

# Comune di RIVAROLO CANAVESE

(Provincia di TORINO)

Progetto

ADEGUAMENTO SISMICO, SOSTITUZIONE COPERTURA IN CEMENTO AMIANTO

E EFFICIENTAMENTO ENERGETICO DEL BLOCCO C DELLA SCUOLA SECONDARIA

DI PRIMO GRADO G. GOZZANO DI RIVAROLO CANAVESE VIA LE MAIRE 20

CUP: E92C22000060001

-Progetto Esecutivo-

Committente

COMUNE DI RIVAROLO CANAVESE

Elaborato

RELAZIONE TECNICA STRUTTURALE DI CALCOLO

TABULATI DI CALCOLO - TOMO n. 3



Data : \_\_\_\_\_

Il TECNICO

(Ing. Umberto Villero)

R.T.P. RIVAROLO CANAVESE

(Mandatario Capogruppo)

Il RUP



Durando Dott. Arch. Ilaria  
Durando Geom. Claudio

C.so Pinin Gavino 11, 14023 COCCONARO (AT) Tel/Fax 0141 907115 - Cell. 3358132508/3333843943  
P. IVA 01500480055 E-mail studio@durando.info PEC claudio.durando@geopac.it  
www.studiotecnico.durando.com



Studio Tecnico Polonio  
[www.studiopolonio.com](http://www.studiopolonio.com)

Arch. Erika Falletta  
+39 3488020877  
San Benigno Canavese (To)



villero  
STUDIO INGEGNERIA

# PARETI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Elevazione)

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Di r	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
	P		[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	P		-823	149	0,05655	0,05655	NS		20.026	494	0,05655	0,05655	50,6 5		57.238	911	0,05655	0,05655	24,4 0	
S	A		4.220	649	0,02618	0,02618	7,27 11,8 8		3.969	818	0,02618	0,02618	6,68 11,4 7		4.402	745	0,02618	0,02618	6,91 14,0 0	
	P		1.348	56	0,03142	0,03142			4.669	39	0,03142	0,03142			-3.190	204	0,03142	0,03142	10 0	
P	A	0043 0	127.083	724	0,05655	0,05655	23,1 6	0043 1	121.005	1.997	0,21049	0,21049	42,6 7	0043 2	149.815	1.085	0,21049	0,21049	76,7 5	
	P		127.083	734	0,05655	0,05655	22,8 5		121.005	2.116	0,21049	0,21049	40,2 7		149.815	1.796	0,21049	0,21049	46,3 7	
S	A		11.776	571	0,02618	0,02618	7,24		2.310	1.064	0,18012	0,18012	37,5 9		27.658	708	0,18012	0,18012	43,9 4	
	P		-6.035	27	0,03142	0,03142	12,1 2		-25.110	232	0,18535	0,18535	94,5 9		27.658	2.296	0,18535	0,18535	66,4 7	
P	A	0043 3	0	0	0,21049	0,21049	-	0043 4	124.253	14	0,21049	0,21049	NS	0043 5	40.025	897	0,21049	0,21049	NS	
	P		261.832	2.179	0,21049	0,21049	34,7 0		151.904	882	0,21049	0,21049	94,2 6		40.025	417	0,21049	0,21049	NS	
S	A		0	0	0,18012	0,18012	-		68.536	125	0,18012	0,18012	62,1 4		73.860	403	0,18012	0,18012	50,4 4	
	P		-59.211	3.449	0,18535	0,18535	35,9 3		11.485	65	0,18535	0,18535	78,0 7		-15.747	76	0,18535	0,18535	80,0 6	
P	A	0043 6	24.690	199	0,21049	0,21049	NS	0043 7	24.852	224	0,21049	0,21049	NS	0043 8	31.092	514	0,21049	0,21049	NS	
	P		24.690	113	0,21049	0,21049	NS		24.852	471	0,21049	0,21049	NS		31.092	187	0,21049	0,21049	NS	
S	A		118.935	609	0,18012	0,18012	42,3 8		199.716	665	0,18012	0,18012	37,5 7		93.034	698	0,18012	0,18012	41,4 1	
	P		65.520	14	0,18535	0,18535	70,3 0		107.207	13	0,18535	0,18535	67,0 4		116.055	14	0,18535	0,18535	66,4 3	
P	A	0043 9	271.733	2.062	0,21049	0,21049	36,3 3	0044 0	-	2.067.7 94	5.233	0,21049	0,21049	13,0 1	0044 1	34.189	3.240	0,21049	0,21049	28,0 8
	P		271.733	651	0,21049	0,21049	NS		-	2.067.7 94	1.662	0,21049	0,21049	40,9 6		34.189	1.179	0,21049	0,21049	77,1 7
S	A		296.760	682	0,18012	0,18012	33,0 9		39.784	79	0,18012	0,18012	66,5 3		13.355	483	0,18012	0,18012	50,9 0	
	P		296.760	129	0,18535	0,18535	59,1 2		35.403	90	0,18535	0,18535	78,0 0		11.645	81	0,18535	0,18535	79,2 9	
P	A	0044 2	21.343	2.421	0,21049	0,21049	37,9 3	0044 3	-11.208	1.511	0,05655	0,05655	18,0 7	0044 4	-24.195	1.011	0,05655	0,05655	27,9 4	
	P		21.343	957	0,21049	0,21049	95,9 5		-11.208	669	0,05655	0,05655	40,8 2		-24.195	480	0,05655	0,05655	58,8 5	
S	A		139	69	0,18012	0,18012	69,9 0		765	87	0,02618	0,02618	10,6 2		-8.775	11	0,02618	0,02618	14,4 3	
	P		-940	26	0,18535	0,18535	76,2 0		727	30	0,03142	0,03142	11,6 7		0	0	0,03142	0,03142	-	
P	A	0044 5	-35.054	559	0,05655	0,05655	51,9 2	0044 6	-33.960	379	0,05655	0,05655	76,3 7	0044 7	-92.927	646	0,05655	0,05655	51,2 0	
	P		-35.054	268	0,05655	0,05655	NS		-33.960	391	0,05655	0,05655	74,0 3		-92.927	1.180	0,05655	0,05655	28,0 3	
S	A		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-		-18.260	215	0,02618	0,02618	10,7 9	
	P		1.860	22	0,03142	0,03142	11,5 1		12.252	41	0,03142	0,03142	10,9 4		-17.975	18	0,03142	0,03142	12,8 8	
P	A	0044 8	-	1.057	0,16965	0,16965	91,6 3	0063 4	61.810	8.435	0,21049	0,21049	10,5 7	0063 5	-70.401	2.314	0,16965	0,16965	34,6 8	
	P		337.528		0,16965	0,16965	48,0 9		61.810	2.595	0,21049	0,21049	34,3 6		-70.401	3.463	0,16965	0,16965	23,1 8	
S	A		-71.565	88	0,13928	0,13928	58,2 0		93.673	577	0,18012	0,18012	44,3 4		0	0	0,13928	0,13928	-	
	P		-11.167	35	0,14451	0,14451	60,2 0		-	106	0,18535	0,18535	94,3 1		-43.067	75	0,14451	0,14451	65,1 8	
P	A	0063 6	-16.852	2.891	0,16965	0,16965	26,5 6	0063 7	106.579	7.352	0,21049	0,21049	11,7 2	0063 8	39.914	1.913	0,21049	0,21049	47,3 6	
	P		-16.852	316	0,16965	0,16965	NS		106.579	1.444	0,21049	0,21049	59,6 8		39.914	949	0,21049	0,21049	95,4 8	
S	A		-78.531	925	0,13928	0,13928	34,7 5		0	0	0,18012	0,18012	-		-41.764	492	0,18012	0,18012	53,3 3	
	P		-52.362	44	0,14451	0,14451	63,6 8		-	97	0,18535	0,18535	91,7 2		-79.223	64	0,18535	0,18535	83,6 8	
P	A	0063 9	48.528	1.475	0,21049	0,21049	61,0 4	0064 0	47.608	1.087	0,05655	0,05655	21,1 2	0064 1	15.552	930	0,05655	0,05655	27,2 6	
	P		48.528	1.335	0,21049	0,21049	67,4 4		47.608	813	0,05655	0,05655	28,2 4		15.552	641	0,05655	0,05655	39,5 5	
S	A		18.297	507	0,18012	0,18012	49,8 9		10.625	497	0,02618	0,02618	7,60		-268	462	0,02618	0,02618	8,30	
	P		-48.884	84	0,18535	0,18535	83,0 5		6.422	319	0,03142	0,03142	14,8 6		-11.305	64	0,03142	0,03142	12,9 0	
P	A	0064 2	-11.855	608	0,05655	0,05655	44,9 9	0064 3	-22.068	572	0,16965	0,16965	NS	0064 4	-2.282	1.545	0,21049	0,21049	60,4 3	
	P		-11.855	364	0,05655	0,05655	75,1 5		0	0	0,16965	0,16965	-		-2.282	932	0,21049	0,21049	NS	

