-06	3,951 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,5175 E-06	-1,5735 E-06	-1,1424 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-5 E-07	-2,8913 E-06	-6,008 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,9397 E-06	-1,7871 E-06	4,3719 E-13
00803	001	0,0000	0,0000	-0,0241	5,0547 E-06	6,916 E-05	1,7502 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0169	1,8685 E-05	8,3313 E-05	-3,6084 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1609 E-06	4,0471 E-08	-7,6061 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,1557 E-06	3,971 E-06	4,0833 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,123 E-06	1,0724 E-05	1,103 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0005	3,6995 E-07	-2,973 E-06	-1,5 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0002	1,8444 E-06	-4,3093 E-06	6,1498 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,4982 E-06	-4,3584 E-06	1,8099 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,6579 E-06	-2,6141 E-06	-1,6601 E-11
00804	001	0,0000	0,0000	-0,0295	2,2738 E-05	5,1504 E-05	-5,7481 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0237	4,6714 E-05	7,216 E-05	1,1137 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,166 E-06	-3,5627 E-07	2,4758 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-7,5795 E-07	2,9791 E-06	-1,2932 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-2,0497 E-06	8,0449 E-06	-3,4913 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0007	2,0376 E-07	-7,3191 E-07	5,3827 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0007	9,4641 E-07	-7,1588 E-06	-2,4731 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-3,1584 E-06	-3,9399 E-06	-5,8026 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,1226 E-06	-2,0537 E-06	5,9575 E-10
00805	001	0,0000	0,0000	-0,0311	2,1568 E-05	-8,1432 E-06	1,3396 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0266	5,1799 E-05	-2,1972 E-06	-2,6079 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,6533 E-07	-8,4796 E-07	-5,7738 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,017 E-06	-1,2808 E-07	3,0222 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-2,7492 E-06	-3,4634 E-07	8,1592 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	1,0981 E-06	1,5426 E-06	-1,2465 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0012	-5,017 E-07	-3,691 E-06	5,6845 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-3,2648 E-06	-5,0967 E-07	1,3547 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	3,3646 E-06	-2,9703 E-08	-1,3796 E-09
00806	001	0,0000	0,0000	-0,0260	-3,492 E-05	9,6963 E-06	1,895 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	-2,7501 E-05	4,1652 E-05	-8,8775 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,1924 E-08	1,7154 E-07	4,2949 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-2,7658 E-06	8,732 E-07	3,6973 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-7,4721 E-06	2,3518 E-06	9,9976 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,8351 E-06	-3,3018 E-07	-3,3185 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0008	3,6107 E-06	-2,6882 E-06	7,0398 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0008	2,5087 E-06	-1,4447 E-06	3,7235 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,7984 E-06	-5,4342 E-07	-1,6623 E-09
00807	001	0,0000	0,0000	-0,0279	-4,4685 E-05	3,2545 E-05	-1,8119 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0176	-3,9622 E-05	5,684 E-05	-3,0536 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-7,67 E-08	-3,4638 E-07	2,5667 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,6618 E-06	2,7564 E-06	-2,1846 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0027	-9,8918 E-06	7,4383 E-06	-5,9259 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	3,6131 E-06	-1,6659 E-06	1,1945 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0011	3,0961 E-06	-3,5201 E-06	-4,7697 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0010	2,4209 E-06	-3,3618 E-06	-2,0591 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0006	4,1795 E-06	-1,0432 E-06	1,092 E-10
00808	001	0,0000	0,0000	-0,0302	-5,7242 E-05	7,274 E-06	1,2425 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0215	-4,9973 E-05	2,0471 E-05	3,0109 E-09
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,8575 E-07	-1,1341 E-06	-3,3307 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	-4,6693 E-06	1,0032 E-06	1,18 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	-1,2613 E-05	2,7063 E-06	3,208 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	4,4006 E-06	1,3019 E-06	-3,5249 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0014	3,5852 E-06	-2,4938 E-06	2,8067 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0013	2,8741 E-06	-1,766 E-06	1,0574 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	5,1051 E-06	7,0953 E-07	-6,3135 E-10
00809	001	0,0000	0,0000	-0,0232	-3,753 E-05	-5,0477 E-08	-7,2281 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0102	-2,5326 E-05	2,3882 E-05	3,3723 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,0782 E-08	6,9887 E-07	-1,6358 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,7259 E-06	-1,7536 E-07	-1,4098 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-7,3645 E-06	-4,7925 E-07	-3,8122 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0004	8,9645 E-07	2,7623 E-06	1,2651 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0004	3,5505 E-06	-4,2377 E-06	-2,6846 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	3,6898 E-06	-1,6067 E-06	-1,4198 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,0142 E-06	1,0115 E-06	6,3389 E-11
00810	001	0,0000	0,0000	-0,0237	-4,2161 E-05	1,3826 E-05	-4,3895 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0128	-3,7657 E-05	3,7585 E-05	3,1615 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	7,8991 E-08	-1,3735 E-07	-1,1839 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,1715 E-06	1,1563 E-06	-8,9471 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	-8,5678 E-06	3,117 E-06	-2,4188 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,0864 E-06	3,3042 E-07	8,2475 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	3,553 E-06	-3,3284 E-06	-1,6863 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0007	3,3235 E-06	-2,3768 E-06	-9,0504 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	2,2953 E-06	1,8768 E-07	3,9914 E-11
00811	001	0,0000	0,0000	-0,0252	-5,5921 E-05	1,8443 E-05	-5,909 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	-5,6083 E-05	3,7387 E-05	-2,1238 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4255 E-07	-1,0243 E-06	2,7681 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-4,2674 E-06	1,7355 E-06	-3,2149 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-1,1527 E-05	4,6816 E-06	-8,8088 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	3,9904 E-06	2,299 E-07	-1,838 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0010	3,5041 E-06	-3,4008 E-06	-9,8587 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0009	3,7235 E-06	-3,0294 E-06	-2,3598 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	3,5873 E-06	4 E-07	2,1185 E-12
00812	001	0,0000	0,0000	-0,0213	-1,2843 E-05	-2,7684 E-06	1,5214 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0081	-9,083 E-06	1,4886 E-05	-7,0329 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,7579 E-07	1,4544 E-06	3,4652 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-6,574 E-07	-6,5461 E-07	2,9654 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-1,7781 E-06	-1,7739 E-06	8,0184 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-1,212 E-06	3,9035 E-06	-2,6619 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	1,8349 E-06	-4,3287 E-06	5,6315 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0002	2,9488 E-06	-2,1535 E-06	2,9961 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-1,8161 E-06	2,4268 E-06	-1,3343 E-12
00813	001	0,0000	0,0000	-0,0212	-1,8926 E-05	1,5202 E-06	3,0376 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0095	-1,9807 E-05	2,0464 E-05	-1,7272 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,3872 E-07	2,2394 E-07	7,4235 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,2001 E-06	3,3238 E-08	6,0322 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-2,2445 E-06	8,3735 E-08	1,631 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	2,5338 E-07	2,5002 E-06	-5,4753 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	1,7897 E-06	-3,6367 E-06	1,1429 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	2,3576 E-06	-2,1972 E-06	6,0917 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,2333 E-07	1,6958 E-06	-2,7041 E-12
00814	001	0,0000	0,0000	-0,0217	-2,7071 E-05	8,6259 E-06	1,2016 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0115	-3,3817 E-05	2,5809 E-05	-1,4246 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,9304 E-10	-6,7974 E-07	2,0042 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,8279 E-06	8,6009 E-07	2,1988 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-4,9406 E-06	2,3169 E-06	5,9475 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,9974 E-06	1,5516 E-06	-1,8909 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0007	1,4409 E-06	-3,5156 E-06	4,2523 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0006	2,0913 E-06	-2,708 E-06	2,1991 E-12

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	009	0,0000	0,0000	0,0002	1,2835 E-06	1,2684 E-06	-1,0005 E-12
00815	001	0,0000	0,0000	-0,0212	1,3596 E-05	-9,3563 E-06	-3,3476 E-15
	002	0,0000	0,0000	-0,0084	1,5165 E-06	7,3449 E-06	5,9841 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,9064 E-07	5,6238 E-07	-8,4385 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,4228 E-06	-1,0139 E-06	-2,8924 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	3,838 E-06	-2,745 E-06	-7,9035 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,9715 E-06	4,8822 E-06	8,7932 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0002	-2,7601 E-07	-4,1975 E-06	3,126 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0002	5,3193 E-07	-2,6042 E-06	-2,5544 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,4967 E-06	3,7224 E-06	3,0633 E-14
00816	001	0,0000	0,0000	-0,0208	7,3345 E-06	2,4475 E-08	-1,0825 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	-8,4829 E-06	1,3524 E-05	4,3517 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	5,5792 E-08	-3,7746 E-07	-2,295 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	9,5204 E-07	9,951 E-08	-2,0922 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	2,5651 E-06	2,6179 E-07	-5,6578 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1174 E-07	3,4084 E-06	1,8993 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-1,0069 E-06	-4,0673 E-06	-4,1948 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,4542 E-07	-2,857 E-06	-2,1222 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-9,0982 E-07	2,5835 E-06	9,9043 E-14
00817	001	0,0000	0,0000	-0,0209	2,6352 E-06	1,1125 E-06	-5,9589 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	-1,8189 E-05	1,4889 E-05	-9,18 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,9783 E-07	-1,6688 E-06	3,8122 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	7,168 E-07	5,3592 E-07	-7,5164 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	1,9281 E-06	1,4408 E-06	-2,0388 E-14
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7083 E-06	2,9838 E-06	4,8057 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-2,1096 E-06	-4,0443 E-06	-1,5586 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-8,6539 E-07	-3,0332 E-06	-8,2439 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0000	3,5369 E-07	2,3095 E-06	4,0515 E-14
00818	001	0,0000	0,0000	-0,0238	4,1618 E-05	-2,25 E-05	-2,4887 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0090	1,8965 E-05	-4,1673 E-06	7,5913 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,8951 E-07	1,3003 E-06	1,0693 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,6259 E-06	-2,4101 E-06	-4,4415 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	9,7867 E-06	-6,5169 E-06	-1,1993 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-4,1789 E-06	8,0309 E-06	2,829 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-1,4615 E-06	-5,1216 E-06	-1,5907 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-1,1638 E-06	-3,3993 E-06	-6,6325 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-4,2032 E-06	6,5926 E-06	1,712 E-12
00819	001	0,0000	0,0000	-0,0225	3,3172 E-05	-8,2944 E-06	-1,9693 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0090	1,0164 E-05	3,563 E-06	1,8914 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0156 E-07	2,569 E-08	-3,6106 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,9346 E-06	-7,0608 E-07	-8,6649 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	7,9177 E-06	-1,9156 E-06	-2,3308 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,759 E-06	5,6466 E-06	9,3718 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5931 E-06	-4,9407 E-06	3,6929 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,0374 E-06	-3,3732 E-06	-1,8036 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,1803 E-06	4,3358 E-06	-9,9586 E-14
00820	001	0,0000	0,0000	-0,0223	3,5423 E-05	2,6558 E-06	-1,0834 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	5,7889 E-06	9,7614 E-06	8,3227 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-4,9964 E-08	-1,0652 E-06	2,9968 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	3,2942 E-06	6,4653 E-07	-2,1549 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	8,8859 E-06	1,7371 E-06	-5,8148 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0000	3,1544 E-08	4,7047 E-06	1,1905 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-4,5185 E-06	-5,6834 E-06	-5,0751 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-3,4385 E-06	-4,1369 E-06	-5,6348 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0578 E-06	3,3806 E-06	2,9593 E-14
00821	001	0,0000	0,0000	-0,0283	4,3906 E-05	-4,0602 E-05	2,4318 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	2,3746 E-05	-1,7381 E-05	-7,7473 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,6257 E-07	1,6964 E-06	-1,0402 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	3,6561 E-06	-4,2556 E-06	4,3412 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	9,8668 E-06	-1,1501 E-05	1,1723 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0017	-4,5314 E-06	1,2732 E-05	-2,7689 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,1964 E-06	-7,1137 E-06	1,5525 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0001	-2,0743 E-06	-4,7032 E-06	7,8807 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0016	-3,4407 E-06	1,0505 E-05	-1,6744 E-10
00822	001	0,0000	0,0000	-0,0256	3,1668 E-05	-2,107 E-05	-6,4119 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0100	1,4445 E-05	-6,3743 E-06	2,0011 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	9,0688 E-08	4,5585 E-07	2,7892 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	2,5612 E-06	-1,9878 E-06	-1,1396 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	6,9086 E-06	-5,3788 E-06	-3,0774 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-1,5572 E-06	8,4302 E-06	7,3099 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5037 E-06	-5,8083 E-06	-4,1427 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,9289 E-06	-3,921 E-06	-1,803 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-9,5539 E-07	6,7421 E-06	4,5229 E-12
00823	001	0,0000	0,0000	-0,0251	4,105 E-05	6,7446 E-06	9,7729 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	1,4981 E-05	6,9624 E-06	-7,3542 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,3848 E-08	-6,2938 E-07	-2,3945 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	3,5332 E-06	9,5055 E-07	1,9382 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	9,5307 E-06	2,5549 E-06	5,2305 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-8,8866 E-07	6,0671 E-06	-1,0791 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-4,2848 E-06	-7,3037 E-06	4,3598 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-4,0677 E-06	-5,1894 E-06	1,3924 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-9,8581 E-07	4,0931 E-06	-2,6116 E-12
00824	001	0,0000	0,0000	-0,0259	5,9577 E-05	9,7433 E-06	-8,3169 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	1,9411 E-05	9,2575 E-06	6,3599 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,1466 E-07	-1,8555 E-06	2,0119 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	5,4245 E-06	1,6826 E-06	-1,6522 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,4634 E-05	4,5328 E-06	-4,4587 E-12
	006	0,0000	0,0000	-0,0002	8,1431 E-07	6,4172 E-06	9,1783 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0016	-8,2704 E-06	-8,4577 E-06	-3,6831 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0013	-7,1477 E-06	-6,2079 E-06	-1,2011 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0001	-2,9358 E-07	4,274 E-06	2,1633 E-12
00825	001	0,0000	0,0000	-0,0278	-1,2611 E-05	-3,5759 E-05	1,7354 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	-1,862 E-06	-1,6425 E-05	-1,4047 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,6122 E-07	9,9818 E-07	-7,2071 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,2854 E-06	-3,4417 E-06	3,1215 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-3,4768 E-06	-9,3023 E-06	8,4286 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0013	1,6792 E-06	1,1165 E-05	-1,9719 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-1,6105 E-07	-6,4757 E-06	1,0852 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-1,2185 E-06	-3,7566 E-06	6,926 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0011	2,8678 E-06	8,6743 E-06	-1,1451 E-11
00826	001	0,0000	0,0000	-0,0265	3,9646 E-06	7,4099 E-06	-1,9671 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0106	3,5944 E-06	4,4379 E-06	1,5002 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-5,1645 E-08	-2,4236 E-07	4,7687 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	2,503 E-07	8,5885 E-07	-3,9066 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	6,7015 E-07	2,3055 E-06	-1,0543 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0006	5,1557 E-07	6,6316 E-06	2,171 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-1,1354 E-06	-7,7693 E-06	-8,722 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0008	-2,0529 E-06	-5,4641 E-06	-2,8341 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	1,6689 E-06	4,5157 E-06	5,1402 E-12
00827	001	0,0000	0,0000	-0,0286	2,9933 E-05	3,4849 E-05	-3,3161 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	1,3478 E-05	1,7729 E-05	2,5372 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-3,4354 E-07	-1,4201 E-06	8,0184 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	2,5964 E-06	3,9632 E-06	-6,5879 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0032	7,0008 E-06	1,0686 E-05	-1,7779 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0000	2,0015 E-07	8,0053 E-06	3,6595 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0016	-4,1098 E-06	-1,2975 E-05	-1,4682 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-5,1388 E-06	-1,004 E-05	-4,7903 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	1,5751 E-06	5,1321 E-06	8,6176 E-11
00828	001	0,0000	0,0000	-0,0261	-6,0338 E-05	-1,8143 E-05	2,5522 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0107	-2,4275 E-05	-1,0219 E-05	-8,592 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,0052 E-07	1,2561 E-06	-1,0905 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-5,2838 E-06	-2,0233 E-06	4,5574 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	-1,4267 E-05	-5,4714 E-06	1,2307 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0014	6,7462 E-06	9,8037 E-06	-2,9058 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	7,4154 E-07	-7,1823 E-06	1,6282 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	1,2138 E-06	-4,4681 E-06	8,3416 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0011	6,1931 E-06	7,4634 E-06	-1,7547 E-10
00829	001	0,0000	0,0000	-0,0251	-3,8221 E-05	-1,2905 E-07	-3,3378 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	-1,3811 E-05	-3,7987 E-07	2,0516 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	6,1863 E-08	1,4591 E-07	9,3444 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-3,2555 E-06	-3,342 E-09	-6,4931 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	-8,7911 E-06	-1,9964 E-08	-1,7525 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0007	3,2599 E-06	7,1196 E-06	3,7075 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0005	1,363 E-06	-7,1934 E-06	-1,6118 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	9,8816 E-07	-5,0316 E-06	-4,0542 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0006	3,7782 E-06	5,3086 E-06	1,161 E-11
00830	001	0,0000	0,0000	-0,0265	-3,6125 E-05	3,2753 E-05	1,07 E-09
	002	0,0000	0,0000	-0,0108	-1,3375 E-05	1,5837 E-05	-8,1859 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,0087 E-07	-9,4841 E-07	-2,5877 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	-3,0278 E-06	3,339 E-06	2,1258 E-10
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	-8,1742 E-06	8,9999 E-06	5,7368 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0002	2,7631 E-06	6,0314 E-06	-1,1809 E-09
	007	0,0000	0,0000	0,0012	1,5156 E-06	-1,0575 E-05	4,7378 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0011	8,6523 E-07	-8,7217 E-06	1,5456 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,7248 E-06	4,5044 E-06	-2,7814 E-10
00831	001	0,0000	0,0000	-0,0222	-5,6099 E-05	-3,8144 E-06	1,3438 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	-2,4371 E-05	-3,2962 E-06	-1,7815 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	2,5539 E-07	1,7919 E-06	-5,8108 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-4,8949 E-06	-8,0694 E-07	2,392 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-1,3213 E-05	-2,1875 E-06	6,4594 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0013	6,998 E-06	7,1103 E-06	-1,5314 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	1,4759 E-07	-6,2155 E-06	8,6465 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,3394 E-06	-3,9805 E-06	3,984 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0010	5,4407 E-06	5,5427 E-06	-9,4 E-13
00832	001	0,0000	0,0000	-0,0219	-4,8279 E-05	-2,0544 E-06	-5,3204 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0089	-1,9989 E-05	-1,7483 E-06	-8,2309 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0487 E-07	5,7247 E-07	2,5275 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-4,0851 E-06	-3,0409 E-07	-9,2252 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,1027 E-05	-8,3021 E-07	-2,4916 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0007	4,8377 E-06	6,4935 E-06	6,1054 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0001	1,1505 E-06	-6,2249 E-06	-3,6615 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,9113 E-06	-4,1885 E-06	-2,0625 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0005	4,0364 E-06	5,0234 E-06	4,2436 E-12
00833	001	0,0000	0,0000	-0,0223	-4,7807 E-05	1,4351 E-05	-2,5709 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0091	-1,9434 E-05	6,7535 E-06	1,9926 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,2791 E-08	-5,4233 E-07	6,1519 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-3,967 E-06	1,5165 E-06	-5,1146 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0016	-1,0708 E-05	4,0831 E-06	-1,3803 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,5839 E-06	5,4669 E-06	2,8359 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0007	2,2153 E-06	-7,617 E-06	-1,1315 E-11

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00834	008	0,0000	0,0000	0,0007	2,6989 E-06	-5,9154 E-06	-3,7529 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0002	3,3169 E-06	4,2765 E-06	6,532 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0241	-5,953 E-05	2,5943 E-05	-7,7608 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0100	-2,4859 E-05	1,2898 E-05	5,9363 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-2,5992 E-07	-1,9335 E-06	1,877 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-5,0152 E-06	3,0289 E-06	-1,5418 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0021	-1,3535 E-05	8,1646 E-06	-4,1607 E-11
	006	0,0000	0,0000	-0,0003	2,6393 E-06	6,1868 E-06	8,5645 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0014	4,5021 E-06	-1,0242 E-05	-3,4364 E-11
00835	008	0,0000	0,0000	0,0013	4,7593 E-06	-8,5048 E-06	-1,1209 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0002	2,8375 E-06	4,888 E-06	2,0177 E-11
	001	0,0000	0,0000	-0,0192	-2,842 E-05	-3,2909 E-06	8,7746 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0078	-1,2828 E-05	-2,0589 E-06	3,2601 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,8225 E-07	9,8246 E-07	-4,8069 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,425 E-06	-4,8432 E-07	1,4597 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-6,5439 E-06	-1,3172 E-06	3,9435 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0006	3,5994 E-06	5,8675 E-06	-9,6623 E-14
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	1,3975 E-07	-5,432 E-06	6,243 E-14
00836	008	0,0000	0,0000	0,0000	1,1891 E-06	-3,4269 E-06	-6,86 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0005	2,2698 E-06	4,8098 E-06	-7,6386 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0191	-3,1148 E-05	3,4656 E-06	7,0917 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	-1,349 E-05	1,6183 E-06	-4,2065 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	5,4784 E-10	-1,2785 E-07	-2,0247 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,5567 E-06	4,3329 E-07	1,3753 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	-6,9001 E-06	1,16 E-06	3,7121 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0002	3,0117 E-06	5,1019 E-06	-7,8824 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0003	8,6721 E-07	-5,8379 E-06	3,4638 E-13
00837	008	0,0000	0,0000	0,0003	1,9576 E-06	-4,0923 E-06	8,3532 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0001	2,047 E-06	4,1553 E-06	-2,554 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0198	-4,0253 E-05	1,0733 E-05	4,7808 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0081	-1,7356 E-05	5,6163 E-06	-3,6673 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,526 E-07	-1,3868 E-06	-1,1536 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-3,2756 E-06	1,4488 E-06	9,5005 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0011	-8,8407 E-06	3,9006 E-06	2,5639 E-12
	006	0,0000	0,0000	-0,0002	2,6765 E-06	5,1119 E-06	-5,2754 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0008	2,1491 E-06	-7,1538 E-06	2,1141 E-12
00838	008	0,0000	0,0000	0,0007	3,3621 E-06	-5,5038 E-06	6,9197 E-13
	009	0,0000	0,0000	-0,0002	1,9478 E-06	4,1921 E-06	-1,2368 E-12
	001	0,0000	0,0000	-0,0185	6,0005 E-06	-7,6673 E-06	-4,3981 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	1,1488 E-06	-3,6673 E-06	9,6549 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,271 E-07	1,6817 E-06	4,3761 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	4,3239 E-07	-9,7443 E-07	-6,4359 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0008	1,1715 E-06	-2,6426 E-06	-1,7404 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0007	4,9663 E-07	6,27 E-06	-3,6774 E-14
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	-7,3055 E-07	-5,2777 E-06	2,6665 E-14
00839	008	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,2564 E-07	-2,9117 E-06	7,1095 E-14
	009	0,0000	0,0000	0,0006	-8,1088 E-07	5,4638 E-06	-5,6648 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0180	-2,1639 E-06	-4,8069 E-06	-2,1886 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-1,9472 E-06	-2,0006 E-06	8,4606 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	1,0531 E-07	2,8279 E-07	1,1128 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,5316 E-07	-3,6423 E-07	-3,8896 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	-4,1186 E-07	-9,9401 E-07	-1,0504 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0002	1,2203 E-06	5,4226 E-06	1,2774 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0001	-7,2905 E-07	-5,1474 E-06	-4,408 E-15
00840	008	0,0000	0,0000	0,0001	3,895 E-07	-3,0577 E-06	9,8331 E-15
	009	0,0000	0,0000	0,0002	5,0976 E-08	4,6127 E-06	-5,1377 E-16
	001	0,0000	0,0000	-0,0178	-9,0594 E-06	8,0042 E-07	-1,9274 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-4,6728 E-06	9,8333 E-07	1,4458 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-9,0049 E-08	-8,1124 E-07	4,7611 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,3649 E-07	4,4224 E-07	-3,8189 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,7183 E-06	1,1835 E-06	-1,0306 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0002	1,6644 E-06	5,0313 E-06	2,1217 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0005	-5,4988 E-07	-5,7646 E-06	-8,525 E-14
00841	008	0,0000	0,0000	0,0004	1,086 E-06	-3,7957 E-06	-2,4592 E-14
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	5,3927 E-07	4,2065 E-06	5,133 E-14
	001	0,0000	0,0000	-0,0193	2,8523 E-05	-1,5433 E-05	2,3721 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	1,0782 E-05	-6,5113 E-06	-6,9975 E-14
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0397 E-07	6,4583 E-07	-2,4704 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	2,3723 E-06	-1,3274 E-06	3,4251 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0009	6,4064 E-06	-3,5979 E-06	9,2634 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0005	-1,3715 E-06	6,9162 E-06	2,4854 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,7722 E-06	-5,4545 E-06	-1,7934 E-13
00842	008	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2341 E-06	-2,5972 E-06	-4,2663 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0005	-2,3034 E-06	6,122 E-06	3,6254 E-13
	001	0,0000	0,0000	-0,0184	2,1525 E-05	-6,9961 E-06	1,3756 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0073	8,0015 E-06	-2,4856 E-06	-7,7567 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-2,9677 E-08	-4,3408 E-07	-7,1793 E-17
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,9051 E-06	-2,7641 E-07	2,3232 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	5,1411 E-06	-7,5877 E-07	6,2904 E-15
	006	0,0000	0,0000	0,0000	1,5493 E-08	5,8143 E-06	-1,1329 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-2,5757 E-06	-5,6352 E-06	-7,8547 E-15
00843	008	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0346 E-06	-2,9744 E-06	-6,2945 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	6,1444 E-06	-2,0127 E-06	-1,0396 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,0254 E-07	-1,8791 E-06	-1,1841 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,6651 E-06	1,0791 E-07	3,317 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0007	4,4904 E-06	2,7975 E-07	8,9632 E-15
	006	0,0000	0,0000	-0,0005	1,0694 E-06	5,6501 E-06	-3,6469 E-15
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-3,3168 E-06	-5,905 E-06	-4,0921 E-15
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-7,4599 E-07	-3,3572 E-06	-2,7839 E-14
	009	0,0000	0,0000	-0,0003	-2,9537 E-07	4,7087 E-06	8,2031 E-15
00844	001	0,0000	0,0000	-0,0232	5,29 E-05	-3,4377 E-05	-9,3806 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	2,1527 E-05	-1,478 E-05	2,7677 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0397 E-08	1,1602 E-06	9,7883 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	4,338 E-06	-3,0584 E-06	-1,3537 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	1,1715 E-05	-8,2771 E-06	-3,6613 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0010	-4,2932 E-06	1,0296 E-05	-9,9081 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,8186 E-06	-6,6971 E-06	7,1042 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0000	-2,5723 E-06	-2,4847 E-06	1,6757 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0011	-4,4682 E-06	9,3842 E-06	-1,4428 E-11
00845	001	0,0000	0,0000	-0,0212	4,2448 E-05	-1,5561 E-05	7,0256 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0084	1,7067 E-05	-6,2393 E-06	-2,0157 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-4,523 E-08	4,4521 E-08	-7,451 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,5703 E-06	-1,0522 E-06	1,0116 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	9,6357 E-06	-2,8581 E-06	2,7355 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0003	-1,8166 E-06	7,6098 E-06	8,0005 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-3,3325 E-06	-6,472 E-06	-5,1664 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	-2,5884 E-06	-2,6943 E-06	-1,0599 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0004	-2,3654 E-06	6,4991 E-06	1,1526 E-12
00846	001	0,0000	0,0000	-0,0204	4,2402 E-05	-6,033 E-06	-1,2508 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0081	1,7172 E-05	-1,7087 E-06	4,1651 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,0711 E-07	-1,2908 E-06	1,2054 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	3,7849 E-06	1,7271 E-07	-1,8235 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	1,021 E-05	4,5116 E-07	-4,9364 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,9009 E-07	6,8287 E-06	-8,3806 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0009	-5,2571 E-06	-7,2242 E-06	1,0777 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-2,9515 E-06	-3,4349 E-06	3,8695 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2641 E-06	5,5416 E-06	-1,3229 E-12
00847	001	0,0000	0,0000	-0,0291	5,6919 E-05	-6,0091 E-05	6,7809 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0118	2,4797 E-05	-2,705 E-05	-2,008 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	4,0141 E-08	1,646 E-06	-7,0602 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,53 E-06	-5,4344 E-06	9,7885 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0031	1,2233 E-05	-1,4698 E-05	2,6475 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0019	-5,9716 E-06	1,581 E-05	7,0875 E-10
	007	0,0000	0,0000	-0,0004	-8,883 E-07	-9,1689 E-06	-5,1556 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-3,5363 E-06	-2,6609 E-06	-1,2367 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0019	-4,6693 E-06	1,4293 E-05	1,0336 E-09
00848	001	0,0000	0,0000	-0,0251	3,8923 E-05	-3,2056 E-05	-3,4036 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0100	1,6767 E-05	-1,3504 E-05	1,0473 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,2049 E-08	4,7337 E-07	3,4608 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	3,1013 E-06	-2,5149 E-06	-4,9285 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	8,3692 E-06	-6,814 E-06	-1,3334 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0009	-2,5647 E-06	1,0633 E-05	-3,1555 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	-2,4275 E-06	-7,6669 E-06	2,6966 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-3,2853 E-06	-2,4381 E-06	7,5693 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-1,78 E-06	9,2482 E-06	-4,6881 E-11
00849	001	0,0000	0,0000	-0,0239	4,55 E-05	-1,1419 E-06	1,7784 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0095	1,9321 E-05	6,4701 E-08	-5,9344 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3545 E-07	-4,4711 E-07	-1,7112 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	3,9027 E-06	5,5129 E-07	2,5931 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0020	1,0527 E-05	1,4671 E-06	7,0197 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0001	-1,3638 E-06	8,3308 E-06	1,1781 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0010	-4,6179 E-06	-9,2654 E-06	-1,5364 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-3,6166 E-06	-3,8037 E-06	-5,5502 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-1,4478 E-06	6,4174 E-06	1,8639 E-11
00850	001	0,0000	0,0000	-0,0285	-5,9514 E-07	-5,5781 E-05	2,4288 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	1,9434 E-06	-2,4794 E-05	-7,1565 E-11
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-8,2503 E-08	1,1302 E-06	-2,5364 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,4162 E-07	-4,5778 E-06	3,5047 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	-3,866 E-07	-1,2387 E-05	9,4787 E-11
	006	0,0000	0,0000	0,0015	-8,34 E-07	1,4402 E-05	2,5752 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0000	4,3524 E-07	-8,3998 E-06	-1,8368 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0005	-1,6169 E-06	-1,159 E-06	-4,3057 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0014	8,2898 E-07	1,205 E-05	3,7477 E-10
00851	001	0,0000	0,0000	-0,0261	9,052 E-06	-4,5112 E-06	3,66 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	5,2955 E-06	-1,7599 E-06	-1,2285 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-4,7857 E-08	-4,9497 E-08	-3,5067 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	7,5064 E-07	1,3238 E-07	5,3394 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0025	2,0208 E-06	3,2897 E-07	1,4455 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0006	-5,8292 E-07	9,1816 E-06	2,3514 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0008	-1,0624 E-06	-9,8382 E-06	-3,1818 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-1,7595 E-06	-3,5916 E-06	-1,167 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0006	4,3522 E-07	7,2439 E-06	3,745 E-10
00852	001	0,0000	0,0000	-0,0271	2,7329 E-05	1,7079 E-05	-6,6343 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0110	1,4113 E-05	8,9886 E-06	2,2233 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-2,9705 E-07	-1,3887 E-06	6,3637 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	2,3099 E-06	2,6521 E-06	-9,6771 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0029	6,2221 E-06	7,1355 E-06	-2,6197 E-10
	006	0,0000	0,0000	-0,0002	-4,3686 E-07	1,032 E-05	-4,2979 E-10

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	007	0,0000	0,0000	0,0018	-4,3398 E-06	-1,4382 E-05	5,7579 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0011	-4,5724 E-06	-6,8775 E-06	2,1033 E-09
	009	0,0000	0,0000	0,0001	1,4528 E-06	7,9549 E-06	-6,8328 E-10
00853	001	0,0000	0,0000	-0,0257	-2,9086 E-05	-2,0473 E-05	-2,3333 E-11
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	-1,1302 E-05	-9,1439 E-06	7,5594 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,1149 E-08	4,1912 E-07	2,2927 E-13
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,462 E-06	-1,4028 E-06	-3,3934 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0023	-6,649 E-06	-3,8146 E-06	-9,184 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0009	1,431 E-06	1,1135 E-05	-1,7766 E-11
	007	0,0000	0,0000	0,0003	2,1692 E-06	-9,967 E-06	1,9533 E-11
	008	0,0000	0,0000	0,0006	1,1587 E-06	-2,7871 E-06	6,4995 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0009	2,0894 E-06	9,119 E-06	-2,7327 E-11
00854	001	0,0000	0,0000	-0,0256	-3,1701 E-05	1,3348 E-05	3,0872 E-10
	002	0,0000	0,0000	-0,0105	-1,2535 E-05	6,7476 E-06	-1,0343 E-10
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,1379 E-07	-7,0156 E-07	-2,9619 E-12
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-2,7354 E-06	1,8818 E-06	4,5029 E-11
	005	0,0000	0,0000	-0,0024	-7,3824 E-06	5,052 E-06	1,219 E-10
	006	0,0000	0,0000	0,0001	1,9525 E-06	9,35 E-06	2,003 E-10
	007	0,0000	0,0000	0,0012	1,6108 E-06	-1,2987 E-05	-2,6785 E-10
	008	0,0000	0,0000	0,0009	1,4718 E-06	-5,8376 E-06	-9,7772 E-10
	009	0,0000	0,0000	0,0002	2,6243 E-06	7,6517 E-06	3,1833 E-10
00855	001	0,0000	0,0000	-0,0241	-3,1656 E-05	-1,936 E-05	1,9377 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0098	-1,5934 E-05	-9,303 E-06	-6,3087 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,0189 E-07	1,3904 E-06	-1,8966 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-3,0667 E-06	-1,6467 E-06	2,8202 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-8,281 E-06	-4,4693 E-06	7,6331 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0013	1,8697 E-06	1,1597 E-05	1,4538 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0003	3,5324 E-06	-1,0594 E-05	-1,631 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0003	2,3765 E-06	-2,4223 E-06	-5,4865 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0011	1,6148 E-06	9,5418 E-06	2,2396 E-12
00856	001	0,0000	0,0000	-0,0231	-2,9137 E-05	-4,9519 E-06	-7,4922 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0093	-1,4856 E-05	-1,8699 E-06	2,516 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	7,0417 E-08	-4,9458 E-08	7,1763 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,9219 E-06	1,3934 E-08	-1,093 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	-7,8855 E-06	1,3614 E-08	-2,9589 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0004	1,8632 E-06	1,0038 E-05	-4,7942 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0006	2,6575 E-06	-1,1422 E-05	6,5164 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0005	2,6145 E-06	-3,727 E-06	2,3944 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0004	1,7005 E-06	8,3466 E-06	-7,6444 E-12
00857	001	0,0000	0,0000	-0,0231	-4,0399 E-05	1,5101 E-06	-8,0466 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	-2,0219 E-05	2,1783 E-06	2,6957 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	1,034 E-07	-1,4513 E-06	7,7203 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-4,0061 E-06	1,1216 E-06	-1,1737 E-12
	005	0,0000	0,0000	-0,0019	-1,0808 E-05	3,0048 E-06	-3,1773 E-12
	006	0,0000	0,0000	-0,0004	2,2777 E-06	1,0424 E-05	-5,2226 E-12
	007	0,0000	0,0000	0,0016	3,2762 E-06	-1,3326 E-05	6,9809 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0009	4,3203 E-06	-5,0714 E-06	2,5478 E-11
	009	0,0000	0,0000	-0,0003	2,0211 E-06	8,6295 E-06	-8,2994 E-12
00858	001	0,0000	0,0000	-0,0225	6,3903 E-06	-1,3751 E-05	3,9792 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0088	-4,3654 E-06	-6,2683 E-06	-1,136 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	6,8457 E-09	5,0546 E-07	-4,483 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-8,4748 E-07	-9,7451 E-07	5,4806 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	-2,29 E-06	-2,6515 E-06	1,4838 E-13
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-2,018 E-07	1,1258 E-05	2,0105 E-13
	007	0,0000	0,0000	-0,0001	1,9108 E-06	-1,1897 E-05	-2,8322 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0003	7,6401 E-07	-2,708 E-06	-1,0405 E-12
	009	0,0000	0,0000	0,0007	-1,5505 E-07	9,3976 E-06	4,1981 E-13
00859	001	0,0000	0,0000	-0,0217	7,2106 E-07	-7,2917 E-06	4,5079 E-13
	002	0,0000	0,0000	-0,0084	-7,1654 E-06	-2,8214 E-06	-1,5137 E-13
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	3,0432 E-08	-6,0192 E-07	-4,294 E-15
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,4082 E-06	-5,2389 E-08	6,5916 E-14
	005	0,0000	0,0000	-0,0013	-3,801 E-06	-1,6197 E-07	1,7845 E-13
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	1,0535 E-06	1,0732 E-05	2,8923 E-13
	007	0,0000	0,0000	0,0009	7,0012 E-07	-1,2498 E-05	-3,9007 E-13
	008	0,0000	0,0000	0,0005	1,5497 E-06	-3,2429 E-06	-1,4405 E-12
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	8,8296 E-07	8,8479 E-06	4,5995 E-13
00860	001	0,0000	0,0000	-0,0255	6,2273 E-05	-1,8784 E-05	-4,5425 E-12
	002	0,0000	0,0000	-0,0094	1,4045 E-05	-8,6689 E-06	1,1918 E-12
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,3616 E-07	1,4166 E-06	5,4726 E-14
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,5071 E-06	-1,6607 E-06	-6,0899 E-13
	005	0,0000	0,0000	-0,0017	6,7598 E-06	-4,5028 E-06	-1,6487 E-12
	006	0,0000	0,0000	0,0014	-4,49 E-06	1,3651 E-05	-2,1707 E-12
	007	0,0000	0,0000	-0,0007	1,2343 E-06	-1,4469 E-05	2,9233 E-12
	008	0,0000	0,0000	0,0002	-2,7859 E-06	-2,6168 E-06	1,0374 E-11
	009	0,0000	0,0000	0,0012	-3,1403 E-06	1,1579 E-05	-5,0165 E-12
00861	001	0,0000	0,0000	-0,0240	5,2684 E-05	-1,5544 E-05	-5,6882 E-14
	002	0,0000	0,0000	-0,0087	9,9948 E-06	-7,0578 E-06	8,1886 E-15
	003	0,0000	0,0000	-0,0061	-1,96 E-07	1,1661 E-08	4,9703 E-16
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,7307 E-06	-1,016 E-06	-9,0222 E-15
	005	0,0000	0,0000	-0,0014	4,6643 E-06	-2,7622 E-06	-2,44 E-14
	006	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6774 E-06	1,2366 E-05	3,0704 E-14
	007	0,0000	0,0000	0,0004	-1,6149 E-06	-1,3555 E-05	2,3907 E-14
	008	0,0000	0,0000	0,0004	-2,4836 E-06	-2,4026 E-06	1,5187 E-13
	009	0,0000	0,0000	0,0003	-7,0426 E-07	1,0265 E-05	-1,5565 E-14
00862	001	0,0000	0,0000	-0,0229	4,79 E-05	-1,5039 E-05	8,3672 E-14

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	
	002	0,0000	0,0000	-0,0082	7,0817 E-06	-6,4415 E-06	-3,0961 E-14	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,4201 E-07	-1,3461 E-06	-1,2316 E-15	
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	1,1957 E-06	-5,4308 E-07	9,5183 E-15	
	005	0,0000	0,0000	-0,0012	3,22 E-06	-1,485 E-06	2,58 E-14	
	006	0,0000	0,0000	-0,0007	5,9282 E-07	1,249 E-05	1,142 E-13	
	007	0,0000	0,0000	0,0016	-4,0137 E-06	-1,413 E-05	-1,3204 E-13	
	008	0,0000	0,0000	0,0006	-1,8314 E-06	-2,2592 E-06	-1,6939 E-13	
	009	0,0000	0,0000	-0,0005	1,1282 E-06	1,0139 E-05	1,516 E-13	
00863	001	0,0000	0,0000	-0,0303	1,0138 E-04	-3,0302 E-05	8,5093 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0104	2,6904 E-05	-1,2964 E-05	-2,2503 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-6,1219 E-07	5,5569 E-07	-1,0291 E-13	
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	4,5694 E-06	-2,3005 E-06	1,1377 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0022	1,232 E-05	-6,2307 E-06	3,0801 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0012	-5,0868 E-06	1,5695 E-05	4,2087 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0000	-3,2722 E-06	-1,6272 E-05	-5,6253 E-12	
	008	0,0000	0,0000	0,0007	-7,0584 E-06	-2,1866 E-06	-1,9399 E-11	
	009	0,0000	0,0000	0,0009	-2,0353 E-06	1,3284 E-05	9,5091 E-12	
00864	001	0,0000	0,0000	-0,0286	9,436 E-05	-1,3629 E-05	-2,9158 E-12	
	002	0,0000	0,0000	-0,0096	2,3362 E-05	-7,381 E-06	1,0857 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-5,5454 E-07	-4,8934 E-07	4,1338 E-14	
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	3,9002 E-06	-8,9804 E-07	-3,4089 E-13	
	005	0,0000	0,0000	-0,0018	1,051 E-05	-2,4455 E-06	-9,239 E-13	
	006	0,0000	0,0000	-0,0001	-2,0487 E-06	1,443 E-05	-3,858 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0013	-6,3906 E-06	-1,6491 E-05	4,4925 E-12	
	008	0,0000	0,0000	0,0009	-6,9381 E-06	-2,1887 E-06	6,3242 E-12	
	009	0,0000	0,0000	-0,0001	5,9185 E-07	1,1853 E-05	-5,0996 E-12	
00865	001	0,0000	0,0000	-0,0402	1,2318 E-04	-5,414 E-05	2,3692 E-10	
	002	0,0000	0,0000	-0,0134	3,6312 E-05	-2,2427 E-05	-6,21 E-11	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,1581 E-06	1,2378 E-06	-2,8548 E-12	
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	5,8347 E-06	-4,2168 E-06	3,1762 E-11	
	005	0,0000	0,0000	-0,0036	1,5732 E-05	-1,1405 E-05	8,5986 E-11	
	006	0,0000	0,0000	0,0023	-6,8031 E-06	2,2005 E-05	1,1295 E-10	
	007	0,0000	0,0000	-0,0005	-4,974 E-06	-2,1696 E-05	-1,5213 E-10	
	008	0,0000	0,0000	0,0012	-1,0782 E-05	-2,0989 E-06	-5,4064 E-10	
	009	0,0000	0,0000	0,0017	-1,5755 E-06	1,8768 E-05	2,6154 E-10	
00866	001	0,0000	0,0000	-0,0366	1,0917 E-04	-2,6041 E-05	1,2351 E-11	
	002	0,0000	0,0000	-0,0119	3,0181 E-05	-1,2439 E-05	-2,6873 E-12	
	003	0,0000	0,0000	-0,0060	-1,2671 E-06	1,1635 E-07	-1,3821 E-13	
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	4,7745 E-06	-2,0865 E-06	1,7415 E-12	
	005	0,0000	0,0000	-0,0028	1,2865 E-05	-5,6581 E-06	4,7128 E-12	
	006	0,0000	0,0000	0,0008	-4,2014 E-06	1,6894 E-05	1,6641 E-12	
	007	0,0000	0,0000	0,0011	-6,3962 E-06	-1,821 E-05	-3,446 E-12	
	008	0,0000	0,0000	0,0014	-1,0255 E-05	-2,398 E-06	-2,8749 E-11	
	009	0,0000	0,0000	0,0004	5,765 E-07	1,437 E-05	1,0416 E-11	
00867	001	0,0000	0,0000	-0,0357	1,141 E-04	-7,6674 E-06	1,8089 E-10	
	002	0,0000	0,0000	-0,0113	3,2542 E-05	-5,1275 E-06	-7,3294 E-11	
	003	0,0000	0,0000	-0,0059	-9,6384 E-07	-1,0391 E-06	-2,6789 E-12	
	004	0,0000	0,0000	-0,0010	4,8156 E-06	-3,2037 E-07	2,0225 E-11	
	005	0,0000	0,0000	-0,0026	1,2967 E-05	-8,9018 E-07	5,4836 E-11	
	006	0,0000	0,0000	-0,0006	-1,449 E-06	1,8283 E-05	2,8494 E-10	
	007	0,0000	0,0000	0,0027	-1,0997 E-05	-2,2481 E-05	-3,2712 E-10	
	008	0,0000	0,0000	0,0016	-1,2328 E-05	-2,465 E-06	-3,863 E-10	
	009	0,0000	0,0000	-0,0008	4,3793 E-06	1,5339 E-05	3,511 E-10	

LEGENDA:
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
S_x, S_y, S_z, **Θ_x, Θ_y, Θ_z** Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche							
Dir	V _{T,tot} [N]	V _{T,pil} [N]	% _{OT,pil} [%]	V _{T,set} [N]	% _{OT,set} [%]	V _{T,atr} [N]	% _{OT,atr} [%]
X	110.728	110.728	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	134.751	134.751	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:
V_{T,tot} Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
V_{T,pil} Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
%_{OT,pil} Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
V_{T,set} Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
%_{OT,set} Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
V_{T,atr} Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
%_{OT,atr} Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Dati generali di verifica													
Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{S,st}	CS		R _r
				η	ξ/f								
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]				
Nodo 1	E	NC	-	9,31	1,19	450,00	-	0	84.116	4/φ8/6/2	3,37	1,04	NO
Nodo 2	E	NC	-	9,31	1,19	450,00	-	0	69.751	4/φ8/6/2	3,70	1,13	NO
Nodo 3	E	NC	-	17,34	1,19	450,00	-	0	115.983	7/φ8/4/4	4,21	1,01	NO

Dati generali di verifica													
Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS		R _r
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f	
Nodo 4	E	NC	-	9,31	1,19	450,00	-	0	66.038	4/φ8/6/2	3,73	1,02	NO
Nodo 5	E	NC	-	11,76	1,19	450,00	-	0	89.523	8/φ8/6/4	4,28	1,09	NO
Nodo 6	I	NC	-	11,76	1,19	450,00	-	0	155.414	8/φ8/6/4	3,54	1,04	NO
Nodo 7	E	NC	-	10,58	1,19	450,00	-	0	52.011	5/φ8/5/2	3,31	1,06	NO
Nodo 8	E	NC	-	10,58	1,19	450,00	-	0	43.373	5/φ8/5/2	3,31	1,05	NO
Nodo 9	E	NC	-	15,00	1,19	450,00	-	0	12.967	4/φ8/4/4	4,78	1,17	NO
Nodo 10	E	NC	-	9,42	1,19	450,00	-	0	6.182	3/φ8/6/4	3,74	1,31	NO
Nodo 11	E	NC	-	7,04	1,19	450,00	-	0	7.063	2/φ8/9/2	5,88	1,95	NO
Nodo 12	E	NC	-	9,42	1,19	450,00	-	0	30.714	3/φ8/6/4	3,91	1,04	NO
Nodo 13	E	NC	-	9,42	1,19	450,00	-	0	31.182	3/φ8/6/4	3,91	1,05	NO
Nodo 14	E	NC	-	9,34	1,19	450,00	-	0	27.362	3/φ8/5/2	4,64	1,05	NO
Nodo 15	E	NC	-	7,04	1,19	450,00	-	0	10.213	2/φ8/9/2	6,82	2,48	NO
Nodo 16	E	NC	-	29,65	1,19	450,00	-	0	144.495	9/φ8/3/4	5,45	1,10	NO
Nodo 20	E	NC	Pilastro 11	7,04	1,19	450,00	-	68.119	83.506	2/φ8/9/2	2,95	1,24	NO
Nodo 21	E	NC	-	9,34	1,19	450,00	-	0	31.262	3/φ8/5/2	4,64	1,05	NO
Nodo 26	E	NC	Pilastro 15	8,14	1,19	450,00	-	47.996	60.683	3/φ8/6/2	3,19	1,09	NO
Nodo 27	E	NC	Pilastro 16	7,04	1,19	450,00	-	168.134	171.434	2/φ8/9/2	2,39	3,59	NO
Nodo 29	E	NC	-	29,65	1,19	450,00	-	0	145.794	9/φ8/3/4	5,35	1,08	NO
Nodo 30	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	253.538	-	VNR	VNR	NO
Nodo 32	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	211.231	-	VNR	VNR	NO
Nodo 34	E	NC	-	14,29	1,19	450,00	-	0	44.248	5/φ8/5/4	4,40	1,10	NO
Nodo 35	E	NC	-	11,76	1,19	450,00	-	0	45.392	4/φ8/6/4	4,09	1,04	NO
Nodo 42	E	NC	-	29,65	1,19	450,00	-	0	135.925	9/φ8/3/4	6,59	1,33	NO
Nodo 43	E	NC	-	17,34	1,19	450,00	-	0	129.334	7/φ8/4/4	4,32	1,04	NO
Nodo 44	E	NC	-	14,29	1,19	450,00	-	0	43.572	5/φ8/5/4	4,16	1,04	NO

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dati indicati per direzione																	
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}	
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]	
Nodo 1																	
1	Trave 25-30	40	23	5,56	4,62	A	0	0	1,81	1,04	-	-	227.934	-	196.691	33	
2	Trave 30-31	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,76	1,89	-	-	189.301	-	196.691	18	
Nodo 2																	
1	Trave 14-21	40	23	5,56	4,62	A	0	0	1,81	1,04	-	-	229.883	-	196.691	33	
2	Trave 14-15	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,52	1,67	-	-	174.035	-	196.691	18	
Nodo 3																	
1	Trave 12-17	40	23	6,16	4,21	A	0	0	4,12	2,10	-	-	543.604	-	550.735	33	
	Trave 17-22	40	23	8,42	4,62	A	0	0	4,12	2,10	-	-	543.604	-	550.735	33	
2	Trave 16-17	40	23	4,62	4,21	A	0	0	1,64	0,42	-	-	110.406	-	550.735	18	
Nodo 4																	
1	Trave 27-34	40	23	5,59	6,03	A	0	0	1,97	1,17	-	-	249.911	-	196.691	33	
2	Trave 33-34	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,49	1,64	-	-	114.476	-	196.691	18	
Nodo 5																	
1	Trave 32-33	40	23	4,21	4,21	A	0	0	2,75	1,34	-	-	362.403	-	393.382	33	
	Trave 31-32	40	23	4,21	4,21	A	0	0	2,75	1,34	-	-	362.403	-	393.382	33	
Nodo 6																	
1	Trave 11-16	40	23	5,56	4,62	A	0	0	3,32	1,81	-	-	218.258	-	393.382	18	
2	Trave 16-17	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,88	1,45	-	-	379.982	-	393.382	33	
	Trave 15-16	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,88	1,45	-	-	379.982	-	393.382	33	
Nodo 7																	
1	Trave 11-16	40	23	5,56	4,62	A	0	0	0,79	0,22	-	-	100.613	-	236.029	33	
2	Trave 11-12	40	23	5,34	5,34	A	0	0	3,19	2,16	-	-	223.103	-	236.029	18	
Nodo 8																	
1	Trave 12-17	40	23	6,16	4,21	A	0	0	1,14	0,43	-	-	147.023	-	236.029	33	
2	Trave 11-12	40	23	5,34	5,34	A	0	0	3,19	2,16	-	-	224.229	-	236.029	18	
Nodo 9																	
1	Trave 10-11	35	13	4,21	4,21	A	0	0	3,14	1,02	-	-	362.403	-	393.382	33	
	Trave 9-10	35	13	4,21	4,21	A	0	0	3,14	1,02	-	-	362.403	-	393.382	33	
Nodo 10																	
1	Trave 9-15	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,57	0,44	-	-	180.566	-	236.029	33	
2	Trave 9-10	40	13	4,21	4,21	A	0	0	2,52	1,12	-	-	180.566	-	236.029	18	
Nodo 11																	
1	Trave 2-4	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,20	0,61	-	-	137.836	-	78.676	33	
Nodo 12																	
1	Trave 6-11	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,67	0,49	-	-	192.927	-	236.029	33	
	Trave 4-6	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,67	0,49	-	-	192.927	-	236.029	33	
2	Trave 6-5	53	13	5,34	5,34	A	0	0	2,41	1,24	-	-	225.879	-	236.029	18	
Nodo 13																	
1	Trave 5-10	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,74	0,53	-	-	201.512	-	236.029	33	
	Trave 3-5	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,74	0,53	-	-	201.512	-	236.029	33	
2	Trave 6-5	53	13	5,34	5,34	A	0	0	2,41	1,24	-	-	225.818	-	236.029	18	
Nodo 14																	
1	Trave 3-5	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,57	0,61	-	-	178.390	-	157.353	33	
2	Trave 4-3	50	13	4,21	4,21	A	0	0	2,01	1,14	-	-	178.390	-	157.353	18	
Nodo 15																	
1	Trave 2-1	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,03	0,48	-	-	118.529	-	78.676	33	
Nodo 16																	
1	Trave 14-21	40	23	10,05	6,63	A	0	0	5,44	2,64	-	-	718.045	-	786.764	33	
	Trave 21-25	40	23	10,05	4,62	A	0	0	5,44	2,64	-	-	718.045	-	786.764	33	

Dati indicati per direzione																
Dir	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vjd}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N-m]	[cm²;N-m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
Nodo 20																
1	Trave 11-16	35	13	4,21	4,21	A	8.144	8.144	1,88	0,38	-	-	172.622	-	78.676	33
2	Trave 10-11	40	13	4,21	4,21	A	36.002	36.002	2,39	0,96	-	-	172.622	-	78.676	18
Nodo 21																
1	Trave 4-6	35	13	4,21	4,21	A	0	0	1,57	0,61	-	-	177.990	-	157.353	33
2	Trave 4-3	50	13	4,21	4,21	A	0	0	2,01	1,14	-	-	177.990	-	157.353	18
Nodo 26																
1	Trave 9-15	40	13	4,21	4,21	A	15.633	15.633	2,55	1,09	-	-	174.967	-	118.015	18
2	Trave 15-16	35	13	4,21	4,21	A	36.545	36.545	1,29	0,00	-	-	83.865	-	118.015	33
Nodo 27																
1	Trave 11-16	40	13	4,21	4,21	A	42.362	42.362	2,94	0,33	-	-	163.589	-	78.676	18
2	Trave 15-16	35	13	4,21	4,21	A	22.725	22.725	2,45	0,00	-	-	163.589	-	78.676	33
Nodo 29																
1	Trave 21-25	40	23	10,05	9,24	A	0	0	5,54	2,73	-	-	731.812	-	786.764	33
	Trave 25-30	40	23	10,05	6,63	A	0	0	5,54	2,73	-	-	731.812	-	786.764	33
Nodo 30																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 32																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 34																
1	Trave 31-32	40	23	4,21	4,21	A	0	0	3,25	1,57	-	-	428.663	-	472.058	33
	Trave 30-31	40	23	5,75	4,21	A	0	0	3,25	1,57	-	-	428.663	-	472.058	33
Nodo 35																
1	Trave 33-34	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,88	1,45	-	-	379.982	-	393.382	33
	Trave 32-33	40	23	4,62	4,21	A	0	0	2,88	1,45	-	-	379.982	-	393.382	33
Nodo 42																
1	Trave 22-27	40	23	7,16	4,62	A	0	0	4,50	1,93	-	-	593.638	-	786.764	33
	Trave 27-34	40	23	9,17	6,03	A	0	0	4,50	1,93	-	-	593.638	-	786.764	33
Nodo 43																
1	Trave 17-22	40	23	7,70	4,62	A	0	0	4,02	2,02	-	-	530.082	-	550.735	33
	Trave 22-27	40	23	7,70	4,62	A	0	0	4,02	2,02	-	-	530.082	-	550.735	33
Nodo 44																
1	Trave 15-16	40	23	4,62	8,42	A	0	0	3,44	1,73	-	-	453.952	-	472.058	33
	Trave 14-15	40	23	4,62	8,42	A	0	0	3,44	1,73	-	-	453.952	-	472.058	33

LEGENDA:

Dir	Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr}	Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j	Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw}	Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M⁺	Se Or. V _{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V _{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M⁻	Se Or. V _{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V _{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vjd}	Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d	Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr}	Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd}	Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc}	Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf}	Identificativo dell'intervento.
Pos	Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC	Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
Id_{pil,sup}	Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR}	Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR}	Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{tk}	Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
N_{d,sup}	Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
N_{d,inf}	Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw}	Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f _{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c	Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ	Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd}	Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione)

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze			
Id _{Beam}	M _R		
	Positivo	Negativo	
Nodo 00020 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 25.489 Nm	Tot MrP(+) = 84.155 Nm	SvrP. (+) = 3,302	
Tot MrT(-) = 25.445 Nm	Tot MrP(-) = 84.155 Nm	SvrP. (-) = 3,307	
Trave: Trave 6-11 - I solaio		22.220	21.942
Trave: Trave 10-11 - I solaio		22.029	22.029
Pilastro: Pilastro 11 - I solaio		40.956	40.956
Pilastro: Pilastro 11 - I solaio		43.199	43.199
Nodo 00020 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 44.148 Nm	Tot MrP(+) = 149.082 Nm	SvrP. (+) = 3,377	
Tot MrT(-) = 43.874 Nm	Tot MrP(-) = 149.082 Nm	SvrP. (-) = 3,398	
Trave: Trave 11-16 - I solaio		22.323	22.323
Trave: Trave 6-11 - I solaio		22.220	21.942

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze			
IdBeam	M _R		
	Positivo	Negativo	
Pilastro: Pilastro 11 - I solaio	72.454	72.454	
Pilastro: Pilastro 11 - I solaio	76.628	76.628	
Nodo 00026 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.251 Nm	Tot MrP(+) = 144.618 Nm	SvrP. (+) = 6,220	
Tot MrT(-) = 23.251 Nm	Tot MrP(-) = 144.618 Nm	SvrP. (-) = 6,220	
Trave: Trave 15-16 - I solaio	23.251	23.251	
Pilastro: Pilastro 15 - I solaio	71.240	71.240	
Pilastro: Pilastro 15 - I solaio	73.378	73.378	
Nodo 00026 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 22.084 Nm	Tot MrP(+) = 81.751 Nm	SvrP. (+) = 3,702	
Tot MrT(-) = 22.084 Nm	Tot MrP(-) = 81.751 Nm	SvrP. (-) = 3,702	
Trave: Trave 9-15 - I solaio	22.095	22.095	
Pilastro: Pilastro 15 - I solaio	40.304	40.304	
Pilastro: Pilastro 15 - I solaio	41.447	41.447	
Nodo 00027 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.270 Nm	Tot MrP(+) = 175.338 Nm	SvrP. (+) = 7,535	
Tot MrT(-) = 23.270 Nm	Tot MrP(-) = 175.338 Nm	SvrP. (-) = 7,535	
Trave: Trave 15-16 - I solaio	23.270	23.270	
Pilastro: Pilastro 16 - I solaio	86.767	86.767	
Pilastro: Pilastro 16 - I solaio	88.571	88.571	
Nodo 00027 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 22.274 Nm	Tot MrP(+) = 98.549 Nm	SvrP. (+) = 4,424	
Tot MrT(-) = 22.201 Nm	Tot MrP(-) = 98.549 Nm	SvrP. (-) = 4,439	
Trave: Trave 11-16 - I solaio	22.397	22.323	
Pilastro: Pilastro 16 - I solaio	48.769	48.769	
Pilastro: Pilastro 16 - I solaio	49.780	49.780	
Nodo 00050 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 123.682 Nm	SvrP. (+) = 5,303	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 123.682 Nm	SvrP. (-) = 5,303	
Trave: Trave Acciaio 29-30 - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 30 - I solaio	61.653	61.653	
Pilastro: Pilastro 30 - I solaio	62.029	62.029	
Nodo 00050 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 247.856 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 247.856 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 30 - I solaio	123.392	123.392	
Pilastro: Pilastro 30 - I solaio	124.464	124.464	
Nodo 00051 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 96.631 Nm	SvrP. (+) = 4,144	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 96.631 Nm	SvrP. (-) = 4,144	
Trave: Trave Acciaio 24-25 - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 25 - I solaio	47.976	47.976	
Pilastro: Pilastro 25 - I solaio	48.655	48.655	
Nodo 00051 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 171.906 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 171.906 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 25 - I solaio	85.346	85.346	
Pilastro: Pilastro 25 - I solaio	86.560	86.560	
Nodo 00053 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 96.462 Nm	SvrP. (+) = 4,136	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 96.462 Nm	SvrP. (-) = 4,136	
Trave: Trave Acciaio 20-21 - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 21 - I solaio	47.880	47.880	
Pilastro: Pilastro 21 - I solaio	48.582	48.582	
Nodo 00053 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 171.604 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 171.604 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 21 - I solaio	85.170	85.170	
Pilastro: Pilastro 21 - I solaio	86.434	86.434	
Nodo 00054 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 85.656 Nm	SvrP. (+) = 3,673	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 85.656 Nm	SvrP. (-) = 3,673	
Trave: Trave Acciaio 13-14 - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 14 - I solaio	42.236	42.236	
Pilastro: Pilastro 14 - I solaio	43.420	43.420	
Nodo 00054 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 151.867 Nm	SvrP. (+) = 6,512	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 151.867 Nm	SvrP. (-) = 6,512	
Trave: Trave Acciaio 8-14 - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 14 - I solaio	74.841	74.841	
Pilastro: Pilastro 14 - I solaio	77.026	77.026	
Nodo 00091 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 144.231 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 144.231 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 31 - I solaio	71.475	71.475	
Pilastro: Pilastro 31 - I solaio	72.756	72.756	
Nodo 00091 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 81.545 Nm	SvrP. (+) = 3,497	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 81.545 Nm	SvrP. (-) = 3,497	
Trave: Trave Acciaio 31-3a - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 31 - I solaio	40.431	40.431	
Pilastro: Pilastro 31 - I solaio	41.114	41.114	
Nodo 00093 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 157.080 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 157.080 Nm	SvrP. (-) = -	

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze			
Id _{Beam}	M _R		
	Positivo	Negativo	
Pilastro: Pilastro 32 - I solaio	77.921	77.921	
Pilastro: Pilastro 32 - I solaio	79.159	79.159	
Nodo 00093 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 88.480 Nm	SvrP. (+) = 3,794	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 88.480 Nm	SvrP. (-) = 3,794	
Trave: Trave Acciaio 32-4a - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 32 - I solaio	43.900	43.900	
Pilastro: Pilastro 32 - I solaio	44.580	44.580	
Nodo 00095 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 144.560 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 144.560 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 33 - I solaio	71.636	71.636	
Pilastro: Pilastro 33 - I solaio	72.924	72.924	
Nodo 00095 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 81.724 Nm	SvrP. (+) = 3,504	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 81.724 Nm	SvrP. (-) = 3,504	
Trave: Trave Acciaio 33-5a - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 33 - I solaio	40.518	40.518	
Pilastro: Pilastro 33 - I solaio	41.206	41.206	
Nodo 00097 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 95.453 Nm	SvrP. (+) = 4,093	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 95.453 Nm	SvrP. (-) = 4,093	
Trave: Trave Acciaio 27-2a - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 27 - I solaio	47.397	47.397	
Pilastro: Pilastro 27 - I solaio	48.056	48.056	
Nodo 00097 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 169.784 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 169.784 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 27 - I solaio	84.299	84.299	
Pilastro: Pilastro 27 - I solaio	85.485	85.485	
Nodo 00099 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 23.321 Nm	Tot MrP(+) = 94.481 Nm	SvrP. (+) = 4,051	
Tot MrT(-) = 23.321 Nm	Tot MrP(-) = 94.481 Nm	SvrP. (-) = 4,051	
Trave: Trave Acciaio 22-1a - I solaio	23.321	23.321	
Pilastro: Pilastro 22 - I solaio	46.911	46.911	
Pilastro: Pilastro 22 - I solaio	47.570	47.570	
Nodo 00099 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	Tot MrP(+) = 168.030 Nm	SvrP. (+) = -	
Tot MrT(-) = 0 Nm	Tot MrP(-) = 168.030 Nm	SvrP. (-) = -	
Pilastro: Pilastro 22 - I solaio	83.420	83.420	
Pilastro: Pilastro 22 - I solaio	84.610	84.610	

- LEGENDA:**
- Id_{Beam}** Identificativo del beam nel progetto.
- M_R** Momento resistente del beam nelle direzioni positiva (+) e (-) negativa.
- Id_{Nd}** Identificativo del nodo.
- Dir** Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.
- ΣM_{R,tr}** Somma dei momenti resistenti delle travi nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
- ΣM_{R,pil}** Somma dei momenti resistenti dei pilastri nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
- γ_{Rd}** Sovreresistenza dei pilastri rispetto alle travi.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
I solaio												
Travata: Trave 2-1												
Trave 2-1	0%	-3.715	3.773	-3.715	2.285	4,21	4,21	5.83[S]	0,31	9.63[S]	0,31	NO
	12,5%	-3.715	1.921	-3.715	2.852	4,21	4,21	11.46[S]	0,31	7.72[S]	0,31	NO
	25,0%	-3.715	57	-3.715	3.011	4,21	4,21	NS	0,31	7.31[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	1.868	3.820	4,21	4,21	-	VNR	5.84[V]	0,31	NO
	50,0%	0	0	1.691	3.982	4,21	4,21	-	VNR	5.60[V]	0,31	NO
	62,5%	0	0	1.691	3.674	4,21	4,21	-	VNR	6.07[V]	0,31	NO
	75,0%	-2.237	777	-2.237	2.994	4,21	4,21	28.44[S]	0,31	7.38[S]	0,31	NO
	87,5%	-2.237	2.824	-2.237	2.658	4,21	4,21	7.82[S]	0,31	8.31[S]	0,31	NO
	100%	-2.237	4.888	-2.237	1.878	4,21	4,21	4.52[S]	0,31	11.76[S]	0,31	NO
I solaio												
Travata: Trave 4-3												
Trave 4-3	0%	2.356	9.111	0	0	4,21	4,21	2.67[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	2.356	2.932	2.356	4.387	4,21	4,21	8.29[S]	0,27	5.54[S]	0,27	NO
	25,0%	0	0	5.216	10.018	4,21	4,21	-	VNR	2.44[V]	0,27	NO
	37,5%	0	0	4.978	14.093	4,21	4,21	-	VNR	1.73[V]	0,27	NO
	50,0%	0	0	4.978	15.378	4,21	4,21	-	VNR	1.59[V]	0,27	NO
	62,5%	0	0	4.978	14.357	4,21	4,21	-	VNR	1.70[V]	0,27	NO
	75,0%	0	0	4.973	10.474	4,21	4,21	-	VNR	2.33[V]	0,27	NO
	87,5%	2.456	2.117	2.456	5.096	4,21	4,21	11.49[S]	0,27	4.77[S]	0,27	NO
	100%	2.456	7.543	2.456	1.090	4,21	4,21	3.22[S]	0,27	22.32[S]	0,27	NO
I solaio												
Travata: Trave 6-5												
Trave 6-5	0%	2.394	10.088	2.394	2.357	5,34	5,34	3.01[S]	0,28	12.90[S]	0,28	NO
	12,5%	2.394	3.288	2.394	6.893	5,34	5,34	9.24[S]	0,28	4.41[S]	0,28	NO
	25,0%	0	0	5.335	12.155	5,34	5,34	-	VNR	2.51[V]	0,28	NO
	37,5%	0	0	5.136	16.255	5,34	5,34	-	VNR	1.88[V]	0,28	NO
	50,0%	0	0	5.136	17.361	5,34	5,34	-	VNR	1.76[V]	0,28	NO
	62,5%	0	0	5.136	16.002	5,34	5,34	-	VNR	1.91[V]	0,28	NO
	75,0%	0	0	5.327	11.643	5,34	5,34	-	VNR	2.62[V]	0,28	NO
	87,5%	2.601	3.766	2.601	6.374	5,34	5,34	8.07[S]	0,28	4.77[S]	0,28	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	2.601	10.660	2.601	1.722	5,34	5,34	2.85[S]	0,28	17.66[S]	0,28	NO
I solaio						Travata: Trave 9-10-11						
Trave 9-10	0%	-1.935	7.617	-1.935	7.587	4,21	4,21	2.90[S]	0,31	2.91[S]	0,31	NO
	12,5%	-1.935	5.986	-1.935	6.050	4,21	4,21	3.69[S]	0,31	3.65[S]	0,31	NO
	25,0%	-1.935	4.047	-1.935	4.119	4,21	4,21	5.46[S]	0,31	5.36[S]	0,31	NO
	37,5%	-1.935	2.165	-1.935	2.131	4,21	4,21	10.21[S]	0,31	10.37[S]	0,31	NO
	50,0%	-1.312	680	-1.312	304	4,21	4,21	32.57[S]	0,31	72.85[S]	0,31	NO
	62,5%	-1.312	2.811	-1.312	2.045	4,21	4,21	7.87[S]	0,31	10.83[S]	0,31	NO
	75,0%	-1.312	4.999	-1.312	3.727	4,21	4,21	4.43[S]	0,31	5.94[S]	0,31	NO
	87,5%	-1.312	7.251	-1.312	5.347	4,21	4,21	3.05[S]	0,31	4.14[S]	0,31	NO
	100%	-1.312	9.134	-1.312	6.630	4,21	4,21	2.42[S]	0,31	3.34[S]	0,31	NO
Trave 10-11	0%	-8.953	11.282	-8.953	1.998	4,21	4,21	1.92[S]	0,30	10.87[S]	0,30	NO
	12,5%	-8.953	7.068	-8.953	3.142	4,21	4,21	3.07[S]	0,30	6.91[S]	0,30	NO
	25,0%	-8.953	2.982	-8.953	3.491	4,21	4,21	7.28[S]	0,30	6.22[S]	0,30	NO
	37,5%	0	0	-8.953	3.092	4,21	4,21	-	VNR	7.02[S]	0,30	NO
	50,0%	0	0	8.893	3.896	4,21	4,21	-	VNR	5.82[V]	0,31	NO
	62,5%	-3.501	1.244	-3.501	3.678	4,21	4,21	17.70[S]	0,31	5.98[S]	0,31	NO
	75,0%	-3.501	4.762	-3.501	3.774	4,21	4,21	4.62[S]	0,31	5.83[S]	0,31	NO
	87,5%	-3.501	9.264	-3.501	3.026	4,21	4,21	2.37[S]	0,31	7.27[S]	0,31	NO
	100%	-3.501	13.998	-3.501	1.341	4,21	4,21	1.57[S]	0,31	16.42[S]	0,31	NO
I solaio						Travata: Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	13.648	43.704	0	0	5,34	5,34	1.14[V]	0,20	-	VNR	NO
	12,5%	-5.103	19.202	-5.103	8.208	5,34	5,34	2.49[S]	0,19	5.84[S]	0,19	NO
	25,0%	0	0	13.649	26.175	4,21	5,34	-	VNR	1.90[V]	0,20	NO
	37,5%	0	0	13.649	39.801	4,21	5,34	-	VNR	1.25[V]	0,20	NO
	50,0%	0	0	13.648	43.290	4,21	5,34	-	VNR	1.15[V]	0,20	NO
	62,5%	0	0	13.648	41.791	4,21	5,34	-	VNR	1.19[V]	0,20	NO
	75,0%	0	0	13.648	31.008	4,21	5,34	-	VNR	1.60[V]	0,20	NO
	87,5%	1.929	11.607	-5.103	11.117	5,34	5,34	4.19[S]	0,19	4.31[S]	0,19	NO
	100,0%	13.618	32.422	0	0	5,34	5,34	1.53[V]	0,20	-	VNR	NO
I solaio						Travata: Trave 14-15-16-17						
Trave 14-15	0%	-6.153	5.670	-6.153	13.651	4,62	4,21	7.40[S]	0,18	2.83[S]	0,18	NO
	12,5%	-6.153	2.954	-6.153	13.903	4,62	4,21	14.21[S]	0,18	2.78[S]	0,18	NO
	25,0%	0	0	-6.153	13.820	4,62	4,21	-	VNR	2.80[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-6.153	12.309	4,62	4,21	-	VNR	3.14[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	3.636	11.467	4,62	4,21	-	VNR	3.46[V]	0,18	NO
	62,5%	-1.981	4.569	-6.153	6.255	4,62	4,21	9.28[S]	0,18	6.19[S]	0,18	NO
	75,0%	-6.153	13.352	-6.153	3.755	4,62	4,21	3.14[S]	0,18	10.31[S]	0,18	NO
	87,5%	-1.981	24.823	0	0	4,62	4,21	1.70[S]	0,18	-	VNR	NO
	100,0%	3.620	30.980	0	0	4,62	8,42	1.39[V]	0,19	-	VNR	NO
Trave 15-16	0%	-27.958	18.966	-27.958	3.470	4,62	8,42	2.10[S]	0,18	20.17[S]	0,23	NO
	12,5%	-27.958	14.430	-27.958	6.252	4,62	4,21	2.75[S]	0,17	5.83[S]	0,17	NO
	25,0%	-27.958	6.254	-27.958	6.887	4,62	4,21	6.34[S]	0,17	5.29[S]	0,17	NO
	37,5%	-27.958	225	-27.958	6.911	4,62	4,21	NS	0,17	5.27[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-28.580	6.743	4,62	4,21	-	VNR	5.39[V]	0,17	NO
	62,5%	-27.958	3.934	-28.580	5.375	4,62	4,21	10.09[S]	0,17	6.76[V]	0,17	NO
	75,0%	-27.958	11.823	-27.958	4.821	4,62	4,21	3.35[S]	0,17	7.56[S]	0,17	NO
	87,5%	-25.130	22.149	-25.130	2.416	4,62	4,21	1.80[S]	0,17	15.21[S]	0,17	NO
	100%	-25.130	27.576	0	0	4,62	4,21	1.45[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	6.314	24.208	0	0	4,62	4,21	1.78[V]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	1.626	13.640	1.626	1.949	4,62	4,21	3.13[S]	0,18	20.29[S]	0,18	NO
	25,0%	1.626	3.011	1.626	7.657	4,62	4,21	14.21[S]	0,18	5.16[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	6.318	15.166	4,62	4,21	-	VNR	2.64[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	6.318	18.780	4,62	4,21	-	VNR	2.13[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	6.314	19.132	4,62	4,21	-	VNR	2.09[V]	0,18	NO
	75,0%	0	0	6.318	17.199	4,62	4,21	-	VNR	2.32[V]	0,18	NO
	87,5%	2.440	1.647	2.440	12.305	4,62	4,21	26.04[S]	0,18	3.22[S]	0,18	NO
	100%	2.440	8.064	2.440	7.798	4,62	4,21	5.31[S]	0,18	5.08[S]	0,18	NO
I solaio						Travata: Trave 15-16						
Trave 15-16	0%	19.064	6.315	19.064	3.573	4,21	4,21	3.68[S]	0,32	6.50[S]	0,32	NO
	12,5%	19.064	4.064	19.064	3.546	4,21	4,21	5.72[S]	0,32	6.55[S]	0,32	NO
	25,0%	19.064	2.016	19.064	3.150	4,21	4,21	11.53[S]	0,32	7.38[S]	0,32	NO
	37,5%	19.064	355	19.064	2.369	4,21	4,21	65.49[S]	0,32	9.81[S]	0,32	NO
	50,0%	0	0	32.710	1.587	4,21	4,21	-	VNR	15.11[V]	0,33	NO
	62,5%	19.409	611	19.409	1.901	4,21	4,21	38.08[S]	0,32	12.24[S]	0,32	NO
	75,0%	19.409	2.612	19.409	2.342	4,21	4,21	8.90[S]	0,32	9.93[S]	0,32	NO
	87,5%	19.409	5.001	19.409	2.413	4,21	4,21	4.65[S]	0,32	9.64[S]	0,32	NO
	100,0%	19.409	7.567	19.409	2.134	4,21	4,21	3.07[S]	0,32	10.90[S]	0,32	NO
I solaio						Travata: Trave 30-31-32-33-34						
Trave 30-31	0%	-1.907	13.915	-1.907	6.475	4,62	4,21	3.05[S]	0,18	6.05[S]	0,18	NO
	12,5%	-1.907	4.881	-1.907	14.907	4,62	4,21	8.69[S]	0,18	2.62[S]	0,18	NO
	25,0%	0	0	7.781	23.294	4,62	4,21	-	VNR	1.72[V]	0,18	NO
	37,5%	0	0	7.784	26.166	4,62	4,21	-	VNR	1.53[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	7.784	25.941	4,62	4,21	-	VNR	1.54[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	7.781	21.167	4,62	4,21	-	VNR	1.89[V]	0,18	NO
	75,0%	-598	5.573	-598	9.782	4,62	4,21	7.64[S]	0,18	4.01[S]	0,18	NO
	87,5%	7.781	24.330	-598	185	4,62	4,21	1.78[V]	0,19	NS	0,18	NO
	100%	7.781	40.939	0	0	5,75	4,21	1.28[V]	0,20	-	VNR	NO
Trave 31-32	0%	-5.018	34.193	0	0	4,21	4,21	1.13[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-5.018	34.193	0	0	4,21	4,21	1.13[S]	0,18	-	VNR	NO
	25,0%	-5.018	25.450	0	0	4,21	4,21	1.52[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	-5.018	17.312	0	0	4,21	4,21	2.24[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	-5.018	9.786	-1.906	3.439	4,21	4,21	3.96[S]	0,18	11.38[S]	0,18	NO
	62,5%	-1.906	6.076	-1.906	9.126	4,21	4,21	6.44[S]	0,18	4.29[S]	0,18	NO
	75,0%	-1.906	8.219	-1.906	14.203	4,21	4,21	4.76[S]	0,18	2.75[S]	0,18	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lr}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 32-33	87,5%	-1.906	10.967	-1.906	18.667	4,21	4,21	3.57[S]	0,18	2.09[S]	0,18	NO
	100,0%	-1.906	10.967	-1.906	18.667	4,21	4,21	3.57[S]	0,18	2.09[S]	0,18	NO
	0%	-1.701	9.234	-1.701	15.106	4,21	4,21	4.24[S]	0,18	2.59[S]	0,18	NO
	12,5%	-1.701	7.155	-1.701	15.127	4,21	4,21	5.47[S]	0,18	2.59[S]	0,18	NO
	25,0%	-1.701	2.073	-1.701	14.249	4,21	4,21	18.90[S]	0,18	2.75[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-1.701	11.941	4,21	4,21	-	VNR	3.28[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	5.022	9.237	4,21	4,21	-	VNR	4.31[V]	0,18	NO
	62,5%	658	5.901	5.022	5.704	4,21	4,21	6.68[S]	0,18	6.99[V]	0,18	NO
	75,0%	658	14.372	658	3.966	4,62	4,21	2.97[S]	0,18	9.94[S]	0,18	NO
	87,5%	658	24.273	658	1.901	4,62	4,21	1.75[S]	0,18	20.75[S]	0,18	NO
	100,0%	658	28.020	0	0	4,62	4,21	1.52[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 33-34	0%	-2.433	24.644	0	0	4,62	4,21	1.72[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-2.433	20.024	-2.433	3.227	4,62	4,21	2.11[S]	0,18	12.12[S]	0,18	NO
	25,0%	-2.433	9.978	-2.433	6.212	4,62	4,21	4.24[S]	0,18	6.29[S]	0,18	NO
	37,5%	-2.433	1.690	3.614	9.771	4,62	4,21	25.08[S]	0,18	4.06[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	3.614	12.756	4,62	4,21	-	VNR	3.11[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	816	12.978	4,62	4,21	-	VNR	3.04[S]	0,18	NO
	75,0%	0	0	816	13.914	4,62	4,21	-	VNR	2.83[S]	0,18	NO
	87,5%	816	5.238	816	13.876	4,62	4,21	8.15[S]	0,18	2.84[S]	0,18	NO
	100%	816	8.116	816	13.368	4,62	4,21	5.26[S]	0,18	2.95[S]	0,18	NO
I solaio												
Trave 1-3						Travata: Trave 1-3						
Trave 1-3	0%	-1.370	5.477	-1.370	1.754	4,21	4,21	4.04[S]	0,31	12.62[S]	0,31	NO
	12,5%	-1.370	2.957	-1.370	2.566	4,21	4,21	7.48[S]	0,31	8.63[S]	0,31	NO
	25,0%	-1.370	808	-1.370	2.837	4,21	4,21	27.40[S]	0,31	7.80[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	-1.370	2.621	4,21	4,21	-	VNR	8.44[S]	0,31	NO
	50,0%	0	0	219	2.826	4,21	4,21	-	VNR	7.86[V]	0,31	NO
	62,5%	0	0	-1.168	2.385	4,21	4,21	-	VNR	9.28[S]	0,31	NO
	75,0%	-1.168	1.580	-1.168	2.314	4,21	4,21	14.02[S]	0,31	9.57[S]	0,31	NO
	87,5%	-1.168	4.063	-1.168	1.715	4,21	4,21	5.45[S]	0,31	12.91[S]	0,31	NO
	100,0%	-1.168	6.901	-1.168	560	4,21	4,21	3.21[S]	0,31	39.56[S]	0,31	NO
I solaio												
Trave 2-4						Travata: Trave 2-4-6-11-16						
Trave 2-4	0%	-1.206	5.674	-1.206	3.093	4,21	4,21	3.90[S]	0,31	7.16[S]	0,31	NO
	12,5%	-1.206	3.355	-1.206	3.353	4,21	4,21	6.60[S]	0,31	6.60[S]	0,31	NO
	25,0%	-1.206	1.344	-1.206	3.188	4,21	4,21	16.48[S]	0,31	6.94[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	-1.206	2.550	4,21	4,21	-	VNR	8.68[S]	0,31	NO
	50,0%	0	0	-24	1.974	4,21	4,21	-	VNR	11.25[V]	0,31	NO
	62,5%	-1.116	417	-1.116	1.841	4,21	4,21	53.13[S]	0,31	12.03[S]	0,31	NO
	75,0%	-1.116	2.562	-1.116	1.888	4,21	4,21	8.64[S]	0,31	11.73[S]	0,31	NO
	87,5%	-1.116	5.189	-1.116	1.493	4,21	4,21	4.27[S]	0,31	14.84[S]	0,31	NO
	100%	-1.116	8.086	-1.116	616	4,21	4,21	2.74[S]	0,31	35.97[S]	0,31	NO
Trave 4-6	0%	926	8.440	0	0	4,21	4,21	2.63[S]	0,31	-	VNR	NO
	12,5%	926	4.466	926	754	4,21	4,21	4.98[S]	0,31	29.53[S]	0,31	NO
	25,0%	926	1.210	926	2.272	4,21	4,21	18.40[S]	0,31	9.80[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	1.634	3.128	4,21	4,21	-	VNR	7.13[V]	0,31	NO
	50,0%	0	0	1.634	3.845	8,42	4,21	-	VNR	5.81[V]	0,32	NO
	62,5%	0	0	1.634	3.286	4,21	4,21	-	VNR	6.78[V]	0,31	NO
	75,0%	1.039	948	1.039	2.521	4,21	4,21	23.49[S]	0,31	8.83[S]	0,31	NO
	87,5%	1.039	4.070	1.039	1.135	4,21	4,21	5.47[S]	0,31	19.62[S]	0,31	NO
	100,0%	1.039	7.910	0	0	4,21	4,21	2.81[S]	0,31	-	VNR	NO
Trave 6-11	0%	-5.949	7.345	0	0	4,21	4,21	2.98[S]	0,31	-	VNR	NO
	12,5%	-5.949	4.299	-5.949	1.190	4,21	4,21	5.09[S]	0,31	18.39[S]	0,31	NO
	25,0%	-5.949	1.751	-5.949	2.051	4,21	4,21	12.50[S]	0,31	10.67[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	-5.949	2.237	4,21	4,21	-	VNR	9.78[S]	0,31	NO
	50,0%	0	0	2.550	2.271	4,21	4,21	-	VNR	9.84[V]	0,31	NO
	62,5%	0	0	-5.124	1.757	4,21	4,21	-	VNR	12.48[S]	0,31	NO
	75,0%	-5.124	1.409	-5.124	1.533	4,21	4,21	15.57[S]	0,31	14.31[S]	0,31	NO
	87,5%	-5.124	4.000	-5.124	630	4,21	4,21	5.48[S]	0,31	34.82[S]	0,31	NO
	100,0%	-5.124	7.084	0	0	4,21	4,21	3.09[S]	0,31	-	VNR	NO
Trave 11-16	0%	1.914	9.669	1.914	456	4,21	4,21	2.30[S]	0,31	48.95[S]	0,31	NO
	12,5%	1.914	5.838	1.914	2.118	4,21	4,21	3.82[S]	0,31	10.53[S]	0,31	NO
	25,0%	1.914	2.282	1.914	2.967	4,21	4,21	9.78[S]	0,31	7.52[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	8.446	3.529	4,21	4,21	-	VNR	6.42[V]	0,31	NO
	50,0%	0	0	9.650	4.253	4,21	4,21	-	VNR	5.34[V]	0,32	NO
	62,5%	0	0	1.914	3.594	4,21	4,21	-	VNR	6.21[S]	0,31	NO
	75,0%	3.254	1.816	1.914	3.727	4,21	4,21	12.33[S]	0,31	5.98[S]	0,31	NO
	87,5%	1.914	4.983	2.204	3.187	4,21	4,21	4.47[S]	0,31	7.00[S]	0,31	NO
	100%	1.914	8.462	3.254	1.919	4,21	4,21	2.63[S]	0,31	11.67[S]	0,31	NO
I solaio												
Trave 3-5						Travata: Trave 3-5-10						
Trave 3-5	0%	383	8.145	0	0	4,21	4,21	2.73[S]	0,31	-	VNR	NO
	12,5%	383	4.240	383	857	4,21	4,21	5.24[S]	0,31	25.95[S]	0,31	NO
	25,0%	383	1.052	383	2.351	4,21	4,21	21.14[S]	0,31	9.45[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	488	3.254	4,21	4,21	-	VNR	6.83[V]	0,31	NO
	50,0%	0	0	488	3.905	4,21	4,21	-	VNR	5.69[V]	0,31	NO
	62,5%	0	0	488	3.287	4,21	4,21	-	VNR	6.76[V]	0,31	NO
	75,0%	436	948	436	2.439	8,42	4,21	41.21[S]	0,43	9.13[S]	0,32	NO
	87,5%	436	4.097	436	987	4,21	4,21	5.42[S]	0,31	22.53[S]	0,31	NO
	100%	436	7.966	0	0	4,21	4,21	2.79[S]	0,31	-	VNR	NO
Trave 5-10	0%	-2.281	7.502	-2.281	383	4,21	4,21	2.94[S]	0,31	57.69[S]	0,31	NO
	12,5%	-2.281	4.549	-2.281	1.551	4,21	4,21	4.85[S]	0,31	14.24[S]	0,31	NO
	25,0%	-2.281	1.973	-2.281	2.138	4,21	4,21	11.19[S]	0,31	10.33[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	-2.281	2.177	4,21	4,21	-	VNR	10.14[S]	0,31	NO
	50,0%	0	0	-1.416	2.316	4,21	4,21	-	VNR	9.56[V]	0,31	NO
	62,5%	0	0	-2.163	2.325	4,21	4,21	-	VNR	9.50[S]	0,31	NO
	75,0%	-2.163	1.324	-2.163	2.515	4,21	4,21	16.69[S]	0,31	8.78[S]	0,31	NO
	87,5%	-2.163	3.643	-2.163	2.182	4,21	4,21	6.06[S]	0,31	10.12[S]	0,31	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _L i	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100,0%	-2.189	6.361	-2.163	1.266	4,21	4,21	3.47[S]	0,31	17.45[S]	0,31	NO
I solaio							Travata: Trave 9-15					
Trave 9-15	0%	-9.408	11.642	-9.408	2.193	4,21	4,21	1.86[S]	0,30	9.89[S]	0,30	NO
	12,5%	-9.408	6.628	-9.408	4.245	4,21	4,21	3.27[S]	0,30	5.11[S]	0,30	NO
	25,0%	-9.408	2.047	-9.408	5.152	4,21	4,21	10.60[S]	0,30	4.21[S]	0,30	NO
	37,5%	0	0	4.201	6.482	4,21	4,21	-	VNR	3.46[V]	0,31	NO
	50,0%	0	0	4.678	7.020	4,21	4,21	-	VNR	3.20[V]	0,31	NO
	62,5%	0	0	4.515	5.953	4,21	4,21	-	VNR	3.77[V]	0,31	NO
	75,0%	-2.287	2.709	-2.287	4.799	4,21	4,21	8.15[S]	0,31	4.60[S]	0,31	NO
	87,5%	-2.287	7.544	-2.287	3.639	4,21	4,21	2.92[S]	0,31	6.07[S]	0,31	NO
	100%	-2.287	12.733	-2.287	1.357	4,21	4,21	1.73[S]	0,31	16.28[S]	0,31	NO
I solaio							Travata: Trave 11-16					
Trave 11-16	0%	-9.302	7.059	-9.302	9.251	5,56	4,62	6.95[S]	0,19	4.50[S]	0,18	NO
	12,5%	-9.302	6.047	-3.968	10.798	5,56	4,62	8.12[S]	0,19	3.90[V]	0,19	NO
	25,0%	-9.302	196	-5.155	11.490	5,56	4,62	NS	0,19	3.66[V]	0,19	NO
	37,5%	0	0	-5.155	11.329	5,56	4,62	-	VNR	3.71[V]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-5.155	11.094	5,56	4,62	-	VNR	3.79[V]	0,19	NO
	62,5%	-9.302	6.346	-5.155	7.510	5,56	4,62	7.74[S]	0,19	5.60[V]	0,19	NO
	75,0%	-4.708	19.612	-5.634	1.890	5,56	4,62	2.52[V]	0,20	22.23[S]	0,19	NO
	87,5%	-3.968	36.037	0	0	5,56	4,62	1.37[V]	0,20	-	VNR	NO
	100%	-3.968	38.654	0	0	5,56	4,62	1.28[V]	0,20	-	VNR	NO
I solaio							Travata: Trave 12-17-22-27-34					
Trave 12-17	0%	-7.142	9.789	-7.142	11.576	6,16	4,21	5.53[S]	0,20	3.34[S]	0,18	NO
	12,5%	-7.142	8.785	-7.142	11.638	6,16	4,21	6.17[S]	0,20	3.32[S]	0,18	NO
	25,0%	-7.142	2.951	-7.142	11.657	6,16	4,21	18.36[S]	0,20	3.31[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-7.142	10.566	6,16	4,21	-	VNR	3.66[S]	0,18	NO
	50,0%	-3.830	3.177	-7.142	7.340	6,16	4,21	17.17[S]	0,20	5.27[S]	0,18	NO
	62,5%	3.667	13.139	3.197	3.062	6,16	4,21	4.21[V]	0,21	12.98[V]	0,18	NO
	75,0%	3.667	27.212	0	0	6,16	4,21	2.03[V]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	3.667	44.723	0	0	6,16	4,21	1.23[V]	0,21	-	VNR	NO
	100%	3.667	47.494	0	0	6,16	4,21	1.16[V]	0,21	-	VNR	NO
Trave 17-22	0%	13.070	65.331	0	0	8,42	4,62	1.13[V]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	13.070	36.916	5.794	2.974	8,42	4,62	2.00[V]	0,24	14.56[S]	0,19	NO
	25,0%	5.794	2.065	13.082	26.405	6,16	4,62	26.89[S]	0,21	1.66[V]	0,19	NO
	37,5%	0	0	13.082	40.573	6,16	5,75	-	VNR	1.30[V]	0,20	NO
	50,0%	0	0	13.070	42.535	4,62	5,75	-	VNR	1.24[V]	0,20	NO
	62,5%	0	0	13.082	40.163	4,62	5,75	-	VNR	1.32[V]	0,20	NO
	75,0%	8.132	3.192	13.070	25.278	4,62	4,62	13.62[S]	0,19	1.74[V]	0,19	NO
	87,5%	13.082	39.391	8.132	2.073	7,70	4,62	1.73[V]	0,23	21.00[S]	0,19	NO
	100%	13.082	68.211	0	0	7,70	4,62	1.00[V]	0,23	-	VNR	NO
Trave 22-27	0%	10.055	60.122	0	0	7,70	4,62	1.13[V]	0,23	-	VNR	NO
	12,5%	10.055	41.467	0	0	7,70	4,62	1.64[V]	0,23	-	VNR	NO
	25,0%	5.156	11.535	9.708	9.252	4,62	4,62	3.74[S]	0,19	4.71[V]	0,19	NO
	37,5%	0	0	10.055	19.169	4,62	4,62	-	VNR	2.27[V]	0,19	NO
	50,0%	0	0	10.055	20.336	5,59	4,62	-	VNR	2.14[V]	0,19	NO
	62,5%	0	0	10.055	19.039	5,59	4,62	-	VNR	2.29[V]	0,19	NO
	75,0%	5.158	11.891	5.158	8.239	5,59	4,62	4.28[S]	0,20	5.24[S]	0,19	NO
	87,5%	10.062	42.388	0	0	7,16	4,62	1.50[V]	0,22	-	VNR	NO
	100,0%	10.062	61.174	0	0	7,16	4,62	1.04[V]	0,22	-	VNR	NO
Trave 27-34	0%	17.495	78.541	0	0	9,17	6,03	1.02[V]	0,25	-	VNR	NO
	12,5%	17.495	47.282	-644	82	7,16	6,03	1.36[V]	0,22	NS	0,20	NO
	25,0%	-644	6.127	17.499	25.493	5,59	6,03	8.22[S]	0,20	2.18[V]	0,21	NO
	37,5%	0	0	17.495	44.711	5,59	6,03	-	VNR	1.24[V]	0,21	NO
	50,0%	0	0	17.495	50.272	5,59	6,03	-	VNR	1.10[V]	0,21	NO
	62,5%	0	0	17.495	50.000	5,59	6,03	-	VNR	1.11[V]	0,21	NO
	75,0%	0	0	17.495	40.164	5,59	6,03	-	VNR	1.38[V]	0,21	NO
	87,5%	303	17.045	303	16.541	5,59	6,03	2.96[S]	0,20	3.26[S]	0,20	NO
	100%	17.499	41.007	0	0	5,59	6,03	1.27[V]	0,20	-	VNR	NO
I solaio							Travata: Trave 14-21-25-30					
Trave 14-21	0%	22.141	48.959	0	0	5,56	4,62	1.06[V]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	1.864	20.637	1.864	15.486	5,56	4,62	2.43[S]	0,20	2.76[S]	0,19	NO
	25,0%	0	0	22.144	40.769	5,56	4,62	-	VNR	1.10[V]	0,19	NO
	37,5%	0	0	22.144	52.331	5,56	6,63	-	VNR	1.16[V]	0,22	NO
	50,0%	0	0	22.144	52.748	5,56	6,63	-	VNR	1.15[V]	0,22	NO
	62,5%	0	0	22.141	47.686	6,03	6,63	-	VNR	1.27[V]	0,22	NO
	75,0%	4.430	5.627	22.141	27.910	6,03	6,63	9.63[S]	0,21	2.17[V]	0,22	NO
	87,5%	22.144	48.615	4.430	953	10,05	6,63	1.79[V]	0,26	61.80[S]	0,21	NO
	100,0%	22.144	81.833	0	0	10,05	6,63	1.06[V]	0,26	-	VNR	NO
Trave 21-25	0%	15.221	65.485	0	0	10,05	4,62	1.32[V]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	15.222	45.379	0	0	10,05	4,62	1.90[V]	0,28	-	VNR	NO
	25,0%	9.389	13.057	9.389	8.571	6,03	4,62	4.19[S]	0,21	5.08[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	15.221	19.597	6,03	4,62	-	VNR	2.25[V]	0,19	NO
	50,0%	0	0	15.221	20.814	6,03	4,62	-	VNR	2.12[V]	0,19	NO
	62,5%	0	0	15.221	19.370	6,03	4,62	-	VNR	2.27[V]	0,19	NO
	75,0%	9.520	13.778	9.520	8.154	6,03	4,62	3.97[S]	0,21	5.34[S]	0,19	NO
	87,5%	15.222	46.977	0	0	10,05	4,62	1.84[V]	0,28	-	VNR	NO
	100%	15.222	67.308	0	0	10,05	9,24	1.28[V]	0,25	-	VNR	NO
Trave 25-30	0%	21.795	83.008	0	0	10,05	6,63	1.05[V]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	21.795	49.470	1.347	798	10,05	6,63	1.76[V]	0,26	73.42[S]	0,21	NO
	25,0%	1.347	5.861	21.793	28.104	4,02	6,63	6.48[S]	0,18	2.16[V]	0,22	NO
	37,5%	0	0	21.793	48.451	5,56	6,63	-	VNR	1.25[V]	0,22	NO
	50,0%	0	0	21.793	54.074	5,56	6,63	-	VNR	1.12[V]	0,22	NO
	62,5%	0	0	21.793	53.724	5,56	6,63	-	VNR	1.12[V]	0,22	NO
	75,0%	0	0	21.793	42.730	5,56	6,63	-	VNR	1.42[V]	0,22	NO
	87,5%	4.143	18.967	4.143	16.900	5,56	4,62	2.66[S]	0,20	2.54[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	21.795	45.622	0	0	5,56	4,62	1.14[V]	0,21	-	VNR	NO
I solaio												
Travata: Trave 16-19-26-32												
Trave 16-19	0%	-15.578	48.171	-15.578	20.035	10,05	10,05	3.32[S]	0,13	8.28[S]	0,11	NO
	12,5%	-15.578	42.383	2.814	46.468	10,05	10,05	3.77[S]	0,13	3.64[V]	0,11	NO
	25,0%	-15.578	4.564	2.814	69.056	10,05	10,05	35.08[S]	0,13	2.44[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	2.799	73.005	10,05	10,05	-	VNR	2.31[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	2.799	72.089	10,05	10,05	-	VNR	2.34[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	2.799	70.818	10,05	10,05	-	VNR	2.38[V]	0,11	NO
	75,0%	-15.578	28.903	2.799	50.985	10,05	10,05	5.53[S]	0,13	3.31[V]	0,11	NO
	87,5%	2.814	97.608	-15.134	16.498	10,05	10,05	1.68[V]	0,14	10.06[S]	0,11	NO
	100,0%	2.814	108.806	0	0	10,05	10,05	1.51[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 19-26	0%	-1.023	102.590	0	0	10,05	10,05	1.59[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-1.023	92.201	-3.368	5.675	10,05	10,05	1.77[V]	0,13	29.61[S]	0,11	NO
	25,0%	-1.023	33.419	-2.302	22.480	10,05	10,05	4.89[V]	0,13	7.48[V]	0,11	NO
	37,5%	-3.368	3.517	-1.023	29.734	10,05	10,05	46.32[S]	0,13	5.66[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-1.023	29.150	10,05	10,05	-	VNR	5.78[V]	0,11	NO
	62,5%	-3.242	15.649	-1.023	28.147	10,05	10,05	10.41[S]	0,13	5.98[V]	0,11	NO
	75,0%	-1.015	63.756	-3.242	10.885	10,05	10,05	2.56[V]	0,13	15.44[S]	0,11	NO
	87,5%	-1.015	133.173	0	0	10,05	10,05	1.22[V]	0,13	-	VNR	NO
	100%	-1.015	145.148	0	0	10,05	10,05	1.12[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 26-32	0%	5.846	157.719	0	0	10,05	10,05	1.04[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	5.846	121.969	5.093	19.968	10,05	10,05	1.35[V]	0,14	8.49[V]	0,11	NO
	25,0%	2.734	19.055	5.846	86.631	10,05	10,05	8.62[S]	0,14	1.95[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	5.846	125.840	10,05	10,05	-	VNR	1.34[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	5.846	137.597	10,05	10,05	-	VNR	1.23[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	5.846	135.998	10,05	10,05	-	VNR	1.24[V]	0,11	NO
	75,0%	0	0	5.846	131.840	10,05	10,05	-	VNR	1.28[V]	0,11	NO
	87,5%	2.734	6.139	5.846	100.230	10,05	10,05	26.76[S]	0,14	1.69[V]	0,11	NO
	100,0%	2.734	21.989	5.846	41.151	10,05	10,05	7.47[S]	0,14	4.12[V]	0,11	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
N _{Ed,s} M _{Ed,3,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N _{Ed} >0: compressione).
N _{Ed,i} M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N _{Ed} > 0: compressione).
A _{s,s} A _{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
(X/d) _s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d) _i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS _s CS _i	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
I solaio									Travata: Trave 2-1						
Trave 2-1	0%	+	37.914	3,04	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.871	4,46	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	36.674	3,14	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.111	4,25	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	34.364	3,15	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.421	3,68	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.054	3,38	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.731	3,42	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.742	3,64	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.043	3,18	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27.427	3,95	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.358	2,98	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.110	4,32	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.675	2,80	115.277	108.380	632	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.792	5,06	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.993	2,81	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
100%	+	20.472	5,63	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	-	-43.313	2,66	115.277	330.147	632	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
I solaio									Travata: Trave 4-3						
Trave 4-3	0%	+	50.843	3,24	164.879	332.042	2.594	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.611	63,15	164.879	332.042	2.594	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	46.467	2,37	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.987	15,78	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	39.703	2,78	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.751	8,02	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.936	3,35	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.518	5,37	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.164	4,21	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.290	4,04	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.389	5,69	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.065	3,24	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.612	8,74	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.842	2,70	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	7.029	15,69	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.425	2,38	164.879	110.275	2.594	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100%	+	4.395	37,52	164.879	332.042	2.594	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.059	3,36	164.879	332.042	2.594	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
I solaio											Travata: Trave 6-5				
Trave 6-5	0%	+	64.520	3,07	198.023	332.467	2.674	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.399	82,54	198.023	332.467	2.674	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59.902	2,01	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.017	17,18	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	52.566	2,29	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.353	8,40	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.261	2,66	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.658	5,57	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	37.980	3,17	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.939	4,17	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	30.728	3,92	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.191	3,33	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.500	5,13	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.419	2,78	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16.303	7,39	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.616	2,38	198.023	120.545	2.674	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.756	16,84	198.023	332.467	2.674	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.163	3,59	198.023	332.467	2.674	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
I solaio											Travata: Trave 9-10-11				
Trave 9-10	0%	+	38.287	3,01	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.484	3,25	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.970	3,04	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.801	3,22	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	37.610	3,06	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.161	3,18	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	37.248	3,09	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.523	3,15	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.887	3,12	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.884	3,12	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.526	3,15	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.245	3,09	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	36.166	3,18	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.605	3,06	115.343	115.015	1.196	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.805	3,22	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.966	3,04	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	35.444	3,25	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.327	3,01	115.343	326.702	1.196	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	32.171	3,60	115.699	329.929	4.249	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.031	8,88	115.699	329.929	4.249	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.747	3,52	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.455	7,48	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.187	3,98	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.015	6,00	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.596	4,58	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.606	5,01	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.977	5,41	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.225	4,29	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.326	6,63	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.876	3,75	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.647	8,55	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.555	3,32	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.939	12,10	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.263	2,98	115.699	108.162	4.249	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.691	17,29	115.699	329.929	4.249	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.511	3,00	115.699	329.929	4.249	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
I solaio											Travata: Trave 11-12				
Trave 11-12	0%	+	55.647	3,96	220.324	368.031	6.862	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	220.324	368.031	6.862	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	46.470	2,95	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	36.194	3,79	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	27.089	5,06	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.875	15,44	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.984	7,62	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.980	7,62	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8.878	15,43	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.086	5,06	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.191	3,79	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.296	3,03	220.324	137.024	6.862	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	220.324	368.031	6.862	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.312	4,06	220.324	368.031	6.862	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
I solaio											Travata: Trave 14-15-16-17				
Trave 14-15	0%	+	59.204	3,70	219.171	352.518	366	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.908	22,12	219.171	352.518	366	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	54.559	2,82	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	25,0%	-	-14.553	10,57	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	49.825	3,09	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-19.287	7,97	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	45.092	3,41	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	-	-24.020	6,40	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	40.357	3,81	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-28.755	5,35	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	35.623	4,32	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	-	-33.489	4,59	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	30.888	4,98	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-38.224	4,02	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	26.155	5,88	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	-	-42.957	3,58	219.171	153.779	366	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		+	21.421	10,23	219.171	352.518	366	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.691	4,60	219.171	352.518	366	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		+	46.245	4,74	219.123	364.615	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-16	0%	-	-15.525	14,11	219.123	364.615	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		+	41.147	3,48	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	-	-20.623	6,94	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	36.052	3,97	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	-	-25.718	5,57	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	30.954	4,63	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-30.816	4,65	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	25.857	5,54	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	-	-35.913	3,99	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	20.759	6,90	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-41.011	3,49	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	15.663	9,14	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	-	-46.107	3,11	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	10.566	13,55	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-51.204	2,80	219.123	143.163	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	5.558	39,42	219.123	364.615	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
100%	-	-56.212	3,90	219.123	364.615	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	+	27.412	8,00	219.225	368.073	786	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
Trave 16-17	0%	-	-1.901	NS	219.225	368.073	786	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		+	24.487	5,61	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	-	-4.826	28,47	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	21.232	6,47	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	-	-8.081	17,00	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	17.977	7,64	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-11.336	12,12	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	14.722	9,33	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	-	-14.591	9,42	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	11.467	11,98	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-17.846	7,70	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	8.212	16,73	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	-	-21.101	6,51	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	4.957	27,72	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-24.356	5,64	219.225	137.394	786	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		+	1.882	NS	219.225	368.073	786	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
100%	-	-27.431	7,99	219.225	368.073	786	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	+														
I solaio									Travata: Trave 15-16						
Trave 15-16	0%	+	18.870	6,20	117.023	331.248	15.605	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.500	10,18	117.023	331.248	15.605	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	17.949	5,62	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.421	8,13	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.028	5,93	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.342	7,57	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16.106	6,27	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.264	7,08	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.185	6,65	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.185	6,65	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.264	7,08	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.106	6,27	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	13.342	7,57	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.028	5,93	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.421	8,13	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.949	5,62	117.023	100.952	15.605	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	11.499	10,18	117.023	331.248	15.605	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	-	-18.871	6,20	117.023	331.248	15.605	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
I solaio									Travata: Trave 30-31-32-33-34						
Trave 30-31	0%	+	47.506	4,62	219.489	361.703	2.671	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	219.489	361.703	2.671	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	40.488	3,46	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-130	NS	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	33.379	4,20	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.239	19,37	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	26.271	5,34	219.										

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
	62,5%	-	-21.457	6,54	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	12.053	11,63	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	-	-28.565	4,91	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	4.944	28,36	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	-	-35.674	3,93	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100%	-	-42.782	3,28	219.489	140.231	2.671	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	219.489	361.703	2.671	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-49.892	4,40	219.489	361.703	2.671	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		+	58.557	3,74	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
Trave 31-32	0%	-	-37.107	5,91	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		+	55.834	3,93	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	-39.830	5,50	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		+	53.112	2,99	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	-42.552	3,74	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		+	50.389	3,16	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	-45.275	3,51	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		+	47.667	3,34	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	-47.997	3,31	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		+	44.944	3,54	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-50.720	3,13	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		+	42.222	3,77	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	-	-53.442	2,97	219.242	158.978	766	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		+	39.499	5,55	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	-	-56.165	3,90	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		+	36.867	5,95	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	-	-58.797	3,73	219.242	357.735	766	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		+	47.978	4,57	219.317	361.039	1.343	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 32-33	0%	-	-16.211	13,53	219.317	361.039	1.343	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
			+	43.909	3,42	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
12,5%		-	-20.280	7,40	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	39.748	3,78	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		-	-24.441	6,14	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	35.589	4,22	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		-	-28.600	5,25	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	31.430	4,78	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		-	-32.759	4,58	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	27.272	5,50	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-36.917	4,07	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	23.111	6,50	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	-	-41.078	3,65	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	18.952	7,92	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	-	-45.237	3,32	219.317	150.113	1.343	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	14.793	14,83	219.317	361.039	1.343	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	-	-49.396	4,44	219.317	361.039	1.343	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		+	47.973	4,57	219.192	358.414	376	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 33-34	0%	-	-11.164	19,63	219.192	358.414	376	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
			+	43.359	3,40	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
12,5%		-	-15.778	9,35	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	38.748	3,81	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		-	-20.389	7,23	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	34.134	4,32	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		-	-25.003	5,90	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	29.521	5,00	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		-	-29.616	4,98	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	24.907	5,92	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-34.230	4,31	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	20.295	7,27	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	-	-38.842	3,80	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	15.682	9,40	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	-	-43.455	3,39	219.192	147.488	376	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		+	11.158	19,64	219.192	358.414	376	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	100%	-	-47.979	4,57	219.192	358.414	376	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		I solaio									Travata: Trave 1-3					
	Trave 1-3	0%	+	16.582	6,95	115.203	329.798	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
			-	-7.843	14,69	115.203	329.798	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	15.516	6,41	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-8.909	11,17	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	14.421	6,90	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-10.004	9,95	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	13.323	7,47	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-11.102	8,96	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	12.220	8,14	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-12.205	8,15	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	11.116	8,95	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-13.309	7,48	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
75,0%		+	10.008	9,94	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.417	6,90	115.203	99.502	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100,0 %	+	7.832	14,71	115.203	329.798	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.593	6,94	115.203	329.798	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
I solaio										Travata: Trave 2-4-6-11-16					
Trave 2-4	0%	+	17.095	6,74	115.203	330.120	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.884	12,97	115.203	330.120	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	16.069	6,21	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.910	10,07	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	15.042	6,64	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.937	9,13	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.016	7,12	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.963	8,34	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.990	7,68	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.989	7,69	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.964	8,34	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.015	7,12	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.937	9,13	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.042	6,64	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	9.911	10,07	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.068	6,21	115.203	99.823	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.884	12,97	115.203	330.120	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.095	6,74	115.203	330.120	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-6	0%	+	15.110	7,62	115.203	332.396	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.714	31,02	115.203	332.396	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	13.698	7,45	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.126	19,92	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	12.267	8,32	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.557	15,57	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	10.836	9,42	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.988	12,78	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	9.407	10,85	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.417	10,84	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	7.978	12,80	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.846	9,41	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.554	15,58	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.270	8,32	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.129	19,91	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.695	7,46	115.203	102.099	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	3.750	30,72	115.203	332.396	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.074	7,64	115.203	332.396	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-11	0%	+	15.704	7,34	115.203	328.082	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.945	19,38	115.203	328.082	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	14.515	6,74	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.134	13,71	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	13.282	7,36	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.367	11,69	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	12.049	8,12	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.600	10,19	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	10.817	9,04	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.832	9,03	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.586	10,20	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.063	8,11	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.357	11,70	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.292	7,36	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	7.129	13,72	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.520	6,73	115.203	97.786	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	5.910	19,49	115.203	328.082	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.739	7,32	115.203	328.082	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-16	0%	+	35.852	3,23	115.678	331.007	4.072	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.958	10,56	115.678	331.007	4.072	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.739	3,34	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.071	7,76	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29.626	3,69	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.184	6,36	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	26.513	4,12	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.297	5,38	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23.401	4,67	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.409	4,67	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.286	5,38	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.524	4,12	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.175	6,36	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.635	3,69	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.060	7,77	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.750	3,34	115.678	109.240	4.072	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.959	9,67	115.678	331.007	4.072	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.851	3,32	115.678	331.007	4.072	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
I solaio										Travata: Trave 3-5-10					
Trave 3-5	0%	+	15.085	7,64	115.203	332.401	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.725	30,93	115.203	332.401	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	13.686	7,46	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
		-	-5.124	19,93	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	12.261	8,33	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-6.549	15,59	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	10.836	9,42	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-7.974	12,80	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	9.409	10,85	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9.401	10,86	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	7.981	12,79	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-10.829	9,43	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	6.550	15,59	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-12.260	8,33	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	5.119	19,95	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-13.691	7,46	115.203	102.105	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	3.730	30,89	115.203	332.401	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.080	7,64	115.203	332.401	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 5-10	0%	+	16.277	7,08	115.203	329.769	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
			-	-7.333	15,71	115.203	329.769	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	15.194	6,55	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
-			-8.416	11,82	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	14.066	7,07	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9.544	10,42	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	12.937	7,69	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-10.673	9,32	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	11.809	8,42	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-11.801	8,43	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	10.678	9,32	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-12.932	7,69	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
75,0%		+	9.546	10,42	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.064	7,07	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
87,5%		+	8.413	11,82	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.197	6,55	115.203	99.472	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %		+	7.280	15,82	115.203	329.769	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-16.330	7,05	115.203	329.769	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
I solaio																
Trave 9-15	0%	+	40.412	2,86	115.401	329.782	1.691	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5.476	21,07	115.401	329.782	1.691	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	36.039	3,00	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9.849	10,97	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	31.666	3,41	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.222	7,59	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	27.293	3,96	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-18.595	5,81	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	22.921	4,71	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-22.967	4,70	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	18.546	5,82	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-27.342	3,95	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	14.175	7,62	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-31.713	3,41	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	9.800	11,02	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
		-	-36.088	2,99	115.401	108.015	1.691	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	6.439	17,92	115.401	329.782	1.691	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-39.449	2,93	115.401	329.782	1.691	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
I solaio																
Trave 11-16	0%	+	80.633	2,71	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.261	14,33	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	72.489	3,02	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-23.405	9,34	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	64.345	2,06	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-31.549	4,19	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	56.200	2,35	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-39.694	3,33	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	48.054	2,75	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.840	2,77	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	39.912	3,32	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-55.982	2,36	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	31.766	4,17	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-64.128	2,06	218.656	132.328	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	23.621	9,26	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-72.273	3,03	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	15.477	14,13	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-80.417	2,72	218.656	342.786	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
I solaio																
Trave 12-17	0%	+	81.626	2,69	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-16.666	13,16	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	73.482	2,98	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-24.810	8,84	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	65.338	2,17	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-32.954	4,29	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	57.193	2,47	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-41.099	3,44	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	49.047	2,89	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
		-	-49.245	2,87	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	40.905	3,46	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-57.387	2,47	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	32.759	4,32	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
		-	-65.533	2,16	219.276	141.528	1.224	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	24.614	8,91	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-73.678	2,98	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	16.470	13,31	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-81.822	2,68	219.276	352.429	1.224	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 17-22	0%	+	105.299	2,09	219.901	363.511	6.049	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
-			0	-	219.901	363.511	6.049	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	90.373	1,57	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	64.019	2,22	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	47.591	2,99	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-13.221	10,75	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	31.162	4,56	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-29.650	4,79	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	14.731	9,64	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-46.081	3,08	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-65.271	2,18	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-91.769	1,55	219.901	142.065	6.049	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	219.901	363.511	6.049	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-106.693	2,06	219.901	363.511	6.049	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 22-27	0%	+	90.939	2,42	219.698	367.523	4.480	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
			-	0	-	219.698	367.523	4.480	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	79.703	1,72	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	62.632	2,18	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-4.761	28,74	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	48.490	2,82	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-18.903	7,24	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	34.347	3,98	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-33.046	4,14	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	20.206	6,77	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.187	2,90	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	6.064	22,57	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-61.329	2,23	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-80.296	1,70	219.698	136.850	4.480	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	+	0	-	219.698	367.523	4.480	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-91.531	2,40	219.698	367.523	4.480	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 27-34	0%	+	115.092	1,91	220.208	362.529	8.422	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
			-	0	-	220.208	362.529	8.422	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	100.166	1,41	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	73.667	1,92	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	52.277	2,70	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-11.888	11,87	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	35.848	3,94	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-28.317	4,98	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
I solaio	62,5%	+	19.418	7,27	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-44.747	3,15	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	2.989	47,20	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-61.176	2,31	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-81.966	1,72	220.208	141.083	8.422	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	220.208	362.529	8.422	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
		-	-96.892	2,27	220.208	362.529	8.422	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	Travata: Trave 14-21-25-30															
	Trave 14-21	0%	+	106.212	2,07	219.832	360.118	10.876	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
-			0	-	219.832	360.118	10.876	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	90.094	1,55	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	64.818	2,15	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	47.180	2,95	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-17.019	8,19	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	29.539	4,72	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-34.660	4,02	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	11.901	11,71	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.298	2,66	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	219.832	139.367	10.876	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000			

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 21-25	0%	-	-122.153	1,80	219.832	360.118	10.876	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	112.000	1,96	219.361	366.087	7.223	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	219.361	366.087	7.223	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	96.820	1,41	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	81.640	1,67	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.732	13,99	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.457	2,05	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.915	5,46	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	51.278	2,65	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.094	3,40	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.097	3,77	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.275	2,46	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	20.917	6,51	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.455	1,93	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.735	23,74	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.635	1,57	219.361	136.139	7.223	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	219.361	366.087	7.223	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
-		-100.818	2,18	219.361	366.087	7.223	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
Trave 25-30	0%	+	123.244	1,78	219.808	364.710	10.691	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	-	0	-	219.808	364.710	10.691	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	107.126	1,34	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	78.580	1,83	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	52.291	2,75	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.890	12,11	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	34.652	4,15	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.529	4,88	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.012	8,46	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.169	3,05	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.809	2,22	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.000	1,62	219.808	143.959	10.691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	219.808	364.710	10.691	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.117	2,09	219.808	364.710	10.691	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
I solaio									Travata: Trave 16-19-26-32						
Trave 16-19	0%	+	186.027	1,87	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	-	-7.321	47,62	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	168.611	2,07	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.737	14,09	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	144.600	1,74	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.748	5,18	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	120.588	2,09	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.760	3,47	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	96.578	2,61	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.770	2,61	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	72.565	3,48	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.783	2,09	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	48.552	5,20	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.796	1,74	393.231	252.292	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.540	14,21	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-170.527	2,04	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	529	NS	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-192.819	1,81	393.231	348.634	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-26	0%	+	193.473	1,86	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	-	0	-	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	169.150	2,12	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.213	15,48	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	144.828	1,70	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.535	5,18	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	120.504	2,05	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.859	3,43	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	96.182	2,56	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.181	2,56	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	71.859	3,43	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.504	2,05	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	47.537	5,18	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.826	1,70	393.231	246.448	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	23.213	15,48	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-169.150	2,12	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-193.475	1,86	393.231	359.348	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-32	0%	+	223.873	1,57	393.321	351.961	935	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	-	0	-	393.321	351.961	935	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	209.891	1,14	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	161.627	1,48	393.321	239.060	935	0	0	0</					

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	37,5%	+	113.360	2,11	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.447	4,65	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	80.789	2,96	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.589	2,97	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	51.644	4,63	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.734	2,18	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.501	10,62	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-138.877	1,72	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-168.021	1,42	393.321	239.060	935	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	393.321	351.961	935	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-190.566	1,85	393.321	351.961	935	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
+/-	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N _{Ed}	Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
V _{Rsd,p}	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V _{R1}	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V _{Rd,f}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
Ctg _Θ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A _{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.
A _{sw,p}	Area dei ferri piegati.
A _{s,Dg}	Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R _r	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _Θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{r,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
I solaio								Travata: Trave 2-1						
Trave 2-1	0%	934	8,09	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00189	0,00	6,72	NO
	25,0%	934	8,09	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00189	0,00	6,72	NO
	50,0%	934	8,09	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00189	0,00	6,72	NO
	75,0%	934	8,09	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00189	0,00	6,72	NO
	100%	934	8,09	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00189	0,00	6,72	NO
I solaio								Travata: Trave 4-3						
Trave 4-3	0%	363	19,79	19.494	139.146	7.182	2,50	1.003	40.334	99	0,00046	0,00	5,71	NO
	25,0%	363	19,08	19.494	6.925	7.040	2,50	1.003	40.334	99	0,00046	0,00	5,59	NO
	50,0%	363	15,47	19.494	6.925	5.616	2,50	1.003	40.334	99	0,00046	0,00	4,46	NO
	75,0%	363	19,08	19.494	6.925	7.040	2,50	1.003	40.334	99	0,00046	0,00	5,59	NO
	100%	363	23,31	19.494	139.146	8.463	2,50	1.003	40.334	99	0,00046	0,00	6,72	NO
I solaio								Travata: Trave 6-5						
Trave 6-5	0%	413	25,65	24.374	159.715	10.593	2,50	1.204	50.601	99	0,00042	0,00	8,05	NO
	25,0%	413	3,33	24.374	1.377	10.333	2,50	1.204	50.601	99	0,00042	0,00	7,85	NO
	50,0%	413	3,33	24.374	1.377	8.101	2,50	1.204	50.601	99	0,00042	0,00	6,16	NO
	75,0%	413	3,33	24.374	1.377	10.333	2,50	1.204	50.601	99	0,00042	0,00	7,85	NO
	100%	413	25,92	24.374	159.715	10.705	2,50	1.204	50.601	99	0,00042	0,00	8,14	NO
I solaio								Travata: Trave 9-10-11						
Trave 9-10	0%	2.219	3,03	12.196	98.162	6.728	2,50	703	25.234	99	0,00449	0,00	5,99	NO
	25,0%	2.219	3,40	12.196	19.201	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00449	0,00	6,72	NO
	50,0%	2.219	3,40	12.196	19.201	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00449	0,00	6,72	NO
	75,0%	2.219	3,40	12.196	19.201	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00449	0,00	6,72	NO
	100%	2.219	2,80	12.196	98.162	6.220	2,50	703	25.234	99	0,00449	0,00	5,54	NO
Trave 10-11	0%	1.015	5,56	12.196	98.162	5.648	2,50	703	25.234	99	0,00206	0,00	5,03	NO
	25,0%	1.015	7,44	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00206	0,00	6,72	NO
	50,0%	1.015	7,44	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00206	0,00	6,72	NO
	75,0%	1.015	7,44	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00206	0,00	6,72	NO
	100%	1.015	5,28	12.196	98.162	5.362	2,50	703	25.234	99	0,00206	0,00	4,77	NO
I solaio								Travata: Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	849	7,22	29.137	127.426	6.128	2,50	1.004	60.557	99	0,00072	0,00	3,25	NO
	25,0%	849	3,95	29.137	3.355	11.626	2,50	1.004	60.557	99	0,00072	0,00	6,16	NO
	50,0%	849	3,95	29.137	3.355	7.249	2,50	1.004	60.557	99	0,00072	0,00	3,84	NO
	75,0%	849	3,95	29.137	3.355	10.559	2,50	1.004	60.557	99	0,00072	0,00	5,59	NO
	100,0 %	849	10,99	29.137	127.426	9.331	2,50	1.004	60.557	99	0,00072	0,00	4,94	NO
I solaio								Travata: Trave 14-15-16-17						
Trave 14-15	0%	8.859	1,27	29.173	126.675	11.285	2,50	1.002	60.200	100	0,00752	0,00	6,00	NO
	25,0%	8.859	1,44	29.173	20.413	12.774	2,50	1.002	60.200	100	0,00752	0,00	6,79	NO
	50,0%	8.859	1,51	29.173	20.413	13.412	2,50	1.002	60.200	100	0,00752	0,00	7,13	NO
	75,0%	8.859	1,45	29.173	20.413	12.881	2,50	1.002	60.200	100	0,00752	0,00	6,85	NO
	100,0 %	8.859	1,57	29.173	126.675	13.885	2,50	1.002	60.200	100	0,00752	0,00	7,38	NO
Trave 15-16	0%	2.391	7,59	29.173	126.675	18.139	2,50	1.002	60.200	100	0,00203	0,00	9,64	NO
	25,0%	2.391	3,46	29.173	8.268	12.349	2,50	1.002	60.200	100	0,00203	0,00	6,57	NO
	50,0%	2.391	3,46	29.173	8.268	13.412	2,50	1.002	60.200	100	0,00203	0,00	7,13	NO
	75,0%	2.391	3,46	29.173	8.268	12.243	2,50	1.002	60.200	100	0,00203	0,00	6,51	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgØ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{r,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 16-17	100%	2.391	2,94	29.173	126.675	7.031	2,50	1.002	60.200	100	0,00203	0,00	3,74	NO
	0%	542	18,27	29.173	126.675	9.903	2,50	1.002	60.200	100	0,00046	0,00	5,27	NO
	25,0%	542	6,15	29.173	3.335	13.306	2,50	1.002	60.200	100	0,00046	0,00	7,07	NO
	50,0%	542	6,15	29.173	3.335	12.136	2,50	1.002	60.200	100	0,00046	0,00	6,45	NO
	75,0%	542	6,15	29.173	3.335	12.455	2,50	1.002	60.200	100	0,00046	0,00	6,62	NO
	100%	542	24,55	29.173	126.675	13.306	2,50	1.002	60.200	100	0,00046	0,00	7,07	NO
I solaio								Travata: Trave 15-16						
Trave 15-16	0%	523	14,44	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00106	0,00	6,72	NO
	25,0%	523	14,44	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00106	0,00	6,72	NO
	50,0%	523	14,44	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00106	0,00	6,72	NO
	75,0%	523	14,44	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00106	0,00	6,72	NO
	100,0 %	523	14,44	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00106	0,00	6,72	NO
I solaio								Travata: Trave 30-31-32-33-34						
Trave 30-31	0%	3.967	3,18	29.171	126.721	12.619	2,50	1.002	60.222	100	0,00337	0,00	6,71	NO
	25,0%	3.967	2,08	29.171	8.271	11.183	2,50	1.002	60.222	100	0,00337	0,00	5,94	NO
	50,0%	3.967	2,08	29.171	8.271	10.651	2,50	1.002	60.222	100	0,00337	0,00	5,66	NO
	75,0%	3.967	2,08	29.171	8.271	12.885	2,50	1.002	60.222	100	0,00337	0,00	6,85	NO
	100%	3.967	2,43	29.171	126.721	9.640	2,50	1.002	60.222	100	0,00337	2,26	2,86	NO
Trave 31-32	0%	6.089	1,43	29.171	126.721	8.718	2,50	1.002	60.222	100	0,00517	2,26	2,37	NO
	25,0%	6.089	2,25	29.171	20.420	13.713	2,50	1.002	60.222	100	0,00517	2,26	5,03	NO
	50,0%	6.089	2,78	29.171	20.420	16.905	2,50	1.002	60.222	100	0,00517	2,26	6,72	NO
	75,0%	6.089	2,43	29.171	20.420	14.777	2,50	1.002	60.222	100	0,00517	2,26	5,59	NO
	100,0 %	6.089	2,37	29.171	126.721	14.458	2,50	1.002	60.222	100	0,00517	2,26	5,42	NO
Trave 32-33	0%	4.322	3,42	29.171	126.721	14.777	2,50	1.002	60.222	100	0,00367	2,26	5,59	NO
	25,0%	4.322	3,22	29.171	13.912	14.777	2,50	1.002	60.222	100	0,00367	2,26	5,59	NO
	50,0%	4.322	3,22	29.171	13.912	16.905	2,50	1.002	60.222	100	0,00367	2,26	6,72	NO
	75,0%	4.322	3,22	29.171	13.912	17.141	2,50	1.002	60.222	100	0,00367	2,26	6,85	NO
	100,0 %	4.322	2,61	29.171	126.721	11.289	2,50	1.002	60.222	100	0,00367	2,26	3,74	NO
Trave 33-34	0%	5.726	2,39	29.171	126.721	13.683	2,50	1.002	60.222	100	0,00486	2,26	5,01	NO
	25,0%	5.726	2,34	29.171	13.912	13.417	2,50	1.002	60.222	100	0,00486	0,00	7,13	NO
	50,0%	5.726	2,32	29.171	13.912	13.311	2,50	1.002	60.222	100	0,00486	0,00	7,07	NO
	75,0%	5.726	2,27	29.171	13.912	12.992	2,50	1.002	60.222	100	0,00486	0,00	6,91	NO
	100%	5.726	1,97	29.171	126.721	11.290	2,50	1.002	60.222	100	0,00486	0,00	6,00	NO
I solaio								Travata: Trave 1-3						
Trave 1-3	0%	1.064	7,10	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00216	0,00	6,72	NO
	25,0%	1.064	7,10	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00216	0,00	6,72	NO
	50,0%	1.064	7,10	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00216	0,00	6,72	NO
	75,0%	1.064	7,10	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00216	0,00	6,72	NO
	100,0 %	1.064	7,10	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00216	0,00	6,72	NO
I solaio								Travata: Trave 2-4-6-11-16						
Trave 2-4	0%	944	8,00	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00191	0,00	6,72	NO
	25,0%	944	8,00	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00191	0,00	6,72	NO
	50,0%	944	8,00	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00191	0,00	6,72	NO
	75,0%	944	8,00	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00191	0,00	6,72	NO
	100%	944	6,99	12.196	98.162	6.601	2,50	703	25.234	99	0,00191	0,00	5,87	NO
Trave 4-6	0%	95	68,48	12.196	98.162	6.506	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	5,79	NO
	25,0%	95	79,52	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	6,72	NO
	50,0%	95	NS	12.196	12.259	12.285	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	10,93	NO
	75,0%	95	79,52	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	6,72	NO
	100,0 %	95	69,48	12.196	98.162	6.601	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	5,87	NO
Trave 6-11	0%	1.704	4,32	12.196	98.162	7.364	2,50	703	25.234	99	0,00345	0,00	6,55	NO
	25,0%	1.704	4,43	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00345	0,00	6,72	NO
	50,0%	1.704	4,43	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00345	0,00	6,72	NO
	75,0%	1.704	4,43	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00345	0,00	6,72	NO
	100,0 %	1.704	4,38	12.196	98.162	7.459	2,50	703	25.234	99	0,00345	0,00	6,64	NO
Trave 11-16	0%	613	10,77	12.196	98.162	6.601	2,50	703	25.234	99	0,00124	0,00	5,87	NO
	25,0%	613	12,32	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00124	0,00	6,72	NO
	50,0%	613	12,32	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00124	0,00	6,72	NO
	75,0%	613	12,32	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00124	0,00	6,72	NO
	100%	613	11,86	12.196	98.162	7.268	2,50	703	25.234	99	0,00124	0,00	6,47	NO
I solaio								Travata: Trave 3-5-10						
Trave 3-5	0%	93	70,98	12.196	98.162	6.601	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	5,87	NO
	25,0%	93	81,23	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	6,72	NO
	50,0%	93	81,23	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	6,72	NO
	75,0%	93	NS	12.196	12.259	12.285	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	10,93	NO
	100%	93	70,98	12.196	98.162	6.601	2,50	703	25.234	99	0,00019	0,00	5,87	NO
Trave 5-10	0%	1.075	6,85	12.196	98.162	7.364	2,50	703	25.234	99	0,00218	0,00	6,55	NO
	25,0%	1.075	7,03	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00218	0,00	6,72	NO
	50,0%	1.075	7,03	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00218	0,00	6,72	NO
	75,0%	1.075	7,03	12.196	12.259	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00218	0,00	6,72	NO
	100,0 %	1.075	7,03	12.196	98.162	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00218	0,00	6,72	NO
I solaio								Travata: Trave 9-15						
Trave 9-15	0%	1.070	5,28	12.196	98.162	5.648	2,50	703	25.234	99	0,00217	0,00	5,03	NO
	25,0%	1.070	6,88	12.196	15.441	7.364	2,50	703	25.234	99	0,00217	0,00	6,55	NO
	50,0%	1.070	7,06	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00217	0,00	6,72	NO
	75,0%	1.070	7,06	12.196	15.441	7.554	2,50	703	25.234	99	0,00217	0,00	6,72	NO
	100%	1.070	4,69	12.196	98.162	5.013	2,50	703	25.234	99	0,00217	0,00	4,46	NO
I solaio								Travata: Trave 11-16						
Trave 11-16	0%	13.626	1,71	29.193	126.254	23.367	2,50	1.000	60.000	100	0,01161	4,52	7,92	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgΘ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	25,0%	13.626	1,02	29.193	13.861	22.199	2,50	1.000	60.000	100	0,01161	4,52	7,29	NO
	50,0%	13.626	1,02	29.193	13.861	24.323	2,50	1.000	60.000	100	0,01161	4,52	8,43	NO
	75,0%	13.626	1,02	29.193	13.861	22.623	2,50	1.000	60.000	100	0,01161	4,52	7,52	NO
	100%	13.626	1,07	29.193	126.254	14.604	2,50	1.000	60.000	100	0,01161	4,52	3,25	NO
I solaio								Travata: Trave 12-17-22-27-34						
Trave 12-17	0%	8.901	1,59	29.174	126.663	14.179	2,50	1.002	60.194	100	0,00756	0,00	7,54	NO
	25,0%	8.901	1,56	29.174	13.905	14.179	2,50	1.002	60.194	100	0,00756	0,00	7,54	NO
	50,0%	8.901	1,56	29.174	13.905	16.093	2,50	1.002	60.194	100	0,00756	0,00	8,56	NO
	75,0%	8.901	1,56	29.174	13.905	18.799	2,50	1.002	60.194	100	0,00756	3,08	6,92	NO
Trave 17-22	100%	8.901	1,14	29.174	126.663	10.132	2,50	1.002	60.194	100	0,00756	3,08	2,31	NO
	0%	2.976	3,22	29.174	126.663	9.571	2,50	1.002	60.194	100	0,00253	3,08	2,01	NO
	25,0%	2.976	2,78	29.174	8.268	12.820	2,50	1.002	60.194	100	0,00253	0,00	6,82	NO
	50,0%	2.976	2,78	29.174	8.268	9.925	2,50	1.002	60.194	100	0,00253	0,00	5,28	NO
Trave 22-27	75,0%	2.976	2,78	29.174	8.268	9.925	2,50	1.002	60.194	100	0,00253	0,00	5,28	NO
	100%	2.976	1,92	29.174	126.663	5.719	2,50	1.002	60.194	100	0,00253	2,26	0,78	NO
	0%	831	9,95	29.174	126.663	8.271	2,50	1.002	60.194	100	0,00071	2,26	2,14	NO
	25,0%	831	4,01	29.174	3.334	13.966	2,50	1.002	60.194	100	0,00071	0,00	7,43	NO
Trave 27-34	50,0%	831	4,01	29.174	3.334	13.884	2,50	1.002	60.194	100	0,00071	0,00	7,38	NO
	75,0%	831	4,01	29.174	3.334	15.904	2,50	1.002	60.194	100	0,00071	0,00	8,46	NO
	100,0 %	831	8,55	29.174	126.663	7.107	2,50	1.002	60.194	100	0,00071	2,26	1,52	NO
	0%	3.501	2,18	29.174	126.663	7.645	2,50	1.002	60.194	100	0,00297	2,26	1,80	NO
Trave 27-34	25,0%	3.501	2,36	29.174	8.268	14.416	2,50	1.002	60.194	100	0,00297	0,00	7,67	NO
	50,0%	3.501	2,36	29.174	8.268	10.693	2,50	1.002	60.194	100	0,00297	0,00	5,69	NO
	75,0%	3.501	2,36	29.174	8.268	13.033	2,50	1.002	60.194	100	0,00297	0,00	6,93	NO
	100%	3.501	2,52	29.174	126.663	8.832	2,50	1.002	60.194	100	0,00297	0,00	4,70	NO
I solaio								Travata: Trave 14-21-25-30						
Trave 14-21	0%	4.129	2,14	29.248	125.011	8.826	2,50	995	59.409	101	0,00355	2,26	2,46	NO
	25,0%	4.129	1,98	29.248	8.160	10.147	2,50	995	59.409	101	0,00355	0,00	5,43	NO
	50,0%	4.129	1,98	29.248	8.160	11.157	2,50	995	59.409	101	0,00355	0,00	5,97	NO
	75,0%	4.129	1,98	29.248	8.160	16.265	2,50	995	59.409	101	0,00355	0,00	8,70	NO
Trave 21-25	100,0 %	4.129	2,20	29.248	125.011	9.090	2,50	995	59.409	101	0,00355	2,26	2,60	NO
	0%	969	11,39	29.248	125.011	11.039	2,50	995	59.409	101	0,00083	2,26	3,64	NO
	25,0%	969	3,40	29.248	3.291	16.629	2,50	995	59.409	101	0,00083	0,00	8,90	NO
	50,0%	969	3,40	29.248	3.291	14.621	2,50	995	59.409	101	0,00083	0,00	7,82	NO
Trave 25-30	75,0%	969	3,40	29.248	3.291	16.524	2,50	995	59.409	101	0,00083	0,00	8,84	NO
	100%	969	19,65	29.248	125.011	19.037	2,50	995	59.409	101	0,00083	2,26	7,92	NO
	0%	1.698	5,17	29.248	125.011	8.773	2,50	995	59.409	101	0,00146	2,26	2,43	NO
	25,0%	1.698	4,81	29.248	8.160	12.507	2,50	995	59.409	101	0,00146	0,00	6,69	NO
Trave 25-30	50,0%	1.698	4,81	29.248	8.160	10.840	2,50	995	59.409	101	0,00146	0,00	5,80	NO
	75,0%	1.698	4,81	29.248	8.160	13.059	2,50	995	59.409	101	0,00146	0,00	6,99	NO
	100%	1.698	3,17	29.248	125.011	5.390	2,50	995	59.409	101	0,00146	0,00	2,88	NO
	I solaio								Travata: Trave 16-19-26-32					
Trave 16-19	0%	9.091	3,29	73.768	89.195	29.920	2,50	2.372	145.229	104	0,00320	0,00	15,61	NO
	25,0%	9.091	2,19	73.768	19.947	28.782	2,50	2.372	145.229	104	0,00320	0,00	15,02	NO
	50,0%	9.091	2,19	73.768	19.947	29.541	2,50	2.372	145.229	104	0,00320	0,00	15,41	NO
	75,0%	9.091	2,19	73.768	19.947	29.541	2,50	2.372	145.229	104	0,00320	0,00	15,41	NO
Trave 19-26	100,0 %	9.091	2,18	73.768	89.195	19.840	2,50	2.372	145.229	104	0,00320	0,00	10,35	NO
	0%	1.390	14,98	73.768	89.195	20.816	2,50	2.372	145.229	104	0,00049	0,00	10,86	NO
	25,0%	1.390	5,79	73.768	8.045	32.684	2,50	2.372	145.229	104	0,00049	0,00	17,05	NO
	50,0%	1.390	5,79	73.768	8.045	34.201	2,50	2.372	145.229	104	0,00049	0,00	17,84	NO
Trave 26-32	75,0%	1.390	5,79	73.768	8.045	30.299	2,50	2.372	145.229	104	0,00049	0,00	15,81	NO
	100%	1.390	9,36	73.768	89.195	13.012	2,50	2.372	145.229	104	0,00049	0,00	6,79	NO
	0%	6.700	1,63	73.768	89.195	10.899	2,50	2.372	145.229	104	0,00236	0,00	5,69	NO
	25,0%	6.700	1,20	73.768	8.045	26.939	2,50	2.372	145.229	104	0,00236	0,00	14,06	NO
Trave 26-32	50,0%	6.700	1,20	73.768	8.045	21.954	2,50	2.372	145.229	104	0,00236	0,00	11,45	NO
	75,0%	6.700	1,20	73.768	8.045	22.604	2,50	2.372	145.229	104	0,00236	0,00	11,79	NO
	100,0 %	6.700	4,53	73.768	89.195	30.326	2,50	2.372	145.229	104	0,00236	0,00	15,82	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Lt}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T_{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
A_{sw}	Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
A_{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.
A_{f,t}	Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU									
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg Θ	CS _{v,T}	
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]			
I solaio					Travata: Trave 2-1				

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
Trave 2-1	0%	934	+ -	37.914 -25.871	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	2,47 3,32
	12,5%	934	+ -	36.674 -27.111	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	2,53 3,21
	25,0%	934	+ -	34.364 -29.421	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	2,67 3,01
	37,5%	934	+ -	32.054 -31.731	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	2,82 2,84
	50,0%	934	+ -	29.742 -34.043	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	2,99 2,69
	62,5%	934	+ -	27.427 -36.358	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	3,18 2,55
	75,0%	934	+ -	25.110 -38.675	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	3,40 2,43
	87,5%	934	+ -	22.792 -40.993	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	3,65 2,31
	100%	934	+ -	20.472 -43.313	115.277 115.277	12.196 12.196	2,50 2,50	3,93 2,21
I solaio					Travata: Trave 4-3			
Trave 4-3	0%	363	+ -	50.843 -2.611	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	3,06 29,02
	12,5%	363	+ -	46.467 -6.987	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	3,33 16,39
	25,0%	363	+ -	39.703 -13.751	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	3,85 9,80
	37,5%	363	+ -	32.936 -20.518	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	4,58 6,99
	50,0%	363	+ -	26.164 -27.290	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	5,64 5,43
	62,5%	363	+ -	19.389 -34.065	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	7,34 4,44
	75,0%	363	+ -	12.612 -40.842	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	10,51 3,75
	87,5%	363	+ -	7.029 -46.425	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	16,33 3,33
	100%	363	+ -	4.395 -49.059	164.879 164.879	19.494 19.494	2,50 2,50	22,09 3,16
I solaio					Travata: Trave 6-5			
Trave 6-5	0%	413	+ -	64.520 -2.399	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	2,92 34,41
	12,5%	413	+ -	59.902 -7.017	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	3,13 19,09
	25,0%	413	+ -	52.566 -14.353	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	3,54 11,18
	37,5%	413	+ -	45.261 -21.658	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	4,07 7,92
	50,0%	413	+ -	37.980 -28.939	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	4,79 6,13
	62,5%	413	+ -	30.728 -36.191	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	5,81 5,01
	75,0%	413	+ -	23.500 -43.419	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	7,37 4,23
	87,5%	413	+ -	16.303 -50.616	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	10,07 3,67
	100%	413	+ -	11.756 -55.163	198.023 198.023	24.374 24.374	2,50 2,50	13,10 3,38
I solaio					Travata: Trave 9-10-11			
Trave 9-10	0%	2219	+ -	38.287 -35.484	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	1,95 2,04
	12,5%	2219	+ -	37.970 -35.801	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	1,96 2,03
	25,0%	2219	+ -	37.610 -36.161	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	1,97 2,02
	37,5%	2219	+ -	37.248 -36.523	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	1,98 2,01
	50,0%	2219	+ -	36.887 -36.884	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	1,99 1,99
	62,5%	2219	+ -	36.526 -37.245	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	2,01 1,98
	75,0%	2219	+ -	36.166 -37.605	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	2,02 1,97
	87,5%	2219	+ -	35.805 -37.966	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	2,03 1,96
	100%	2219	+ -	35.444 -38.327	115.343 115.343	12.196 12.196	2,50 2,50	2,04 1,94
Trave 10-11	0%	1015	+ -	32.171 -13.031	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	2,77 5,11
	12,5%	1015	+ -	30.747 -14.455	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	2,87 4,80
	25,0%	1015	+ -	27.187 -18.015	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	3,14 4,19
	37,5%	1015	+ -	23.596 -21.606	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	3,48 3,70

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	50,0%	1015	+ -	19.977 -25.225	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	3,91 3,32
	62,5%	1015	+ -	16.326 -28.876	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	4,46 3,00
	75,0%	1015	+ -	12.647 -32.555	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	5,19 2,74
	87,5%	1015	+ -	8.939 -36.263	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	6,23 2,52
	100%	1015	+ -	6.691 -38.511	115.699 115.699	12.196 12.196	2,50 2,50	7,09 2,40
I solaio					Travata: Trave 11-12			
Trave 11-12	0%	849	+ -	55.647 0	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	3,55 VNR
	12,5%	849	+ -	46.470 0	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	4,17 VNR
	25,0%	849	+ -	36.194 0	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	5,17 VNR
	37,5%	849	+ -	27.089 -8.875	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	6,58 14,41
	50,0%	849	+ -	17.984 -17.980	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	9,03 9,03
	62,5%	849	+ -	8.878 -27.086	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	14,40 6,58
	75,0%	849	+ -	0 -36.191	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	VNR 5,17
	87,5%	849	+ -	0 -45.296	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	VNR 4,26
	100,0%	849	+ -	0 -54.312	220.324 220.324	29.137 29.137	2,50 2,50	VNR 3,63
I solaio					Travata: Trave 14-15-16-17			
Trave 14-15	0%	8859	+ -	59.204 -9.908	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	1,74 2,87
	12,5%	8859	+ -	54.559 -14.553	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	1,81 2,70
	25,0%	8859	+ -	49.825 -19.287	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	1,88 2,55
	37,5%	8859	+ -	45.092 -24.020	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	1,96 2,42
	50,0%	8859	+ -	40.357 -28.755	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	2,05 2,30
	62,5%	8859	+ -	35.623 -33.489	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	2,14 2,19
	75,0%	8859	+ -	30.888 -38.224	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	2,25 2,09
	87,5%	8859	+ -	26.155 -42.957	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	2,36 2,00
	100,0%	8859	+ -	21.421 -47.691	219.171 219.171	29.173 29.173	2,50 2,50	2,49 1,92
Trave 15-16	0%	2391	+ -	46.245 -15.525	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	3,41 6,54
	12,5%	2391	+ -	41.147 -20.623	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	3,71 5,68
	25,0%	2391	+ -	36.052 -25.718	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	4,06 5,02
	37,5%	2391	+ -	30.954 -30.816	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	4,48 4,49
	50,0%	2391	+ -	25.857 -35.913	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	5,00 4,07
	62,5%	2391	+ -	20.759 -41.011	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	5,66 3,72
	75,0%	2391	+ -	15.663 -46.107	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	6,52 3,42
	87,5%	2391	+ -	10.566 -51.204	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	7,68 3,17
	100%	2391	+ -	5.558 -56.212	219.123 219.123	29.173 29.173	2,50 2,50	9,32 2,95
Trave 16-17	0%	542	+ -	27.412 -1.901	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	6,96 36,70
	12,5%	542	+ -	24.487 -4.826	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	7,68 24,63
	25,0%	542	+ -	21.232 -8.081	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	8,66 18,04
	37,5%	542	+ -	17.977 -11.336	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	9,94 14,23
	50,0%	542	+ -	14.722 -14.591	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	11,66 11,75
	62,5%	542	+ -	11.467 -17.846	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	14,11 10,00
	75,0%	542	+ -	8.212 -21.101	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	17,85 8,71
	87,5%	542	+ -	4.957 -24.356	219.225 219.225	29.173 29.173	2,50 2,50	24,28 7,71
	100%	542	+	1.882	219.225	29.173	2,50	36,81

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg _θ	CS _{v,T}
			-	-27.431	219.225	29.173	2,50	6,96
I solaio					Travata: Trave 15-16			
Trave 15-16	0%	523	+	18.870	117.023	12.196	2,50	4,90
			-	-11.500	117.023	12.196	2,50	7,08
	12,5%	523	+	17.949	117.023	12.196	2,50	5,10
			-	-12.421	117.023	12.196	2,50	6,71
	25,0%	523	+	17.028	117.023	12.196	2,50	5,31
			-	-13.342	117.023	12.196	2,50	6,37
	37,5%	523	+	16.106	117.023	12.196	2,50	5,54
			-	-14.264	117.023	12.196	2,50	6,07
	50,0%	523	+	15.185	117.023	12.196	2,50	5,79
			-	-15.185	117.023	12.196	2,50	5,79
	62,5%	523	+	14.264	117.023	12.196	2,50	6,07
			-	-16.106	117.023	12.196	2,50	5,54
	75,0%	523	+	13.342	117.023	12.196	2,50	6,37
			-	-17.028	117.023	12.196	2,50	5,31
	87,5%	523	+	12.421	117.023	12.196	2,50	6,71
			-	-17.949	117.023	12.196	2,50	5,10
	100,0%	523	+	11.499	117.023	12.196	2,50	7,08
			-	-18.871	117.023	12.196	2,50	4,90
I solaio					Travata: Trave 30-31-32-33-34			
Trave 30-31	0%	3967	+	47.506	219.489	29.171	2,50	2,84
			-	0	219.489	29.171	2,50	VNR
	12,5%	3967	+	40.488	219.489	29.171	2,50	3,12
			-	-130	219.489	29.171	2,50	7,32
	25,0%	3967	+	33.379	219.489	29.171	2,50	3,47
			-	-7.239	219.489	29.171	2,50	5,92
	37,5%	3967	+	26.271	219.489	29.171	2,50	3,91
			-	-14.347	219.489	29.171	2,50	4,97
	50,0%	3967	+	19.161	219.489	29.171	2,50	4,48
			-	-21.457	219.489	29.171	2,50	4,28
	62,5%	3967	+	12.053	219.489	29.171	2,50	5,24
			-	-28.565	219.489	29.171	2,50	3,76
	75,0%	3967	+	4.944	219.489	29.171	2,50	6,31
			-	-35.674	219.489	29.171	2,50	3,35
	87,5%	3967	+	0	219.489	29.171	2,50	VNR
			-	-42.782	219.489	29.171	2,50	3,02
	100%	3967	+	0	219.489	29.171	2,50	VNR
			-	-49.892	219.489	29.171	2,50	2,75
Trave 31-32	0%	6089	+	58.557	219.242	29.171	2,50	2,10
			-	-37.107	219.242	29.171	2,50	2,65
	12,5%	6089	+	55.834	219.242	29.171	2,50	2,16
			-	-39.830	219.242	29.171	2,50	2,56
	25,0%	6089	+	53.112	219.242	29.171	2,50	2,22
			-	-42.552	219.242	29.171	2,50	2,48
	37,5%	6089	+	50.389	219.242	29.171	2,50	2,28
			-	-45.275	219.242	29.171	2,50	2,41
	50,0%	6089	+	47.667	219.242	29.171	2,50	2,35
			-	-47.997	219.242	29.171	2,50	2,34
	62,5%	6089	+	44.944	219.242	29.171	2,50	2,42
			-	-50.720	219.242	29.171	2,50	2,27
	75,0%	6089	+	42.222	219.242	29.171	2,50	2,49
			-	-53.442	219.242	29.171	2,50	2,21
	87,5%	6089	+	39.499	219.242	29.171	2,50	2,57
			-	-56.165	219.242	29.171	2,50	2,15
	100,0%	6089	+	36.867	219.242	29.171	2,50	2,65
			-	-58.797	219.242	29.171	2,50	2,10
Trave 32-33	0%	4322	+	47.978	219.317	29.171	2,50	2,73
			-	-16.211	219.317	29.171	2,50	4,50
	12,5%	4322	+	43.909	219.317	29.171	2,50	2,87
			-	-20.280	219.317	29.171	2,50	4,16
	25,0%	4322	+	39.748	219.317	29.171	2,50	3,04
			-	-24.441	219.317	29.171	2,50	3,85
	37,5%	4322	+	35.589	219.317	29.171	2,50	3,22
			-	-28.600	219.317	29.171	2,50	3,59
	50,0%	4322	+	31.430	219.317	29.171	2,50	3,43
			-	-32.759	219.317	29.171	2,50	3,36
	62,5%	4322	+	27.272	219.317	29.171	2,50	3,67
			-	-36.917	219.317	29.171	2,50	3,16
	75,0%	4322	+	23.111	219.317	29.171	2,50	3,94
			-	-41.078	219.317	29.171	2,50	2,98
	87,5%	4322	+	18.952	219.317	29.171	2,50	4,26
			-	-45.237	219.317	29.171	2,50	2,82
	100,0%	4322	+	14.793	219.317	29.171	2,50	4,64
			-	-49.396	219.317	29.171	2,50	2,68
Trave 33-34	0%	5726	+	47.973	219.192	29.171	2,50	2,41
			-	-11.164	219.192	29.171	2,50	4,04
	12,5%	5726	+	43.359	219.192	29.171	2,50	2,54
			-	-15.778	219.192	29.171	2,50	3,73
	25,0%	5726	+	38.748	219.192	29.171	2,50	2,68
			-	-20.389	219.192	29.171	2,50	3,46
	37,5%	5726	+	34.134	219.192	29.171	2,50	2,84
			-	-25.003	219.192	29.171	2,50	3,22

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	50,0%	5726	+ -	29.521 -29.616	219.192 219.192	29.171 29.171	2,50	3,02
	62,5%	5726	+ -	24.907 -34.230	219.192 219.192	29.171 29.171	2,50	3,23
	75,0%	5726	+ -	20.295 -38.842	219.192 219.192	29.171 29.171	2,50	3,46
	87,5%	5726	+ -	15.682 -43.455	219.192 219.192	29.171 29.171	2,50	3,73
	100%	5726	+ -	11.158 -47.979	219.192 219.192	29.171 29.171	2,50	4,05
I solaio					Travata: Trave 1-3			
Trave 1-3	0%	1064	+ -	16.582 -7.843	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,33
	12,5%	1064	+ -	15.516 -8.909	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,51
	25,0%	1064	+ -	14.421 -10.004	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,71
	37,5%	1064	+ -	13.323 -11.102	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,93
	50,0%	1064	+ -	12.220 -12.205	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,17
	62,5%	1064	+ -	11.116 -13.309	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,44
	75,0%	1064	+ -	10.008 -14.417	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,74
	87,5%	1064	+ -	8.895 -15.530	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	6,08
	100,0%	1064	+ -	7.832 -16.593	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	6,44
I solaio					Travata: Trave 2-4-6-11-16			
Trave 2-4	0%	944	+ -	17.095 -8.884	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,43
	12,5%	944	+ -	16.069 -9.910	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,61
	25,0%	944	+ -	15.042 -10.937	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,81
	37,5%	944	+ -	14.016 -11.963	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,02
	50,0%	944	+ -	12.990 -12.989	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,26
	62,5%	944	+ -	11.964 -14.015	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,52
	75,0%	944	+ -	10.937 -15.042	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,80
	87,5%	944	+ -	9.911 -16.068	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	6,12
	100%	944	+ -	8.884 -17.095	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	6,47
Trave 4-6	0%	95	+ -	15.110 -3.714	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	7,20
	12,5%	95	+ -	13.698 -5.126	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	7,89
	25,0%	95	+ -	12.267 -6.557	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	8,75
	37,5%	95	+ -	10.836 -7.988	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	9,82
	50,0%	95	+ -	9.407 -9.417	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	11,18
	62,5%	95	+ -	7.978 -10.846	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	12,98
	75,0%	95	+ -	6.554 -12.270	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	15,46
	87,5%	95	+ -	5.129 -13.695	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	19,12
	100,0%	95	+ -	3.750 -15.074	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	24,79
Trave 6-11	0%	1704	+ -	15.704 -5.945	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	3,62
	12,5%	1704	+ -	14.515 -7.134	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	3,76
	25,0%	1704	+ -	13.282 -8.367	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	3,92
	37,5%	1704	+ -	12.049 -9.600	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,09
	50,0%	1704	+ -	10.817 -10.832	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,28
	62,5%	1704	+ -	9.586 -12.063	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,49
	75,0%	1704	+ -	8.357 -13.292	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,71
	87,5%	1704	+ -	7.129 -14.520	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	4,96
	100,0%	1704	+ -	5.910 -	115.203 115.203	12.196 12.196	2,50	5,24