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Di r	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
S	A		-9.905	381	0,02618	0,02618	9,23		-29.301	473	0,13928	0,13928	42,2 4		-38.405	67	0,18012	0,18012	72,7 8
	P		-9.495	36	0,03142	0,03142	12,4 6		-18.359	15	0,14451	0,14451	59,7 8		9.715	19	0,18535	0,18535	74,8 8
P	A	0064 5	1.138	1.487	0,05655	0,05655	17,7 6	0064 6	-5.459	1.003	0,05655	0,05655	26,8 1	0064 7	-18.171	536	0,05655	0,05655	51,8 9
	P		1.138	996	0,05655	0,05655	26,5 2		-5.459	609	0,05655	0,05655	44,1 6		-18.171	271	0,05655	0,05655	NS
S	A		18.235	44	0,02618	0,02618	9,81		5.213	185	0,02618	0,02618	9,61		-10.178	246	0,02618	0,02618	10,0 9
	P		11.322	81	0,03142	0,03142	11,3 9		-213	121	0,03142	0,03142	12,7 1		-17.946	73	0,03142	0,03142	13,5 0
P	A	0064 8	-26.317	325	0,05655	0,05655	87,3 8	0064 9	137	1.036	0,21049	0,21049	89,9 7	0065 0	3.477	1.865	0,21049	0,21049	49,8 6
	P		-26.317	213	0,05655	0,05655	NS		137	434	0,21049	0,21049	NS		3.477	931	0,21049	0,21049	99,8 9
S	A		-18.535	221	0,02618	0,02618	10,7 6		1.977	125	0,18012	0,18012	66,5 6		17.548	27	0,18012	0,18012	71,2 3
	P		-22.512	13	0,03142	0,03142	13,1 4		9.151	10	0,18535	0,18535	74,3 0		-556	31	0,18535	0,18535	76,5 3
P	A	0065 1	-6.772	1.329	0,05655	0,05655	20,3 1	0065 2	-19.767	676	0,05655	0,05655	41,3 1	0065 3	-28.007	100	0,05655	0,05655	NS
	P		-6.772	702	0,05655	0,05655	38,4 4		-19.767	330	0,05655	0,05655	84,6 3		-28.007	50	0,05655	0,05655	NS
S	A		-13.318	18	0,02618	0,02618	12,1 8		-3.213	103	0,02618	0,02618	10,7 5		-16.921	169	0,02618	0,02618	11,0 6
	P		9.474	17	0,03142	0,03142	10,9 2		-17.832	12	0,03142	0,03142	12,8 0		-18.397	31	0,03142	0,03142	13,0 5
P	A	0065 4	-21.651	38	0,16965	0,16965	NS	0065 5	28.482	3.145	0,21049	0,21049	29,0 5	0065 6	9.004	1.894	0,05655	0,05655	13,6 4
	P		-21.651	411	0,16965	0,16965	NS		28.482	1.153	0,21049	0,21049	79,2 3		9.004	842	0,05655	0,05655	30,6 8
S	A		-9.006	206	0,13928	0,13928	49,0 1		16.830	132	0,18012	0,18012	65,2 0		4.201	14	0,02618	0,02618	11,0 1
	P		-19.136	13	0,14451	0,14451	59,7 3		-20.844	40	0,18535	0,18535	78,8 2		-28.915	14	0,03142	0,03142	15,9 9
P	A	0065 7	-18.561	1.005	0,05655	0,05655	27,7 0	0065 8	-30.254	359	0,05655	0,05655	79,8 9	0065 9	-25.770	635	0,05655	0,05655	44,6 6
	P		-18.561	471	0,05655	0,05655	59,1 1		-37.518	216	0,05655	0,05655	NS		-25.770	943	0,05655	0,05655	30,0 7
S	A		861	33	0,02618	0,02618	11,0 7		-8.107	20	0,02618	0,02618	11,8 0		-23.820	98	0,02618	0,02618	12,1 1
	P		-6.446	11	0,03142	0,03142	11,9 9		-8.582	15	0,03142	0,03142	12,1 8		-6.540	63	0,03142	0,03142	12,5 4
Piano Terra					Parete P2-P6										Parete P2-P6				
P	A	0009 3	-	10.07 8	0,16965	0,16965	11,7 7	0009 9	-	2.026	0,16965	0,16965	49,5 2	0011 5	-	10.44 0	0,32358	0,32358	13,5 6
	P		271.254	0	0,16965	0,16965	-		184.474	22.55 4	0,16965	0,16965	3,53		1.434.5 93	31.80 8	0,32358	0,32358	3,07
S	A		-54.462	5.653	0,13928	0,13928	19,5 2		-8.253	1.031	0,13928	0,13928	NS		-	412	0,29322	0,29322	NS
	P		0	0	0,14451	0,14451	-		25.003	9.442	0,14451	0,14451	7,45		390.924	9.335	0,29845	0,29845	16,2 1
P	A	0013 9	-	18.39 2	0,16965	0,16965	2,65	0014 1	-	4.094	0,16965	0,16965	27,1 1	0023 6	-	3.829	0,16965	0,16965	29,6 3
	P		2.128.2 71	17.40 4	0,16965	0,16965	2,15		210.841	4.912	0,16965	0,16965	13,9 3		159.145	1.474	0,16965	0,16965	58,4 0
S	A		-	3.685	0,13928	0,13928	29,3 7		-49.764	1.872	0,13928	0,13928	56,5 7		-30.889	644	0,13928	0,13928	NS
	P		696.794	3.697	0,14451	0,14451	12,3 1		41.593	1.983	0,14451	0,14451	70,6 4		-17.487	635	0,14451	0,14451	NS
P	A	0023 7	0	0	0,16965	0,16965	-	0023 8	-	1.428	0,16965	0,16965	69,3 3	0023 9	-69.186	198	0,16965	0,16965	NS
	P		-59.440	746	0,16965	0,16965	NS		131.205	2.771	0,16965	0,16965	33,5 1		-56.679	72	0,16965	0,16965	NS
S	A		-9.797	813	0,13928	0,13928	NS		-11.712	136	0,13928	0,13928	NS		-7.064	747	0,13928	0,13928	NS
	P		-1.779	712	0,14451	0,14451	NS		-2.806	611	0,14451	0,14451	NS		0	0	0,14451	0,14451	-
P	A	0024 0	-	1.059	0,16965	0,16965	81,9 7	0024 1	-	1.227	0,16965	0,16965	81,9 8	0039 7	-	901	0,32358	0,32358	NS
	P		161.782	181	0,16965	0,16965	NS		101.649	966	0,16965	0,16965	NS		113.758	73	0,32358	0,32358	NS
S	A		-2.557	690	0,13928	0,13928	NS		-63.322				80,5 9		113.610				NS
	P		0	0	0,14451	0,14451	-		-13.718	1.354	0,13928	0,13928	NS		-462.902	585	0,29322	0,29322	NS
			0	0	0,14451	0,14451	-		-10.024	623	0,14451	0,14451	NS		-234.021	13	0,29845	0,29845	NS
P	A	0039 8	-55.026	658	0,16965	0,16965	NS	0039 9	-20.094	186	0,16965	0,16965	NS	0040 0	6.301	319	0,16965	0,16965	NS
	P		47.329	793	0,16965	0,16965	91,4 5		25.995	128	0,16965	0,16965	NS		16.748	405	0,16965	0,16965	NS
S	A		-	622	0,13928	0,13928	NS		-63.457	639	0,13928	0,13928	NS		-33.420	578	0,13928	0,13928	NS
	P		212.982	259	0,14451	0,14451	94,2 7		95.415	407	0,14451	0,14451	94,7 6		145.919	384	0,14451	0,14451	77,1 7
P	A	0040	-1.911	427	0,16965	0,16965	NS	0040	-	1.504	0,16965	0,16965	65,2	0040	-	3.525	0,16965	0,16965	21,8

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Di r	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	P	1						2	359.087					3	1.594.912				1	
	P		31.028	352	0,16965	0,16965	NS		325.461	1.406	0,16965	0,16965	5	265.252	3.251	0,16965	0,16965	17,67		
S	A		135.042	105	0,13928	0,13928	NS		459.335	425	0,13928	0,13928	37,76	-	121	0,13928	0,13928	92,62		
	P		152.587	273	0,14451	0,14451	87,69		459.335	432	0,14451	0,14451	50,64	459.483	70	0,14451	0,14451	NS		
P	A	00404	-	2.375	0,16965	0,16965	43,43	00405	-	1.632	0,16965	0,16965	62,18	131.514	440	0,05655	0,05655	37,30		
	P		880.984	1.968	0,16965	0,16965	30,01		415.903	1.436	0,16965	0,16965	52,10	75.459	763	0,05655	0,05655	27,30		
			242.648						15.543					440.620						
S	A		-	246	0,13928	0,13928	NS		0	0	0,13928	0,13928	-	0	0	0,02618	0,02618	-		
	P		166.889	209	0,14451	0,14451	NS		34.945	16	0,14451	0,14451	NS	4.977	131	0,03142	0,03142	92,02		
P	A	00407	54.627	167	0,05655	0,05655	NS	00408	0	0	0,05655	0,05655	-	00409	-93.477	401	0,05655	0,05655	82,58	
	P		54.627	480	0,05655	0,05655	46,72		30.299	329	0,05655	0,05655	73,73	12.599	1.278	0,05655	0,05655	20,07		
S	A		-17.562	84	0,02618	0,02618	NS		9.674	30	0,02618	0,02618	NS	-9.165	153	0,02618	0,02618	NS		
	P		-10.791	13	0,03142	0,03142	NS		9.674	266	0,03142	0,03142	44,96	4.301	85	0,03142	0,03142	NS		
P	A	00410	-	711	0,05655	0,05655	48,51	00411	-	1.301	0,16965	0,16965	69,92	-	1.581	0,16965	0,16965	57,62		
	P		113.601	1.345	0,05655	0,05655	20,98		240.469	1.075	0,16965	0,16965	94,59	209.679	721	0,16965	0,16965	97,52		
			1.809						-64.361					80.205						
S	A		-11.932	199	0,02618	0,02618	NS		-21.991	158	0,13928	0,13928	NS	-4.543	2.505	0,13928	0,13928	44,35		
	P		3.085	60	0,03142	0,03142	NS		-7.116	248	0,14451	0,14451	NS	6.498	10	0,14451	0,14451	NS		
P	A	00413	-	772	0,05655	0,05655	45,62	00414	125.939	547	0,05655	0,05655	36,57	178.168	679	0,05655	0,05655	19,23		
	P		124.332	72	0,05655	0,05655	NS		149.745	381	0,05655	0,05655	39,20	198.846	484	0,05655	0,05655	22,49		
			121.103																	
S	A		942	2.585	0,02618	0,02618	26,17		-2.679	2.194	0,02618	0,02618	30,33	-9.852	2.102	0,02618	0,02618	30,57		
	P		0	0	0,03142	0,03142	-		3.515	323	0,03142	0,03142	47,25	10.208	360	0,03142	0,03142	35,31		
P	A	00416	196.049	1.029	0,05655	0,05655	22,66	00417	318.506	2.015	0,05655	0,05655	7,81	-	1.735	0,16965	0,16965	54,26		
	P		196.049	572	0,05655	0,05655	19,43		318.506	1.148	0,05655	0,05655	2,13	288.699	532	0,16965	0,16965	NS		
S	A		-14.231	1.360	0,02618	0,02618	44,65		-26.208	1.970	0,02618	0,02618	30,04	-55.139	1.575	0,13928	0,13928	66,04		
	P		13.169	312	0,03142	0,03142	36,13		24.193	588	0,03142	0,03142	18,61	44.802	141	0,14451	0,14451	NS		
P	A	00419	-	2.873	0,16965	0,16965	34,47	00420	631.379	1.283	0,32358	0,32358	3,59	-	6.124	0,16965	0,16965	16,36		
	P		374.479	863	0,16965	0,16965	62,26		0	0	0,16965	0,16965	-	985.045	5.320	0,16965	0,16965	9,94		
			316.726											328.020						
S	A		-70.792	2.108	0,13928	0,13928	49,69		-	2.341	0,29322	0,29322	14,50	-	812	0,13928	0,13928	63,90		
	P		69.410	309	0,14451	0,14451	NS		330.002	0	0,14451	0,14451	-	407.703	473	0,14451	0,14451	80,05		
P	A	00594	-	2.757	0,16965	0,16965	38,90	00595	-	298	0,16965	0,16965	NS	-	3.143	0,32358	0,32358	54,12		
	P		176.081	511	0,16965	0,16965	NS		195.382	32	0,16965	0,16965	NS	714.129	6.581	0,32358	0,32358	18,07		
			-73.566						88.707					346.820						
S	A		-22.362	204	0,13928	0,13928	NS		-7.270	1.275	0,13928	0,13928	86,37	-	421	0,29322	0,29322	NS		
	P		4.881	619	0,14451	0,14451	NS		-2.947	90	0,14451	0,14451	NS	250.4100	0	0,29845	0,29845	-		
P	A	00597	-	1.464	0,32358	0,32358	NS	00598	-	1.635	0,16965	0,16965	57,05	234.712	1.187	0,05655	0,05655	35,73		
	P		172.221	1.621	0,32358	0,32358	84,14		278.273	843	0,16965	0,16965	77,56	165.459	662	0,05655	0,05655	20,61		
			83.958						152.437											
S	A		-78.398	714	0,29322	0,29322	NS		-88.946	859	0,13928	0,13928	NS	-44.160	734	0,02618	0,02618	56,20		
	P		-37.501	462	0,29845	0,29845	NS		41.026	350	0,14451	0,14451	NS	22.549	172	0,03142	0,03142	38,02		
P	A	00600	126.438	737	0,05655	0,05655	54,37	00601	0	0	0,05655	0,05655	-	-	339	0,16965	0,16965	NS		
	P		126.438	419	0,05655	0,05655	40,14		86.893	162	0,05655	0,05655	NS	65.504	1.150	0,16965	0,16965	62,00		
S	A		-16.795	643	0,02618	0,02618	82,15		-8.258	466	0,02618	0,02618	NS	-7.011	648	0,13928	0,13928	NS		
	P		6.333	131	0,03142	0,03142	84,84		0	0	0,03142	0,03142	-	0	0	0,14451	0,14451	-		
P	A	00603	-53.420	1.418	0,16965	0,16965	78,96	00604	-	1.407	0,05655	0,05655	27,40	-	853	0,05655	0,05655	48,08		
	P		13.766	1.012	0,16965	0,16965	73,87		174.634	842	0,05655	0,05655	27,09	212.663	509	0,05655	0,05655	44,09		
									49.524					54.387						
S	A		-	161	0,13928	0,13928	NS		-	115	0,02618	0,02618	55,84	-45.435	144	0,02618	0,02618	NS		
	P		131.754	24	0,14451	0,14451	NS		103.822	40	0,03142	0,03142	28,47	17.932	291	0,03142	0,03142	33,19		
			-88.170						43.068											