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N·m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N·m]	Ctg θ	CS _{v,T}
			-	-15.739	115.203	12.196	2,50	3,62
Trave 11-16	0%	613	+	35.852	115.678	12.196	2,50	2,78
			-	-10.958	115.678	12.196	2,50	6,90
	12,5%	613	+	32.739	115.678	12.196	2,50	3,00
			-	-14.071	115.678	12.196	2,50	5,82
	25,0%	613	+	29.626	115.678	12.196	2,50	3,26
			-	-17.184	115.678	12.196	2,50	5,03
	37,5%	613	+	26.513	115.678	12.196	2,50	3,58
			-	-20.297	115.678	12.196	2,50	4,43
	50,0%	613	+	23.401	115.678	12.196	2,50	3,96
-			-23.409	115.678	12.196	2,50	3,96	
	62,5%	613	+	20.286	115.678	12.196	2,50	4,43
			-	-26.524	115.678	12.196	2,50	3,58
	75,0%	613	+	17.175	115.678	12.196	2,50	5,03
			-	-29.635	115.678	12.196	2,50	3,26
	87,5%	613	+	14.060	115.678	12.196	2,50	5,82
			-	-32.750	115.678	12.196	2,50	3,00
	100%	613	+	11.959	115.678	12.196	2,50	6,51
			-	-34.851	115.678	12.196	2,50	2,84
I solaio					Travata: Trave 3-5-10			
Trave 3-5	0%	93	+	15.085	115.203	12.196	2,50	7,22
			-	-3.725	115.203	12.196	2,50	25,03
	12,5%	93	+	13.686	115.203	12.196	2,50	7,91
			-	-5.124	115.203	12.196	2,50	19,19
	25,0%	93	+	12.261	115.203	12.196	2,50	8,77
			-	-6.549	115.203	12.196	2,50	15,51
	37,5%	93	+	10.836	115.203	12.196	2,50	9,83
			-	-7.974	115.203	12.196	2,50	13,01
	50,0%	93	+	9.409	115.203	12.196	2,50	11,20
			-	-9.401	115.203	12.196	2,50	11,21
	62,5%	93	+	7.981	115.203	12.196	2,50	13,00
			-	-10.829	115.203	12.196	2,50	9,84
	75,0%	93	+	6.550	115.203	12.196	2,50	15,51
			-	-12.260	115.203	12.196	2,50	8,77
	87,5%	93	+	5.119	115.203	12.196	2,50	19,21
			-	-13.691	115.203	12.196	2,50	7,91
	100%	93	+	3.730	115.203	12.196	2,50	25,00
			-	-15.080	115.203	12.196	2,50	7,22
Trave 5-10	0%	1075	+	16.277	115.203	12.196	2,50	4,36
			-	-7.333	115.203	12.196	2,50	6,59
	12,5%	1075	+	15.194	115.203	12.196	2,50	4,54
			-	-8.416	115.203	12.196	2,50	6,20
	25,0%	1075	+	14.066	115.203	12.196	2,50	4,76
			-	-9.544	115.203	12.196	2,50	5,85
	37,5%	1075	+	12.937	115.203	12.196	2,50	4,99
			-	-10.673	115.203	12.196	2,50	5,53
	50,0%	1075	+	11.809	115.203	12.196	2,50	5,25
			-	-11.801	115.203	12.196	2,50	5,25
	62,5%	1075	+	10.678	115.203	12.196	2,50	5,53
			-	-12.932	115.203	12.196	2,50	4,99
	75,0%	1075	+	9.546	115.203	12.196	2,50	5,85
			-	-14.064	115.203	12.196	2,50	4,76
	87,5%	1075	+	8.413	115.203	12.196	2,50	6,20
			-	-15.197	115.203	12.196	2,50	4,54
	100,0%	1075	+	7.280	115.203	12.196	2,50	6,61
			-	-16.330	115.203	12.196	2,50	4,35
I solaio					Travata: Trave 9-15			
Trave 9-15	0%	1070	+	40.412	115.401	12.196	2,50	2,28
			-	-5.476	115.401	12.196	2,50	7,40
	12,5%	1070	+	36.039	115.401	12.196	2,50	2,50
			-	-9.849	115.401	12.196	2,50	5,78
	25,0%	1070	+	31.666	115.401	12.196	2,50	2,76
			-	-14.222	115.401	12.196	2,50	4,74
	37,5%	1070	+	27.293	115.401	12.196	2,50	3,08
			-	-18.595	115.401	12.196	2,50	4,02
	50,0%	1070	+	22.921	115.401	12.196	2,50	3,49
			-	-22.967	115.401	12.196	2,50	3,49
	62,5%	1070	+	18.546	115.401	12.196	2,50	4,03
			-	-27.342	115.401	12.196	2,50	3,08
	75,0%	1070	+	14.175	115.401	12.196	2,50	4,75
			-	-31.713	115.401	12.196	2,50	2,76
	87,5%	1070	+	9.800	115.401	12.196	2,50	5,79
			-	-36.088	115.401	12.196	2,50	2,50
	100%	1070	+	6.439	115.401	12.196	2,50	6,97
			-	-39.449	115.401	12.196	2,50	2,33
I solaio					Travata: Trave 11-16			
Trave 11-16	0%	13626	+	80.633	218.656	29.193	2,50	1,20
			-	-15.261	218.656	29.193	2,50	1,86
	12,5%	13626	+	72.489	218.656	29.193	2,50	1,25
			-	-23.405	218.656	29.193	2,50	1,74
	25,0%	13626	+	64.345	218.656	29.193	2,50	1,31
-			-31.549	218.656	29.193	2,50	1,64	
37,5%	13626	+	56.200	218.656	29.193	2,50	1,38	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	%L_{L1} [%]	T_{Ed} [N-m]	+ / -	V_{Ed,2} [N]	V_{Rcd} [N]	T_{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS_{v,T}
			-	-39.694	218.656	29.193	2,50	1,54
	50,0%	13626	+	48.054	218.656	29.193	2,50	1,46
			-	-47.840	218.656	29.193	2,50	1,46
	62,5%	13626	+	39.912	218.656	29.193	2,50	1,54
			-	-55.982	218.656	29.193	2,50	1,38
	75,0%	13626	+	31.766	218.656	29.193	2,50	1,63
			-	-64.128	218.656	29.193	2,50	1,32
87,5%	13626	+	23.621	218.656	29.193	2,50	1,74	
		-	-72.273	218.656	29.193	2,50	1,25	
100%	13626	+	15.477	218.656	29.193	2,50	1,86	
		-	-80.417	218.656	29.193	2,50	1,20	
I solaio								
Trave 12-17	0%	8901	+	81.626	219.276	29.174	2,50	1,48
			-	-16.666	219.276	29.174	2,50	2,62
	12,5%	8901	+	73.482	219.276	29.174	2,50	1,56
			-	-24.810	219.276	29.174	2,50	2,39
	25,0%	8901	+	65.338	219.276	29.174	2,50	1,66
			-	-32.954	219.276	29.174	2,50	2,20
	37,5%	8901	+	57.193	219.276	29.174	2,50	1,77
			-	-41.099	219.276	29.174	2,50	2,03
	50,0%	8901	+	49.047	219.276	29.174	2,50	1,89
			-	-49.245	219.276	29.174	2,50	1,89
62,5%	8901	+	40.905	219.276	29.174	2,50	2,03	
		-	-57.387	219.276	29.174	2,50	1,76	
75,0%	8901	+	32.759	219.276	29.174	2,50	2,20	
		-	-65.533	219.276	29.174	2,50	1,66	
87,5%	8901	+	24.614	219.276	29.174	2,50	2,40	
		-	-73.678	219.276	29.174	2,50	1,56	
100%	8901	+	16.470	219.276	29.174	2,50	2,63	
		-	-81.822	219.276	29.174	2,50	1,47	
Trave 17-22	0%	2976	+	105.299	219.901	29.174	2,50	1,72
			-	0	219.901	29.174	2,50	VNR
	12,5%	2976	+	90.373	219.901	29.174	2,50	1,95
			-	0	219.901	29.174	2,50	VNR
	25,0%	2976	+	64.019	219.901	29.174	2,50	2,54
			-	0	219.901	29.174	2,50	VNR
	37,5%	2976	+	47.591	219.901	29.174	2,50	3,14
			-	-13.221	219.901	29.174	2,50	6,17
	50,0%	2976	+	31.162	219.901	29.174	2,50	4,10
			-	-29.650	219.901	29.174	2,50	4,22
62,5%	2976	+	14.731	219.901	29.174	2,50	5,92	
		-	-46.081	219.901	29.174	2,50	3,21	
75,0%	2976	+	0	219.901	29.174	2,50	VNR	
		-	-65.271	219.901	29.174	2,50	2,51	
87,5%	2976	+	0	219.901	29.174	2,50	VNR	
		-	-91.769	219.901	29.174	2,50	1,93	
100%	2976	+	0	219.901	29.174	2,50	VNR	
		-	-106.693	219.901	29.174	2,50	1,70	
Trave 22-27	0%	831	+	90.939	219.698	29.174	2,50	2,26
			-	0	219.698	29.174	2,50	VNR
	12,5%	831	+	79.703	219.698	29.174	2,50	2,56
			-	0	219.698	29.174	2,50	VNR
	25,0%	831	+	62.632	219.698	29.174	2,50	3,19
			-	-4.761	219.698	29.174	2,50	19,94
	37,5%	831	+	48.490	219.698	29.174	2,50	4,01
			-	-18.903	219.698	29.174	2,50	8,73
	50,0%	831	+	34.347	219.698	29.174	2,50	5,41
			-	-33.046	219.698	29.174	2,50	5,59
62,5%	831	+	20.206	219.698	29.174	2,50	8,30	
		-	-47.187	219.698	29.174	2,50	4,11	
75,0%	831	+	6.064	219.698	29.174	2,50	17,83	
		-	-61.329	219.698	29.174	2,50	3,25	
87,5%	831	+	0	219.698	29.174	2,50	VNR	
		-	-80.296	219.698	29.174	2,50	2,54	
100,0%	831	+	0	219.698	29.174	2,50	VNR	
		-	-91.531	219.698	29.174	2,50	2,25	
Trave 27-34	0%	3501	+	115.092	220.208	29.174	2,50	1,56
			-	0	220.208	29.174	2,50	VNR
	12,5%	3501	+	100.166	220.208	29.174	2,50	1,74
			-	0	220.208	29.174	2,50	VNR
	25,0%	3501	+	73.667	220.208	29.174	2,50	2,20
			-	0	220.208	29.174	2,50	VNR
	37,5%	3501	+	52.277	220.208	29.174	2,50	2,80
			-	-11.888	220.208	29.174	2,50	5,75
	50,0%	3501	+	35.848	220.208	29.174	2,50	3,54
			-	-28.317	220.208	29.174	2,50	4,02
62,5%	3501	+	19.418	220.208	29.174	2,50	4,80	
		-	-44.747	220.208	29.174	2,50	3,09	
75,0%	3501	+	2.989	220.208	29.174	2,50	7,49	
		-	-61.176	220.208	29.174	2,50	2,51	
87,5%	3501	+	0	220.208	29.174	2,50	VNR	
		-	-81.966	220.208	29.174	2,50	2,03	
100%	3501	+	0	220.208	29.174	2,50	VNR	

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg _θ	CS _{v,T}
			-	-96.892	220.208	29.174	2,50	1,79
I solaio					Travata: Trave 14-21-25-30			
Trave 14-21	0%	4129	+ -	106.212 0	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	1,60 VNR
	12,5%	4129	+ -	90.094 0	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	1,81 VNR
	25,0%	4129	+ -	64.818 0	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	2,29 VNR
	37,5%	4129	+ -	47.180 -17.019	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	2,81 4,57
	50,0%	4129	+ -	29.539 -34.660	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	3,63 3,35
	62,5%	4129	+ -	11.901 -52.298	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	5,12 2,64
	75,0%	4129	+ -	0 -77.488	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 2,03
	87,5%	4129	+ -	0 -106.033	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 1,60
	100,0%	4129	+ -	0 -122.153	219.832 219.832	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 1,44
Trave 21-25	0%	969	+ -	112.000 0	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	1,84 VNR
	12,5%	969	+ -	96.820 0	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	2,11 VNR
	25,0%	969	+ -	81.640 -9.732	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	2,47 12,90
	37,5%	969	+ -	66.457 -24.915	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	2,98 6,82
	50,0%	969	+ -	51.278 -40.094	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	3,75 4,63
	62,5%	969	+ -	36.097 -55.275	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	5,06 3,51
	75,0%	969	+ -	20.917 -70.455	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	7,78 2,82
	87,5%	969	+ -	5.735 -86.635	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	16,87 2,34
	100%	969	+ -	0 -100.818	219.361 219.361	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 2,03
Trave 25-30	0%	1698	+ -	123.244 0	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	1,62 VNR
	12,5%	1698	+ -	107.126 0	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	1,83 VNR
	25,0%	1698	+ -	78.580 0	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	2,41 VNR
	37,5%	1698	+ -	52.291 -11.890	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	3,38 8,92
	50,0%	1698	+ -	34.652 -29.529	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	4,64 5,20
	62,5%	1698	+ -	17.012 -47.169	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	7,38 3,67
	75,0%	1698	+ -	0 -64.809	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 2,83
	87,5%	1698	+ -	0 -89.000	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 2,16
	100%	1698	+ -	0 -105.117	219.808 219.808	29.248 29.248	2,50 2,50	VNR 1,86
I solaio					Travata: Trave 16-19-26-32			
Trave 16-19	0%	9091	+ -	186.027 -7.321	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	1,68 7,05
	12,5%	9091	+ -	168.611 -24.737	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	1,81 5,37
	25,0%	9091	+ -	144.600 -48.748	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	2,04 4,05
	37,5%	9091	+ -	120.588 -72.760	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	2,33 3,24
	50,0%	9091	+ -	96.578 -96.770	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	2,71 2,71
	62,5%	9091	+ -	72.565 -120.783	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	3,25 2,32
	75,0%	9091	+ -	48.552 -144.796	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	4,05 2,03
	87,5%	9091	+ -	24.540 -170.527	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	5,39 1,80
	100,0%	9091	+ -	529 -192.819	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	8,03 1,63
Trave 19-26	0%	1390	+ -	193.473 0	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	1,96 VNR
	12,5%	1390	+ -	169.150 -23.213	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	2,23 12,84
	25,0%	1390	+ -	144.828 -47.535	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	2,58 7,16
	37,5%	1390	+ -	120.504 -71.859	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50 2,50	3,07 4,96

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	CtgΘ	CS _{v,T}
	50,0%	1390	+ -	96.182 -96.181	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50	3,80 3,80
	62,5%	1390	+ -	71.859 -120.504	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50	4,96 3,07
	75,0%	1390	+ -	47.537 -144.826	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50	7,16 2,58
	87,5%	1390	+ -	23.213 -169.150	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50	12,84 2,23
	100%	1390	+ -	0 -193.475	393.231 393.231	73.768 73.768	2,50	VNR 1,96
	0%	6700	+ -	223.873 0	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	1,52 VNR
	12,5%	6700	+ -	209.891 0	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	1,60 VNR
	25,0%	6700	+ -	161.627 -22.304	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	1,99 6,78
	37,5%	6700	+ -	113.360 -51.447	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	2,64 4,51
	50,0%	6700	+ -	80.789 -80.589	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	3,38 3,38
Trave 26-32	62,5%	6700	+ -	51.644 -109.734	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	4,50 2,70
	75,0%	6700	+ -	22.501 -138.877	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	6,76 2,25
	87,5%	6700	+ -	0 -168.021	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	VNR 1,93
	100,0%	6700	+ -	0 -190.566	393.321 393.321	73.768 73.768	2,50	VNR 1,74

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{L1}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
T _{Ed}	Momento torcente di progetto.
+ / -	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T _{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
CS _{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N-m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N-m]	A _{s,s} [cm²]	A _{s,i} [cm²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
I solaio						Travata: Trave 2-1						
Trave 2-1	0%	-4.039	3.962	-4.039	2.466	4,21	4,21	6.79[S]	0,27	10.91[S]	0,27	NO
	12,5%	-4.039	2.067	-4.039	2.982	4,21	4,21	13.02[S]	0,27	9.02[S]	0,27	NO
	25,0%	-4.039	153	-4.039	3.101	4,21	4,21	NS	0,27	8.67[S]	0,27	NO
	37,5%	0	0	-4.039	2.903	4,21	4,21	-	VNR	9.27[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	-2.560	2.587	4,21	4,21	-	VNR	10.43[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	-2.560	3.041	4,21	4,21	-	VNR	8.87[S]	0,28	NO
	75,0%	-2.560	897	-2.560	3.098	4,21	4,21	30.09[S]	0,28	8.71[S]	0,28	NO
	87,5%	-2.560	2.993	-2.560	2.811	4,21	4,21	9.02[S]	0,28	9.60[S]	0,28	NO
	100%	-2.560	5.101	-2.560	2.082	4,21	4,21	5.29[S]	0,28	12.96[S]	0,28	NO
I solaio						Travata: Trave 4-3						
Trave 4-3	0%	2.343	9.219	0	0	4,21	4,21	3.24[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	2.343	3.017	2.343	4.465	4,21	4,21	9.90[S]	0,24	6.69[S]	0,24	NO
	25,0%	0	0	2.343	7.567	4,21	4,21	-	VNR	3.95[S]	0,24	NO
	37,5%	0	0	2.343	8.977	4,21	4,21	-	VNR	3.33[S]	0,24	NO
	50,0%	0	0	2.444	8.957	4,21	4,21	-	VNR	3.33[S]	0,24	NO
	62,5%	0	0	2.444	9.191	4,21	4,21	-	VNR	3.25[S]	0,24	NO
	75,0%	0	0	2.444	8.013	4,21	4,21	-	VNR	3.73[S]	0,24	NO
	87,5%	2.444	2.199	2.444	5.172	4,21	4,21	13.59[S]	0,24	5.78[S]	0,24	NO
	100%	2.444	7.649	2.444	1.193	4,21	4,21	3.90[S]	0,24	25.06[S]	0,24	NO
I solaio						Travata: Trave 6-5						
Trave 6-5	0%	2.421	9.991	2.421	2.264	5,34	5,34	3.73[S]	0,24	16.48[S]	0,24	NO
	12,5%	2.421	3.212	2.421	6.824	5,34	5,34	11.62[S]	0,24	5.47[S]	0,24	NO
	25,0%	0	0	2.421	9.623	5,34	5,34	-	VNR	3.87[S]	0,24	NO
	37,5%	0	0	2.421	10.592	5,34	5,34	-	VNR	3.52[S]	0,24	NO
	50,0%	0	0	2.421	10.106	5,34	5,34	-	VNR	3.69[S]	0,24	NO
	62,5%	0	0	2.628	10.396	5,34	5,34	-	VNR	3.59[S]	0,24	NO
	75,0%	0	0	2.628	9.254	5,34	5,34	-	VNR	4.03[S]	0,24	NO
	87,5%	2.628	3.696	2.628	6.311	5,34	5,34	10.10[S]	0,24	5.91[S]	0,24	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	2.628	10.570	2.628	1.635	5,34	5,34	3.53[S]	0,24	22.83[S]	0,24	NO
I solaio						Travata: Trave 9-10-11						
Trave 9-10	0%	-1.800	7.357	-1.800	7.327	4,21	4,21	3.67[S]	0,28	3.69[S]	0,28	NO
	12,5%	-1.800	5.781	-1.800	5.845	4,21	4,21	4.67[S]	0,28	4.62[S]	0,28	NO
	25,0%	-1.800	3.907	-1.800	3.979	4,21	4,21	6.92[S]	0,28	6.79[S]	0,28	NO
	37,5%	-1.800	2.090	-1.800	2.056	4,21	4,21	12.93[S]	0,28	13.15[S]	0,28	NO
	50,0%	-1.178	665	-1.178	289	4,21	4,21	40.71[S]	0,28	93.68[S]	0,28	NO
	62,5%	-1.178	2.730	-1.178	1.964	4,21	4,21	9.91[S]	0,28	13.78[S]	0,28	NO
	75,0%	-1.178	4.853	-1.178	3.581	4,21	4,21	5.57[S]	0,28	7.56[S]	0,28	NO
	87,5%	-1.178	7.038	-1.178	5.134	4,21	4,21	3.84[S]	0,28	5.27[S]	0,28	NO
	100%	-1.178	8.868	-1.178	6.364	4,21	4,21	3.05[S]	0,28	4.25[S]	0,28	NO
Trave 10-11	0%	-8.282	11.084	-8.282	1.807	4,21	4,21	2.40[S]	0,27	14.76[S]	0,27	NO
	12,5%	-8.282	6.921	-8.282	3.009	4,21	4,21	3.85[S]	0,27	8.86[S]	0,27	NO
	25,0%	-8.282	2.894	-8.282	3.410	4,21	4,21	9.21[S]	0,27	7.82[S]	0,27	NO
	37,5%	0	0	-8.282	3.062	4,21	4,21	-	VNR	8.71[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	-2.830	2.645	4,21	4,21	-	VNR	10.20[S]	0,28	NO
	62,5%	-2.830	1.142	-2.830	3.576	4,21	4,21	23.62[S]	0,28	7.54[S]	0,28	NO
	75,0%	-2.830	4.601	-2.830	3.627	4,21	4,21	5.86[S]	0,28	7.43[S]	0,28	NO
	87,5%	-2.830	9.046	-2.830	2.820	4,21	4,21	2.98[S]	0,28	9.56[S]	0,28	NO
	100%	-2.830	13.727	-2.830	1.078	4,21	4,21	1.96[S]	0,28	25.03[S]	0,28	NO
I solaio						Travata: Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	-4.480	38.509	0	0	5,34	5,34	1.48[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-4.480	18.881	-4.480	7.938	5,34	5,34	3.02[S]	0,17	7.20[S]	0,17	NO
	25,0%	0	0	-4.480	21.853	4,21	5,34	-	VNR	2.61[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-4.480	28.915	4,21	5,34	-	VNR	1.97[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-4.480	29.820	4,21	5,34	-	VNR	1.91[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-4.480	28.891	4,21	5,34	-	VNR	1.97[S]	0,17	NO
	75,0%	0	0	-4.480	23.367	4,21	5,34	-	VNR	2.44[S]	0,17	NO
	87,5%	2.552	11.358	2.552	11.667	5,34	5,34	5.10[S]	0,17	4.96[S]	0,17	NO
	100,0%	2.552	29.679	0	0	5,34	5,34	1.95[S]	0,17	-	VNR	NO
I solaio						Travata: Trave 14-15-16-17						
Trave 14-15	0%	-5.881	5.280	-5.881	13.320	4,62	4,21	9.50[S]	0,16	3.48[S]	0,16	NO
	12,5%	-5.881	2.608	-5.881	13.614	4,62	4,21	19.23[S]	0,16	3.40[S]	0,16	NO
	25,0%	0	0	-5.881	13.574	4,62	4,21	-	VNR	3.41[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-5.881	12.162	4,62	4,21	-	VNR	3.81[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-5.881	8.898	4,62	4,21	-	VNR	5.21[S]	0,16	NO
	62,5%	-1.709	4.400	-4.645	6.220	4,62	4,21	11.50[S]	0,16	7.48[S]	0,16	NO
	75,0%	-1.709	13.499	-1.709	3.812	4,62	4,21	3.74[S]	0,16	12.29[S]	0,16	NO
	87,5%	-1.709	24.454	0	0	4,62	4,21	2.06[S]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	-1.709	29.662	0	0	4,62	8,42	1.71[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 15-16	0%	-27.557	18.564	-27.557	3.124	4,62	8,42	2.59[S]	0,17	26.61[S]	0,20	NO
	12,5%	-27.557	14.077	-27.557	6.009	4,62	4,21	3.39[S]	0,16	7.33[S]	0,15	NO
	25,0%	-27.557	6.005	-27.557	6.749	4,62	4,21	7.96[S]	0,16	6.53[S]	0,15	NO
	37,5%	-27.557	81	-27.557	6.767	4,62	4,21	NS	0,16	6.51[S]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-27.557	5.532	4,62	4,21	-	VNR	7.97[S]	0,15	NO
	62,5%	-24.729	3.916	-24.729	5.326	4,62	4,21	12.29[S]	0,16	8.33[S]	0,15	NO
	75,0%	-24.729	11.768	-24.729	4.808	4,62	4,21	4.09[S]	0,16	9.23[S]	0,15	NO
	87,5%	-24.729	21.763	-24.729	2.142	4,62	4,21	2.21[S]	0,16	20.72[S]	0,15	NO
	100%	-24.729	27.142	0	0	4,62	4,21	1.77[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	1.744	22.388	0	0	4,62	4,21	2.27[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	1.744	13.422	1.744	1.771	4,62	4,21	3.79[S]	0,16	26.66[S]	0,16	NO
	25,0%	1.744	2.864	1.744	7.552	4,62	4,21	17.80[S]	0,16	6.25[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	1.744	10.806	4,62	4,21	-	VNR	4.37[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	2.558	12.732	4,62	4,21	-	VNR	3.71[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	2.558	14.258	4,62	4,21	-	VNR	3.31[S]	0,16	NO
	75,0%	0	0	2.558	14.147	4,62	4,21	-	VNR	3.34[S]	0,16	NO
	87,5%	2.558	1.395	2.558	12.093	4,62	4,21	36.61[S]	0,16	3.91[S]	0,16	NO
	100%	2.558	7.760	2.558	7.514	4,62	4,21	6.58[S]	0,16	6.29[S]	0,16	NO
I solaio						Travata: Trave 15-16						
Trave 15-16	0%	19.126	6.131	19.126	3.392	4,21	4,21	4.60[S]	0,29	8.31[S]	0,29	NO
	12,5%	19.126	3.922	19.126	3.404	4,21	4,21	7.19[S]	0,29	8.29[S]	0,29	NO
	25,0%	19.126	1.920	19.126	3.054	4,21	4,21	14.69[S]	0,29	9.24[S]	0,29	NO
	37,5%	19.126	303	19.126	2.317	4,21	4,21	93.13[S]	0,29	12.17[S]	0,29	NO
	50,0%	0	0	19.237	1.196	4,21	4,21	-	VNR	23.60[S]	0,29	NO
	62,5%	19.471	564	19.471	1.854	4,21	4,21	50.07[S]	0,29	15.23[S]	0,29	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	19.471	2.521	19.471	2.251	4,21	4,21	11.20[S]	0,29	12.54[S]	0,29	NO
	87,5%	19.471	4.864	19.471	2.282	4,21	4,21	5.80[S]	0,29	12.37[S]	0,29	NO
	100,0%	19.471	7.387	19.471	1.958	4,21	4,21	3.82[S]	0,29	14.42[S]	0,29	NO
I solaio						Travata: Trave 30-31-32-33-34						
Trave 30-31	0%	-1.503	13.421	-1.503	6.027	4,62	4,21	3.77[S]	0,16	7.77[S]	0,16	NO
	12,5%	-1.503	4.459	-1.503	14.578	4,62	4,21	11.35[S]	0,16	3.21[S]	0,16	NO
	25,0%	0	0	-1.503	18.953	4,62	4,21	-	VNR	2.47[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-1.503	19.569	4,62	4,21	-	VNR	2.39[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-1.503	18.597	4,62	4,21	-	VNR	2.52[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	-194	15.149	4,62	4,21	-	VNR	3.10[S]	0,16	NO
	75,0%	-194	5.311	-194	9.611	4,62	4,21	9.56[S]	0,16	4.89[S]	0,16	NO
	87,5%	-194	21.818	0	0	4,62	4,21	2.32[S]	0,16	-	VNR	NO
	100%	-194	34.080	0	0	5,75	4,21	1.79[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 31-32	0%	-4.705	33.354	0	0	4,21	4,21	1.39[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-4.705	33.354	0	0	4,21	4,21	1.39[S]	0,16	-	VNR	NO
	25,0%	-4.705	24.824	0	0	4,21	4,21	1.87[S]	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	-4.705	16.899	0	0	4,21	4,21	2.75[S]	0,16	-	VNR	NO
	50,0%	-4.705	9.586	-1.593	3.211	4,21	4,21	4.84[S]	0,16	14.58[S]	0,16	NO
	62,5%	-1.593	5.636	-1.593	8.686	4,21	4,21	8.30[S]	0,16	5.39[S]	0,16	NO
	75,0%	-1.593	7.565	-1.593	13.549	4,21	4,21	6.18[S]	0,16	3.45[S]	0,16	NO
	87,5%	-1.593	10.101	-1.593	17.801	4,21	4,21	4.63[S]	0,16	2.63[S]	0,16	NO
	100,0%	-1.593	10.101	-1.593	17.801	4,21	4,21	4.63[S]	0,16	2.63[S]	0,16	NO
Trave 32-33	0%	-1.487	8.496	-1.487	14.389	4,21	4,21	5.51[S]	0,16	3.25[S]	0,16	NO
	12,5%	-1.487	6.480	-1.487	14.452	4,21	4,21	7.22[S]	0,16	3.24[S]	0,16	NO
	25,0%	-1.487	1.579	-1.487	13.755	4,21	4,21	29.66[S]	0,16	3.40[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-1.487	11.629	4,21	4,21	-	VNR	4.02[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-1.487	8.073	4,21	4,21	-	VNR	5.80[S]	0,16	NO
	62,5%	871	5.608	-909	4.529	4,21	4,21	8.39[S]	0,16	10.35[S]	0,16	NO
	75,0%	871	13.897	871	3.730	4,62	4,21	3.66[S]	0,16	12.63[S]	0,16	NO
	87,5%	871	23.616	871	1.483	4,62	4,21	2.15[S]	0,16	31.78[S]	0,16	NO
	100,0%	871	27.300	0	0	4,62	4,21	1.86[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 33-34	0%	-2.254	24.056	0	0	4,62	4,21	2.10[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-2.254	19.497	-2.254	2.876	4,62	4,21	2.59[S]	0,16	16.27[S]	0,16	NO
	25,0%	-2.254	9.601	-2.254	6.011	4,62	4,21	5.26[S]	0,16	7.78[S]	0,16	NO
	37,5%	-2.254	1.462	-2.254	7.386	4,62	4,21	34.58[S]	0,16	6.33[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	995	10.190	4,62	4,21	-	VNR	4.62[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	995	12.734	4,62	4,21	-	VNR	3.70[S]	0,16	NO
	75,0%	0	0	995	13.521	4,62	4,21	-	VNR	3.48[S]	0,16	NO
	87,5%	995	4.696	995	13.509	4,62	4,21	10.84[S]	0,16	3.49[S]	0,16	NO
	100%	995	7.513	995	12.852	4,62	4,21	6.77[S]	0,16	3.66[S]	0,16	NO
I solaio						Travata: Trave 1-3						
Trave 1-3	0%	-1.337	5.344	-1.337	1.624	4,21	4,21	5.06[S]	0,28	16.66[S]	0,28	NO
	12,5%	-1.337	2.857	-1.337	2.471	4,21	4,21	9.47[S]	0,28	10.95[S]	0,28	NO
	25,0%	-1.337	741	-1.337	2.775	4,21	4,21	36.52[S]	0,28	9.75[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	-1.337	2.588	4,21	4,21	-	VNR	10.45[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	-1.179	1.941	4,21	4,21	-	VNR	13.94[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	-1.135	2.346	4,21	4,21	-	VNR	11.54[S]	0,28	NO
	75,0%	-1.135	1.507	-1.135	2.245	4,21	4,21	17.96[S]	0,28	12.06[S]	0,28	NO
	87,5%	-1.135	3.956	-1.135	1.613	4,21	4,21	6.84[S]	0,28	16.78[S]	0,28	NO
	100,0%	-1.135	6.763	-1.135	424	4,21	4,21	4.00[S]	0,28	63.86[S]	0,28	NO
I solaio						Travata: Trave 2-4-6-11-16						
Trave 2-4	0%	-1.159	5.518	-1.159	2.939	4,21	4,21	4.90[S]	0,28	9.21[S]	0,28	NO
	12,5%	-1.159	3.235	-1.159	3.238	4,21	4,21	8.37[S]	0,28	8.36[S]	0,28	NO
	25,0%	-1.159	1.262	-1.159	3.106	4,21	4,21	21.45[S]	0,28	8.71[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	-1.159	2.508	4,21	4,21	-	VNR	10.79[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	-811	1.437	4,21	4,21	-	VNR	18.85[S]	0,28	NO
	62,5%	-1.069	377	-1.069	1.801	4,21	4,21	71.83[S]	0,28	15.03[S]	0,28	NO
	75,0%	-1.069	2.482	-1.069	1.813	4,21	4,21	10.91[S]	0,28	14.93[S]	0,28	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	87,5%	-1.069	5.071	-1.069	1.379	4,21	4,21	5.34[S]	0,28	19.63[S]	0,28	NO
	100%	-1.069	7.930	-1.069	464	4,21	4,21	3.41[S]	0,28	58.36[S]	0,28	NO
Trave 4-6	0%	923	8.327	0	0	4,21	4,21	3.26[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	923	4.381	923	670	4,21	4,21	6.20[S]	0,28	40.58[S]	0,28	NO
	25,0%	923	1.153	923	2.216	4,21	4,21	23.58[S]	0,28	12.27[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	923	2.833	4,21	4,21	-	VNR	9.59[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	923	2.591	8,42	4,21	-	VNR	10.58[S]	0,29	NO
	62,5%	0	0	1.035	2.951	4,21	4,21	-	VNR	9.21[S]	0,28	NO
	75,0%	1.035	889	1.035	2.464	4,21	4,21	30.59[S]	0,28	11.03[S]	0,28	NO
	87,5%	1.035	3.984	1.035	1.050	4,21	4,21	6.82[S]	0,28	25.90[S]	0,28	NO
	100,0%	1.035	7.795	0	0	4,21	4,21	3.48[S]	0,28	-	VNR	NO
Trave 6-11	0%	-5.591	7.232	0	0	4,21	4,21	3.70[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	-5.591	4.211	-5.591	1.104	4,21	4,21	6.37[S]	0,27	24.30[S]	0,27	NO
	25,0%	-5.591	1.687	-5.591	1.990	4,21	4,21	15.90[S]	0,27	13.48[S]	0,27	NO
	37,5%	0	0	-5.591	2.199	4,21	4,21	-	VNR	12.19[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	-5.075	1.816	4,21	4,21	-	VNR	14.78[S]	0,27	NO
	62,5%	0	0	-4.767	1.742	4,21	4,21	-	VNR	15.42[S]	0,27	NO
	75,0%	-4.767	1.369	-4.767	1.496	4,21	4,21	19.63[S]	0,27	17.96[S]	0,27	NO
	87,5%	-4.767	3.935	-4.767	567	4,21	4,21	6.82[S]	0,27	47.39[S]	0,27	NO
	100,0%	-4.767	6.995	0	0	4,21	4,21	3.84[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 11-16	0%	2.172	9.483	2.172	276	4,21	4,21	2.87[S]	0,28	98.78[S]	0,28	NO
	12,5%	2.172	5.694	2.172	1.986	4,21	4,21	4.78[S]	0,28	13.72[S]	0,28	NO
	25,0%	2.172	2.185	2.172	2.881	4,21	4,21	12.47[S]	0,28	9.46[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	2.172	3.012	4,21	4,21	-	VNR	9.05[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	2.868	2.698	4,21	4,21	-	VNR	10.12[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	3.512	3.566	4,21	4,21	-	VNR	7.66[S]	0,28	NO
	75,0%	3.512	1.711	3.512	3.680	4,21	4,21	15.97[S]	0,28	7.42[S]	0,28	NO
	87,5%	3.512	4.905	3.512	3.101	4,21	4,21	5.57[S]	0,28	8.81[S]	0,28	NO
	100%	3.512	8.363	3.512	1.731	4,21	4,21	3.26[S]	0,28	15.79[S]	0,28	NO
I solaio						Travata: Trave 3-5-10						
Trave 3-5	0%	387	8.031	0	0	4,21	4,21	3.38[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	387	4.153	387	774	4,21	4,21	6.54[S]	0,28	35.09[S]	0,28	NO
	25,0%	387	993	387	2.296	4,21	4,21	27.35[S]	0,28	11.83[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	387	2.892	4,21	4,21	-	VNR	9.39[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	387	2.630	4,21	4,21	-	VNR	10.32[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	440	2.930	4,21	4,21	-	VNR	9.27[S]	0,28	NO
	75,0%	440	888	440	2.382	8,42	4,21	52.96[S]	0,38	11.49[S]	0,29	NO
	87,5%	440	4.009	440	902	4,21	4,21	6.77[S]	0,28	30.12[S]	0,28	NO
	100%	440	7.851	0	0	4,21	4,21	3.46[S]	0,28	-	VNR	NO
Trave 5-10	0%	-2.229	7.359	-2.229	242	4,21	4,21	3.67[S]	0,28	NS	0,28	NO
	12,5%	-2.229	4.438	-2.229	1.445	4,21	4,21	6.08[S]	0,28	18.69[S]	0,28	NO
	25,0%	-2.229	1.898	-2.229	2.069	4,21	4,21	14.23[S]	0,28	13.05[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	-2.229	2.138	4,21	4,21	-	VNR	12.63[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	-2.229	1.668	4,21	4,21	-	VNR	16.19[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	-2.111	2.290	4,21	4,21	-	VNR	11.80[S]	0,28	NO
	75,0%	-2.111	1.254	-2.111	2.449	4,21	4,21	21.55[S]	0,28	11.03[S]	0,28	NO
	87,5%	-2.111	3.537	-2.111	2.081	4,21	4,21	7.64[S]	0,28	12.98[S]	0,28	NO
	100,0%	-2.111	6.225	-2.111	1.129	4,21	4,21	4.34[S]	0,28	23.93[S]	0,28	NO
I solaio						Travata: Trave 9-15						
Trave 9-15	0%	-9.864	11.360	-9.864	1.921	4,21	4,21	2.34[S]	0,27	13.83[S]	0,27	NO
	12,5%	-9.864	6.413	-9.864	4.048	4,21	4,21	4.14[S]	0,27	6.56[S]	0,27	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25,0%	-9.864	1.909	-9.864	5.031	4,21	4,21	13.92[S]	0,27	5.28[S]	0,27	NO
	37,5%	0	0	-9.864	5.001	4,21	4,21	-	VNR	5.31[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	-3.753	4.372	4,21	4,21	-	VNR	6.16[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	-2.743	4.801	4,21	4,21	-	VNR	5.62[S]	0,28	NO
	75,0%	-2.743	2.525	-2.743	4.633	4,21	4,21	10.68[S]	0,28	5.82[S]	0,28	NO
	87,5%	-2.743	7.285	-2.743	3.397	4,21	4,21	3.70[S]	0,28	7.94[S]	0,28	NO
	100%	-2.743	12.406	-2.743	1.039	4,21	4,21	2.17[S]	0,28	25.97[S]	0,28	NO
I solaio								Travata: Trave 11-16				
Trave 11-16	0%	-9.303	6.928	-9.303	9.149	5,56	4,62	8.44[S]	0,17	5.45[S]	0,17	NO
	12,5%	-9.303	5.920	-9.303	10.294	5,56	4,62	9.88[S]	0,17	4.84[S]	0,17	NO
	25,0%	-9.303	104	-9.303	10.283	5,56	4,62	NS	0,17	4.85[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-9.303	10.226	5,56	4,62	-	VNR	4.88[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-9.303	8.621	5,56	4,62	-	VNR	5.78[S]	0,17	NO
	62,5%	-5.473	6.512	-11.681	5.007	5,56	4,62	9.05[S]	0,17	9.91[S]	0,17	NO
	75,0%	-4.222	16.054	-5.473	1.839	5,56	4,62	3.67[S]	0,17	27.35[S]	0,17	NO
	87,5%	-4.222	27.740	0	0	5,56	4,62	2.12[S]	0,17	-	VNR	NO
	100%	-4.222	29.582	0	0	5,56	4,62	1.99[S]	0,17	-	VNR	NO
I solaio								Travata: Trave 12-17-22-27-34				
Trave 12-17	0%	-6.925	9.509	-6.925	11.354	6,16	4,21	6.77[S]	0,18	4.09[S]	0,16	NO
	12,5%	-6.925	8.515	-6.925	11.424	6,16	4,21	7.56[S]	0,18	4.06[S]	0,16	NO
	25,0%	-6.925	2.747	-6.925	11.453	6,16	4,21	23.43[S]	0,18	4.05[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-6.925	10.428	6,16	4,21	-	VNR	4.45[S]	0,16	NO
	50,0%	-3.613	3.135	-6.925	7.268	6,16	4,21	20.65[S]	0,18	6.39[S]	0,16	NO
	62,5%	-3.613	12.101	-6.925	2.084	6,16	4,21	5.34[S]	0,18	22.29[S]	0,16	NO
	75,0%	-3.613	23.209	0	0	6,16	4,21	2.78[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	-3.613	36.449	0	0	6,16	4,21	1.77[S]	0,18	-	VNR	NO
	100%	-3.613	38.506	0	0	6,16	4,21	1.68[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 17-22	0%	5.840	46.644	0	0	8,42	4,62	1.85[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	5.840	28.156	5.840	2.865	8,42	4,62	3.07[S]	0,21	18.04[S]	0,17	NO
	25,0%	5.840	1.961	5.840	18.616	6,16	4,62	33.53[S]	0,18	2.77[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	5.840	25.898	6,16	5,75	-	VNR	2.39[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	5.840	26.406	4,62	5,75	-	VNR	2.34[S]	0,18	NO
	62,5%	0	0	5.840	25.678	4,62	5,75	-	VNR	2.41[S]	0,18	NO
	75,0%	8.086	3.083	8.086	18.118	4,62	4,62	16.77[S]	0,17	2.85[S]	0,17	NO
	87,5%	8.086	29.686	8.086	1.960	7,70	4,62	2.70[S]	0,20	26.48[S]	0,17	NO
	100%	8.086	48.401	0	0	7,70	4,62	1.65[S]	0,20	-	VNR	NO
Trave 22-27	0%	5.199	44.428	0	0	7,70	4,62	1.79[S]	0,20	-	VNR	NO
	12,5%	5.199	31.982	0	0	7,70	4,62	2.49[S]	0,20	-	VNR	NO
	25,0%	5.199	11.401	5.199	8.337	4,62	4,62	4.50[S]	0,17	6.16[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	5.199	12.724	4,62	4,62	-	VNR	4.03[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	5.199	12.706	5,59	4,62	-	VNR	4.05[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	5.202	12.684	5,59	4,62	-	VNR	4.05[S]	0,17	NO
	75,0%	5.202	11.762	5.202	8.162	5,59	4,62	5.13[S]	0,18	6.30[S]	0,17	NO
	87,5%	5.202	32.477	0	0	7,16	4,62	2.30[S]	0,20	-	VNR	NO
	100,0%	5.202	44.990	0	0	7,16	4,62	1.66[S]	0,20	-	VNR	NO
Trave 27-34	0%	-288	56.439	0	0	9,17	6,03	1.64[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	-288	35.878	0	0	7,16	6,03	2.07[S]	0,19	-	VNR	NO
	25,0%	-288	5.994	-288	18.326	5,59	6,03	9.99[S]	0,18	3.49[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-288	28.241	5,59	6,03	-	VNR	2.26[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	659	32.733	5,59	6,03	-	VNR	1.95[S]	0,18	NO
	62,5%	0	0	659	32.830	5,59	6,03	-	VNR	1.95[S]	0,18	NO
	75,0%	0	0	659	28.828	5,59	6,03	-	VNR	2.22[S]	0,18	NO
	87,5%	659	16.808	659	16.360	5,59	6,03	3.57[S]	0,18	3.91[S]	0,18	NO
	100%	659	34.037	0	0	5,59	6,03	1.76[S]	0,18	-	VNR	NO
I solaio								Travata: Trave 14-21-25-30				
Trave 14-21	0%	2.429	39.117	0	0	5,56	4,62	1.52[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	2.429	20.282	2.429	15.214	5,56	4,62	2.94[S]	0,18	3.36[S]	0,17	NO
	25,0%	0	0	2.429	29.277	5,56	4,62	-	VNR	1.74[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	2.429	34.247	5,56	6,63	-	VNR	2.03[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	2.429	34.223	5,56	6,63	-	VNR	2.03[S]	0,19	NO
	62,5%	0	0	2.429	30.004	6,03	6,63	-	VNR	2.31[S]	0,19	NO
	75,0%	4.996	5.423	4.996	19.971	6,03	6,63	11.87[S]	0,19	3.49[S]	0,19	NO
	87,5%	4.996	36.835	4.996	736	10,05	6,63	2.74[S]	0,23	95.00[S]	0,19	NO
	100,0%	4.996	58.591	0	0	10,05	6,63	1.72[S]	0,23	-	VNR	NO
Trave 21-25	0%	9.389	48.262	0	0	10,05	4,62	2.10[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	9.389	34.877	0	0	10,05	4,62	2.90[S]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	9.389	12.825	9.389	8.432	6,03	4,62	5.05[S]	0,18	6.15[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	9.389	13.043	6,03	4,62	-	VNR	3.97[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	9.389	13.027	6,03	4,62	-	VNR	3.98[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	9.519	12.911	6,03	4,62	-	VNR	4.02[S]	0,17	NO
	75,0%	9.519	13.550	9.519	8.019	6,03	4,62	4.78[S]	0,18	6.47[S]	0,17	NO
	87,5%	9.519	35.887	0	0	10,05	4,62	2.82[S]	0,24	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	9.519	49.413	0	0	10,05	9,24	2.05[S]	0,23	-	VNR	NO
Trave 25-30	0%	1.883	59.316	0	0	10,05	6,63	1.69[S]	0,23	-	VNR	NO
	12,5%	1.883	37.377	1.883	564	10,05	6,63	2.69[S]	0,23	NS	0,19	NO
	25,0%	1.883	5.641	1.883	20.111	4,02	6,63	8.09[S]	0,17	3.45[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	1.883	30.563	5,56	6,63	-	VNR	2.27[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	4.679	34.932	5,56	6,63	-	VNR	1.99[S]	0,19	NO
	62,5%	0	0	4.679	34.993	5,56	6,63	-	VNR	1.99[S]	0,19	NO
	75,0%	0	0	4.679	30.351	5,56	6,63	-	VNR	2.30[S]	0,19	NO
	87,5%	4.679	18.589	4.679	16.609	5,56	4,62	3.22[S]	0,18	3.09[S]	0,17	NO
	100%	4.679	37.247	0	0	5,56	4,62	1.61[S]	0,18	-	VNR	NO
I solaio												
Travata: Trave 16-19-26-32												
Trave 16-19	0%	-15.024	47.428	-15.024	19.441	10,05	10,05	3.94[S]	0,12	10.02[S]	0,10	NO
	12,5%	-15.024	41.665	-15.024	39.579	10,05	10,05	4.49[S]	0,12	4.92[S]	0,10	NO
	25,0%	-15.024	4.019	-15.024	48.459	10,05	10,05	46.58[S]	0,12	4.02[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-15.024	48.800	10,05	10,05	-	VNR	3.99[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-15.024	48.929	10,05	10,05	-	VNR	3.98[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-15.024	43.452	10,05	10,05	-	VNR	4.48[S]	0,10	NO
	75,0%	-14.580	28.569	-14.580	34.646	10,05	10,05	6.55[S]	0,12	5.62[S]	0,10	NO
	87,5%	-14.580	75.966	-14.580	16.174	10,05	10,05	2.46[S]	0,12	12.05[S]	0,10	NO
	100,0%	-14.580	83.384	0	0	10,05	10,05	2.24[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 19-26	0%	-3.253	77.126	0	0	10,05	10,05	2.46[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-3.253	70.286	-3.253	5.351	10,05	10,05	2.70[S]	0,12	36.80[S]	0,10	NO
	25,0%	-3.253	30.984	-3.253	17.493	10,05	10,05	6.13[S]	0,12	11.25[S]	0,10	NO
	37,5%	-3.253	3.238	-3.253	18.314	10,05	10,05	58.65[S]	0,12	10.75[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-3.253	18.878	10,05	10,05	-	VNR	10.43[S]	0,10	NO
	62,5%	-3.127	15.374	-3.127	17.613	10,05	10,05	12.35[S]	0,12	11.18[S]	0,10	NO
	75,0%	-3.127	49.429	-3.127	10.715	10,05	10,05	3.84[S]	0,12	18.38[S]	0,10	NO
	87,5%	-3.127	95.033	0	0	10,05	10,05	1.99[S]	0,12	-	VNR	NO
	100%	-3.127	102.812	0	0	10,05	10,05	1.84[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 26-32	0%	2.774	108.406	0	0	10,05	10,05	1.76[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	2.774	85.852	2.774	19.203	10,05	10,05	2.22[S]	0,13	10.31[S]	0,10	NO
	25,0%	2.774	18.699	2.774	56.512	10,05	10,05	10.23[S]	0,13	3.50[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	2.774	77.236	10,05	10,05	-	VNR	2.56[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	2.774	85.653	10,05	10,05	-	VNR	2.31[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	2.774	85.578	10,05	10,05	-	VNR	2.31[S]	0,10	NO
	75,0%	0	0	2.774	84.113	10,05	10,05	-	VNR	2.35[S]	0,10	NO
	87,5%	3.180	5.675	2.774	68.367	10,05	10,05	33.73[S]	0,13	2.89[S]	0,10	NO
	100,0%	3.180	21.488	3.180	36.058	10,05	10,05	8.90[S]	0,13	5.49[S]	0,10	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
(X/d)_s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d)_i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N _{Ed} > 0: compressione).
M_{Ed,3,s}	
N_{Ed,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N _{Ed} > 0: compressione).
M_{Ed,3,i}	
A_{s,s}, A_{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_s, CS_i	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
I solaio											
Travata: Trave 2-1											
Trave 2-1	0%	+	12.085	14,31	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
	12,5%	+	11.210	15,43	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
	25,0%	+	8.902	14,00	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
		-	-611	NS	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.590	18,91	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
		-	-2.922	42,65	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.279	29,13	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
		-	-5.234	23,81	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.964	63,46	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
		-	-7.550	16,51	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50
		-	-9.867	12,63	172.915	124.636	632	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg θ
	87,5%	+	0	-	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
		-	-12.186	14,19	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
		-	-14.139	12,23	172.915	379.669	632	0	0	0	2,50
I solaio											
Trave 4-3							Travata: Trave 4-3				
	0%	+	29.306	8,44	247.318	381.848	2.594	0	0	0	2,50
		-	0	-	247.318	381.848	2.594	0	0	0	2,50
	12,5%	+	25.742	4,93	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	0	-	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.980	6,68	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	0	-	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12.213	10,38	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	0	-	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.440	23,31	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	-4.510	28,12	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	-11.284	11,24	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	-18.062	7,02	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
		-	-23.326	5,44	247.318	126.816	2.594	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	247.318	381.848	2.594	0	0	0	2,50
		-	-25.464	9,71	247.318	381.848	2.594	0	0	0	2,50
I solaio											
Trave 6-5							Travata: Trave 6-5				
	0%	+	31.973	9,29	297.034	382.337	2.674	0	0	0	2,50
		-	0	-	297.034	382.337	2.674	0	0	0	2,50
	12,5%	+	28.237	4,91	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	0	-	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	25,0%	+	20.902	6,63	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	0	-	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.590	10,20	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	0	-	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.309	21,97	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	-7.055	19,65	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	-14.303	9,69	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	-21.527	6,44	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
		-	-28.722	4,83	297.034	138.627	2.674	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	297.034	382.337	2.674	0	0	0	2,50
		-	-32.403	9,17	297.034	382.337	2.674	0	0	0	2,50
I solaio											
Trave 9-10							Travata: Trave 9-10-11				
	0%	+	11.793	14,67	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
		-	-10.918	15,85	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
	12,5%	+	11.542	14,99	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
		-	-11.248	15,38	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.181	11,83	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
		-	-11.609	11,39	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.820	12,22	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
		-	-11.970	11,05	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.459	12,65	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
		-	-12.331	10,73	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.098	13,10	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
		-	-12.691	10,42	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.737	13,58	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
		-	-13.052	10,13	173.014	132.267	1.196	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.376	18,45	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
		-	-13.413	12,90	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
	100%	+	9.016	19,19	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
		-	-13.708	12,62	173.014	375.707	1.196	0	0	0	2,50
Trave 10-11											
	0%	+	17.918	9,69	173.548	379.419	4.249	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.548	379.419	4.249	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.894	7,36	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.337	9,33	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	-273	NS	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.749	12,76	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	-3.866	32,17	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.134	20,28	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	-7.490	16,61	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.487	50,01	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	-11.143	11,16	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	-14.825	8,39	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
		-	-18.537	6,71	173.548	124.387	4.249	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	173.548	379.419	4.249	0	0	0	2,50
		-	-20.364	8,52	173.548	379.419	4.249	0	0	0	2,50
I solaio											
Trave 11-12							Travata: Trave 11-12				
	0%	+	40.327	8,20	330.486	423.236	6.862	0	0	0	2,50
		-	0	-	330.486	423.236	6.862	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.082	4,62	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg ^o
	-	-	0	-	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	25,0%	+	24.976	6,31	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.872	9,93	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.765	23,29	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	-4.275	36,86	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	-13.380	11,78	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	-22.486	7,01	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	-31.591	4,99	330.486	157.577	6.862	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	330.486	423.236	6.862	0	0	0	2,50
	-	-	-37.878	8,73	330.486	423.236	6.862	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 14-15-16-17				
Trave 14-15	0%	+	17.037	19,30	328.756	405.396	366	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.756	405.396	366	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.117	11,70	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-1.956	90,41	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	25,0%	+	10.384	17,03	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-6.690	26,43	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.649	31,31	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-11.424	15,48	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	50,0%	+	914	NS	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-16.159	10,94	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-20.892	8,46	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-25.627	6,90	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
	-	-	-30.361	5,82	328.756	176.846	366	0	0	0	2,50
Trave 15-16	100,0 %	+	0	-	328.756	405.396	366	0	0	0	2,50
	-	-	-32.370	10,16	328.756	405.396	366	0	0	0	2,50
	0%	+	24.080	13,65	328.685	419.308	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.685	419.308	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.707	7,58	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.611	9,91	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	-795	NS	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.513	14,30	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.892	27,94	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.417	25,66	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.988	14,98	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.319	NS	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	-16.086	10,23	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	-21.184	7,77	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
Trave 16-17	87,5%	+	0	-	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	-	-	-26.280	6,26	328.685	164.638	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	328.685	419.308	0	0	0	0	2,50
	-	-	-28.563	11,51	328.685	419.308	0	0	0	0	2,50
	0%	+	17.226	19,09	328.838	423.284	786	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.838	423.284	786	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.247	10,36	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.992	13,18	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.737	18,08	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.482	28,82	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	-676	NS	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.227	70,95	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	-3.931	40,19	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
Trave 15-16	75,0%	+	0	-	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	-7.186	21,99	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	-	-	-10.441	15,13	328.838	158.003	786	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	328.838	423.284	786	0	0	0	2,50
	-	-	-12.570	26,16	328.838	423.284	786	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 15-16				
Trave 15-16	0%	+	6.073	28,90	175.535	380.936	15.605	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	175.535	380.936	15.605	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5.217	22,25	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	-	-	-496	NS	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.296	27,02	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	-	-	-1.417	81,93	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.375	34,40	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	-	-	-2.338	49,66	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	50,0%	+	2.454	47,31	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	-	-	-3.259	35,62	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg ^o
	62,5%	+	1.533	75,73	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
		-	-4.182	27,76	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	75,0%	+	611	NS	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
		-	-5.103	22,75	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
		-	-6.024	19,27	175.535	116.095	15.605	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	175.535	380.936	15.605	0	0	0	2,50
		-	-6.880	25,51	175.535	380.936	15.605	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 30-31-32-33-34				
Trave 30-31	0%	+	26.857	12,26	329.233	415.958	2.671	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.233	415.958	2.671	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.563	7,15	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.455	10,43	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.346	19,32	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	-3.218	50,11	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.237	NS	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	-10.327	15,62	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	-17.436	9,25	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	-24.545	6,57	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
		-	-31.653	5,09	329.233	161.265	2.671	0	0	0	2,50
Trave 31-32	0%	+	39.303	8,37	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
	12,5%	+	39.303	8,37	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
	25,0%	+	36.583	5,00	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.861	5,40	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
		-	-1.778	NS	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
	50,0%	+	31.138	5,87	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
		-	-4.500	40,63	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
	62,5%	+	28.416	6,43	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
		-	-7.223	25,31	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
	75,0%	+	25.693	7,12	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
		-	-9.945	18,38	328.863	182.825	766	0	0	0	2,50
	87,5%	+	22.971	14,32	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
		-	-12.575	26,15	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
Trave 32-33	0%	+	20.248	16,24	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
		-	-12.575	26,15	328.863	411.395	766	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.683	18,60	328.975	415.195	1.343	0	0	0	2,50
		-	-1.236	NS	328.975	415.195	1.343	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.319	10,58	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
		-	-5.395	32,00	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12.179	14,17	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
		-	-9.555	18,07	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.020	21,52	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
		-	-13.714	12,59	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.861	44,71	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
		-	-17.874	9,66	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
		-	-22.033	7,84	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
		-	-30.351	5,69	328.975	172.630	1.343	0	0	0	2,50
Trave 33-34	0%	+	0	-	328.975	415.195	1.343	0	0	0	2,50
		-	-31.786	10,35	328.975	415.195	1.343	0	0	0	2,50
	12,5%	+	30.158	10,90	328.787	412.176	376	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.787	412.176	376	0	0	0	2,50
	25,0%	+	28.270	6,00	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.657	7,17	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.043	8,91	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.431	11,75	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
		-	-3.312	51,21	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.817	17,28	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
		-	-7.924	21,40	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.204	32,59	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
		-	-12.538	13,53	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
100%	+		591	NS	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50
	-		-17.151	9,89	328.787	169.611	376	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Lr}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _Ø
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-18.949	17,35	328.787	412.176	376	0	0	0	2,50
I solaio											
Trave 1-3							Travata: Trave 1-3				
0%	0%	+	5.792	29,84	172.805	379.268	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	379.268	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	4.793	23,87	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	3.698	30,94	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.600	44,01	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	-1.040	NS	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.498	76,39	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	-2.142	53,42	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	393	NS	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	-3.247	35,24	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	-4.357	26,26	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
		-	-5.469	20,92	172.805	114.427	0	0	0	0	2,50
100,0 %	100,0 %	+	0	-	172.805	379.268	0	0	0	0	2,50
		-	-6.464	26,73	172.805	379.268	0	0	0	0	2,50
I solaio											
Trave 2-4							Travata: Trave 2-4-6-11-16				
0%	0%	+	5.677	30,44	172.805	379.638	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	379.638	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	4.717	24,34	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	3.690	31,11	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	-897	NS	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.664	43,09	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	-1.924	59,67	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.637	70,13	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	-2.950	38,91	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	611	NS	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	-3.976	28,87	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	-5.003	22,95	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
		-	-6.029	19,04	172.805	114.797	0	0	0	0	2,50
100%	100%	+	0	-	172.805	379.638	0	0	0	0	2,50
		-	-6.990	24,72	172.805	379.638	0	0	0	0	2,50
Trave 4-6	0%	+	7.027	24,59	172.805	382.255	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	382.255	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5.682	20,66	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.250	27,63	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.819	41,65	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.390	84,47	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	-1.196	98,17	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	-2.624	44,75	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	-4.050	28,99	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
		-	-5.473	21,45	172.805	117.414	0	0	0	0	2,50
100,0 %	100,0 %	+	0	-	172.805	382.255	0	0	0	0	2,50
		-	-6.787	25,46	172.805	382.255	0	0	0	0	2,50
Trave 6-11	0%	+	6.240	27,69	172.805	377.295	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	377.295	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5.116	21,98	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	3.883	28,96	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.650	42,44	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	-268	NS	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.419	79,25	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	-1.499	75,02	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	188	NS	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	-2.729	41,21	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	-3.959	28,40	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
		-	-5.187	21,68	172.805	112.454	0	0	0	0	2,50
100,0 %	100,0 %	+	0	-	172.805	377.295	0	0	0	0	2,50
		-	-6.340	27,26	172.805	377.295	0	0	0	0	2,50
Trave 11-16	0%	+	17.683	9,81	173.517	380.658	4.072	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.517	380.658	4.072	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.926	8,42	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
25,0%	25,0%	+	11.814	10,63	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg θ
	-		0	-	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.701	14,44	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
		-	-1.267	99,15	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.587	22,49	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
		-	-4.379	28,69	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.476	50,74	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
		-	-7.493	16,77	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
		-	-10.605	11,85	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
		-	-13.718	9,16	173.517	125.626	4.072	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	173.517	380.658	4.072	0	0	0	2,50
		-	-15.464	11,22	173.517	380.658	4.072	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 3-5-10				
Trave 3-5	0%	+	6.911	25,00	172.805	382.261	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	382.261	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5.577	21,05	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.154	28,27	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.728	43,04	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.301	90,25	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	-1.226	95,77	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	-2.654	44,24	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	-4.085	28,74	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
		-	-5.516	21,29	172.805	117.420	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	172.805	382.261	0	0	0	0	2,50
		-	-6.838	25,27	172.805	382.261	0	0	0	0	2,50
Trave 5-10	0%	+	6.513	26,53	172.805	379.234	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	379.234	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5.496	20,81	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.368	26,19	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.240	35,31	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	-480	NS	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	2.110	54,21	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	-1.609	71,10	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	980	NS	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	-2.740	41,75	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	-3.872	29,54	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
		-	-5.005	22,86	172.805	114.393	0	0	0	0	2,50
100,0 %	+		0	-	172.805	379.234	0	0	0	0	2,50
	-		-6.072	28,46	172.805	379.234	0	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 9-15				
Trave 9-15	0%	+	23.213	7,46	173.101	379.249	1.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.101	379.249	1.691	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.340	6,42	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.968	8,30	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.595	11,72	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	-2.817	44,10	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.221	19,97	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	-7.189	17,28	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.850	67,14	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	-11.563	10,74	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	-15.935	7,80	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
		-	-20.308	6,12	173.101	124.217	1.691	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	173.101	379.249	1.691	0	0	0	2,50
		-	-23.170	7,47	173.101	379.249	1.691	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 11-16				
Trave 11-16	0%	+	27.394	11,97	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	26.231	12,50	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.086	8,41	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
		-	-7.854	19,38	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.943	15,31	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
		-	-15.998	9,51	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.797	84,68	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
		-	-24.143	6,30	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
		-	-32.287	4,71	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg θ
	75,0%	+	0	-	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
		-	-40.433	3,76	327.985	152.178	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
		-	-48.576	6,75	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
		-	-49.740	6,59	327.985	394.204	0	0	0	0	2,50
I solaio											
Travata: Trave 12-17-22-27-34											
Trave 12-17	0%	+	27.204	12,09	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
		-	0	-	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
	12,5%	+	26.047	12,63	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
		-	-5.653	58,18	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.901	9,09	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
		-	-13.798	11,80	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.757	16,68	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
		-	-21.942	7,42	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.613	NS	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
		-	-30.087	5,41	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
		-	-38.232	4,26	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
		-	-46.375	3,51	328.914	162.757	1.224	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
		-	-54.521	6,03	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
		-	-55.678	5,91	328.914	405.294	1.224	0	0	0	2,50
Trave 17-22	0%	+	68.277	4,83	329.851	418.038	6.049	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.851	418.038	6.049	0	0	0	2,50
	12,5%	+	59.023	2,77	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42.593	3,84	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.163	6,24	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.735	16,78	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	-10.521	15,53	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	-26.951	6,06	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	-43.379	3,77	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
		-	-59.809	2,73	329.851	163.374	6.049	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	329.851	418.038	6.049	0	0	0	2,50
		-	-69.063	4,78	329.851	418.038	6.049	0	0	0	2,50
Trave 22-27	0%	+	60.412	5,45	329.546	422.652	4.480	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.546	422.652	4.480	0	0	0	2,50
	12,5%	+	53.446	2,94	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	25,0%	+	39.303	4,00	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.161	6,25	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.019	14,28	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	-11.322	13,90	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	-25.464	6,18	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	-39.605	3,97	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
		-	-53.748	2,93	329.546	157.377	4.480	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	329.546	422.652	4.480	0	0	0	2,50
		-	-60.714	5,43	329.546	422.652	4.480	0	0	0	2,50
Trave 27-34	0%	+	75.427	4,38	330.312	416.909	8.422	0	0	0	2,50
		-	0	-	330.312	416.909	8.422	0	0	0	2,50
	12,5%	+	66.173	2,45	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	0	-	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	25,0%	+	49.743	3,26	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	0	-	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.314	4,87	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	0	-	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.885	9,61	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	-5.414	29,97	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	62,5%	+	455	NS	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	-21.843	7,43	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	-38.272	4,24	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
		-	-54.702	2,97	330.312	162.245	8.422	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	330.312	416.909	8.422	0	0	0	2,50
		-	-63.955	5,16	330.312	416.909	8.422	0	0	0	2,50
I solaio											
Travata: Trave 14-21-25-30											
Trave 14-21	0%	+	69.672	4,73	329.748	414.135	10.876	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.748	414.135	10.876	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg θ
	12,5%	+	59.712	2,68	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42.072	3,81	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.433	6,56	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.793	23,59	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	-16.823	9,53	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	-34.464	4,65	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	-52.102	3,08	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
		-	-69.742	2,30	329.748	160.272	10.876	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	329.748	414.135	10.876	0	0	0	2,50
		-	-79.703	4,14	329.748	414.135	10.876	0	0	0	2,50
Trave 21-25	0%	+	64.786	5,08	329.042	421.000	7.223	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.042	421.000	7.223	0	0	0	2,50
	12,5%	+	57.284	2,73	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42.103	3,72	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.923	5,82	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.742	13,33	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	-12.383	12,64	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	-27.565	5,68	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	-42.745	3,66	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
		-	-57.925	2,70	329.042	156.559	7.223	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	329.042	421.000	7.223	0	0	0	2,50
		-	-65.428	5,03	329.042	421.000	7.223	0	0	0	2,50
Trave 25-30	0%	+	80.331	4,10	329.713	419.417	10.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.713	419.417	10.691	0	0	0	2,50
	12,5%	+	70.371	2,35	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.731	3,14	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.092	4,72	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	0	-	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.452	9,49	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	-6.192	26,74	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	-23.833	6,95	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	-41.471	3,99	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
		-	-59.111	2,80	329.713	165.553	10.691	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	329.713	419.417	10.691	0	0	0	2,50
		-	-69.070	4,77	329.713	419.417	10.691	0	0	0	2,50
I solaio							Travata: Trave 16-19-26-32				
Trave 16-19	0%	+	89.373	4,49	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	88.904	4,51	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	68.645	4,23	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	44.633	6,50	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
		-	-17.069	17,00	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.622	14,07	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
		-	-41.082	7,06	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
		-	-65.095	4,46	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
		-	-89.104	3,26	589.847	290.136	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
		-	-113.117	3,54	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
		-	-116.429	3,44	589.847	400.929	0	0	0	0	2,50
Trave 19-26	0%	+	98.541	4,19	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	94.918	4,35	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70.596	4,01	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	46.273	6,12	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
		-	-10.905	25,99	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.950	12,91	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
		-	-35.229	8,04	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Li}	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	62,5%	+	0	-	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
		-	-59.551	4,76	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
		-	-83.876	3,38	589.847	283.415	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
		-	-108.196	3,82	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
		-	-111.822	3,70	589.847	413.251	0	0	0	0	2,50
	Trave 26-32	0%	141.051	2,87	589.981	404.755	935	0	0	0	2,50
			0	-	589.981	404.755	935	0	0	0	2,50
		12,5%	132.608	2,07	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			0	-	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		25,0%	103.465	2,66	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			0	-	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		37,5%	74.321	3,70	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			0	-	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		50,0%	45.179	6,09	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			-7.286	37,73	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		62,5%	16.034	17,15	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			-36.427	7,55	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		75,0%	0	-	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			-65.572	4,19	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		87,5%	0	-	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
			-94.714	2,90	589.981	274.919	935	0	0	0	2,50
		100,0 %	0	-	589.981	404.755	935	0	0	0	2,50
			-96.559	4,19	589.981	404.755	935	0	0	0	2,50

LEGENDA:

- Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- + / - [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,y}^(+/-) Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS^(+/-) Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,y}⁽⁺⁾" e "V_{Ed,y}⁽⁻⁾" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s} Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p} Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_θ Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{R1d}	Ctg _θ	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
I solaio											
Trave 2-1							Travata: Trave 2-1				
Trave 2-1	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio											
Trave 4-3							Travata: Trave 4-3				
Trave 4-3	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio											
Trave 6-5							Travata: Trave 6-5				
Trave 6-5	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio											
Trave 9-10							Travata: Trave 9-10-11				
Trave 9-10	0%	1.447	5,35	18.294	112.886	7.738	2,50	703	25.234	99	NO
	25,0%	1.447	6,00	18.294	22.081	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	50,0%	1.447	6,00	18.294	22.081	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	75,0%	1.447	6,00	18.294	22.081	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	100%	1.447	4,94	18.294	112.886	7.153	2,50	703	25.234	99	NO
Trave 10-11	0%	1.001	6,49	18.294	112.886	6.495	2,50	703	25.234	99	NO
	25,0%	1.001	8,68	18.294	17.757	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	50,0%	1.001	8,68	18.294	17.757	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	75,0%	1.001	8,68	18.294	17.757	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	100%	1.001	6,16	18.294	112.886	6.167	2,50	703	25.234	99	NO
I solaio											
Trave 11-12							Travata: Trave 11-12				
Trave 11-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio											
Trave 14-15							Travata: Trave 14-15-16-17				
Trave 14-15	0%	7.180	1,81	43.760	145.676	12.978	2,50	1.002	60.200	100	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 15-16	25,0%	7.180	2,05	43.760	23.475	14.690	2,50	1.002	60.200	100	NO
	50,0%	7.180	2,15	43.760	23.475	15.424	2,50	1.002	60.200	100	NO
	75,0%	7.180	2,06	43.760	23.475	14.813	2,50	1.002	60.200	100	NO
	100,0 %	7.180	2,22	43.760	145.676	15.968	2,50	1.002	60.200	100	NO
	0%	2.228	9,36	43.760	145.676	20.860	2,50	1.002	60.200	100	NO
	25,0%	2.228	4,27	43.760	9.509	14.201	2,50	1.002	60.200	100	NO
	50,0%	2.228	4,27	43.760	9.509	15.424	2,50	1.002	60.200	100	NO
	75,0%	2.228	4,27	43.760	9.509	14.079	2,50	1.002	60.200	100	NO
	100%	2.228	3,63	43.760	145.676	8.086	2,50	1.002	60.200	100	NO
	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 16-17	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio							Travata: Trave 15-16				
Trave 15-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio							Travata: Trave 30-31-32-33-34				
Trave 30-31	0%	2.629	5,52	43.757	145.730	14.512	2,50	1.002	60.222	100	NO
	25,0%	2.629	3,62	43.757	9.512	12.861	2,50	1.002	60.222	100	NO
	50,0%	2.629	3,62	43.757	9.512	12.249	2,50	1.002	60.222	100	NO
	75,0%	2.629	3,62	43.757	9.512	14.818	2,50	1.002	60.222	100	NO
	100%	2.629	4,22	43.757	145.730	11.086	2,50	1.002	60.222	100	NO
Trave 31-32	0%	5.953	1,68	43.757	145.730	10.026	2,50	1.002	60.222	100	NO
	25,0%	5.953	2,65	43.757	23.483	15.770	2,50	1.002	60.222	100	NO
	50,0%	5.953	3,27	43.757	23.483	19.440	2,50	1.002	60.222	100	NO
	75,0%	5.953	2,85	43.757	23.483	16.993	2,50	1.002	60.222	100	NO
	100,0 %	5.953	2,79	43.757	145.730	16.626	2,50	1.002	60.222	100	NO
Trave 32-33	0%	4.249	4,00	43.757	145.730	16.993	2,50	1.002	60.222	100	NO
	25,0%	4.249	3,77	43.757	15.999	16.993	2,50	1.002	60.222	100	NO
	50,0%	4.249	3,77	43.757	15.999	19.440	2,50	1.002	60.222	100	NO
	75,0%	4.249	3,77	43.757	15.999	19.712	2,50	1.002	60.222	100	NO
	100,0 %	4.249	3,06	43.757	145.730	12.983	2,50	1.002	60.222	100	NO
Trave 33-34	0%	3.919	4,02	43.757	145.730	15.736	2,50	1.002	60.222	100	NO
	25,0%	3.919	3,94	43.757	15.999	15.430	2,50	1.002	60.222	100	NO
	50,0%	3.919	3,91	43.757	15.999	15.308	2,50	1.002	60.222	100	NO
	75,0%	3.919	3,81	43.757	15.999	14.941	2,50	1.002	60.222	100	NO
	100%	3.919	3,31	43.757	145.730	12.983	2,50	1.002	60.222	100	NO
I solaio							Travata: Trave 1-3				
Trave 1-3	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio							Travata: Trave 2-4-6-11-16				
Trave 2-4	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 4-6	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 6-11	0%	1.403	6,04	18.294	112.886	8.468	2,50	703	25.234	99	NO
	25,0%	1.403	6,19	18.294	14.098	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	50,0%	1.403	6,19	18.294	14.098	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	75,0%	1.403	6,19	18.294	14.098	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	100,0 %	1.403	6,11	18.294	112.886	8.578	2,50	703	25.234	99	NO
Trave 11-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
I solaio							Travata: Trave 3-5-10				
Trave 3-5	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 5-10	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
	%										
I solaio							Travata: Trave 9-15				
Trave 9-15	0%	1.043	6,23	18.294	112.886	6.495	2,50	703	25.234	99	NO
	25,0%	1.043	8,12	18.294	17.757	8.468	2,50	703	25.234	99	NO
	50,0%	1.043	8,33	18.294	17.757	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	75,0%	1.043	8,33	18.294	17.757	8.688	2,50	703	25.234	99	NO
	100%	1.043	5,53	18.294	112.886	5.765	2,50	703	25.234	99	NO
I solaio							Travata: Trave 11-16				
Trave 11-16	0%	11.084	2,42	43.790	145.192	26.872	2,50	1.000	60.000	100	NO
	25,0%	11.084	1,44	43.790	15.940	25.528	2,50	1.000	60.000	100	NO
	50,0%	11.084	1,44	43.790	15.940	27.971	2,50	1.000	60.000	100	NO
	75,0%	11.084	1,44	43.790	15.940	26.017	2,50	1.000	60.000	100	NO
	100%	11.084	1,52	43.790	145.192	16.795	2,50	1.000	60.000	100	NO
I solaio							Travata: Trave 12-17-22-27-34				
Trave 12-17	0%	5.730	2,85	43.761	145.662	16.306	2,50	1.002	60.194	100	NO
	25,0%	5.730	2,79	43.761	15.991	16.306	2,50	1.002	60.194	100	NO
	50,0%	5.730	2,79	43.761	15.991	18.507	2,50	1.002	60.194	100	NO
	75,0%	5.730	2,79	43.761	15.991	21.619	2,50	1.002	60.194	100	NO
	100%	5.730	2,03	43.761	145.662	11.652	2,50	1.002	60.194	100	NO
Trave 17-22	0%	2.885	3,82	43.761	145.662	11.007	2,50	1.002	60.194	100	NO
	25,0%	2.885	3,30	43.761	9.508	14.743	2,50	1.002	60.194	100	NO
	50,0%	2.885	3,30	43.761	9.508	11.414	2,50	1.002	60.194	100	NO
	75,0%	2.885	3,30	43.761	9.508	11.414	2,50	1.002	60.194	100	NO
	100%	2.885	2,28	43.761	145.662	6.577	2,50	1.002	60.194	100	NO
Trave 22-27	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 27-34	0%	3.397	2,59	43.761	145.662	8.792	2,50	1.002	60.194	100	NO
	25,0%	3.397	2,80	43.761	9.508	16.578	2,50	1.002	60.194	100	NO
	50,0%	3.397	2,80	43.761	9.508	12.298	2,50	1.002	60.194	100	NO
	75,0%	3.397	2,80	43.761	9.508	14.988	2,50	1.002	60.194	100	NO
	100%	3.397	2,99	43.761	145.662	10.157	2,50	1.002	60.194	100	NO
I solaio							Travata: Trave 14-21-25-30				
Trave 14-21	0%	4.029	2,52	43.872	143.762	10.149	2,50	995	59.409	101	NO
	25,0%	4.029	2,33	43.872	9.384	11.669	2,50	995	59.409	101	NO
	50,0%	4.029	2,33	43.872	9.384	12.830	2,50	995	59.409	101	NO
	75,0%	4.029	2,33	43.872	9.384	18.705	2,50	995	59.409	101	NO
	100,0 %	4.029	2,59	43.872	143.762	10.453	2,50	995	59.409	101	NO
Trave 21-25	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 25-30	0%	1.622	6,22	43.872	143.762	10.089	2,50	995	59.409	101	NO
	25,0%	1.622	5,79	43.872	9.384	14.383	2,50	995	59.409	101	NO
	50,0%	1.622	5,79	43.872	9.384	12.466	2,50	995	59.409	101	NO
	75,0%	1.622	5,79	43.872	9.384	15.018	2,50	995	59.409	101	NO
	100%	1.622	3,82	43.872	143.762	6.199	2,50	995	59.409	101	NO
I solaio							Travata: Trave 16-19-26-32				
Trave 16-19	0%	8.762	3,93	110.652	102.575	34.408	2,50	2.372	145.229	104	NO
	25,0%	8.762	2,62	110.652	22.939	33.099	2,50	2.372	145.229	104	NO
	50,0%	8.762	2,62	110.652	22.939	33.972	2,50	2.372	145.229	104	NO
	75,0%	8.762	2,62	110.652	22.939	33.972	2,50	2.372	145.229	104	NO
	100,0 %	8.762	2,60	110.652	102.575	22.816	2,50	2.372	145.229	104	NO
Trave 19-26	0%	1.326	18,05	110.652	102.575	23.938	2,50	2.372	145.229	104	NO
	25,0%	1.326	6,98	110.652	9.252	37.586	2,50	2.372	145.229	104	NO
	50,0%	1.326	6,98	110.652	9.252	39.331	2,50	2.372	145.229	104	NO
	75,0%	1.326	6,98	110.652	9.252	34.844	2,50	2.372	145.229	104	NO
	100%	1.326	11,29	110.652	102.575	14.964	2,50	2.372	145.229	104	NO
Trave 26-32	0%	6.382	1,96	110.652	102.575	12.533	2,50	2.372	145.229	104	NO
	25,0%	6.382	1,45	110.652	9.252	30.980	2,50	2.372	145.229	104	NO
	50,0%	6.382	1,45	110.652	9.252	25.247	2,50	2.372	145.229	104	NO
	75,0%	6.382	1,45	110.652	9.252	25.995	2,50	2.372	145.229	104	NO
	100,0 %	6.382	5,46	110.652	102.575	34.875	2,50	2.372	145.229	104	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T_{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg _θ	CS _{v,T}
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
I solaio					Travata: Trave 2-1			
Trave 2-1	0%	0	+	12.085	172.915	-	-	VNR
			-	0	172.915	-	-	VNR
	12,5%	0	+	11.210	172.915	-	-	VNR
			-	0	172.915	-	-	VNR
	25,0%	0	+	8.902	172.915	-	-	VNR
			-	-611	172.915	-	-	VNR
	37,5%	0	+	6.590	172.915	-	-	VNR
			-	-2.922	172.915	-	-	VNR
	50,0%	0	+	4.279	172.915	-	-	VNR
			-	-5.234	172.915	-	-	VNR
Trave 4-3	62,5%	0	+	1.964	172.915	-	-	VNR
			-	-7.550	172.915	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	172.915	-	-	VNR
			-	-9.867	172.915	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	172.915	-	-	VNR
			-	-12.186	172.915	-	-	VNR
	100%	0	+	0	172.915	-	-	VNR
			-	-14.139	172.915	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 4-3			
Trave 4-3	0%	0	+	29.306	247.318	-	-	VNR
			-	0	247.318	-	-	VNR
	12,5%	0	+	25.742	247.318	-	-	VNR
			-	0	247.318	-	-	VNR
	25,0%	0	+	18.980	247.318	-	-	VNR
			-	0	247.318	-	-	VNR
	37,5%	0	+	12.213	247.318	-	-	VNR
			-	0	247.318	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.440	247.318	-	-	VNR
			-	-4.510	247.318	-	-	VNR
Trave 6-5	62,5%	0	+	0	247.318	-	-	VNR
			-	-11.284	247.318	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	247.318	-	-	VNR
			-	-18.062	247.318	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	247.318	-	-	VNR
			-	-23.326	247.318	-	-	VNR
	100%	0	+	0	247.318	-	-	VNR
			-	-25.464	247.318	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 6-5			
Trave 6-5	0%	0	+	31.973	297.034	-	-	VNR
			-	0	297.034	-	-	VNR
	12,5%	0	+	28.237	297.034	-	-	VNR
			-	0	297.034	-	-	VNR
	25,0%	0	+	20.902	297.034	-	-	VNR
			-	0	297.034	-	-	VNR
	37,5%	0	+	13.590	297.034	-	-	VNR
			-	0	297.034	-	-	VNR
	50,0%	0	+	6.309	297.034	-	-	VNR
			-	-7.055	297.034	-	-	VNR
Trave 9-10	62,5%	0	+	0	297.034	-	-	VNR
			-	-14.303	297.034	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	297.034	-	-	VNR
			-	-21.527	297.034	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	297.034	-	-	VNR
			-	-28.722	297.034	-	-	VNR
	100%	0	+	0	297.034	-	-	VNR
			-	-32.403	297.034	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 9-10-11			
Trave 9-10	0%	1447	+	11.793	173.014	18.294	2,50	6,79
			-	-10.918	173.014	18.294	2,50	7,03
	12,5%	1447	+	11.542	173.014	18.294	2,50	6,86
			-	-11.248	173.014	18.294	2,50	6,94
	25,0%	1447	+	11.181	173.014	18.294	2,50	6,96
			-	-11.609	173.014	18.294	2,50	6,84
	37,5%	1447	+	10.820	173.014	18.294	2,50	7,06
			-	-11.970	173.014	18.294	2,50	6,74
	50,0%	1447	+	10.459	173.014	18.294	2,50	7,17
			-	-12.331	173.014	18.294	2,50	6,65
Trave 10-11	62,5%	1447	+	10.098	173.014	18.294	2,50	7,27
			-	-12.691	173.014	18.294	2,50	6,56
	75,0%	1447	+	9.737	173.014	18.294	2,50	7,39
			-	-13.052	173.014	18.294	2,50	6,47
	87,5%	1447	+	9.376	173.014	18.294	2,50	7,50
			-	-13.413	173.014	18.294	2,50	6,38
	100%	1447	+	9.016	173.014	18.294	2,50	7,62
			-	-13.708	173.014	18.294	2,50	6,32
	0%	1001	+	17.918	173.548	18.294	2,50	6,33
			-	0	173.548	18.294	2,50	VNR
Trave 10-11	12,5%	1001	+	16.894	173.548	18.294	2,50	6,58
			-	0	173.548	18.294	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
	25,0%	1001	+ -	13.337 -273	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	7,60 17,77
	37,5%	1001	+ -	9.749 -3.866	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	9,02 12,99
	50,0%	1001	+ -	6.134 -7.490	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	11,10 10,22
	62,5%	1001	+ -	2.487 -11.143	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	14,48 8,41
	75,0%	1001	+ -	0 -14.825	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	VNR 7,14
	87,5%	1001	+ -	0 -18.537	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	VNR 6,19
	100%	1001	+ -	0 -20.364	173.548 173.548	18.294 18.294	2,50 2,50	VNR 5,81
I solaio					Travata: Trave 11-12			
Trave 11-12	0%	0	+ -	40.327 0	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	34.082 0	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	24.976 0	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	15.872 0	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	6.765 -4.275	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	0 -13.380	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -22.486	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -31.591	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
	100,0%	0	+ -	0 -37.878	330.486 330.486	- -	- -	VNR VNR
I solaio					Travata: Trave 14-15-16-17			
Trave 14-15	0%	7180	+ -	17.037 0	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	4,63 VNR
	12,5%	7180	+ -	15.117 -1.956	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	4,76 5,88
	25,0%	7180	+ -	10.384 -6.690	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	5,11 5,42
	37,5%	7180	+ -	5.649 -11.424	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	5,52 5,03
	50,0%	7180	+ -	914 -16.159	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	5,99 4,69
	62,5%	7180	+ -	0 -20.892	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 4,39
	75,0%	7180	+ -	0 -25.627	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 4,13
	87,5%	7180	+ -	0 -30.361	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 3,90
	100,0%	7180	+ -	0 -32.370	328.756 328.756	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 3,81
Trave 15-16	0%	2228	+ -	24.080 0	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	8,05 VNR
	12,5%	2228	+ -	21.707 0	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	8,55 VNR
	25,0%	2228	+ -	16.611 -795	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	9,86 18,75
	37,5%	2228	+ -	11.513 -5.892	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	11,64 14,53
	50,0%	2228	+ -	6.417 -10.988	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	14,20 11,86
	62,5%	2228	+ -	1.319 -16.086	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	18,21 10,01
	75,0%	2228	+ -	0 -21.184	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 8,67
	87,5%	2228	+ -	0 -26.280	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 7,64
	100%	2228	+ -	0 -28.563	328.685 328.685	43.760 43.760	2,50 2,50	VNR 7,26
Trave 16-17	0%	0	+ -	17.226 0	328.838 328.838	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	15.247 0	328.838 328.838	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	11.992 0	328.838 328.838	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	8.737 0	328.838 328.838	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	5.482 -676	328.838 328.838	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	2.227 -3.931	328.838 328.838	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0	328.838	-	-	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
			-	-7.186	328.838	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	328.838	-	-	VNR
			-	-10.441	328.838	-	-	VNR
	100%	0	+	0	328.838	-	-	VNR
			-	-12.570	328.838	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 15-16			
Trave 15-16	0%	0	+	6.073	175.535	-	-	VNR
			-	0	175.535	-	-	VNR
	12,5%	0	+	5.217	175.535	-	-	VNR
			-	-496	175.535	-	-	VNR
	25,0%	0	+	4.296	175.535	-	-	VNR
			-	-1.417	175.535	-	-	VNR
	37,5%	0	+	3.375	175.535	-	-	VNR
			-	-2.338	175.535	-	-	VNR
	50,0%	0	+	2.454	175.535	-	-	VNR
			-	-3.259	175.535	-	-	VNR
	62,5%	0	+	1.533	175.535	-	-	VNR
			-	-4.182	175.535	-	-	VNR
	75,0%	0	+	611	175.535	-	-	VNR
			-	-5.103	175.535	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	175.535	-	-	VNR
			-	-6.024	175.535	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	175.535	-	-	VNR
			-	-6.880	175.535	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 30-31-32-33-34			
Trave 30-31	0%	2629	+	26.857	329.233	43.757	2,50	7,06
			-	0	329.233	43.757	2,50	VNR
	12,5%	2629	+	22.563	329.233	43.757	2,50	7,78
			-	0	329.233	43.757	2,50	VNR
	25,0%	2629	+	15.455	329.233	43.757	2,50	9,34
			-	0	329.233	43.757	2,50	VNR
	37,5%	2629	+	8.346	329.233	43.757	2,50	11,71
			-	-3.218	329.233	43.757	2,50	14,32
	50,0%	2629	+	1.237	329.233	43.757	2,50	15,66
			-	-10.327	329.233	43.757	2,50	10,94
	62,5%	2629	+	0	329.233	43.757	2,50	VNR
			-	-17.436	329.233	43.757	2,50	8,85
	75,0%	2629	+	0	329.233	43.757	2,50	VNR
			-	-24.545	329.233	43.757	2,50	7,43
	87,5%	2629	+	0	329.233	43.757	2,50	VNR
			-	-31.653	329.233	43.757	2,50	6,40
	100%	2629	+	0	329.233	43.757	2,50	VNR
			-	-36.037	329.233	43.757	2,50	5,90
Trave 31-32	0%	5953	+	39.303	328.863	43.757	2,50	3,91
			-	0	328.863	43.757	2,50	VNR
	12,5%	5953	+	39.303	328.863	43.757	2,50	3,91
			-	0	328.863	43.757	2,50	VNR
	25,0%	5953	+	36.583	328.863	43.757	2,50	4,04
			-	0	328.863	43.757	2,50	VNR
	37,5%	5953	+	33.861	328.863	43.757	2,50	4,18
			-	-1.778	328.863	43.757	2,50	7,07
	50,0%	5953	+	31.138	328.863	43.757	2,50	4,33
			-	-4.500	328.863	43.757	2,50	6,68
	62,5%	5953	+	28.416	328.863	43.757	2,50	4,50
			-	-7.223	328.863	43.757	2,50	6,33
	75,0%	5953	+	25.693	328.863	43.757	2,50	4,67
			-	-9.945	328.863	43.757	2,50	6,01
	87,5%	5953	+	22.971	328.863	43.757	2,50	4,86
			-	-12.575	328.863	43.757	2,50	5,74
	100,0%	5953	+	20.248	328.863	43.757	2,50	5,06
			-	-12.575	328.863	43.757	2,50	5,74
Trave 32-33	0%	4249	+	17.683	328.975	43.757	2,50	6,63
			-	-1.236	328.975	43.757	2,50	9,91
	12,5%	4249	+	16.319	328.975	43.757	2,50	6,82
			-	-5.395	328.975	43.757	2,50	8,81
	25,0%	4249	+	12.179	328.975	43.757	2,50	7,46
			-	-9.555	328.975	43.757	2,50	7,93
	37,5%	4249	+	8.020	328.975	43.757	2,50	8,23
			-	-13.714	328.975	43.757	2,50	7,21
	50,0%	4249	+	3.861	328.975	43.757	2,50	9,19
			-	-17.874	328.975	43.757	2,50	6,60
	62,5%	4249	+	0	328.975	43.757	2,50	VNR
			-	-22.033	328.975	43.757	2,50	6,09
	75,0%	4249	+	0	328.975	43.757	2,50	VNR
			-	-26.192	328.975	43.757	2,50	5,66
	87,5%	4249	+	0	328.975	43.757	2,50	VNR
			-	-30.351	328.975	43.757	2,50	5,28
	100,0%	4249	+	0	328.975	43.757	2,50	VNR
			-	-31.786	328.975	43.757	2,50	5,16
Trave 33-34	0%	3919	+	30.158	328.787	43.757	2,50	5,52
			-	0	328.787	43.757	2,50	VNR
	12,5%	3919	+	28.270	328.787	43.757	2,50	5,70
			-	0	328.787	43.757	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	25,0%	3919	+ -	23.657 0	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	6,19 VNR
	37,5%	3919	+ -	19.043 0	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	6,78 VNR
	50,0%	3919	+ -	14.431 -3.312	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	7,49 10,04
	62,5%	3919	+ -	9.817 -7.924	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	8,37 8,80
	75,0%	3919	+ -	5.204 -12.538	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	9,49 7,83
	87,5%	3919	+ -	591 -17.151	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	10,95 7,06
	100%	3919	+ -	0 -18.949	328.787 328.787	43.757 43.757	2,50 2,50	VNR 6,79
I solaio					Travata: Trave 1-3			
Trave 1-3	0%	0	+ -	5.792 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	4.793 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	3.698 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	2.600 -1.040	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	1.498 -2.142	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	393 -3.247	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -4.357	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -5.469	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	100,0%	0	+ -	0 -6.464	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
I solaio					Travata: Trave 2-4-6-11-16			
Trave 2-4	0%	0	+ -	5.677 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	4.717 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	3.690 -897	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	2.664 -1.924	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	1.637 -2.950	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	611 -3.976	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -5.003	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -6.029	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	100%	0	+ -	0 -6.990	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
Trave 4-6	0%	0	+ -	7.027 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	5.682 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	4.250 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	2.819 0	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	1.390 -1.196	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	0 -2.624	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -4.050	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -5.473	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
	100,0%	0	+ -	0 -6.787	172.805 172.805	- -	- -	VNR VNR
Trave 6-11	0%	1403	+ -	6.240 0	172.805 172.805	18.294 18.294	2,50 2,50	8,87 VNR
	12,5%	1403	+ -	5.116 0	172.805 172.805	18.294 18.294	2,50 2,50	9,41 VNR
	25,0%	1403	+ -	3.883 0	172.805 172.805	18.294 18.294	2,50 2,50	10,08 VNR
	37,5%	1403	+ -	2.650 -268	172.805 172.805	18.294 18.294	2,50 2,50	10,87 12,78
	50,0%	1403	+ -	1.419 -1.499	172.805 172.805	18.294 18.294	2,50 2,50	11,78 11,71
	62,5%	1403	+ -	188 -2.729	172.805 172.805	18.294 18.294	2,50 2,50	12,86 10,81
	75,0%	1403	+	0	172.805	18.294	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
Trave 11-16			-	-3.959	172.805	18.294	2,50	10,04
	87,5%	1403	+	0	172.805	18.294	2,50	VNR
			-	-5.187	172.805	18.294	2,50	9,37
	100,0%	1403	+	0	172.805	18.294	2,50	VNR
			-	-6.340	172.805	18.294	2,50	8,82
	0%	0	+	17.683	173.517	-	-	VNR
			-	0	173.517	-	-	VNR
	12,5%	0	+	14.926	173.517	-	-	VNR
			-	0	173.517	-	-	VNR
	25,0%	0	+	11.814	173.517	-	-	VNR
			-	0	173.517	-	-	VNR
	37,5%	0	+	8.701	173.517	-	-	VNR
I solaio			-	-1.267	173.517	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.587	173.517	-	-	VNR
			-	-4.379	173.517	-	-	VNR
	62,5%	0	+	2.476	173.517	-	-	VNR
			-	-7.493	173.517	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	173.517	-	-	VNR
			-	-10.605	173.517	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	173.517	-	-	VNR
			-	-13.718	173.517	-	-	VNR
	100%	0	+	0	173.517	-	-	VNR
			-	-15.464	173.517	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 3-5-10			
Trave 3-5	0%	0	+	6.911	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
	12,5%	0	+	5.577	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
	25,0%	0	+	4.154	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
	37,5%	0	+	2.728	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
	50,0%	0	+	1.301	172.805	-	-	VNR
			-	-1.226	172.805	-	-	VNR
Trave 5-10	62,5%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-2.654	172.805	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-4.085	172.805	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-5.516	172.805	-	-	VNR
	100%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-6.838	172.805	-	-	VNR
	0%	0	+	6.513	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
Trave 5-10	12,5%	0	+	5.496	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
	25,0%	0	+	4.368	172.805	-	-	VNR
			-	0	172.805	-	-	VNR
	37,5%	0	+	3.240	172.805	-	-	VNR
			-	-480	172.805	-	-	VNR
	50,0%	0	+	2.110	172.805	-	-	VNR
			-	-1.609	172.805	-	-	VNR
	62,5%	0	+	980	172.805	-	-	VNR
			-	-2.740	172.805	-	-	VNR
Trave 5-10	75,0%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-3.872	172.805	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-5.005	172.805	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	172.805	-	-	VNR
			-	-6.072	172.805	-	-	VNR
I solaio					Travata: Trave 9-15			
Trave 9-15	0%	1043	+	23.213	173.101	18.294	2,50	5,23
			-	0	173.101	18.294	2,50	VNR
	12,5%	1043	+	19.340	173.101	18.294	2,50	5,93
			-	0	173.101	18.294	2,50	VNR
	25,0%	1043	+	14.968	173.101	18.294	2,50	6,97
			-	0	173.101	18.294	2,50	VNR
	37,5%	1043	+	10.595	173.101	18.294	2,50	8,46
			-	-2.817	173.101	18.294	2,50	13,64
	50,0%	1043	+	6.221	173.101	18.294	2,50	10,76
			-	-7.189	173.101	18.294	2,50	10,15
Trave 9-15	62,5%	1043	+	1.850	173.101	18.294	2,50	14,77
			-	-11.563	173.101	18.294	2,50	8,08
	75,0%	1043	+	0	173.101	18.294	2,50	VNR
			-	-15.935	173.101	18.294	2,50	6,71
	87,5%	1043	+	0	173.101	18.294	2,50	VNR
			-	-20.308	173.101	18.294	2,50	5,74
	100%	1043	+	0	173.101	18.294	2,50	VNR
			-	-23.170	173.101	18.294	2,50	5,24
I solaio					Travata: Trave 11-16			
Trave 11-16	0%	11084	+	27.394	327.985	43.790	2,50	2,97
			-	0	327.985	43.790	2,50	VNR
	12,5%	11084	+	26.231	327.985	43.790	2,50	3,00

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
			-	0	327.985	43.790	2,50	VNR
	25,0%	11084	+	18.086	327.985	43.790	2,50	3,24
			-	-7.854	327.985	43.790	2,50	3,61
	37,5%	11084	+	9.943	327.985	43.790	2,50	3,53
			-	-15.998	327.985	43.790	2,50	3,31
	50,0%	11084	+	1.797	327.985	43.790	2,50	3,87
			-	-24.143	327.985	43.790	2,50	3,06
	62,5%	11084	+	0	327.985	43.790	2,50	VNR
			-	-32.287	327.985	43.790	2,50	2,84
	75,0%	11084	+	0	327.985	43.790	2,50	VNR
			-	-40.433	327.985	43.790	2,50	2,66
	87,5%	11084	+	0	327.985	43.790	2,50	VNR
			-	-48.576	327.985	43.790	2,50	2,49
	100%	11084	+	0	327.985	43.790	2,50	VNR
			-	-49.740	327.985	43.790	2,50	2,47
I solaio					Travata: Trave 12-17-22-27-34			
Trave 12-17	0%	5730	+	27.204	328.914	43.761	2,50	4,68
			-	0	328.914	43.761	2,50	VNR
	12,5%	5730	+	26.047	328.914	43.761	2,50	4,76
			-	-5.653	328.914	43.761	2,50	6,75
	25,0%	5730	+	17.901	328.914	43.761	2,50	5,39
			-	-13.798	328.914	43.761	2,50	5,78
	37,5%	5730	+	9.757	328.914	43.761	2,50	6,23
			-	-21.942	328.914	43.761	2,50	5,06
	50,0%	5730	+	1.613	328.914	43.761	2,50	7,36
			-	-30.087	328.914	43.761	2,50	4,50
Trave 17-22	62,5%	5730	+	0	328.914	43.761	2,50	VNR
			-	-38.232	328.914	43.761	2,50	4,05
	75,0%	5730	+	0	328.914	43.761	2,50	VNR
			-	-46.375	328.914	43.761	2,50	3,68
	87,5%	5730	+	0	328.914	43.761	2,50	VNR
			-	-54.521	328.914	43.761	2,50	3,37
	100%	5730	+	0	328.914	43.761	2,50	VNR
			-	-55.678	328.914	43.761	2,50	3,33
	0%	2885	+	68.277	329.851	43.761	2,50	3,66
			-	0	329.851	43.761	2,50	VNR
Trave 22-27	12,5%	2885	+	59.023	329.851	43.761	2,50	4,08
			-	0	329.851	43.761	2,50	VNR
	25,0%	2885	+	42.593	329.851	43.761	2,50	5,13
			-	0	329.851	43.761	2,50	VNR
	37,5%	2885	+	26.163	329.851	43.761	2,50	6,88
			-	0	329.851	43.761	2,50	VNR
	50,0%	2885	+	9.735	329.851	43.761	2,50	10,48
			-	-10.521	329.851	43.761	2,50	10,22
	62,5%	2885	+	0	329.851	43.761	2,50	VNR
			-	-26.951	329.851	43.761	2,50	6,77
Trave 27-34	75,0%	2885	+	0	329.851	43.761	2,50	VNR
			-	-43.379	329.851	43.761	2,50	5,06
	87,5%	2885	+	0	329.851	43.761	2,50	VNR
			-	-59.809	329.851	43.761	2,50	4,04
	100%	2885	+	0	329.851	43.761	2,50	VNR
			-	-69.063	329.851	43.761	2,50	3,63
	0%	0	+	60.412	329.546	-	-	VNR
			-	0	329.546	-	-	VNR
	12,5%	0	+	53.446	329.546	-	-	VNR
			-	0	329.546	-	-	VNR
Trave 22-27	25,0%	0	+	39.303	329.546	-	-	VNR
			-	0	329.546	-	-	VNR
	37,5%	0	+	25.161	329.546	-	-	VNR
			-	0	329.546	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.019	329.546	-	-	VNR
			-	-11.322	329.546	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	329.546	-	-	VNR
			-	-25.464	329.546	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	329.546	-	-	VNR
			-	-39.605	329.546	-	-	VNR
Trave 27-34	87,5%	0	+	0	329.546	-	-	VNR
			-	-53.748	329.546	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	329.546	-	-	VNR
			-	-60.714	329.546	-	-	VNR
	0%	3397	+	75.427	330.312	43.761	2,50	3,27
			-	0	330.312	43.761	2,50	VNR
	12,5%	3397	+	66.173	330.312	43.761	2,50	3,60
			-	0	330.312	43.761	2,50	VNR
	25,0%	3397	+	49.743	330.312	43.761	2,50	4,38
			-	0	330.312	43.761	2,50	VNR
Trave 27-34	37,5%	3397	+	33.314	330.312	43.761	2,50	5,60
			-	0	330.312	43.761	2,50	VNR
	50,0%	3397	+	16.885	330.312	43.761	2,50	7,77
			-	-5.414	330.312	43.761	2,50	10,64
	62,5%	3397	+	455	330.312	43.761	2,50	12,66
			-	-21.843	330.312	43.761	2,50	6,96
	75,0%	3397	+	0	330.312	43.761	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
			-	-38.272	330.312	43.761	2,50	5,17
	87,5%	3397	+	0	330.312	43.761	2,50	VNR
			-	-54.702	330.312	43.761	2,50	4,11
	100%	3397	+	0	330.312	43.761	2,50	VNR
			-	-63.955	330.312	43.761	2,50	3,69
I solaio					Travata: Trave 14-21-25-30			
Trave 14-21	0%	4029	+	69.672	329.748	43.872	2,50	3,30
			-	0	329.748	43.872	2,50	VNR
	12,5%	4029	+	59.712	329.748	43.872	2,50	3,66
			-	0	329.748	43.872	2,50	VNR
	25,0%	4029	+	42.072	329.748	43.872	2,50	4,56
			-	0	329.748	43.872	2,50	VNR
	37,5%	4029	+	24.433	329.748	43.872	2,50	6,03
			-	0	329.748	43.872	2,50	VNR
	50,0%	4029	+	6.793	329.748	43.872	2,50	8,89
			-	-16.823	329.748	43.872	2,50	7,00
Trave 21-25	62,5%	4029	+	0	329.748	43.872	2,50	VNR
			-	-34.464	329.748	43.872	2,50	5,09
	75,0%	4029	+	0	329.748	43.872	2,50	VNR
			-	-52.102	329.748	43.872	2,50	4,00
	87,5%	4029	+	0	329.748	43.872	2,50	VNR
			-	-69.742	329.748	43.872	2,50	3,30
	100,0%	4029	+	0	329.748	43.872	2,50	VNR
			-	-79.703	329.748	43.872	2,50	3,00
	0%	0	+	64.786	329.042	-	-	VNR
			-	0	329.042	-	-	VNR
Trave 25-30	12,5%	0	+	57.284	329.042	-	-	VNR
			-	0	329.042	-	-	VNR
	25,0%	0	+	42.103	329.042	-	-	VNR
			-	0	329.042	-	-	VNR
	37,5%	0	+	26.923	329.042	-	-	VNR
			-	0	329.042	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.742	329.042	-	-	VNR
			-	-12.383	329.042	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	329.042	-	-	VNR
			-	-27.565	329.042	-	-	VNR
Trave 16-19	75,0%	0	+	0	329.042	-	-	VNR
			-	-42.745	329.042	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	329.042	-	-	VNR
			-	-57.925	329.042	-	-	VNR
	100%	0	+	0	329.042	-	-	VNR
			-	-65.428	329.042	-	-	VNR
	0%	1622	+	80.331	329.713	43.872	2,50	3,56
			-	0	329.713	43.872	2,50	VNR
	12,5%	1622	+	70.371	329.713	43.872	2,50	3,99
			-	0	329.713	43.872	2,50	VNR
Trave 19-26	25,0%	1622	+	52.731	329.713	43.872	2,50	5,08
			-	0	329.713	43.872	2,50	VNR
	37,5%	1622	+	35.092	329.713	43.872	2,50	6,97
			-	0	329.713	43.872	2,50	VNR
	50,0%	1622	+	17.452	329.713	43.872	2,50	11,12
			-	-6.192	329.713	43.872	2,50	17,94
	62,5%	1622	+	0	329.713	43.872	2,50	VNR
			-	-23.833	329.713	43.872	2,50	9,15
	75,0%	1622	+	0	329.713	43.872	2,50	VNR
			-	-41.471	329.713	43.872	2,50	6,14
Trave 16-19	87,5%	1622	+	0	329.713	43.872	2,50	VNR
			-	-59.111	329.713	43.872	2,50	4,62
	100%	1622	+	0	329.713	43.872	2,50	VNR
			-	-69.070	329.713	43.872	2,50	4,06
I solaio					Travata: Trave 16-19-26-32			
Trave 16-19	0%	8762	+	89.373	589.847	110.652	2,50	4,33
			-	0	589.847	110.652	2,50	VNR
	12,5%	8762	+	88.904	589.847	110.652	2,50	4,35
			-	0	589.847	110.652	2,50	VNR
	25,0%	8762	+	68.645	589.847	110.652	2,50	5,11
			-	0	589.847	110.652	2,50	VNR
	37,5%	8762	+	44.633	589.847	110.652	2,50	6,46
			-	-17.069	589.847	110.652	2,50	9,25
	50,0%	8762	+	20.622	589.847	110.652	2,50	8,76
			-	-41.082	589.847	110.652	2,50	6,72
Trave 19-26	62,5%	8762	+	0	589.847	110.652	2,50	VNR
			-	-65.095	589.847	110.652	2,50	5,28
	75,0%	8762	+	0	589.847	110.652	2,50	VNR
			-	-89.104	589.847	110.652	2,50	4,34
	87,5%	8762	+	0	589.847	110.652	2,50	VNR
			-	-113.117	589.847	110.652	2,50	3,69
	100,0%	8762	+	0	589.847	110.652	2,50	VNR
			-	-116.429	589.847	110.652	2,50	3,62
	0%	1326	+	98.541	589.847	110.652	2,50	5,59
			-	0	589.847	110.652	2,50	VNR
Trave 19-26	12,5%	1326	+	94.918	589.847	110.652	2,50	5,78
			-	0	589.847	110.652	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
	25,0%	1326	+ -	70.596 0	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	7,59 VNR
	37,5%	1326	+ -	46.273 -10.905	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	11,06 32,82
	50,0%	1326	+ -	21.950 -35.229	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	20,33 13,95
	62,5%	1326	+ -	0 -59.551	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 8,85
	75,0%	1326	+ -	0 -83.876	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 6,49
	87,5%	1326	+ -	0 -108.196	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 5,12
	100%	1326	+ -	0 -111.822	589.847 589.847	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 4,96
	0%	6382	+ -	141.051 0	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	3,37 VNR
	12,5%	6382	+ -	132.608 0	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	3,54 VNR
	25,0%	6382	+ -	103.465 0	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	4,29 VNR
	37,5%	6382	+ -	74.321 0	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	5,45 VNR
	50,0%	6382	+ -	45.179 -7.286	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	7,45 14,28
	62,5%	6382	+ -	16.034 -36.427	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	11,79 8,37
	75,0%	6382	+ -	0 -65.572	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 5,92
Trave 26-32	87,5%	6382	+ -	0 -94.714	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 4,58
	100,0%	6382	+ -	0 -96.559	589.981 589.981	110.652 110.652	2,50 2,50	VNR 4,52

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T _{Ed}	Momento torcente di progetto.
+ / -	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T _{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
Ctgθ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS _{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI T _{prnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
I solaio									Travata: Trave 2-1								
Trave: Trave 2-1				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	0,486	14,94	1.003	1.257	0	30.74	SI	RAR	3,395	360,00	1.003	1.257	0	NS	SI	
	QPR	0,313	11,21	1.070	797	0	35.76	SI									
25,0%	RAR	0,777	14,94	1.535	-2.011	0	19.24	SI	RAR	5,444	360,00	1.535	-2.011	0	66.13	SI	
	QPR	0,617	11,21	1.070	-1.604	0	18.14	SI									
50,0%	RAR	1,082	14,94	1.211	-2.831	0	13.81	SI	RAR	7,836	360,00	1.211	-2.831	0	45.94	SI	
	QPR	0,881	11,21	1.070	-2.302	0	12.72	SI									
75,0%	RAR	0,649	14,94	1.211	-1.684	0	23.00	SI	RAR	4,572	360,00	1.211	-1.684	0	78.73	SI	
	QPR	0,480	11,21	1.070	-1.238	0	23.36	SI									
100%	RAR	0,884	14,94	1.543	2.295	0	16.90	SI	RAR	6,250	360,00	1.543	2.295	0	57.59	SI	
	QPR	0,611	11,21	1.070	1.586	0	18.34	SI									
I solaio									Travata: Trave 4-3								
Trave: Trave 4-3				FRC=0,04 cm													
0%	RAR	1,830	14,94	3.533	6.571	0	8.16	SI	RAR	13,109	360,00	3.533	6.571	0	27.46	SI	
	QPR	1,411	11,21	2.861	5.062	0	7.94	SI									
25,0%	RAR	1,838	14,94	3.696	-6.596	0	8.12	SI	RAR	13,139	360,00	3.696	-6.596	0	27.39	SI	
	QPR	1,450	11,21	2.861	-5.205	0	7.72	SI									
50,0%	RAR	6,471	14,94	3.537	-10.912	0	2.30	SI	RAR	189,597	360,00	3.537	-10.912	0	1.89	SI	
	QPR	5,235	11,21	2.861	-8.825	0	2.14	SI									
75,0%	RAR	1,946	14,94	3.533	-6.994	0	7.67	SI	RAR	13,983	360,00	3.533	-6.994	0	25.74	SI	
	QPR	1,578	11,21	2.861	-5.671	0	7.10	SI									
100%	RAR	1,389	14,94	3.696	4.953	0	10.75	SI	RAR	9,744	360,00	3.696	4.953	0	36.94	SI	
	QPR	0,979	11,21	2.861	3.484	0	11.44	SI									
I solaio									Travata: Trave 6-5								
Trave: Trave 6-5				FRC=0,04 cm													
0%	RAR	1,324	14,94	3.769	5.716	0	11.28	SI	RAR	9,406	360,00	3.769	5.716	0	38.27	SI	
	QPR	0,968	11,21	2.949	4.170	0	11.58	SI									
25,0%	RAR	1,868	14,94	3.775	-8.113	0	7.99	SI	RAR	13,524	360,00	3.775	-8.113	0	26.61	SI	
	QPR	1,487	11,21	2.949	-6.462	0	7.53	SI									
50,0%	RAR	5,937	14,94	3.642	-12.315	0	2.51	SI	RAR	169,797	360,00	3.642	-12.315	0	2.12	SI	
	QPR	4,786	11,21	2.949	-9.919	0	2.34	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
75,0%	RAR	1,784	14,94	3.769	-7.742		8.37	SI	RAR	12,887	360,00	3.769	-7.742		27.93	SI	
	QPR	1,407	11,21	2.949	-6.108	0	7.96	SI									
100%	RAR	1,465	14,94	3.775	6.338		10.19	SI	RAR	10,474	360,00	3.775	6.338		34.37	SI	
	QPR	1,106	11,21	2.949	4.780	0	10.13	SI									
I solaio									Travata: Trave 9-10-11								
Trave: Trave 9-10				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	0,319	14,94	2.777	-758		46.79	SI	RAR	1,653	360,00	2.777	-758		NS	SI	
	QPR	0,037	11,21	2.611	15	0	NS	SI									
25,0%	RAR	0,160	14,94	2.777	-335		93.45	SI	RAR	0,449	360,00	2.777	-335		NS	SI	
	QPR	0,043	11,21	2.611	-31	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,157	14,94	2.639	333		94.89	SI	RAR	0,468	360,00	2.639	333		NS	SI	
	QPR	0,092	11,21	2.611	159	0	NS	SI									
75,0%	RAR	0,484	14,94	2.639	1.199		30.87	SI	RAR	2,933	360,00	2.639	1.199		NS	SI	
	QPR	0,252	11,21	2.611	586	0	44.38	SI									
100%	RAR	0,903	14,94	2.639	2.311		16.54	SI	RAR	6,097	360,00	2.639	2.311		59.04	SI	
	QPR	0,503	11,21	2.611	1.252	0	22.25	SI									
Trave: Trave 10-11				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	4,404	14,94	6.482	6.040		3.39	SI	RAR	102,679	360,00	6.482	6.040		3.50	SI	
	QPR	1,848	11,21	5.893	4.715	0	6.06	SI									
25,0%	RAR	0,402	14,94	5.885	-877		37.18	SI	RAR	1,427	360,00	5.885	-877		NS	SI	
	QPR	0,243	11,21	5.893	-455	0	46.14	SI									
50,0%	RAR	1,125	14,94	6.138	-2.788		13.27	SI	RAR	6,819	360,00	6.138	-2.788		52.79	SI	
	QPR	0,833	11,21	5.893	-2.020	0	13.45	SI									
75,0%	RAR	0,215	14,94	5.594	391		69.46	SI	RAR	0,097	360,00	5.594	391		NS	SI	
	QPR	0,180	11,21	5.893	289	0	62.16	SI									
100%	RAR	5,584	14,94	5.885	7.652		2.67	SI	RAR	133,007	360,00	5.885	7.652		2.70	SI	
	QPR	4,696	11,21	5.893	6.439	0	2.38	SI									
I solaio									Travata: Trave 11-12								
Trave: Trave 11-12				FRC=0,33 cm													
0%	RAR	7,515	14,94	9.467	30.112		1.98	SI	RAR	245,898	360,00	9.467	30.112		1.46	SI	
	QPR	7,348	11,21	8.994	29.439	0	1.52	SI									
25,0%	RAR	2,080	14,94	9.467	-13.880		7.18	SI	RAR	18,731	360,00	9.467	-13.880		19.21	SI	
	QPR	2,027	11,21	8.994	-13.533	0	5.52	SI									
50,0%	RAR	7,594	14,94	9.467	-29.875		1.96	SI	RAR	243,534	360,00	9.467	-29.875		1.47	SI	
	QPR	7,398	11,21	8.994	-29.113	0	1.51	SI									
75,0%	RAR	4,549	14,94	9.467	-17.849		3.28	SI	RAR	141,934	360,00	9.467	-17.849		2.53	SI	
	QPR	4,404	11,21	8.994	-17.283	0	2.54	SI									
100,0%	RAR	5,555	14,94	9.447	22.230		2.68	SI	RAR	179,240	360,00	9.447	22.230		2.00	SI	
	QPR	5,484	11,21	8.994	21.945	0	2.04	SI									
I solaio									Travata: Trave 14-15-16-17								
Trave: Trave 14-15				FRC=0,02 cm													
0%	RAR	0,669	14,94	3.615	-4.433		22.33	SI	RAR	6,073	360,00	3.615	-4.433		59.27	SI	
	QPR	0,534	11,21	2.497	-3.557	0	20.99	SI									
25,0%	RAR	1,307	14,94	2.485	-8.897		11.43	SI	RAR	12,726	360,00	2.485	-8.897		28.28	SI	
	QPR	1,278	11,21	2.497	-8.701	0	8.76	SI									
50,0%	RAR	0,943	14,94	2.493	-6.381		15.85	SI	RAR	9,047	360,00	2.492	-6.381		39.79	SI	
	QPR	0,951	11,21	2.497	-6.440	0	11.78	SI									
75,0%	RAR	0,605	14,94	3.159	3.992		24.68	SI	RAR	5,426	360,00	3.159	3.992		66.34	SI	
	QPR	0,489	11,21	2.497	3.229	0	22.90	SI									
100,0%	RAR	5,492	14,94	2.485	21.549		2.72	SI	RAR	208,149	360,00	2.485	21.549		1.72	SI	
	QPR	5,177	11,21	2.497	20.306	0	2.16	SI									
Trave: Trave 15-16				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	1,142	14,94	-17.022	9.481		13.07	SI	RAR	15,387	360,00	-17.022	9.481		23.39	SI	
	QPR	1,063	11,21	-17.915	8.932	0	10.54	SI									
25,0%	RAR	0,183	14,94	-17.717	-2.182		81.67	SI	RAR	5,355	360,00	-19.429	-2.167		67.22	SI	
	QPR	0,159	11,21	-17.915	-2.024	0	70.66	SI									
50,0%	RAR	0,491	14,94	-19.079	-4.382		30.41	SI	RAR	8,667	360,00	-20.247	-4.370		41.53	SI	
	QPR	0,502	11,21	-17.915	-4.394	0	22.33	SI									
75,0%	RAR	0,183	14,94	-17.717	2.169		81.64	SI	RAR	5,442	360,00	-19.429	2.247		66.15	SI	
	QPR	0,132	11,21	-17.915	1.826	0	85.18	SI									
100%	RAR	4,607	14,94	-20.247	17.411		3.24	SI	RAR	191,761	360,00	-20.247	17.411		1.87	SI	
	QPR	4,407	11,21	-17.915	16.629	0	2.54	SI									
Trave: Trave 16-17				FRC=0,16 cm													
0%	RAR	4,719	14,94	4.421	17.500		3.16	SI	RAR	165,373	360,00	4.421	17.500		2.17	SI	
	QPR	4,281	11,21	4.449	15.874	0	2.61	SI									
25,0%	RAR	0,530	14,94	4.421	-3.433		28.17	SI	RAR	4,521	360,00	4.421	-3.433		79.63	SI	
	QPR	0,458	11,21	4.449	-2.932	0	24.47	SI									
50,0%	RAR	1,924	14,94	4.421	-13.059		7.76	SI	RAR	18,592	360,00	4.421	-13.059		19.36	SI	
	QPR	1,727	11,21	4.449	-11.701	0	6.48	SI									
75,0%	RAR	1,669	14,94	4.421	-11.297		8.95	SI	RAR	16,016	360,00	4.421	-11.297		22.47	SI	
	QPR	1,536	11,21	4.449	-10.381	0	7.29	SI									
100%	RAR	0,300	14,94	4.421	1.833		49.76	SI	RAR	2,157	360,00	4.421	1.833		NS	SI	
	QPR	0,182	11,21	4.449	1.017	0	61.72	SI									
I solaio									Travata: Trave 15-16								
Trave: Trave 15-16				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	0,902	14,94	22.018	1.685		16.57	SI	RAR	1,225	360,00	19.917	1.701		NS	SI	
	QPR	0,768	11,21	20.601	1.377	0	14.58	SI									
25,0%	RAR	0,554	14,94	22.396	-751		26.96	SI	RAR	0,000	360,00	0	0		-	SI	
	QPR	0,480	11,21	20.601	-612	0	23.34	SI									
50,0%	RAR	0,718	14,94	23.212	-1.160		20.80	SI	RAR	0,000	360,00	0	0		-	SI	
	QPR	0,645	11,21	20.601	-1.049	0	17.38	SI									
75,0%	RAR	0,355	14,94	20.547	283		42.04	SI	RAR	0,000	360,00	0	0		-	SI	
	QPR	0,275	11,21	20.601	67	0	40.80	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100,0%	RAR QPR	1,426 1,280	14,94 11,21	22.396 20.601	3.065 2.734	0 0	10.47 8.75	SI SI	RAR	4,670	360,00	20.547	2.952	0	77.08	SI	
I solaio									Travata: Trave 30-31-32-33-34								
Trave: Trave 30-31				FRC=0,11 cm													
0%	RAR	0,892	14,94	5.333	5.852	0	16.74	SI	RAR	7,877	360,00	5.332	5.852	0	45.70	SI	
	QPR	0,897	11,21	5.311	5.886	0	12.48	SI									
25,0%	RAR	2,091	14,94	5.353	-14.168	0	7.14	SI	RAR	20,111	360,00	5.353	-14.168	0	17.90	SI	
	QPR	2,041	11,21	5.311	-13.825	0	5.48	SI									
50,0%	RAR	4,755	14,94	5.353	-17.086	0	3.14	SI	RAR	175,250	360,00	5.353	-17.086	0	2.05	SI	
	QPR	4,686	11,21	5.311	-16.837	0	2.39	SI									
75,0%	RAR	0,479	14,94	5.333	-3.035	0	31.16	SI	RAR	3,837	360,00	5.332	-3.035	0	93.82	SI	
	QPR	0,495	11,21	5.311	-3.145	0	22.62	SI									
100%	RAR	7,009	14,94	5.353	28.313	0	2.13	SI	RAR	218,620	360,00	5.353	28.313	0	1.64	SI	
	QPR	6,745	11,21	5.311	27.254	0	1.66	SI									
Trave: Trave 31-32				FRC=-0,01 cm													
0%	RAR	5,947	14,94	2.773	21.290	0	2.51	SI	RAR	222,744	360,00	2.773	21.290	0	1.61	SI	
	QPR	5,624	11,21	2.637	20.132	0	1.99	SI									
25,0%	RAR	1,625	14,94	2.773	10.984	0	9.19	SI	RAR	15,767	360,00	2.773	10.984	0	22.83	SI	
	QPR	1,549	11,21	2.637	10.465	0	7.23	SI									
50,0%	RAR	0,490	14,94	2.706	3.212	0	30.51	SI	RAR	4,397	360,00	2.705	3.212	0	81.88	SI	
	QPR	0,494	11,21	2.637	3.245	0	22.68	SI									
75,0%	RAR	0,371	14,94	2.745	-2.400	0	40.23	SI	RAR	3,203	360,00	2.745	-2.400	0	NS	SI	
	QPR	0,242	11,21	2.637	-1.523	0	46.23	SI									
100,0%	RAR	0,812	14,94	2.745	-5.417	0	18.39	SI	RAR	7,620	360,00	2.745	-5.417	0	47.24	SI	
	QPR	0,582	11,21	2.637	-3.850	0	19.24	SI									
Trave: Trave 32-33				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	0,708	14,94	3.380	-4.674	0	21.09	SI	RAR	6,461	360,00	3.380	-4.674	0	55.72	SI	
	QPR	0,455	11,21	3.420	-2.936	0	24.64	SI									
25,0%	RAR	1,132	14,94	3.380	-7.572	0	13.20	SI	RAR	10,703	360,00	3.380	-7.572	0	33.63	SI	
	QPR	1,003	11,21	3.420	-6.690	0	11.17	SI									
50,0%	RAR	0,753	14,94	3.489	-4.975	0	19.83	SI	RAR	6,889	360,00	3.489	-4.975	0	52.25	SI	
	QPR	0,717	11,21	3.420	-4.735	0	15.61	SI									
75,0%	RAR	0,543	14,94	3.380	3.554	0	27.51	SI	RAR	4,768	360,00	3.380	3.554	0	75.50	SI	
	QPR	0,454	11,21	3.420	2.943	0	24.66	SI									
100,0%	RAR	4,758	14,94	3.489	17.653	0	3.14	SI	RAR	167,896	360,00	3.489	17.653	0	2.14	SI	
	QPR	4,403	11,21	3.420	16.339	0	2.54	SI									
Trave: Trave 33-34				FRC=0,02 cm													
0%	RAR	4,193	14,94	2.439	15.564	0	3.56	SI	RAR	148,737	360,00	2.439	15.564	0	2.42	SI	
	QPR	4,014	11,21	2.685	14.896	0	2.79	SI									
25,0%	RAR	0,104	14,94	3.831	515	0	NS	SI	RAR	0,345	360,00	3.200	487	0	NS	SI	
	QPR	0,035	11,21	2.685	104	0	NS	SI									
50,0%	RAR	1,144	14,94	2.439	-7.773	0	13.06	SI	RAR	11,090	360,00	2.439	-7.773	0	32.46	SI	
	QPR	1,128	11,21	2.685	-7.652	0	9.93	SI									
75,0%	RAR	1,271	14,94	2.439	-8.653	0	11.75	SI	RAR	12,376	360,00	2.439	-8.653	0	29.08	SI	
	QPR	1,232	11,21	2.685	-8.373	0	9.09	SI									
100%	RAR	0,434	14,94	3.831	-2.802	0	34.39	SI	RAR	3,665	360,00	3.831	-2.802	0	98.21	SI	
	QPR	0,319	11,21	2.685	-2.067	0	35.08	SI									
I solaio									Travata: Trave 1-3								
Trave: Trave 1-3				FRC=0,03 cm													
0%	RAR	0,790	14,94	366	2.084	0	18.91	SI	RAR	5,913	360,00	159	2.088	0	60.88	SI	
	QPR	0,716	11,21	181	1.894	0	15.64	SI									
25,0%	RAR	0,455	14,94	159	-1.202	0	32.83	SI	RAR	3,405	360,00	-216	-1.183	0	NS	SI	
	QPR	0,405	11,21	181	-1.070	0	27.63	SI									
50,0%	RAR	0,781	14,94	159	-2.066	0	19.13	SI	RAR	5,850	360,00	159	-2.066	0	61.53	SI	
	QPR	0,698	11,21	181	-1.847	0	16.04	SI									
75,0%	RAR	0,211	14,94	515	-543	0	70.84	SI	RAR	1,473	360,00	366	-541	0	NS	SI	
	QPR	0,162	11,21	181	-423	0	69.33	SI									
100,0%	RAR	1,338	14,94	159	3.544	0	11.16	SI	RAR	10,056	360,00	159	3.544	0	35.80	SI	
	QPR	1,213	11,21	181	3.213	0	9.23	SI									
I solaio									Travata: Trave 2-4-6-11-16								
Trave: Trave 2-4				FRC=0,02 cm													
0%	RAR	0,519	14,94	-116	1.382	0	28.76	SI	RAR	3,954	360,00	-116	1.382	0	91.05	SI	
	QPR	0,493	11,21	2	1.307	0	22.74	SI									
25,0%	RAR	0,420	14,94	27	-1.113	0	35.58	SI	RAR	3,162	360,00	27	-1.113	0	NS	SI	
	QPR	0,364	11,21	2	-966	0	30.77	SI									
50,0%	RAR	0,542	14,94	-48	-1.439	0	27.57	SI	RAR	4,103	360,00	-48	-1.439	0	87.73	SI	
	QPR	0,495	11,21	2	-1.313	0	22.64	SI									
75,0%	RAR	0,155	14,94	27	410	0	96.47	SI	RAR	1,162	360,00	27	410	0	NS	SI	
	QPR	0,101	11,21	2	267	0	NS	SI									
100%	RAR	1,615	14,94	-48	4.286	0	9.25	SI	RAR	12,205	360,00	-48	4.286	0	29.49	SI	
	QPR	1,421	11,21	2	3.771	0	7.88	SI									
Trave: Trave 4-6				FRC=0,07 cm													
0%	RAR	2,138	14,94	1.119	5.636	0	6.98	SI	RAR	15,834	360,00	1.119	5.636	0	22.73	SI	
	QPR	1,950	11,21	1.149	5.136	0	5.74	SI									
25,0%	RAR	0,263	14,94	1.119	-663	0	56.71	SI	RAR	1,694	360,00	389	-620	0	NS	SI	
	QPR	0,229	11,21	1.149	-571	0	48.90	SI									
50,0%	RAR	0,988	14,94	1.119	-2.834	0	15.12	SI	RAR	7,990	360,00	1.119	-2.834	0	45.05	SI	
	QPR	0,892	11,21	1.149	-2.555	0	12.55	SI									
75,0%	RAR	0,349	14,94	1.119	-889	0	42.85	SI	RAR	2,327	360,00	1.119	-889	0	NS	SI	
	QPR	0,325	11,21	1.149	-826	0	34.45	SI									
100,0%	RAR	1,958	14,94	1.119	5.159	0	7.63	SI	RAR	14,477	360,00	1.119	5.159	0	24.86	SI	
	QPR	1,750	11,21	1.149	4.607	0	6.40	SI									
Trave: Trave 6-11				FRC=0,02 cm													

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
0%	RAR	1,605	14,94	1.694	4.205	0	9.30	SI	RAR	11,658	360,00	1.694	4.205	0	30.88	SI	
	QPR	1,494	11,21	1.846	3.904	0	7.50	SI									
25,0%	RAR	0,128	14,94	1.615	-288	0	NS	SI	RAR	0,581	360,00	1.065	-272	0	NS	SI	
	QPR	0,096	11,21	1.846	-196	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,657	14,94	1.694	-1.689	0	22.73	SI	RAR	4,499	360,00	1.694	-1.689	0	80.02	SI	
	QPR	0,600	11,21	1.846	-1.533	0	18.67	SI									
75,0%	RAR	0,059	14,94	2.683	-70	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,062	11,21	1.846	-106	0	NS	SI									
100,0%	RAR	1,776	14,94	1.694	4.657	0	8.41	SI	RAR	12,944	360,00	1.694	4.657	0	27.81	SI	
	QPR	1,558	11,21	1.846	4.075	0	7.19	SI									
Trave: Trave 11-16				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	2,218	14,94	7.659	5.638	0	6.73	SI	RAR	14,678	360,00	7.098	5.611	0	24.52	SI	
	QPR	1,859	11,21	6.366	4.728	0	6.02	SI									
25,0%	RAR	0,378	14,94	6.293	-800	0	39.55	SI	RAR	1,164	360,00	5.391	-753	0	NS	SI	
	QPR	0,262	11,21	6.366	-492	0	42.69	SI									
50,0%	RAR	1,222	14,94	7.098	-3.015	0	12.22	SI	RAR	7,343	360,00	6.293	-2.982	0	49.02	SI	
	QPR	0,998	11,21	6.366	-2.443	0	11.22	SI									
75,0%	RAR	0,605	14,94	7.659	-1.358	0	24.71	SI	RAR	2,474	360,00	7.659	-1.358	0	NS	SI	
	QPR	0,502	11,21	6.366	-1.127	0	22.32	SI									
100%	RAR	1,767	14,94	6.293	4.485	0	8.45	SI	RAR	11,620	360,00	6.293	4.485	0	30.98	SI	
	QPR	1,362	11,21	6.366	3.409	0	8.22	SI									
I solaio				Travata: Trave 3-5-10													
Trave: Trave 3-5				FRC=0,07 cm													
0%	RAR	2,031	14,94	355	5.377	0	7.35	SI	RAR	15,236	360,00	355	5.377	0	23.62	SI	
	QPR	1,860	11,21	467	4.919	0	6.02	SI									
25,0%	RAR	0,307	14,94	355	-803	0	48.67	SI	RAR	2,314	360,00	-616	-774	0	NS	SI	
	QPR	0,265	11,21	467	-687	0	42.35	SI									
50,0%	RAR	1,089	14,94	355	-2.879	0	13.71	SI	RAR	8,128	360,00	355	-2.879	0	44.29	SI	
	QPR	0,982	11,21	467	-2.591	0	11.40	SI									
75,0%	RAR	0,293	14,94	355	-839	0	51.03	SI	RAR	2,361	360,00	355	-839	0	NS	SI	
	QPR	0,274	11,21	467	-781	0	40.88	SI									
100%	RAR	2,010	14,94	355	5.323	0	7.43	SI	RAR	15,082	360,00	355	5.323	0	23.86	SI	
	QPR	1,794	11,21	467	4.746	0	6.24	SI									
Trave: Trave 5-10				FRC=0,02 cm													
0%	RAR	1,442	14,94	-1.000	3.858	0	10.36	SI	RAR	11,160	360,00	-1.000	3.858	0	32.25	SI	
	QPR	1,349	11,21	-689	3.602	0	8.30	SI									
25,0%	RAR	0,073	14,94	-1.759	-251	0	NS	SI	RAR	1,074	360,00	-2.110	-243	0	NS	SI	
	QPR	0,044	11,21	-689	-140	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,632	14,94	-1.000	-1.709	0	23.63	SI	RAR	5,045	360,00	-1.000	-1.709	0	71.36	SI	
	QPR	0,580	11,21	-689	-1.560	0	19.33	SI									
75,0%	RAR	0,231	14,94	-845	-639	0	64.78	SI	RAR	1,972	360,00	-846	-639	0	NS	SI	
	QPR	0,237	11,21	-689	-652	0	47.19	SI									
100,0%	RAR	1,134	14,94	-1.000	3.040	0	13.17	SI	RAR	8,832	360,00	-1.000	3.040	0	40.76	SI	
	QPR	0,966	11,21	-689	2.585	0	11.60	SI									
I solaio				Travata: Trave 9-15													
Trave: Trave 9-15				FRC=0,02 cm													
0%	RAR	4,532	14,94	3.165	6.210	0	3.29	SI	RAR	109,916	360,00	3.165	6.210	0	3.27	SI	
	QPR	1,873	11,21	2.823	4.879	0	5.98	SI									
25,0%	RAR	1,012	14,94	2.964	-2.590	0	14.76	SI	RAR	6,832	360,00	2.964	-2.590	0	52.69	SI	
	QPR	0,696	11,21	2.823	-1.756	0	16.09	SI									
50,0%	RAR	1,940	14,94	3.282	-5.041	0	7.70	SI	RAR	13,749	360,00	3.282	-5.041	0	26.18	SI	
	QPR	1,464	11,21	2.823	-3.795	0	7.65	SI									
75,0%	RAR	0,692	14,94	3.481	-1.725	0	21.58	SI	RAR	4,325	360,00	3.165	-1.722	0	83.22	SI	
	QPR	0,504	11,21	2.823	-1.247	0	22.22	SI									
100%	RAR	5,740	14,94	2.964	7.861	0	2.60	SI	RAR	140,488	360,00	2.964	7.861	0	2.56	SI	
	QPR	4,266	11,21	2.823	5.844	0	2.62	SI									
I solaio				Travata: Trave 11-16													
Trave: Trave 11-16				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	0,036	14,94	-3.108	412	0	NS	SI	RAR	0,924	360,00	-3.108	412	0	NS	SI	
	QPR	0,009	11,21	-3.208	230	0	NS	SI									
25,0%	RAR	1,081	14,94	-3.150	-7.794	0	13.82	SI	RAR	11,546	360,00	-3.150	-7.794	0	31.17	SI	
	QPR	0,930	11,21	-3.208	-6.732	0	12.04	SI									
50,0%	RAR	0,789	14,94	-3.150	-5.732	0	18.94	SI	RAR	8,689	360,00	-3.941	-5.744	0	41.43	SI	
	QPR	0,704	11,21	-3.208	-5.140	0	15.90	SI									
75,0%	RAR	0,831	14,94	-3.150	5.949	0	17.97	SI	RAR	8,750	360,00	-3.644	5.932	0	41.14	SI	
	QPR	0,695	11,21	-3.208	5.002	0	16.12	SI									
100%	RAR	6,793	14,94	-3.150	27.248	0	2.19	SI	RAR	225,386	360,00	-3.150	27.248	0	1.59	SI	
	QPR	5,907	11,21	-3.208	23.693	0	1.89	SI									
I solaio				Travata: Trave 12-17-22-27-34													
Trave: Trave 12-17				FRC=-0,01 cm													
0%	RAR	0,088	14,94	2.903	-475	0	NS	SI	RAR	0,370	360,00	2.903	-475	0	NS	SI	
	QPR	0,052	11,21	2.281	-248	0	NS	SI									
25,0%	RAR	0,904	14,94	2.862	-6.300	0	16.53	SI	RAR	8,878	360,00	2.265	-6.276	0	40.54	SI	
	QPR	0,802	11,21	2.281	-5.603	0	13.97	SI									
50,0%	RAR	0,405	14,94	2.862	-2.742	0	36.87	SI	RAR	3,776	360,00	2.265	-2.768	0	95.34	SI	
	QPR	0,353	11,21	2.281	-2.402	0	31.71	SI									
75,0%	RAR	1,528	14,94	2.578	10.464	0	9.78	SI	RAR	14,293	360,00	2.578	10.464	0	25.18	SI	
	QPR	1,365	11,21	2.281	9.349	0	8.21	SI									
100%	RAR	8,025	14,94	2.578	33.316	0	1.86	SI	RAR	243,972	360,00	2.578	33.316	0	1.47	SI	
	QPR	7,145	11,21	2.281	29.650	0	1.56	SI									
Trave: Trave 17-22				FRC=0,13 cm													
0%	RAR	9,837	14,94	9.163	45.855	0	1.51	SI	RAR	246,153	360,00	9.163	45.855	0	1.46	SI	
	QPR	8,712	11,21	8.181	40.620	0	1.28	SI									

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo									Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
25,0%	RAR	1,636	14,94	9.163	-11.229	0	9.13	SI	RAR	15,153	360,00	9.163	-11.229	0	23.75	SI	
	QPR	1,429	11,21	8.181	-9.802	0	7.84	SI									
50,0%	RAR	7,369	14,94	9.163	-29.905	0	2.02	SI	RAR	228,084	360,00	9.163	-29.905	0	1.57	SI	
	QPR	6,490	11,21	8.181	-26.338	0	1.72	SI									
75,0%	RAR	1,537	14,94	9.163	-10.175	0	9.71	SI	RAR	13,690	360,00	9.163	-10.175	0	26.29	SI	
	QPR	1,359	11,21	8.181	-8.990	0	8.24	SI									
100%	RAR	10,610	14,94	9.163	47.963	0	1.40	SI	RAR	280,654	360,00	9.163	47.963	0	1.28	SI	
	QPR	9,340	11,21	8.181	42.242	0	1.19	SI									
Trave: Trave 22-27				FRC=0,03 cm													
0%	RAR	9,341	14,94	7.030	42.251	0	1.59	SI	RAR	247,894	360,00	7.030	42.251	0	1.45	SI	
	QPR	8,253	11,21	6.374	37.348	0	1.35	SI									
25,0%	RAR	0,100	14,94	6.310	-369	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,073	11,21	6.374	-177	0	NS	SI									
50,0%	RAR	2,072	14,94	7.030	-14.289	0	7.21	SI	RAR	19,823	360,00	7.030	-14.289	0	18.16	SI	
	QPR	1,827	11,21	6.374	-12.595	0	6.13	SI									
75,0%	RAR	0,081	14,94	6.310	242	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,060	11,21	6.374	91	0	NS	SI									
100,0%	RAR	9,751	14,94	7.030	42.995	0	1.53	SI	RAR	270,245	360,00	7.030	42.995	0	1.33	SI	
	QPR	8,591	11,21	6.374	37.884	0	1.30	SI									
Trave: Trave 27-34				FRC=0,17 cm													
0%	RAR	11,201	14,94	12.240	55.164	0	1.33	SI	RAR	272,495	360,00	12.240	55.164	0	1.32	SI	
	QPR	9,921	11,21	11.091	48.870	0	1.12	SI									
25,0%	RAR	1,352	14,94	12.240	-9.021	0	11.05	SI	RAR	11,229	360,00	11.771	-8.994	0	32.05	SI	
	QPR	1,182	11,21	11.091	-7.870	0	9.47	SI									
50,0%	RAR	8,294	14,94	12.240	-34.802	0	1.80	SI	RAR	252,544	360,00	12.240	-34.802	0	1.42	SI	
	QPR	7,323	11,21	11.091	-30.725	0	1.53	SI									
75,0%	RAR	5,298	14,94	12.240	-22.177	0	2.81	SI	RAR	157,248	360,00	12.240	-22.177	0	2.28	SI	
	QPR	4,707	11,21	11.091	-19.698	0	2.38	SI									
100%	RAR	7,033	14,94	12.240	28.850	0	2.12	SI	RAR	223,270	360,00	12.240	28.850	0	1.61	SI	
	QPR	6,147	11,21	11.091	25.212	0	1.82	SI									
I solaio				Travata: Trave 14-21-25-30													
Trave: Trave 14-21				FRC=0,17 cm													
0%	RAR	8,687	14,94	15.516	34.496	0	1.71	SI	RAR	268,085	360,00	15.516	34.496	0	1.34	SI	
	QPR	7,555	11,21	13.895	29.993	0	1.48	SI									
25,0%	RAR	5,842	14,94	15.516	-21.857	0	2.55	SI	RAR	196,828	360,00	15.516	-21.857	0	1.82	SI	
	QPR	5,188	11,21	13.895	-19.408	0	2.15	SI									
50,0%	RAR	8,550	14,94	15.516	-36.805	0	1.74	SI	RAR	243,145	360,00	15.516	-36.805	0	1.48	SI	
	QPR	7,533	11,21	13.895	-32.427	0	1.48	SI									
75,0%	RAR	1,545	14,94	15.516	-10.346	0	9.67	SI	RAR	12,454	360,00	15.096	-10.339	0	28.90	SI	
	QPR	1,355	11,21	13.895	-9.064	0	8.26	SI									
100,0%	RAR	11,306	14,94	15.516	57.522	0	1.32	SI	RAR	260,245	360,00	15.516	57.522	0	1.38	SI	
	QPR	9,966	11,21	13.895	50.681	0	1.12	SI									
Trave: Trave 21-25				FRC=0,02 cm													
0%	RAR	9,388	14,94	10.665	46.057	0	1.59	SI	RAR	209,003	360,00	10.665	46.057	0	1.72	SI	
	QPR	8,253	11,21	9.571	40.484	0	1.35	SI									
25,0%	RAR	0,151	14,94	9.946	545	0	98.77	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,121	11,21	9.571	350	0	92.95	SI									
50,0%	RAR	2,134	14,94	10.665	-14.642	0	7.00	SI	RAR	19,790	360,00	10.665	-14.642	0	18.19	SI	
	QPR	1,872	11,21	9.571	-12.837	0	5.98	SI									
75,0%	RAR	0,234	14,94	10.514	1.093	0	63.85	SI	RAR	0,445	360,00	9.866	1.105	0	NS	SI	
	QPR	0,202	11,21	9.571	919	0	55.44	SI									
100%	RAR	8,889	14,94	10.665	47.328	0	1.68	SI	RAR	215,468	360,00	10.665	47.328	0	1.67	SI	
	QPR	7,822	11,21	9.571	41.624	0	1.43	SI									
Trave: Trave 25-30				FRC=0,18 cm													
0%	RAR	11,472	14,94	15.289	58.375	0	1.30	SI	RAR	264,329	360,00	15.289	58.375	0	1.36	SI	
	QPR	10,092	11,21	13.643	51.352	0	1.11	SI									
25,0%	RAR	1,603	14,94	15.289	-10.306	0	9.31	SI	RAR	12,455	360,00	14.863	-10.285	0	28.90	SI	
	QPR	1,406	11,21	13.643	-9.026	0	7.96	SI									
50,0%	RAR	8,728	14,94	15.289	-37.581	0	1.71	SI	RAR	248,669	360,00	15.289	-37.581	0	1.44	SI	
	QPR	7,669	11,21	13.643	-33.023	0	1.46	SI									
75,0%	RAR	5,465	14,94	15.289	-23.450	0	2.73	SI	RAR	150,876	360,00	15.289	-23.450	0	2.38	SI	
	QPR	4,810	11,21	13.643	-20.638	0	2.32	SI									
100%	RAR	8,083	14,94	15.289	32.087	0	1.84	SI	RAR	248,612	360,00	15.289	32.087	0	1.44	SI	
	QPR	7,085	11,21	13.643	28.128	0	1.58	SI									
I solaio				Travata: Trave 16-19-26-32													
Trave: Trave 16-19				FRC=0,03 cm													
0%	RAR	1,342	14,94	2.742	32.054	0	11.12	SI	RAR	12,166	360,00	2.742	32.054	0	29.59	SI	
	QPR	1,127	11,21	1.855	26.943	0	9.94	SI									
25,0%	RAR	1,212	14,94	1.956	-36.318	0	12.32	SI	RAR	18,421	360,00	1.956	-36.318	0	19.54	SI	
	QPR	1,019	11,21	1.855	-30.504	0	11.00	SI									
50,0%	RAR	2,710	14,94	1.956	-51.584	0	5.51	SI	RAR	124,351	360,00	1.956	-51.584	0	2.89	SI	
	QPR	1,448	11,21	1.855	-43.428	0	7.73	SI									
75,0%	RAR	0,461	14,94	2.742	-13.636	0	32.38	SI	RAR	6,828	360,00	1.956	-13.574	0	52.72	SI	
	QPR	0,382	11,21	1.855	-11.324	0	29.34	SI									
100,0%	RAR	5,382	14,94	1.956	77.698	0	2.77	SI	RAR	190,842	360,00	1.956	77.698	0	1.88	SI	
	QPR	4,553	11,21	1.855	65.799	0	2.46	SI									
Trave: Trave 19-26				FRC=-0,01 cm													
0%	RAR	5,075	14,94	-797	73.226	0	2.94	SI	RAR	181,560	360,00	-797	73.226	0	1.98	SI	
	QPR	2,594	11,21	-300	62.362	0	4.31	SI									
25,0%	RAR	0,045	14,94	-867	-1.424	0	NS	SI	RAR	0,767	360,00	-867	-1.424	0	NS	SI	
	QPR	0,020	11,21	-300	-628	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,690	14,94	-797	-20.869	0	21.63	SI	RAR	10,675	360,00	-797	-20.869	0	33.72	SI	
	QPR	0,577	11,21	-300	-17.419	0	19.40	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
75,0%	RAR	0,583	14,94	-797	14.071	0	25.62	SI	RAR	5,437	360,00	-867	14.069	0	66.21	SI
	QPR	0,498	11,21	-300	11.983	0	22.51	SI								
100%	RAR	7,147	14,94	-797	103.668	0	2.09	SI	RAR	255,511	360,00	-797	103.668	0	1.40	SI
	QPR	6,092	11,21	-300	87.583	0	1.83	SI								
Trave: Trave 26-32				FRC=0,10 cm												
0%	RAR	7,791	14,94	4.062	112.550	0	1.91	SI	RAR	275,540	360,00	4.062	112.550	0	1.30	SI
	QPR	6,630	11,21	4.093	95.717	0	1.68	SI								
25,0%	RAR	1,012	14,94	4.062	-30.098	0	14.76	SI	RAR	15,152	360,00	4.062	-30.098	0	23.75	SI
	QPR	0,854	11,21	4.093	-25.323	0	13.12	SI								
50,0%	RAR	4,958	14,94	4.062	-94.274	0	3.01	SI	RAR	227,197	360,00	4.062	-94.274	0	1.58	SI
	QPR	4,211	11,21	4.093	-80.042	0	2.66	SI								
75,0%	RAR	4,211	14,94	4.062	-79.985	0	3.54	SI	RAR	192,631	360,00	4.062	-79.985	0	1.86	SI
	QPR	3,605	11,21	4.093	-68.441	0	3.10	SI								
100,0%	RAR	0,524	14,94	3.560	12.316	0	28.53	SI	RAR	4,557	360,00	3.560	12.316	0	78.99	SI
	QPR	0,387	11,21	4.093	8.987	0	28.97	SI								

LEGENDA:

%LLI

Rinf.

FRC

Id_{Cmb}

σ_{cc}

σ_{cd,amm}

N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}

σ_{at}

σ_{td,amm}

CS

Verificato

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

Sollecitazioni di progetto.

Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.

Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

[SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc}≤σ_{cd,amm} ; σ_{at}≤σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc}>σ_{cd,amm}; σ_{at}>σ_{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione													
%o _{LL}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
I solaio								Travata: Trave 2-1					
Trave: Trave 2-1				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.031	867	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	797	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.139	-644	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-594	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.122	-1.673	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-1.604	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.122	-2.270	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-2.173	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.122	-2.406	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-2.302	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.122	-2.082	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-1.990	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.122	-1.297	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-1.238	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.031	-123	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	-47	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.139	1.695	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.070	1.586	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 4-3					
Trave: Trave 4-3				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.996	5.302	0	1,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.861	5.062	0	1,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.914	-959	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.861	-859	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.996	-5.456	0	1,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.861	-5.205	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.996	-8.238	0	2,23	2,13	4,0812 E-04	621	480	0,196	0,400	2,04	SI
	QPR	2.861	-7.862	0	2,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.996	-9.243	0	2,50	2,13	4,5885 E-04	621	480	0,220	0,400	1,81	SI
	QPR	2.861	-8.825	0	2,39	2,13	4,3817 E-04	621	480	0,211	0,300	1,42	SI
62,5%	FRQ	2.996	-8.472	0	2,29	2,13	4,1993 E-04	621	480	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	2.861	-8.095	0	2,19	2,13	4,0101 E-04	621	480	0,193	0,300	1,56	SI
75,0%	FRQ	2.996	-5.924	0	1,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.861	-5.671	0	1,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.860	-1.681	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.861	-1.619	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.996	3.685	0	0,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.861	3.484	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 6-5					
Trave: Trave 6-5				FRC=0,04 cm				AA= PCA					

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	3.087	4.388	0	0,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	4.170	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.993	-2.092	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	-1.994	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3.087	-6.767	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	-6.462	0	1,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.087	-9.540	0	2,14	2,13	3,7527 E-04	742	453	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	2.949	-9.104	0	2,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3.087	-10.398	0	2,34	2,13	4,0934 E-04	742	453	0,186	0,400	2,15	SI
	QPR	2.949	-9.919	0	2,23	2,13	3,9104 E-04	742	453	0,177	0,300	1,69	SI
62,5%	FRQ	3.087	-9.351	0	2,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	-8.918	0	2,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.087	-6.408	0	1,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	-6.108	0	1,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.991	-1.598	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	-1.496	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.087	5.003	0	1,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.949	4.780	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 9-10-11					
Trave: Trave 9-10				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.638	132	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	15	0	-0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.655	-123	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	-37	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.655	-81	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	-31	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.638	61	0	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	33	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.590	183	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	159	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.590	392	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	343	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.590	662	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	586	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.655	995	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	889	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.590	1.385	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.611	1.252	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	5.942	4.935	0	1,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	4.715	0	1,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.008	1.825	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	1.756	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5.809	-508	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	-455	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.942	-1.844	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	-1.718	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	5.942	-2.174	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	-2.020	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.942	-1.488	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	-1.354	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5.809	343	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	289	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.809	2.977	0	1,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.893	2.913	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5.942	6.641	0	2,43	2,13	3,2673 E-04	435	380	0,124	0,400	3,22	SI
	QPR	5.893	6.439	0	2,36	2,13	3,1628 E-04	435	380	0,120	0,300	2,49	SI
I solaio								Travata: Trave 11-12					
Trave: Trave 11-12				FRC=0,33 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9.089	29.574	0	4,11	2,13	6,906 E-04	494	349	0,241	0,400	1,66	SI
	QPR	8.994	29.439	0	4,09	2,13	6,8768 E-04	494	349	0,240	0,300	1,25	SI
12,5%	FRQ	8.876	4.576	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.994	4.534	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.089	-13.602	0	1,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.994	-13.533	0	1,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.089	-24.875	0	3,47	2,13	5,7617 E-04	494	349	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	8.994	-24.749	0	3,46	2,13	5,7336 E-04	494	349	0,200	0,300	1,50	SI
50,0%	FRQ	9.089	-29.265	0	4,10	2,13	6,8198 E-04	494	349	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	8.994	-29.113	0	4,08	2,13	6,7858 E-04	494	349	0,237	0,300	1,27	SI
62,5%	FRQ	9.089	-26.771	0	3,74	2,13	6,2174 E-04	494	349	0,217	0,400	1,84	SI
	QPR	8.994	-26.623	0	3,72	2,13	6,1866 E-04	494	349	0,216	0,300	1,39	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	9.089	-17.396	0	2,41	2,13	3,956 E-04	494	349	0,138	0,400	2,90	SI
	QPR	8.994	-17.283	0	2,39	2,13	3,9315 E-04	494	349	0,137	0,300	2,19	SI
87,5%	FRQ	9.089	-1.139	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.994	-1.091	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.089	21.993	0	3,04	2,13	5,0731 E-04	494	349	0,177	0,400	2,26	SI
	QPR	8.994	21.945	0	3,03	2,13	5,065 E-04	494	349	0,177	0,300	1,70	SI
I solaio								Travata: Trave 14-15-16-17					
Trave: Trave 14-15				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.722	-3.697	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	-3.557	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.494	-7.109	0	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	-7.051	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.494	-8.740	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	-8.701	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.494	-8.509	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	-8.497	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.497	-6.440	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	-6.440	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.396	-2.532	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	-2.531	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.494	3.348	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	3.229	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.494	11.022	0	1,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.497	10.842	0	1,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.494	20.554	0	2,88	2,13	5,6672 E-04	498	396	0,224	0,400	1,78	SI
	QPR	2.497	20.306	0	2,84	2,13	5,601 E-04	498	396	0,222	0,300	1,35	SI
Trave: Trave 15-16				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-17.503	9.039	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	8.932	0	1,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-17.503	2.508	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	2.379	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-18.381	-2.038	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	-2.024	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-18.381	-4.293	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	-4.284	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-18.381	-4.389	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	-4.394	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-17.503	-2.407	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	-2.357	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-18.381	1.888	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	1.826	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-18.381	8.262	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.915	8.157	0	1,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-18.381	16.785	0	2,57	2,13	5,2457 E-04	498	396	0,207	0,400	1,93	SI
	QPR	-17.915	16.629	0	2,54	2,13	5,1873 E-04	498	396	0,205	0,300	1,46	SI
Trave: Trave 16-17				FRC=0,16 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	4.443	16.199	0	2,31	2,13	4,3633 E-04	498	396	0,173	0,400	2,32	SI
	QPR	4.449	15.874	0	2,26	2,13	4,2712 E-04	498	396	0,169	0,300	1,78	SI
12,5%	FRQ	4.443	5.319	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	5.237	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.443	-3.032	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	-2.932	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.443	-8.796	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	-8.578	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.443	-11.973	0	1,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	-11.701	0	1,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.443	-12.562	0	1,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	-12.302	0	1,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.443	-10.564	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	-10.381	0	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.837	-6.001	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	-5.936	0	0,83	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.443	1.180	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.449	1.017	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 15-16					
Trave: Trave 15-16				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	20.203	1.426	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	1.377	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	20.203	247	0	-0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	188	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	20.329	-639	0	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	-612	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.123	-1.046	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	-1.025	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	21.123	-1.071	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	-1.049	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.203	-687	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	-685	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	20.329	110	0	-0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	67	0	-0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	20.329	1.241	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	1.207	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	21.123	2.791	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.601	2.734	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 30-31-32-33-34					
Trave: Trave 30-31				FRC=0,11 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	5.311	5.886	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.311	5.886	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5.319	-6.105	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.311	-6.055	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5.319	-13.894	0	1,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.311	-13.825	0	1,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.319	-17.489	0	2,51	2,13	5,1289 E-04	498	419	0,215	0,400	1,86	SI
	QPR	5.311	-17.420	0	2,50	2,13	5,1086 E-04	498	419	0,214	0,300	1,40	SI
50,0%	FRQ	5.319	-16.887	0	2,42	2,13	4,9457 E-04	498	419	0,207	0,400	1,93	SI
	QPR	5.311	-16.837	0	2,41	2,13	4,9324 E-04	498	419	0,207	0,300	1,45	SI
62,5%	FRQ	5.319	-12.091	0	1,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.311	-12.079	0	1,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5.311	-3.145	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.311	-3.145	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.319	10.085	0	1,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.311	9.967	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5.319	27.466	0	3,84	2,13	6,0571 E-04	498	346	0,209	0,400	1,91	SI
	QPR	5.311	27.254	0	3,81	2,13	6,0066 E-04	498	346	0,208	0,300	1,44	SI
Trave: Trave 31-32				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.664	20.364	0	2,95	2,13	6,088 E-04	498	419	0,255	0,400	1,57	SI
	QPR	2.637	20.132	0	2,92	2,13	6,0178 E-04	498	419	0,252	0,300	1,19	SI
12,5%	FRQ	2.664	15.157	0	2,19	2,13	4,5075 E-04	498	419	0,189	0,400	2,12	SI
	QPR	2.637	14.991	0	2,17	2,13	4,4618 E-04	498	419	0,187	0,300	1,61	SI
25,0%	FRQ	2.664	10.569	0	1,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	10.465	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.664	6.591	0	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	6.547	0	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.637	3.245	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	3.245	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.770	577	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	553	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.664	-1.642	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	-1.523	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.664	-3.158	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	-2.990	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.664	-4.065	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.637	-3.850	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 32-33				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3.434	-3.194	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	-2.936	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.434	-5.741	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	-5.526	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3.434	-6.855	0	0,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	-6.690	0	0,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.434	-6.538	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	-6.428	0	0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3.434	-4.783	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	-4.735	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.420	-1.611	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	-1.611	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.434	3.038	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	2.943	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.434	9.101	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.420	8.925	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	3.434	16.602	0	2,38	2,13	4,5046 E-04	498	395	0,178	0,400	2,25	SI
	QPR	3.420	16.339	0	2,34	2,13	4,4324 E-04	498	395	0,175	0,300	1,72	SI
Trave: Trave 33-34				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.636	15.030	0	2,16	2,13	4,0915 E-04	498	395	0,161	0,400	2,48	SI
	QPR	2.685	14.896	0	2,14	2,13	4,0556	498	395	0,160	0,300	1,87	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
							E-04						
12,5%	FRQ	2.636	6.704	0	0,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	6.622	0	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.939	167	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	104	0	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.685	-4.653	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	-4.653	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.636	-7.676	0	1,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	-7.652	0	1,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.636	-8.935	0	1,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	-8.891	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.636	-8.429	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	-8.373	0	1,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.636	-6.156	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	-6.096	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.939	-2.186	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.685	-2.067	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 1-3					
Trave: Trave 1-3				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	177	1.933	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	1.894	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	250	169	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	140	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	177	-1.096	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	-1.070	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	177	-1.776	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	-1.735	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	177	-1.891	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	-1.847	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	177	-1.445	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	-1.411	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	250	-440	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	-423	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	177	1.139	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	1.118	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	177	3.279	0	1,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	181	3.213	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 2-4-6-11-16					
Trave: Trave 2-4				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-8	1.320	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	1.307	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	27	-107	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	-69	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8	-993	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	-966	0	0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8	-1.410	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	-1.379	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8	-1.338	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	-1.313	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8	-771	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	-762	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-8	285	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	267	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8	1.834	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	1.779	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8	3.874	0	1,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2	3.771	0	1,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-6				FRC=0,07 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.143	5.236	0	1,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	5.136	0	1,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.143	1.849	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	1.818	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.143	-589	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	-571	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.143	-2.074	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	-2.027	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.143	-2.611	0	0,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	-2.555	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.143	-2.199	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	-2.155	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.143	-839	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	-826	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.143	1.468	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	1.429	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.143	4.717	0	1,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.149	4.607	0	1,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-11				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.815	3.964	0	1,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	3.904	0	1,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.815	1.525	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	1.510	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.815	-211	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	-196	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.815	-1.240	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	QPR	1.846	-1.209	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.815	-1.564	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	1.846	-1.533	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.815	-1.182	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	1.846	-1.165	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.846	-106	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	1.846	-106	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.815	1.697	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	1.846	1.640	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.815	4.191	0	1,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
Trave: Trave 11-16		1.846	4.075	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6.512	4.905	0	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	4.728	0	1,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.512	1.757	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	1.709	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.098	-523	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	-492	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.512	-1.973	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	-1.876	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.512	-2.557	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	-2.443	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.512	-2.289	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	-2.195	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.512	-1.164	0	0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	-1.127	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.512	816	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	758	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.512	3.596	0	1,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.366	3.409	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 3-5-10					
Trave: Trave 3-5				FRC=0,07 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	445	5.011	0	1,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	4.919	0	1,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	445	1.678	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	1.654	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	445	-710	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	-687	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	445	-2.153	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	-2.103	0	0,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	445	-2.649	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	-2.591	0	0,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	445	-2.196	0	0,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	-2.151	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	445	-793	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	-781	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	445	1.560	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	1.518	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	445	4.861	0	1,83	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	467	4.746	0	1,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-10				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-751	3.653	0	1,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	3.602	0	1,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-751	1.455	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	1.443	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-942	-153	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	-140	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-751	-1.168	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	-1.140	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-751	-1.590	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	-1.560	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-751	-1.416	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	-1.398	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-689	-652	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	-652	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-751	715	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	673	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-751	2.676	0	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-689	2.585	0	0,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Travata: Trave 9-15					
Trave: Trave 9-15				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.915	5.124	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	4.879	0	1,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.784	1.023	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	988	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.915	-1.895	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	-1.756	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.915	-3.579	0	1,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	-3.350	0	1,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.915	-4.044	0	1,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	-3.795	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.915	-3.299	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	-3.098	0	1,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.915	-1.330	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	2.823	-1.247	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.915	1.853	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.823	1.750	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.915	6.200	0	2,30	2,13	3,146 E-04	435	380	0,120	0,400	3,34	SI
	QPR	2.823	5.844	0	2,17	2,13	2,9616 E-04	435	380	0,113	0,300	2,66	SI
I solaio								Travata: Trave 11-16					
Trave: Trave 11-16				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-3.140	283	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	230	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.304	-4.460	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	-4.320	0	0,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.304	-6.921	0	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	-6.732	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.304	-7.187	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	-7.006	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.304	-5.258	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	-5.140	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.293	-1.145	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	-1.139	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.304	5.180	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	5.002	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.304	13.688	0	1,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.208	13.278	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.304	24.392	0	3,48	2,13	5,7743 E-04	503	372	0,215	0,400	1,86	SI
	QPR	-3.208	23.693	0	3,38	2,13	5,6136 E-04	503	372	0,209	0,300	1,44	SI
I solaio								Travata: Trave 12-17-22-27-34					
Trave: Trave 12-17				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.376	-315	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	-248	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.340	-4.062	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	-3.994	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.340	-5.725	0	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	-5.603	0	0,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.340	-5.190	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	-5.070	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.340	-2.464	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	-2.402	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.340	2.456	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	2.404	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.340	9.572	0	1,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.281	9.349	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.340	18.882	0	2,63	2,13	3,9311 E-04	498	333	0,131	0,400	3,05	SI
	QPR	2.281	18.432	0	2,56	2,13	3,837 E-04	498	333	0,128	0,300	2,35	SI
100%	FRQ	2.340	30.383	0	4,24	2,13	6,3538 E-04	498	333	0,212	0,400	1,89	SI
	QPR	2.281	29.650	0	4,14	2,13	6,2067 E-04	498	333	0,207	0,300	1,45	SI
Trave: Trave 17-22				FRC=0,13 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8.377	41.667	0	5,50	2,13	7,4359 E-04	498	283	0,211	0,400	1,90	SI
	QPR	8.181	40.620	0	5,36	2,13	7,1713 E-04	498	283	0,203	0,300	1,48	SI
12,5%	FRQ	8.377	11.443	0	1,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	11.175	0	1,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.377	-10.087	0	1,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	-9.802	0	1,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.377	-22.915	0	3,13	2,13	4,9696 E-04	498	347	0,172	0,400	2,32	SI
	QPR	8.181	-22.303	0	3,05	2,13	4,8349 E-04	498	347	0,168	0,300	1,79	SI
50,0%	FRQ	8.377	-27.051	0	3,75	2,13	5,8896 E-04	498	347	0,204	0,400	1,96	SI
	QPR	8.181	-26.338	0	3,65	2,13	5,7362 E-04	498	347	0,199	0,300	1,51	SI
62,5%	FRQ	8.377	-22.486	0	3,11	2,13	4,8613 E-04	498	347	0,169	0,400	2,37	SI
	QPR	8.181	-21.898	0	3,02	2,13	4,7347 E-04	498	347	0,164	0,300	1,83	SI
75,0%	FRQ	8.377	-9.227	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	-8.990	0	1,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.377	12.733	0	1,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	12.392	0	1,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.377	43.386	0	5,81	2,13	8,603 E-04	498	296	0,255	0,400	1,57	SI
	QPR	8.181	42.242	0	5,66	2,13	8,2828 E-04	498	296	0,245	0,300	1,22	SI
Trave: Trave 22-27				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6.505	38.329	0	5,14	2,13	7,2263	498	296	0,214	0,400	1,87	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	6.374	37.348	0	5,01	2,13	E-04 6,9444 E-04	498	296	0,206	0,300	1,46	SI
	FRQ	6.505	15.847	0	2,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.374	15.447	0	2,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.295	-208	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.374	-177	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.505	-9.784	0	1,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.374	-9.524	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.505	-12.934	0	1,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.374	-12.595	0	1,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.505	-9.639	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.374	-9.389	0	1,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.295	118	0	-0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.374	91	0	-0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.505	16.280	0	2,18	2,13	2,847 E-04	498	307	0,087	0,400	4,57	SI
	QPR	6.374	15.849	0	2,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6.505	38.906	0	5,27	2,13	7,9256 E-04	498	307	0,243	0,400	1,64	SI
	QPR	6.374	37.884	0	5,14	2,13	7,6167 E-04	498	307	0,234	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 27-34				FRC=0,17 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11.321	50.129	0	6,44	2,13	8,8154 E-04	498	272	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	11.091	48.870	0	6,28	2,13	8,5149 E-04	498	272	0,231	0,300	1,30	SI
12,5%	FRQ	11.321	16.667	0	2,18	2,13	2,828 E-04	498	307	0,087	0,400	4,61	SI
	QPR	11.091	16.266	0	2,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.321	-8.100	0	1,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.091	-7.870	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.321	-24.168	0	3,28	2,13	4,9438 E-04	498	337	0,167	0,400	2,40	SI
	QPR	11.091	-23.532	0	3,19	2,13	4,812 E-04	498	337	0,162	0,300	1,85	SI
50,0%	FRQ	11.321	-31.540	0	4,30	2,13	6,5385 E-04	498	337	0,221	0,400	1,81	SI
	QPR	11.091	-30.725	0	4,19	2,13	6,3637 E-04	498	337	0,215	0,300	1,40	SI
62,5%	FRQ	11.321	-30.215	0	4,12	2,13	6,2467 E-04	498	337	0,211	0,400	1,90	SI
	QPR	11.091	-29.446	0	4,01	2,13	6,0868 E-04	498	337	0,205	0,300	1,46	SI
75,0%	FRQ	11.321	-20.194	0	2,73	2,13	4,0875 E-04	498	337	0,138	0,400	2,90	SI
	QPR	11.091	-19.698	0	2,66	2,13	3,9863 E-04	498	337	0,134	0,300	2,23	SI
87,5%	FRQ	11.134	-1.506	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.091	-1.479	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.321	25.940	0	3,55	2,13	5,7275 E-04	498	352	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	11.091	25.212	0	3,45	2,13	5,5643 E-04	498	352	0,196	0,300	1,53	SI
I solaio								Travata: Trave 14-21-25-30					
Trave: Trave 14-21				FRC=0,17 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	14.219	30.894	0	4,27	2,13	6,8512 E-04	506	381	0,261	0,400	1,53	SI
	QPR	13.895	29.993	0	4,15	2,13	6,6503 E-04	506	381	0,253	0,300	1,18	SI
12,5%	FRQ	13.755	819	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.895	745	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	14.219	-19.898	0	2,76	2,13	5,117 E-04	506	429	0,220	0,400	1,82	SI
	QPR	13.895	-19.408	0	2,69	2,13	4,9899 E-04	506	429	0,214	0,300	1,40	SI
37,5%	FRQ	14.219	-31.274	0	4,21	2,13	5,8797 E-04	506	343	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	13.895	-30.466	0	4,10	2,13	5,7269 E-04	506	343	0,197	0,300	1,53	SI
50,0%	FRQ	14.219	-33.303	0	4,48	2,13	6,4262 E-04	506	343	0,221	0,400	1,81	SI
	QPR	13.895	-32.427	0	4,37	2,13	6,148 E-04	506	343	0,211	0,300	1,42	SI
62,5%	FRQ	14.219	-25.985	0	3,47	2,13	4,8378 E-04	506	343	0,166	0,400	2,41	SI
	QPR	13.895	-25.293	0	3,37	2,13	4,7074 E-04	506	343	0,162	0,300	1,86	SI
75,0%	FRQ	14.219	-9.320	0	1,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.895	-9.064	0	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	14.219	16.690	0	2,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.895	16.260	0	1,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	14.219	52.049	0	6,56	2,13	8,4303 E-04	506	276	0,233	0,400	1,72	SI
	QPR	13.895	50.681	0	6,39	2,13	8,1391	506	276	0,225	0,300	1,33	SI