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
P	A	00606	0	0	0,05655	0,05655	-	00607	-	169	0,05655	0,05655	NS	00608	-561	850	0,16965	0,16965	NS
	P		-	224	0,05655	0,05655	NS		183.598	2.264	0,05655	0,05655	11,64		571	700	0,16965	0,16965	NS
S	A		-16.275	210	0,02618	0,02618	NS		-3.886	511	0,02618	0,02618	NS		-88.256	95	0,13928	0,13928	NS
	P		5.041	770	0,03142	0,03142	29,93		-5.595	751	0,03142	0,03142	41,32		-88.256	12	0,14451	0,14451	NS
P	A	00609	-	1.541	0,16965	0,16965	62,53	00610	-	984	0,05655	0,05655	39,83	00611	-	278	0,05655	0,05655	NS
	P		163.496	1.141	0,16965	0,16965	64,54		184.371	716	0,05655	0,05655	33,82		228.300	312	0,05655	0,05655	74,95
S	A		-	185	0,13928	0,13928	NS		-72.641	149	0,02618	0,02618	73,59		-28.305	134	0,02618	0,02618	NS
	P		155.828	272	0,14451	0,14451	NS		28.810	436	0,03142	0,03142	20,48		12.731	801	0,03142	0,03142	30,37
P	A	00612	-42.457	228	0,05655	0,05655	NS	00613	-	731	0,16965	0,16965	NS	00614	-	2.233	0,16965	0,16965	42,93
	P		21.200	1.142	0,05655	0,05655	21,83		177.985	7.706	0,16965	0,16965	10,33		321.142	1.944	0,16965	0,16965	36,42
S	A		-8.761	103	0,02618	0,02618	NS		0	0	0,13928	0,13928	-		-	284	0,13928	0,13928	NS
	P		-5.406	1.867	0,03142	0,03142	23,09		-6.620	2.964	0,14451	0,14451	36,69		177.006	364	0,14451	0,14451	NS
P	A	00615	-	1.178	0,05655	0,05655	35,94	00616	-50.580	419	0,05655	0,05655	90,76	00617	-33.784	202	0,05655	0,05655	NS
	P		233.491	998	0,05655	0,05655	20,06		19.772	448	0,05655	0,05655	55,89		11.518	810	0,05655	0,05655	31,66
S	A		-81.489	63	0,02618	0,02618	73,03		-27.273	61	0,02618	0,02618	NS		-6.600	33	0,02618	0,02618	NS
	P		27.133	264	0,03142	0,03142	27,74		11.269	439	0,03142	0,03142	29,47		-497	703	0,03142	0,03142	27,08
P	A	00618	-	747	0,05655	0,05655	55,02												
	P		214.029	2.127	0,05655	0,05655	15,90												
S	A		0	0	0,02618	0,02618	-												
	P		-6.978	574	0,03142	0,03142	35,45												

LEGENDA:

- Dir
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos
- Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
- A<sub>s</sub>
- Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A<sub>df</sub>
- 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<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>
- Sollecitazioni di progetto (N<sub>Ed</sub> < 0: compressione).

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

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
Piano Terzo			Parete P1-P2						Parete P1-P2							
P	A	00142	7.783	758	0,16965	99,14	00145	65.735	17.512	0,16965	4,07	00181	0	0	0,16965	-
	P		7.783	259	0,16965	NS		0	0	0,16965	-		-8.511	1.172	0,16965	65,04
S	A		6.678	418	0,13928	41,38		110.501	6.067	0,13928	7,80		0	0	0,13928	-
	P		0	0	0,14451	-		0	0	0,14451	-		3.467	1.706	0,14451	NS
P	A	00184	0	0	0,16965	-	00245	-31.987	335	0,16965	NS	00246	-26.213	76	0,16965	NS
	P		-	30.436	0,16965	2,75		-31.987	346	0,16965	NS		-26.213	531	0,16965	NS
S	A		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-
	P		-	108.083	12.782	0,14451		6,05	26.518	1.608	0,14451		NS	-173	333	0,14451
P	A	00247	-12.709	309	0,16965	NS	00248	-1.446	604	0,16965	NS	00363	-7.496	613	0,16965	NS
	P		-12.709	125	0,16965	NS		-1.446	355	0,16965	NS		-7.496	173	0,16965	NS
S	A		0	0	0,13928	-		4.483	190	0,13928	48,77		-4.794	835	0,13928	32,96
	P		12.397	79	0,14451	60,85		0	0	0,14451	-		0	0	0,14451	-
P	A	00364	3.326	611	0,05655	42,96	00365	1.609	553	0,05655	47,69	00366	-4.262	303	0,05655	88,46
	P		3.326	242	0,05655	NS		1.609	118	0,05655	NS		-4.262	309	0,05655	86,74
S	A		-2.225	1.201	0,02618	5,83		139	787	0,02618	6,94		0	0	0,02618	-
	P		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-		4.673	31	0,03142	11,39
P	A	00367	2.438	420	0,05655	62,65	00368	1.581	174	0,16965	NS	00369	0	0	0,16965	-
	P		2.438	452	0,05655	58,22		1.581	464	0,16965	NS		-15.090	448	0,16965	NS
S	A		0	0	0,02618	-		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-
	P		6.486	185	0,03142	12,93		10.240	173	0,14451	67,14		15.815	416	0,14451	89,84
P	A	00370	0	0	0,16965	-	00371	0	0	0,16965	-	00372	0	0	0,16965	-
	P		-7.723	715	0,16965	NS		12.570	445	0,16965	NS		58.989	3.040	0,16965	23,60
S	A		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-
	P		10.198	306	0,14451	78,22		78.588	927	0,14451	NS		85.601	285	0,14451	68,29
P	A	00373	-	1.240	0,16965	73,81	00374	-59.763	291	0,05655	NS	00375	-38.581	684	0,05655	42,80
	P		-	1.848	0,16965	49,53		-59.763	486	0,05655	63,32		-38.581	421	0,05655	69,54
S	A		-	101	0,13928	60,39		-14.081	156	0,02618	11,00		-3.166	386	0,02618	8,85

**PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD**

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS
	P		112.058 - 126.419	29	0,14451	69,07		-18.108	35	0,03142	13,07		-3.399	18	0,03142	11,84
P	A P	00376	-28.551 -28.551	415 369	0,05655 0,05655	68,82 77,39	00377	-17.823 -17.823	260 534	0,05655 0,05655	NS 52,04	00378	0 81.965	0 3.914	0,16965 0,16965	- 17,93
S	A P		0 5.344	0 37	0,02618 0,03142	- 11,40		0 2.931	0 243	0,02618 0,03142	- 14,01		0 64.396	0 696	0,13928 0,14451	- NS
P	A P	00553	-5.232 -5.232	167 214	0,16965 0,16965	NS NS	00554	0 -2.166	0 308	0,16965 0,16965	- NS	00555	0 -43.914	0 8.587	0,16965 0,16965	- 9,15
S	A P		3.982 2.621	25 23	0,13928 0,14451	55,90 58,47		0 5.787	0 230	0,13928 0,14451	- 71,91		0 -52.884	0 80	0,13928 0,14451	- 66,32
P	A P	00556	9.901 0	3.550 0	0,16965 0,16965	21,13 -	00557	-21.491 0	424 0	0,16965 0,16965	NS -	00558	-17.679 -17.679	79 63	0,05655 0,05655	NS NS
S	A P		0 62.386	0 421	0,13928 0,14451	- 84,34		0 15.725	0 259	0,13928 0,14451	- 73,34		0 1.886	0 149	0,02618 0,03142	- 12,87
P	A P	00559	0 -26.764	0 180	0,05655 0,05655	- NS	00560	0 6.360	0 1.937	0,16965 0,16965	- 38,85	00561	-17.014 -17.014	75 123	0,05655 0,05655	NS NS
S	A P		0 -3.344	0 359	0,02618 0,03142	- 16,54		0 -8.309	0 379	0,13928 0,14451	- 88,35		0 6.887	0 92	0,02618 0,03142	- 11,84
P	A P	00562	-9.561 -9.561	93 21	0,05655 0,05655	NS NS	00563	0 -6.983	0 345	0,05655 0,05655	- 78,27					
S	A P		0 -170	0 66	0,02618 0,03142	- 12,10		0 -7.895	0 49	0,02618 0,03142	- 12,49					
<b>Piano Terzo</b>			<b>Parete P3-P4</b>					<b>Parete P3-P4</b>								
P	A P	00148	49.622 49.622	4.865 34.585	0,16965 0,16965	24,82 3,49	00180	0 25.853	0 1.298	0,16965 0,16965	- 95,01	00187	- 193.290	34.955 3.758	0,16965 0,16965	4,19 38,95
S	A P		0 -59.158	0 24.779	0,13928 0,14451	- 4,89		13.688 23.550	238 141	0,13928 0,14451	50,09 60,42		35.196 35.196	6.504 10.259	0,13928 0,14451	12,21 12,15
P	A P	00218	-4.840 0	65 0	0,16965 0,16965	NS -	00325	0 -35.760	0 2.563	0,16965 0,16965	- 50,70	00326	0 -33.666	0 1.991	0,16965 0,16965	- 65,15
S	A P		267 0	43 0	0,13928 0,14451	56,22 -		5.086 13.583	765 223	0,13928 0,14451	40,41 64,32		0 6.829	0 1.032	0,13928 0,14451	- NS
P	A P	00327	0 -33.450	0 1.929	0,16965 0,16965	- 67,24	00328	0 -39.962	0 1.710	0,16965 0,16965	- 76,25	00329	0 -29.257	0 1.585	0,16965 0,16965	- 81,55
S	A P		0 15.367	0 785	0,13928 0,14451	- 98,09		0 15.576	0 420	0,13928 0,14451	- 73,00		0 8.957	0 288	0,13928 0,14451	- 67,42
P	A P	00330	0 -7.614	0 1.480	0,16965 0,16965	- 85,77	00331	0 14.165	0 1.402	0,16965 0,16965	- 88,86	00332	0 23.902	0 1.444	0,16965 0,16965	- 85,55
S	A P		0 9.471	0 183	0,13928 0,14451	- 63,12		0 8.549	0 63	0,13928 0,14451	- 58,94		8.657 14.819	12 15	0,13928 0,14451	56,55 56,93
P	A P	00333	0 17.290	0 1.497	0,05655 0,05655	- 27,66	00334	0 6.275	0 1.330	0,05655 0,05655	- 32,11	00335	3.982 3.982	111 1.068	0,05655 0,05655	NS 40,24
S	A P		5.431 0	25 0	0,02618 0,03142	10,82 -		0 2.677	0 32	0,02618 0,03142	- 11,32		0 4.872	0 145	0,02618 0,03142	- 11,85
P	A P	00336	3.812 3.812	63 937	0,05655 0,05655	NS 45,88	00337	-9.515 -9.515	93 524	0,16965 0,16965	NS NS	00338	-3.912 0	121 0	0,16965 0,16965	NS -
S	A P		1.219 0	108 0	0,02618 0,03142	10,66 -		0 684	0 67	0,13928 0,14451	- 59,67		0 8.249	0 227	0,13928 0,14451	- 64,94
P	A P	00339	-6.947 -6.947	41 68	0,16965 0,16965	NS NS	00340	-6.174 -6.174	115 169	0,16965 0,16965	NS NS	00341	-6.780 -6.780	148 158	0,16965 0,16965	NS NS
S	A P		0 5.706	0 423	0,13928 0,14451	- 74,14		0 9.418	0 558	0,13928 0,14451	- 81,51		0 11.430	0 546	0,13928 0,14451	- 80,53
P	A P	00342	-5.038 -5.038	723 179	0,16965 0,16965	NS NS	00343	-11.098 -11.098	290 935	0,16965 0,16965	NS NS	00344	-78.948 -78.948	1.653 1.350	0,16965 0,16965	81,38 99,65
S	A P		0 15.748	0 753	0,13928 0,14451	- 95,17		0 7.780	0 441	0,13928 0,14451	- 74,88		- 157.438	982 3.200	0,13928 0,14451	44,61 85,61
P	A P	00345	45.650 45.650	5.843 434	0,16965 0,16965	20,74 NS	00346	-48.789 -48.789	3.093 837	0,05655 0,05655	15,86 58,63	00347	-41.141 -41.141	826 1.335	0,05655 0,05655	58,35 36,10
S	A P		0 66.653	0 70	0,13928 0,14451	- 54,73		0 5.193	0 114	0,02618 0,03142	- 11,63		-2.279 0	418 0	0,02618 0,03142	9,49 -
P	A P	00348	0 -29.997	0 1.274	0,05655 0,05655	- 36,83	00349	0 1.222	0 2.028	0,05655 0,05655	- 21,35	00350	0 -13.412	0 5.105	0,16965 0,16965	- 24,99
S	A P		0 4.521	0 311	0,02618 0,03142	- 13,04		0 2.602	0 591	0,02618 0,03142	- 15,82		2.935 7.630	236 46	0,13928 0,14451	50,82 58,45
P	A P	00517	0 8.796	0 1.358	0,16965 0,16965	- 92,17	00518	-4.230 -4.230	88 303	0,16965 0,16965	NS NS	00519	- 103.924	11.194 494	0,16965 0,16965	12,25 NS
S	A P		5.430 10.217	34 37	0,13928 0,14451	56,12 57,96		0 2.943	0 28	0,13928 0,14451	- 58,22		0 5.676	0 4.035	0,13928 0,14451	- 48,06
P	A P	00520	4.015 4.015	249 9.142	0,16965 0,16965	NS 13,75	00521	0 -31.562	0 2.737	0,16965 0,16965	- 47,31	00522	0 -30.614	0 1.229	0,05655 0,05655	- 38,24
S	A P		0 -18.113	0 4.828	0,13928 0,14451	- 36,02		0 755	0 268	0,13928 0,14451	- 67,29		0 1.113	0 406	0,02618 0,03142	- 14,11
P	A P	00523	-33.257 -33.257	1.391 952	0,05655 0,05655	34,00 49,68	00524	-33.825 -33.825	3.173 543	0,16965 0,16965	40,89 NS	00525	0 -38.572	0 1.389	0,05655 0,05655	- 34,49
S	A P		0 -931	0 413	0,02618 0,03142	- 14,35		0 1.245	0 325	0,13928 0,14451	- 69,78		0 1.116	0 247	0,02618 0,03142	- 12,83
P	A P	00526	-28.806 -28.806	286 1.031	0,05655 0,05655	NS 45,38	00527	-15.517 -15.517	1.295 617	0,05655 0,05655	34,94 73,34	00528	0 -29.433	0 1.498	0,16965 0,16965	- 86,30
S	A P		0	0	0,02618	-		0	0	0,02618	-		0	0	0,13928	-









PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	P		-65.435	1.782	0,05655	28,59		-55.690	1.726	0,05655	28,88		-71.800	1.945	0,16965	68,78
S	A		0	0	0,02618	-		0	0	0,02618	-		1.787	396	0,13928	47,26
	P		1.941	593	0,03142	15,91		-1.642	588	0,03142	16,20		1.916	18	0,14451	57,98
P	A	00672	0	0	0,05655	-	00673	0	0	0,05655	-	00674	0	0	0,16965	-
	P		-63.800	1.864	0,05655	27,24		-54.040	1.748	0,05655	28,41		-42.793	1.642	0,16965	79,59
S	A		0	0	0,02618	-		0	0	0,02618	-		0	0	0,13928	-
	P		690	27	0,03142	11,43		1.052	302	0,03142	13,25		-932	356	0,14451	71,44
P	A	00675	0	0	0,05655	-	00676	0	0	0,05655	-	00677	0	0	0,05655	-
	P		-44.541	1.478	0,05655	32,87		-36.443	1.710	0,05655	27,87		-21.466	1.682	0,05655	27,31
S	A		5.358	262	0,02618	9,69		2.371	45	0,02618	10,91		0	0	0,02618	-
	P		0	0	0,03142	-		4.321	51	0,03142	11,32		2.103	81	0,03142	11,65
Piano Secondo			Parete P1-P5								Parete P1-P5					
P	A	00092	0	0	0,21049	-	00140	51.833	3.009	0,36442	51,87	00145	-30.104	9.274	0,16965	8,37
	P		-47.785	10.353	0,21049	9,30		51.833	3.176	0,36442	49,14		0	0	0,16965	-
S	A		0	0	0,18012	-		0	0	0,33406	-		-75.324	2.327	0,13928	20,12
	P		236.942	5.168	0,18535	16,22		597.909	2.926	0,33929	60,32		-32.699	102	0,14451	66,06
P	A	00146	-	6.803	0,16965	12,81	00301	-	220	0,21049	NS	00302	0	0	0,21049	-
	P		179.038	-	-	-		108.069	-	-	-		-	-	-	-
	P		179.038	6.721	0,16965	12,97		108.069	692	0,21049	NS		108.318	418	0,21049	NS
S	A		-	1.177	0,13928	34,80		39.606	955	0,18012	38,22		14.121	170	0,18012	63,42
	P		210.660	-	-	-		0	0	0,18535	-		0	0	0,18535	-
	P		210.660	4.964	0,14451	19,71		0	0	0,18535	-		0	0	0,18535	-
P	A	00303	-	32	0,21049	NS	00304	0	0	0,21049	-	00305	0	0	0,36442	-
	P		107.786	-	-	-		-	-	-	-		-	-	-	-
	P		107.786	283	0,21049	NS		104.382	333	0,21049	NS		155.643	607	0,36442	NS
S	A		12.098	86	0,18012	68,06		0	0	0,18012	-		0	0	0,33406	-
	P		12.098	29	0,18535	75,39		-3.561	59	0,18535	78,85		63.174	74	0,33929	NS
P	A	00306	0	0	0,36442	-	00307	298.959	402	0,21049	NS	00308	-18.260	122	0,05655	NS
	P		-77.809	1.161	0,36442	NS		298.959	806	0,21049	90,58		-18.260	514	0,05655	54,12
S	A		0	0	0,33406	-		149.727	11	0,18012	62,52		27.701	66	0,02618	9,02
	P		-6.393	337	0,33929	NS		181.254	74	0,18535	65,07		0	0	0,03142	-
P	A	00309	-94.110	55	0,05655	NS	00310	-85.862	275	0,05655	NS	00311	-	581	0,05655	63,16
	P		-94.110	187	0,05655	NS		-85.862	358	0,05655	91,03		146.458	908	0,05655	40,42
S	A		0	0	0,02618	-		0	0	0,02618	-		-11.425	138	0,02618	10,98
	P		205	75	0,03142	12,16		12.374	94	0,03142	11,44		-15.942	21	0,03142	12,76
P	A	00312	-	1.180	0,16965	81,22	00313	0	0	0,16965	-	00314	-21.423	90	0,16965	NS
	P		320.523	-	-	-		-32.165	1.218	0,16965	63,85		-21.423	587	0,16965	NS
S	A		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-
	P		-	35	0,14451	67,37		133.937	360	0,14451	69,40		-15.147	199	0,14451	71,48
P	A	00315	0	0	0,16965	-	00316	-55.849	58	0,16965	NS	00317	-49.034	179	0,16965	NS
	P		-59.416	288	0,16965	NS		-55.849	292	0,16965	NS		-49.034	246	0,16965	NS
S	A		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-
	P		20.788	124	0,14451	62,89		10.516	77	0,14451	60,89		7.383	59	0,14451	60,09
P	A	00318	-21.935	392	0,16965	NS	00319	-	1.557	0,16965	53,53	00320	-60.672	1.299	0,05655	23,74
	P		-21.935	347	0,16965	NS		118.456	-	-	-		-60.672	1.023	0,05655	30,14
S	A		28.758	17	0,13928	54,48		118.456	2.210	0,16965	37,71		-5.084	685	0,02618	7,54
	P		14.294	31	0,14451	58,00		-36.396	1.005	0,13928	31,44		-4.773	15	0,03142	11,91
P	A	00321	-64.631	1.300	0,05655	23,93	00322	-55.986	1.784	0,05655	17,10	00323	-60.122	1.380	0,05655	22,32
	P		-64.631	970	0,05655	32,08		-55.986	1.471	0,05655	20,74		-60.122	833	0,05655	36,97
S	A		2.399	746	0,02618	6,99		6.565	775	0,02618	6,72		12.249	850	0,02618	6,25
	P		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-
P	A	00324	68.949	2.752	0,21049	32,23	00499	-56.946	922	0,36442	NS	00500	-	2.147	0,16965	38,47
	P		68.949	717	0,21049	NS		-56.946	1.093	0,36442	NS		106.819	-	-	-
S	A		76.116	1.005	0,18012	36,02		0	0	0,33406	-		0	0	0,13928	-
	P		0	0	0,18535	-		190.075	186	0,33929	NS		-61.403	518	0,14451	NS
P	A	00501	-40.449	2.115	0,16965	37,03	00502	0	0	0,21049	-	00503	-90.623	86	0,21049	NS
	P		0	0	0,16965	-		-70.690	1.991	0,21049	49,11		-90.623	518	0,21049	NS
S	A		-31.822	322	0,13928	46,30		116.762	432	0,18012	47,32		29.206	238	0,18012	59,28
	P		-25.073	110	0,14451	65,93		133.400	177	0,18535	76,34		32.918	54	0,18535	75,52
P	A	00504	-74.732	290	0,05655	NS	00505	-70.215	265	0,05655	NS	00506	-46.845	584	0,16965	NS
	P		-74.732	57	0,05655	NS		-70.215	37	0,05655	NS		-46.845	51	0,16965	NS
S	A		9.536	233	0,02618	9,04		-253	229	0,02618	9,64		-15.310	93	0,13928	54,06
	P		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-		-15.277	62	0,14451	62,10
P	A	00507	-	70	0,21049	NS	00508	-81.539	190	0,05655	NS	00509	-62.308	340	0,05655	91,03
	P		100.569	-	-	-		-81.539	47	0,05655	NS		-62.308	174	0,05655	NS
S	A		25.228	114	0,18012	65,60		4.180	40	0,02618	10,79		0	0	0,02618	-
	P		24.713	68	0,18535	77,21		4.590	13	0,03142	11,23		-13.999	41	0,03142	12,84
P	A	00510	-	20	0,21049	NS	00511	-	96	0,05655	NS	00512	-75.704	286	0,05655	NS
	P		143.934	-	-	-		111.043	-	-	-		-	-	-	-
	P		143.934	361	0,21049	NS		-	111	0,05655	NS		-75.704	233	0,05655	NS



PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS
S	A		-13.066	859	0,13928	NS		-18.132	408	0,13928	NS		0	0	0,13928	-
	P		-889	638	0,14451	NS		3.295	260	0,14451	NS		18.373	203	0,14451	NS
P	A	00228	0	0	0,16965	-	00229	0	0	0,16965	-	00412	-87.299	2.039	0,16965	54,60
	P		-39.938	326	0,16965	NS		-31.994	373	0,16965	NS		-16.884	1.201	0,16965	69,24
S	A		-15.211	13	0,13928	NS		-5.978	111	0,13928	NS		-6.408	1.566	0,13928	70,58
	P		5.187	85	0,14451	NS		0	0	0,14451	-		0	0	0,14451	-
P	A	00413	-92.059	2.429	0,05655	24,43	00414	-98.559	1.778	0,05655	29,95	00415	-	1.717	0,05655	29,17
	P		12.299	1.688	0,05655	15,53		-2.917	950	0,05655	31,22		114.388	928	0,05655	29,64
S	A		-2.460	1.491	0,02618	44,43		-6.099	1.449	0,02618	44,54		3.598	1.066	0,02618	61,53
	P		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-		-2.782	0	0,03142	-
P	A	00416	-	2.130	0,05655	24,52	00417	-	1.492	0,05655	28,47	00418	-	1.179	0,05655	33,18
	P		127.033	1.413	0,05655	15,91		149.426	522	0,05655	45,79		183.328	100	0,05655	NS
S	A		53.904	1.049	0,02618	64,44		35.037	913	0,02618	70,86		69.892	1.094	0,02618	53,60
	P		298	0	0,03142	-		-3.621	0	0,03142	-		-15.519	0	0,03142	-
P	A	00419	-	1.209	0,16965	75,61	00420	-	3.527	0,16965	30,53	00421	-	0	0,16965	-
	P		247.627	0	0,16965	-		524.380	0	0,16965	-		0	0	0,16965	-
S	A		-47.001	1.935	0,13928	54,99		-	2.588	0,13928	37,76		-91.720	9.212	0,16965	9,46
	P		0	0	0,14451	-		203.895	0	0,14451	-		0	0	0,13928	-
P	A	00422	-23.725	286	0,16965	NS	00423	74.454	144	0,16965	NS	00424	-40.087	2.648	0,14451	42,79
	P		1.429	6.524	0,16965	11,99		74.454	5.984	0,16965	11,81		0	0	0,16965	-
S	A		32.852	57	0,13928	NS		-79.956	67	0,13928	NS		30.703	8.296	0,16965	9,10
	P		49.552	455	0,14451	NS		-19.052	727	0,14451	NS		0	0	0,13928	-
P	A	00425	-	3.618	0,16965	29,59	00426	-	1.653	0,05655	27,63	00427	20.222	1.114	0,14451	56,72
	P		234.543	10	0,16965	NS		140.331	1.127	0,05655	NS		-	1.595	0,05655	27,36
S	A		-63.736	637	0,13928	NS		-90.781	282	0,02618	NS		150.710	273	0,02618	NS
	P		-33.360	605	0,14451	NS		-6.587	783	0,03142	31,11		-78.845	755	0,03142	28,05
P	A	00428	-	2.253	0,05655	20,98	00429	-	1.476	0,05655	26,47	00430	-	2.209	0,05655	19,84
	P		179.045	1.446	0,05655	35,42		182.588	456	0,05655	83,64		257.460	702	0,05655	62,45
S	A		-5.745	366	0,02618	NS		-	396	0,02618	NS		-	706	0,02618	84,53
	P		7.510	541	0,03142	26,96		168.291	648	0,03142	22,28		257.460	144	0,03142	71,14
P	A	00431	-	877	0,05655	43,34	00432	-	1.322	0,16965	70,95	00433	-	5.310	0,16965	19,25
	P		108.341	270	0,05655	NS		286.711	0	0,16965	-		916.769	0	0,16965	-
S	A		-23.792	672	0,02618	73,01		-	0	0,16965	-		0	0	0,16965	-
	P		1.958	450	0,03142	36,41		-23.914	1.548	0,13928	69,78		-	2.793	0,13928	33,58
P	A	00619	-	818	0,16965	NS	00620	-	333	0,16965	NS	00621	-	0	0,16965	-
	P		292.288	4.193	0,16965	18,40		-85.796	82	0,16965	NS		0	0	0,16965	-
S	A		-	226	0,13928	NS		-	553	0,16965	NS		-	3.587	0,16965	26,02
	P		122.650	732	0,14451	NS		-85.796	82	0,16965	NS		101.288	0	0,16965	-
P	A	00622	-	607	0,16965	NS	00623	-	562	0,16965	NS	00624	-	156	0,13928	NS
	P		253.742	5.727	0,16965	19,27		-11.357	0	0,14451	-		-54.505	699	0,14451	NS
S	A		-	401	0,13928	NS		0	0	0,14451	-		-20.261	0	0,14451	NS
	P		192.962	675	0,14451	NS		129.334	562	0,16965	NS		-97.201	543	0,16965	NS
P	A	00625	-	527	0,05655	62,53	00626	-	496	0,16965	NS	00627	-	14	0,16965	NS
	P		-76.398	0	0,05655	-		-52.475	3.356	0,16965	25,65		-38.262	96	0,13928	NS
S	A		-91.140	116	0,02618	NS		0	0	0,13928	-		-22.831	672	0,14451	NS
	P		0	83	0,03142	69,50		-64.572	1.726	0,14451	NS		-91.577	376	0,05655	87,72
P	A	00628	0	0	0,16965	-	00629	-	821	0,16965	NS	00630	0	0	0,05655	-
	P		-56.354	531	0,16965	NS		-87.654	0	0,05655	-		0	0	0,02618	-
S	A		0	0	0,13928	-		-3.671	135	0,02618	NS		4.367	192	0,03142	71,16
	P		-3.933	305	0,14451	NS		10.458	62	0,03142	95,44		-	517	0,05655	71,95
P	A	00631	-	541	0,05655	64,79	00632	-	465	0,05655	72,64	00633	-	440	0,05655	74,69
	P		121.866	0	0,05655	-		-	821	0,16965	NS		-89.854	0	0,05655	-
S	A		0	447	0,02618	NS		103.171	0	0,05655	-		0	0	0,05655	-
	P		-4.989	0	0,03142	-		-2.388	499	0,02618	NS		-8.986	450	0,02618	NS
P	A	00271	-	19.192	0,16965	7,27	00272	-	18.281	0,16965	7,64	00273	-	18.085	0,16965	7,69
	P		0	0	0,14451	-		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-
Piano Terra			Parete P3-P4										Parete P3-P4			
P	A	00107	-	18.357	0,16965	7,60	00108	-	9.417	0,16965	14,19	00109	-	697	0,16965	NS
	P		126.245	0	0,16965	-		-70.462	0	0,16965	-		54.938	138	0,16965	NS
S	A		-28.393	3.149	0,13928	21,91		0	733	0,13928	42,10		54.938	0	0,13928	NS
	P		0	0	0,14451	-		-18.792	0	0,14451	-		0	62	0,14451	57,77
P	A	00112	-	11.418	0,16965	12,29	00269	-	21.037	0,16965	6,64	00270	-	20.297	0,16965	6,89
	P		134.446	24.059	0,16965	5,83		129.096	0	0,16965	-		130.265	0	0,16965	-
S	A		-	0	0,13928	-		-	4.651	0,13928	16,72		-	4.060	0,13928	18,43
	P		134.446	0	0,14451	3,69		0	0	0,14451	-		0	0	0,14451	-
P	A	00271	-	19.192	0,16965	7,27	00272	-	18.281	0,16965	7,64	00273	-	18.085	0,16965	7,69
	P		0	0	0,14451	-		-22.180	0	0,14451	-		-23.832	0	0,14451	-
	P		78.584	28.236	0,14451	3,69		0	0	0,14451	-		0	0	0,14451	-
	P		-	19.192	0,16965	7,27		-	18.281	0,16965	7,64		-	18.085	0,16965	7,69

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	P		125.990 0	0	0,16965	-		128.236 0	0	0,16965	-		121.967 0	0	0,16965	-
S	A P		-16.213 0	3.939 0	0,13928 0,14451	18,66 -		-16.925 0	4.100 0	0,13928 0,14451	18,17 -		-22.437 0	3.618 0	0,13928 0,14451	19,89 -
P	A P	00274	- 116.335 0	16.943 0	0,16965 0,16965	8,17 -	00275	- 109.559 0	15.564 0	0,16965 0,16965	8,85 -	00276	- 100.116 0	13.951 0	0,16965 0,16965	9,80 -
S	A P		-14.999 0	3.369 0	0,13928 0,14451	20,68 -		-19.512 0	3.635 0	0,13928 0,14451	19,77 -		515 0	597 0	0,13928 0,14451	43,43 -
P	A P	00277	-83.653 0	12.521 0	0,16965 0,16965	10,78 -	00278	-31.874 0	10.826 0	0,05655 0,05655	4,35 -	00279	-32.213 0	8.648 0	0,05655 0,05655	5,46 -
S	A P		4.129 0	605 0	0,02618 0,14451	43,10 -		0 4.982	0 260	0,02618 0,03142	- 12,62		4.792 0	478 0	0,02618 0,03142	8,88 -
P	A P	00280	-6.671 0	7.393 0	0,05655 0,05655	5,98 -	00281	-38.216 0	5.977 0	0,05655 0,05655	8,01 -	00282	-23.227 0	4.121 0	0,05655 0,05655	11,20 -
S	A P		0 5.295	0 87	0,02618 0,03142	- 11,46		4.289 0	231 0	0,02618 0,03142	9,89 -		6.008 0	428 0	0,02618 0,03142	8,99 -
P	A P	00283	-4.933 0	3.149 0	0,05655 0,05655	13,98 -	00284	-36.869 0	1.761 0	0,16965 0,16965	73,86 -	00285	311 -52.705	841 182	0,16965 0,16965	NS NS
S	A P		0 7.681	0 252	0,02618 0,03142	- 12,35		16.579 0	255 0	0,13928 0,14451	49,50 -		12.531 0	286 0	0,13928 0,14451	49,04 -
P	A P	00286	-65.166 -65.166	569 940	0,16965 0,16965	NS NS	00287	-76.287 -76.287	260 1.642	0,16965 0,16965	NS 81,76	00288	-90.059 -90.059	43 2.055	0,16965 0,16965	NS 66,03
S	A P		16.810 0	427 0	0,13928 0,14451	45,75 -		555 0	435 0	0,13928 0,14451	46,52 -		3.992 14.417	230 162	0,13928 0,14451	50,91 61,92
P	A P	00289	0 -88.238	0 3.234	0,16965 0,16965	- 41,90	00290	0 -74.067	0 6.130	0,16965 0,16965	- 21,86	00291	0 -63.916	0 8.745	0,16965 0,16965	- 15,20
S	A P		8.320 20.361	71 32	0,13928 0,14451	54,83 57,04		0 1.009	0 1.088	0,13928 0,14451	- NS		0 1.794	0 5.658	0,13928 0,14451	- 27,71
P	A P	00292	0 -63.066	0 7.047	0,16965 0,16965	- 18,85	00293	-88.505 -88.505	2.137 1.100	0,05655 0,05655	25,05 48,67	00294	-46.632 0	3.271 0	0,05655 0,05655	14,93 -
S	A P		5.119 0	3.209 0	0,13928 0,14451	20,86 -		45 2.925	337 147	0,02618 0,03142	9,68 12,00		0 -43	0 273	0,02618 0,03142	- 13,11
P	A P	00295	-41.757 0	4.956 0	0,05655 0,05655	9,74 -	00296	-62.655 0	6.934 0	0,05655 0,05655	7,30 -	00297	-99.855 0	10.205 0	0,05655 0,05655	5,37 -
S	A P		3.738 0	192 0	0,02618 0,03142	10,10 -		1.384 0	258 0	0,02618 0,03142	9,94 -		0 1.312	0 222	0,02618 0,03142	- 12,63
P	A P	00298	- 104.743 0	11.854 0	0,05655 0,05655	4,67 -	00299	- 113.406 0	14.806 0	0,16965 0,16965	9,33 -	00300	- 121.113 0	17.890 0	0,16965 0,16965	7,77 -
S	A P		2.933 0	831 0	0,02618 0,03142	7,86 -		53 0	711 0	0,13928 0,14451	41,51 -		2.137 4.981	109 53	0,13928 0,14451	54,19 58,88
P	A P	00473	- 103.627 0	13.319 0	0,16965 0,16965	10,29 -	00474	23.627 0	1.152 0	0,16965 0,16965	NS -	00475	-92.187 -92.187	3.330 6.191	0,16965 0,16965	40,82 21,95
S	A P		-11.557 0	2.127 0	0,13928 0,14451	27,05 -		14.730 0	179 0	0,13928 0,14451	51,48 -		0 24.760	0 8.128	0,13928 0,14451	- 16,45
P	A P	00476	- 123.040 0	17.835 0	0,16965 0,16965	7,80 -	00477	- 126.291 0	17.025 0	0,16965 0,16965	8,19 -	00478	- 119.407 0	12.924 0	0,16965 0,16965	10,74 -
S	A P		-13.966 0	3.010 0	0,13928 0,14451	22,18 -		-13.893 0	3.030 0	0,13928 0,14451	22,09 -		-1.338 0	1.724 0	0,13928 0,14451	29,77 -
P	A P	00479	- 109.318 0	9.308 0	0,05655 0,05655	6,00 -	00480	- 100.611 0	5.671 0	0,05655 0,05655	9,68 -	00481	-91.963 0	2.740 0	0,05655 0,05655	19,68 -
S	A P		867 0	892 0	0,02618 0,03142	7,79 -		1.102 3.559	286 68	0,02618 0,03142	9,84 11,47		0 174	0 299	0,02618 0,03142	- 13,30
P	A P	00482	0 -78.541	0 3.434	0,16965 0,16965	- 39,16	00483	128.018 0	14.524 0	0,16965 0,16965	9,62 -	00484	121.362 0	10.740 0	0,05655 0,05655	5,32 -
S	A P		0 3.342	0 557	0,13928 0,14451	- 82,14		-9.945 0	2.726 0	0,13928 0,14451	23,46 -		82 0	1.724 0	0,02618 0,03142	6,07 -
P	A P	00485	- 112.215 0	7.342 0	0,05655 0,05655	7,65 -	00486	- 102.778 0	4.200 0	0,05655 0,05655	13,12 -	00487	-91.660 -91.660	1.371 316	0,05655 0,05655	39,30 NS
S	A P		1.616 0	988 0	0,02618 0,03142	7,50 -		501 3.499	556 158	0,02618 0,03142	8,83 12,03		-384 2.351	453 147	0,02618 0,03142	9,25 12,05
P	A P	00488	- 118.495 0	15.744 0	0,16965 0,16965	8,81 -	00489	- 117.304 0	12.165 0	0,16965 0,16965	11,39 -	00490	- 108.473 0	8.939 0	0,05655 0,05655	6,24 -
S	A P		-15.170 0	3.078 0	0,13928 0,14451	21,91 -		-3.011 0	2.077 0	0,13928 0,14451	27,14 -		1.335 0	1.315 0	0,02618 0,03142	6,77 -
P	A P	00491	-99.101 0	5.864 0	0,05655 0,05655	9,33 -	00492	-90.187 0	3.150 0	0,05655 0,05655	17,05 -	00493	-80.502 -80.502	922 784	0,16965 0,16965	NS NS
S	A P		1.501 0	869 0	0,02618 0,03142	7,82 -		560 0	682 0	0,02618 0,03142	8,41 -		-664 0	630 0	0,13928 0,14451	42,91 -
P	A P	00494	- 105.740 0	13.265 0	0,16965 0,16965	10,35 -	00495	-93.984 0	10.604 0	0,05655 0,05655	5,11 -	00496	-66.743 0	7.419 0	0,05655 0,05655	6,89 -
S	A P		-4.952 0	1.951 0	0,13928 0,14451	28,10 -		528 0	1.052 0	0,02618 0,03142	7,39 -		1.546 0	660 0	0,02618 0,03142	8,43 -
P	A P	00497	-55.778 0	4.712 0	0,05655 0,05655	10,58 -	00498	-37.436 0	2.226 0	0,05655 0,05655	21,46 -					
S	A P		1.620 0	567 0	0,02618 0,03142	8,73 -		5.871 0	467 0	0,02618 0,03142	8,86 -					

**PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD**

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
Piano Terra			Parete P1-P5					Parete P1-P5								
P	A	00092	-78.709	9.370	0,16965	8,62	00113	-	-	-	-	00114	-	-	-	-
P	P		-78.709	388	0,16965	NS		1.732.162	15.504	0,21049	5,51		1.169.053	22.621	0,21049	4,82
S	A		-80.087	3.412	0,13928	15,34		0	0	0,21049	-		0	0	0,21049	-
P	P		-	776	0,14451	NS		-82.134	4.917	0,18012	14,46		-275.693	8.526	0,18012	10,34
			-116.465					-	391	0,18535	NS		0	0	0,18535	-
P	A	00140	-	4.436	0,16965	20,26	00301	-51.047	671	0,16965	NS	00302	-79.856	220	0,16965	NS
P	P		-222.655	7.202	0,16965	12,48		-51.047	305	0,16965	NS		-79.856	166	0,16965	NS
S	A		-	542	0,13928	48,74		23.923	427	0,13928	40,26		629	127	0,13928	51,51
P	P		-210.835	4.782	0,14451	20,67		-	111	0,14451	61,00		4.978	10	0,14451	57,60
			-210.835					33.625								
P	A	00303	0	0	0,16965	-	00304	0	0	0,16965	-	00305	0	0	0,16965	-
P	P		-95.540	242	0,16965	NS		-	343	0,16965	NS		-72.832	471	0,16965	NS
S	A		5.435	68	0,13928	53,76		0	0	0,13928	-		0	0	0,13928	-
P	P		0	0	0,14451	-		17.873	55	0,14451	59,03		21.598	219	0,14451	69,49
P	A	00306	0	0	0,16965	-	00425	-	2.384	0,16965	36,48	00426	-88.054	1.908	0,05655	17,16
P	P		-53.873	919	0,16965	86,17		175.912					-88.054	1.545	0,05655	21,19
S	A		0	0	0,13928	-		-	2.570	0,16965	33,84		-6.004	817	0,02618	7,09
P	P		27.405	132	0,14451	62,83		-36.636	1.146	0,13928	29,47		-8.592	168	0,03142	13,96
P	A	00427	-73.531	1.764	0,05655	17,99	00428	-67.010	2.518	0,05655	12,42	00429	-58.126	1.753	0,05655	17,49
P	P		-73.531	1.394	0,05655	22,77		-67.010	2.031	0,05655	15,40		-58.126	1.345	0,05655	22,79
S	A		683	707	0,02618	7,21		-439	632	0,02618	7,55		-188	540	0,02618	7,93
P	P		1.039	81	0,03142	12,17		-2.053	122	0,03142	12,86		-2.368	14	0,03142	11,73
P	A	00430	-52.717	1.899	0,05655	15,94	00431	-49.796	1.435	0,21049	67,21	00432	-73.207	869	0,21049	NS
P	P		-52.717	1.909	0,05655	15,86		-49.796	1.553	0,21049	62,10		-73.207	1.580	0,21049	61,99
S	A		-658	293	0,02618	9,25		-1.789	188	0,18012	63,53		0	0	0,18012	-
P	P		-7.631	136	0,03142	13,47		-4.008	68	0,18535	79,58		3.187	221	0,18535	92,81
P	A	00433	-	710	0,21049	NS	00434	22.336	114	0,21049	NS	00435	19.218	510	0,21049	NS
P	P		-266.776	3.447	0,21049	31,93		22.336	996	0,21049	92,13		19.218	30	0,21049	NS
S	A		0	0	0,18012	-		-	922	0,18012	45,15		31.714	102	0,18012	65,81
P	P		-125.174	2.538	0,18535	60,56		128.138					1.045	69	0,18535	79,24
			-					128.138	1.719	0,18535	NS					
P	A	00436	16.591	134	0,21049	NS	00437	21.240	27	0,21049	NS	00438	24.973	295	0,21049	NS
P	P		16.591	48	0,21049	NS		21.240	275	0,21049	NS		0	0	0,21049	-
S	A		76.834	218	0,18012	57,28		139.439	275	0,18012	51,35		90.876	353	0,18012	51,25
P	P		72.617	147	0,18535	79,33		123.845	35	0,18535	67,12		0	0	0,18535	-
P	A	00439	13.440	1.289	0,21049	71,64	00440	-	2.915	0,21049	33,97	00441	-	1.752	0,21049	62,26
P	P		0	0	0,21049	-		1.418.634	0	0,21049	-		250.668	0	0,21049	-
S	A		-13.886	1.706	0,18012	29,40		-	127	0,18012	77,92		0	0	0,21049	-
P	P		-61.132	185	0,18535	95,41		164.670					-42.619	275	0,18012	61,89
			-					-166.410	111	0,18535	97,79		0	0	0,18535	-
P	A	00442	-	1.275	0,21049	84,44	00443	-	773	0,05655	47,15	00444	-	507	0,05655	73,81
P	P		227.521	0	0,21049	-		142.654	0	0,05655	-		157.405	0	0,05655	-
S	A		0	0	0,18012	-		-938	43	0,02618	11,10		-3.881	21	0,02618	11,50
P	P		-9.689	16	0,18535	76,18		0	0	0,03142	-		0	0	0,03142	-
P	A	00445	-	306	0,05655	NS	00446	-	206	0,05655	NS	00447	-	173	0,05655	NS
P	P		137.679	15	0,05655	NS		140.521					194.969	707	0,05655	56,40
S	A		-137.679					-	218	0,05655	NS		-			
P	P		0	0	0,02618	-		0	0	0,02618	-		194.969			
			1.953	12	0,03142	11,41		6.462	55	0,03142	11,50		-19.754	111	0,02618	11,73
P	A	00448	-	232	0,16965	NS	00634	-	4.730	0,21049	24,36	00635	-	767	0,16965	NS
P	P		387.551					-					-			
S	A		-387.551	1.189	0,16965	83,95		352.103					166.367			
P	P		0	0	0,13928	-		0	0	0,21049	-		-166.367	1.916	0,16965	45,08
S	A		-	13	0,14451	66,89		-18.786	931	0,18012	40,85		0	0	0,13928	-
			-112.182					-	56	0,18535	90,09		-89.348	80	0,14451	69,41
P	A	00636	-84.365	1.990	0,16965	40,78	00637	-	4.874	0,21049	21,10	00638	-	1.066	0,21049	89,87
P	P		0	0	0,16965	-		150.127	0	0,21049	-		-39.772	101	0,21049	NS
S	A		-36.334	772	0,13928	35,35		-	587	0,18012	57,40		-58.059	172	0,18012	67,98
P	P		-54.319	152	0,14451	71,52		193.008					-79.641	30	0,18535	82,81
			-					-224.731	147	0,18535	NS					
P	A	00639	-67.069	572	0,21049	NS	00640	-	473	0,05655	66,77	00641	-	437	0,05655	73,90
P	P		-67.069	432	0,21049	NS		-71.356	200	0,05655	NS		-81.555	147	0,05655	NS
S	A		-20.044	79	0,18012	70,73		-8.771	114	0,02618	11,01		-7.622	187	0,02618	10,37
P	P		-21.646	35	0,18535	78,51		-10.041	176	0,03142	14,19		-9.127	28	0,03142	12,35
P	A	00642	-89.548	296	0,05655	NS	00643	-	650	0,16965	NS	00644	-	750	0,21049	NS

**PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD**

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	P		-89.548	52	0,05655	NS		-78.303	76	0,16965	NS		-22.887	136	0,21049	NS
S	A		-8.331	241	0,02618	10,02		-18.057	280	0,13928	46,92		0	0	0,18012	-
	P		0	0	0,03142	-		-21.857	56	0,14451	62,27		-45.417	50	0,18535	81,59
P	A	00645	-70.288	675	0,05655	46,68	00646	-91.570	465	0,05655	70,93	00647	-97.971	270	0,05655	NS
	P		-70.288	184	0,05655	NS		-91.570	71	0,05655	NS		0	0	0,05655	-
S	A		0	0	0,02618	-		-22.423	17	0,02618	12,81		-15.346	52	0,02618	11,99
	P		-29.165	60	0,03142	14,17		-17.610	42	0,03142	13,11		-15.346	70	0,03142	13,27
P	A	00648	-91.431	173	0,05655	NS	00649	8.124	557	0,21049	NS	00650	-63.839	939	0,21049	NS
	P		-91.431	61	0,05655	NS		0	0	0,21049	-		0	0	0,21049	-
S	A		-18.711	58	0,02618	12,15		-13.458	33	0,18012	73,14		0	0	0,18012	-
	P		-18.851	34	0,03142	13,12		-36.636	44	0,18535	80,40		-46.260	35	0,18535	80,49
P	A	00651	-	649	0,05655	51,75	00652	-	347	0,05655	98,89	00653	-	167	0,05655	NS
	P		100.381	22	0,05655	NS		111.035	0	0,05655	-		108.044	118	0,05655	NS
S	A		-	0	0,02618	-		0	0	0,02618	-		-	0	0,02618	-
	P		-20.768	22	0,03142	13,12		-13.044	16	0,03142	12,51		-19.773	29	0,03142	13,13
P	A	00654	0	0	0,16965	-	00655	-91.190	1.747	0,21049	56,72	00656	-	973	0,05655	37,60
	P		-86.634	305	0,16965	NS		0	0	0,21049	-		144.789	0	0,05655	-
S	A		0	0	0,13928	-		-39.246	235	0,18012	63,56		-11.511	44	0,02618	11,81
	P		-15.880	32	0,14451	60,40		-84.385	42	0,18535	84,17		-11.511	70	0,03142	12,98
P	A	00657	-	510	0,05655	70,28	00658	-	223	0,05655	NS	00659	-	261	0,05655	NS
	P		133.662	0	0,05655	-		131.377	74	0,05655	NS		120.170	569	0,05655	61,40
S	A		0	0	0,02618	-		-	0	0,02618	-		-	0	0,02618	-
	P		-9.971	18	0,03142	12,31		-9.696	49	0,03142	12,62		-29.029	39	0,03142	13,91
Piano Terra			Parete P2-P6					Parete P2-P6								
P	A	00093	-	8.478	0,16965	14,01	00099	0	0	0,16965	-	00115	0	0	0,32358	-
	P		228.060	0	0,16965	-		-61.512	15.253	0,16965	5,48		47.536	18.603	0,32358	7,62
S	A		-55.479	3.900	0,13928	28,00		0	0	0,13928	-		-	0	0,29322	-
	P		0	0	0,14451	-		21.462	6.332	0,14451	11,94		-	7.903	0,29845	20,25
P	A	00139	-	7.454	0,16965	11,19	00141	-90.642	1.308	0,16965	79,39	00236	-	2.010	0,16965	52,13
	P		1.439.459	6.465	0,16965	14,48		-12.476	2.127	0,16965	37,94		140.546	0	0,16965	-
S	A		-	2.985	0,13928	28,36		-13.376	672	0,13928	NS		-24.586	148	0,13928	NS
	P		452.918	3.108	0,14451	29,83		-1.870	700	0,14451	NS		-4.184	185	0,14451	NS
P	A	00237	0	0	0,16965	-	00238	0	0	0,16965	-	00239	-90.778	434	0,16965	NS
	P		-46.913	591	0,16965	NS		-23.912	1.149	0,16965	74,45		-18.147	286	0,16965	NS
S	A		-19.708	235	0,13928	NS		0	0	0,13928	-		-12.439	441	0,13928	NS
	P		2.369	268	0,14451	NS		13.520	380	0,14451	NS		0	0	0,14451	-
P	A	00240	-93.737	666	0,16965	NS	00241	-	508	0,16965	NS	00397	-35.020	1.041	0,32358	NS
	P		0	0	0,16965	-		108.407	0	0,16965	-		34.872	214	0,32358	NS
S	A		-11.549	400	0,13928	NS		-21.197	552	0,13928	NS		-	1.832	0,29322	83,57
	P		0	0	0,14451	-		0	0	0,14451	-		298.530	631	0,29845	NS
P	A	00398	-30.720	209	0,16965	NS	00399	-8.631	124	0,16965	NS	00400	-92.649	111	0,16965	NS
	P		23.023	344	0,16965	NS		14.531	67	0,16965	NS		7.342	197	0,16965	NS
S	A		-	379	0,13928	NS		-17.431	296	0,13928	NS		15.708	39	0,13928	NS
	P		116.340	16	0,14451	NS		49.388	63	0,14451	NS		57.655	64	0,14451	NS
	P		-										81.001			
P	A	00401	12.280	190	0,16965	NS	00402	-94.704	730	0,16965	NS	00403	-	1.446	0,16965	64,08
	P		16.837	116	0,16965	NS		61.079	632	0,16965	NS		1.194.585	1.172	0,16965	79,06
S	A		62.138	21	0,13928	NS		-	1.575	0,13928	50,83		-	115	0,13928	NS
	P		58.654	138	0,14451	NS		288.741	1.582	0,14451	NS		400.914	146	0,14451	NS
P	A	00404	-90.637	978	0,16965	NS	00405	-	636	0,16965	NS	00406	-	354	0,05655	98,80
	P		-	751	0,16965	NS		351.486	440	0,16965	NS		-	208	0,05655	NS
S	A		658.952	113	0,13928	NS		-	0	0,13928	-		103.629	0	0,02618	-
	P		-	36	0,14451	NS		0	12	0,14451	NS		0	62	0,03142	NS
P	A	00407	0	0	0,05655	-	00408	0	0	0,05655	-	00409	0	0	0,05655	-
	P		-	284	0,05655	NS		-	347	0,05655	NS		-	624	0,05655	69,48
S	A		114.828	85	0,02618	NS		187.704	0	0,02618	-		249.685	72	0,02618	NS
	P		-10.227	0	0,03142	-		0	179	0,03142	72,70		-6.625	0	0,03142	-
P	A	00410	-59.812	213	0,05655	NS	00411	-	719	0,16965	NS	00412	0	0	0,03142	-
	P		-	829	0,05655	67,74		230.108	492	0,16965	NS		-90.183	2.377	0,16965	47,51
			228.685					-74.722					-8.273	1.429	0,16965	56,26

PARETI (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
S	A P		-8.741 0	139 0	0,02618 0,03142	NS -		0 -5.541	0 85	0,13928 0,14451	- NS		-5.412 0	1.605 0	0,13928 0,14451	68,97 -
P	A P	00413	-92.599 -3.007	1.989 1.242	0,05655 0,05655	28,23 23,75	00414	- 104.005 9.169	2.002 1.370	0,05655 0,05655	27,19 19,36	00415	- 114.706 25.452	2.594 1.949	0,05655 0,05655	22,06 12,63
S	A P		-1.420 0	1.811 0	0,02618 0,03142	36,91 -		-1.995 0	1.630 0	0,02618 0,03142	40,82 -		-2.215 0	1.306 0	0,02618 0,03142	50,70 -
P	A P	00416	- 122.309 30.681	1.822 1.365	0,05655 0,05655	27,45 17,75	00417	- 172.841 73.792	2.460 1.593	0,05655 0,05655	20,16 13,16	00418	- 168.350 67.505	2.167 933	0,16965 0,16965	47,69 76,28
S	A P		-4.739 3.678	1.098 51	0,02618 0,03142	58,71 NS		-9.485 0	1.160 0	0,02618 0,03142	53,50 -		-24.124 0	1.233 0	0,13928 0,14451	86,76 -
P	A P	00419	- 239.543 70.483	2.438 329	0,16965 0,16965	40,40 NS	00420	- 372.203 42.056	2.172 572	0,32358 0,16965	15,40 48,91	00593	- 684.537 -59.378	2.324 1.946	0,16965 0,16965	46,56 46,76
S	A P		-22.532 0	1.460 0	0,13928 0,14451	73,96 -		195.099 0	2.274 0	0,29322 0,14451	21,15 -		252.583 - 252.583	1.243 1.370	0,13928 0,14451	62,39 NS
P	A P	00594	- 197.878 0	2.051 0	0,16965 0,16965	48,29 -	00595	-90.058 -90.058	350 84	0,16965 0,16965	NS NS	00596	- 394.004 26.696	100 3.538	0,32358 0,32358	NS 40,14
S	A P		0 -2.439	0 485	0,13928 0,14451	- NS		-8.904 0	664 0	0,13928 0,14451	NS -		- 213.889 - 106.217	1.216 603	0,29322 0,29845	NS NS
P	A P	00597	-99.617 11.353	505 662	0,32358 0,32358	NS NS	00598	- 144.028 18.191	873 82	0,16965 0,16965	97,32 NS	00599	- 142.571 19.273	658 59	0,05655 0,05655	55,38 NS
S	A P		-90.475 -25.424	403 151	0,29322 0,29845	NS NS		-53.870 0	468 0	0,13928 0,14451	NS -		-27.709 0	426 0	0,02618 0,03142	93,74 -
P	A P	00600	- 126.158 1.496	431 113	0,05655 0,05655	81,99 NS	00601	-15.043 - 113.752	57 272	0,05655 0,05655	NS NS	00602	0 -22.746	0 815	0,16965 0,16965	- NS
S	A P		-12.011 0	367 0	0,02618 0,03142	NS -		-7.323 0	370 0	0,02618 0,03142	NS -		-10.971 0	661 0	0,13928 0,14451	NS -
P	A P	00603	-35.191 -4.462	656 249	0,16965 0,16965	NS NS	00604	- 110.662 - 110.662	696 131	0,05655 0,05655	49,27 NS	00605	- 136.311 -25.233	414 55	0,05655 0,05655	87,01 NS
S	A P		-87.031 0	182 0	0,13928 0,14451	NS -		-63.786 0	55 0	0,02618 0,03142	92,40 -		0 1.332	0 133	0,02618 0,03142	- NS
P	A P	00606	-31.616 - 136.526	14 240	0,05655 0,05655	NS NS	00607	0 -44.718	0 1.824	0,05655 0,05655	- 22,05	00608	-10.312 10.323	357 206	0,16965 0,16965	NS NS
S	A P		0 973	0 438	0,02618 0,03142	- 38,39		-9.673 -17	699 879	0,02618 0,03142	84,12 40,95		-56.384 -49.517	133 23	0,13928 0,14451	NS NS
P	A P	00609	- 116.210 -16.661	685 286	0,16965 0,16965	NS NS	00610	- 166.810 - 166.810	472 151	0,05655 0,05655	80,60 NS	00611	-37.890 -54.854	105 141	0,05655 0,05655	NS NS
S	A P		-97.248 -8.037	71 158	0,13928 0,14451	NS NS		0 -340	0 259	0,02618 0,03142	- 67,72		0 1.278	0 503	0,02618 0,03142	- 33,28
P	A P	00612	0 -45.557	0 764	0,05655 0,05655	- 87,24	00613	0 -60.364	0 5.203	0,16965 0,16965	- 16,43	00614	- 226.173 -21.909	989 700	0,16965 0,16965	91,09 NS
S	A P		0 2.440	0 727	0,02618 0,03142	- 27,83		0 4.514	0 2.102	0,13928 0,14451	- 63,93		- 118.613 -1.800	313 393	0,13928 0,14451	NS NS
P	A P	00615	-76.714 - 250.343	490 298	0,05655 0,05655	67,65 NS	00616	-45.303 -83.109	154 178	0,05655 0,05655	NS NS	00617	0 -205.185	0 548	0,05655 0,05655	- 73,97
S	A P		0 -50.926	0 34	0,02618 0,03142	- NS		0 657	0 292	0,02618 0,03142	- 57,64		0 1.065	0 464	0,02618 0,03142	- 36,20
P	A P	00618	0 -50.944	0 1.354	0,05655 0,05655	- 35,28										
S	A P		0 -1.216	0 347	0,02618 0,03142	- 51,94										

LEGENDA:

- Dir

Pos

A<sub>s</sub>

CS

N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

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).

Sollecitazioni di progetto (N<sub>Ed</sub> < 0: compressione).

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 rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa
	NO



	circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	NO
c)	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
La struttura non 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;	NO
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;	NO
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;	NO
La struttura non è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità											
IdPiano	QLv	HLv	RdTmp	IrTmp	MSLU	KSLU		Reff		Rric	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terzo	8,10	3,40	NO		262.379	489.651	639.033	0	0	0	0
Piano Secondo	4,70	3,40	NO	NO	423.247	982.439	1.005.809	0	0	0	0
Piano Terra	0,00	4,70	NO		524.433	1.132.870	1.269.866	0	0	0	0

**LEGENDA:**

**IdPiano** Identificativo del livello o piano.

**QLv** Quota del livello o piano.

**HLv** Altezza del livello o piano.

**RdTmp** 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.

**IrTmp** 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.

**MSLU** Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.

**KSLU** Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.

**Reff** Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

**Rric** 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	QLv	HLv	δd,X	δd,Y	Pθ,X	Pθ,Y	Tθ,X	Tθ,Y	Θx	Θy
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano Terzo	8,10	3,40	0,6164	0,4895	2.665.021	2.665.021	301.817	312.813	1,6 E-02	1,23 E-02
Piano Secondo	4,70	3,40	0,6443	0,6522	6.816.266	6.816.266	632.955	656.015	2,04 E-02	1,99 E-02
Piano Terra	0,00	4,70	0,7709	0,7128	12.009.082	12.009.082	873.306	905.123	2,26 E-02	2,01 E-02

**LEGENDA:**

**IdPiano** Identificativo del livello o piano.

**HLv** Altezza del livello o piano.

**δd,X, δd,Y** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

**Pθ,X, Pθ,Z** Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".

**Tθ,X, Tθ,Y** Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".

**Θx, Θy** 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 AGLI SPOSTAMENTI - SLO (Elevazione)

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLO									
IdPiano	QLv	HLv	δamm,SLO	δd,SLO		ΔδSLO		CigTmp	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terzo	8,10	3,40	1,1333	0,2302	0,1797	0,9032	0,9536	RF	Verificato
Piano Secondo	4,70	3,40	1,1333	0,2465	0,2193	0,8868	0,9140	RF	Verificato
Piano Terra	0,00	4,70	1,5667	0,2932	0,2630	1,2735	1,3037	RF	Verificato

**LEGENDA:**

**IdPiano** Identificativo del livello o piano.

**QLv** Quota del livello o piano.

**HLv** Altezza del livello o piano.

**δamm,SLO** Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.

**δd,SLO** Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.

**ΔδSLO** Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.

**CigTmp** Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLD (Elevazione)

Piani - Verifiche									
IdPiano	QLv	HLv	δd,X	δd,Y	CigTmp	δlim	δlim- δd,X	δlim- δd,Y	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terzo	8,10	3,40	0,2902	0,2198	RF	1,7000	1,4098	1,4802	Verificato



Placcaggio con FRP per Flessione - Dati di Verifica											
Id <sub>rf</sub>	%L <sub>Li</sub>	K <sub>b</sub>	Γ <sub>Fd</sub>	f <sub>dd</sub>	f <sub>dd2</sub>	ε <sub>dd1</sub>	ε <sub>dd2</sub>	σ <sub>rd</sub>	f <sub>ck</sub>	f <sub>ctm</sub>	D <sub>Fb</sub>
	[%]	[mm]	[N/mm]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
0008	12,5%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	25,0%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	37,5%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	50,0%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	62,5%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	75,0%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	87,5%	1,00	0,2384	617,09	1.268,12	0,0142	0,0055	1.268,12	19,51	2,17	inferiore
0008	100,0%	1,00	0,2384	0,00	1.268,12	0,0142	0,0055	0,00	19,51	2,17	inferiore

**LEGENDA:**

- Id<sub>rf</sub>

Identificativo dell'intervento.
- %L<sub>Li</sub>

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.
- K<sub>b</sub>

Fattore di tipo geometrico.
- Γ<sub>Fd</sub>

Energia specifica di frattura di progetto.
- f<sub>dd</sub>

Resistenza di progetto alla delaminazione "modalità 1" (delaminazione di estremità).
- f<sub>dd2</sub>

Resistenza di progetto alla delaminazione "modalità 2" (delaminazione in corrispondenza di fessure da flessione).
- ε<sub>dd1</sub>

Deformazione limite per delaminazione di estremità (modalità 1).
- ε<sub>dd2</sub>

Deformazione limite per delaminazione intermedia (modalità 2).
- σ<sub>rd</sub>

Tensione massima di calcolo nel rinforzo FRP.
- f<sub>ck</sub>

Resistenza cilindrica del calcestruzzo.
- f<sub>ctm</sub>

Resistenza media a trazione del calcestruzzo.
- D<sub>Fb</sub>

Disposizione delle fibre.