%L _{LT}	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
							E-04						
Trave: Trave 21-25				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9.790	41.599	0	5,32	2,13	6,2053 E-04	506	276	0,171	0,400	2,33	SI
	QPR	9.571	40.484	0	5,18	2,13	5,9663 E-04	506	276	0,165	0,300	1,82	SI
12,5%	FRQ	9.790	17.516	0	2,20	2,13	2,1925 E-04	506	276	0,061	0,400	6,61	SI
	QPR	9.571	17.049	0	2,14	2,13	2,1332 E-04	506	276	0,059	0,300	5,09	SI
25,0%	FRQ	9.537	387	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.571	350	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.790	-9.883	0	1,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.571	-9.612	0	1,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.790	-13.198	0	1,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.571	-12.837	0	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.790	-9.593	0	1,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.571	-9.328	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.521	947	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.571	919	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.790	18.388	0	2,32	2,13	2,3084 E-04	506	276	0,064	0,400	6,28	SI
	QPR	9.571	17.902	0	2,25	2,13	2,2467 E-04	506	276	0,062	0,300	4,84	SI
100%	FRQ	9.790	42.765	0	5,31	2,13	6,4901 E-04	506	276	0,179	0,400	2,23	SI
	QPR	9.571	41.624	0	5,17	2,13	6,2466 E-04	506	276	0,172	0,300	1,74	SI
Trave: Trave 25-30				FRC=0,18 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	13.972	52.757	0	6,65	2,13	8,5957 E-04	506	276	0,237	0,400	1,69	SI
	QPR	13.643	51.352	0	6,47	2,13	8,2905 E-04	506	276	0,229	0,300	1,31	SI
12,5%	FRQ	13.972	17.065	0	2,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.643	16.616	0	2,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	13.972	-9.282	0	1,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.643	-9.026	0	1,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.972	-26.283	0	3,52	2,13	4,8988 E-04	506	343	0,168	0,400	2,38	SI
	QPR	13.643	-25.573	0	3,42	2,13	4,7656 E-04	506	343	0,164	0,300	1,83	SI
50,0%	FRQ	13.972	-33.935	0	4,57	2,13	6,6421 E-04	506	343	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	13.643	-33.023	0	4,45	2,13	6,3529 E-04	506	343	0,218	0,300	1,38	SI
62,5%	FRQ	13.972	-32.241	0	4,34	2,13	6,083 E-04	506	343	0,209	0,400	1,92	SI
	QPR	13.643	-31.378	0	4,22	2,13	5,9129 E-04	506	343	0,203	0,300	1,48	SI
75,0%	FRQ	13.972	-21.200	0	2,82	2,13	3,8935 E-04	506	343	0,134	0,400	2,99	SI
	QPR	13.643	-20.638	0	2,74	2,13	3,7894 E-04	506	343	0,130	0,300	2,31	SI
87,5%	FRQ	13.665	-855	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.643	-803	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.972	28.920	0	4,00	2,13	6,3964 E-04	506	381	0,244	0,400	1,64	SI
	QPR	13.643	28.128	0	3,89	2,13	6,2191 E-04	506	381	0,237	0,300	1,27	SI
I solaio								Travata: Trave 16-19-26-32					
Trave: Trave 16-19				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.875	27.877	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	26.943	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.875	-7.473	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-7.163	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.875	-31.667	0	1,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-30.504	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.875	-44.194	0	1,83	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-42.591	0	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.875	-45.059	0	1,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-43.428	0	1,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.875	-34.250	0	1,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-33.003	0	1,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.875	-11.774	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-11.324	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.875	22.367	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	21.608	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.875	68.179	0	2,26	2,13	4,7857 E-04	893	388	0,186	0,400	2,16	SI
	QPR	1.855	65.799	0	2,18	2,13	4,6095 E-04	893	388	0,179	0,300	1,68	SI
Trave: Trave 19-26				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-400	64.535	0	2,14	2,13	4,5404 E-04	893	388	0,176	0,400	2,27	SI

%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	-300	62.362	0	2,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	25.913	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
25,0%	QPR	-300	25.091	0	0,83	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	-733	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	-300	-628	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	-15.407	0	0,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	-300	-14.798	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	-18.109	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-300	-17.419	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	-8.841	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-300	-8.493	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	12.400	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-300	11.983	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	45.615	0	1,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-300	44.009	0	1,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-400	90.800	0	3,02	2,13	6,4178 E-04	893	388	0,249	0,400	1,61	SI
	QPR	-300	87.583	0	2,91	2,13	6,2157 E-04	893	388	0,241	0,300	1,24	SI
Trave: Trave 26-32				FRC=0,10 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	4.087	99.084	0	3,28	2,13	6,92 E-04	893	388	0,268	0,400	1,49	SI
	QPR	4.093	95.717	0	3,17	2,13	6,6885 E-04	893	388	0,259	0,300	1,16	SI
12,5%	FRQ	4.087	27.808	0	0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.093	26.906	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.087	-26.278	0	1,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.093	-25.323	0	1,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.087	-63.180	0	2,62	2,13	4,4241 E-04	510	284	0,126	0,400	3,18	SI
	QPR	4.093	-60.975	0	2,52	2,13	4,181 E-04	510	284	0,119	0,300	2,52	SI
50,0%	FRQ	4.087	-82.889	0	3,44	2,13	6,7068 E-04	510	284	0,191	0,400	2,10	SI
	QPR	4.093	-80.042	0	3,32	2,13	6,3749 E-04	510	284	0,181	0,300	1,66	SI
62,5%	FRQ	4.087	-85.413	0	3,54	2,13	6,9983 E-04	510	284	0,199	0,400	2,01	SI
	QPR	4.093	-82.532	0	3,42	2,13	6,6644 E-04	510	284	0,189	0,300	1,58	SI
75,0%	FRQ	4.087	-70.750	0	2,93	2,13	5,3064 E-04	510	284	0,151	0,400	2,65	SI
	QPR	4.093	-68.441	0	2,84	2,13	5,0392 E-04	510	284	0,143	0,300	2,09	SI
87,5%	FRQ	4.087	-38.898	0	1,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.093	-37.769	0	1,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	4.087	9.624	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.093	8.987	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
A _e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.
W _d	Distanza media tra le fessure.
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0). [SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
I solaio										Travata: Trave 2-1						
Trave 2-1	0%	1,52	22.018	22.018	28.993	28.993	6.022	6.022	1,1	37.914	-25.871	0	0	3,04	4,46	GR
	100%		22.098	22.098	28.993	28.993	-11.420	-11.420		20.472	-43.313	0	0	5,63	2,66	
I solaio										Travata: Trave 4-3						
Trave 4-3	0%	2,00	24.328	24.195	24.330	24.264	24.080	24.080	1,1	50.843	-2.611	0	0	3,24	63,15	GR
	100%		24.333	24.333	24.330	24.264	-22.368	-22.368		4.395	-49.059	0	0	37,52	3,36	
I solaio										Travata: Trave 6-5						
Trave 6-5	0%	2,00	30.412	30.412	30.418	30.418	31.061	31.061	1,1	64.520	-2.399	0	0	3,07	82,54	GR
	100%		30.424	30.424	30.418	30.418	-21.703	-21.703		11.756	-55.163	0	0	16,84	3,59	
I solaio										Travata: Trave 9-10-11						
Trave 9-10	0%	1,32	22.114	22.114	33.532	33.532	1.401	1.401	1,1	38.287	-35.484	0	0	3,01	3,25	GR

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	Not e
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Trave 10-11	100%	2,13	22.148	22.148	33.532	33.532	-1.442	-1.442	1,1	35.444	-38.327	0	0	3,25	3,01	GR
	0%		21.733	21.733	20.546	20.546	9.570	9.570		32.171	-13.031	0	0	3,60	8,88	
	100%		22.029	22.029	20.546	20.546	-15.910	-15.910		6.691	-38.511	0	0	17,29	3,00	
I solaio									Travata: Trave 11-12							
Trave 11-12	0%	6,02	49.915	48.498	16.347	16.347	36.291	36.291	1,1	54.273	0	0	0	4,06	-	GR
	100%		48.498	49.912	16.347	16.347	-36.330	-36.330		0	-54.312	0	0	-	4,06	
I solaio									Travata: Trave 14-15-16-17							
Trave 14-15	0%	3,13	41.998	38.738	36.687	26.143	18.849	18.849	1,1	59.204	-9.908	0	0	3,70	22,12	GR
	100%		72.833	43.089	36.687	26.143	-18.934	-18.934		21.421	-47.691	0	0	10,23	4,60	
Trave 15-16	0%	3,37	39.839	70.013	23.508	32.647	20.386	20.386	1,1	46.245	-15.525	0	0	4,74	14,11	GR
	100%		39.381	40.005	23.508	32.647	-20.301	-20.301		5.558	-56.212	0	0	39,42	3,90	
Trave 16-17	0%	6,20	43.303	39.381	13.378	13.271	12.697	12.697	1,1	27.412	-1.901	0	0	8,00	NS	GR
	100%		39.637	42.897	13.378	13.271	-12.833	-12.833		1.882	-27.431	0	0	NS	7,99	
I solaio									Travata: Trave 15-16							
Trave 15-16	0%	3,37	23.251	23.251	13.804	13.804	3.685	3.685	1,1	18.870	-11.500	0	0	6,20	10,18	GR
	100%		23.270	23.270	13.804	13.804	-3.686	-3.686		11.499	-18.871	0	0	10,18	6,20	
I solaio									Travata: Trave 30-31-32-33-34							
Trave 30-31	0%	4,70	42.445	39.184	17.418	19.508	28.346	28.346	1,1	47.506	0	0	0	4,62	-	GR
	100%		39.420	52.503	17.418	19.508	-28.434	-28.434		0	-49.892	0	0	-	4,40	
Trave 31-32	0%	1,80	38.841	39.368	43.337	43.630	10.886	10.886	1,1	58.557	-37.107	0	0	3,74	5,91	GR
	100%		39.166	39.166	43.337	43.630	-10.804	-10.804		36.867	-58.797	0	0	5,95	3,73	
Trave 32-33	0%	2,75	39.188	39.188	28.571	29.783	16.550	16.550	1,1	47.978	-16.211	0	0	4,57	13,53	GR
	100%		39.383	42.714	28.571	29.783	-16.635	-16.635		14.793	-49.396	0	0	14,83	4,44	
Trave 33-34	0%	3,05	42.389	39.383	26.839	26.922	18.450	18.450	1,1	47.973	-11.164	0	0	4,57	19,63	GR
	100%		39.469	42.730	26.839	26.922	-18.365	-18.365		11.158	-47.979	0	0	19,64	4,57	
I solaio									Travata: Trave 1-3							
Trave 1-3	0%	3,99	22.146	22.146	11.102	11.102	4.369	4.369	1,1	16.582	-7.843	0	0	6,95	14,69	GR
	100%		22.156	22.156	11.102	11.102	-4.381	-4.381		7.832	-16.593	0	0	14,71	6,94	
I solaio									Travata: Trave 2-4-6-11-16							
Trave 2-4	0%	3,75	22.154	22.154	11.809	11.809	4.105	4.105	1,1	17.095	-8.884	0	0	6,74	12,97	GR
	100%		22.159	22.159	11.809	11.809	-4.106	-4.106		8.884	-17.095	0	0	12,97	6,74	
Trave 4-6	0%	5,20	22.270	22.220	8.556	8.557	5.699	5.699	1,1	15.110	-3.714	0	0	7,62	31,02	GR
	100%		22.220	22.276	8.556	8.557	-5.661	-5.661		3.750	-15.074	0	0	30,72	7,64	
Trave 6-11	0%	4,49	21.896	22.220	9.836	9.846	4.885	4.885	1,1	15.704	-5.945	0	0	7,34	19,38	GR
	100%		22.220	21.942	9.836	9.846	-4.909	-4.909		5.910	-15.739	0	0	19,49	7,32	
Trave 11-16	0%	2,10	22.323	22.323	21.295	21.260	12.428	12.428	1,1	35.852	-10.958	0	0	3,23	10,56	GR
	100%		22.397	22.323	21.295	21.260	-11.465	-11.465		11.959	-34.851	0	0	9,67	3,32	
I solaio									Travata: Trave 3-5-10							
Trave 3-5	0%	5,20	22.240	22.220	8.550	8.551	5.680	5.680	1,1	15.085	-3.725	0	0	7,64	30,93	GR
	100%		22.220	22.243	8.550	8.551	-5.675	-5.675		3.730	-15.080	0	0	30,89	7,64	
Trave 5-10	0%	4,12	22.096	22.096	10.732	10.732	4.472	4.472	1,1	16.277	-7.333	0	0	7,08	15,71	GR
	100%		22.102	22.100	10.732	10.732	-4.525	-4.525		7.280	-16.330	0	0	15,82	7,05	
I solaio									Travata: Trave 9-15							
Trave 9-15	0%	2,10	21.708	21.708	20.858	20.858	17.468	17.468	1,1	40.412	-5.476	0	0	2,86	21,07	GR
	100%		22.095	22.095	20.858	20.858	-16.505	-16.505		6.439	-39.449	0	0	17,92	2,93	
I solaio									Travata: Trave 11-16							
Trave 11-16	0%	2,10	49.128	41.650	43.686	43.490	32.578	32.578	1,1	80.633	-15.261	0	0	2,71	14,33	GR
	100%		42.613	49.679	43.686	43.490	-32.578	-32.578		15.477	-80.417	0	0	14,13	2,72	
I solaio									Travata: Trave 12-17-22-27-34							
Trave 12-17	0%	2,10	54.209	38.686	44.589	44.767	32.578	32.578	1,1	81.626	-16.666	0	0	2,69	13,16	GR
	100%		39.428	55.326	44.589	44.767	-32.578	-32.578		16.470	-81.822	0	0	13,31	2,68	
Trave 17-22	0%	4,12	74.138	42.718	28.328	26.956	65.718	65.718	1,1	96.879	0	0	0	2,27	-	GR
	100%		42.708	68.470	28.328	26.956	-65.718	-65.718		0	-95.369	0	0	-	2,31	
Trave 22-27	0%	3,55	68.165	42.708	31.226	30.041	56.568	56.568	1,1	90.916	0	0	0	2,42	-	GR
	100%		42.702	63.953	31.226	30.041	-56.568	-56.568		0	-89.613	0	0	-	2,45	
Trave 27-34	0%	4,12	80.481	53.935	32.589	25.742	65.717	65.717	1,1	101.565	0	0	0	2,17	-	GR
	100%		53.941	52.245	32.589	25.742	-65.717	-65.717		0	-94.034	0	0	-	2,34	
I solaio									Travata: Trave 14-21-25-30							
Trave 14-21	0%	4,13	52.321	42.584	26.855	31.509	70.558	70.558	1,1	100.098	0	0	0	2,20	-	GR
	100%		58.454	87.389	26.855	31.509	-70.559	-70.559		0	-105.218	0	0	-	2,09	
Trave 21-25	0%	3,55	86.614	42.647	46.615	36.450	60.723	60.723	1,1	112.000	0	0	0	1,96	-	GR
	100%		78.871	86.750	46.615	36.450	-60.723	-60.723		0	-100.818	0	0	-	2,18	
Trave 25-30	0%	4,12	87.355	58.454	31.500	26.846	70.558	70.558	1,1	105.209	0	0	0	2,09	-	GR
	100%		42.584	52.285	31.500	26.846	-70.557	-70.557		0	-100.087	0	0	-	2,20	
I solaio									Travata: Trave 16-19-26-32							
Trave 16-19	0%	3,75	160.121	165.999	87.677	88.094	89.583	89.583	1,1	186.027	-7.321	0	0	1,87	47,62	GR
	100%		168.668	164.355	87.677	88.094	-95.915	-95.915		529	-192.819	0	0	NS	1,81	
Trave 19-26	0%	3,80	163.472	168.668	87.437	87.438	97.292	97.292	1,1	193.473	0	0	0	1,86	-	GR
	100%		168.668	163.475	87.437	87.438	-97.293	-97.293		0	-193.475	0	0	-	1,86	
Trave 26-32	0%	4,55	165.054	168.668	73.542	73.165	116.464	116.464	1,1	197.360	0	0	0	1,78	-	GR
	100%		169.666	164.336	73.542	73.165	-110.084	-110.084		0	-190.566	0	0	-	1,85	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
M _{Rd}	Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.															
V _{Ed,E}	Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.															
V _{Ed,G+Q}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.															
V _{Ed,G}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.															
γ _{Rd}	Coefficiente di sovrarresistenza.															
V _{Ed,GR}	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.															
V _{Ed,EL}	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.															
CS	Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.															
Note	GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.															

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU																					
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]	L _{re g}	n _r	φ	L	L _{re g}	n _r	φ
Pilastrata: Pilastrata 1																					
I solaio	12.808	-2.811	22	13.42[S _j]	37.73 ₇	66.42 ₃	29.234	917.150	1,00	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 2																					
I solaio	17.582	12.263	-3.414	11.78[S _j]	67.13 ₂	38.11 ₉	24.496	917.150	1,61	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 3																					
I solaio	52.080	-2.375	13.322	5.57[V]	72.15 ₀	40.79 ₁	45.369	917.150	1,56	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 4																					
I solaio	58.578	-2.002	-13.091	5.80[V]	73.06 ₈	41.28 ₄	49.431	917.150	1,55	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 5																					
I solaio	32.064	4.641	13.468	5.09[S]	69.24 ₉	39.24 ₆	52.007	917.150	1,59	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 6																					
I solaio	43.899	13.611	46	5.21[S]	70.95 ₃	40.15 ₆	51.705	917.150	1,00	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 9																					
I solaio	18.428	-83	9.355	4.08[S]	67.25 ₄	38.18 ₃	39.003	917.150	1,00	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 10																					
I solaio	22.242	-2.625	23.601	5.07[S]	38.47 ₅	67.80 ₄	32.658	917.150	1,61	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 11																					
I solaio (a)	83.813	21.361	-7.572	4.62[S]	76.65 ₀	43.21 ₇	113.051	917.150	1,51	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	89.814	6.580	-39.216	1.14[V]	77.50 ₉	43.68 ₂	68.119	917.150	1,50	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 12																					
I solaio	81.782	6.405	31.774	1.52[V]	76.37 ₂	43.06 ₉	75.004	917.150	1,52	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 14																					
I solaio (a)	87.662	39.873	-64	1.93[S]	77.20 ₂	43.51 ₁	109.030	917.150	1,00	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	122.444	58.612	-7.809	1.45[V]	82.02 ₂	46.14 ₃	84.933	917.150	1,46	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 15																					
I solaio (a)	65.379	76	-16.851	4.39[S]	41.81 ₅	74.05 ₀	82.908	917.150	1,00	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	44.316	8.682	27.477	3.17[S]	40.18 ₃	71.00 ₃	47.996	917.150	1,57	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 16																					
I solaio (a)	173.004	36	-18.137	4.89[S]	49.89 ₅	88.77 ₈	193.487	917.150	1,00	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	156.213	23.077	-19.193	2.14[S]	48.66 ₀	86.57 ₈	168.134	917.150	1,41	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 17																					
I solaio	196.610	22.223	21.688	2.21[V]	91.79 ₄	51.60 ₈	140.698	917.150	1,36	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 19																					
I solaio	211.380	-32.532	-4.009	7.54[S]	136.7 ₄₂	136.7 ₄₂	234.563	1.467.440	1,44	NO	16	-	8	40	1	2	12	40	1	2	12
Pilastrata: Pilastrata 21																					
I solaio (a)	155.543	-25.436	-5.723	4.43[S]	86.48 ₈	48.60 ₈	167.321	917.150	1,41	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (c)	231.869	-20.517	-13.569	3.43[V]	96.01 ₈	54.10 ₃	146.295	917.150	1,32	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 22																					
I solaio (a)	151.989	16.745	-3.158	8.41[S]	86.01 ₇	48.34 ₆	151.989	917.150	1,42	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	211.006	-10.783	16.108	3.87[V]	93.59 ₀	52.63 ₁	134.759	917.150	1,35	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 25																					

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
														L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[m]
I solaio (a)	156.943	25.033	-6.820	4.25[S]	86.668	48.712	168.972	917.150	1,41	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	233.945	20.046	-15.352	3.16[V]	96.235	54.241	147.506	917.150	1,32	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 26																					
I solaio	253.710	39.092	7	3.63[S]	142.289	142.289	277.308	1.467.440	1,00	NO	16	-	8	40	1	2	12	40	1	2	12
Pilastrata: Pilastrata 27																					
I solaio (a)	156.417	-22.626	-2.879	5.94[S]	86.596	48.676	156.722	917.150	1,41	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	217.140	21.163	14.047	3.28[V]	94.348	53.067	139.454	917.150	1,34	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 30																					
I solaio (a)	156.434	-56.405	-14.026	2.24[V]	133.201	65.103	112.133	917.150	1,34	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	2	16
I solaio (b)	140.222	-59.655	-19.842	1.82[V]	131.000	64.327	94.492	917.150	1,36	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 31																					
I solaio (a)	64.661	4.101	-25.596	4.48[S]	41.757	73.945	90.595	917.150	1,54	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	46.270	-10.911	29.005	2.68[S]	40.338	71.302	73.355	917.150	1,57	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 32																					
I solaio (a)	109.935	7.527	-24.087	4.16[S]	45.206	80.315	127.045	917.150	1,48	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	90.718	-17.100	-23.827	2.42[S]	43.749	77.639	109.804	917.150	1,50	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 33																					
I solaio (a)	66.021	31	-21.560	3.43[S]	41.860	74.144	70.381	917.150	1,00	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	70.020	-12.200	-53	3.45[V]	42.166	74.702	53.145	917.150	1,00	NO	16	-	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 34																					
I solaio	115.620	-52.123	8.011	1.66[V]	81.100	45.638	91.053	917.150	1,47	NO	16	-	8	40	1	1	12	25	1	0	12

LEGENDA:

- Lv

CS

N_{Ed,max}

N_R

α

R_f

N_{Ed}

M_{Ed,X}

M_{Ed,Y}

M_{Rd,X}

M_{Rd,Y}

φ_{ve}, φ_{vi}, φ_{st}

L, n_{reg}, n_f, φ
- Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

Massimo sforzo di compressione.

Sforzo Normale resistente.

Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.

[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

Momento Resistente intorno ad X e Y.

Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.

Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
I solaio	24.551	43.318	12.020	4,49	194.286	177.506	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
I solaio	42.697	24.222	8.391	4,54	177.056	193.794	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
I solaio	45.834	25.899	25.821	4,28	179.216	196.158	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
I solaio	46.449	26.225	29.234	4,23	179.639	196.621	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
I solaio	46.635	26.329	30.059	4,22	179.741	196.733	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
I solaio	46.592	26.301	29.751	4,22	179.703	196.691	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
I solaio	43.910	24.867	14.739	4,43	177.843	194.655	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167	0,111	9	NO

Pilastrati (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm]	
														55	70		
Pilastrata: Pilastrata 10																	
I solaio	24.847	43.874	14.377	4,44	194.606	177.798	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
I solaio (a)	54.035	30.373	77.458	3,76	185.616	203.162	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (b)	21.978	88.348	48.223	2,05	181.122	198.244	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
I solaio	39.521	22.274	43.952	5,03	181.742	198.923	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 14																	
I solaio (a)	46.142	25.935	79.394	4,41	185.992	203.574	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (b)	26.634	8.570	63.651	7,52	182.898	200.187	331.360	386.863	0	0	0	0	-	0,188 49	0,125 66	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																	
I solaio (a)	28.396	50.451	53.339	3,96	199.891	182.627	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
I solaio (b)	45.239	73.635	33.659	2,67	196.268	179.317	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																	
I solaio (a)	36.471	63.701	149.024	3,34	212.870	194.485	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
I solaio (b)	126.144	33.482	134.416	1,52	209.936	191.804	386.863	331.360	0	0	0	0	-	0,125 66	0,188 49	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																	
I solaio	47.332	26.616	102.434	4,37	188.990	206.855	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																	
I solaio	82.275	82.275	186.460	4,07	334.666	334.666	516.801	516.801	0	0	0	0	-	0,167 55	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																	
I solaio (a)	52.586	29.818	134.928	4,01	192.874	211.107	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (c)	25.150	4.074	123.890	8,28	190.363	208.359	331.360	386.863	0	0	0	0	-	0,188 49	0,125 66	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 22																	
I solaio (a)	64.083	36.153	123.401	3,27	191.189	209.262	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (b)	208.549	117.291	111.261	1,00	189.055	208.737	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 25																	
I solaio (a)	52.700	29.897	136.054	4,01	193.014	211.260	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (b)	24.964	5.148	124.966	8,35	190.496	208.504	331.360	386.863	0	0	0	0	-	0,188 49	0,125 66	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 26																	
I solaio	85.548	85.548	223.901	3,97	339.755	339.755	516.801	516.801	0	0	0	0	-	0,167 55	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 27																	
I solaio (a)	64.698	36.564	128.286	3,24	191.794	209.925	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (b)	210.987	118.697	116.146	1,00	189.660	211.244	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 30																	
I solaio (a)	71.093	34.681	81.718	2,87	186.031	203.734	294.149	343.616	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO
I solaio (b)	29.069	15.638	73.229	6,93	183.839	201.333	330.917	386.568	0	0	0	0	-	0,188 49	0,125 66	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 31																	
I solaio (a)	30.130	53.542	54.891	3,73	199.969	182.698	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
I solaio (b)	96.772	171.704	42.752	1,15	197.634	180.565	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 32																	
I solaio (a)	33.728	60.006	95.807	3,42	205.519	187.769	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
I solaio (b)	136.603	243.032	83.668	1,00	243.576	185.635	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 33																	
I solaio (a)	29.418	52.234	48.643	3,81	199.121	181.924	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
I solaio (b)	94.356	167.229	36.504	1,18	196.786	179.790	343.878	294.542	0	0	0	0	-	0,111 70	0,167 55	9	NO
Pilastrata: Pilastrata 34																	
I solaio	41.917	23.582	60.298	4,80	183.768	201.140	294.542	343.878	0	0	0	0	-	0,167 55	0,111 70	9	NO

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{Ed,3} Taglio di progetto in direzione 3.
V_{Ed,2} Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).																
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.																
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.																
V _{Rd,f}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.																
V _{Rd,j}	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.																
V _{Rd,s}	Resistenza a taglio per scorrimento.																
A _{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.																
S _{Asw}	Passo massimo staffe da normativa.																
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.																

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{re} g	n _r	φ	L	n _{re} g	n _r	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[m]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
I solaio	32.092	-1.498	22	31.20[S]	46.742	80.567	29.459	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 2																				
I solaio	24.162	4.046	69	19.62[S]	79.384	46.114	24.755	1.375.7 25	1,00	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 3																				
I solaio	52.080	-2.375	13.322	7.99[S]	83.548	48.344	45.487	1.375.7 25	1,63	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 4																				
I solaio	58.578	-2.002	-13.091	8.33[S]	84.478	48.855	49.535	1.375.7 25	1,62	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 5																				
I solaio	72.863	-15	-6.920	7.22[S]	86.586	49.991	51.929	1.375.7 25	1,00	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 6																				
I solaio	60.285	1.476	-12.461	9.10[S]	84.736	48.984	51.621	1.375.7 25	1,62	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 9																				
I solaio	18.127	7.886	-77	9.95[S]	78.484	45.630	38.606	1.375.7 25	1,00	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 10																				
I solaio	22.448	36	-7.620	10.38[S]	45.976	79.123	32.510	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 11																				
I solaio (a)	134.566	10.149	-8.195	11.79[S]	95.498	54.849	112.697	1.375.7 25	1,54	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	89.814	6.580	-39.216	1.49[S]	89.067	51.337	68.030	1.375.7 25	1,59	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 12																				
I solaio	81.782	6.405	31.774	2.04[S]	87.895	50.694	74.619	1.375.7 25	1,60	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 14																				
I solaio (a)	153.023	49.449	-2.702	2.76[S]	98.106	56.285	108.732	1.375.7 25	1,52	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	122.444	58.612	-7.809	1.88[S]	93.758	53.891	84.597	1.375.7 25	1,55	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 15																				
I solaio (a)	75.200	2.062	-20	24.33[S]	50.176	86.936	82.607	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	63.976	13.430	16.387	5.23[S]	49.287	85.293	47.939	1.375.7 25	1,62	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 16																				
I solaio (a)	208.857	-62	3.627	29.16[S]	60.561	105.767	193.284	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	258.241	14.833	-23.846	4.25[S]	64.271	112.302	167.864	1.375.7 25	1,42	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 17																				
I solaio	196.610	22.223	21.688	3.07[S]	104.129	59.637	140.589	1.375.7 25	1,48	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 19																				
I solaio	238.269	3.530	-93	45.35[S]	160.096	160.096	234.496	2.201.1 60	1,00	16	12	8	40	1	2	12	40	1	2	12
Pilastrata: Pilastrata 21																				
I solaio (a)	253.290	-19.370	-7.044	7.97[S]	111.655	63.909	167.282	1.375.7 25	1,43	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (c)	231.869	-20.517	-13.569	5.00[S]	108.860	62.304	146.281	1.375.7 25	1,45	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 22																				
I solaio (a)	175.250	-5.704	-43	17.74[S]	101.204	58.004	151.955	1.375.7 25	1,00	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	211.006	-10.783	16.108	5.61[S]	106.070	60.732	134.723	1.375.7 25	1,47	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 25																				

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	ϕ _{Ve}	ϕ _{Vi}	ϕ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{re} g	n _f	ϕ	L	n _{re} g	n _f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m m]	[m m]	[m m]	[cm]			[m m]	[cm]			[m m]
I solaio (a)	255.457	18.945	-8.625	7.28[S]	111.933	64.067	168.901	1.375.7 25	1,42	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	233.945	20.046	-15.352	4.57[S]	109.125	62.462	147.495	1.375.7 25	1,44	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 26																				
I solaio	417.843	21.725	-1.918	19.76[S]	183.070	183.070	277.208	2.201.1 60	1,41	16	12	8	40	1	2	12	40	1	2	12
Pilastrata: Pilastrata 27																				
I solaio (a)	167.084	9.459	-59	10.57[S]	100.058	57.372	156.718	1.375.7 25	1,00	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
I solaio (b)	217.140	21.163	14.047	4.74[S]	106.897	61.199	139.442	1.375.7 25	1,46	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12
Pilastrata: Pilastrata 30																				
I solaio (a)	156.434	-56.405	-14.026	3.07[S]	151.810	78.312	111.948	1.375.7 25	1,44	16	12	8	40	1	1	12	25	1	2	16
I solaio (b)	140.222	-59.655	-19.842	2.48[S]	149.563	77.472	94.294	1.375.7 25	1,45	16	12	8	40	1	1	12	25	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 31																				
I solaio (a)	75.130	47	4.571	19.01[S]	50.171	86.920	89.830	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	82.208	-15.631	12.784	5.04[S]	50.729	87.961	72.593	1.375.7 25	1,60	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 32																				
I solaio (a)	181.466	-9.179	-2.940	14.74[S]	58.478	102.050	126.565	1.375.7 25	1,49	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	112.185	-18.381	33	2.88[S]	53.097	92.296	109.324	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 33																				
I solaio (a)	80.557	3.149	57	16.07[S]	50.605	87.714	70.250	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
I solaio (b)	70.020	-12.200	-53	4.07[S]	49.765	86.174	53.016	1.375.7 25	1,00	16	12	8	25	1	0	12	40	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 34																				
I solaio	115.620	-52.123	8.011	2.18[S]	92.787	53.366	90.717	1.375.7 25	1,56	16	12	8	40	1	1	12	25	1	0	12

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se $CS \geq 100$; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed,max}	Massimo sforzo di compressione.
N_R	Sforzo Normale resistente.
α	Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
N_{Ed,r}	Sollecitazioni di progetto ($N_{Ed} > 0$: compressione).
M_{Ed,Xr}	
M_{Ed,Y}	
M_{Rd,Xr}	Momento Resistente intorno ad X e Y.
M_{Rd,Y}	
ϕ_{ve}, ϕ_{vi}	Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
ϕ_{st}	
L_{r, neg,r}	Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione.
n_r, ϕ	Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
I solaio	2.612	3.979	12.020	73,24	291.4 29	266.2 59	370.7 47	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 2																
I solaio	3.823	2.860	8.391	74,02	265.5 84	290.6 90	211.7 04	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 3																
I solaio	5.822	5.592	25.821	37,86	268.8 24	294.2 37	211.7 04	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 4																
I solaio	6.681	5.642	29.234	37,52	269.4 59	294.9 31	211.7 04	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 5																
I solaio	5.801	6.710	30.059	31,55	269.6 12	295.0 99	211.7 04	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 6																
I solaio	5.693	6.051	29.751	34,99	269.5 55	295.0 37	211.7 04	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 9																
I solaio	8.210	5.220	14.739	35,56	266.7 64	291.9 82	211.7 04	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]
					[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 10																
I solaio	2.807	12.457	14.377	23,43	291.908	266.697	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 11																
I solaio (a)	12.073	5.588	77.458	25,24	278.423	304.743	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (b)	7.866	35.062	48.223	6,04	271.683	297.366	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 12																
I solaio	6.830	11.227	43.952	18,86	272.613	298.384	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 14																
I solaio (a)	17.754	4.096	79.394	17,20	278.988	305.361	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (b)	18.444	3.129	63.651	16,28	274.346	300.281	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,18849	0,12566	8
Pilastrata: Pilastrata 15																
I solaio (a)	4.480	10.924	53.339	27,45	299.836	273.940	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
I solaio (b)	15.091	35.867	33.659	8,21	294.402	268.975	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 16																
I solaio (a)	3.827	11.194	149.024	28,52	319.305	291.727	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
I solaio (b)	41.366	29.179	134.416	5,12	314.903	287.706	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,12566	0,18849	8
Pilastrata: Pilastrata 17																
I solaio	11.374	7.677	102.434	27,28	283.485	310.283	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 19																
I solaio	14.212	5.198	186.460	26,14	502.000	502.000	371.454	371.454	0	0	0	0	-	0,16755	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 21																
I solaio (a)	11.138	3.070	134.928	28,43	289.311	316.661	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (c)	10.418	2.283	123.890	30,00	285.545	312.538	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,18849	0,12566	8
Pilastrata: Pilastrata 22																
I solaio (a)	8.483	2.711	123.401	37,00	286.783	313.893	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (b)	7.778	2.254	111.261	39,91	283.583	310.390	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 25																
I solaio (a)	10.893	3.505	136.054	29,09	289.521	316.890	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (b)	10.183	2.758	124.966	30,71	285.745	312.757	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,18849	0,12566	8
Pilastrata: Pilastrata 26																
I solaio	16.309	5.409	223.901	22,78	509.632	509.632	371.454	371.454	0	0	0	0	-	0,16755	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 27																
I solaio (a)	11.381	2.498	128.286	27,67	287.691	314.887	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (b)	10.674	2.058	116.146	29,17	284.491	311.384	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
Pilastrata: Pilastrata 30																
I solaio (a)	20.278	7.016	81.718	15,07	279.047	305.601	211.421	370.464	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9
I solaio (b)	20.272	7.091	73.229	14,90	275.758	301.999	211.421	370.464	0	0	0	0	-	0,18849	0,12566	8
Pilastrata: Pilastrata 31																
I solaio (a)	3.348	12.164	54.891	24,66	299.953	274.047	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
I solaio (b)	2.758	11.673	42.752	25,40	296.451	270.847	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 32																
I solaio (a)	6.790	10.915	95.807	28,24	308.279	281.653	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
I solaio (b)	6.081	10.393	83.668	29,33	304.776	278.453	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 33																
I solaio (a)	2.871	10.291	48.643	29,02	298.682	272.886	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
I solaio (b)	2.289	9.795	36.504	30,14	295.180	269.686	370.747	211.704	0	0	0	0	-	0,11170	0,16755	9
Pilastrata: Pilastrata 34																
I solaio	17.214	5.672	60.298	17,53	275.652	301.710	211.704	370.747	0	0	0	0	-	0,16755	0,11170	9

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

V_{Ed,3} Taglio di progetto in direzione 3.

V_{Ed,2} Taglio di progetto in direzione 2.

N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] =

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
V _{Rcd}	eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).															
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.															
V _{Rd,f}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.															
V _{Rd,j}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.															
V _{Rd,s}	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.															
A _{sw}	Resistenza a taglio per scorrimento.															
S _{Asw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.															
	Passo massimo staffe da normativa.															

PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																
Lv	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
T _{Prnf}	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
I solaio																
	RAR	1,239	14,94	17.930	2.497	-4.558	12.05	SI	RAR	8,603	360,00	17.930	2.497	-4.558	41.84	SI
	QPR	1,042	11,21	15.086	2.390	-3.351	10.75	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
I solaio																
	RAR	1,123	14,94	13.171	-2.740	-3.234	13.30	SI	RAR	8,032	360,00	13.171	-2.740	-3.234	44.81	SI
	QPR	0,926	11,21	11.142	-2.539	-2.485	12.10	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
I solaio																
	RAR	2,487	14,94	37.398	1.719	-9.451	6.00	SI	RAR	14,83 8	360,00	37.398	1.719	-9.451	24.26	SI
	QPR	2,031	11,21	31.728	1.785	-7.438	5.51	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
I solaio																
	RAR	2,481	14,94	41.988	1.707	9.237	6.02	SI	RAR	13,83 3	360,00	41.988	1.707	9.237	26.02	SI
	QPR	2,005	11,21	35.709	1.628	7.240	5.58	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
I solaio																
	RAR	2,592	14,94	43.602	-1.458	-9.859	5.76	SI	RAR	14,47 9	360,00	43.458	-1.648	-9.739	24.86	SI
	QPR	2,065	11,21	36.957	-1.255	-7.705	5.42	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
I solaio																
	RAR	2,335	14,94	43.259	-1.121	8.834	6.39	SI	RAR	12,11 3	360,00	43.259	-1.121	8.834	29.72	SI
	QPR	1,798	11,21	36.572	-868	6.660	6.23	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
I solaio																
	RAR	1,592	14,94	22.686	-8.430	1.663	9.38	SI	RAR	11,86 3	360,00	22.686	-8.430	1.663	30.34	SI
	QPR	1,276	11,21	17.955	-6.673	1.393	8.78	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
I solaio																
	RAR	1,268	14,94	21.465	534	7.783	11.78	SI	RAR	9,298	360,00	18.542	463	7.780	38.71	SI
	QPR	1,049	11,21	18.175	647	6.068	10.68	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
I solaio																
	RAR	2,934	14,94	101.439	-7.983	5.137	5.09	SI	RAR	7,931	360,00	95.020	-7.271	5.533	45.39	SI
	QPR	2,767	11,21	93.641	-6.918	5.299	4.04	SI								
I solaio																
	RAR	11,62 9	14,94	62.310	-4.634	27.174	1.28	SI	RAR	257,1 40	360,00	62.310	-4.634	27.174	1.40	SI
	QPR	11,07 1	11,21	58.940	-4.307	25.947	1.01	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
I solaio																
	RAR	9,632	14,94	56.773	-4.550	-22.014	1.55	SI	RAR	204,8 98	360,00	56.773	-4.550	-22.014	1.75	SI
	QPR	9,109	11,21	53.426	-3.762	-21.214	1.23	SI								
Pilastrata: Pilastrata 14																
I solaio																
	RAR	8,306	14,94	108.265	-34.683	1.755	1.79	SI	RAR	152,1 25	360,00	108.265	-34.683	1.755	2.36	SI
	QPR	7,717	11,21	92.520	-30.952	2.239	1.45	SI								
I solaio																
	RAR	11,53 7	14,94	85.821	-41.287	5.462	1.29	SI	RAR	237,7 33	360,00	85.821	-41.287	5.462	1.51	SI
	QPR	10,11 2	11,21	76.767	-35.994	4.895	1.10	SI								
Pilastrata: Pilastrata 15																
I solaio																
	RAR	1,923	14,94	72.042	2.536	6.217	7.76	SI	RAR	3,960	360,00	72.042	2.536	6.217	90.91	SI
	QPR	1,531	11,21	67.158	1.483	5.151	7.32	SI								
I solaio																
	RAR	6,573	14,94	44.130	-9.471	-11.536	2.27	SI	RAR	107,9 40	360,00	44.130	-9.471	-11.536	3.33	SI

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																	
Lv Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
	QPR	5,666	11,21	44.659	-8.310	-10.004	1.97	SI									
Pilastrata: Pilastrata 16																	
I solaio																	
	RAR	2,621	14,94	198.572	-724	6.017	5.70	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,303	11,21	177.823	-744	4.882	4.86	SI									
I solaio																	
	RAR	7,062	14,94	183.263	-10.706	17.146	2.11	SI	RAR	42,28 ₅	360,00	183.263	-10.706	17.146	8.51	SI	
	QPR	6,030	11,21	160.649	-8.899	15.126	1.85	SI									
Pilastrata: Pilastrata 17																	
I solaio																	
	RAR	9,084	14,94	138.622	-15.648	-15.357	1.64	SI	RAR	99,56 ₁	360,00	138.622	-15.648	-15.357	3.61	SI	
	QPR	8,190	11,21	122.578	-13.644	-14.037	1.36	SI									
Pilastrata: Pilastrata 19																	
I solaio																	
	RAR	2,164	14,94	249.159	8.029	2.545	6.90	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,801	11,21	213.677	5.957	2.399	6.22	SI									
Pilastrata: Pilastrata 21																	
I solaio																	
	RAR	4,238	14,94	178.996	13.579	4.813	3.52	SI	RAR	5,586	360,00	165.135	12.964	4.887	64.44	SI	
	QPR	3,841	11,21	156.034	11.888	4.874	2.91	SI									
I solaio																	
	RAR	6,095	14,94	163.266	14.382	9.547	2.45	SI	RAR	34,50 ₄	360,00	163.266	14.382	9.547	10.43	SI	
	QPR	4,547	11,21	144.820	12.584	8.347	2.46	SI									
Pilastrata: Pilastrata 22																	
I solaio																	
	RAR	2,459	14,94	164.725	5.494	-1.678	6.07	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,368	11,21	142.574	4.770	-2.606	4.73	SI									
I solaio																	
	RAR	4,588	14,94	148.405	7.606	-11.416	3.25	SI	RAR	12,47 ₆	360,00	146.531	7.799	-11.270	28.85	SI	
	QPR	3,973	11,21	130.434	6.559	-9.820	2.82	SI									
Pilastrata: Pilastrata 25																	
I solaio																	
	RAR	4,444	14,94	180.539	-13.314	5.906	3.36	SI	RAR	6,977	360,00	166.530	-12.710	5.940	51.59	SI	
	QPR	4,031	11,21	157.349	-11.493	5.978	2.78	SI									
I solaio																	
	RAR	6,497	14,94	164.743	-14.088	10.779	2.29	SI	RAR	39,99 ₃	360,00	164.743	-14.088	10.779	9.00	SI	
	QPR	5,698	11,21	146.075	-12.149	9.591	1.96	SI									
Pilastrata: Pilastrata 26																	
I solaio																	
	RAR	2,908	14,94	298.634	-15.373	1.342	5.13	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,509	11,21	256.203	-13.216	1.302	4.46	SI									
Pilastrata: Pilastrata 27																	
I solaio																	
	RAR	2,813	14,94	171.009	-9.535	-685	5.31	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,707	11,21	148.217	-8.554	-1.721	4.13	SI									
I solaio																	
	RAR	6,403	14,94	152.786	-14.829	-9.936	2.33	SI	RAR	43,28 ₀	360,00	152.786	-14.829	-9.936	8.31	SI	
	QPR	5,570	11,21	136.077	-13.228	-8.502	2.01	SI									
Pilastrata: Pilastrata 30																	
I solaio																	
	RAR	10,15 ₉	14,94	109.989	39.667	9.589	1.47	SI	RAR	139,0 ₂₇	360,00	109.989	39.667	9.589	2.58	SI	
	QPR	9,449	11,21	97.324	34.875	9.746	1.18	SI									
I solaio																	
	RAR	12,25 ₃	14,94	98.087	41.953	13.763	1.21	SI	RAR	176,8 ₄₃	360,00	98.087	41.953	13.763	2.03	SI	
	QPR	11,12 ₃	11,21	88.729	36.887	12.978	1.00	SI									
Pilastrata: Pilastrata 31																	
I solaio																	
	RAR	1,720	14,94	72.596	1.797	-5.774	8.68	SI	RAR	2,721	360,00	68.386	1.739	-6.034	NS	SI	
	QPR	1,783	11,21	69.328	2.205	-5.831	6.28	SI									
I solaio																	
	RAR	6,386	14,94	57.018	11.114	-8.666	2.33	SI	RAR	99,58 ₃	360,00	57.018	11.114	-8.666	3.61	SI	
	QPR	5,671	11,21	57.189	9.558	-8.478	1.97	SI									
Pilastrata: Pilastrata 32																	
I solaio																	
	RAR	2,705	14,94	127.525	6.319	2.387	5.52	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,472	11,21	110.190	6.135	2.027	4.53	SI									
I solaio																	
	RAR	7,376	14,94	111.206	17.884	3.004	2.02	SI	RAR	104,0 ₇₄	360,00	111.206	17.884	3.004	3.45	SI	
	QPR	6,060	11,21	98.051	14.801	2.433	1.84	SI									
Pilastrata: Pilastrata 33																	
I solaio																	
	RAR	1,351	14,94	68.515	-1.552	3.506	11.05	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																	
Lv Tp _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
	QPR	1,173	11,21	68.095	-1.677	1.904	9.55	SI									
I solaio																	
	RAR	2,861	14,94	48.082	10.207	-2.726	5.22	SI	RAR	16,23 9	360,00	48.082	10.207	-2.726	22.16	SI	
	QPR	2,407	11,21	47.656	8.910	-1.261	4.65	SI									
Pilastrata: Pilastrata 34																	
I solaio																	
	RAR	10,54 8	14,94	80.968	36.656	-5.554	1.41	SI	RAR	209,9 67	360,00	80.968	36.656	-5.554	1.71	SI	
	QPR	9,441	11,21	72.783	32.206	-5.277	1.18	SI									

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

σ_{cd,amm} Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2} Sollecitazioni di progetto.

σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

σ_{td,amm} Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.

CS Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

Verificato [SI] = σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm}; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}. [NO] = σ_{cc} > σ_{cd,amm}; σ_{at} > σ_{td,amm}.

PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	15.674	2.446	-3.512	0,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	15.086	2.390	-3.351	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	11.559	-2.584	-2.602	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	11.142	-2.539	-2.485	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	32.978	1.807	-7.774	1,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	31.728	1.785	-7.438	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	37.138	1.636	7.584	1,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	35.709	1.628	7.240	1,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	38.431	-1.324	-8.054	1,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	36.957	-1.255	-7.705	1,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	38.053	-923	7.007	1,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	36.572	-868	6.660	1,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	18.854	-7.051	1.380	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	17.955	-6.673	1.393	0,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	17.810	611	6.312	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	18.175	647	6.068	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	92.921	-6.867	5.389	1,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	93.641	-6.918	5.299	1,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	59.614	-4.372	26.192	5,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	58.940	-4.307	25.947	5,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	53.428	-3.763	-21.215	4,38	2,13	5,5236 E-04	313	272	0,150	0,400	2,67	SI
-	QPR	53.426	-3.762	-21.214	4,38	2,13	5,5232 E-04	313	272	0,150	0,300	2,00	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
I solaio				AA= PCA									
-	FRQ	92.520	-30.952	2.239	3,53	2,13	1,902 E-04	115	275	0,052	0,400	7,66	SI
-	QPR	92.520	-30.952	2.239	3,53	2,13	1,902 E-04	115	275	0,052	0,300	5,74	SI

Lv	Idcmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	77.917	-34.159	4.755	4,57	2,13	1,9847 E-04	97	250	0,050	0,400	8,05	SI
-	QPR	77.917	-34.160	4.755	4,57	2,13	1,9848 E-04	97	250	0,050	0,300	6,04	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	68.513	1.684	5.276	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	67.158	1.483	5.151	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	44.659	-8.310	-10.004	2,58	2,13	1,2877 E-04	145	315	0,041	0,400	9,86	SI
-	QPR	44.659	-8.310	-10.004	2,58	2,13	1,2877 E-04	145	315	0,041	0,300	7,39	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	176.191	-731	5.053	-0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	177.823	-744	4.882	-0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	160.647	-8.898	15.126	2,33	2,13	9,4592 E-05	160	335	0,032	0,400	12,61	SI
-	QPR	160.649	-8.899	15.126	2,33	2,13	9,4595 E-05	160	335	0,032	0,300	9,45	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	122.576	-13.644	-14.037	3,54	2,13	1,6313 E-04	121	283	0,046	0,400	8,67	SI
-	QPR	122.578	-13.644	-14.037	3,54	2,13	1,6313 E-04	121	283	0,046	0,300	6,51	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	212.399	6.155	2.354	-0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	213.677	5.957	2.399	-0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	155.354	11.954	4.886	1,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	156.034	11.888	4.874	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	148.909	12.900	8.588	2,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	144.820	12.584	8.347	2,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 22													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	141.949	4.796	-2.581	-0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	142.574	4.770	-2.606	-0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	134.028	6.768	-10.139	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	130.434	6.559	-9.820	1,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 25													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	156.659	-11.581	5.977	1,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	157.349	-11.493	5.978	1,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	151.364	-11.809	9.548	2,13	2,13	8,9244 E-05	154	327	0,029	0,400	13,69	SI
-	QPR	146.075	-12.149	9.591	2,23	2,13	8,7023 E-05	148	319	0,028	0,300	10,80	SI
Pilastrata: Pilastrata 26													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	254.714	-13.387	1.287	-0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	256.203	-13.216	1.302	-0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 27													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	147.583	-8.568	-1.721	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	148.217	-8.554	-1.721	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	136.077	-13.228	-8.502	2,23	2,13	7,8161 E-05	83	231	0,018	0,400	22,13	SI
-	QPR	136.077	-13.228	-8.502	2,23	2,13	7,8161 E-05	83	231	0,018	0,300	16,60	SI
Pilastrata: Pilastrata 30													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	97.324	34.875	9.746	4,95	2,13	2,5293 E-04	155	224	0,057	0,400	7,07	SI
-	QPR	97.324	34.875	9.746	4,95	2,13	2,5293 E-04	155	224	0,057	0,300	5,30	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	89.879	34.880	12.389	5,55	2,13	2,7799 E-04	151	221	0,061	0,400	6,51	SI
-	QPR	89.879	34.880	12.389	5,55	2,13	2,7799 E-04	151	221	0,061	0,300	4,88	SI
Pilastrata: Pilastrata 31													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	68.486	2.193	-5.883	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	Idcmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	QPR	69.328	2.205	-5.831	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	57.189	9.558	-8.478	2,53	2,13	1,1462 E-04	85	234	0,027	0,400	14,91	SI
-	QPR	57.189	9.558	-8.478	2,53	2,13	1,1462 E-04	85	234	0,027	0,300	11,19	SI
Pilastrata: Pilastrata 32													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	109.468	6.093	2.150	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	110.190	6.135	2.027	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	98.051	14.802	2.433	2,51	2,13	2,1331 E-04	263	247	0,053	0,400	7,58	SI
-	QPR	98.051	14.801	2.433	2,51	2,13	2,1328 E-04	263	247	0,053	0,300	5,69	SI
Pilastrata: Pilastrata 33													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	67.557	-1.690	2.161	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	68.095	-1.677	1.904	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	48.064	9.212	-1.405	1,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	47.656	8.910	-1.261	1,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 34													
I solaio		AA= PCA											
-	FRQ	72.783	32.206	-5.277	4,48	2,13	1,8576 E-04	92	243	0,045	0,400	8,84	SI
-	QPR	72.783	32.206	-5.277	4,48	2,13	1,8576 E-04	92	243	0,045	0,300	6,63	SI

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Idcmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ _t	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε _{sm}	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A _e	Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ _{sm}	Distanza media tra le fessure.
W _d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W _{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
Verificato	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{Lt} [%]	L _{Lt} [m]	Dir	M _{Rd} (⁺) [N·m]	M _{Rd} (⁻) [N·m]	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁻) [N]	V _{Ed,GR} (⁻) [N]	V _{Ed,EL} (⁺) [N]	V _{Ed,EL} (⁻) [N]	CS	Note
Pilastrata: Pilastrata 1												
I solaio	0%	3,51	X	69.994	-69.994	1,1	43.318	43.318	0	0	4,49	GR
			Y	39.639	-39.639		24.551	24.551	0	0	7,23	
	100%		X	68.229	-68.229		43.318	43.318	0	0	4,49	
			Y	38.701	-38.701		24.551	24.551	0	0	7,23	
Pilastrata: Pilastrata 2												
I solaio	0%	3,51	X	39.114	-39.114	1,1	24.222	24.222	0	0	7,31	GR
			Y	69.003	-69.003		42.697	42.697	0	0	4,54	
	100%		X	38.176	-38.176		24.222	24.222	0	0	7,31	
			Y	67.240	-67.240		42.697	42.697	0	0	4,54	
Pilastrata: Pilastrata 3												
I solaio	0%	3,51	X	41.783	-41.783	1,1	25.899	25.899	0	0	6,92	GR
			Y	73.992	-73.992		45.834	45.834	0	0	4,28	
	100%		X	40.857	-40.857		25.899	25.899	0	0	6,92	
			Y	72.260	-72.260		45.834	45.834	0	0	4,28	
Pilastrata: Pilastrata 4												
I solaio	0%	3,51	X	42.306	-42.306	1,1	26.225	26.225	0	0	6,85	GR
			Y	74.967	-74.967		46.449	46.449	0	0	4,23	
	100%		X	41.375	-41.375		26.225	26.225	0	0	6,85	
			Y	73.247	-73.247		46.449	46.449	0	0	4,23	
Pilastrata: Pilastrata 5												
I solaio	0%	3,51	X	42.470	-42.470	1,1	26.329	26.329	0	0	6,83	GR
			Y	75.265	-75.265		46.635	46.635	0	0	4,22	
	100%		X	41.544	-41.544		26.329	26.329	0	0	6,83	
			Y	73.544	-73.544		46.635	46.635	0	0	4,22	
Pilastrata: Pilastrata 6												
I solaio	0%	3,51	X	42.426	-42.426	1,1	26.301	26.301	0	0	6,83	GR
			Y	75.197	-75.197		46.592	46.592	0	0	4,22	
	100%		X	41.499	-41.499		26.301	26.301	0	0	6,83	
			Y	73.473	-73.473		46.592	46.592	0	0	4,22	
Pilastrata: Pilastrata 9												

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{Li} [%]	L _{Li} [m]	Dir	M _{Rd} (+) [N-m]	M _{Rd} (-) [N-m]	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (-) [N]	V _{Ed,GR} (-) [N]	V _{Ed,EL} (+) [N]	V _{Ed,EL} (-) [N]	CS	Note
I solaio	0%	3,51	X	40.142	-40.142	1,1	24.867	24.867	0	0	7,15	GR
			Y	70.928	-70.928		43.910	43.910	0	0	4,43	
	100%		X	39.205	-39.205		24.867	24.867	0	0	7,15	
			Y	69.184	-69.184		43.910	43.910	0	0	4,43	
Pilastrata: Pilastrata 10												
I solaio	0%	3,51	X	70.878	-70.878	1,1	43.874	43.874	0	0	4,44	GR
			Y	40.109	-40.109		24.847	24.847	0	0	7,16	
	100%		X	69.120	-69.120		43.874	43.874	0	0	4,44	
			Y	39.177	-39.177		24.847	24.847	0	0	7,16	
Pilastrata: Pilastrata 11												
I solaio (a)	0%	3,51	X	48.904	-48.904	1,1	30.373	30.373	0	0	6,06	GR
			Y	87.009	-87.009		54.035	54.035	0	0	3,76	
	100%		X	48.014	-48.014		30.373	30.373	0	0	6,06	
			Y	85.411	-85.411		54.035	54.035	0	0	3,76	
I solaio (b)	0%	0,60	X	43.900	-43.900	1,1	160.567	160.567	88.348	-61.862	2,05	SE
			Y	77.921	-77.921		284.955	284.955	21.978	-17.720	9,02	
	100%		X	43.682	-43.682		160.567	160.567	-61.862	88.348	2,05	
			Y	77.509	-77.509		284.955	284.955	-17.720	21.978	9,02	
Pilastrata: Pilastrata 12												
I solaio	0%	4,31	X	44.206	-44.206	1,1	22.274	22.274	0	0	8,16	GR
			Y	78.480	-78.480		39.521	39.521	0	0	5,03	
	100%		X	43.069	-43.069		22.274	22.274	0	0	8,16	
			Y	76.372	-76.372		39.521	39.521	0	0	5,03	
Pilastrata: Pilastrata 14												
I solaio (a)	0%	4,15	X	49.421	-49.421	1,1	25.935	25.935	0	0	7,10	GR
			Y	87.928	-87.928		46.142	46.142	0	0	4,41	
	100%		X	48.425	-48.425		25.935	25.935	0	0	7,10	
			Y	86.153	-86.153		46.142	46.142	0	0	4,41	
I solaio (b)	0%	0,16	X	46.261	-46.261	1,1	635.319	635.319	8.570	-6.814	21,34	SE
			Y	82.240	-82.240		1.129.370	1.129.370	3.712	-26.634	7,52	
	100%		X	46.149	-46.149		635.319	635.319	-6.814	8.570	21,34	
			Y	82.032	-82.032		1.129.370	1.129.370	-26.634	3.712	7,52	
Pilastrata: Pilastrata 15												
I solaio (a)	0%	3,51	X	81.322	-81.322	1,1	50.451	50.451	0	0	3,96	GR
			Y	45.758	-45.758		28.396	28.396	0	0	6,43	
	100%		X	79.662	-79.662		50.451	50.451	0	0	3,96	
			Y	44.851	-44.851		28.396	28.396	0	0	6,43	
I solaio (b)	0%	0,60	X	74.633	-74.633	1,1	272.886	272.886	32.797	-73.635	2,67	SE
			Y	42.122	-42.122		154.037	154.037	39.717	-45.239	3,96	
	100%		X	74.214	-74.214		272.886	272.886	-73.635	32.797	2,67	
			Y	41.898	-41.898		154.037	154.037	-45.239	39.717	3,96	
Pilastrata: Pilastrata 16												
I solaio (a)	0%	3,51	X	101.957	-101.957	1,1	63.701	63.701	0	0	3,34	GR
			Y	58.586	-58.586		36.471	36.471	0	0	5,05	
	100%		X	101.306	-101.306		63.701	63.701	0	0	3,34	
			Y	57.791	-57.791		36.471	36.471	0	0	5,05	
I solaio (b)	0%	0,40	X	99.016	-99.016	1,1	543.802	543.802	33.482	0	6,27	SE
			Y	56.118	-56.118		308.099	308.099	114.274	-126.144	1,46	
	100%		X	98.730	-98.730		543.802	543.802	0	33.482	6,27	
			Y	55.918	-55.918		308.099	308.099	-126.144	114.274	1,46	
Pilastrata: Pilastrata 17												
I solaio	0%	4,31	X	52.677	-52.677	1,1	26.616	26.616	0	0	6,92	GR
			Y	93.660	-93.660		47.332	47.332	0	0	4,37	
	100%		X	51.608	-51.608		26.616	26.616	0	0	6,92	
			Y	91.794	-91.794		47.332	47.332	0	0	4,37	
Pilastrata: Pilastrata 19												
I solaio	0%	4,11	X	154.773	-154.773	1,1	82.275	82.275	0	0	3,93	GR
			Y	154.773	-154.773		82.275	82.275	0	0	3,93	
	100%		X	152.636	-152.636		82.275	82.275	0	0	3,93	
			Y	152.636	-152.636		82.275	82.275	0	0	3,93	
Pilastrata: Pilastrata 21												
I solaio (a)	0%	4,15	X	56.703	-56.703	1,1	29.818	29.818	0	0	6,17	GR
			Y	99.856	-99.856		52.586	52.586	0	0	4,01	
	100%		X	55.792	-55.792		29.818	29.818	0	0	6,17	
			Y	98.536	-98.536		52.586	52.586	0	0	4,01	
I solaio (c)	0%	0,16	X	54.414	-54.414	1,1	747.484	747.484	4.074	-1.166	45,18	SE
			Y	96.487	-96.487		1.325.644	1.325.644	25.150	-16.502	8,28	
	100%		X	54.311	-54.311		747.484	747.484	-1.166	4.074	45,18	
			Y	96.334	-96.334		1.325.644	1.325.644	-16.502	25.150	8,28	
Pilastrata: Pilastrata 22												
I solaio (a)	0%	3,32	X	54.934	-54.934	1,1	36.153	36.153	0	0	5,09	GR
			Y	97.268	-97.268		64.083	64.083	0	0	3,27	
	100%		X	54.181	-54.181		36.153	36.153	0	0	5,09	
			Y	96.145	-96.145		64.083	64.083	0	0	3,27	
I solaio (b)	0%	0,99	X	52.931	-52.931	1,1	117.291	117.291	0	0	1,57	GR
			Y	94.104	-94.104		208.549	208.549	0	0	1,00	
	100%		X	52.631	-52.631		117.291	117.291	0	0	1,57	
			Y	93.590	-93.590		208.549	208.549	0	0	1,00	
Pilastrata: Pilastrata 25												
I solaio (a)	0%	4,15	X	56.853	-56.853	1,1	29.897	29.897	0	0	6,16	GR
			Y	100.067	-100.067		52.700	52.700	0	0	4,01	
	100%		X	55.939	-55.939		29.897	29.897	0	0	6,16	

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{Li}	L _{Li}	Dir	M _{Rd} ⁽⁺⁾	M _{Rd} ⁽⁻⁾	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁺⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁻⁾	CS	Note
	[%]	[m]		[N-m]	[N-m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
I solaio (b)	0%	0,16	Y	98.756	-98.756	1,1	52.700	52.700	0	0	4,01	SE
			X	54.560	-54.560		749.492	749.492	5.148	-1.552	35,76	
	Y		96.711	-96.711	1.328.731		1.328.731	16.820	-24.964	8,35		
	X		54.457	-54.457	749.492		749.492	-1.552	5.148	35,76		
100%	Y	96.559	-96.559	1.328.731	1.328.731	-24.964	16.820	8,35				
Pilastrata: Pilastrata 26												
I solaio	0%	4,11	X	160.832	-160.832	1,1	85.548	85.548	0	0	3,78	GR
			Y	160.832	-160.832		85.548	85.548	0	0	3,78	
	100%		X	158.807	-158.807		85.548	85.548	0	0	3,78	
			Y	158.807	-158.807		85.548	85.548	0	0	3,78	
Pilastrata: Pilastrata 27												
I solaio (a)	0%	3,32	X	55.549	-55.549	1,1	36.564	36.564	0	0	5,03	GR
			Y	98.187	-98.187		64.698	64.698	0	0	3,24	
	100%		X	54.807	-54.807		36.564	36.564	0	0	5,03	
			Y	97.083	-97.083		64.698	64.698	0	0	3,24	
I solaio (b)	0%	0,99	X	53.563	-53.563	1,1	118.697	118.697	0	0	1,55	GR
			Y	95.193	-95.193		210.987	210.987	0	0	1,00	
	100%		X	53.264	-53.264		118.697	118.697	0	0	1,55	
			Y	94.695	-94.695		210.987	210.987	0	0	1,00	
Pilastrata: Pilastrata 30												
I solaio (a)	0%	4,15	X	65.739	-65.739	1,1	34.681	34.681	0	0	5,30	GR
			Y	135.012	-135.012		71.093	71.093	0	0	2,87	
	100%		X	65.103	-65.103		34.681	34.681	0	0	5,30	
			Y	133.201	-133.201		71.093	71.093	0	0	2,87	
I solaio (b)	0%	0,16	X	64.399	-64.399	1,1	884.991	884.991	15.638	-8.280	11,76	SE
			Y	131.201	-131.201		1.802.632	1.802.632	29.069	-3.977	6,93	
	100%		X	64.327	-64.327		884.991	884.991	-8.280	15.638	11,76	
			Y	131.000	-131.000		1.802.632	1.802.632	-3.977	29.069	6,93	
Pilastrata: Pilastrata 31												
I solaio (a)	0%	3,32	X	81.543	-81.543	1,1	53.542	53.542	0	0	3,73	GR
			Y	45.877	-45.877		30.130	30.130	0	0	6,06	
	100%		X	80.057	-80.057		53.542	53.542	0	0	3,73	
			Y	45.061	-45.061		30.130	30.130	0	0	6,06	
I solaio (b)	0%	0,99	X	77.563	-77.563	1,1	171.704	171.704	0	0	1,15	GR
			Y	43.706	-43.706		96.772	96.772	0	0	1,87	
	100%		X	76.971	-76.971		171.704	171.704	0	0	1,15	
			Y	43.389	-43.389		96.772	96.772	0	0	1,87	
Pilastrata: Pilastrata 32												
I solaio (a)	0%	3,32	X	91.244	-91.244	1,1	60.006	60.006	0	0	3,42	GR
			Y	51.289	-51.289		33.728	33.728	0	0	5,46	
	100%		X	89.865	-89.865		60.006	60.006	0	0	3,42	
			Y	50.509	-50.509		33.728	33.728	0	0	5,46	
I solaio (b)	0%	0,79	X	87.550	-87.550	1,1	243.032	243.032	0	0	1,00	GR
			Y	49.207	-49.207		136.603	136.603	0	0	1,35	
	100%		X	86.991	-86.991		243.032	243.032	0	0	1,00	
			Y	48.899	-48.899		136.603	136.603	0	0	1,35	
Pilastrata: Pilastrata 33												
I solaio (a)	0%	3,32	X	79.579	-79.579	1,1	52.234	52.234	0	0	3,81	GR
			Y	44.804	-44.804		29.418	29.418	0	0	6,18	
	100%		X	78.072	-78.072		52.234	52.234	0	0	3,81	
			Y	43.984	-43.984		29.418	29.418	0	0	6,18	
I solaio (b)	0%	0,99	X	75.550	-75.550	1,1	167.229	167.229	0	0	1,18	GR
			Y	42.621	-42.621		94.356	94.356	0	0	1,91	
	100%		X	74.956	-74.956		167.229	167.229	0	0	1,18	
			Y	42.299	-42.299		94.356	94.356	0	0	1,91	
Pilastrata: Pilastrata 34												
I solaio	0%	4,31	X	46.762	-46.762	1,1	23.582	23.582	0	0	7,79	GR
			Y	83.140	-83.140		41.917	41.917	0	0	4,80	
	100%		X	45.638	-45.638		23.582	23.582	0	0	7,79	
			Y	81.100	-81.100		41.917	41.917	0	0	4,80	

LEGENDA:

- Lv

%L_{Li}

L_{Li}

Dir

γ_{Rd}

CS

Note

M_{Rd}

V_{Ed,GR}

V_{Ed,EL}
- Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.

Lunghezza libera d'Inflessione.

Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.

Coefficiente di sovraresistenza.

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.

Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.

Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma									
Lv	V _{SW,c}	V _{nc}	ω wd	α n	α s	V d	ω wd,min	CS	CS _{min}
	[cm ²]	[cm ²]							
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [μ _{4,x} = 5,60; μ _{4,y} = 5,60]									

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma									
Lv	V _{sw,c} [cm³]	V _{nc} [cm³]	Ø wd	α _n	α _s	V d	Ø wd,min	CS	CS _{min}
Pilastrata: Pilastrata 1									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,021	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 2									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,017	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 3									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,032	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 4									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,035	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 5									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,037	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 6									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,037	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 9									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,028	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 10									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,023	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 11									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,080	0,080	84,479	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 12									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,053	0,080	NS	4,027
Pilastrata: Pilastrata 14									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,077	0,080	NS	4,027
I solaio	57,91	4431	0,362	-	-	-	0,080	-	4,531
Pilastrata: Pilastrata 15									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,059	0,080	NS	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 16									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,137	0,080	4,489	4,027
I solaio	57,91	4431	0,362	-	-	-	0,080	-	4,531
Pilastrata: Pilastrata 17									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,100	0,080	11,857	4,027
Pilastrata: Pilastrata 19									
I solaio	96,31	9332	0,286	0,684	0,740	0,104	0,080	26,794	3,578
Pilastrata: Pilastrata 21									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,119	0,080	6,487	4,027
I solaio	57,91	4431	0,362	-	-	-	0,080	-	4,531
Pilastrata: Pilastrata 22									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,108	0,080	8,776	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 25									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,120	0,080	6,310	4,027
I solaio	57,91	4431	0,362	-	-	-	0,080	-	4,531
Pilastrata: Pilastrata 26									
I solaio	96,31	9332	0,286	0,684	0,740	0,123	0,080	11,341	3,578
Pilastrata: Pilastrata 27									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,111	0,080	7,914	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 30									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,079	0,080	NS	4,027
I solaio	57,91	4431	0,362	-	-	-	0,080	-	4,531
Pilastrata: Pilastrata 31									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,064	0,080	NS	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 32									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,090	0,080	20,603	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 33									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,050	0,080	NS	4,027
I solaio	57,91	4985	0,322	-	-	-	0,080	-	4,027
Pilastrata: Pilastrata 34									
I solaio	57,91	4985	0,322	0,601	0,635	0,065	0,080	NS	4,027

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{sw,c}	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
Ø wd	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
V d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
Ø wd,min	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidzze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidzza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidzza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidzza degli elementi strutturali verticali da potersi	SI

	assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	
La struttura è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	SI
e)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	SI
La struttura è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità											
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
	[m]	[m]			[N·s²/m]	X	Y	X	Y	X	Y
						[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
I solaio	0,00	4,61	NO	NO	259.415	93.901	148.229	4.601.955	6.717.151	184.230	216.874

LEGENDA:

IdPiano Identificativo del livello o piano.

Q_{Lv} Quota del livello o piano.

H_{Lv} Altezza del livello o piano.

Rd_{Tmp} Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.

Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.

M_{SLU} Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.

K_{SLU} Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.

R_{eff} Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

R_{ric} Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

(*) Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma										
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,x}	δ _{d,y}	P _{θ,x}	P _{θ,y}	T _{θ,x}	T _{θ,y}	Θ _x	Θ _y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
I solaio	0,00	4,61	1,2045	0,9371	2.544.890	2.544.890	113.107	138.912	5,8789 E-02	3,7242 E-02

LEGENDA:

IdPiano Identificativo del livello o piano.

H_{Lv} Altezza del livello o piano.

δ_{d,x}, δ_{d,y} Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

P_{θ,x}, P_{θ,z} Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".

T_{θ,x}, T_{θ,y} Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".

Θ_x, Θ_y Coefficienti "θ" del piano.

Nota Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO									
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{amm,SLO}	δ _{d,SLO}		Δδ _{SLO}		C _{ig} T _{tmp}	Note
	[m]	[m]	[cm]	X	Y	X	Y		
				[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
I solaio	0,00	4,61	1,5367	0,4590	0,3417	1,0777	1,1949	RF	Verificato

LEGENDA:

IdPiano Identificativo del livello o piano.

Q_{Lv} Quota del livello o piano.

H_{Lv} Altezza del livello o piano.

δ_{amm,SLO} Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.

δ_{d,SLO} Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.

Δδ_{SLO} Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.

C_{ig} T_{tmp} Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA)- Verifiche allo SLU									
IdCmp	%L _{L1}	Tp	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i	
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]			
I solaio					Sezione: Solai 1.1				
Travetto 1-2	0%		18.348	6.783	2,67	3,08	1.44	5.03	
	12,5%	T	0	16.480	2,67	3,08	-	2.07	
	25,0%	T	0	22.272	0,00	3,08	-	1.44	
	37,5%	T	0	24.156	0,00	3,08	-	1.32	
	50,0%	T	0	24.464	0,00	3,08	-	1.31	
	62,5%	T	0	20.224	1,54	3,08	-	1.66	
	75,0%	T	3.232	12.726	1,54	3,08	4.79	2.64	
	87,5%	T	12.449	1.323	5,56	3,08	4.28	26.21	

Solai (CA)- Verifiche allo SLU								
IdCmp	%L _{LI}	Tp	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i
	[%]		[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
	100%	■	24.867	0	5,56	5,34	2.27	-
Travetto 2-3	0%	■	25.398	0	5,56	5,34	2.22	-
	12,5%	T	15.928	0	5,56	2,26	3.23	-
	25,0%	T	7.825	8.773	5,56	2,26	6.58	3.45
	37,5%	T	1.541	14.980	1,54	2,26	10.05	1.87
	50,0%	T	0	19.908	1,54	2,26	-	1.41
	62,5%	T	0	18.400	0,00	2,26	-	1.29
	75,0%	T	0	17.339	0,00	2,26	-	1.37
	87,5%	T	0	13.150	2,01	2,26	-	2.17
	100%	■	14.931	5.840	2,01	2,26	1.34	4.89
I solaio					Sezione: Solai 1.2			
Travetto 1-2	0%	■	4.832	1.850	1,13	1,54	1.46	7.44
	12,5%	T	0	5.294	1,13	1,54	-	2.60
	25,0%	T	0	7.731	0,00	1,54	-	1.32
	37,5%	T	0	9.162	0,00	1,54	-	1.12
	50,0%	T	0	9.592	0,00	1,54	-	1.07
	62,5%	T	0	9.164	0,00	1,54	-	1.12
	75,0%	T	0	7.732	0,00	1,54	-	1.32
	87,5%	T	0	5.296	1,13	1,54	-	2.60
	100,0%	■	4.832	1.853	1,13	1,54	1.46	7.43
I solaio					Sezione: Solai 1.3			
Travetto 1-2	0%	■	9.471	2.824	2,01	2,26	1.29	6.22
	12,5%	T	0	8.016	2,01	2,26	-	2.19
	25,0%	T	0	11.279	0,00	2,26	-	1.32
	37,5%	T	0	12.620	0,00	2,26	-	1.18
	50,0%	T	0	12.629	0,00	2,26	-	1.18
	62,5%	T	0	9.898	1,13	2,26	-	1.71
	75,0%	T	241	5.672	3,14	2,26	77.89	3.18
	87,5%	T	4.201	0	3,14	2,26	4.46	-
	100%	■	11.598	0	3,14	4,18	1.76	-
Travetto 2-3	0%	■	12.079	0	3,14	4,18	1.69	-
	12,5%	T	7.139	0	3,14	1,92	2.62	-
	25,0%	T	3.819	2.828	1,13	1,92	1.84	5.45
	37,5%	T	1.237	5.908	1,13	1,92	5.71	2.61
	50,0%	T	0	8.889	1,13	1,92	-	1.73
	62,5%	T	0	8.061	0,00	1,92	-	1.57
	75,0%	T	0	7.282	0,00	1,92	-	1.74
	87,5%	T	0	5.164	1,54	1,92	-	3.06
	100%	■	6.666	1.697	1,54	1,92	1.41	9.32
I solaio					Sezione: Solai 1.4			
Travetto 1-2	0%	■	5.403	1.978	1,13	2,01	1.30	8.01
	12,5%	T	0	5.789	1,13	2,01	-	2.73
	25,0%	T	0	8.513	0,00	2,01	-	1.56
	37,5%	T	0	10.144	0,00	2,01	-	1.31
	50,0%	T	0	10.684	0,00	2,01	-	1.24
	62,5%	T	0	10.288	0,00	2,01	-	1.29
	75,0%	T	0	8.811	0,00	2,01	-	1.51
	87,5%	T	0	6.245	1,13	2,01	-	2.53
	100,0%	■	5.403	2.588	1,13	2,01	1.30	6.12
I solaio					Sezione: Solai 1.5			
Travetto 1-2	0%	■	13.136	7.084	2,26	3,08	1.71	4.80
	12,5%	T	0	16.107	2,26	3,08	-	2.11
	25,0%	T	0	22.262	0,00	3,08	-	1.44
	37,5%	T	0	25.554	0,00	3,08	-	1.25
	50,0%	T	0	26.157	0,00	3,08	-	1.22
	62,5%	T	0	25.550	0,00	3,08	-	1.25
	75,0%	T	0	22.261	0,00	3,08	-	1.44
	87,5%	T	0	16.104	2,26	3,08	-	2.11
	100%	■	13.136	7.084	2,26	3,08	1.71	4.80

LEGENDA:

%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp	Tipo di sezione verificata.
M_{Ed,X,s}	Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.
M_{Ed,X,i}	Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.
CS_s	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS>= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS_i	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
A_{s,s}, A_{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU														
IdCmp	%L _{LI}	Tp	V _{Ed,Y} ⁽⁺⁾	V _{Ed,Y} ⁽⁻⁾	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	V _{Rd} ⁽⁺⁾	V _{Rd} ⁽⁻⁾	N _{Ed} ⁽⁺⁾	N _{Ed} ⁽⁻⁾	V _{Rsd,p} ⁽⁺⁾	V _{Rsd,p} ⁽⁻⁾	A _{sw,p} ⁽⁺⁾	A _{sw,p} ⁽⁻⁾
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
I solaio								Sezione: Solai 1.1						
Travetto 1-2	0%	■	16.056	0	1,10	-	17.680	17.680	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	11.319	0	1,64	-	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	6.581	0	2,82	-	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.843	-507	10,06	36,57	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-4.216	-	4,40	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-8.953	-	2,07	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-13.690	-	1,35	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU														
IdCmp	%L _{LI}	Tp	V _{Ed,Y} (+)	V _{Ed,Y} (-)	CS(+)	CS(-)	V _{Rd} (+)	V _{Rd} (-)	N _{Ed} (+)	N _{Ed} (-)	V _{Rsd,p} (+)	V _{Rsd,p} (-)	A _{sw,p} (+)	A _{sw,p} (-)
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
	87,5%	T	0	-18.428	-	1,22	22.495	22.495	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%		0	-23.164	-	2,85	66.017	66.017	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%		21.658	0	3,05	-	66.017	66.017	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	17.425	0	1,29	-	22.495	22.495	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	13.187	0	1,27	-	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	8.954	0	1,87	-	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	4.720	0	3,54	-	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	2.158	-745	7,75	22,46	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	793	-4.981	21,10	3,36	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.216	-	1,82	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%		0	-13.449	-	1,20	16.085	16.085	0	0	0	0	0,0000	0,0000
I solaio								Sezione: Solai 1.2						
Travetto 1-2	0%		8.819	0	1,20	-	10.604	10.604	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	6.614	0	1,78	-	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	4.410	0	2,66	-	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.205	0	5,33	-	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-2.203	-	5,33	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-4.408	-	2,67	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-6.612	-	1,78	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%		0	-8.815	-	1,20	10.604	10.604	0	0	0	0	0,0000	0,0000
I solaio								Sezione: Solai 1.3						
Travetto 1-2	0%		10.192	0	1,26	-	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.142	0	1,87	-	13.360	13.360	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	4.091	0	3,27	-	13.360	13.360	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.043	-324	12,81	41,23	13.360	13.360	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-2.765	-	4,83	13.360	13.360	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-5.814	-	2,30	13.360	13.360	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-8.865	-	1,51	13.360	13.360	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-11.915	-	1,25	14.906	14.906	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%		0	-14.964	-	2,91	43.585	43.585	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%		13.355	0	3,26	-	43.585	43.585	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	10.806	0	1,38	-	14.906	14.906	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	8.256	0	1,28	-	10.604	10.604	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	5.708	0	2,21	-	12.641	12.641	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.158	0	4,00	-	12.641	12.641	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	1.709	-365	7,40	34,63	12.641	12.641	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	970	-2.916	13,03	4,34	12.641	12.641	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	232	-5.464	54,49	2,31	12.641	12.641	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%		0	-8.015	-	1,47	11.751	11.751	0	0	0	0	0,0000	0,0000
I solaio								Sezione: Solai 1.4						
Travetto 1-2	0%		9.343	0	1,13	-	10.604	10.604	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.047	0	1,82	-	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	4.754	0	2,70	-	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.458	0	5,23	-	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	164	0	78,32	-	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-2.131	-	6,03	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-4.426	-	2,90	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-6.720	-	1,91	12.845	12.845	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%		0	-9.016	-	1,18	10.604	10.604	0	0	0	0	0,0000	0,0000
I solaio								Sezione: Solai 1.5						
Travetto 1-2	0%		16.221	0	1,03	-	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	12.166	0	1,52	-	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	8.111	0	2,29	-	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4.056	0	4,57	-	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.055	-	4,57	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-8.112	-	2,29	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.166	-	1,52	18.539	18.539	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%		0	-16.220	-	1,03	16.729	16.729	0	0	0	0	0,0000	0,0000

LEGENDA:

IdCmp	Identificativo della campata.
%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp	Tiplo di sezione verificata.
V _{Ed,Y} (+/-)	Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
CS ^(+/-)	Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y} (+)" e "V _{Ed,Y} (-)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V _{Rd} (+),	Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
V _{Rd} (-)	
N _{Ed} (+/-)	Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
V _{Rsd,p} (+),	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y} (+)" e "V _{Ed,Y} (-)"
V _{Rsd,p} (-)	
A _{sw,p} (+),	Aree dei ferri piegati.
A _{sw,p} (-)	

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
Tp _{inf}	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
I solaio									Sezione: Solai 1.1								
Campata : Travetto 1-2				FRC=0,37 cm													
0%	RAR	0,426	14,94	0	-2.257	0	35.10	SI	RAR	9,773	360,00	0	-2.257	0	36.83	SI	

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
25,0%	QPR	0,426	11,21	0	-2.257	0	26.32	SI								
	RAR	3,164	14,94	0	-15.054	0	4.72	SI	RAR	66,239	360,00	0	-15.054	0	5.43	
	QPR	3,164	11,21	0	-15.054	0	3.54	SI							SI	
50,0%	RAR	3,408	14,94	0	-16.215	0	4.38	SI	RAR	71,347	360,00	0	-16.215	0	5.04	
	QPR	3,408	11,21	0	-16.215	0	3.28	SI							SI	
75,0%	RAR	1,131	14,94	0	-5.738	0	13.21	SI	RAR	25,004	360,00	0	-5.738	0	14.39	
	QPR	1,131	11,21	0	-5.738	0	9.90	SI							SI	
100%	RAR	2,015	14,94	0	18.512	0	7.41	SI	RAR	25,093	360,00	0	18.512	0	14.34	
	QPR	2,015	11,21	0	18.512	0	5.56	SI							SI	
Campata : Travetto 2-3				FRC=0,19 cm												
0%	RAR	2,058	14,94	0	18.908	0	7.25	SI	RAR	25,630	360,00	0	18.908	0	14.04	
	QPR	2,058	11,21	0	18.908	0	5.44	SI							SI	
25,0%	RAR	0,715	14,94	0	2.024	0	20.89	SI	RAR	11,237	360,00	0	-2.422	0	32.03	
	QPR	0,715	11,21	0	2.024	0	15.66	SI							SI	
50,0%	RAR	2,342	14,94	0	-11.550	0	6.37	SI	RAR	54,697	360,00	0	-11.550	0	6.58	
	QPR	2,342	11,21	0	-11.550	0	4.78	SI							SI	
75,0%	RAR	2,461	14,94	0	-11.381	0	6.07	SI	RAR	54,432	360,00	0	-11.381	0	6.61	
	QPR	2,461	11,21	0	-11.381	0	4.55	SI							SI	
100%	RAR	0,381	14,94	0	-1.913	0	39.23	SI	RAR	9,034	360,00	0	-1.913	0	39.84	
	QPR	0,381	11,21	0	-1.913	0	29.42	SI							SI	
I solaio								Sezione: Solai 1.2								
Campata : Travetto 1-2				FRC=0,19 cm												
0%	RAR	0,507	14,94	0	-1.142	0	29.44	SI	RAR	11,648	360,00	0	-1.142	0	30.90	
	QPR	0,507	11,21	0	-1.142	0	22.08	SI							SI	
25,0%	RAR	3,837	14,94	0	-5.607	0	3.89	SI	RAR	223,390	360,00	0	-5.607	0	1.61	
	QPR	3,837	11,21	0	-5.607	0	2.92	SI							SI	
50,0%	RAR	4,856	14,94	0	-7.096	0	3.07	SI	RAR	282,714	360,00	0	-7.096	0	1.27	
	QPR	4,856	11,21	0	-7.096	0	2.30	SI							SI	
75,0%	RAR	3,839	14,94	0	-5.610	0	3.89	SI	RAR	223,510	360,00	0	-5.610	0	1.61	
	QPR	3,839	11,21	0	-5.610	0	2.91	SI							SI	
100,0%	RAR	0,509	14,94	0	-1.145	0	29.37	SI	RAR	11,679	360,00	0	-1.145	0	30.82	
	QPR	0,509	11,21	0	-1.145	0	22.02	SI							SI	
I solaio								Sezione: Solai 1.3								
Campata : Travetto 1-2				FRC=0,37 cm												
0%	RAR	0,744	14,94	0	-1.797	0	20.08									

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio																
%LLI T _{pmf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).															
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.															
σ _{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.															
σ _{cd,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.															
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.															
σ _{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.															
σ _{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.															
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd, amm} /σ _{cc} ; σ _{td, amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).															
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤ σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤ σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} > σ _{cd,amm} ; σ _{at} > σ _{td,amm}).															

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L _I	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]			
I solaio								Sezione: Solai 1.1						
Campata Travetto 1-2				FRC=0,37 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	0	-2.257	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-2.257	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	0	-10.110	0	3,36	2,13	5,8307 E-05	80	147	0,009	0,400	46,72	SI	
	QPR	0	-10.110	0	3,36	2,13	5,8307 E-05	80	147	0,009	0,300	35,04	SI	
25,0%	FRQ	0	-15.054	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-15.054	0	5,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	0	-17.088	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-17.088	0	5,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	0	-16.215	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-16.215	0	5,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	0	-12.431	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-12.431	0	4,16	2,13	7,6009 E-05	80	147	0,011	0,300	26,88	SI	
75,0%	FRQ	0	-5.738	0	1,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-5.738	0	1,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	0	6.373	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	6.373	0	1,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	0	18.512	0	2,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	18.512	0	2,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Campata Travetto 2-3				FRC=0,19 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	0	18.908	0	2,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	18.908	0	2,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	0	8.961	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	8.961	0	1,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	0	-2.422	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	2.024	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	0	-8.149	0	2,96	2,13	4,9759 E-05	80	169	0,008	0,400	47,52	SI	
	QPR	0	-8.149	0	2,96	2,13	4,9759 E-05	80	169	0,008	0,300	35,64	SI	
50,0%	FRQ	0	-11.550	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-11.550	0	4,19	2,13	7,0526 E-05	80	169	0,012	0,300	25,14	SI	
62,5%	FRQ	0	-12.629	0	4,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-12.629	0	4,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	0	-11.381	0	4,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-11.381	0	4,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	0	-7.809	0	2,82	2,13	4,6492 E-05	80	169	0,008	0,400	50,86	SI	
	QPR	0	-7.809	0	2,82	2,13	4,6492 E-05	80	169	0,008	0,300	38,14	SI	
100%	FRQ	0	-1.913	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-1.913	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
I solaio								Sezione: Solai 1.2						
Campata Travetto 1-2				FRC=0,19 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	0	-1.142	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-1.142	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	0	-3.747	0	3,15	2,13	4,3222 E-04	78	195	0,084	0,400	4,76	SI	
	QPR	0	-3.747	0	3,15	2,13	4,3222 E-04	78	195	0,084	0,300	3,57	SI	
25,0%	FRQ	0	-5.607	0	4,75	2,13	7,8327 E-04	78	195	0,152	0,400	2,62	SI	
	QPR	0	-5.607	0	4,75	2,13	7,8327 E-04	78	195	0,152	0,300	1,97	SI	
37,5%	FRQ	0	-6.723	0	5,69	2,13	9,95 E-04	78	195	0,194	0,400	2,07	SI	
	QPR	0	-6.723	0	5,69	2,13	9,95 E-04	78	195	0,194	0,300	1,55	SI	
50,0%	FRQ	0	-7.096	0	6,01	2,13	1,0658 E-03	78	195	0,207	0,400	1,93	SI	
	QPR	0	-7.096	0	6,01	2,13	1,0658 E-03	78	195	0,207	0,300	1,45	SI	

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	0	-6.723	0	5,69	2,13	9,95 E-04	78	195	0,194	0,400	2,07	SI
	QPR	0	-6.723	0	5,69	2,13	9,95 E-04	78	195	0,194	0,300	1,55	SI
75,0%	FRQ	0	-5.610	0	4,75	2,13	7,8384 E-04	78	195	0,153	0,400	2,62	SI
	QPR	0	-5.610	0	4,75	2,13	7,8384 E-04	78	195	0,153	0,300	1,97	SI
87,5%	FRQ	0	-3.747	0	3,15	2,13	4,3222 E-04	78	195	0,084	0,400	4,76	SI
	QPR	0	-3.747	0	3,15	2,13	4,3222 E-04	78	195	0,084	0,300	3,57	SI
100,0%	FRQ	0	-1.145	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.145	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Sezione: Solai 1.3					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,37 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	-1.797	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.797	0	1,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-5.622	0	4,28	2,13	5,0985 E-05	79	162	0,008	0,400	48,45	SI
	QPR	0	-5.622	0	4,28	2,13	5,0985 E-05	79	162	0,008	0,300	36,33	SI
25,0%	FRQ	0	-8.018	0	6,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.018	0	6,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.993	0	6,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.993	0	6,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-8.544	0	6,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.544	0	6,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-6.669	0	5,10	2,13	6,3941 E-05	79	162	0,010	0,400	38,63	SI
	QPR	0	-6.669	0	5,10	2,13	6,3941 E-05	79	162	0,010	0,300	28,97	SI
75,0%	FRQ	0	-3.370	0	2,55	2,13	2,6596 E-04	79	162	0,043	0,400	9,29	SI
	QPR	0	-3.370	0	2,55	2,13	2,6596 E-04	79	162	0,043	0,300	6,97	SI
87,5%	FRQ	0	2.660	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.660	0	1,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	8.580	0	2,20	2,13	5,6738 E-04	143	186	0,105	0,400	3,79	SI
	QPR	0	8.580	0	2,20	2,13	5,6738 E-04	143	186	0,105	0,300	2,85	SI
Campata Travetto 2-3				FRC=0,12 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	8.935	0	2,29	2,13	6,014 E-04	143	186	0,112	0,400	3,58	SI
	QPR	0	8.935	0	2,29	2,13	6,014 E-04	143	186	0,112	0,300	2,68	SI
12,5%	FRQ	0	4.726	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.726	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-878	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.750	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-3.387	0	2,71	2,13	3,1273 E-04	79	176	0,055	0,400	7,28	SI
	QPR	0	-3.387	0	2,71	2,13	3,1273 E-04	79	176	0,055	0,300	5,46	SI
50,0%	FRQ	0	-4.899	0	3,91	2,13	5,2112 E-04	79	176	0,092	0,400	4,37	SI
	QPR	0	-4.899	0	3,91	2,13	5,2112 E-04	79	176	0,092	0,300	3,27	SI
62,5%	FRQ	0	-5.414	0	4,36	2,13	5,9848 E-04	79	176	0,105	0,400	3,80	SI
	QPR	0	-5.414	0	4,36	2,13	5,9848 E-04	79	176	0,105	0,300	2,85	SI
75,0%	FRQ	0	-4.939	0	3,98	2,13	5,2555 E-04	79	176	0,092	0,400	4,33	SI
	QPR	0	-4.939	0	3,98	2,13	5,2555 E-04	79	176	0,092	0,300	3,25	SI
87,5%	FRQ	0	-3.464	0	2,76	2,13	3,2009 E-04	79	176	0,056	0,400	7,11	SI
	QPR	0	-3.464	0	2,76	2,13	3,2009 E-04	79	176	0,056	0,300	5,33	SI
100%	FRQ	0	-998	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-998	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Sezione: Solai 1.4					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,23 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	-1.223	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.223	0	0,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-4.103	0	3,24	2,13	3,7838 E-04	79	174	0,066	0,400	6,07	SI
	QPR	0	-4.103	0	3,24	2,13	3,7838 E-04	79	174	0,066	0,300	4,55	SI
25,0%	FRQ	0	-6.175	0	4,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-6.175	0	4,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-7.443	0	5,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.443	0	5,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-7.903	0	6,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.903	0	6,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione													
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	0	-7.903	0	6,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	-7.558	0	6,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.558	0	6,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-6.405	0	5,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-6.405	0	5,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-4.449	0	3,51	2,13	4,2921 E-04	79	174	0,075	0,400	5,35	SI
	QPR	0	-4.449	0	3,51	2,13	4,2921 E-04	79	174	0,075	0,300	4,01	SI
100,0%	FRQ	0	-1.684	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.684	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
I solaio								Sezione: Solai 1.5					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,40 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2.417	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.417	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-9.879	0	3,29	2,13	5,8169 E-05	78	140	0,008	0,400	49,19	SI
	QPR	0	-9.879	0	3,29	2,13	5,8169 E-05	78	140	0,008	0,300	36,89	SI
25,0%	FRQ	0	-15.209	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-15.209	0	5,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-18.407	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.407	0	6,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-19.473	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-19.473	0	6,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-18.407	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.407	0	6,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-15.210	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-15.210	0	5,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-9.878	0	3,29	2,13	5,8163 E-05	78	140	0,008	0,400	49,20	SI
	QPR	0	-9.878	0	3,29	2,13	5,8163 E-05	78	140	0,008	0,300	36,90	SI
100%	FRQ	0	-2.417	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.417	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
A _e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.
W _d	Distanza media tra le fessure.
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento																					
Id _{Nd}	Sp _p	Dir _p	V _{Ed,pz}	β	u ₀	V _{Rd,0,max}	D _{st}	θ	u ₁	R _{z,terr}	V _{Ed,red}	V _{Rd,1,c}	A _{s,pz,A/B}	V _{Rd,1,cs,s}	V _{Rd,1,cs,c}	α	D _{st,out}	u _{out}	CS _{0,max}	CS _{1,c}	CS _{1,cs}
	[m]	z	[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]	x	c	cs
00017	0,30	0	80.840	1,791	1,03	1.029.910	0,33	38,7	2,50	26.691	97.404	471.423	-	-	353.567	-	-	-	8,03	4,84	NS
00018	0,30	0	138.928	1,451	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	27.752	163.940	629.607	-	-	472.205	-	-	-	7,01	3,84	NS
00019	0,30	0	219.919	1,214	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	37.399	224.352	629.607	-	-	472.205	-	-	-	5,15	2,81	NS
00022	0,30	0	47.801	1,772	0,65	647.439	0,30	40,9	1,73	18.100	53.340	352.910	-	-	264.682	-	-	-	9,09	6,62	NS
00023	0,30	0	53.531	1,848	0,90	896.447	0,33	38,7	2,41	18.839	66.700	453.805	-	-	340.354	-	-	-	10,70	6,80	NS
00024	0,30	0	32.170	1,660	0,65	647.439	0,30	40,9	1,21	14.305	28.662	246.398	-	-	184.798	-	-	-	15,25	8,60	NS
00025	0,30	0	20.593	4,411	0,65	647.429	0,22	50,4	1,21	13.164	30.451	343.767	-	-	257.825	-	-	-	10,26	11,29	NS
00028	0,30	0	35.657	3,965	1,30	1.294.857	0,17	57,4	2,34	8.894	106.113	867.141	-	-	650.356	-	-	-	10,73	8,17	NS
00031	0,30	0	458.376	1,041	1,60	1.593.671	0,33	38,7	3,64	59.728	414.954	791.447	-	-	593.585	-	-	-	3,49	1,91	NS
00033	0,30	0	388.102	1,038	1,60	1.593.671	0,33	38,7	3,64	53.194	347.674	767.472	-	-	575.604	-	-	-	4,15	2,21	NS
00045	0,30	0	87.629	1,777	1,30	1.294.857	0,30	40,9	3,18	17.273	125.038	650.019	-	-	487.514	-	-	-	9,15	5,20	NS
00046	0,30	0	23.352	5,113	1,03	1.029.910	0,22	50,4	2,24	12.592	57.896	637.966	-	-	478.474	-	-	-	11,83	11,02	NS

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento																					
IdNd	Sp _p	Dir _p z	V _{Ed,pz}	β	u ₀	V _{Rd,0,max}	D _{st}	θ	u ₁	R _{z,terr}	V _{Ed,red}	V _{Rd,1,c}	A _{s,pz,A/B}	V _{Rd,1,cs,s}	V _{Rd,1,cs,c}	α	D _{st,ou t}	u _{out}	CS _{0,ma x}	CS _{1, c}	CS _{1, cs}
	[m]		[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
00047	0,30	0	306.585	1,012	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	41.244	268.602	659.698	-	-	494.774	-	-	-	4,36	2,46	NS
00048	0,30	0	167.779	1,164	0,90	896.440	0,33	38,7	3,20	35.889	156.200	602.200	-	-	451.650	-	-	-	4,96	3,86	NS
00052	0,30	0	280.376	1,072	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	37.561	260.212	629.607	-	-	472.205	-	-	-	4,51	2,42	NS
00055	0,30	0	278.163	1,076	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	36.605	259.917	638.795	-	-	479.096	-	-	-	4,53	2,46	NS
00056	0,30	0	174.830	1,332	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	32.366	192.503	629.607	-	-	472.205	-	-	-	5,97	3,27	NS
00057	0,30	0	178.245	1,441	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	31.624	213.964	629.607	-	-	472.205	-	-	-	5,41	2,94	NS
00061	0,30	0	11.409	2,904	0,39	384.473	0,26	44,9	1,80	7.722	10.767	424.393	-	-	318.295	-	-	-	16,78	39,42	NS
00062	0,30	0	35.642	1,097	0,39	384.473	0,30	40,9	2,10	15.891	21.928	429.385	-	-	322.039	-	-	-	11,69	19,58	NS
00063	0,30	0	11.630	2,249	0,58	576.710	0,15	60,8	1,47	3.707	17.816	622.260	-	-	466.695	-	-	-	26,54	34,93	NS
00064	0,30	0	34.701	1,091	0,39	384.473	0,27	43,9	2,08	15.222	27.768	472.310	-	-	354.232	-	-	-	11,93	17,01	NS
00065	0,30	0	14.886	1,129	0,58	576.710	0,14	62,4	1,37	5.378	10.906	620.633	-	-	465.475	-	-	-	41,48	56,91	NS
00066	0,30	0	34.601	1,085	0,39	384.473	0,27	43,9	2,08	15.004	21.265	472.310	-	-	354.232	-	-	-	12,02	22,21	NS
00067	0,30	0	11.813	2,245	0,58	576.710	0,15	59,8	1,50	3.921	17.715	614.202	-	-	460.652	-	-	-	26,27	34,67	NS
00068	0,30	0	29.464	1,128	0,39	384.473	0,27	43,9	2,08	13.347	25.875	472.311	-	-	354.233	-	-	-	13,94	18,25	NS
00069	0,30	0	23.547	1,291	0,39	384.473	0,26	44,9	1,94	10.524	17.020	456.442	-	-	342.332	-	-	-	15,73	26,82	NS
00083	0,30	0	0	0,000	0,00	0	0,00	0,0	0,00	-	-	0	-	-	-	-	-	-	-	NS	NS
00084	0,30	0	0	0,000	0,00	0	0,00	0,0	0,00	-	-	0	-	-	-	-	-	-	-	NS	NS
00090	0,30	0	96.388	1,797	1,30	1.294.857	0,30	40,9	3,18	19.436	138.288	650.020	-	-	487.515	-	-	-	8,18	4,70	NS
00092	0,30	0	197.969	1,099	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	33.542	180.921	629.607	-	-	472.205	-	-	-	6,34	3,48	NS
00094	0,30	0	76.174	1,975	1,30	1.294.857	0,30	40,9	3,18	16.290	118.261	650.019	-	-	487.514	-	-	-	9,60	5,50	NS
00096	0,30	0	261.162	1,107	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	35.321	249.929	629.607	-	-	472.205	-	-	-	4,70	2,52	NS
00098	0,30	0	252.170	1,035	1,30	1.294.857	0,33	38,7	3,34	34.575	225.125	629.607	-	-	472.205	-	-	-	5,22	2,80	NS
00100	0,30	0	54.104	1,914	0,90	896.444	0,33	38,7	2,35	19.786	66.139	443.159	-	-	332.369	-	-	-	10,23	6,70	NS
00101	0,30	0	54.373	1,902	0,90	896.444	0,33	38,7	2,35	20.092	65.204	443.156	-	-	332.367	-	-	-	10,24	6,80	NS

LEGENDA:

IdNd	Identificativo del nodo.
Sp _p	Spessore della piastra.
Dir _{pz}	Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
V _{Ed,pz}	Forza di punzonamento di progetto.
β	Coefficiente amplificativo per l'eccentricità
u ₀	Perimetro di verifica in adiacenza del pilastro
V _{Rd,0,max}	Forza resistente in adiacenza del pilastro
D _{st}	Distanza dal pilastro del perimetro critico u ₁
θ	Angolo di diffusione
u ₁	Perimetro di verifica di base
R _{z,terr}	Reazione del terreno all'interno del perimetro u ₁
V _{Ed,red}	Forza netta di punzonamento
V _{Rd,1,c}	Forza resistente in assenza di armature lungo u ₁
A _{s,pz,A/B}	Armatura a punzonamento esecutiva alla distanza della prima fila di armature dal pilastro.
V _{Rd,1,cs,s}	Forza resistente dovuta alle armature lungo u ₁
V _{Rd,1,cs,c}	Forza resistente dovuta al calcestruzzo, in presenza di armature, lungo u ₁
α	Angolo compreso fra l'armatura a punzonamento ed il piano della piastra
D _{st,out}	Distanza dal pilastro oltre la quale non è richiesta armatura
u _{out}	Perimetro critico oltre il quale non è richiesta armatura
CS _{0,max}	Coefficiente di sicurezza per la verifica in adiacenza del pilastro, lungo il perimetro u ₀
CS _{1,c}	Coefficiente di sicurezza in assenza di armature lungo il perimetro u ₁
CS _{1,cs}	Coefficiente di sicurezza in presenza di armature lungo il perimetro u ₁

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Fondazione			Platea 1																
P	S	00017	0	0	0,03351	0,03351	-	00018	0	0	0,03351	0,03351	-	00019	0	0	0,03351	0,03351	-
	I		-1	33.384	0,03927	0,03927	1,26	192	31.978	0,03927	0,03927	1,34	-71	53.551	0,06440	0,06440			1,32
S	S		0	0	0,03351	0,03351	-	0	0	0,03351	0,03351	-	0	0	0,03351	0,03351			-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		-2	17.67 8	0,039 27	0,039 27	2,38		-135	32.82 7	0,039 27	0,039 27	1,31		81	48.28 8	0,064 40	0,064 40	1,53
P	S	00022	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00023	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00024	-334	1.361	0,033 51	0,033 51	9,66
	I		-2	9.132	0,039 27	0,039 27	4,61		3	12.12 0	0,039 27	0,039 27	3,47		304	11.47 5	0,039 27	0,039 27	4,49
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		194	66	0,033 51	0,033 51	14,12
	I		-3	24.41 9	0,039 27	0,039 27	1,72		-13	27.03 4	0,039 27	0,039 27	1,62		-171	10.13 3	0,039 27	0,039 27	5,31
P	S	00025	13	539	0,033 51	0,033 51	12,0 8	00028	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00031	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-14	6.797	0,039 27	0,039 27	9,65		-3	5.608	0,039 27	0,039 27	7,50		30	120.4 97	0,139 80	0,139 80	1,24
S	S		16	2.151	0,033 51	0,033 51	8,08		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		7	14.49 4	0,039 27	0,039 27	2,90		2	13.09 9	0,039 27	0,039 27	3,21		-67	108.3 41	0,116 24	0,116 24	1,10
P	S	00033	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00045	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00046	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		41	100.6 08	0,116 24	0,116 24	1,24		1	20.96 3	0,039 27	0,039 27	2,01		-1	13.31 6	0,039 27	0,039 27	3,16
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-71	89.12 1	0,116 24	0,116 24	1,52		-1	24.55 3	0,039 27	0,039 27	1,71		37	9.679	0,039 27	0,039 27	5,65
P	S	00047	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00048	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00052	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	91.26 4	0,116 24	0,116 24	1,26		-25	54.46 1	0,064 40	0,064 40	1,29		117	70.77 6	0,078 54	0,078 54	1,18
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	71.43 4	0,078 54	0,078 54	1,11		-17	49.75 7	0,064 40	0,064 40	1,47		-132	79.36 9	0,078 54	0,078 54	1,01
P	S	00055	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00056	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00057	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		54	78.53 1	0,078 54	0,078 54	1,02		-2	35.19 0	0,039 27	0,039 27	1,20		-103	44.23 0	0,064 40	0,064 40	1,74
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-68	79.68 8	0,095 82	0,095 82	1,33		2	36.70 7	0,039 27	0,039 27	1,15		174	39.82 6	0,039 27	0,039 27	1,06
P	S	00061	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00062	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00063	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		6	3.445	0,039 27	0,039 27	12,2 1		0	4.520	0,039 27	0,039 27	9,31		1	4.012	0,039 27	0,039 27	10,49
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	3.871	0,033 51	0,033 51	9,47
	I		-6	2.446	0,039 27	0,039 27	17,2 0		1	11.73 4	0,039 27	0,039 27	3,59		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00064	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00065	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00066	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	6.231	0,039 27	0,039 27	6,75		0	3.050	0,039 27	0,039 27	13,8 0		-3	4.493	0,039 27	0,039 27	9,37
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	4.082	0,033 51	0,033 51	8,98		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-1	17.06 7	0,039 27	0,039 27	2,47		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-43	16.47 5	0,039 27	0,039 27	2,86
P	S	00067	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00068	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00069	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	3.888	0,039 27	0,039 27	10,8 2		-2	3.454	0,039 27	0,039 27	12,1 8		0	5.813	0,039 27	0,039 27	7,24
S	S		1	4.199	0,033 51	0,033 51	8,73		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	10.80 6	0,039 27	0,039 27	3,89		1	3.316	0,039 27	0,039 27	12,69
P	S	00071	-20	90	0,033 51	0,033 51	14,0 1	00072	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00073	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		33	842	0,039 27	0,039 27	20,9 6		0	378	0,039 27	0,039 27	NS		-5	416	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		-107	246	0,033 51	0,033 51	13,2 8		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		66	402	0,039 27	0,039 27	16,9 8		0	55	0,039 27	0,039 27	NS		1	63	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00074	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00075	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00076	396	1.195	0,033 51	0,033 51	10,04
	I		608	25.61 8	0,039 27	0,039 27	1,72		17	4.594	0,039 27	0,039 27	20,9 9		-350	4.437	0,039 27	0,039 27	22,94
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		1.042	3.149	0,033 51	0,033 51	6,69
	I		-150	18.90 4	0,039 27	0,039 27	2,43		-234	23.25 5	0,039 27	0,039 27	1,92		-1.181	1.373	0,039 27	0,039 27	29,34
P	S	00077	-73	281	0,033 51	0,033 51	13,1 2	00078	55	13.33 2	0,033 51	0,033 51	2,45	00079	12	3.320	0,033 51	0,033 51	6,52
	I		3	3.513	0,039	0,039	11,9		-62	2.376	0,039	0,039	NS		0	0	0,039	0,039	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
					27	27	8				27	27					27	27		
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		12	516	0,033 51	0,033 51	12,1 7		-1	1.905	0,033 51	0,033 51	19,23	
	I		153	1.887	0,039 27	0,039 27	47,2 7		-29	13.76 9	0,039 27	0,039 27	3,56		1	4.212	0,039 27	0,039 27	9,99	
P	S	00080	-240	2.287	0,033 51	0,033 51	7,87	00081	14	125	0,033 51	0,033 51	13,8 4	00083	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		204	3.917	0,039 27	0,039 27	32,8 4		-41	769	0,039 27	0,039 27	20,1 8		6	7.257	0,039 27	0,039 27	5,80	
S	S		-116	1.063	0,033 51	0,033 51	10,4 1		45	165	0,033 51	0,033 51	13,6 4		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		153	8.792	0,039 27	0,039 27	6,48		-15	693	0,039 27	0,039 27	19,4 3		-1	795	0,039 27	0,039 27	52,93	
P	S	00084	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00090	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00092	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-3	2.855	0,039 27	0,039 27	14,7 4		-5	33.34 9	0,039 27	0,039 27	1,26		10	47.24 0	0,064 40	0,064 40	1,40	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		6	2.043	0,039 27	0,039 27	20,6 0		-3	33.19 3	0,039 27	0,039 27	1,27		-23	47.70 4	0,064 40	0,064 40	1,56	
P	S	00094	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00096	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00098	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-1	18.64 7	0,039 27	0,039 27	2,26		-12	69.81 4	0,078 54	0,078 54	1,20		-7	67.42 9	0,078 54	0,078 54	1,18	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		1	24.22 9	0,039 27	0,039 27	1,74		2	74.81 1	0,078 54	0,078 54	1,06		20	72.18 9	0,078 54	0,078 54	1,15	
P	S	00100	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00101	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00102	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	12.33 6	0,039 27	0,039 27	3,41		-1	15.71 0	0,039 27	0,039 27	2,68		-3	3.062	0,039 27	0,039 27	13,74	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-9	90	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		0	28.51 6	0,039 27	0,039 27	1,48		-2	30.85 6	0,039 27	0,039 27	1,36		4	300	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00103	-6	1.736	0,033 51	0,033 51	21,1 1	00104	6	831	0,033 51	0,033 51	44,0 9	00105	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		24	548	0,039 27	0,039 27	18,1 3		-30	568	0,039 27	0,039 27	18,3 0		1	5.533	0,039 27	0,039 27	7,60	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		17	707	0,039 27	0,039 27	19,5 6		25	342	0,039 27	0,039 27	16,5 6		4	578	0,039 27	0,039 27	72,80	
P	S	00106	-7	2.923	0,033 51	0,033 51	12,5 4	00107	-1	3.618	0,033 51	0,033 51	10,1 3	00108	0	6.400	0,033 51	0,033 51	5,72	
	I		39	1.542	0,039 27	0,039 27	33,4 3		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	567	0,033 51	0,033 51	64,6 2		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-16	470	0,039 27	0,039 27	17,5 0		1	326	0,039 27	0,039 27	NS		0	739	0,039 27	0,039 27	56,94	
P	S	00109	-1	5.738	0,033 51	0,033 51	6,39	00110	49	3.470	0,033 51	0,033 51	6,36	00111	-1.131	4.325	0,033 51	0,033 51	5,61	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-277	7.373	0,039 27	0,039 27	8,46	
S	S		0	381	0,033 51	0,033 51	96,1 7		-30	155	0,033 51	0,033 51	13,6 9		314	1.519	0,033 51	0,033 51	9,28	
	I		0	503	0,039 27	0,039 27	83,6 5		-16	897	0,039 27	0,039 27	21,6 0		771	3.790	0,039 27	0,039 27	36,66	
P	S	00112	15	3.876	0,033 51	0,033 51	5,97	00113	437	880	0,033 51	0,033 51	10,9 2	00114	-30	2.947	0,033 51	0,033 51	6,95	
	I		19	19.88 4	0,039 27	0,039 27	2,29		1.142	2.220	0,039 27	0,039 27	78,6 0		-31	381	0,039 27	0,039 27	16,83	
S	S		21	2.223	0,033 51	0,033 51	7,96		-429	1.536	0,033 51	0,033 51	9,26		-6	371	0,033 51	0,033 51	98,76	
	I		17	1.142	0,039 27	0,039 27	24,9 5		-528	4.496	0,039 27	0,039 27	22,1 9		1	1.581	0,039 27	0,039 27	26,61	
P	S	00115	-1	816	0,033 51	0,033 51	44,9 0	00116	0	242	0,033 51	0,033 51	NS	00117	0	354	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	811	0,039 27	0,039 27	51,8 8		0	588	0,039 27	0,039 27	71,56	
S	S		1	4.099	0,033 51	0,033 51	8,94		0	7.713	0,033 51	0,033 51	4,75		0	9.180	0,033 51	0,033 51	3,99	
	I		1	1.791	0,039 27	0,039 27	23,4 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00118	0	628	0,033 51	0,033 51	58,3 4	00119	0	1.861	0,033 51	0,033 51	19,6 9	00120	-2	2.991	0,033 51	0,033 51	12,25	
	I		0	82	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	8.818	0,033 51	0,033 51	4,16		0	6.284	0,033 51	0,033 51	5,83		1	3.775	0,033 51	0,033 51	9,71	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	957	0,039 27	0,039 27	43,97	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00121	14	753	0,033 51	0,033 51	11,3 3	00122	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00123	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-20	318	0,039 27	0,039 27	16,3 9		49	3.132	0,039 27	0,039 27	95,3 3		106	4.560	0,039 27	0,039 27	21,37
S	S		1	1.410	0,033 51	0,033 51	25,9 9		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	6.068	0,039 27	0,039 27	6,93		97	20.95 4	0,039 27	0,039 27	2,16		21	21.51 5	0,039 27	0,039 27	2,09
P	S	00124	-2	703	0,033 51	0,033 51	52,1 2	00125	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00126	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		9	170	0,039 27	0,039 27	NS		1	1.406	0,039 27	0,039 27	29,9 3		0	1.273	0,039 27	0,039 27	33,05
S	S		0	1.905	0,033 51	0,033 51	19,2 3		0	4.917	0,033 51	0,033 51	7,45		0	6.880	0,033 51	0,033 51	5,33
	I		2	5.798	0,039 27	0,039 27	7,26		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00127	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00128	0	683	0,033 51	0,033 51	53,6 5	00129	0	225	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	128	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	153	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	8.131	0,033 51	0,033 51	4,51		0	8.338	0,033 51	0,033 51	4,39		0	8.615	0,033 51	0,033 51	4,25
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00130	0	1.321	0,033 51	0,033 51	27,7 4	00131	0	201	0,033 51	0,033 51	NS	00132	-1	3.188	0,033 51	0,033 51	11,49
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	7.052	0,033 51	0,033 51	5,20		0	5.762	0,033 51	0,033 51	6,36		4	2.788	0,033 51	0,033 51	13,14
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-2	2.366	0,039 27	0,039 27	17,78
P	S	00133	0	1.911	0,033 51	0,033 51	19,1 7	00134	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00135	0	1.198	0,033 51	0,033 51	30,58
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		155	930	0,039 27	0,039 27	21,9 9		1	6.123	0,039 27	0,039 27	6,87
S	S		0	1.604	0,033 51	0,033 51	22,8 4		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-8	2.760	0,033 51	0,033 51	13,28
	I		0	7.816	0,039 27	0,039 27	5,38		178	22.33 3	0,039 27	0,039 27	2,01		7	2.216	0,039 27	0,039 27	18,99
P	S	00136	0	4.282	0,033 51	0,033 51	8,56	00137	0	1.518	0,033 51	0,033 51	24,1 4	00138	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.533	0,039 27	0,039 27	27,45
S	S		1	424	0,033 51	0,033 51	86,4 1		0	4.654	0,033 51	0,033 51	7,87		0	9.302	0,033 51	0,033 51	3,94
	I		-3	6.105	0,039 27	0,039 27	6,89		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00139	0	842	0,033 51	0,033 51	43,5 2	00140	0	833	0,033 51	0,033 51	43,9 9	00141	-2	34	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	247	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	10.79 9	0,033 51	0,033 51	3,39		0	12.70 5	0,033 51	0,033 51	2,88		0	13.08 5	0,033 51	0,033 51	2,80
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00142	2	352	0,033 51	0,033 51	NS	00143	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00144	-1	7.806	0,033 51	0,033 51	4,69
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		820	2.859	0,039 27	0,039 27	NS		0	4.469	0,039 27	0,039 27	9,42
S	S		1	10.81 6	0,033 51	0,033 51	3,39		-561	6.968	0,033 51	0,033 51	4,07		2.614	106	0,033 51	0,033 51	13,82
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		493	3.970	0,039 27	0,039 27	31,4 2		-2.820	2.053	0,039 27	0,039 27	59,54
P	S	00145	-8	7.518	0,033 51	0,033 51	4,87	00146	4	7.290	0,033 51	0,033 51	5,03	00147	-136	3.198	0,033 51	0,033 51	6,65
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-58	4.679	0,039 27	0,039 27	20,09
S	S		-21	3.346	0,033 51	0,033 51	6,49		7	3.589	0,033 51	0,033 51	10,2 1		-160	4.194	0,033 51	0,033 51	5,70
	I		1	1.206	0,039 27	0,039 27	34,8 9		3	2.382	0,039 27	0,039 27	17,6 6		181	4.623	0,039 27	0,039 27	20,66
P	S	00148	-18	2.930	0,033 51	0,033 51	6,97	00149	-5	665	0,033 51	0,033 51	55,1 0	00150	0	340	0,033 51	0,033 51	NS
	I		-43	3.048	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	536	0,039 27	0,039 27	78,50
S	S		63	9.842	0,033 51	0,033 51	3,13		-1	11.51 8	0,033 51	0,033 51	3,18		0	11.85 3	0,033 51	0,033 51	3,09
	I		27	12.76 6	0,039 27	0,039 27	3,92		-1	3.446	0,039 27	0,039 27	12,2 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00151	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00152	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00153	0	811	0,033 51	0,033 51	45,18
	I		0	518	0,039 27	0,039 27	81,2 3		0	370	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	12.23	0,033	0,033	2,99		0	11.34	0,033	0,033	3,23		0	8.232	0,033	0,033	4,45

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	5 0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	5 0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-
P	S	00154	0	418	0,033 51	0,033 51	87,6 5	00155	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00156	119	1.184	0,033 51	0,033 51	10,08
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.936	0,039 27	0,039 27	21,7 3		-133	5.607	0,039 27	0,039 27	13,64
S	S		0	4.681	0,033 51	0,033 51	7,83		-2	1.746	0,033 51	0,033 51	20,9 9		26	436	0,033 51	0,033 51	12,47
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		2	4.923	0,039 27	0,039 27	8,55		-7	16.40 5	0,039 27	0,039 27	2,57
P	S	00157	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00158	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00159	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	1.378	0,039 27	0,039 27	30,5 4		0	571	0,039 27	0,039 27	73,6 9		0	478	0,039 27	0,039 27	88,03
S	S		2	2.983	0,033 51	0,033 51	12,2 8		2	4.201	0,033 51	0,033 51	8,72		0	7.075	0,033 51	0,033 51	5,18
	I		-1	4.347	0,039 27	0,039 27	9,68		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00160	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00161	0	247	0,033 51	0,033 51	NS	00162	0	949	0,033 51	0,033 51	38,61
	I		0	252	0,039 27	0,039 27	NS		0	143	0,039 27	0,039 27	NS		0	109	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	7.697	0,033 51	0,033 51	4,76		0	7.800	0,033 51	0,033 51	4,70		0	6.699	0,033 51	0,033 51	5,47
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00163	0	333	0,033 51	0,033 51	NS	00164	0	1.460	0,033 51	0,033 51	25,1 0	00165	-39	658	0,033 51	0,033 51	11,66
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		38	274	0,039 27	0,039 27	16,09
S	S		0	5.941	0,033 51	0,033 51	6,17		0	2.833	0,033 51	0,033 51	12,9 3		-15	1.312	0,033 51	0,033 51	9,76
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	451	0,039 27	0,039 27	93,3 0		16	4.000	0,039 27	0,039 27	30,73
P	S	00166	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00167	3	1.929	0,033 51	0,033 51	18,9 9	00168	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		450	3.006	0,039 27	0,039 27	NS		-8	4.209	0,039 27	0,039 27	10,0 0		0	3.548	0,039 27	0,039 27	11,86
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-19	2.498	0,033 51	0,033 51	7,54
	I		-288	16.81 3	0,039 27	0,039 27	2,80		-13	22.12 6	0,039 27	0,039 27	2,03		18	5.959	0,039 27	0,039 27	12,15
P	S	00169	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00170	0	334	0,033 51	0,033 51	NS	00171	0	483	0,033 51	0,033 51	75,86
	I		0	1.493	0,039 27	0,039 27	28,1 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	6.014	0,033 51	0,033 51	6,09		0	8.726	0,033 51	0,033 51	4,20		0	10.39 7	0,033 51	0,033 51	3,52
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00172	0	392	0,033 51	0,033 51	93,4 7	00173	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00174	0	81	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	142	0,039 27	0,039 27	NS		0	494	0,039 27	0,039 27	85,1 8		0	164	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	11.03 0	0,033 51	0,033 51	3,32		0	9.249	0,033 51	0,033 51	3,96		-1	4.131	0,033 51	0,033 51	8,87
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00175	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00176	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00177	0	1.354	0,033 51	0,033 51	27,06
	I		5	7.779	0,039 27	0,039 27	5,41		-39	8.325	0,039 27	0,039 27	7,02		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		11	2.692	0,033 51	0,033 51	7,27		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	37	0,033 51	0,033 51	NS
	I		16	3.270	0,039 27	0,039 27	71,4 7		-3	5.830	0,039 27	0,039 27	7,22		0	621	0,039 27	0,039 27	67,76
P	S	00178	0	6.469	0,033 51	0,033 51	5,66	00179	0	9.613	0,033 51	0,033 51	3,81	00180	0	10.73 4	0,033 51	0,033 51	3,41
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	390	0,033 51	0,033 51	93,9 5		0	35	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	656	0,039 27	0,039 27	64,1 4		0	686	0,039 27	0,039 27	61,3 4		0	468	0,039 27	0,039 27	89,91
P	S	00181	0	10.59 1	0,033 51	0,033 51	3,46	00182	0	11.06 5	0,033 51	0,033 51	3,31	00183	0	10.39 6	0,033 51	0,033 51	3,52
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	88	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	267	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	677	0,039 27	0,039 27	62,1 5		0	520	0,039 27	0,039 27	80,9 2		0	564	0,039 27	0,039 27	74,61
P	S	00184	0	7.887	0,033 51	0,033 51	4,65	00185	1	5.790	0,033 51	0,033 51	6,33	00186	-28	549	0,033 51	0,033 51	12,04

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
			0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		115	4.735	0,039 27	0,039 27	19,52
S	S		0	1.265	0,033 51	0,033 51	28,9 6		0	0	0,033 51	0,033 51	-		19	21	0,033 51	0,033 51	14,36
	I		0	314	0,039 27	0,039 27	NS		1	656	0,039 27	0,039 27	64,1 4		-42	2.141	0,039 27	0,039 27	68,07
P	S	00187	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00188	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00189	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-4	27.70 5	0,039 27	0,039 27	1,52		-62	20.85 1	0,039 27	0,039 27	2,17		3	3.584	0,039 27	0,039 27	11,74
S	S		-43	433	0,033 51	0,033 51	12,4 9		-64	1.758	0,033 51	0,033 51	8,79		-12	61	0,033 51	0,033 51	14,16
	I		20	1.801	0,039 27	0,039 27	42,8 6		140	2.080	0,039 27	0,039 27	61,5 5		1	505	0,039 27	0,039 27	83,32
P	S	00190	5	342	0,033 51	0,033 51	NS	00191	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00192	0	2.321	0,033 51	0,033 51	15,79
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-2	1.586	0,039 27	0,039 27	26,5 3		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-5	3.604	0,033 51	0,033 51	10,1 7		5	6.169	0,033 51	0,033 51	5,94		0	4.566	0,033 51	0,033 51	8,02
	I		1	477	0,039 27	0,039 27	88,2 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00193	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00194	0	870	0,033 51	0,033 51	42,1 1	00195	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	2.337	0,039 27	0,039 27	18,0 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-2	1.140	0,039 27	0,039 27	36,91
S	S		-1	2.318	0,033 51	0,033 51	15,8 1		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	658	0,039 27	0,039 27	63,9 5		0	7.755	0,039 27	0,039 27	5,43		1	7.078	0,039 27	0,039 27	5,94
P	S	00196	-2	1.721	0,033 51	0,033 51	21,2 9	00197	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00198	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-12	1.659	0,039 27	0,039 27	37,1 2		1	1.532	0,039 27	0,039 27	27,47
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		7	4.029	0,033 51	0,033 51	9,09		-1	9.247	0,033 51	0,033 51	3,96
	I		-8	5.781	0,039 27	0,039 27	7,28		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00199	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00200	0	330	0,033 51	0,033 51	NS	00201	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	589	0,039 27	0,039 27	71,4 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.767	0,039 27	0,039 27	23,81
S	S		0	10.77 4	0,033 51	0,033 51	3,40		0	10.28 5	0,033 51	0,033 51	3,56		0	7.863	0,033 51	0,033 51	4,66
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00202	-3	985	0,033 51	0,033 51	37,2 0	00203	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00204	21	1.789	0,033 51	0,033 51	8,73
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-2	1.219	0,039 27	0,039 27	34,5 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		2	492	0,033 51	0,033 51	74,4 7		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		2	2.455	0,039 27	0,039 27	17,1 4		1	8.064	0,039 27	0,039 27	5,22		-26	12.26 1	0,039 27	0,039 27	4,13
P	S	00205	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00206	3	1.180	0,033 51	0,033 51	31,0 5	00207	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-12	1.464	0,039 27	0,039 27	31,3 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-		3	805	0,039 27	0,039 27	52,27
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-1	6.108	0,033 51	0,033 51	6,00
	I		29	7.256	0,039 27	0,039 27	8,67		-2	2.091	0,039 27	0,039 27	20,1 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00208	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00209	0	2.152	0,033 51	0,033 51	17,0 3	00210	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	1.367	0,039 27	0,039 27	30,7 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	2.417	0,039 27	0,039 27	17,41
S	S		0	9.422	0,033 51	0,033 51	3,89		0	6.124	0,033 51	0,033 51	5,98		0	1.513	0,033 51	0,033 51	24,22
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	402	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00211	1	961	0,033 51	0,033 51	38,1 3	00212	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00213	2	1.838	0,033 51	0,033 51	19,93
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		2	1.075	0,039 27	0,039 27	39,1 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	10.78 1	0,039 27	0,039 27	3,90		-1	12.01 2	0,039 27	0,039 27	3,50		10	12.02 3	0,039 27	0,039 27	3,50
P	S	00214	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00215	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00216	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		5	1.667	0,039 27	0,039 27	25,2 4		-1	640	0,039 27	0,039 27	65,7 5		-2	493	0,039 27	0,039 27	85,35
S	S		-6	110	0,033 51	0,033 51	NS		0	4.155	0,033 51	0,033 51	8,82		1	8.073	0,033 51	0,033 51	4,54
	I		-11	2.055	0,039 27	0,039 27	59,2		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
					27	27	6				27	27					27	27	
P	S	00217	0	323	0,033 51	0,033 51	NS	00218	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00219	0	91	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.090	0,039 27	0,039 27	38,6 0		1	339	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	9.243	0,033 51	0,033 51	3,96		0	8.623	0,033 51	0,033 51	4,25		0	3.992	0,033 51	0,033 51	9,18
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00220	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00221	-5	330	0,033 51	0,033 51	NS	00222	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	589	0,039 27	0,039 27	71,4 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		1	493	0,039 27	0,039 27	85,35
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	1.882	0,039 27	0,039 27	22,3 6		5	6.124	0,039 27	0,039 27	6,87		-6	7.383	0,039 27	0,039 27	5,70
P	S	00223	-1	391	0,033 51	0,033 51	93,7 1	00224	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00225	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-1	280	0,039 27	0,039 27	NS		0	1.573	0,039 27	0,039 27	26,75
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	5.918	0,039 27	0,039 27	7,11		0	2.426	0,039 27	0,039 27	17,3 4		1	37	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00226	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00227	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00228	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	4.481	0,039 27	0,039 27	9,39		0	5.633	0,039 27	0,039 27	7,47		0	2.146	0,039 27	0,039 27	19,61
S	S		-1	295	0,033 51	0,033 51	NS		-1	110	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-1	297	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00229	0	867	0,033 51	0,033 51	42,2 6	00230	0	3.213	0,033 51	0,033 51	11,4 0	00231	0	2.927	0,033 51	0,033 51	12,52
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	114	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	272	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	91	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00232	0	2.466	0,033 51	0,033 51	14,8 6	00233	0	749	0,033 51	0,033 51	48,9 2	00234	0	94	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	752	0,039 27	0,039 27	55,9 6		0	655	0,039 27	0,039 27	64,24
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	119	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	454	0,039 27	0,039 27	92,6 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	136	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00235	0	2.383	0,033 51	0,033 51	15,3 8	00236	0	3.535	0,033 51	0,033 51	10,3 6	00237	0	3.548	0,033 51	0,033 51	10,33
	I		0	354	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	255	0,033 51	0,033 51	NS		0	135	0,033 51	0,033 51	NS		0	50	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	64	0,039 27	0,039 27	NS		0	204	0,039 27	0,039 27	NS		0	441	0,039 27	0,039 27	95,42
P	S	00238	0	1.905	0,033 51	0,033 51	19,2 3	00239	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00240	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	2.886	0,039 27	0,039 27	14,5 8		0	7.233	0,039 27	0,039 27	5,82
S	S		0	283	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	294	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	245	0,039 27	0,039 27	NS		0	23	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00241	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00242	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00243	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	6.039	0,039 27	0,039 27	6,97		0	3.732	0,039 27	0,039 27	11,2 8		0	2.201	0,039 27	0,039 27	19,12
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	805	0,033 51	0,033 51	45,5 2		0	87	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	646	0,039 27	0,039 27	65,1 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00244	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00245	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00246	0	1.998	0,033 51	0,033 51	18,34
	I		0	2.885	0,039 27	0,039 27	14,5 9		0	2.801	0,039 27	0,039 27	15,0 2		0	944	0,039 27	0,039 27	44,57
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	376	0,033 51	0,033 51	97,4 5		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	123	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	598	0,039 27	0,039 27	70,37
P	S	00247	0	3.450	0,033 51	0,033 51	10,6 2	00248	0	5.769	0,033 51	0,033 51	6,35	00249	0	6.333	0,033 51	0,033 51	5,79
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		-1	508	0,033 51	0,033 51	72,1 3		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	336	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	481	0,039 27	0,039 27	87,4 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00250	0	7.182	0,033 51	0,033 51	5,10	00251	0	5.789	0,033 51	0,033 51	6,33	00252	0	4.348	0,033 51	0,033 51	8,43
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	373	0,033 51	0,033 51	98,2 3		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	373	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	804	0,039 27	0,039 27	52,34
P	S	00253	0	1.385	0,033 51	0,033 51	26,4 5	00254	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00255	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	420	0,039 27	0,039 27	NS		0	3.356	0,039 27	0,039 27	12,5 4		0	7.882	0,039 27	0,039 27	5,34
S	S		-1	524	0,033 51	0,033 51	69,9 2		0	0	0,033 51	0,033 51	-		1	540	0,033 51	0,033 51	67,85
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	512	0,039 27	0,039 27	82,1 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00256	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00257	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00258	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-12	6.869	0,039 27	0,039 27	9,48		0	3.091	0,039 27	0,039 27	13,6 1		11	2.620	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-21	1.019	0,033 51	0,033 51	10,5 3		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		2	752	0,039 27	0,039 27	55,9 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-		126	333	0,039 27	0,039 27	16,49
P	S	00259	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00260	1	195	0,033 51	0,033 51	NS	00261	-3	309	0,033 51	0,033 51	NS
	I		30	266	0,039 27	0,039 27	16,0 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-17	307	0,039 27	0,039 27	16,32
S	S		-12	106	0,033 51	0,033 51	13,9 3		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		20	2.454	0,039 27	0,039 27	NS		-1	3.326	0,039 27	0,039 27	12,6 5		8	7.153	0,039 27	0,039 27	5,88
P	S	00262	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00263	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00264	-1	470	0,033 51	0,033 51	77,96
	I		-21	578	0,039 27	0,039 27	18,3 8		-1	770	0,039 27	0,039 27	54,6 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	1.561	0,033 51	0,033 51	23,4 7		1	4.740	0,033 51	0,033 51	7,73
	I		-13	6.593	0,039 27	0,039 27	10,1 6		0	833	0,039 27	0,039 27	50,5 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00265	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00266	-20	13	0,033 51	0,033 51	14,4 1	00267	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	1.290	0,039 27	0,039 27	32,6 2		-20	670	0,039 27	0,039 27	19,2 1		15	867	0,039 27	0,039 27	21,25
S	S		-2	8.494	0,033 51	0,033 51	4,31		26	6.633	0,033 51	0,033 51	4,21		-45	5.670	0,033 51	0,033 51	4,69
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00268	-1	49	0,033 51	0,033 51	NS	00269	-1	21	0,033 51	0,033 51	NS	00270	0	88	0,033 51	0,033 51	NS
	I		-1	314	0,039 27	0,039 27	NS		-1	348	0,039 27	0,039 27	NS		1	314	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		1	4.300	0,033 51	0,033 51	8,52		0	995	0,033 51	0,033 51	36,8 2		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		1	619	0,039 27	0,039 27	67,9 8		-2	7.537	0,039 27	0,039 27	5,58
P	S	00271	0	80	0,033 51	0,033 51	NS	00272	6	679	0,033 51	0,033 51	53,9 6	00273	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-8	413	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.741	0,039 27	0,039 27	24,17
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-1	2.584	0,033 51	0,033 51	14,18
	I		12	13.15 5	0,039 27	0,039 27	3,77		-11	5.641	0,039 27	0,039 27	13,4 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00274	4	316	0,033 51	0,033 51	NS	00275	0	576	0,033 51	0,033 51	63,6 1	00276	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-5	199	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	564	0,039 27	0,039 27	74,61
S	S		0	5.077	0,033 51	0,033 51	7,22		0	4.492	0,033 51	0,033 51	8,16		0	4.635	0,033 51	0,033 51	7,91
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00277	1	345	0,033 51	0,033 51	NS	00278	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00279	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-5	1.021	0,039 27	0,039 27	41,2 1		3	910	0,039 27	0,039 27	46,24
S	S		-2	851	0,033 51	0,033 51	43,0 6		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	407	0,039 27	0,039 27	NS		14	5.868	0,039 27	0,039 27	12,5 0		-12	13.30 3	0,039 27	0,039 27	3,72
P	S	00280	0	0	0,033	0,033	-	00281	-1	1.108	0,033	0,033	33,0	00282	0	0	0,033	0,033	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		-1	728	51 0,039 27	51 0,039 27	57,8 0		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	7 -		0	1.459	51 0,039 27	51 0,039 27	28,84
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-2	397	0,033 51	0,033 51	92,2 9		1	5.792	0,033 51	0,033 51	6,33
	I		0	4.940	0,039 27	0,039 27	8,52		3	958	0,039 27	0,039 27	43,9 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00283	4	68	0,033 51	0,033 51	NS	00284	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00285	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		13	605	0,039 27	0,039 27	18,6 2		-26	1.153	0,039 27	0,039 27	25,1 3		1	1.053	0,039 27	0,039 27	39,96
S	S		-19	5.358	0,033 51	0,033 51	4,87		32	6.520	0,033 51	0,033 51	4,26		-2	7.176	0,033 51	0,033 51	5,11
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00286	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00287	13	320	0,033 51	0,033 51	12,9 5	00288	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	676	0,039 27	0,039 27	62,2 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-		4	899	0,039 27	0,039 27	46,81
S	S		0	4.314	0,033 51	0,033 51	8,49		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-15	3.191	0,039 27	0,039 27	83,4 3		1	10.26 4	0,039 27	0,039 27	4,10
P	S	00289	-13	238	0,033 51	0,033 51	13,3 1	00290	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00291	0	358	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	879	0,039 27	0,039 27	47,8 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-1	2.073	0,033 51	0,033 51	17,67
	I		14	6.700	0,039 27	0,039 27	9,89		0	809	0,039 27	0,039 27	52,0 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00292	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00293	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00294	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		9	623	0,039 27	0,039 27	67,5 4		9	250	0,039 27	0,039 27	NS		190	2.784	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		-14	3.105	0,033 51	0,033 51	6,76		-3	531	0,033 51	0,033 51	69,0 0		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		8	2.198	0,039 27	0,039 27	19,1 4		38	13.41 5	0,039 27	0,039 27	3,68
P	S	00295	-307	3.139	0,033 51	0,033 51	6,72	00296	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00297	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		285	5.227	0,039 27	0,039 27	15,6 8		2	1.569	0,039 27	0,039 27	26,8 2		0	1.182	0,039 27	0,039 27	35,60
S	S		28	6.128	0,033 51	0,033 51	4,45		-6	1.921	0,033 51	0,033 51	19,0 7		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-1	6.931	0,039 27	0,039 27	6,07		0	369	0,039 27	0,039 27	NS		0	1.275	0,039 27	0,039 27	33,00
P	S	00298	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00299	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00300	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	1.568	0,039 27	0,039 27	26,8 4		7	7.631	0,039 27	0,039 27	5,51		-7	4.093	0,039 27	0,039 27	10,28
S	S		5	312	0,033 51	0,033 51	NS		-7	1.174	0,033 51	0,033 51	31,2 1		5	273	0,033 51	0,033 51	NS
	I		-1	1.025	0,039 27	0,039 27	41,0 5		-5	251	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00301	0	3.479	0,033 51	0,033 51	10,5 3	00302	0	6.919	0,033 51	0,033 51	5,30	00303	0	7.083	0,033 51	0,033 51	5,17
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	1.016	0,039 27	0,039 27	41,4 2		0	974	0,039 27	0,039 27	43,2 0		0	1.064	0,039 27	0,039 27	39,55
P	S	00304	0	4.682	0,033 51	0,033 51	7,83	00305	-7	1.147	0,033 51	0,033 51	31,9 4	00306	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.942	0,039 27	0,039 27	21,6 7		5	2.996	0,039 27	0,039 27	14,04
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	1.195	0,039 27	0,039 27	35,2 1		5	484	0,039 27	0,039 27	86,9 4		-5	494	0,039 27	0,039 27	85,18
P	S	00307	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00308	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00309	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	2.752	0,039 27	0,039 27	15,2 9		-1	7.762	0,039 27	0,039 27	5,42		4	3.267	0,039 27	0,039 27	12,88
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		1	267	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	941	0,039 27	0,039 27	44,7 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-		3	498	0,039 27	0,039 27	84,49
P	S	00310	0	3.576	0,033 51	0,033 51	10,2 5	00311	-1	3.541	0,033 51	0,033 51	10,3 5	00312	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	972	0,039 27	0,039 27	43,29
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	1.700	0,039 27	0,039 27	24,7 5		1	958	0,039 27	0,039 27	43,9 2		0	226	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00313	0	1.871	0,033 51	0,033 51	19,5 8	00314	0	3.776	0,033 51	0,033 51	9,70	00315	0	1.309	0,033 51	0,033 51	27,99
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	794	0,039 27	0,039 27	53,0 0		0	1.243	0,039 27	0,039 27	33,8 5		0	909	0,039 27	0,039 27	46,29
P	S	00316	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00317	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00318	20	349	0,033 51	0,033 51	12,83
	I		-6	5.131	0,039 27	0,039 27	8,20		6	3.904	0,039 27	0,039 27	10,7 8		-9	462	0,039 27	0,039 27	91,08
S	S		7	175	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		4	35	0,039 27	0,039 27	NS		-4	309	0,039 27	0,039 27	NS		0	3.401	0,039 27	0,039 27	12,37
P	S	00319	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00320	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00321	-2	1.527	0,033 51	0,033 51	23,99
	I		-6	5.587	0,039 27	0,039 27	7,53		-19	14.25 1	0,039 27	0,039 27	3,41		-1	910	0,039 27	0,039 27	46,24
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		18	5.104	0,039 27	0,039 27	16,5 0		-46	1.645	0,039 27	0,039 27	36,6 5		3	4.941	0,039 27	0,039 27	8,52
P	S	00322	0	6.677	0,033 51	0,033 51	5,49	00323	0	8.088	0,033 51	0,033 51	4,53	00324	0	7.136	0,033 51	0,033 51	5,13
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	2.727	0,039 27	0,039 27	15,4 3		0	1.866	0,039 27	0,039 27	22,5 5		0	2.549	0,039 27	0,039 27	16,51
P	S	00325	0	3.956	0,033 51	0,033 51	9,26	00326	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00327	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	317	0,039 27	0,039 27	NS		-19	6.264	0,039 27	0,039 27	11,1 0		-4	2.260	0,039 27	0,039 27	18,62
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	4.417	0,039 27	0,039 27	9,53		-18	3.626	0,039 27	0,039 27	43,4 1		3	7.404	0,039 27	0,039 27	5,68
P	S	00328	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00329	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00330	-1	3.042	0,033 51	0,033 51	12,04
	I		2	6.060	0,039 27	0,039 27	6,94		11	13.23 8	0,039 27	0,039 27	3,74		1	67	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	7.790	0,039 27	0,039 27	5,40		-30	3.993	0,039 27	0,039 27	30,9 0		0	6.348	0,039 27	0,039 27	6,63
P	S	00331	-1	6.064	0,033 51	0,033 51	6,04	00332	67	3.196	0,033 51	0,033 51	6,65	00333	6	661	0,033 51	0,033 51	55,43
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-5	2.980	0,039 27	0,039 27	14,1 2		-98	4.431	0,039 27	0,039 27	23,00
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	4.958	0,039 27	0,039 27	8,49		-82	3.950	0,039 27	0,039 27	31,9 9		60	3.321	0,039 27	0,039 27	65,40
P	S	00334	2	4.236	0,033 51	0,033 51	8,65	00335	0	4.565	0,033 51	0,033 51	8,03	00336	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		10	3.047	0,039 27	0,039 27	13,81
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	4.209	0,039 27	0,039 27	10,0 0		0	4.315	0,039 27	0,039 27	9,75		-18	5.030	0,039 27	0,039 27	17,03
P	S	00337	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00338	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00339	-14	445	0,033 51	0,033 51	12,44
	I		68	10.59 5	0,039 27	0,039 27	5,00		3	1.431	0,039 27	0,039 27	29,4 0		22	598	0,039 27	0,039 27	18,55
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		140	1.986	0,039 27	0,039 27	53,6 6		-4	5.569	0,039 27	0,039 27	7,56		2	9.753	0,039 27	0,039 27	4,31
P	S	00340	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00341	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00342	0	5.055	0,033 51	0,033 51	7,25
	I		-104	16.11 2	0,039 27	0,039 27	2,94		212	5.727	0,039 27	0,039 27	13,0 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		135	26.67 0	0,039 27	0,039 27	1,64		61	19.78 5	0,039 27	0,039 27	2,31		0	4.653	0,039 27	0,039 27	9,04
P	S	00343	0	8.039	0,033 51	0,033 51	4,56	00344	0	8.183	0,033 51	0,033 51	4,48	00345	0	6.326	0,033 51	0,033 51	5,79
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
					27	27					27	27					27	27		
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	1.533	0,039 27	0,039 27	27,4 5		0	1.671	0,039 27	0,039 27	25,1 8		0	4.568	0,039 27	0,039 27	9,21	
P	S	00346	42	3.218	0,033 51	0,033 51	6,63	00347	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00348	-1	263	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		-3	5.501	0,039 27	0,039 27	7,65		-64	7.834	0,039 27	0,039 27	7,70		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-1	15.70 7	0,039 27	0,039 27	2,68		-24	21.26 1	0,039 27	0,039 27	2,12		1	14.20 5	0,039 27	0,039 27	2,96	
P	S	00349	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00350	14	1.158	0,033 51	0,033 51	10,1 5	00351	0	6.520	0,033 51	0,033 51	5,62	
	I		8	21.91 2	0,064 40	0,064 40	3,02		-18	5.039	0,039 27	0,039 27	16,9 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-12	33.76 4	0,064 40	0,064 40	2,69		-1	19.57 1	0,039 27	0,039 27	2,15		0	6.709	0,039 27	0,039 27	6,27	
P	S	00352	13	5.889	0,033 51	0,033 51	4,57	00353	-1	3.216	0,033 51	0,033 51	11,3 9	00354	0	6.067	0,033 51	0,033 51	6,04	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-19	178	0,039 27	0,039 27	15,4 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		4	7.682	0,039 27	0,039 27	5,48		-5	9.797	0,039 27	0,039 27	4,30		0	4.357	0,039 27	0,039 27	9,66	
P	S	00355	-10	3.508	0,033 51	0,033 51	10,4 4	00356	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00357	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		151	13.67 4	0,039 27	0,039 27	3,59		-54	3.671	0,039 27	0,039 27	41,36	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		10	7.270	0,039 27	0,039 27	5,79		-85	24.18 2	0,039 27	0,039 27	1,83		-17	15.21 6	0,039 27	0,039 27	3,15	
P	S	00358	12	135	0,033 51	0,033 51	13,7 9	00359	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00360	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-27	655	0,039 27	0,039 27	19,0 7		234	5.822	0,039 27	0,039 27	12,6 8		-330	10.73 0	0,039 27	0,039 27	4,92	
S	S		0	739	0,033 51	0,033 51	49,5 8		-79	1.426	0,033 51	0,033 51	9,50		31	2.653	0,033 51	0,033 51	7,33	
	I		1	1.883	0,039 27	0,039 27	22,3 5		-111	3.427	0,039 27	0,039 27	55,6 3		43	2.889	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00361	2	1.462	0,033 51	0,033 51	25,0 6	00362	0	6.261	0,033 51	0,033 51	5,85	00363	0	7.613	0,033 51	0,033 51	4,81	
	I		1	1.122	0,039 27	0,039 27	37,5 0		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	263	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		-2	2.694	0,039 27	0,039 27	15,6 2		0	758	0,039 27	0,039 27	55,5 1		0	311	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00364	0	7.021	0,033 51	0,033 51	5,22	00365	0	3.965	0,033 51	0,033 51	9,24	00366	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-3	6.340	0,039 27	0,039 27	6,64	
S	S		0	22	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	1.428	0,039 27	0,039 27	29,4 7		0	3.238	0,039 27	0,039 27	13,0 0		25	2.774	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00367	0	480	0,033 51	0,033 51	76,3 3	00368	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00369	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		4	1.683	0,039 27	0,039 27	25,0 0		-12	6.185	0,039 27	0,039 27	11,3 6		34	12.91 8	0,039 27	0,039 27	3,86	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-3	5.487	0,039 27	0,039 27	7,67		5	5.276	0,039 27	0,039 27	7,98		8	3.544	0,039 27	0,039 27	11,87	
P	S	00370	1	3.250	0,033 51	0,033 51	11,2 7	00371	2	6.372	0,033 51	0,033 51	5,75	00372	-73	3.887	0,033 51	0,033 51	5,96	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		5	3.181	0,039 27	0,039 27	13,23	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	3.723	0,039 27	0,039 27	11,3 0		-2	2.557	0,039 27	0,039 27	16,4 6		45	2.927	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00373	6	1.306	0,033 51	0,033 51	28,0 5	00374	-2	4.542	0,033 51	0,033 51	8,07	00375	0	4.865	0,033 51	0,033 51	7,53	
	I		86	4.989	0,039 27	0,039 27	17,3 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-9	2.811	0,039 27	0,039 27	14,9 7		2	2.358	0,039 27	0,039 27	17,8 4		0	1.821	0,039 27	0,039 27	23,11	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	00376	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00377	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00378	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-169	4.344	0,039 27	0,039 27	24,2 4		160	8.904	0,039 27	0,039 27	6,36		-1	2.063	0,039 27	0,039 27	20,40
S	S		48	1.681	0,033 51	0,033 51	8,94		-72	2.090	0,033 51	0,033 51	8,19		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		42	3.041	0,039 27	0,039 27	NS		-62	3.016	0,039 27	0,039 27	NS		3	2.893	0,039 27	0,039 27	14,54
P	S	00379	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00380	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00381	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	1.022	0,039 27	0,039 27	41,1 7		-5	4.622	0,039 27	0,039 27	9,10		3	2.198	0,039 27	0,039 27	19,14
S	S		1	6.912	0,033 51	0,033 51	5,30		5	8.636	0,033 51	0,033 51	4,24		-7	7.457	0,033 51	0,033 51	4,91
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00382	0	3.121	0,033 51	0,033 51	11,7 4	00383	0	5.836	0,033 51	0,033 51	6,28	00384	0	6.358	0,033 51	0,033 51	5,76
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.406	0,033 51	0,033 51	8,32		0	2.502	0,033 51	0,033 51	14,6 4		0	1.682	0,033 51	0,033 51	21,78
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00385	0	4.864	0,033 51	0,033 51	7,53	00386	13	2.167	0,033 51	0,033 51	8,05	00387	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-1	586	0,039 27	0,039 27	71,8 1		-8	853	0,039 27	0,039 27	49,33
S	S		0	1.902	0,033 51	0,033 51	19,2 6		-9	3.525	0,033 51	0,033 51	10,3 9		9	5.064	0,033 51	0,033 51	7,24
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00388	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00389	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00390	1	286	0,033 51	0,033 51	NS
	I		1	1.026	0,039 27	0,039 27	41,0 1		-1	5.754	0,039 27	0,039 27	7,31		-1	2.203	0,039 27	0,039 27	19,10
S	S		-1	6.184	0,033 51	0,033 51	5,92		1	8.873	0,033 51	0,033 51	4,13		0	7.555	0,033 51	0,033 51	4,85
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00391	0	3.775	0,033 51	0,033 51	9,71	00392	2	4.331	0,033 51	0,033 51	8,46	00393	0	1.231	0,033 51	0,033 51	29,76
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.653	0,033 51	0,033 51	7,87		-2	3.454	0,033 51	0,033 51	10,6 1		0	3.812	0,033 51	0,033 51	9,61
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00394	-2	2.989	0,033 51	0,033 51	12,2 6	00395	0	4.217	0,033 51	0,033 51	8,69	00396	10	1.912	0,033 51	0,033 51	19,16
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		2	2.911	0,033 51	0,033 51	12,5 9		0	2.810	0,033 51	0,033 51	13,0 4		-11	4.330	0,033 51	0,033 51	5,58
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00397	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00398	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00399	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-12	3.181	0,039 27	0,039 27	85,2 4		-2	2.210	0,039 27	0,039 27	19,0 4		-1	1.783	0,039 27	0,039 27	23,60
S	S		8	6.925	0,033 51	0,033 51	5,29		2	6.627	0,033 51	0,033 51	5,53		-1	8.355	0,033 51	0,033 51	4,39
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00400	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00401	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00402	0	1.133	0,033 51	0,033 51	32,34
	I		-1	1.580	0,039 27	0,039 27	26,6 3		0	2.438	0,039 27	0,039 27	17,2 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		2	10.40 6	0,033 51	0,033 51	3,52		0	11.17 8	0,033 51	0,033 51	3,28		0	8.622	0,033 51	0,033 51	4,25
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00403	0	4.220	0,033 51	0,033 51	8,68	00404	0	5.537	0,033 51	0,033 51	6,62	00405	0	5.421	0,033 51	0,033 51	6,76
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	5.346	0,033 51	0,033 51	6,85		0	3.441	0,033 51	0,033 51	10,6 5		0	3.211	0,033 51	0,033 51	11,41
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00406	0	4.174	0,033 51	0,033 51	8,78	00407	0	2.100	0,033 51	0,033 51	17,4 5	00408	0	669	0,033 51	0,033 51	54,77
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.622	0,033	0,033	7,93		0	7.359	0,033	0,033	4,98		0	10.13	0,033	0,033	3,61

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	9 0	51 0,039 27	51 0,039 27	-
P	S	00409	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00410	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00411	0	1.241	0,033 51	0,033 51	29,52
	I		0	2.435	0,039 27	0,039 27	17,2 8		0	3.539	0,039 27	0,039 27	11,8 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	13.07 3	0,033 51	0,033 51	2,80		0	13.87 4	0,033 51	0,033 51	2,64		0	10.95 7	0,033 51	0,033 51	3,34
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00412	0	4.203	0,033 51	0,033 51	8,72	00413	0	4.238	0,033 51	0,033 51	8,65	00414	0	3.809	0,033 51	0,033 51	9,62
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	7.764	0,033 51	0,033 51	4,72		0	6.042	0,033 51	0,033 51	6,06		0	5.197	0,033 51	0,033 51	7,05
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00415	0	4.305	0,033 51	0,033 51	8,51	00416	0	3.077	0,033 51	0,033 51	11,9 1	00417	0	168	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	710	0,039 27	0,039 27	59,27
S	S		0	4.985	0,033 51	0,033 51	7,35		0	6.211	0,033 51	0,033 51	5,90		0	8.688	0,033 51	0,033 51	4,22
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00418	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00419	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00420	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	2.531	0,039 27	0,039 27	16,6 3		0	967	0,039 27	0,039 27	43,5 1		1	1.326	0,039 27	0,039 27	31,73
S	S		0	10.13 0	0,033 51	0,033 51	3,62		0	9.543	0,033 51	0,033 51	3,84		15	7.858	0,033 51	0,033 51	3,72
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00421	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00422	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00423	1	2.648	0,033 51	0,033 51	13,84
	I		-1	3.931	0,039 27	0,039 27	10,7 0		0	2.429	0,039 27	0,039 27	17,3 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		1	10.70 9	0,033 51	0,033 51	3,42		0	9.783	0,033 51	0,033 51	3,75		-1	6.400	0,033 51	0,033 51	5,72
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00424	0	5.279	0,033 51	0,033 51	6,94	00425	0	6.090	0,033 51	0,033 51	6,02	00426	0	5.869	0,033 51	0,033 51	6,24
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	3.901	0,033 51	0,033 51	9,39		0	3.096	0,033 51	0,033 51	11,8 3		0	3.689	0,033 51	0,033 51	9,93
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00427	0	4.978	0,033 51	0,033 51	7,36	00428	0	3.025	0,033 51	0,033 51	12,1 1	00429	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	935	0,039 27	0,039 27	45,00
S	S		0	5.445	0,033 51	0,033 51	6,73		0	8.358	0,033 51	0,033 51	4,38		0	12.10 8	0,033 51	0,033 51	3,03
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00430	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00431	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00432	0	2.682	0,033 51	0,033 51	13,66
	I		0	6.540	0,039 27	0,039 27	6,43		0	3.547	0,039 27	0,039 27	11,8 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	15.34 8	0,033 51	0,033 51	2,39		0	13.74 2	0,033 51	0,033 51	2,67		0	9.612	0,033 51	0,033 51	3,81
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00433	0	5.690	0,033 51	0,033 51	6,44	00434	0	6.019	0,033 51	0,033 51	6,09	00435	0	5.821	0,033 51	0,033 51	6,29
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	6.571	0,033 51	0,033 51	5,58		0	5.041	0,033 51	0,033 51	7,27		0	4.534	0,033 51	0,033 51	8,08
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00436	0	4.577	0,033 51	0,033 51	8,01	00437	0	1.144	0,033 51	0,033 51	32,0 3	00438	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	3.758	0,039 27	0,039 27	11,20
S	S		0	5.105	0,033 51	0,033 51	7,18		0	7.220	0,033 51	0,033 51	5,07		0	9.758	0,033 51	0,033 51	3,75
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00439	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00440	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00441	0	0	0,033 51	0,033 51	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
	I		[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
			0	2.886	0,039 27	0,039 27	14,5 8		-1	1.008	0,039 27	0,039 27	41,7 4		5	4.162	0,039 27	0,039 27	10,11	
S	S		0	9.404	0,033 51	0,033 51	3,90		2	3.186	0,033 51	0,033 51	11,5 0		-5	3.793	0,033 51	0,033 51	9,66	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00442	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00443	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00444	1	5.203	0,033 51	0,033 51	7,04	
	I		25	11.10 0	0,039 27	0,039 27	4,70		-15	1.155	0,039 27	0,039 27	25,1 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		-26	6.310	0,033 51	0,033 51	4,36		29	2.985	0,033 51	0,033 51	6,90		-1	1.615	0,033 51	0,033 51	22,69	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00445	0	7.100	0,033 51	0,033 51	5,16	00446	0	7.306	0,033 51	0,033 51	5,02	00447	0	7.349	0,033 51	0,033 51	4,99	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	1.880	0,033 51	0,033 51	19,4 9		0	2.376	0,033 51	0,033 51	15,4 2		0	2.960	0,033 51	0,033 51	12,38	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00448	0	6.522	0,033 51	0,033 51	5,62	00449	0	2.127	0,033 51	0,033 51	17,2 3	00450	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		5	8.482	0,039 27	0,039 27	4,96	
S	S		0	3.651	0,033 51	0,033 51	10,0 4		0	5.193	0,033 51	0,033 51	7,06		-5	9.265	0,033 51	0,033 51	3,95	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00451	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00452	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00453	0	6.012	0,033 51	0,033 51	6,09	
	I		-4	14.78 5	0,039 27	0,039 27	2,85		0	2.041	0,039 27	0,039 27	20,6 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		4	11.74 7	0,033 51	0,033 51	3,12		0	6.937	0,033 51	0,033 51	5,28		0	3.990	0,033 51	0,033 51	9,18	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00454	0	8.352	0,033 51	0,033 51	4,39	00455	0	8.239	0,033 51	0,033 51	4,45	00456	0	7.316	0,033 51	0,033 51	5,01	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	3.336	0,033 51	0,033 51	10,9 8		0	3.065	0,033 51	0,033 51	11,9 5		0	2.497	0,033 51	0,033 51	14,67	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00457	0	3.929	0,033 51	0,033 51	9,33	00458	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00459	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-1	4.006	0,039 27	0,039 27	10,5 0		-5	10.03 5	0,039 27	0,039 27	4,19	
S	S		0	2.277	0,033 51	0,033 51	16,0 9		1	3.873	0,033 51	0,033 51	9,46		6	5.509	0,033 51	0,033 51	6,65	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00460	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00461	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00462	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	2.331	0,039 27	0,039 27	18,0 5		5	1.271	0,039 27	0,039 27	33,1 1		-177	20.55 7	0,039 27	0,039 27	2,21	
S	S		-7	2.665	0,033 51	0,033 51	13,7 5		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-18	8.426	0,039 27	0,039 27	6,90		226	12.55 4	0,039 27	0,039 27	4,00	
P	S	00463	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00464	0	4.349	0,033 51	0,033 51	8,42	00465	0	8.160	0,033 51	0,033 51	4,49	
	I		578	12.26 4	0,039 27	0,039 27	4,12		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		16	12.29 9	0,039 27	0,039 27	4,11		1	5.223	0,039 27	0,039 27	8,06		0	485	0,039 27	0,039 27	86,76	
P	S	00466	0	8.536	0,033 51	0,033 51	4,29	00467	0	8.842	0,033 51	0,033 51	4,14	00468	0	9.458	0,033 51	0,033 51	3,87	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	1.219	0,033 51	0,033 51	30,0 6		0	1.579	0,033 51	0,033 51	23,2 0		0	909	0,033 51	0,033 51	40,31	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00469	0	7.954	0,033 51	0,033 51	4,61	00470	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00471	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		3	2.778	0,039 27	0,039 27	15,1 5		37	33.33 7	0,139 80	0,139 80	5,21	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	2.083	0,039 27	0,039 27	20,2		-1	7.684	0,039 27	0,039 27	5,48		-71	3.984	0,116	0,116	2,17	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
					27	27	0				27	27					24	24		
P	S	00472	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00473	0	4.668	0,033 51	0,033 51	7,85	00474	0	10.45 6	0,033 51	0,033 51	3,50	
	I		7	16.72 5	0,139 80	0,139 80	8,21		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	11	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		-7	8.627	0,116 24	0,116 24	13,3 7		0	5.296	0,039 27	0,039 27	7,95		0	506	0,039 27	0,039 27	83,16	
P	S	00475	0	10.66 6	0,033 51	0,033 51	3,44	00476	0	9.888	0,033 51	0,033 51	3,71	00477	0	8.216	0,033 51	0,033 51	4,46	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	1.470	0,033 51	0,033 51	24,9 2		0	1.316	0,033 51	0,033 51	27,8 4		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.182	0,039 27	0,039 27	35,60	
P	S	00478	-17	1.385	0,033 51	0,033 51	9,59	00479	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00480	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		162	23.18 3	0,039 27	0,039 27	1,92		-89	9.160	0,039 27	0,039 27	6,11	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		9	7.080	0,039 27	0,039 27	5,94		-26	11.08 4	0,039 27	0,039 27	4,71		11	11.63 5	0,039 27	0,039 27	4,41	
P	S	00481	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00482	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00483	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		27	2.075	0,039 27	0,039 27	61,0 9		41	3.422	0,039 27	0,039 27	56,0 0		-472	47.45 3	0,078 54	0,078 54	2,24	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		53	10.13 6	0,039 27	0,039 27	5,31		-341	19.59 6	0,039 27	0,039 27	2,33		270	36.84 2	0,078 54	0,078 54	3,76	
P	S	00484	24	308	0,033 51	0,033 51	13,0 0	00485	-1	7.705	0,033 51	0,033 51	4,76	00486	0	9.085	0,033 51	0,033 51	4,03	
	I		13	1.221	0,039 27	0,039 27	26,2 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	334	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		-28	14.30 6	0,039 27	0,039 27	3,40		1	2.910	0,039 27	0,039 27	14,4 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00487	0	9.326	0,033 51	0,033 51	3,93	00488	0	10.24 2	0,033 51	0,033 51	3,58	00489	0	10.83 7	0,033 51	0,033 51	3,38	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	1.223	0,033 51	0,033 51	29,9 6		0	718	0,033 51	0,033 51	51,0 3		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.740	0,039 27	0,039 27	24,18	
P	S	00490	0	6.388	0,033 51	0,033 51	5,74	00491	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00492	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-14	16.32 1	0,139 80	0,139 80	2,58		22	63.63 3	0,139 80	0,139 80	6,44	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	10.28 3	0,039 27	0,039 27	4,09		-1	40.51 1	0,116 24	0,116 24	2,85		-35	73.09 4	0,116 24	0,116 24	2,24	
P	S	00493	-9	403	0,033 51	0,033 51	90,9 2	00494	0	10.64 5	0,033 51	0,033 51	3,44	00495	0	12.23 3	0,033 51	0,033 51	3,00	
	I		5	1.975	0,039 27	0,039 27	21,3 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	93	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		3	22.08 5	0,039 27	0,039 27	1,91		0	5.280	0,039 27	0,039 27	7,97		0	130	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00496	0	11.37 9	0,033 51	0,033 51	3,22	00497	0	10.16 6	0,033 51	0,033 51	3,60	00498	0	6.705	0,033 51	0,033 51	5,46	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	1.141	0,033 51	0,033 51	32,1 1		0	171	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	59	0,039 27	0,039 27	NS		0	4.687	0,039 27	0,039 27	8,98	
P	S	00499	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00500	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00501	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-52	6.704	0,039 27	0,039 27	9,88		84	36.14 8	0,039 27	0,039 27	1,18		-9	1.024	0,039 27	0,039 27	41,09	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		140	20.38 2	0,039 27	0,039 27	2,23		-162	34.20 3	0,039 27	0,039 27	1,25		6	15.63 6	0,039 27	0,039 27	2,69	
P	S	00502	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00503	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00504	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-17	1.647	0,039 27	0,039 27	36,7 1		39	14.67 7	0,039 27	0,039 27	3,29		-20	10.55 8	0,039 27	0,039 27	5,02	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		11	303	0,033 51	0,033 51	13,0 2		-24	2.357	0,033 51	0,033 51	7,75		12	1.646	0,033 51	0,033 51	9,02
	I		20	1.402	0,039 27	0,039 27	29,8 8		-36	424	0,039 27	0,039 27	17,1 5		18	1.047	0,039 27	0,039 27	23,53
P	S	00505	0	3.375	0,033 51	0,033 51	10,8 6	00506	0	8.065	0,033 51	0,033 51	4,54	00507	0	8.954	0,033 51	0,033 51	4,09
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	355	0,033 51	0,033 51	NS		0	628	0,033 51	0,033 51	58,3 4		0	1.362	0,033 51	0,033 51	26,90
	I		0	1.099	0,039 27	0,039 27	38,2 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00508	0	9.633	0,033 51	0,033 51	3,80	00509	0	10.53 0	0,033 51	0,033 51	3,48	00510	0	9.028	0,033 51	0,033 51	4,06
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.345	0,033 51	0,033 51	27,2 4		0	354	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	3.057	0,039 27	0,039 27	13,76
P	S	00511	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00512	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00513	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-2	3.000	0,039 27	0,039 27	14,0 3		47	40.48 8	0,139 80	0,139 80	9,09		-82	18.01 8	0,139 80	0,139 80	2,72
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	11.38 7	0,039 27	0,039 27	3,70		-25	13.48 3	0,116 24	0,116 24	2,97		9	14.61 8	0,116 24	0,116 24	7,89
P	S	00514	0	5.613	0,033 51	0,033 51	6,53	00515	0	11.50 5	0,033 51	0,033 51	3,18	00516	0	11.69 8	0,033 51	0,033 51	3,13
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	1.281	0,033 51	0,033 51	28,60
	I		0	6.732	0,039 27	0,039 27	6,25		0	640	0,039 27	0,039 27	65,7 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00517	0	10.55 2	0,033 51	0,033 51	3,47	00518	0	8.171	0,033 51	0,033 51	4,48	00519	14	1.105	0,033 51	0,033 51	10,29
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.481	0,033 51	0,033 51	24,7 4		0	619	0,033 51	0,033 51	59,1 9		-13	300	0,033 51	0,033 51	13,04
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-4	1.334	0,039 27	0,039 27	31,54
P	S	00520	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00521	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00522	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-13	15.35 0	0,039 27	0,039 27	3,12		4	8.229	0,039 27	0,039 27	5,11		-4	1.766	0,039 27	0,039 27	23,83
S	S		19	2.275	0,033 51	0,033 51	7,88		-6	472	0,033 51	0,033 51	77,6 3		0	6.215	0,033 51	0,033 51	5,90
	I		11	464	0,039 27	0,039 27	17,4 5		-2	2.340	0,039 27	0,039 27	17,9 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00523	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00524	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00525	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	4.002	0,039 27	0,039 27	10,5 1		-1	9.375	0,039 27	0,039 27	4,49		1	1.182	0,039 27	0,039 27	35,60
S	S		0	9.350	0,033 51	0,033 51	3,92		1	11.93 3	0,033 51	0,033 51	3,07		-1	7.932	0,033 51	0,033 51	4,62
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00526	0	5.271	0,033 51	0,033 51	6,95	00527	0	7.891	0,033 51	0,033 51	4,64	00528	0	8.711	0,033 51	0,033 51	4,21
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.067	0,033 51	0,033 51	9,01		0	2.314	0,033 51	0,033 51	15,8 3		0	1.826	0,033 51	0,033 51	20,07
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00529	0	9.307	0,033 51	0,033 51	3,94	00530	0	8.620	0,033 51	0,033 51	4,25	00531	0	2.726	0,033 51	0,033 51	13,44
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.913	0,033 51	0,033 51	19,1 5		0	2.356	0,033 51	0,033 51	15,5 5		0	4.020	0,033 51	0,033 51	9,11
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00532	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00533	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00534	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-1	11.58 6	0,039 27	0,039 27	3,63		-2	20.35 9	0,039 27	0,039 27	2,07		3	3.316	0,039 27	0,039 27	12,69
S	S		1	9.096	0,033 51	0,033 51	4,03		2	12.41 1	0,033 51	0,033 51	2,95		-3	6.418	0,033 51	0,033 51	5,71
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00535	0	7.314	0,033	0,033	5,01	00536	0	10.55	0,033	0,033	3,47	00537	0	10.35	0,033	0,033	3,54

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	I		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	9 0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	5 0	51 0,039 27	51 0,039 27	-	
S	S		0	3.172	0,033 51	0,033 51	11,5 5		0	2.415	0,033 51	0,033 51	15,1 7		0	2.328	0,033 51	0,033 51	15,74	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00538	0	8.619	0,033 51	0,033 51	4,25	00539	0	4.387	0,033 51	0,033 51	8,35	00540	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	3.568	0,039 27	0,039 27	11,79	
S	S		0	2.892	0,033 51	0,033 51	12,6 7		0	4.855	0,033 51	0,033 51	7,55		0	8.714	0,033 51	0,033 51	4,20	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00541	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00542	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00543	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	8.212	0,039 27	0,039 27	5,12		0	1.830	0,039 27	0,039 27	22,9 9		3	1.462	0,039 27	0,039 27	28,78	
S	S		0	10.97 6	0,033 51	0,033 51	3,34		0	8.196	0,033 51	0,033 51	4,47		0	7.731	0,033 51	0,033 51	4,74	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00544	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00545	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00546	-1	2.648	0,033 51	0,033 51	13,84	
	I		1	7.797	0,039 27	0,039 27	5,40		0	5.861	0,039 27	0,039 27	7,18		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		-1	11.58 8	0,033 51	0,033 51	3,16		0	10.46 6	0,033 51	0,033 51	3,50		1	6.036	0,033 51	0,033 51	6,07	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00547	0	6.889	0,033 51	0,033 51	5,32	00548	0	8.172	0,033 51	0,033 51	4,48	00549	0	8.600	0,033 51	0,033 51	4,26	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	3.128	0,033 51	0,033 51	11,7 1		0	2.091	0,033 51	0,033 51	17,5 2		0	2.191	0,033 51	0,033 51	16,72	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00550	0	8.415	0,033 51	0,033 51	4,35	00551	0	5.602	0,033 51	0,033 51	6,54	00552	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	2.321	0,039 27	0,039 27	18,13	
S	S		0	3.419	0,033 51	0,033 51	10,7 2		0	6.693	0,033 51	0,033 51	5,47		0	12.36 8	0,033 51	0,033 51	2,96	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00553	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00554	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00555	0	2.567	0,033 51	0,033 51	14,27	
	I		0	13.14 7	0,039 27	0,039 27	3,20		0	8.657	0,039 27	0,039 27	4,86		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	18.06 7	0,033 51	0,033 51	2,03		0	15.94 0	0,033 51	0,033 51	2,30		0	9.642	0,033 51	0,033 51	3,80	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00556	0	8.436	0,033 51	0,033 51	4,34	00557	0	9.978	0,033 51	0,033 51	3,67	00558	0	9.323	0,033 51	0,033 51	3,93	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	5.141	0,033 51	0,033 51	7,13		0	3.015	0,033 51	0,033 51	12,1 5		0	2.685	0,033 51	0,033 51	13,65	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00559	0	6.751	0,033 51	0,033 51	5,43	00560	0	959	0,033 51	0,033 51	38,2 1	00561	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	7.360	0,039 27	0,039 27	5,72	
S	S		0	3.884	0,033 51	0,033 51	9,43		0	7.142	0,033 51	0,033 51	5,13		0	11.22 3	0,033 51	0,033 51	3,26	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00562	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00563	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00564	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	4.576	0,039 27	0,039 27	9,20		0	516	0,039 27	0,039 27	81,5 5		-1	5.798	0,039 27	0,039 27	7,26	
S	S		1	10.25 5	0,033 51	0,033 51	3,57		-1	1.019	0,033 51	0,033 51	35,9 6		2	1.356	0,033 51	0,033 51	27,02	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	448	0,039 27	0,039 27	93,9 2		0	1.078	0,039 27	0,039 27	39,03	
P	S	00565	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00566	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00567	-1	6.374	0,033 51	0,033 51	5,75	
	I		-24	17.21 1	0,039 27	0,039 27	2,72		31	1.806	0,039 27	0,039 27	43,1 0		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		12	3.409	0,033 51	0,033 51	6,42		-13	1.075	0,033 51	0,033 51	10,3 7		0	724	0,033 51	0,033 51	50,61	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{dr}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-19	894	0,039 27	0,039 27	21,5 6		0	50	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00568	0	8.345	0,033 51	0,033 51	4,39	00569	0	8.586	0,033 51	0,033 51	4,27	00570	0	8.798	0,033 51	0,033 51	4,16
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.418	0,033 51	0,033 51	25,8 4		0	1.900	0,033 51	0,033 51	19,2 8		0	2.506	0,033 51	0,033 51	14,62
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00571	0	7.885	0,033 51	0,033 51	4,65	00572	0	2.560	0,033 51	0,033 51	14,3 1	00573	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		5	9.331	0,039 27	0,039 27	4,51
S	S		0	3.803	0,033 51	0,033 51	9,63		0	6.856	0,033 51	0,033 51	5,34		-5	12.31 1	0,033 51	0,033 51	2,98
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00574	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00575	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00576	0	6.545	0,033 51	0,033 51	5,60
	I		-5	16.00 5	0,039 27	0,039 27	2,63		0	2.753	0,039 27	0,039 27	15,2 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		5	15.24 2	0,033 51	0,033 51	2,40		0	9.703	0,033 51	0,033 51	3,78		0	5.256	0,033 51	0,033 51	6,97
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00577	0	9.853	0,033 51	0,033 51	3,72	00578	0	10.12 0	0,033 51	0,033 51	3,62	00579	0	9.036	0,033 51	0,033 51	4,05
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	3.121	0,033 51	0,033 51	11,7 4		0	2.193	0,033 51	0,033 51	16,7 1		0	1.461	0,033 51	0,033 51	25,08
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00580	0	4.962	0,033 51	0,033 51	7,38	00581	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00582	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-12	5.707	0,039 27	0,039 27	13,1 7		25	14.30 3	0,039 27	0,039 27	3,40
S	S		0	928	0,033 51	0,033 51	39,4 8		8	1.991	0,033 51	0,033 51	18,4 0		-17	3.523	0,033 51	0,033 51	6,31
	I		0	205	0,039 27	0,039 27	NS		7	186	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00583	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00584	-12	284	0,033 51	0,033 51	13,1 1	00585	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-15	2.488	0,039 27	0,039 27	NS		13	617	0,039 27	0,039 27	18,7 2		165	26.91 1	0,039 27	0,039 27	1,63
S	S		19	1.004	0,033 51	0,033 51	10,5 7		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		16	1.215	0,039 27	0,039 27	26,1 6		2	12.63 6	0,039 27	0,039 27	3,33		-556	27.30 5	0,039 27	0,039 27	1,60
P	S	00586	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00587	0	4.733	0,033 51	0,033 51	7,74	00588	0	8.556	0,033 51	0,033 51	4,28
	I		-299	13.98 9	0,039 27	0,039 27	3,50		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		314	24.52 6	0,039 27	0,039 27	1,80		0	6.251	0,039 27	0,039 27	6,73		0	446	0,039 27	0,039 27	94,35
P	S	00589	0	8.781	0,033 51	0,033 51	4,17	00590	0	8.998	0,033 51	0,033 51	4,07	00591	0	9.527	0,033 51	0,033 51	3,85
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.404	0,033 51	0,033 51	26,1 0		0	1.978	0,033 51	0,033 51	18,5 2		0	1.842	0,033 51	0,033 51	19,89
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00592	0	7.844	0,033 51	0,033 51	4,67	00593	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00594	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		2	2.509	0,039 27	0,039 27	16,7 7		39	30.12 5	0,116 24	0,116 24	8,47
S	S		0	634	0,033 51	0,033 51	57,7 9		0	0	0,033 51	0,033 51	-		72	2.525	0,033 51	0,033 51	1,83
	I		0	442	0,039 27	0,039 27	95,2 0		0	3.816	0,039 27	0,039 27	11,0 3		-21	1.004	0,116 24	0,116 24	2,00
P	S	00595	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00596	0	4.330	0,033 51	0,033 51	8,46	00597	0	10.16 6	0,033 51	0,033 51	3,60
	I		7	15.25 6	0,116 24	0,116 24	7,56		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-8	248	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	861	0,033 51	0,033 51	42,55
	I		-1	4.965	0,116 24	0,116 24	23,2 3		0	2.348	0,039 27	0,039 27	17,9 2		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00598	0	10.80 0	0,033 51	0,033 51	3,39	00599	0	10.23 7	0,033 51	0,033 51	3,58	00600	0	8.638	0,033 51	0,033 51	4,24
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					27	27					27	27					27	27	
S	S		0	1.645	0,033 51	0,033 51	22,2 7		0	979	0,033 51	0,033 51	37,4 3		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.380	0,039 27	0,039 27	30,49
P	S	00601	9	2.015	0,033 51	0,033 51	18,1 8	00602	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00603	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-274	31.27 8	0,039 27	0,039 27	1,38		85	8.171	0,039 27	0,039 27	7,22
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-13	9.224	0,039 27	0,039 27	6,05		301	25.65 1	0,039 27	0,039 27	1,71		-220	18.85 9	0,039 27	0,039 27	2,44
P	S	00604	6	181	0,033 51	0,033 51	NS	00605	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00606	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-11	667	0,039 27	0,039 27	19,1 8		-224	5.659	0,039 27	0,039 27	13,4 0		440	31.13 2	0,039 27	0,039 27	1,38
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	6.932	0,039 27	0,039 27	6,07		207	12.70 6	0,039 27	0,039 27	3,94		-93	13.30 4	0,039 27	0,039 27	3,72
P	S	00607	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00608	1	7.124	0,033 51	0,033 51	5,14	00609	0	8.372	0,033 51	0,033 51	4,38
	I		-31	1.696	0,039 27	0,039 27	38,4 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	1.068	0,033 51	0,033 51	34,31
	I		26	9.856	0,039 27	0,039 27	5,51		-1	2.245	0,039 27	0,039 27	18,7 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00610	0	8.521	0,033 51	0,033 51	4,30	00611	0	9.401	0,033 51	0,033 51	3,90	00612	0	9.971	0,033 51	0,033 51	3,67
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	2.090	0,033 51	0,033 51	17,5 3		0	1.962	0,033 51	0,033 51	18,6 7		0	400	0,033 51	0,033 51	91,60
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	128	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00613	0	5.929	0,033 51	0,033 51	6,18	00614	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00615	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-17	13.63 9	0,116 24	0,116 24	2,99		27	54.37 5	0,116 24	0,116 24	5,00
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	6.478	0,039 27	0,039 27	6,50		-1	31.86 0	0,116 24	0,116 24	3,62		-37	61.01 4	0,116 24	0,116 24	3,48
P	S	00616	-5	575	0,033 51	0,033 51	63,7 2	00617	0	9.464	0,033 51	0,033 51	3,87	00618	0	11.09 3	0,033 51	0,033 51	3,30
	I		0	1.780	0,039 27	0,039 27	23,6 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	586	0,033 51	0,033 51	62,53
	I		4	16.50 7	0,039 27	0,039 27	2,55		0	2.905	0,039 27	0,039 27	14,4 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00619	0	10.45 4	0,033 51	0,033 51	3,50	00620	0	9.335	0,033 51	0,033 51	3,92	00621	0	6.067	0,033 51	0,033 51	6,04
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.201	0,033 51	0,033 51	30,5 1		0	204	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	55	0,039 27	0,039 27	NS		0	3.519	0,039 27	0,039 27	11,96
P	S	00622	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00623	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00624	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		294	6.921	0,039 27	0,039 27	9,36		-201	25.51 4	0,039 27	0,039 27	1,73		8	2.272	0,039 27	0,039 27	18,52
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-102	11.49 6	0,039 27	0,039 27	4,49		155	14.05 3	0,039 27	0,039 27	3,47		-22	10.54 7	0,039 27	0,039 27	5,03
P	S	00625	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00626	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00627	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		5	1.143	0,039 27	0,039 27	36,8 1		-5	9.677	0,039 27	0,039 27	4,35		-2	6.515	0,039 27	0,039 27	6,46
S	S		-6	2.464	0,033 51	0,033 51	14,8 7		5	5.247	0,033 51	0,033 51	6,98		2	4.473	0,033 51	0,033 51	8,19
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00628	1	2.783	0,033 51	0,033 51	13,1 7	00629	0	6.582	0,033 51	0,033 51	5,57	00630	0	7.267	0,033 51	0,033 51	5,04
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-1	2.174	0,033 51	0,033 51	16,8 5		0	2.290	0,033 51	0,033 51	16,0 0		0	2.862	0,033 51	0,033 51	12,80
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
P	S	00631	0	7.996	0,033 51	0,033 51	4,58	00632	0	9.186	0,033 51	0,033 51	3,99	00633	0	8.147	0,033 51	0,033 51	4,50
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	2.980	0,033 51	0,033 51	12,3 0		0	2.208	0,033 51	0,033 51	16,5 9		0	54	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	0	771	0,039 27	0,039 27	54,58	
P	S	00634	0	216	0,033 51	0,033 51	NS	00635	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00636	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-1	2.561	0,039 27	0,039 27	16,4 3		53	33.03 2	0,116 24	0,116 24	12,5 2		-90	16.52 9	0,116 24	0,116 24	3,37
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		1	7.224	0,039 27	0,039 27	5,82		-29	9.347	0,116 24	0,116 24	2,56		18	9.916	0,116 24	0,116 24	2,61
P	S	00637	0	4.721	0,033 51	0,033 51	7,76	00638	0	9.885	0,033 51	0,033 51	3,71	00639	0	10.01 9	0,033 51	0,033 51	3,66
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	281	0,033 51	0,033 51	NS		0	1.454	0,033 51	0,033 51	25,20
	I		0	4.115	0,039 27	0,039 27	10,2 3		0	81	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00640	0	8.907	0,033 51	0,033 51	4,11	00641	0	6.646	0,033 51	0,033 51	5,51	00642	-10	856	0,033 51	0,033 51	42,80
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.630	0,033 51	0,033 51	22,4 8		0	1.523	0,033 51	0,033 51	24,0 6		14	2.315	0,033 51	0,033 51	7,82
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00643	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00644	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00645	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		13	10.23 5	0,039 27	0,039 27	5,24		0	5.474	0,039 27	0,039 27	7,69		-16	1.925	0,039 27	0,039 27	49,55
S	S		-15	5.583	0,033 51	0,033 51	4,74		0	3.941	0,033 51	0,033 51	9,30		1	6.433	0,033 51	0,033 51	5,70
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00646	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00647	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00648	0	661	0,033 51	0,033 51	55,43
	I		1	1.889	0,039 27	0,039 27	22,2 8		0	4.258	0,039 27	0,039 27	9,88		0	76	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		-1	9.171	0,033 51	0,033 51	4,00		0	10.83 1	0,033 51	0,033 51	3,38		0	8.342	0,033 51	0,033 51	4,39
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00649	0	4.308	0,033 51	0,033 51	8,51	00650	0	5.625	0,033 51	0,033 51	6,51	00651	0	6.009	0,033 51	0,033 51	6,10
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	5.632	0,033 51	0,033 51	6,51		0	4.482	0,033 51	0,033 51	8,17		0	4.267	0,033 51	0,033 51	8,59
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00652	0	7.258	0,033 51	0,033 51	5,05	00653	0	7.572	0,033 51	0,033 51	4,84	00654	0	2.954	0,033 51	0,033 51	12,40
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.066	0,033 51	0,033 51	9,01		0	4.004	0,033 51	0,033 51	9,15		0	5.204	0,033 51	0,033 51	7,04
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00655	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00656	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00657	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-1	9.003	0,039 27	0,039 27	4,67		-3	16.65 8	0,039 27	0,039 27	2,53		4	2.640	0,039 27	0,039 27	15,94
S	S		1	9.367	0,033 51	0,033 51	3,91		3	11.95 0	0,033 51	0,033 51	3,07		-4	6.558	0,033 51	0,033 51	5,59
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00658	0	6.176	0,033 51	0,033 51	5,93	00659	0	8.761	0,033 51	0,033 51	4,18	00660	0	8.395	0,033 51	0,033 51	4,36
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	3.394	0,033 51	0,033 51	10,8 0		0	2.468	0,033 51	0,033 51	14,8 5		0	2.431	0,033 51	0,033 51	15,07
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00661	0	6.810	0,033 51	0,033 51	5,38	00662	0	3.567	0,033 51	0,033 51	10,2 7	00663	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	2.004	0,039 27	0,039 27	21,00
S	S		0	3.342	0,033	0,033	10,9		0	5.660	0,033	0,033	6,47		0	9.370	0,033	0,033	3,91

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	6 -		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-
P	S	00664	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00665	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00666	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	5.147	0,039 27	0,039 27	8,18		0	1.311	0,039 27	0,039 27	32,1 0		14	852	0,039 27	0,039 27	21,08
S	S		0	11.59 0	0,033 51	0,033 51	3,16		0	10.32 8	0,033 51	0,033 51	3,55		-4	8.642	0,033 51	0,033 51	4,24
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00667	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00668	0	30	0,033 51	0,033 51	NS	00669	0	3.115	0,033 51	0,033 51	11,76
	I		0	1.912	0,039 27	0,039 27	22,0 1		0	883	0,039 27	0,039 27	47,6 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	10.94 0	0,033 51	0,033 51	3,35		0	10.20 1	0,033 51	0,033 51	3,59		0	7.461	0,033 51	0,033 51	4,91
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00670	0	4.665	0,033 51	0,033 51	7,85	00671	0	4.160	0,033 51	0,033 51	8,81	00672	0	4.792	0,033 51	0,033 51	7,65
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	5.436	0,033 51	0,033 51	6,74		0	5.021	0,033 51	0,033 51	7,30		0	5.008	0,033 51	0,033 51	7,32
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00673	0	6.703	0,033 51	0,033 51	5,47	00674	0	5.484	0,033 51	0,033 51	6,68	00675	0	34	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	1.234	0,039 27	0,039 27	34,10
S	S		0	5.155	0,033 51	0,033 51	7,11		0	7.221	0,033 51	0,033 51	5,07		0	11.65 9	0,033 51	0,033 51	3,14
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00676	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00677	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00678	0	2.318	0,033 51	0,033 51	15,81
	I		0	10.39 8	0,039 27	0,039 27	4,05		0	6.938	0,039 27	0,039 27	6,06		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	16.29 9	0,033 51	0,033 51	2,25		0	14.29 2	0,033 51	0,033 51	2,56		0	8.742	0,033 51	0,033 51	4,19
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00679	0	7.040	0,033 51	0,033 51	5,20	00680	0	8.088	0,033 51	0,033 51	4,53	00681	0	7.317	0,033 51	0,033 51	5,01
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.704	0,033 51	0,033 51	7,79		0	3.036	0,033 51	0,033 51	12,0 7		0	3.140	0,033 51	0,033 51	11,67
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00682	0	5.180	0,033 51	0,033 51	7,07	00683	0	1.223	0,033 51	0,033 51	29,9 6	00684	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	3.706	0,039 27	0,039 27	11,35
S	S		0	4.862	0,033 51	0,033 51	7,54		0	8.243	0,033 51	0,033 51	4,44		0	11.79 3	0,033 51	0,033 51	3,11
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00685	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00686	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00687	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	2.889	0,039 27	0,039 27	14,5 7		0	723	0,039 27	0,039 27	58,2 0		-2	1.272	0,039 27	0,039 27	33,08
S	S		0	12.18 2	0,033 51	0,033 51	3,01		-1	6.153	0,033 51	0,033 51	5,95		4	6.976	0,033 51	0,033 51	5,25
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00688	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00689	4	1.819	0,033 51	0,033 51	20,1 4	00690	0	4.903	0,033 51	0,033 51	7,47
	I		-1	3.928	0,039 27	0,039 27	10,7 1		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		1	8.249	0,033 51	0,033 51	4,44		-4	5.665	0,033 51	0,033 51	6,47		0	3.566	0,033 51	0,033 51	10,27
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00691	-4	4.219	0,033 51	0,033 51	8,68	00692	0	1.395	0,033 51	0,033 51	26,2 7	00693	4	4.802	0,033 51	0,033 51	7,63
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		4	3.153	0,033 51	0,033 51	11,6 2		0	4.229	0,033 51	0,033 51	8,66		-4	3.770	0,033 51	0,033 51	9,72
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00694	0	7.345	0,033 51	0,033 51	4,99	00695	0	3.874	0,033 51	0,033 51	9,46	00696	0	0	0,033 51	0,033 51	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-11	6.644	0,039 27	0,039 27	10,03	
S	S		0	4.054	0,033 51	0,033 51	9,04		0	6.455	0,033 51	0,033 51	5,68		12	11.02 9	0,033 51	0,033 51	2,86	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00697	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00698	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00699	0	5.751	0,033 51	0,033 51	6,37	
	I		11	13.10 7	0,039 27	0,039 27	3,79		0	2.075	0,039 27	0,039 27	20,2 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		-11	13.51 7	0,033 51	0,033 51	2,42		0	8.746	0,033 51	0,033 51	4,19		0	4.940	0,033 51	0,033 51	7,42	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00700	0	8.295	0,033 51	0,033 51	4,42	00701	0	8.288	0,033 51	0,033 51	4,42	00702	0	7.161	0,033 51	0,033 51	5,12	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	3.244	0,033 51	0,033 51	11,2 9		0	2.607	0,033 51	0,033 51	14,0 5		0	2.744	0,033 51	0,033 51	13,35	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00703	0	3.979	0,033 51	0,033 51	9,21	00704	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00705	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		2	2.560	0,039 27	0,039 27	16,4 4		3	7.614	0,039 27	0,039 27	5,53	
S	S		0	3.968	0,033 51	0,033 51	9,23		-1	6.965	0,033 51	0,033 51	5,26		-3	9.264	0,033 51	0,033 51	3,96	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00706	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00707	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00708	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	2.238	0,039 27	0,039 27	18,8 0		-3	914	0,039 27	0,039 27	46,0 4		123	7.813	0,039 27	0,039 27	7,72	
S	S		7	6.921	0,033 51	0,033 51	5,29		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-64	1.526	0,033 51	0,033 51	9,27	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		16	2.353	0,039 27	0,039 27	NS		-105	2.900	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00709	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00710	3	5.085	0,033 51	0,033 51	7,21	00711	-3	6.474	0,033 51	0,033 51	5,66	
	I		-147	4.898	0,039 27	0,039 27	18,0 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		91	1.577	0,033 51	0,033 51	9,16		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		115	2.654	0,039 27	0,039 27	NS		-2	1.668	0,039 27	0,039 27	25,2 3		2	1.606	0,039 27	0,039 27	26,20	
P	S	00712	131	2.684	0,033 51	0,033 51	7,28	00713	-35	1.481	0,033 51	0,033 51	9,37	00714	4	7.659	0,033 51	0,033 51	4,78	
	I		36	3.538	0,039 27	0,039 27	48,0 6		-200	4.249	0,039 27	0,039 27	25,7 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		-76	260	0,033 51	0,033 51	13,2 1		83	216	0,033 51	0,033 51	13,4 1		-2	263	0,033 51	0,033 51	NS	
	I		-178	2.635	0,039 27	0,039 27	NS		86	2.313	0,039 27	0,039 27	96,8 6		-4	1.263	0,039 27	0,039 27	33,32	
P	S	00715	0	8.936	0,033 51	0,033 51	4,10	00716	-2	1.529	0,033 51	0,033 51	23,9 6	00717	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		1	948	0,039 27	0,039 27	44,3 9		-115	25.87 8	0,116 24	0,116 24	5,76	
S	S		0	257	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-		48	2.309	0,033 51	0,033 51	2,46	
	I		0	375	0,039 27	0,039 27	NS		1	2.685	0,039 27	0,039 27	15,6 7		-162	756	0,078 54	0,078 54	2,83	
P	S	00718	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00719	0	4.238	0,033 51	0,033 51	8,65	00720	0	8.875	0,033 51	0,033 51	4,13	
	I		-8	12.06 4	0,116 24	0,116 24	9,56		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	98	0,033 51	0,033 51	NS		0	1.905	0,033 51	0,033 51	19,23	
	I		9	3.401	0,078 54	0,078 54	23,4 2		0	677	0,039 27	0,039 27	62,1 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00721	0	9.429	0,033 51	0,033 51	3,89	00722	0	8.957	0,033 51	0,033 51	4,09	00723	0	7.571	0,033 51	0,033 51	4,84	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	2.179	0,033 51	0,033 51	16,8 1		0	1.713	0,033 51	0,033 51	21,3 9		0	929	0,033 51	0,033 51	39,44	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	194	0,039 27	0,039 27	NS	
P	S	00724	1	2.015	0,033 51	0,033 51	18,1 8	00725	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00726	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-72	14.64 6	0,039 27	0,039 27	3,30		97	9.068	0,039 27	0,039 27	6,20	
S	S		-1	105	0,033 51	0,033 51	NS		43	1.243	0,033 51	0,033 51	9,93		-15	1.344	0,033 51	0,033 51	9,69	
	I		-1	3.117	0,039 27	0,039 27	13,5		36	5.014	0,039 27	0,039 27	17,1		-16	5.319	0,039 27	0,039 27	15,14	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
					27	27	0				27	27	5				27	27		
P	S	00727	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00728	29	3.626	0,033 51	0,033 51	6,20	00729	0	7.891	0,033 51	0,033 51	4,64	
	I		-24	699	0,039 27	0,039 27	19,4 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-10	14.23 9	0,039 27	0,039 27	2,96		8	10.16 4	0,039 27	0,039 27	4,14		0	3.398	0,039 27	0,039 27	12,38	
P	S	00730	-11	5.514	0,033 51	0,033 51	4,78	00731	17	4.444	0,033 51	0,033 51	5,49	00732	0	10.10 2	0,033 51	0,033 51	3,63	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-1	6.360	0,039 27	0,039 27	6,62		6	8.046	0,039 27	0,039 27	5,23		0	1.776	0,039 27	0,039 27	23,69	
P	S	00733	0	7.733	0,033 51	0,033 51	4,74	00734	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00735	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-5	9.303	0,039 27	0,039 27	4,52		45	41.74 7	0,116 24	0,116 24	29,02	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	4.484	0,039 27	0,039 27	9,38		-5	24.11 1	0,039 27	0,039 27	1,75		24	50.13 5	0,078 54	0,078 54	2,02	
P	S	00736	0	608	0,033 51	0,033 51	60,2 6	00737	0	8.259	0,033 51	0,033 51	4,44	00738	0	10.17 5	0,033 51	0,033 51	3,60	
	I		0	1.725	0,039 27	0,039 27	24,3 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	73	0,033 51	0,033 51	NS		0	1.357	0,033 51	0,033 51	27,00	
	I		0	10.03 8	0,039 27	0,039 27	4,19		0	892	0,039 27	0,039 27	47,1 7		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
P	S	00739	0	10.05 8	0,033 51	0,033 51	3,64	00740	0	9.427	0,033 51	0,033 51	3,89	00741	0	6.673	0,033 51	0,033 51	5,49	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		0	1.558	0,033 51	0,033 51	23,5 2		0	1.029	0,033 51	0,033 51	35,6 1		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	29	0,039 27	0,039 27	NS		0	2.132	0,039 27	0,039 27	19,74	
P	S	00742	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00743	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00744	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		38	3.992	0,039 27	0,039 27	30,9 2		-42	31.41 1	0,064 40	0,064 40	3,07		6	1.050	0,039 27	0,039 27	40,07	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		5	14.80 9	0,039 27	0,039 27	2,84		45	34.92 4	0,064 40	0,064 40	2,54		-5	11.08 1	0,039 27	0,039 27	3,80	
P	S	00745	5	277	0,033 51	0,033 51	NS	00746	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00747	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		3	367	0,039 27	0,039 27	NS		-124	8.687	0,039 27	0,039 27	6,60		157	5.267	0,039 27	0,039 27	15,44	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-10	3.605	0,039 27	0,039 27	11,6 7		87	3.831	0,039 27	0,039 27	35,3 9		-109	3.900	0,039 27	0,039 27	33,34	
P	S	00748	-3	6.037	0,033 51	0,033 51	6,07	00749	3	6.532	0,033 51	0,033 51	5,61	00750	-134	2.878	0,033 51	0,033 51	7,03	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-36	4.178	0,039 27	0,039 27	26,98	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		34	902	0,033 51	0,033 51	10,87	
	I		3	3.144	0,039 27	0,039 27	13,3 8		-3	1.872	0,039 27	0,039 27	22,4 8		196	1.801	0,039 27	0,039 27	42,84	
P	S	00751	49	330	0,033 51	0,033 51	12,9 1	00752	-4	6.999	0,033 51	0,033 51	5,24	00753	0	9.003	0,033 51	0,033 51	4,07	
	I		183	3.260	0,039 27	0,039 27	72,7 4		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	
S	S		-72	496	0,033 51	0,033 51	12,2 4		1	108	0,033 51	0,033 51	NS		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-77	617	0,039 27	0,039 27	18,7 3		5	1.213	0,039 27	0,039 27	34,6 9		0	1.680	0,039 27	0,039 27	25,05	
P	S	00754	3	1.626	0,033 51	0,033 51	22,5 3	00755	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00756	0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-1	258	0,039 27	0,039 27	NS		83	24.80 5	0,116 24	0,116 24	5,32		8	14.03 8	0,116 24	0,116 24	8,22	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-39	1.397	0,033 51	0,033 51	2,56		0	0	0,033 51	0,033 51	-	
	I		-2	4.429	0,039 27	0,039 27	9,50		133	1.535	0,078 54	0,078 54	2,94		-8	3.423	0,078 54	0,078 54	23,27	
P	S	00757	0	3.545	0,033 51	0,033 51	10,3 4	00758	0	9.381	0,033 51	0,033 51	3,91	00759	0	10.45 0	0,033 51	0,033 51	3,51	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	927	0,033 51	0,033 51	39,5 3		0	1.299	0,033 51	0,033 51	28,21
	I		0	1.737	0,039 27	0,039 27	24,2 2		0	267	0,039 27	0,039 27	NS		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00760	0	10.15 5	0,033 51	0,033 51	3,61	00761	0	8.606	0,033 51	0,033 51	4,26	00762	-1	2.816	0,033 51	0,033 51	13,01
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.343	0,033 51	0,033 51	27,2 8		0	1.196	0,033 51	0,033 51	30,6 4		2	89	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	504	0,039 27	0,039 27	83,4 9		1	1.231	0,039 27	0,039 27	34,18
P	S	00763	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00764	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00765	0	50	0,033 51	0,033 51	NS
	I		-43	15.20 6	0,039 27	0,039 27	3,15		-8	9.347	0,039 27	0,039 27	4,50		-1	415	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		-55	3.078	0,033 51	0,033 51	6,79		5	443	0,033 51	0,033 51	82,7 1		0	2.466	0,033 51	0,033 51	14,86
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		2	936	0,039 27	0,039 27	44,9 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00766	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00767	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00768	-1	2.542	0,033 51	0,033 51	14,41
	I		2	1.333	0,039 27	0,039 27	31,5 7		-1	3.905	0,039 27	0,039 27	10,7 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-2	2.853	0,033 51	0,033 51	12,8 4		1	3.990	0,033 51	0,033 51	9,18		2	1.829	0,033 51	0,033 51	20,03
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00769	1	5.829	0,033 51	0,033 51	6,29	00770	-18	3.511	0,033 51	0,033 51	6,32	00771	13	640	0,033 51	0,033 51	11,72
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		3	2.776	0,039 27	0,039 27	15,16
S	S		-1	1.192	0,033 51	0,033 51	30,7 4		16	2.895	0,033 51	0,033 51	7,01		-9	4.792	0,033 51	0,033 51	7,65
	I		0	543	0,039 27	0,039 27	77,4 9		11	599	0,039 27	0,039 27	18,5 6		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00772	5	2.930	0,033 51	0,033 51	12,5 0	00773	1	5.980	0,033 51	0,033 51	6,13	00774	0	5.612	0,033 51	0,033 51	6,53
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-6	3.343	0,033 51	0,033 51	10,9 6		-1	1.714	0,033 51	0,033 51	21,3 8		-1	883	0,033 51	0,033 51	41,49
	I		-2	299	0,039 27	0,039 27	NS		0	485	0,039 27	0,039 27	86,7 6		0	821	0,039 27	0,039 27	51,25
P	S	00775	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00776	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00777	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		-13	5.462	0,039 27	0,039 27	14,3 5		5	19.20 9	0,039 27	0,039 27	2,19		8	4.989	0,039 27	0,039 27	8,43
S	S		18	2.893	0,033 51	0,033 51	7,01		-5	7.152	0,033 51	0,033 51	5,12		-10	3.528	0,033 51	0,033 51	10,39
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00778	0	5.972	0,033 51	0,033 51	6,14	00779	0	9.867	0,033 51	0,033 51	3,71	00780	0	10.45 2	0,033 51	0,033 51	3,51
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	1.569	0,033 51	0,033 51	23,3 5		0	1.122	0,033 51	0,033 51	32,6 6		0	1.228	0,033 51	0,033 51	29,84
	I		0	504	0,039 27	0,039 27	83,4 9		0	226	0,039 27	0,039 27	NS		0	72	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00781	0	9.610	0,033 51	0,033 51	3,81	00782	0	6.147	0,033 51	0,033 51	5,96	00783	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-7	3.108	0,039 27	0,039 27	13,54
S	S		0	1.628	0,033 51	0,033 51	22,5 1		0	2.901	0,033 51	0,033 51	12,6 3		6	6.204	0,033 51	0,033 51	5,91
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00784	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00785	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00786	2	780	0,033 51	0,033 51	46,97
	I		6	12.04 4	0,039 27	0,039 27	3,49		-1	2.749	0,039 27	0,039 27	15,3 1		-5	812	0,039 27	0,039 27	51,82
S	S		-7	9.785	0,033 51	0,033 51	3,74		4	6.408	0,033 51	0,033 51	5,72		8	2.173	0,033 51	0,033 51	16,86
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00787	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00788	2	1.743	0,033 51	0,033 51	21,0 2	00789	0	5.238	0,033 51	0,033 51	6,99
	I		8	2.075	0,039 27	0,039 27	20,2 8		-6	1.213	0,039 27	0,039 27	34,6 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-16	3.004	0,033 51	0,033 51	6,88		15	2.686	0,033 51	0,033 51	7,28		0	1.568	0,033 51	0,033 51	23,37
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00790	-1	5.195	0,033	0,033	7,05	00791	264	3.077	0,033	0,033	6,78	00792	0	0	0,033	0,033	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	51 0,039 27	51 0,039 27	-		101	4.986	51 0,039 27	51 0,039 27	17,3 6		-214	1.485	51 0,039 27	51 0,039 27	31,91
S	S		5	1.815	0,033 51	0,033 51	20,1 9		-560	5.141	0,033 51	0,033 51	5,02		679	4.890	0,033 51	0,033 51	5,16
	I		4	834	0,039 27	0,039 27	50,4 5		-455	3.489	0,039 27	0,039 27	51,2 1		279	4.284	0,039 27	0,039 27	25,13
P	S	00793	175	4.438	0,033 51	0,033 51	5,50	00794	78	9.287	0,033 51	0,033 51	3,28	00795	2	4.150	0,033 51	0,033 51	8,83
	I		-149	359	0,039 27	0,039 27	16,6 8		-94	1.979	0,039 27	0,039 27	53,1 9		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-86	680	0,033 51	0,033 51	11,5 8		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		60	3.445	0,039 27	0,039 27	54,2 2		11	2.715	0,039 27	0,039 27	NS		-15	2.118	0,039 27	0,039 27	65,47
P	S	00796	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00797	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00798	0	1.357	0,033 51	0,033 51	27,00
	I		245	12.52 3	0,039 27	0,039 27	4,01		-215	19.60 1	0,039 27	0,039 27	2,33		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		375	692	0,033 51	0,033 51	11,5 2		0	972	0,033 51	0,033 51	37,70
	I		-4	8.137	0,039 27	0,039 27	5,17		7	8.329	0,039 27	0,039 27	5,05		0	1.404	0,039 27	0,039 27	29,97
P	S	00799	0	8.456	0,033 51	0,033 51	4,33	00800	0	10.41 8	0,033 51	0,033 51	3,52	00801	0	10.46 6	0,033 51	0,033 51	3,50
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	955	0,033 51	0,033 51	38,3 7		0	662	0,033 51	0,033 51	55,3 5		0	940	0,033 51	0,033 51	38,98
	I		0	497	0,039 27	0,039 27	84,6 6		0	394	0,039 27	0,039 27	NS		0	251	0,039 27	0,039 27	NS
P	S	00802	0	9.006	0,033 51	0,033 51	4,07	00803	2	4.171	0,033 51	0,033 51	8,78	00804	0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-8	12.54 1	0,039 27	0,039 27	3,36
S	S		0	1.774	0,033 51	0,033 51	20,6 5		-2	3.166	0,033 51	0,033 51	11,5 7		64	5.483	0,033 51	0,033 51	4,80
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	463	0,039 27	0,039 27	90,8 8		-9	4.438	0,039 27	0,039 27	9,48
P	S	00805	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00806	12	7.120	0,033 51	0,033 51	4,00	00807	27	1.492	0,033 51	0,033 51	9,35
	I		6	8.934	0,039 27	0,039 27	4,71		0	0	0,039 27	0,039 27	-		1	350	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		-56	5.622	0,033 51	0,033 51	4,72		97	1.072	0,033 51	0,033 51	10,3 8		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		8	2.128	0,039 27	0,039 27	19,7 7		-127	3.318	0,039 27	0,039 27	65,7 7		-28	5.976	0,039 27	0,039 27	12,09
P	S	00808	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00809	-9	4.307	0,033 51	0,033 51	8,51	00810	-3	4.423	0,033 51	0,033 51	8,28
	I		-457	22.41 8	0,039 27	0,039 27	2,00		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-1	4.173	0,033 51	0,033 51	8,78		-7	3.633	0,033 51	0,033 51	10,09
	I		-30	14.06 7	0,039 27	0,039 27	3,47		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00811	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00812	0	1.535	0,033 51	0,033 51	23,8 7	00813	0	4.280	0,033 51	0,033 51	8,56
	I		4	2.675	0,039 27	0,039 27	15,7 3		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-7	4.195	0,033 51	0,033 51	8,73		0	8.299	0,033 51	0,033 51	4,41		0	7.398	0,033 51	0,033 51	4,95
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00814	0	2.512	0,033 51	0,033 51	14,5 9	00815	0	3.610	0,033 51	0,033 51	10,1 5	00816	0	3.786	0,033 51	0,033 51	9,68
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	8.256	0,033 51	0,033 51	4,44		0	7.765	0,033 51	0,033 51	4,72		0	8.559	0,033 51	0,033 51	4,28
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00817	0	1.039	0,033 51	0,033 51	35,2 6	00818	1	3.558	0,033 51	0,033 51	10,3 0	00819	0	5.025	0,033 51	0,033 51	7,29
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	10.50 9	0,033 51	0,033 51	3,49		-1	4.227	0,033 51	0,033 51	8,67		0	4.716	0,033 51	0,033 51	7,77
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00820	0	2.416	0,033 51	0,033 51	15,1 7	00821	107	2.787	0,033 51	0,033 51	7,15	00822	0	6.305	0,033 51	0,033 51	5,81
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-121	1.666	0,039 27	0,039 27	37,3 8		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	7.439	0,033 51	0,033 51	4,93		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	340	0,033 51	0,033 51	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		6	6.687	0,039 27	0,039 27	6,29		0	4.335	0,039 27	0,039 27	9,71
P	S	00823	0	4.625	0,033 51	0,033 51	7,92	00824	0	0	0,033 51	0,033 51	-	00825	10	4.845	0,033 51	0,033 51	7,56
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		3	850	0,039 27	0,039 27	49,5 0		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	2.103	0,033 51	0,033 51	17,4 2		5	4.867	0,033 51	0,033 51	7,53		0	0	0,033 51	0,033 51	-
	I		4	2.038	0,039 27	0,039 27	20,6 5		-5	812	0,039 27	0,039 27	51,8 2		3	11.43 2	0,039 27	0,039 27	3,68
P	S	00826	-1	7.676	0,033 51	0,033 51	4,77	00827	137	658	0,033 51	0,033 51	11,6 5	00828	-9	1.907	0,033 51	0,033 51	19,21
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-130	5.271	0,039 27	0,039 27	15,4 3		10	1.287	0,039 27	0,039 27	32,69
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		1	1.241	0,033 51	0,033 51	29,52
	I		1	6.866	0,039 27	0,039 27	6,13		3	12.31 0	0,039 27	0,039 27	3,42		-3	2.518	0,039 27	0,039 27	16,71
P	S	00829	0	6.559	0,033 51	0,033 51	5,59	00830	-170	5.669	0,033 51	0,033 51	4,69	00831	-2	137	0,033 51	0,033 51	NS
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	304	0,039 27	0,039 27	NS
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-1	5.788	0,033 51	0,033 51	6,33
	I		0	4.327	0,039 27	0,039 27	9,72		34	8.396	0,039 27	0,039 27	6,93		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00832	-1	3.520	0,033 51	0,033 51	10,4 1	00833	1	4.528	0,033 51	0,033 51	8,09	00834	0	1.891	0,033 51	0,033 51	19,38
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		1	3.148	0,033 51	0,033 51	11,6 4		0	2.301	0,033 51	0,033 51	15,9 2		-1	2.381	0,033 51	0,033 51	15,39
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-1	853	0,039 27	0,039 27	49,3 3		2	1.500	0,039 27	0,039 27	28,05
P	S	00835	0	2.048	0,033 51	0,033 51	17,8 9	00836	0	3.419	0,033 51	0,033 51	10,7 2	00837	0	2.127	0,033 51	0,033 51	17,23
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	6.978	0,033 51	0,033 51	5,25		0	5.640	0,033 51	0,033 51	6,50		0	5.303	0,033 51	0,033 51	6,91
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00838	0	1.467	0,033 51	0,033 51	24,9 8	00839	0	2.913	0,033 51	0,033 51	12,5 8	00840	0	2.213	0,033 51	0,033 51	16,56
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	8.007	0,033 51	0,033 51	4,58		0	6.975	0,033 51	0,033 51	5,25		0	6.969	0,033 51	0,033 51	5,26
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00841	0	3.374	0,033 51	0,033 51	10,8 6	00842	0	2.811	0,033 51	0,033 51	13,0 3	00843	0	591	0,033 51	0,033 51	62,00
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	5.994	0,033 51	0,033 51	6,11		0	6.258	0,033 51	0,033 51	5,85		0	7.333	0,033 51	0,033 51	5,00
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00844	0	4.251	0,033 51	0,033 51	8,62	00845	0	4.628	0,033 51	0,033 51	7,92	00846	0	1.273	0,033 51	0,033 51	28,78
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		-2	3.580	0,033 51	0,033 51	10,2 3		0	3.397	0,033 51	0,033 51	10,7 9		0	5.311	0,033 51	0,033 51	6,90
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00847	88	3.870	0,033 51	0,033 51	5,97	00848	0	7.280	0,033 51	0,033 51	5,03	00849	1	3.346	0,033 51	0,033 51	10,95
	I		-98	746	0,039 27	0,039 27	19,9 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		17	132	0,033 51	0,033 51	13,8 0		0	0	0,033 51	0,033 51	-		-2	1.489	0,033 51	0,033 51	24,61
	I		-7	6.599	0,039 27	0,039 27	6,38		0	3.984	0,039 27	0,039 27	10,5 6		1	2.457	0,039 27	0,039 27	17,13
P	S	00850	18	7.628	0,033 51	0,033 51	3,80	00851	1	8.431	0,033 51	0,033 51	4,35	00852	24	1.668	0,033 51	0,033 51	8,97
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		-21	8.408	0,039 27	0,039 27	6,92
S	S		0	0	0,033 51	0,033 51	-		0	0	0,033 51	0,033 51	-		12	275	0,033 51	0,033 51	13,14
	I		-3	9.693	0,039 27	0,039 27	4,34		-15	7.293	0,039 27	0,039 27	8,61		-4	14.84 4	0,039 27	0,039 27	2,83
P	S	00853	0	7.590	0,033 51	0,033 51	4,83	00854	-3	3.192	0,033 51	0,033 51	11,4 8	00855	0	2.312	0,033 51	0,033 51	15,85
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _d	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					27	27					27	27					27	27	
S	S		1	566	0,033 51	0,033 51	64,7 3		-99	439	0,033 51	0,033 51	12,4 7		0	6.479	0,033 51	0,033 51	5,66
	I		0	3.852	0,039 27	0,039 27	10,9 2		111	7.006	0,039 27	0,039 27	9,18		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00856	0	4.837	0,033 51	0,033 51	7,57	00857	0	1.158	0,033 51	0,033 51	31,6 4	00858	0	3.664	0,033 51	0,033 51	10,00
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	4.150	0,033 51	0,033 51	8,83		1	4.546	0,033 51	0,033 51	8,06		0	10.10 8	0,033 51	0,033 51	3,62
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00859	0	2.712	0,033 51	0,033 51	13,5 1	00860	0	1.878	0,033 51	0,033 51	19,5 1	00861	0	4.146	0,033 51	0,033 51	8,84
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	9.715	0,033 51	0,033 51	3,77		0	12.29 8	0,033 51	0,033 51	2,98		0	10.76 0	0,033 51	0,033 51	3,41
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00862	0	1.140	0,033 51	0,033 51	32,1 4	00863	-1	4.529	0,033 51	0,033 51	8,09	00864	0	3.797	0,033 51	0,033 51	9,65
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
S	S		0	11.52 7	0,033 51	0,033 51	3,18		-1	9.354	0,033 51	0,033 51	3,92		0	10.31 4	0,033 51	0,033 51	3,55
	I		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-		0	0	0,039 27	0,039 27	-
P	S	00865	73	5.553	0,033 51	0,033 51	4,76	00866	0	8.284	0,033 51	0,033 51	4,42	00867	63	2.077	0,033 51	0,033 51	8,20
	I		-67	1.951	0,039 27	0,039 27	51,2 5		0	0	0,039 27	0,039 27	-		27	4.263	0,039 27	0,039 27	25,49
S	S		319	3.337	0,033 51	0,033 51	6,49		2	5.251	0,033 51	0,033 51	6,98		-6	9.115	0,033 51	0,033 51	4,02
	I		-280	4.569	0,039 27	0,039 27	21,3 0		0	1.991	0,039 27	0,039 27	21,1 3		-2	10.07 3	0,039 27	0,039 27	4,18

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A_d** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																	
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]		
Fondazione			Platea 1														
P	S	00017	0	0	0,03351	-	00018	0	0	0,03351	-	00019	0	0	0,03351	-	
	I		-3	27.258	0,03927	1,82		180	21.791	0,03927	2,49		-53	36.192	0,06440	3,13	
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-	
	I		-8	13.579	0,03927	3,65		-127	23.291	0,03927	2,30		74	32.336	0,06440	3,90	
P	S	00022	0	0	0,03351	-	00023	0	0	0,03351	-	00024	-304	1.868	0,03351	9,33	
	I		-18	7.702	0,03927	10,12		40	8.488	0,03927	8,64		274	11.981	0,03927	5,23	
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-	
	I		21	17.736	0,03927	3,18		-178	19.182	0,03927	2,89		-157	9.950	0,03927	6,80	
P	S	00025	11	398	0,03351	13,23	00028	0	0	0,03351	-	00031	0	0	0,03351	-	
	I		-13	6.656	0,03927	13,11		-11	5.583	0,03927	18,81		18	75.363	0,13980	5,86	
S	S		17	1.839	0,03351	9,38		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-	
	I		6	14.182	0,03927	3,49		8	9.449	0,03927	5,25		-48	67.835	0,11624	3,94	
P	S	00033	0	0	0,03351	-	00045	0	0	0,03351	-	00046	0	0	0,03351	-	
	I		35	63.385	0,11624	4,90		1	15.439	0,03927	3,21		-1	13.118	0,03927	3,78	
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-	
	I		-25	56.179	0,11624	8,10		-1	17.799	0,03927	2,78		14	8.686	0,03927	8,33	
P	S	00047	0	0	0,03351	-	00048	0	0	0,03351	-	00052	0	0	0,03351	-	
	I		-4	59.949	0,11624	2,24		-30	37.226	0,06440	2,97		61	46.164	0,07854	3,17	
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-	
	I		0	47.106	0,07854	1,98		-20	41.540	0,06440	2,45		-97	49.475	0,07854	2,75	
P	S	00055	0	0	0,03351	-	00056	0	0	0,03351	-	00057	0	0	0,03351	-	
	I		43	50.673	0,07854	2,62		-1	23.021	0,03927	2,15		-56	29.482	0,06440	4,78	
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-	
	I		-36	50.699	0,09582	4,68		1	23.870	0,03927	2,08		132	26.156	0,03927	2,02	
P	S	00061	0	0	0,03351	-	00062	0	0	0,03351	-	00063	0	0	0,03351	-	
	I		3	2.407	0,03927	20,59		-1	2.701	0,03927	18,35		1	2.975	0,03927	16,66	
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	1.894	0,03351	22,88	
	I		-9	1.967	0,03927	25,20		0	7.742	0,03927	6,40		0	0	0,03927	-	
P	S	00064	0	0	0,03351	-	00065	0	0	0,03351	-	00066	0	0	0,03351	-	
	I		0	3.778	0,03927	13,12		-1	2.281	0,03927	21,73		-2	2.804	0,03927	17,68	
S	S		0	0	0,03351	-		0	2.326	0,03351	18,63		0	0	0,03351	-	
	I		0	10.692	0,03927	4,64		0	0	0,03927	-		-30	10.097	0,03927	6,65	

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
P	S	00067	0	0	0,03351	-	00068	0	0	0,03351	-	00069	0	0	0,03351	-
	I		0	2.822	0,03927	17,56		-6	2.236	0,03927	22,17		0	3.988	0,03927	12,43
S	S		2	2.274	0,03351	19,06		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-1	7.831	0,03927	6,33		1	1.825	0,03927	27,16
P	S	00071	-18	40	0,03351	14,73	00072	0	0	0,03351	-	00073	0	0	0,03351	-
	I		31	792	0,03927	20,01		0	313	0,03927	NS		-4	412	0,03927	NS
S	S		-101	211	0,03351	13,98		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		59	367	0,03927	16,91		0	113	0,03927	NS		4	127	0,03927	NS
P	S	00074	0	0	0,03351	-	00075	0	0	0,03351	-	00076	366	1.123	0,03351	10,96
	I		898	20.498	0,03927	2,67		173	4.054	0,03927	49,33		-319	4.365	0,03927	37,13
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		952	3.097	0,03351	7,46
	I		-182	18.478	0,03927	3,02		-215	22.946	0,03927	2,34		-1.091	1.320	0,03927	25,98
P	S	00077	-76	278	0,03351	13,70	00078	50	13.197	0,03351	2,85	00079	11	3.288	0,03351	7,26
	I		6	3.511	0,03927	14,12		-57	2.241	0,03927	53,29		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		13	263	0,03351	13,76		-1	1.796	0,03351	24,13
	I		3.188	1.790	0,03927	34,84		-29	13.516	0,03927	4,47		1	4.102	0,03927	12,08
P	S	00080	-220	2.178	0,03351	8,78	00081	8	77	0,03351	NS	00083	0	0	0,03351	-
	I		185	3.808	0,03927	66,78		-35	722	0,03927	19,43		-27	5.651	0,03927	18,30
S	S		-107	888	0,03351	11,61		38	119	0,03351	14,37		0	0	0,03351	-
	I		143	8.616	0,03927	8,44		-8	647	0,03927	76,61		7	557	0,03927	88,98
P	S	00084	0	0	0,03351	-	00090	0	0	0,03351	-	00092	0	0	0,03351	-
	I		6	2.306	0,03927	21,49		0	24.973	0,03927	1,98		31	30.939	0,06440	4,29
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		21	1.717	0,03927	33,28		0	26.185	0,03927	1,89		-70	32.536	0,06440	3,85
P	S	00094	0	0	0,03351	-	00096	0	0	0,03351	-	00098	0	0	0,03351	-
	I		0	12.288	0,03927	4,03		-5	43.876	0,07854	2,12		-5	41.898	0,07854	2,22
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		1	16.025	0,03927	3,09		2	46.637	0,07854	2,00		21	45.330	0,07854	3,30
P	S	00100	0	0	0,03351	-	00101	0	0	0,03351	-	00102	0	0	0,03351	-
	I		1	7.885	0,03927	6,29		-17	12.226	0,03927	5,10		-2	2.979	0,03927	16,64
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		-6	76	0,03351	NS
	I		1	21.343	0,03927	2,32		-35	22.554	0,03927	2,39		1	290	0,03927	NS
P	S	00103	-1	1.662	0,03351	26,08	00104	-1	802	0,03351	54,04	00105	0	0	0,03351	-
	I		19	474	0,03927	17,60		-23	539	0,03927	18,05		1	3.769	0,03927	13,15
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		1	638	0,03927	77,69		10	273	0,03927	NS		0	380	0,03927	NS
P	S	00106	1	2.799	0,03351	15,48	00107	0	3.501	0,03351	12,38	00108	0	4.971	0,03351	8,72
	I		31	1.418	0,03927	27,41		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	590	0,03351	73,46		0	0	0,03351	-
	I		13	400	0,03927	17,12		1	306	0,03927	NS		0	675	0,03927	73,43
P	S	00109	-1	4.221	0,03351	10,27	00110	52	3.377	0,03351	7,16	00111	-1.091	4.115	0,03351	6,45
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-317	7.163	0,03927	11,48
S	S		0	363	0,03351	NS		-30	135	0,03351	14,30		332	1.419	0,03351	10,24
	I		0	487	0,03927	NS		-17	876	0,03927	20,77		753	3.689	0,03927	80,44
P	S	00112	15	3.454	0,03351	7,07	00113	476	834	0,03351	11,75	00114	-30	2.890	0,03351	7,74
	I		19	19.462	0,03927	2,84		1.104	2.174	0,03927	49,35		-31	324	0,03927	16,66
S	S		21	2.161	0,03351	8,81		-428	1.427	0,03351	10,24		-6	332	0,03351	NS
	I		17	1.081	0,03927	22,86		-529	4.388	0,03927	36,48		1	1.542	0,03927	32,14
P	S	00115	-5	743	0,03351	58,33	00116	0	229	0,03351	NS	00117	0	335	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	792	0,03927	62,58		0	570	0,03927	86,96
S	S		1	3.989	0,03351	10,86		0	5.545	0,03351	7,82		0	6.436	0,03351	6,73
	I		1	1.680	0,03927	29,50		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00118	0	505	0,03351	85,82	00119	0	1.681	0,03351	25,78	00120	17	2.575	0,03351	8,17
	I		0	80	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	6.146	0,03351	7,05		0	5.322	0,03351	8,14		1	3.688	0,03351	11,75
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	870	0,03927	56,97
P	S	00121	13	743	0,03351	12,05	00122	0	0	0,03351	-	00123	0	0	0,03351	-
	I		-18	314	0,03927	16,60		52	3.080	0,03927	NS		97	4.508	0,03927	33,29
S	S		1	1.265	0,03351	34,26		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	5.923	0,03927	8,37		89	20.655	0,03927	2,65		22	21.156	0,03927	2,57
P	S	00124	-2	689	0,03351	62,90	00125	0	0	0,03351	-	00126	0	0	0,03351	-
	I		8	156	0,03927	NS		2	1.467	0,03927	33,79		1	1.207	0,03927	41,06
S	S		0	1.764	0,03351	24,57		0	4.853	0,03351	8,93		0	5.638	0,03351	7,69
	I		2	5.658	0,03927	8,76		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00127	0	0	0,03351	-	00128	0	493	0,03351	87,91	00129	0	215	0,03351	NS
	I		0	181	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	144	0,03927	NS
S	S		0	6.212	0,03351	6,98		0	6.180	0,03351	7,01		0	6.419	0,03351	6,75
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00130	0	1.056	0,03351	41,04	00131	0	217	0,03351	NS	00132	29	2.914	0,03351	7,71
	I		0	0	0,03927	-		0	90	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
S	S		0	5.361	0,03351	8,08		0	4.861	0,03351	8,92		4	2.686	0,03351	16,13
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-2	2.265	0,03927	21,88
P	S	00133	2	1.740	0,03351	24,91	00134	0	0	0,03351	-	00135	0	1.063	0,03351	40,77
	I		0	0	0,03927	-		143	917	0,03927	21,15		1	5.987	0,03927	8,28
S	S		0	1.419	0,03351	30,54		0	0	0,03351	-		-7	2.701	0,03351	16,05
	I		0	7.630	0,03927	6,50		163	22.069	0,03927	2,45		6	2.158	0,03927	22,97
P	S	00136	8	3.684	0,03351	11,76	00137	0	937	0,03351	46,25	00138	0	0	0,03351	-
	I	0	0	0,03927	-	0	0	0,03927	-	0	1.270	0,03927	39,03			
S	S		1	316	0,03351	NS		0	4.686	0,03351	9,25		0	6.797	0,03351	6,38
	I		-3	5.996	0,03927	8,27		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00139	0	531	0,03351	81,62	00140	0	495	0,03351	87,55	00141	-2	28	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	272	0,03927	NS
S	S		0</													

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00142	0	274	0,03351	NS	00143	-674	91	0,03351	14,52	00144	0	8.302	0,03351	5,22
	I		6	10	0,03927	NS		747	2.972	0,03927	NS		0	4.965	0,03927	9,98
S	S		1	10.573	0,03351	4,10		-521	6.794	0,03351	4,70		2.370	181	0,03351	14,01
	I		0	0	0,03927	-		453	3.796	0,03927	67,90		-2.576	2.129	0,03927	47,51
P	S	00145	-98	5.224	0,03351	5,57	00146	-44	6.100	0,03351	5,04	00147	-146	3.156	0,03351	7,41
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-49	4.637	0,03927	30,48
S	S		-22	3.303	0,03351	7,24		7	3.484	0,03351	12,44		-146	4.044	0,03351	6,49
	I		2	1.163	0,03927	42,62		2	2.276	0,03927	21,78		167	4.473	0,03927	34,14
P	S	00148	-15	2.845	0,03351	7,80	00149	23	517	0,03351	12,80	00150	0	327	0,03351	NS
	I		-46	2.964	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	518	0,03927	95,68
S	S		68	9.446	0,03351	3,70		-1	11.281	0,03351	3,84		0	11.731	0,03351	3,69
	I		23	12.370	0,03927	5,02		0	3.209	0,03927	15,45		0	0	0,03927	-
P	S	00151	0	0	0,03351	-	00152	0	0	0,03351	-	00153	0	748	0,03351	57,94
	I		0	340	0,03927	NS		0	274	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
S	S		0	11.302	0,03351	3,83		0	9.421	0,03351	4,60		0	5.895	0,03351	7,35
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00154	-1	331	0,03351	NS	00155	0	0	0,03351	-	00156	109	1.090	0,03351	11,05
	I		0	0	0,03927	-		0	1.877	0,03927	26,41		-123	5.514	0,03927	19,35
S	S		0	4.399	0,03351	9,85		-1	1.638	0,03351	26,46		27	140	0,03351	14,28
	I		0	0	0,03927	-		2	4.816	0,03927	10,29		-8	16.109	0,03927	3,08
P	S	00157	0	0	0,03351	-	00158	0	0	0,03351	-	00159	0	0	0,03351	-
	I		-49	1.119	0,03927	23,30		-1	634	0,03927	78,18		0	489	0,03927	NS
S	S		2	2.855	0,03351	15,18		2	4.147	0,03351	10,45		0	5.428	0,03351	7,98
	I		-1	4.218	0,03927	11,75		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00160	0	0	0,03351	-	00161	0	311	0,03351	NS	00162	0	925	0,03351	46,85
	I		0	291	0,03927	NS		0	139	0,03927	NS		0	100	0,03927	NS
S	S		0	5.659	0,03351	7,66		0	5.641	0,03351	7,68		0	4.813	0,03351	9,00
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00163	0	373	0,03351	NS	00164	4	1.441	0,03351	30,08	00165	-35	648	0,03351	12,35
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		34	264	0,03927	16,30
S	S		0	4.539	0,03351	9,55		0	2.772	0,03351	15,63		-14	1.211	0,03351	10,74
	I		0	0	0,03927	-		0	391	0,03927	NS		15	3.899	0,03927	59,08
P	S	00166	0	0	0,03351	-	00167	4	1.806	0,03351	24,00	00168	0	0	0,03351	-
	I		410	2.989	0,03927	NS		-9	4.086	0,03927	12,13		-21	3.217	0,03927	NS
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		-17	2.352	0,03351	8,50
	I		-266	16.509	0,03927	3,47		-15	21.788	0,03927	2,49		16	5.813	0,03927	17,20
P	S	00169	0	0	0,03351	-	00170	1	348	0,03351	NS	00171	0	420	0,03351	NS
	I		1	1.544	0,03927	32,10		-1	12	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
S	S		0	5.912	0,03351	7,33		0	7.203	0,03351	6,02		0	7.810	0,03351	5,55
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00172	0	388	0,03351	NS	00173	0	0	0,03351	-	00174	0	79	0,03351	NS
	I		0	139	0,03927	NS		0	416	0,03927	NS		0	248	0,03927	NS
S	S		0	8.036	0,03351	5,39		0	6.547	0,03351	6,62		-1	4.068	0,03351	10,65
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00175	0	0	0,03351	-	00176	0	0	0,03351	-	00177	0	1.337	0,03351	32,42
	I		4	5.800	0,03927	8,55		-58	6.959	0,03927	12,08		0	0	0,03927	-
S	S		1	2.510	0,03351	17,27		0	0	0,03351	-		0	23	0,03351	NS
	I		16	3.154	0,03927	NS		-4	4.400	0,03927	11,26		0	609	0,03927	81,39
P	S	00178	0	4.747	0,03351	9,13	00179	0	7.155	0,03351	6,06	00180	0	8.355	0,03351	5,19
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	372	0,03351	NS		0	24	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	633	0,03927	78,30		0	671	0,03927	73,87		0	463	0,03927	NS
P	S	00181	0	8.054	0,03351	5,38	00182	0	8.926	0,03351	4,86	00183	0	8.357	0,03351	5,19
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	77	0,03351	NS		0	0	0,03351	-		0	257	0,03351	NS
	I		0	663	0,03927	74,76		0	532	0,03927	93,17		0	549	0,03927	90,28
P	S	00184	0	6.482	0,03351	6,69	00185	1	5.697	0,03351	7,61	00186	-19	446	0,03351	13,05
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		106	4.631	0,03927	30,59
S	S		0	1.247	0,03351	34,75		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	286	0,03927	NS		0	588	0,03927	84,29		-37	2.121	0,03927	46,84
P	S	00187	0	0	0,03351	-	00188	0	0	0,03351	-	00189	0	0	0,03351	-
	I		-3	27.478	0,03927	1,80		17	17.587	0,03927	3,21		-3	2.992	0,03927	16,57
S	S		-38	413	0,03351	13,18		-48	1.723	0,03351	9,61		-10	55	0,03351	NS
	I		15	1.780	0,03927	34,85		124	2.045	0,03927	43,49		0	498	0,03927	99,53
P	S	00190	-3	195	0,03351	NS	00191	0	0	0,03351	-	00192	0	1.709	0,03351	25,36
	I		0	0	0,03927	-		-3	1.393	0,03927	35,58		0	0	0,03927	-
S	S		-4	3.540	0,03351	12,24		5	6.084	0,03351	7,12		0	4.494	0,03351	9,64
	I		0	413	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00193	0	0	0,03351	-	00194	0	697	0,03351	62,18	00195	0	0	0,03351	-
	I		0	1.739	0,03927	28,50		0	0	0,03927	-		-1	784	0,03927	63,22
S	S		0	2.262	0,03351	19,16		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	602	0,03927	82,33		0	5.497	0,03927	9,02		0	5.921	0,03927	8,37
P	S	00196	-1	1.025	0,03351	42,28	00197	0	0	0,03351	-	00198	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-10	1.172	0,03927	42,29		1	1.104	0,03927	44,90
S	S		0	0	0,03351	-		6	3.924	0,03351	11,04		-1	6.596	0,03351	6,57
	I		-8	5.341	0,03927	9,28		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00199	0	0	0,03351	-	00200	0	265	0,03351	NS	00201	0	0	0,03351	-
	I		0	445	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	1.233	0,03927	40,20
S	S		0	7.084	0,03351	6,12		0	6.891	0,03351	6,29		0	5.803	0,03351	7,47
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00202	-3	678	0,03351	63,92	00203	0	0	0,03351	-	00204	15	1.067	0,03351	11,11
	I		0	0	0,03927	-		-2	865	0,03927	57,30		0	0	0,03927	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		2	447	0,03351	96,95		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		2	2.423	0,03927	20,46		1	5.957	0,03927	8,32		-19	8.073	0,03927	9,37
P	S	00205	0	0	0,03351	-	00206	2	910	0,03351	47,62	00207	0	0	0,03351	-
	I		-6	1.198	0,03927	41,37		0	0	0,03927	-		2	584	0,03927	84,87
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		-1	4.476	0,03351	9,68
	I		22	5.299	0,03927	21,25		-2	2.062	0,03927	24,04		0	0	0,03927	-
P	S	00208	0	0	0,03351	-	00209	0	1.377	0,03351	31,47	00210	0	0	0,03351	-
	I		0	961	0,03927	51,58		0	0	0,03927	-		0	1.760	0,03927	28,16
S	S		0	6.037	0,03351	7,18		0	4.244	0,03351	10,21		0	1.484	0,03351	29,20
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	381	0,03927	NS
P	S	00211	0	769	0,03351	56,36	00212	0	0	0,03351	-	00213	3	1.112	0,03351	38,97
	I		0	0	0,03927	-		1	931	0,03927	53,24		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	7.833	0,03927	6,33		-2	7.797	0,03927	6,36		15	8.126	0,03927	9,27
P	S	00214	0	0	0,03351	-	00215	0	0	0,03351	-	00216	0	0	0,03351	-
	I		14	1.210	0,03927	24,41		-1	543	0,03927	91,28		0	378	0,03927	NS
S	S		-6	75	0,03351	NS		0	3.415	0,03351	12,69		1	5.589	0,03351	7,75
	I		-12	2.020	0,03927	42,51		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00217	0	341	0,03351	NS	00218	0	0	0,03351	-	00219	0	87	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	806	0,03927	61,49		1	332	0,03927	NS
S	S		0	6.337	0,03351	6,84		0	6.092	0,03351	7,11		0	3.498	0,03351	12,39
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00220	0	0	0,03351	-	00221	-4	198	0,03351	NS	00222	0	0	0,03351	-
	I		0	500	0,03927	99,13		0	0	0,03927	-		2	466	0,03927	NS
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	1.945	0,03927	25,48		5	5.231	0,03927	9,48		-6	5.916	0,03927	8,38
P	S	00223	-1	379	0,03351	NS	00224	0	0	0,03351	-	00225	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-1	316	0,03927	NS		0	1.175	0,03927	42,18
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	4.502	0,03927	11,01		0	1.974	0,03927	25,11		1	80	0,03927	NS
P	S	00226	0	0	0,03351	-	00227	0	0	0,03351	-	00228	0	0	0,03351	-
	I		0	3.453	0,03927	14,35		0	4.351	0,03927	11,39		0	2.159	0,03927	22,96
S	S		0	217	0,03351	NS		-1	189	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-1	272	0,03927	NS
P	S	00229	0	839	0,03351	51,66	00230	0	2.339	0,03351	18,53	00231	0	2.297	0,03351	18,87
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	173	0,03351	NS		0	0	0,03351	-		0	253	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	181	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00232	0	2.257	0,03351	19,20	00233	0	696	0,03351	62,27	00234	0	75	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	700	0,03927	70,81		0	630	0,03927	78,67
S	S		0	0	0,03351	-		0	168	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	424	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	194	0,03927	NS
P	S	00235	0	2.193	0,03351	19,76	00236	0	2.889	0,03351	15,00	00237	0	2.482	0,03351	17,46
	I		0	262	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	244	0,03351	NS		0	124	0,03351	NS		0	33	0,03351	NS
	I		0	53	0,03927	NS		0	193	0,03927	NS		0	425	0,03927	NS
P	S	00238	0	1.844	0,03351	23,50	00239	0	0	0,03351	-	00240	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	2.798	0,03927	17,71		0	5.717	0,03927	8,67
S	S		1	297	0,03351	NS		0	0	0,03351	-		0	319	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	273	0,03927	NS		0	11	0,03927	NS
P	S	00241	0	0	0,03351	-	00242	0	0	0,03351	-	00243	0	0	0,03351	-
	I		0	4.107	0,03927	12,07		0	2.591	0,03927	19,13		0	1.699	0,03927	29,17
S	S		0	0	0,03351	-		0	464	0,03351	93,40		0	79	0,03351	NS
	I		0	583	0,03927	85,02		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00244	0	0	0,03351	-	00245	0	0	0,03351	-	00246	0	1.902	0,03351	22,79
	I		0	2.280	0,03927	21,74		0	2.727	0,03927	18,18		0	848	0,03927	58,45
S	S		0	0	0,03351	-		0	280	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	146	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	490	0,03927	NS
P	S	00247	0	3.248	0,03351	13,34	00248	0	4.206	0,03351	10,30	00249	0	4.462	0,03351	9,71
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	541	0,03351	80,11		0	0	0,03351	-		0	269	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	338	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00250	0	5.093	0,03351	8,51	00251	0	4.242	0,03351	10,22	00252	0	3.445	0,03351	12,58
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	277	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	317	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	506	0,03927	97,95
P	S	00253	0	1.338	0,03351	32,39	00254	0	0	0,03351	-	00255	0	0	0,03351	-
	I		0	366	0,03927	NS		0	3.249	0,03927	15,26		2	6.379	0,03927	7,77
S	S		-1	369	0,03351	NS		0	0	0,03351	-		5	470	0,03351	92,21
	I		0	0	0,03927	-		0	429	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00256	0	0	0,03351	-	00257	0	0	0,03351	-	00258	0	0	0,03351	-
	I		51	5.999	0,03927	16,09		1	2.389	0,03927	20,75		10	2.510	0,03927	19,75
S	S		0	0	0,03351	-		-107	799	0,03351	11,88		0	0	0,03351	-
	I		10	666	0,03927	74,42		0	0	0,03927	-		112	337	0,03927	16,73
P	S	00259	0	0	0,03351	-	00260	2	114	0,03351	NS	00261	-6	281	0,03351	NS
	I		-30	253	0,03927	16,24		0	0	0,03927	-		-14	279	0,03927	16,39
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		18	2.297	0,03927	56,94		-1	2.646	0,03927	18,73		-12	5.129	0,03927	23,04
P	S	00262	0	0	0,03351	-	00263	0	0	0,03351	-	00264	2	390	0,03351	NS
	I		-14	553	0,03927	18,15		1	639	0,03927	77,57		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	1.462	0,03351	29,64		-1	3.592	0,03351	12,07
	I		-12	5.921	0,03927	16,54		0	724	0,03927	68,46		0	0	0,03927	-
P	S	00265	0	0	0,03351	-	00266	0	0	0,03351	-	00267	0	0	0,03351	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	1.051	0,03927	47,16		-22	631	0,03927	18,72		22	733	0,03927	19,52
S	S		-3	5.638	0,03351	7,69		19	4.506	0,03351	6,10		-47	3.869	0,03351	6,65
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00268	-1	30	0,03351	NS	00269	0	0	0,03351	-	00270	1	140	0,03351	NS
	I		-2	355	0,03927	NS		-1	342	0,03927	NS		-7	261	0,03927	NS
S	S		1	3.120	0,03351	13,89		0	944	0,03351	45,91		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		1	567	0,03927	87,42		-15	5.200	0,03927	22,26
P	S	00271	0	0	0,03351	-	00272	7	472	0,03351	91,82	00273	0	0	0,03351	-
	I		-5	289	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	1.137	0,03927	43,59
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	1.921	0,03351	22,56
	I		-1	8.575	0,03927	5,78		-11	4.217	0,03927	42,07		0	0	0,03927	-
P	S	00274	3	300	0,03351	NS	00275	1	484	0,03351	89,54	00276	0	0	0,03351	-
	I		-3	183	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		1	502	0,03927	98,73
S	S		2	3.419	0,03351	12,68		0	2.730	0,03351	15,88		-2	3.118	0,03351	13,90
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00277	0	311	0,03351	NS	00278	0	0	0,03351	-	00279	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-1	820	0,03927	60,44		-3	845	0,03927	58,66
S	S		-1	815	0,03351	53,18		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		1	371	0,03927	NS		-21	4.311	0,03927	38,77		-2	8.983	0,03927	5,52
P	S	00280	0	0	0,03351	-	00281	0	743	0,03351	58,33	00282	0	0	0,03351	-
	I		0	517	0,03927	95,87		0	0	0,03927	-		0	1.136	0,03927	43,63
S	S		0	0	0,03351	-		-1	362	0,03351	NS		0	3.808	0,03351	11,38
	I		0	3.525	0,03927	14,06		2	922	0,03927	53,76		0	0	0,03927	-
P	S	00283	5	32	0,03351	NS	00284	0	0	0,03351	-	00285	0	0	0,03351	-
	I		12	564	0,03927	18,22		-5	997	0,03927	49,71		1	852	0,03927	58,17
S	S		-16	3.581	0,03351	6,94		5	4.412	0,03351	9,82		-1	4.753	0,03351	9,12
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00286	0	0	0,03351	-	00287	17	143	0,03351	14,27	00288	0	0	0,03351	-
	I		0	594	0,03927	83,44		0	0	0,03927	-		1	641	0,03927	77,32
S	S		0	3.227	0,03351	13,43		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-24	2.758	0,03927	NS		1	7.374	0,03927	6,72
P	S	00289	-3	126	0,03351	NS	00290	0	0	0,03351	-	00291	0	266	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	629	0,03927	78,80		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	1.428	0,03351	30,35
	I		-6	5.070	0,03927	9,78		0	712	0,03927	69,61		0	0	0,03927	-
P	S	00292	0	0	0,03351	-	00293	0	0	0,03351	-	00294	0	0	0,03351	-
	I		-1	495	0,03927	NS		-1	226	0,03927	NS		171	2.779	0,03927	NS
S	S		1	2.298	0,03351	18,86		-1	389	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		7	2.056	0,03927	24,11		39	13.246	0,03927	4,58
P	S	00295	-281	3.471	0,03351	7,06	00296	0	0	0,03351	-	00297	0	0	0,03351	-
	I		258	5.559	0,03927	18,98		0	1.288	0,03927	38,48		0	808	0,03927	61,34
S	S		29	5.955	0,03351	5,12		-5	1.896	0,03351	22,86		0	0	0,03351	-
	I		-2	6.758	0,03927	7,33		0	332	0,03927	NS		0	1.013	0,03927	48,93
P	S	00298	0	0	0,03351	-	00299	0	0	0,03351	-	00300	0	0	0,03351	-
	I		2	1.574	0,03927	31,49		7	6.193	0,03927	8,00		-3	3.781	0,03927	13,11
S	S		4	233	0,03351	NS		-7	1.111	0,03351	39,01		2	157	0,03351	NS
	I		-1	946	0,03927	52,39		-6	188	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00301	0	2.988	0,03351	14,50	00302	0	4.906	0,03351	8,83	00303	0	4.920	0,03351	8,81
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	833	0,03927	59,50		0	774	0,03927	64,04		0	823	0,03927	60,22
P	S	00304	0	3.860	0,03351	11,23	00305	-6	1.049	0,03351	41,32	00306	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	1.839	0,03927	26,95		0	2.342	0,03927	21,16
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	939	0,03927	52,78		6	504	0,03927	98,34		0	399	0,03927	NS
P	S	00307	0	0	0,03351	-	00308	0	0	0,03351	-	00309	0	0	0,03351	-
	I		0	1.779	0,03927	27,86		-2	5.341	0,03927	9,28		4	3.162	0,03927	15,67
S	S		0	0	0,03351	-		-2	99	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	789	0,03927	62,82		0	0	0,03927	-		3	483	0,03927	NS
P	S	00310	0	2.699	0,03351	16,06	00311	-1	3.210	0,03351	13,50	00312	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	941	0,03927	52,67
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	1.173	0,03927	42,25		1	827	0,03927	59,93		0	243	0,03927	NS
P	S	00313	0	1.813	0,03351	23,90	00314	0	2.844	0,03351	15,24	00315	0	1.232	0,03351	35,18
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	700	0,03927	70,81		0	843	0,03927	58,80		0	740	0,03927	66,98
P	S	00316	0	0	0,03351	-	00317	0	0	0,03351	-	00318	18	343	0,03351	13,44
	I		-5	4.065	0,03927	12,19		5	2.907	0,03927	17,05		-8	456	0,03927	NS
S	S		4	85	0,03351	NS		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		6	43	0,03927	NS		-3	285	0,03927	NS		0	2.710	0,03927	18,29
P	S	00319	0	0	0,03351	-	00320	0	0	0,03351	-	00321	-2	1.457	0,03351	29,75
	I		-17	4.037	0,03927	50,27		-11	10.902	0,03927	5,96		-1	838	0,03927	59,15
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	3.735	0,03927	13,27		-41	1.573	0,03927	30,17		2	3.704	0,03927	13,38
P	S	00322	0	4.922	0,03351	8,81	00323	0	5.543	0,03351	7,82	00324	0	4.862	0,03351	8,91
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	1.885	0,03927	26,29		0	1.546	0,03927	32,06		0	2.316	0,03927	21,40
P	S	00325	0	3.816	0,03351	11,36	00326	0	0	0,03351	-	00327	0	0	0,03351	-
	I		0	177	0,03927	NS		-2	5.921	0,03927	8,37		-4	2.192	0,03927	22,61
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	3.262	0,03927	15,19		0	2.403	0,03927	20,63		0	5.742	0,03927	8,63

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]	
P	S	00328	0	0	0,03351	-	00329	0	0	0,03351	-	00330	-1	2.937	0,03351	14,76
	I		-4	5.170	0,03927	9,59		33	10.670	0,03927	6,15		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-7	5.842	0,03927	8,48		-25	3.885	0,03927	60,16		-1	4.458	0,03927	11,12
P	S	00331	-2	4.572	0,03351	9,48	00332	63	2.996	0,03351	7,60	00333	-1	487	0,03351	88,99
	I		0	0	0,03927	-		1	2.767	0,03927	17,91		-90	4.257	0,03927	40,61
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		1	3.461	0,03927	14,32		-85	3.718	0,03927	76,79		8	3.040	0,03927	16,30
P	S	00334	0	3.638	0,03351	11,91	00335	0	3.391	0,03351	12,78	00336	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		10	2.955	0,03927	16,77
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-2	2.957	0,03927	16,76		0	3.211	0,03927	15,44		-16	4.138	0,03927	45,31
P	S	00337	0	0	0,03351	-	00338	0	0	0,03351	-	00339	-11	429	0,03351	13,12
	I		60	8.293	0,03927	8,97		2	1.202	0,03927	41,23		19	582	0,03927	18,35
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		50	1.819	0,03927	35,90		-3	4.340	0,03927	11,42		-7	6.789	0,03927	7,30
P	S	00340	0	0	0,03351	-	00341	0	0	0,03351	-	00342	0	3.996	0,03351	10,85
	I		-79	12.265	0,03927	5,08		84	5.303	0,03927	21,20		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		83	20.126	0,03927	2,73		30	14.579	0,03927	4,05		0	3.337	0,03927	14,85
P	S	00343	0	5.655	0,03351	7,66	00344	0	5.446	0,03351	7,96	00345	0	4.746	0,03351	9,13
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	1.211	0,03927	40,93		0	1.634	0,03927	30,33		0	4.448	0,03927	11,14
P	S	00346	40	2.928	0,03351	7,69	00347	0	0	0,03351	-	00348	-3	228	0,03351	NS
	I		0	5.211	0,03927	9,51		-59	7.628	0,03927	10,29		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	15.289	0,03927	3,24		-29	16.688	0,03927	3,42		-2	9.555	0,03927	5,19
P	S	00349	0	0	0,03351	-	00350	12	945	0,03351	11,45	00351	0	4.433	0,03351	9,78
	I		-14	20.342	0,06440	17,15		-16	4.836	0,03927	26,96		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		22	24.812	0,06440	7,57		-2	17.022	0,03927	2,91		0	4.980	0,03927	9,95
P	S	00352	14	5.011	0,03351	5,72	00353	-3	3.104	0,03351	13,96	00354	0	4.178	0,03351	10,37
	I		0	0	0,03927	-		-18	66	0,03927	15,25		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	7.056	0,03927	7,02		-5	9.569	0,03927	5,18		0	3.670	0,03927	13,51
P	S	00355	-9	3.102	0,03351	13,97	00356	0	0	0,03351	-	00357	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		62	12.003	0,03927	5,22		-59	3.161	0,03927	NS
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		6	4.995	0,03927	9,92		-67	19.357	0,03927	2,86		-16	12.369	0,03927	5,02
P	S	00358	10	122	0,03351	NS	00359	0	0	0,03351	-	00360	0	0	0,03351	-
	I		-23	628	0,03927	18,70		129	5.111	0,03927	23,24		-209	9.236	0,03927	7,59
S	S		0	630	0,03351	68,79		-83	1.276	0,03351	10,59		32	2.495	0,03351	8,28
	I		1	1.774	0,03927	27,94		-107	3.276	0,03927	NS		42	2.732	0,03927	NS
P	S	00361	2	1.380	0,03351	31,40	00362	0	4.612	0,03351	9,40	00363	0	5.156	0,03351	8,41
	I		1	1.040	0,03927	47,66		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	247	0,03351	NS
	I		-2	2.619	0,03927	18,93		0	736	0,03927	67,34		0	295	0,03927	NS
P	S	00364	0	4.561	0,03351	9,50	00365	0	3.838	0,03351	11,29	00366	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	6.215	0,03927	7,97
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	1.383	0,03927	35,84		0	3.117	0,03927	15,90		8	2.467	0,03927	20,09
P	S	00367	0	405	0,03351	NS	00368	0	0	0,03351	-	00369	0	0	0,03351	-
	I		4	1.611	0,03927	30,77		49	5.300	0,03927	21,24		50	11.398	0,03927	5,61
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-1	4.652	0,03927	10,65		4	4.865	0,03927	10,19		6	3.482	0,03927	14,23
P	S	00370	1	3.142	0,03351	13,79	00371	1	4.634	0,03351	9,35	00372	-67	3.649	0,03351	6,87
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-1	2.944	0,03927	16,84
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	3.179	0,03927	15,59		0	2.102	0,03927	23,58		47	2.887	0,03927	NS
P	S	00373	12	1.101	0,03351	11,02	00374	0	3.628	0,03351	11,95	00375	0	3.582	0,03351	12,10
	I		80	4.784	0,03927	27,79		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-14	2.771	0,03927	NS		2	2.202	0,03927	22,51		0	1.798	0,03927	27,57
P	S	00376	0	0	0,03351	-	00377	0	0	0,03351	-	00378	0	0	0,03351	-
	I		-166	4.278	0,03927	39,88		141	7.592	0,03927	10,37		-1	1.729	0,03927	28,67
S	S		48	1.605	0,03351	9,84		-70	2.011	0,03351	9,07		0	0	0,03351	-
	I		42	2.966	0,03927	NS		-63	2.936	0,03927	NS		3	2.846	0,03927	17,42
P	S	00379	0	0	0,03351	-	00380	0	0	0,03351	-	00381	0	0	0,03351	-
	I		1	949	0,03927	52,23		-3	3.289	0,03927	15,07		3	2.148	0,03927	23,07
S	S		2	4.979	0,03351	8,70		3	6.245	0,03351	6,94		-4	5.442	0,03351	7,96
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00382	0	2.610	0,03351	16,60	00383	0	4.144	0,03351	10,46	00384	0	4.077	0,03351	10,63
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.393	0,03351	12,77		0	1.875	0,03351	23,11		0	1.271	0,03351	34,10
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00385	0	3.595	0,03351	12,06	00386	12	2.078	0,03351	8,95	00387	0	0	0,03351	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00391	0	2.671	0,03351	16,23	00392	2	3.439	0,03351	12,60	00393	-1	1.153	0,03351	37,59
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.453	0,03351	12,55		-1	2.641	0,03351	16,41		0	2.811	0,03351	15,42
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00394	0	2.424	0,03351	17,88	00395	0	2.701	0,03351	16,05	00396	9	1.726	0,03351	25,11
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		2	2.318	0,03351	18,70		0	2.265	0,03351	19,13		-8	3.451	0,03351	12,56
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00397	0	0	0,03351	-	00398	0	0	0,03351	-	00399	0	0	0,03351	-
	I		-4	2.557	0,03927	19,38		-2	1.756	0,03927	28,23		1	1.735	0,03927	28,57
S	S		7	5.154	0,03351	8,41		1	4.990	0,03351	8,69		-1	5.382	0,03351	8,05
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00400	0	0	0,03351	-	00401	0	0	0,03351	-	00402	0	1.099	0,03351	39,43
	I		0	1.436	0,03927	34,52		0	2.084	0,03927	23,78		0	0	0,03927	-
S	S		2	6.745	0,03351	6,43		0	7.211	0,03351	6,01		0	5.618	0,03351	7,71
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00403	0	3.044	0,03351	14,24	00404	0	3.698	0,03351	11,72	00405	0	3.524	0,03351	12,30
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.587	0,03351	12,08		0	2.355	0,03351	18,40		0	2.335	0,03351	18,56
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00406	0	3.022	0,03351	14,34	00407	0	1.736	0,03351	24,96	00408	0	449	0,03351	96,52
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.450	0,03351	12,56		0	5.083	0,03351	8,53		0	6.690	0,03351	6,48
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00409	0	0	0,03351	-	00410	0	0	0,03351	-	00411	0	1.206	0,03351	35,94
	I		0	1.596	0,03927	31,06		0	2.752	0,03927	18,01		0	0	0,03927	-
S	S		0	8.551	0,03351	5,07		0	9.083	0,03351	4,77		0	7.245	0,03351	5,98
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00412	0	2.763	0,03351	15,69	00413	0	3.165	0,03351	13,69	00414	0	2.594	0,03351	16,71
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	5.068	0,03351	8,55		0	3.884	0,03351	11,16		0	3.590	0,03351	12,07
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00415	0	2.791	0,03351	15,53	00416	0	2.200	0,03351	19,70	00417	0	140	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	681	0,03927	72,78
S	S		0	3.514	0,03351	12,33		0	4.171	0,03351	10,39		0	5.750	0,03351	7,54
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00418	0	0	0,03351	-	00419	0	0	0,03351	-	00420	0	0	0,03351	-
	I		0	1.846	0,03927	26,85		0	735	0,03927	67,43		1	1.191	0,03927	41,62
S	S		0	6.745	0,03351	6,43		0	6.515	0,03351	6,65		19	5.139	0,03351	5,63
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00421	0	0	0,03351	-	00422	0	0	0,03351	-	00423	1	2.033	0,03351	21,32
	I		0	2.898	0,03927	17,10		0	2.114	0,03927	23,45		0	0	0,03927	-
S	S		1	6.886	0,03351	6,29		0	6.102	0,03351	7,10		-1	4.009	0,03351	10,81
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00424	0	3.520	0,03351	12,31	00425	0	3.809	0,03351	11,38	00426	0	3.811	0,03351	11,37
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.591	0,03351	16,73		0	2.223	0,03351	19,50		0	2.760	0,03351	15,70
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00427	0	3.347	0,03351	12,95	00428	0	2.110	0,03351	20,54	00429	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	840	0,03927	59,01
S	S		0	3.972	0,03351	10,91		0	5.651	0,03351	7,67		0	7.807	0,03351	5,55
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00430	0	0	0,03351	-	00431	0	0	0,03351	-	00432	0	1.960	0,03351	22,11
	I		0	4.485	0,03927	11,05		0	2.805	0,03927	17,67		0	0	0,03927	-
S	S		0	9.612	0,03351	4,51		0	8.817	0,03351	4,92		0	6.290	0,03351	6,89
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00433	0	3.671	0,03351	11,81	00434	0	3.896	0,03351	11,12	00435	0	3.793	0,03351	11,43
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	4.313	0,03351	10,05		0	3.427	0,03351	12,65		0	3.172	0,03351	13,66
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00436	0	3.010	0,03351	14,40	00437	0	1.087	0,03351	39,87	00438	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.823	0,03927	17,56
S	S		0	3.518	0,03351	12,32		0	4.755	0,03351	9,11		0	6.387	0,03351	6,79
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00439	0	0	0,03351	-	00440	0	0	0,03351	-	00441	0	0	0,03351	-
	I		0	1.909	0,03927	25,96		0	975	0,03927	50,84		2	3.111	0,03927	15,93
S	S		0	6.372	0,03351	6,80		1	2.642	0,03351	16,40		-4	3.170	0,03351	13,67
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00442	0	0	0,03351	-	00443	0	0	0,03351	-	00444	1	3.471	0,03351	12,49
	I		13	7.820	0,03927	9,87		-16	1.123	0,03927	23,35		0	0	0,03927	-
S	S		-22	4.681	0,03351	5,96		24	2.627	0,03351	8,09		-1	1.494	0,03351	29,01
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00445	0	4.553	0,03351	9,52	00446	0	4.660	0,03351	9,30	00447	0	4.737	0,03351	9,15
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.417	0,03351	30,58		0	1.774	0,03351	24,43		0	2.202	0,03351	19,68
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00448	0	4.225	0,03351	10,26	00449	0	1.662	0,03351	26,08	00450	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		11	5.911	0,03927	16,60
S	S		0	2.682	0,03351	16,16		0	3.966	0,03351	10,93		-8	6.469	0,03351	6,70
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00451	0	0	0,03351	-	00452	0	0	0,03351	-	00453	0	3.955	0,03351	10,96
	I		2	10.228	0,03927	4,85		0	1.959	0,03927	25,30		0	0	0,03927	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		3	7.876	0,03351	5,50		0	5.068	0,03351	8,55		0	2.925	0,03351	14,82
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00454	0	5.431	0,03351	7,98	00455	0	5.335	0,03351	8,12	00456	0	4.702	0,03351	9,22
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.289	0,03351	18,93		0	2.161	0,03351	20,06		0	1.883	0,03351	23,02
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00457	0	2.710	0,03351	15,99	00458	0	0	0,03351	-	00459	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	3.082	0,03927	16,08		-7	6.953	0,03927	7,13
S	S		0	2.026	0,03351	21,39		0	3.268	0,03351	13,26		4	4.379	0,03351	9,90
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00460	0	0	0,03351	-	00461	0	0	0,03351	-	00462	0	0	0,03351	-
	I		0	1.641	0,03927	30,20		5	1.245	0,03927	39,81		-108	14.051	0,03927	4,25
S	S		-5	2.638	0,03351	16,43		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-4	6.129	0,03927	8,09		117	10.691	0,03927	6,13
P	S	00463	0	0	0,03351	-	00464	0	3.046	0,03351	14,23	00465	0	5.112	0,03351	8,48
	I		332	9.405	0,03927	7,38		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		8	11.245	0,03927	4,41		0	3.781	0,03927	13,11		0	400	0,03927	NS
P	S	00466	0	5.283	0,03351	8,20	00467	0	5.592	0,03351	7,75	00468	0	6.017	0,03351	7,20
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	939	0,03351	46,15		0	1.200	0,03351	36,12		0	702	0,03351	61,74
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00469	0	5.180	0,03351	8,37	00470	0	0	0,03351	-	00471	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		2	2.710	0,03927	18,29		27	23.964	0,13980	3,01
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	1.725	0,03927	28,73		-1	6.139	0,03927	8,07		-57	3.882	0,11624	2,17
P	S	00472	0	0	0,03351	-	00473	0	3.563	0,03351	12,16	00474	0	6.697	0,03351	6,47
	I		-10	12.607	0,13980	12,71		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-5	7.555	0,11624	17,81		0	4.193	0,03927	11,82		0	413	0,03927	NS
P	S	00475	0	6.740	0,03351	6,43	00476	0	6.293	0,03351	6,89	00477	0	5.227	0,03351	8,29
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.006	0,03351	43,08		0	1.002	0,03351	43,25		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	865	0,03927	57,30
P	S	00478	-16	1.354	0,03351	10,40	00479	0	0	0,03351	-	00480	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		129	16.163	0,03927	3,56		-64	6.831	0,03927	12,50
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		13	5.346	0,03927	20,80		-95	9.599	0,03927	7,16		43	9.462	0,03927	7,32
P	S	00481	0	0	0,03351	-	00482	0	0	0,03351	-	00483	0	0	0,03351	-
	I		11	1.716	0,03927	33,26		26	2.759	0,03927	NS		-350	31.829	0,07854	9,41
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		39	7.031	0,03927	11,85		-273	14.009	0,03927	4,27		224	27.719	0,07854	21,57
P	S	00484	24	263	0,03351	13,76	00485	-1	4.938	0,03351	8,78	00486	0	5.657	0,03351	7,66
	I		13	1.176	0,03927	23,98		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	341	0,03351	NS
	I		-21	9.620	0,03927	7,14		0	2.008	0,03927	24,68		0	0	0,03927	-
P	S	00487	0	5.788	0,03351	7,49	00488	0	6.337	0,03351	6,84	00489	0	6.708	0,03351	6,46
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	841	0,03351	51,53		0	525	0,03351	82,55		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	1.248	0,03927	39,72
P	S	00490	0	4.416	0,03351	9,81	00491	0	0	0,03351	-	00492	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-39	11.979	0,13980	2,23		-33	46.643	0,13980	9,08
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	7.036	0,03927	7,04		-1	28.653	0,11624	4,70		16	53.421	0,11624	10,80
P	S	00493	-8	335	0,03351	NS	00494	0	6.709	0,03351	6,46	00495	0	7.574	0,03351	5,72
	I		4	1.907	0,03927	25,99		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	87	0,03351	NS
	I		-5	15.360	0,03927	3,23		0	3.648	0,03927	13,59		0	123	0,03927	NS
P	S	00496	0	7.125	0,03351	6,08	00497	0	6.434	0,03351	6,74	00498	0	4.462	0,03351	9,71
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	707	0,03351	61,30		0	165	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	52	0,03927	NS		0	3.173	0,03927	15,62
P	S	00499	0	0	0,03351	-	00500	0	0	0,03351	-	00501	0	0	0,03351	-
	I		-20	5.148	0,03927	22,83		124	24.408	0,03927	2,18		-10	998	0,03927	49,67
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		56	14.904	0,03927	3,94		-117	25.706	0,03927	2,06		9	10.312	0,03927	4,81
P	S	00502	0	0	0,03351	-	00503	0	0	0,03351	-	00504	0	0	0,03351	-
	I		-10	1.450	0,03927	34,18		33	9.855	0,03927	6,89		-11	7.529	0,03927	10,52
S	S		12	261	0,03351	13,77		-24	2.289	0,03351	8,60		13	1.585	0,03351	9,89
	I		19	1.356	0,03927	26,44		-34	355	0,03927	16,85		17	976	0,03927	21,74
P	S	00505	0	2.496	0,03351	17,36	00506	0	5.112	0,03351	8,48	00507	0	5.581	0,03351	7,77
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	320	0,03351	NS		0	637	0,03351	68,04		0	866	0,03351	50,04
	I		0	1.062	0,03927	46,67		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00508	0	5.992	0,03351	7,23	00509	0	6.493	0,03351	6,67	00510	0	5.809	0,03351	7,46
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	846	0,03351	51,23		0	306	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.273	0,03927	21,81
P	S	00511	0	0	0,03351	-	00512	0	0	0,03351	-	00513	0	0	0,03351	-
	I		-2	2.921	0,03927	16,97		84	28.344	0,13980	3,46		39	14.925	0,13980	2,38
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		1	8.762	0,03927	5,66		-15	12.420	0,11624	2,73		5	13.274	0,11624	10,14
P	S	00514	0	4.130	0,03351	10,49	00515	0	7.129	0,03351	6,08	00516	0	7.312	0,03351	5,93

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	810	0,03351	53,50
	I		0	5.166	0,03927	9,59		0	676	0,03927	73,32		0	0	0,03927	-
P	S	00517	0	6.671	0,03351	6,50	00518	0	5.313	0,03351	8,16	00519	13	1.075	0,03351	11,09
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	987	0,03351	43,91		0	586	0,03351	73,96		-13	274	0,03351	13,72
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-4	1.315	0,03927	37,69
P	S	00520	0	0	0,03351	-	00521	0	0	0,03351	-	00522	0	0	0,03351	-
	I		-5	10.399	0,03927	4,77		3	5.814	0,03927	8,52		-3	1.734	0,03927	28,58
S	S		20	2.232	0,03351	8,69		-6	428	0,03351	NS		0	3.876	0,03351	11,18
	I		10	420	0,03927	NS		-2	2.309	0,03927	21,47		0	0	0,03927	-
P	S	00523	0	0	0,03351	-	00524	0	0	0,03351	-	00525	0	0	0,03351	-
	I		0	2.904	0,03927	17,07		0	6.355	0,03927	7,80		0	1.163	0,03927	42,62
S	S		0	5.927	0,03351	7,31		0	7.579	0,03351	5,72		0	5.206	0,03351	8,32
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00526	0	3.504	0,03351	12,37	00527	0	4.949	0,03351	8,76	00528	0	5.419	0,03351	8,00
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.687	0,03351	16,13		0	1.501	0,03351	28,87		0	1.139	0,03351	38,05
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00529	0	5.754	0,03351	7,53	00530	0	5.452	0,03351	7,95	00531	0	2.229	0,03351	19,44
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.201	0,03351	36,09		0	1.811	0,03351	23,93		0	3.407	0,03351	12,72
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00532	0	0	0,03351	-	00533	0	0	0,03351	-	00534	0	0	0,03351	-
	I		-3	8.084	0,03927	6,13		-1	13.333	0,03927	3,72		-4	2.857	0,03927	17,35
S	S		1	6.755	0,03351	6,42		-1	8.706	0,03351	4,98		2	4.923	0,03351	8,80
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00535	0	4.812	0,03351	9,01	00536	0	6.504	0,03351	6,66	00537	0	6.502	0,03351	6,67
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.465	0,03351	17,58		0	1.674	0,03351	25,89		0	1.423	0,03351	30,46
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00538	0	5.513	0,03351	7,86	00539	0	3.049	0,03351	14,21	00540	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.673	0,03927	18,54
S	S		0	1.807	0,03351	23,98		0	3.183	0,03351	13,62		0	5.697	0,03351	7,61
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00541	0	0	0,03351	-	00542	0	0	0,03351	-	00543	0	0	0,03351	-
	I		0	5.481	0,03927	9,04		0	1.246	0,03927	39,78		2	1.436	0,03927	34,52
S	S		0	7.079	0,03351	6,12		0	5.498	0,03351	7,88		0	4.948	0,03351	8,76
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00544	0	0	0,03351	-	00545	0	0	0,03351	-	00546	0	1.935	0,03351	22,40
	I		1	5.243	0,03927	9,45		0	4.136	0,03927	11,98		0	0	0,03927	-
S	S		0	7.333	0,03351	5,91		0	6.728	0,03351	6,44		0	3.858	0,03351	11,23
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00547	0	4.343	0,03351	9,98	00548	0	5.071	0,03351	8,55	00549	0	5.312	0,03351	8,16
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.063	0,03351	21,01		0	1.307	0,03351	33,16		0	1.400	0,03351	30,96
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00550	0	5.209	0,03351	8,32	00551	0	3.697	0,03351	11,72	00552	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.034	0,03927	24,37
S	S		0	2.234	0,03351	19,40		0	4.300	0,03351	10,08		0	7.861	0,03351	5,51
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00553	0	0	0,03351	-	00554	0	0	0,03351	-	00555	0	2.066	0,03351	20,98
	I		0	8.407	0,03927	5,90		0	5.943	0,03927	8,34		0	0	0,03927	-
S	S		0	11.158	0,03351	3,88		0	10.190	0,03351	4,25		0	6.222	0,03351	6,97
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00556	0	5.306	0,03351	8,17	00557	0	6.182	0,03351	7,01	00558	0	5.867	0,03351	7,39
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.323	0,03351	13,04		0	1.960	0,03351	22,11		0	1.680	0,03351	25,80
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00559	0	4.367	0,03351	9,92	00560	0	930	0,03351	46,60	00561	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	5.043	0,03927	9,83
S	S		0	2.501	0,03351	17,33		0	4.673	0,03351	9,27		0	7.195	0,03351	6,02
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00562	0	0	0,03351	-	00563	0	0	0,03351	-	00564	0	0	0,03351	-
	I		0	2.947	0,03927	16,82		-1	566	0,03927	87,57		0	4.157	0,03927	11,92
S	S		0	6.664	0,03351	6,50		-1	976	0,03351	44,40		2	1.293	0,03351	33,52
	I		0	0	0,03927	-		0	413	0,03927	NS		0	1.015	0,03927	48,83
P	S	00565	0	0	0,03351	-	00566	0	0	0,03351	-	00567	0	4.066	0,03351	10,66
	I		-19	11.648	0,03927	5,44		18	1.621	0,03927	31,14		0	0	0,03927	-
S	S		13	3.342	0,03351	7,20		-14	1.023	0,03351	11,23		0	704	0,03351	61,56
	I		0	0	0,03927	-		-19	847	0,03927	20,50		0	33	0,03927	NS
P	S	00568	0	5.167	0,03351	8,39	00569	0	5.306	0,03351	8,17	00570	0	5.504	0,03351	7,87
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	946	0,03351	45,81		0	1.212	0,03351	35,76		0	1.613	0,03351	26,87
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00571	0	4.938	0,03351	8,78	00572	0	2.055	0,03351	21,09	00573	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		7	6.529	0,03927	7,59
S	S		0	2.536	0,03351	17,09		0	4.831	0,03351	8,97		-7	8.378	0,03351	5,17
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00574	0	0	0,03351	-	00575	0	0	0,03351	-	00576	0	4.270	0,03351	10,15
	I		1	10.756	0,03927	4,61		0	2.386	0,03927	20,77		0	0	0,03927	-
S	S		4	10.104	0,03351	4,29		0	6.792	0,03351	6,38		0	3.699	0,03351	11,72
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
P	S	00577	0	6.189	0,03351	7,00	00578	0	6.312	0,03351	6,87	00579	0	5.701	0,03351	7,60
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00580	0	2.070	0,03351	20,94	00581	0	1.350	0,03351	32,10	00582	0	1.056	0,03351	41,04
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00583	0	3.361	0,03351	12,89	00584	0	0	0,03351	-	00585	0	0	0,03351	-
I	I		0	0	0,03927	-		-8	4.273	0,03927	11,60		19	9.598	0,03927	7,16
S	S	00586	0	916	0,03351	47,31	00587	9	1.967	0,03351	22,03	00588	-24	3.436	0,03351	7,09
I	I		0	186	0,03927	NS		6	151	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00589	0	0	0,03351	-	00590	-9	262	0,03351	NS	00591	0	0	0,03351	-
I	I		-9	1.754	0,03927	28,26		11	595	0,03927	18,45		97	18.038	0,03927	3,11
S	S	00592	21	873	0,03351	11,65	00593	0	0	0,03351	-	00594	0	0	0,03351	-
I	I		16	1.180	0,03927	24,03		10	8.415	0,03927	5,89		-439	20.802	0,03927	2,63
P	S	00595	0	0	0,03351	-	00596	0	3.267	0,03351	13,27	00597	0	5.337	0,03351	8,12
I	I		-174	9.896	0,03927	6,85		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00598	0	0	0,03351	-	00599	0	0	0,03351	-	00600	0	0	0,03351	-
I	I		248	18.051	0,03927	3,11		0	4.252	0,03927	11,66		0	0	0,03351	-
P	S	00601	0	5.438	0,03351	7,97	00602	0	5.583	0,03351	7,76	00603	0	5.993	0,03351	7,23
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00604	0	923	0,03351	46,95	00605	0	1.240	0,03351	34,95	00606	0	1.258	0,03351	34,45
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00607	0	5.152	0,03351	8,41	00608	0	0	0,03351	-	00609	0	0	0,03351	-
I	I		0	0	0,03927	-		2	2.450	0,03927	20,23		14	21.839	0,03927	3,84
S	S	00610	0	613	0,03351	70,70	00611	0	0	0,03351	-	00612	71	2.442	0,03351	1,88
I	I		0	421	0,03927	NS		0	3.753	0,03927	13,21		-20	920	0,03927	2,02
P	S	00613	0	0	0,03351	-	00614	0	3.368	0,03351	12,87	00615	0	6.357	0,03351	6,82
I	I		-3	11.650	0,03927	11,55		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00616	-7	149	0,03351	NS	00617	0	0	0,03351	-	00618	0	887	0,03351	48,86
I	I		-3	4.866	0,03927	27,66		0	2.305	0,03927	21,50		0	0	0,03927	-
P	S	00619	0	6.732	0,03351	6,44	00620	0	6.446	0,03351	6,72	00621	0	5.529	0,03351	7,84
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00622	0	1.056	0,03351	41,04	00623	0	615	0,03351	70,47	00624	0	0	0,03351	-
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	979	0,03927	50,63
P	S	00625	8	1.749	0,03351	24,78	00626	0	0	0,03351	-	00627	0	0	0,03351	-
I	I		0	0	0,03927	-		-183	21.369	0,03927	2,55		79	5.865	0,03927	16,87
S	S	00628	0	0	0,03351	-	00629	0	0	0,03351	-	00630	0	0	0,03351	-
I	I		-10	6.352	0,03927	7,80		0	0	0,03927	2,78		-148	13.692	0,03927	4,39
P	S	00631	-1	66	0,03351	NS	00632	0	0	0,03351	-	00633	0	0	0,03351	-
I	I		-10	642	0,03927	77,21		-177	4.555	0,03927	32,23		256	22.081	0,03927	2,45
S	S	00634	0	0	0,03351	-	00635	0	0	0,03351	-	00636	0	0	0,03351	-
I	I		2	4.863	0,03927	10,19		108	9.856	0,03927	6,89		-63	11.293	0,03927	5,68
P	S	00637	0	0	0,03351	-	00638	0	4.584	0,03351	9,45	00639	0	5.222	0,03351	8,30
I	I		-18	1.608	0,03927	30,87		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00640	0	0	0,03351	-	00641	0	0	0,03351	-	00642	0	870	0,03351	49,81
I	I		15	7.267	0,03927	11,18		0	1.633	0,03927	30,35		0	0	0,03927	-
P	S	00643	0	5.322	0,03351	8,14	00644	0	5.877	0,03351	7,37	00645	0	6.192	0,03351	7,00
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00646	0	1.467	0,03351	29,54	00647	0	1.314	0,03351	32,98	00648	0	388	0,03351	NS
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	116	0,03927	NS
P	S	00649	0	4.190	0,03351	10,34	00650	0	0	0,03351	-	00651	0	0	0,03351	-
I	I		0	0	0,03927	-		-29	10.317	0,03927	2,57		-13	40.757	0,03927	20,40
S	S	00652	0	0	0,03351	-	00653	0	0	0,03351	-	00654	0	0	0,03351	-
I	I		0	4.824	0,03927	10,27		-2	23.343	0,03927	5,77		8	46.153	0,03927	2,92
P	S	00655	-5	519	0,03351	83,51	00656	0	5.998	0,03351	7,23	00657	0	6.921	0,03351	6,26
I	I		1	1.723	0,03927	28,77		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00658	0	0	0,03351	-	00659	0	0	0,03351	-	00660	0	499	0,03351	86,85
I	I		-2	11.920	0,03927	4,16		0	0	0,03351	-		0	0	0,03927	-
P	S	00661	0	6.613	0,03351	6,55	00662	0	5.972	0,03351	7,26	00663	0	4.098	0,03351	10,58
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00664	0	741	0,03351	58,49	00665	0	202	0,03351	NS	00666	0	0	0,03351	-
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.725	0,03927	18,19
P	S	00667	0	0	0,03351	-	00668	0	0	0,03351	-	00669	0	0	0,03351	-
I	I		155	5.433	0,03927	20,01		-187	17.909	0,03927	3,14		5	1.730	0,03927	28,65
S	S	00670	0	0	0,03351	-	00671	0	0	0,03351	-	00672	0	0	0,03351	-
I	I		-105	9.530	0,03927	7,24		144	11.998	0,03927	5,23		-20	7.959	0,03927	9,59
P	S	00673	0	0	0,03351	-	00674	0	0	0,03351	-	00675	0	0	0,03351	-
I	I		4	1.109	0,03927	44,69		-3	6.625	0,03927	7,48		-1	4.802	0,03927	10,32
S	S	00676	-4	2.189	0,03351	19,80	00677	4	4.195	0,03351	10,33	00678	1	3.703	0,03351	11,70
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00679	0	2.059	0,03351	21,05	00680	0	4.188	0,03351	10,35	00681	0	4.541	0,03351	9,54
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00682	-1	2.097	0,03351	20,67	00683	0	1.842	0,03351	23,53	00684	0	2.009	0,03351	21,57
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00685	0	5.066	0,03351	8,55	00686	0	5.763	0,03351	7,52	00687	0	5.311	0,03351	8,16
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00688	0	2.123	0,03351	20,41	00689	0	1.626	0,03351	26,65	00690	0	32	0,03351	NS
I	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	848	0,03927	58,45
P	S	00693	0	150	0,03351	NS	00694	0	0	0,03351	-	00695	0	0	0,03351	-
I	I		-1	2.496	0,03927	19,86		75	23.897	0,11624	4,21		19	13.838	0,11624	2,86
S	S	00697	0	0	0,03351	-	00698	0	0	0,03351	-	00699	0	0	0,03351	-
I	I		1	6.079	0,03927	8,15		-24	9.182	0,11624	2,49		16	9.752	0,11624	2,53
P	S	00701	0	3.610	0,03351	12,01	00702	0	6.144							

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	3.467	0,03927	14,30		0	72	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00640	0	5.721	0,03351	7,58	00641	0	4.395	0,03351	9,86	00642	-10	900	0,03351	48,16
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.224	0,03351	35,41		0	1.405	0,03351	30,85		10	2.308	0,03351	18,78
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00643	0	0	0,03351	-	00644	0	0	0,03351	-	00645	0	0	0,03351	-
	I		14	7.135	0,03927	11,55		0	3.974	0,03927	12,47		-17	1.896	0,03927	38,17
S	S		-11	4.592	0,03351	6,03		0	3.653	0,03351	11,86		1	4.125	0,03351	10,51
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00646	0	0	0,03351	-	00647	0	0	0,03351	-	00648	0	647	0,03351	66,98
	I		1	1.605	0,03927	30,88		0	3.105	0,03927	15,96		0	57	0,03927	NS
S	S		0	5.859	0,03351	7,40		0	6.781	0,03351	6,39		0	5.427	0,03351	7,99
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00649	0	2.856	0,03351	15,17	00650	0	3.588	0,03351	12,08	00651	0	3.893	0,03351	11,13
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.789	0,03351	11,44		0	3.133	0,03351	13,83		0	3.050	0,03351	14,21
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00652	0	4.694	0,03351	9,23	00653	0	4.789	0,03351	9,05	00654	0	2.396	0,03351	18,09
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.894	0,03351	14,98		0	2.990	0,03351	14,49		0	4.203	0,03351	10,31
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00655	0	0	0,03351	-	00656	0	0	0,03351	-	00657	0	0	0,03351	-
	I		-2	6.563	0,03927	7,55		-2	11.375	0,03927	4,36		-1	2.451	0,03927	20,22
S	S		0	6.908	0,03351	6,27		-1	8.438	0,03351	5,14		1	5.041	0,03351	8,60
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00658	0	4.105	0,03351	10,56	00659	0	5.516	0,03351	7,86	00660	0	5.391	0,03351	8,04
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.721	0,03351	15,93		0	1.726	0,03351	25,11		0	1.616	0,03351	26,82
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00661	0	4.457	0,03351	9,72	00662	0	2.541	0,03351	17,06	00663	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	1.647	0,03927	30,09
S	S		0	2.338	0,03351	18,54		0	3.946	0,03351	10,98		0	6.292	0,03351	6,89
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00664	0	0	0,03351	-	00665	0	0	0,03351	-	00666	0	0	0,03351	-
	I		0	3.560	0,03927	13,92		0	988	0,03927	50,17		15	826	0,03927	20,31
S	S		0	7.620	0,03351	5,69		0	7.097	0,03351	6,11		-1	5.588	0,03351	7,76
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00667	0	0	0,03351	-	00668	0	10	0,03351	NS	00669	0	2.206	0,03351	19,65
	I		0	1.491	0,03927	33,24		0	860	0,03927	57,63		0	0	0,03927	-
S	S		0	7.074	0,03351	6,13		0	6.458	0,03351	6,71		0	4.806	0,03351	9,02
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00670	0	3.036	0,03351	14,27	00671	0	2.948	0,03351	14,70	00672	0	3.291	0,03351	13,17
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.754	0,03351	11,54		0	3.543	0,03351	12,23		0	3.459	0,03351	12,53
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00673	0	4.430	0,03351	9,78	00674	0	3.666	0,03351	11,82	00675	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	1.205	0,03927	41,13
S	S		0	3.513	0,03351	12,34		0	4.695	0,03351	9,23		0	7.518	0,03351	5,76
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00676	0	0	0,03351	-	00677	0	0	0,03351	-	00678	0	1.887	0,03351	22,97
	I		0	7.024	0,03927	7,06		0	5.072	0,03927	9,77		0	0	0,03927	-
S	S		0	10.275	0,03351	4,22		0	9.407	0,03351	4,61		0	5.982	0,03351	7,24
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00679	0	4.457	0,03351	9,72	00680	0	5.173	0,03351	8,38	00681	0	4.758	0,03351	9,11
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	3.207	0,03351	13,51		0	2.011	0,03351	21,55		0	1.975	0,03351	21,94
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00682	0	3.540	0,03351	12,24	00683	0	1.159	0,03351	37,39	00684	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.758	0,03927	17,97
S	S		0	3.135	0,03351	13,82		0	5.206	0,03351	8,32		0	7.488	0,03351	5,79
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00685	0	0	0,03351	-	00686	0	0	0,03351	-	00687	0	0	0,03351	-
	I		0	2.001	0,03927	24,77		0	766	0,03927	64,71		-3	995	0,03927	49,81
S	S		0	7.995	0,03351	5,42		-2	4.267	0,03351	10,16		2	4.961	0,03351	8,74
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00688	0	0	0,03351	-	00689	2	1.709	0,03351	25,36	00690	0	3.274	0,03351	13,24
	I		-1	2.867	0,03927	17,29		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	5.799	0,03351	7,47		-2	4.162	0,03351	10,41		0	2.795	0,03351	15,51
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00691	-4	3.170	0,03351	13,67	00692	0	1.344	0,03351	32,25	00693	1	3.733	0,03351	11,61
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		1	2.499	0,03351	17,34		0	3.165	0,03351	13,69		-1	2.548	0,03351	17,01
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00694	0	4.794	0,03351	9,04	00695	0	2.914	0,03351	14,87	00696	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		5	4.972	0,03927	9,97
S	S		0	2.714	0,03351	15,97		0	4.251	0,03351	10,19		-5	7.160	0,03351	6,05
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00697	0	0	0,03351	-	00698	0	0	0,03351	-	00699	0	3.804	0,03351	11,39
	I		17	8.700	0,03927	8,31		0	2.039	0,03927	24,31		0	0	0,03927	-
S	S		-18	8.940	0,03351	3,85		0	6.038	0,03351	7,18		0	3.432	0,03351	12,63
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00700	0	5.290	0,03351	8,19	00701	0	5.389	0,03351	8,04	00702	0	4.725	0,03351	9,17
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		0	2.197	0,03351	19,73		0	1.752	0,03351	24,74		0	1.972	0,03351	21,98
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00703	0	2.894	0,03351	14,98	00704	0	0	0,03351	-	00705	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		1	2.311	0,03927	21,45		3	5.651	0,03927	8,77
S	S		0	3.095	0,03351	14,00		-1	5.107	0,03351	8,49		-3	6.685	0,03351	6,48
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00706	0	0	0,03351	-	00707	0	0	0,03351	-	00708	0	0	0,03351	-
	I		0	1.578	0,03927	31,41		-4	896	0,03927	55,32		70	6.026	0,03927	15,94
S	S		6	5.427	0,03351	7,99		0	0	0,03351	-		-68	1.411	0,03351	10,27
	I		0	0	0,03927	-		13	2.284	0,03927	56,05		-101	2.785	0,03927	NS
P	S	00709	0	0	0,03351	-	00710	2	3.886	0,03351	11,15	00711	-3	4.478	0,03351	9,68
	I		-82	4.478	0,03927	34,03		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		95	1.475	0,03351	10,12		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		111	2.553	0,03927	82,94		-2	1.632	0,03927	30,37		2	1.582	0,03927	31,33
P	S	00712	126	2.556	0,03351	8,19	00713	-43	1.371	0,03351	10,36	00714	1	5.737	0,03351	7,55
	I		41	3.411	0,03927	NS		-191	4.139	0,03927	45,29		0	0	0,03927	-
S	S		-79	221	0,03351	13,94		82	174	0,03351	14,13		-2	239	0,03351	NS
	I		-175	2.596	0,03927	89,92		87	2.272	0,03927	55,23		-4	1.239	0,03927	40,00
P	S	00715	0	5.710	0,03351	7,59	00716	-2	1.577	0,03351	27,48	00717	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		1	900	0,03927	55,07		-89	18.101	0,11624	3,31
S	S		0	330	0,03351	NS		0	0	0,03351	-		38	2.250	0,03351	2,56
	I		0	360	0,03927	NS		1	2.440	0,03927	20,31		-152	697	0,07854	2,87
P	S	00718	0	0	0,03351	-	00719	0	3.235	0,03351	13,40	00720	0	5.659	0,03351	7,66
	I		-13	10.027	0,11624	2,55		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	83	0,03351	NS		0	1.332	0,03351	32,54
	I		7	3.214	0,07854	28,96		0	662	0,03927	74,87		0	0	0,03927	-
P	S	00721	0	6.181	0,03351	7,01	00722	0	5.911	0,03351	7,33	00723	0	5.122	0,03351	8,46
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.566	0,03351	27,67		0	1.441	0,03351	30,08		0	809	0,03351	53,57
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	174	0,03927	NS
P	S	00724	1	1.989	0,03351	21,79	00725	0	0	0,03351	-	00726	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		-67	11.987	0,03927	5,24		85	7.367	0,03927	10,92
S	S		-1	51	0,03351	NS		42	1.175	0,03351	10,83		-15	1.237	0,03351	10,68
	I		-1	3.064	0,03927	16,18		36	4.915	0,03927	25,77		-16	5.213	0,03927	22,12
P	S	00727	0	0	0,03351	-	00728	15	3.272	0,03351	7,28	00729	0	5.145	0,03351	8,42
	I		-30	494	0,03927	17,74		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-5	10.506	0,03927	4,72		6	7.148	0,03927	6,93		0	2.654	0,03927	18,68
P	S	00730	-11	4.431	0,03351	6,16	00731	4	4.343	0,03351	9,98	00732	0	6.934	0,03351	6,25
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		-1	6.263	0,03927	7,91		5	7.923	0,03927	6,26		0	1.746	0,03927	28,39
P	S	00733	0	5.260	0,03351	8,24	00734	0	0	0,03351	-	00735	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		2	7.809	0,03927	6,35		71	33.042	0,11624	7,39
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		0	3.648	0,03927	13,59		1	18.267	0,03927	2,71		38	36.633	0,07854	5,67
P	S	00736	0	566	0,03351	76,57	00737	0	5.281	0,03351	8,21	00738	0	6.714	0,03351	6,45
	I		0	1.675	0,03927	29,59		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	55	0,03351	NS		0	1.261	0,03351	34,37
	I		0	8.302	0,03927	5,97		0	874	0,03927	56,71		0	0	0,03927	-
P	S	00739	0	6.716	0,03351	6,45	00740	0	6.374	0,03351	6,80	00741	0	4.907	0,03351	8,83
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.373	0,03351	31,57		0	1.017	0,03351	42,61		0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	2.117	0,03927	23,41
P	S	00742	0	0	0,03351	-	00743	0	0	0,03351	-	00744	0	0	0,03351	-
	I		33	3.813	0,03927	66,33		-26	22.578	0,06440	10,50		4	947	0,03927	52,34
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		6	10.473	0,03927	4,73		40	24.804	0,06440	7,58		-4	8.049	0,03927	6,16
P	S	00745	2	301	0,03351	NS	00746	0	0	0,03351	-	00747	0	0	0,03351	-
	I		4	345	0,03927	NS		-67	6.769	0,03927	12,71		82	4.855	0,03927	26,66
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		1	3.111	0,03927	15,93		55	3.791	0,03927	68,48		-60	3.700	0,03927	79,12
P	S	00748	-1	4.565	0,03351	9,49	00749	3	4.684	0,03351	9,25	00750	-129	2.731	0,03351	7,95
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-42	4.031	0,03927	50,59
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		42	858	0,03351	11,70
	I		2	2.223	0,03927	22,30		-3	1.848	0,03927	26,82		188	1.757	0,03927	34,25
P	S	00751	57	254	0,03351	13,80	00752	-1	5.324	0,03351	8,14	00753	0	6.407	0,03351	6,76
	I		175	3.184	0,03927	NS		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		-73	235	0,03351	13,88		1	85	0,03351	NS		0	0	0,03351	-
	I		-78	584	0,03927	18,37		5	1.190	0,03927	41,65		0	1.650	0,03927	30,04
P	S	00754	3	1.583	0,03351	27,38	00755	0	0	0,03351	-	00756	0	0	0,03351	-
	I		0	215	0,03927	NS		-1	16.964	0,11624	7,93		12	11.418	0,11624	2,65
S	S		0	0	0,03351	-		-31	1.342	0,03351	2,65		0	0	0,03351	-
	I		-1	3.232	0,03927	15,34		125	1.480	0,07854	2,97		4	2.611	0,07854	35,65
P	S	00757	0	2.916	0,03351	14,86	00758	0	6.131	0,03351	7,07	00759	0	7.054	0,03351	6,14
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		0	908	0,03351	47,73		0	1.284	0,03351	33,75
	I		0	1.593	0,03927	31,11		0	247	0,03927	NS		0	0	0,03927	-
P	S	00760	0	6.961	0,03351	6,23	00761	0	6.150	0,03351	7,05	00762	-1	2.767	0,03351	15,66
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.328	0,03351	32,63		0	1.071	0,03351	40,47		1	74	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	475	0,03927	NS		1	1.206	0,03927	41,10
P	S	00763	0	0	0,03351	-	00764	0	0	0,03351	-	00765	0	116	0,03351	NS

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		-46	10.843	0,03927	6,01		-5	6.762	0,03927	7,33		0	398	0,03927	NS
S	S		-53	3.047	0,03351	7,54		5	404	0,03351	NS		0	1.554	0,03351	27,89
	I		0	0	0,03927	-		10	871	0,03927	56,90		0	0	0,03927	-
P	S	00766	0	0	0,03351	-	00767	0	0	0,03351	-	00768	-1	2.501	0,03351	17,33
	I		2	1.305	0,03927	37,98		-1	3.294	0,03927	15,05		0	0	0,03927	-
S	S		-2	1.738	0,03351	24,94		0	2.431	0,03351	17,83		2	1.278	0,03351	33,91
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00769	0	3.831	0,03351	11,31	00770	-20	3.504	0,03351	7,02	00771	13	576	0,03351	12,59
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		3	2.712	0,03927	18,28
S	S		-1	1.164	0,03351	37,23		16	2.836	0,03351	7,81		-9	4.714	0,03351	9,19
	I		0	515	0,03927	96,24		11	540	0,03927	18,05		0	0	0,03927	-
P	S	00772	5	2.271	0,03351	19,08	00773	-6	4.813	0,03351	9,00	00774	-1	4.580	0,03351	9,46
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		-5	3.276	0,03351	13,23		-1	1.674	0,03351	25,89		-1	853	0,03351	50,81
	I		-2	232	0,03927	NS		0	445	0,03927	NS		0	790	0,03927	62,74
P	S	00775	0	0	0,03351	-	00776	0	0	0,03351	-	00777	0	0	0,03351	-
	I		-4	4.076	0,03927	12,16		2	12.829	0,03927	3,86		11	4.328	0,03927	38,22
S	S		18	2.849	0,03351	7,79		-12	6.033	0,03351	5,08		-10	3.461	0,03351	12,52
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00778	0	4.086	0,03351	10,61	00779	0	6.681	0,03351	6,49	00780	0	7.276	0,03351	5,96
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	1.528	0,03351	28,36		0	1.101	0,03351	39,36		0	1.211	0,03351	35,79
	I		0	464	0,03927	NS		0	200	0,03927	NS		0	49	0,03927	NS
P	S	00781	0	6.891	0,03351	6,29	00782	0	4.949	0,03351	8,76	00783	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-8	3.070	0,03927	16,15
S	S		0	1.609	0,03351	26,94		0	2.872	0,03351	15,09		6	6.126	0,03351	7,07
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00784	0	0	0,03351	-	00785	0	0	0,03351	-	00786	0	731	0,03351	59,29
	I		8	8.290	0,03927	5,98		0	2.077	0,03927	23,86		-4	757	0,03927	65,48
S	S		-8	9.068	0,03351	4,78		3	6.324	0,03351	6,85		-5	1.931	0,03351	22,44
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00787	0	0	0,03351	-	00788	0	1.671	0,03351	25,94	00789	0	4.113	0,03351	10,54
	I		7	1.661	0,03927	29,84		-5	1.133	0,03927	43,75		0	0	0,03927	-
S	S		9	2.508	0,03351	17,28		-8	2.277	0,03351	19,03		0	1.499	0,03351	28,91
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00790	-1	3.614	0,03351	11,99	00791	255	2.948	0,03351	7,66	00792	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		109	4.858	0,03927	26,61		-343	1.273	0,03927	25,27
S	S		5	1.767	0,03351	24,53		-561	4.981	0,03351	5,75		663	4.724	0,03351	5,92
	I		4	786	0,03927	63,06		-454	3.329	0,03927	NS		295	4.117	0,03927	46,22
P	S	00793	161	4.356	0,03351	6,22	00794	69	9.118	0,03351	3,80	00795	-8	3.216	0,03351	13,48
	I		-134	277	0,03927	16,39		-85	1.810	0,03927	35,66		0	0	0,03927	-
S	S		-80	597	0,03351	12,52		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-
	I		55	3.363	0,03927	NS		9	2.664	0,03927	18,60		-11	2.190	0,03927	50,34
P	S	00796	0	0	0,03351	-	00797	0	0	0,03351	-	00798	0	1.340	0,03351	32,34
	I		191	9.650	0,03927	7,10		-317	15.403	0,03927	3,78		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		362	504	0,03351	12,83		0	927	0,03351	46,75
	I		-12	8.018	0,03927	9,47		20	8.141	0,03927	9,24		0	1.352	0,03927	36,66
P	S	00799	0	5.911	0,03351	7,33	00800	0	7.646	0,03351	5,67	00801	0	7.904	0,03351	5,48
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	926	0,03351	46,80		0	647	0,03351	66,98		0	925	0,03351	46,85
	I		0	468	0,03927	NS		0	374	0,03927	NS		0	230	0,03927	NS
P	S	00802	0	7.094	0,03351	6,11	00803	0	4.059	0,03351	10,68	00804	0	0	0,03351	-
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		-78	10.411	0,03927	6,37
S	S		0	1.753	0,03351	24,72		-2	3.107	0,03351	13,95		57	5.334	0,03351	5,50
	I		0	0	0,03927	-		0	405	0,03927	NS		-2	4.289	0,03927	11,56
P	S	00805	0	0	0,03351	-	00806	-42	7.003	0,03351	4,59	00807	26	1.464	0,03351	10,15
	I		-3	7.320	0,03927	6,77		0	0	0,03927	-		1	322	0,03927	NS
S	S		-50	5.502	0,03351	5,39		89	983	0,03351	11,34		0	0	0,03351	-
	I		2	2.008	0,03927	24,68		-119	3.229	0,03927	NS		-27	5.867	0,03927	16,87
P	S	00808	0	0	0,03351	-	00809	-8	4.250	0,03351	10,20	00810	-2	3.776	0,03351	11,48
	I		-357	18.175	0,03927	3,09		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	0	0,03351	-		-1	4.107	0,03351	10,55		-6	3.567	0,03351	12,15
	I		-29	13.849	0,03927	4,33		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00811	0	0	0,03351	-	00812	0	1.213	0,03351	35,73	00813	0	3.592	0,03351	12,07
	I		0	2.296	0,03927	21,59		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	4.187	0,03351	10,35		-1	5.571	0,03351	7,78		0	5.097	0,03351	8,50
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00814	0	1.898	0,03351	22,83	00815	0	2.778	0,03351	15,60	00816	0	2.510	0,03351	17,27
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	5.766	0,03351	7,52		0	5.525	0,03351	7,84		0	6.014	0,03351	7,21
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00817	0	726	0,03351	59,70	00818	-5	2.940	0,03351	14,74	00819	0	3.231	0,03351	13,41
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	7.670	0,03351	5,65		-1	4.158	0,03351	10,42		0	4.592	0,03351	9,44
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00820	0	1.650	0,03351	26,27	00821	96	2.732	0,03351	7,95	00822	-1	4.696	0,03351	9,23
	I		0	0	0,03927	-		-110	1.610	0,03927	30,92		0	0	0,03927	-
S	S		0	6.119	0,03351	7,08		0	0	0,03351	-		0	250	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		6	6.586	0,03927	7,53		0	4.252	0,03927	11,66
P	S	00823	6	3.373	0,03351	12,85	00824	0	0	0,03351	-	00825	-71	4.307	0,03351	6,26
	I		0	0	0,03927	-		3	836	0,03927	59,29		0	0	0,03927	-
S	S		0	2.021	0,03351	21,44		5	4.766	0,03351	9,09		0	0	0,03351	-
	I		3	1.959	0,03927	25,30		-5	711	0,03927	69,71		19	8.395	0,03927	8,79

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]	
P	S	00826	-20	4.782	0,03351	5,88	00827	126	596	0,03351	12,52	00828	-8	1.868	0,03351	23,20
	I		0	0	0,03927	-		-120	5.209	0,03927	22,17		10	1.248	0,03927	39,71
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		1	1.169	0,03351	37,07
	I	00829	-12	5.254	0,03927	21,70	00830	4	12.118	0,03927	4,09	00831	-3	2.447	0,03927	20,26
P	S		0	4.358	0,03351	9,94		-157	5.594	0,03351	5,34		-2	133	0,03351	NS
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		1	296	0,03927	NS
S	S	00832	0	0	0,03351	-	00833	0	0	0,03351	-	00834	4	4.968	0,03351	8,72
	I		0	4.256	0,03927	11,65		32	8.256	0,03927	9,03		0	0	0,03927	-
P	S		4	2.299	0,03351	18,85		20	3.281	0,03351	7,26		0	1.851	0,03351	23,41
	I	00835	0	0	0,03927	-	00836	0	0	0,03927	-	00837	0	0	0,03927	-
S	S		-3	3.182	0,03351	13,62		1	2.240	0,03351	19,35		-1	2.307	0,03351	18,79
	I		0	0	0,03927	-		-1	792	0,03927	62,58		2	1.427	0,03927	34,73
P	S	00838	0	1.301	0,03351	33,31	00839	0	2.218	0,03351	19,54	00840	0	1.844	0,03351	23,50
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	5.040	0,03351	8,60		0	4.082	0,03351	10,62		0	4.026	0,03351	10,76
	I	00841	0	0	0,03927	-	00842	0	0	0,03927	-	00843	0	0	0,03927	-
P	S		0	1.068	0,03351	40,58		0	1.760	0,03351	24,62		0	1.619	0,03351	26,77
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00844	0	5.763	0,03351	7,52	00845	0	4.530	0,03351	9,57	00846	0	4.631	0,03351	9,36
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S		0	2.441	0,03351	17,75		0	1.722	0,03351	25,17		0	431	0,03351	NS
	I	00847	0	0	0,03927	-	00848	0	0	0,03927	-	00849	0	0	0,03927	-
S	S		0	4.348	0,03351	9,97		0	4.319	0,03351	10,03		0	5.284	0,03351	8,20
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S	00850	-9	3.358	0,03351	12,91	00851	1	3.105	0,03351	13,96	00852	0	804	0,03351	53,90
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		-2	3.515	0,03351	12,33		0	3.345	0,03351	12,96		0	4.385	0,03351	9,88
	I	00853	0	0	0,03927	-	00854	0	0	0,03927	-	00855	0	0	0,03927	-
P	S		79	3.879	0,03351	6,64		1	5.416	0,03351	8,00		9	2.564	0,03351	16,90
	I		-88	755	0,03927	19,71		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00856	77	15	0,03351	14,85	00857	0	0	0,03351	-	00858	-2	1.419	0,03351	30,54
	I		-67	6.482	0,03927	13,79		0	3.909	0,03927	12,68		1	2.387	0,03927	20,76
P	S		-147	6.413	0,03351	4,88		-7	5.266	0,03351	8,23		22	1.501	0,03351	10,07
	I	00859	0	0	0,03927	-	00860	0	0	0,03927	-	00861	-20	8.241	0,03927	9,06
S	S		0	0	0,03351	-		0	0	0,03351	-		13	14	0,03351	14,86
	I		-5	8.602	0,03927	5,76		7	6.072	0,03927	8,16		-4	14.582	0,03927	3,40
P	S	00862	0	5.509	0,03351	7,87	00863	-26	2.892	0,03351	7,74	00864	0	1.483	0,03351	29,22
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		1	494	0,03351	87,73		-90	330	0,03351	13,50		0	5.376	0,03351	8,06
	I	00865	0	3.767	0,03927	13,16	00866	102	6.897	0,03927	12,27	00867	0	0	0,03927	-
P	S		4	3.224	0,03351	13,44		-5	967	0,03351	44,82		0	2.330	0,03351	18,60
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00862	4	3.955	0,03351	10,96	00863	-4	4.288	0,03351	10,11	00864	0	7.632	0,03351	5,68
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S		0	1.730	0,03351	25,05	00860	-2	1.272	0,03351	34,07	00861	0	2.611	0,03351	16,60
	I	00862	0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S		0	7.378	0,03351	5,87		0	10.543	0,03351	4,11		0	9.807	0,03351	4,42
	I	00865	0	0	0,03927	-	00866	0	0	0,03927	-	00867	0	0	0,03927	-
P	S		0	801	0,03351	54,11		-12	3.567	0,03351	6,95		1	3.078	0,03351	14,08
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
S	S	00865	0	10.739	0,03351	4,04	00866	-1	9.233	0,03351	4,69	00867	0	10.165	0,03351	4,26
	I		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-		0	0	0,03927	-
P	S		67	5.896	0,03351	5,16		2	6.072	0,03351	7,14		67	2.046	0,03351	9,00
	I	00865	-60	2.294	0,03927	56,74	00866	0	0	0,03927	-	00867	22	4.233	0,03927	41,47
S	S		296	3.198	0,03351	7,35		2	5.134	0,03351	8,44		-6	8.767	0,03351	4,94
	I		-257	4.430	0,03927	35,29		0	1.873	0,03927	26,46		-2	9.724	0,03927	5,10

LEGENDA:

- Dir

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos

Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- CS

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}

Sollecitazioni di progetto.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio																
Nodo/ T _{prnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	
			[N/mm²]		[N]	[N-m]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]				
Fondazione				Platea 1												
00052	P	RAR	5,642	14,94	-80	-50.250	2,65	SI	RAR	258,787	360,00	-80	-50.250	1,39	SI	
		QPR	4,907	11,21	-79	-43.701	2,28	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	6,320	14,94	91	-56.288	2,36	SI	RAR	289,883	360,00	91	-56.288	1,24	SI	
		QPR	5,482	11,21	89	-48.826	2,04	SI	-	-	-	-	-	-	-	

LEGENDA:

- Rinf.

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Id_{Cmb}

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ_{cd,amm}

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]		
σ _{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.														
σ _{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.														
N _{Ed} , M _{Ed}	Sollecitazioni di progetto.														
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd, amm} /σ _{cc} ; σ _{td, amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).														
Verific ato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤ σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤ σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} > σ _{cd,amm} ; σ _{at} > σ _{td,amm}).														
Nota	Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.														

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione		Platea 1		AA= PCA									
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W _d ≠ 0)													
00055	P	FRQ	-36	-49.946	3,06	2,13	7,3492 E-04	750	250	0,183	0,400	2,18	SI
		QPR	-36	-48.498	2,97	2,13	7,1361 E-04	750	250	0,178	0,300	1,68	SI
	S	FRQ	45	-50.556	3,07	2,13	6,1426 E-04	750	220	0,135	0,400	2,96	SI
		QPR	45	-49.062	2,98	2,13	5,9611 E-04	750	220	0,131	0,300	2,29	SI
00052	P	FRQ	-79	-45.011	2,76	2,13	6,623 E-04	750	250	0,165	0,400	2,42	SI
		QPR	-79	-43.701	2,68	2,13	6,4303 E-04	750	250	0,160	0,300	1,87	SI
	S	FRQ	89	-50.319	3,08	2,13	7,4041 E-04	750	250	0,185	0,400	2,16	SI
		QPR	89	-48.826	2,99	2,13	7,1844 E-04	750	250	0,179	0,300	1,67	SI
00047	P	FRQ	2	-58.766	3,54	2,13	6,4169 E-04	750	196	0,126	0,400	3,18	SI
		QPR	2	-57.194	3,45	2,13	6,1524 E-04	750	196	0,121	0,300	2,49	SI
	S	FRQ	-	-45.987	2,72	2,13	6,7667 E-04	750	250	0,169	0,400	2,37	SI
		QPR	-	-44.749	2,65	2,13	6,5845 E-04	750	250	0,164	0,300	1,83	SI
00492	P	FRQ	-15	-40.255	2,40	2,13	3,4057 E-04	750	177	0,060	0,400	6,62	SI
		QPR	-15	-38.915	2,32	2,13	3,2924 E-04	750	177	0,058	0,300	5,14	SI
	S	FRQ	23	-46.172	2,78	2,13	4,6605 E-04	750	196	0,091	0,400	4,38	SI
		QPR	23	-44.610	2,69	2,13	4,5028 E-04	750	196	0,088	0,300	3,40	SI
00048	P	FRQ	16	-35.763	2,21	2,13	6,3738 E-04	750	286	0,182	0,400	2,20	SI
		QPR	16	-35.081	2,16	2,13	6,2523 E-04	750	286	0,179	0,300	1,68	SI
	S	FRQ	11	-32.747	2,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	11	-32.126	1,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00031	P	FRQ	-20	-76.285	4,55	2,13	7,8173 E-04	750	177	0,139	0,400	2,89	SI
		QPR	-20	-73.770	4,40	2,13	7,4626 E-04	750	177	0,132	0,300	2,27	SI
	S	FRQ	45	-68.553	4,13	2,13	8,0633 E-04	750	196	0,158	0,400	2,53	SI
		QPR	44	-66.280	3,99	2,13	7,681 E-04	750	196	0,151	0,300	1,99	SI
00033	P	FRQ	-26	-63.816	3,84	2,13	7,2664 E-04	750	196	0,143	0,400	2,81	SI
		QPR	-25	-61.728	3,72	2,13	6,9152 E-04	750	196	0,136	0,300	2,21	SI
	S	FRQ	44	-56.479	3,40	2,13	6,0321 E-04	750	196	0,118	0,400	3,38	SI
		QPR	43	-54.612	3,29	2,13	5,718 E-04	750	196	0,112	0,300	2,68	SI
00615	P	FRQ	-17	-34.458	2,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-17	-33.320	2,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	23	-38.586	2,32	2,13	3,8948 E-04	750	196	0,076	0,400	5,24	SI
		QPR	23	-37.283	2,25	2,13	3,7633 E-04	750	196	0,074	0,300	4,06	SI
00096	P	FRQ	12	-44.506	2,73	2,13	6,5487 E-04	750	250	0,163	0,400	2,45	SI
		QPR	13	-43.247	2,65	2,13	6,3635 E-04	750	250	0,159	0,300	1,89	SI
	S	FRQ	-2	-47.612	2,92	2,13	7,0058	750	250	0,175	0,400	2,29	SI

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
		QPR	-2	-46.255	2,83	2,13	E-04 6,8061 E-04	750	250	0,170	0,300	1,77	SI
00098	P	FRQ	5	-42.984	2,63	2,13	6,3248 E-04	750	250	0,158	0,400	2,53	SI
		QPR	6	-41.763	2,56	2,13	6,1451 E-04	750	250	0,153	0,300	1,96	SI
	S	FRQ	-16	-45.942	2,81	2,13	6,76 E-04	750	250	0,169	0,400	2,37	SI
		QPR	-17	-44.625	2,73	2,13	6,5662 E-04	750	250	0,164	0,300	1,83	SI
00019	P	FRQ	60	-34.789	2,15	2,13	6,2002 E-04	750	286	0,177	0,400	2,26	SI
		QPR	64	-33.980	2,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-68	-31.188	1,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-73	-30.415	1,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
σ_{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm}	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e	Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm}	Distanza media tra le fessure.
W_d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
Verificato	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																	
Id _{Fnd}	CS	L _X	L _Y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi							Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ				
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Platea 1	22,86	32,10	17,15	90,00	0,72	3,00	NON Coesivo	0,72	0,68	0,35	9,60	19,32	9,44	0,019	0,443	NO	

LEGENDA:

Id_{Fnd}	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
L_{x/y}	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
R_{tz}	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Z_{p.cmp}	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld}	Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C.	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
Q_{Ed}	Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd}	Resistenza di progetto del terreno.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

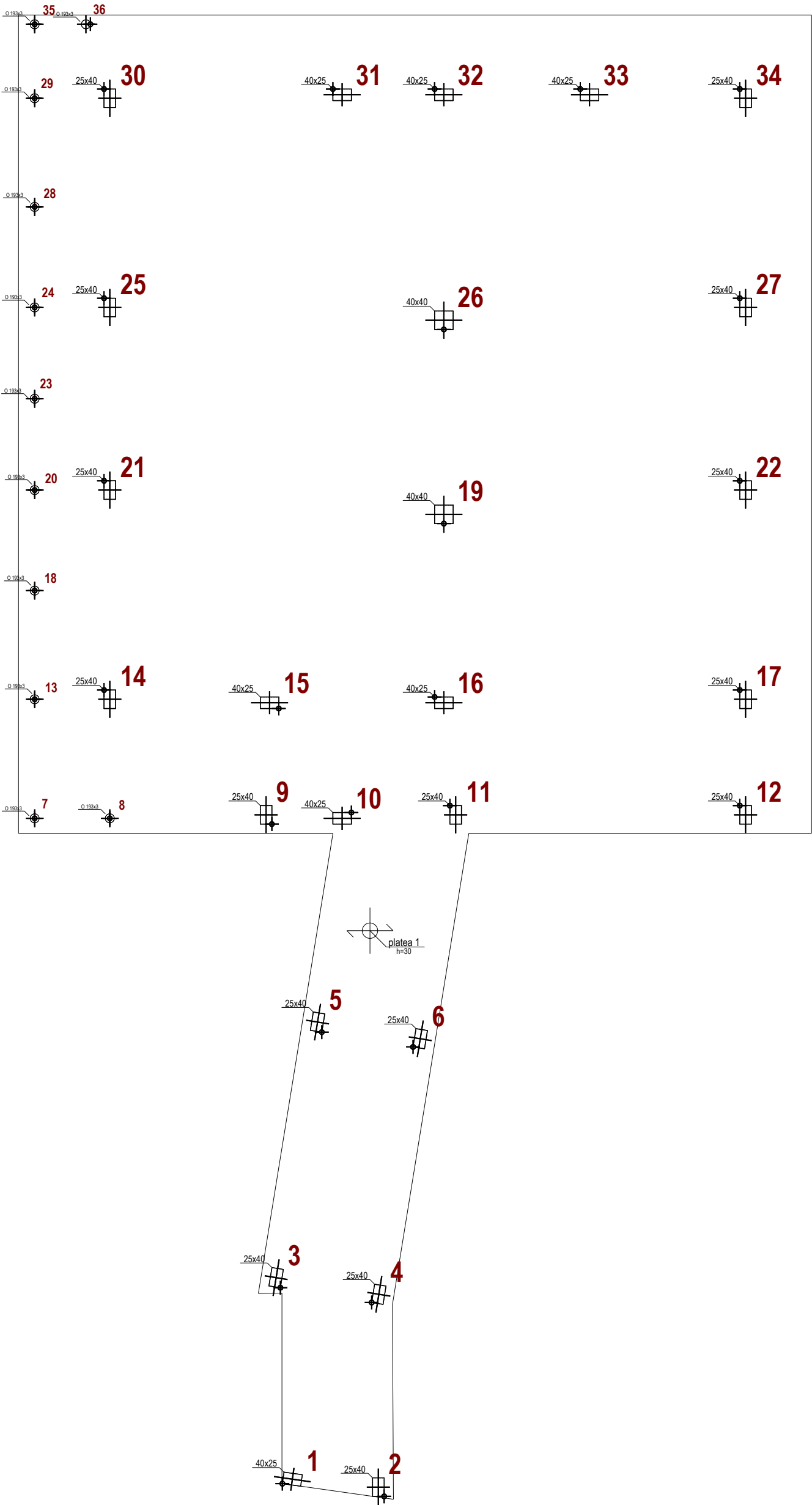
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD																	
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi							Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ				
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Platea 1	43,22	32,10	17,15	90,00	0,72	3,00	NON Coesivo	0,70	0,67	0,33	9,60	19,32	9,44	0,013	0,554	NO	

LEGENDA:

Id_{Fnd}	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
L_{x/y}	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
R_{tz}	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Z_{p.cmp}	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld}	Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C.	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
Q_{Ed}	Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd}	Resistenza di progetto del terreno.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

FONDAZIONE



I SOLAIO