**PLACCAGGIO CON FRP PER TAGLIO - DATI DI VERIFICA**

Caratteristiche generiche di verifica					
Id <sub>rf</sub>	N <sub>elm</sub>	n <sub>lv</sub>	f <sub>ck</sub>	f <sub>ctm</sub>	%L <sub>Li</sub>
			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[%]
0016	Trave 18-19	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100%
0020	Trave 24-30	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100,0%
0021	Trave 38-46	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100%
0019	Trave 19-24	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100%
0018	Trave 14c-24	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100%
0006	Trave 2-3	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100,0%
0013	Trave 17-22	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100,0%
0002	Trave 13-16	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100%
0004	Trave 16-21	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100,0%
0010	Trave 12c-17	Piano Terra	19,51	2,17	22,0%~100%
0008	Trave 14-9c	Piano Terra	19,51	2,17	0%~100%
0015	Trave 18-19	Piano Secondo	19,51	2,17	0%~100,0%
0005	Trave 2-3	Piano Secondo	19,51	2,17	0%~100,0%
0014	Trave 17-22	Piano Secondo	19,51	2,17	0%~100,0%
0001	Trave 13-16	Piano Secondo	19,51	2,17	0%~100%
0003	Trave 16-21	Piano Secondo	19,51	2,17	0%~100,0%
0009	Trave 12b-17	Piano Secondo	19,51	2,17	22,1%~100,0%
0007	Trave 14-9b	Piano Secondo	19,51	2,17	0%~100%
0017	Trave 18-19	Piano Terzo	19,51	2,17	0%~100%
0012	Trave 17-22	Piano Terzo	19,51	2,17	0%~100,0%
0011	Trave 12a-17	Piano Terzo	19,51	2,17	21,7%~100,0%

Verifica a Taglio								
Id <sub>rf</sub>	Dir	K <sub>b</sub>	Γ <sub>Fd</sub>	f <sub>dd</sub>	f <sub>rd</sub>	l <sub>ed</sub>	f <sub>rd</sub>	
		[mm]	[N/mm]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
0016	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	388,95	
0020	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	387,90	
0021	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	387,90	
0019	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	388,27	
0018	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	388,54	
0006	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	510,70	
0013	Y	1,00	0,2384	436,35	2715,42	0,2000	362,81	
0002	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	414,86	
0004	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	414,86	
0010	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	418,94	
0008	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	418,94	
0015	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	389,08	
0005	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	510,70	
0014	Y	1,00	0,2384	436,35	2715,42	0,2000	362,83	
0001	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	414,86	
0003	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	414,86	
0009	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	418,96	
0007	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	418,96	
0017	Y	1,00	0,2384	617,09	2715,42	0,2000	389,68	
0012	Y	1,00	0,2384	436,35	2715,42	0,2000	362,85	
0011	Y	1,00	0,2384	503,85	2715,42	0,2000	418,98	

Effetto del Confinamento										
Id <sub>rf</sub>	ε <sub>fd,rid</sub>	A <sub>g</sub>	ρ <sub>f</sub>	f <sub>1</sub>	K <sub>H</sub>	K <sub>v</sub>	f <sub>1,eff</sub>	f <sub>ccd</sub>	ε <sub>ccu</sub>	T <sub>avv</sub>
		[m <sup>2</sup> ]	[%]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
0016	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0020	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0021	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0019	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0018	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0006	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0013	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0002	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0004	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0010	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U

Caratteristiche generiche di verifica										
Id <sub>rf</sub>	N <sub>elm</sub>			n <sub>lv</sub>		f <sub>ck</sub>		f <sub>ctm</sub>		%L <sub>LI</sub>
						[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]		[%]
0008	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0015	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0005	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0014	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0001	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0003	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0009	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0007	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0017	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0012	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0011	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U

LEGENDA:

Id <sub>rf</sub>	Identificativo dell'intervento.
ε <sub>fd,rid</sub>	Deformazione ridotta di calcolo del composito.
A <sub>g</sub>	Area della sezione trasversale dell'elemento confinato.
ρ <sub>f</sub>	Percentuale geometrica di rinforzo.
f <sub>1</sub>	Pressione di confinamento.
K <sub>H</sub>	Coefficiente di efficienza orizzontale.
K <sub>V</sub>	Coefficiente di efficienza verticale.
f <sub>1,eff</sub>	Pressione efficace di confinamento.
f <sub>ccd</sub>	Resistenza di progetto del calcestruzzo confinato.
ε <sub>ccu</sub>	Deformazione ultima del calcestruzzo confinato.
T <sub>avv</sub>	Tipo di avvolgimento: [C] = In avvolgimento completo; [U] = ad U.
N <sub>elemento</sub>	Identificativo dell'elemento interessato dall'intervento.
n <sub>lv</sub>	Identificativo del livello a cui appartiene l'elemento interessato dall'intervento.
f <sub>ck</sub>	Resistenza cilindrica del calcestruzzo.
f <sub>ctm</sub>	Resistenza media a trazione del calcestruzzo.
%L <sub>LI</sub>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
K <sub>b</sub>	Fattore di tipo geometrico.
Γ <sub>fd</sub>	Energia specifica di frattura di progetto.
f <sub>idd</sub>	Resistenza di progetto alla delaminazione "modalità 1" (delaminazione di estremità).
f <sub>fd</sub>	Resistenza di progetto.
l <sub>ed</sub>	Lunghezza ottimale di ancoraggio.
f <sub>red</sub>	Resistenza efficace del rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]						
Fondazione								Trave 3d-4d-1-5d-2-6d-3-4-7d-8d					
Trave 3d-4d	0%	0	0	0	4.014	15,71	25,13	-	VNR	NS	0,06	NO	
	12,6%	0	6	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	25,0%	0	24	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	37,6%	0	55	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	49,9%	0	153	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	62,5%	0	220	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	74,9%	0	298	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	87,5%	0	389	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	100%	0	491	0	4.014	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,06	NO	
Trave 4d-1	0%	0	10.039	0	200.797	15,71	25,13	57.61[S]	0,18	4.71[V]	0,06	NO	
	12,5%	0	8.033	0	238.117	15,71	25,13	72.00[S]	0,18	3.97[V]	0,06	NO	
	25,0%	0	5.896	0	253.518	15,71	25,13	98.10[S]	0,18	3.73[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	3.638	0	253.518	15,71	25,13	NS	0,18	3.73[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	3.393	0	253.518	15,71	25,13	NS	0,18	3.73[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	4.626	0	253.518	15,71	25,13	NS	0,18	3.73[V]	0,06	NO	
	75,0%	0	7.147	0	253.518	15,71	25,13	80.93[S]	0,18	3.73[V]	0,06	NO	
	87,5%	0	2.940	0	253.518	15,71	25,13	NS	0,18	3.73[V]	0,06	NO	
	100,0%	0	0	0	253.518	15,71	25,13	-	VNR	3.73[V]	0,06	NO	
Trave 1-5d	0%	0	58.845	0	227.448	15,71	25,13	10.21[V]	0,04	4.16[V]	0,06	NO	
	12,5%	0	110.004	0	227.448	15,71	25,13	5.46[V]	0,04	4.16[V]	0,06	NO	
	25,0%	0	155.731	0	227.448	15,71	25,13	3.85[V]	0,04	4.16[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	196.028	0	227.448	15,71	25,13	3.06[V]	0,04	4.16[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	220.444	0	227.448	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	4.16[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	220.444	0	175.665	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	5.38[V]	0,06	NO	
	75,0%	0	220.444	0	104.510	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	9.05[V]	0,06	NO	
	87,5%	0	220.444	0	38.829	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	24.38[V]	0,06	NO	
	100%	0	220.444	0	0	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	-	VNR	NO	
Trave 5d-2	0%	0	220.385	0	0	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	-	VNR	NO	
	12,5%	0	220.385	0	0	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	-	VNR	NO	
	25,0%	0	220.385	0	37.492	15,71	25,13	2.72[V]	0,04	25.25[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	213.443	0	134.392	15,71	25,13	2.81[V]	0,04	7.04[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	180.927	0	246.798	15,71	25,13	3.32[V]	0,04	3.83[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	134.620	0	374.985	15,71	25,13	4.46[V]	0,04	2.52[V]	0,06	NO	
	75,0%	0	74.144	0	415.935	15,71	25,13	8.10[V]	0,04	2.27[V]	0,06	NO	
	87,5%	0	14.645	0	415.935	15,71	25,13	39.49[S]	0,18	2.27[V]	0,06	NO	
	100,0%	0	0	0	415.935	15,71	25,13	-	VNR	2.27[V]	0,06	NO	
Trave 2-6d	0%	0	35.370	0	400.926	15,71	25,13	16.35[S]	0,18	2.36[V]	0,06	NO	
	12,5%	0	93.754	0	400.926	15,71	25,13	6.40[V]	0,04	2.36[V]	0,06	NO	
	25,0%	0	192.728	0	400.926	15,71	25,13	3.11[V]	0,04	2.36[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	274.068	0	318.217	15,71	25,13	2.19[V]	0,04	2.97[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	337.864	0	163.957	15,71	25,13	1.77[V]	0,04	5.77[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	384.120	0	33.890	15,71	25,13	1.56[V]	0,04	26.45[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	400.560	0	0	15,71	25,13	1.49[V]	0,04	-	VNR	NO	
	87,5%	0	400.560	0	0	15,71	25,13	1.49[V]	0,04	-	VNR	NO	
	100%	0	400.560	0	0	15,71	25,13	1.49[V]	0,04	-	VNR	NO	











Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	62,5%	0	34.846	0	3.137	8,04	8,04	8.11[V]	0,05	89.08[V]	0,05	NO
	75,0%	0	30.764	0	20.133	8,04	8,04	9.19[V]	0,05	13.88[V]	0,05	NO
	87,5%	0	35.810	0	20.133	8,04	8,04	7.89[V]	0,05	13.88[V]	0,05	NO
	100,0%	0	29.650	0	20.133	8,04	8,04	9.53[V]	0,05	13.88[V]	0,05	NO
Trave 28d-29d	0%	0	0	0	41.373	8,04	8,04	-	VNR	6.75[V]	0,05	NO
	12,5%	0	0	0	41.373	8,04	8,04	-	VNR	6.75[V]	0,05	NO
	25,0%	0	0	0	41.373	8,04	8,04	-	VNR	6.75[V]	0,05	NO
	37,5%	0	0	0	39.454	8,04	8,04	-	VNR	7.08[V]	0,05	NO
	50,0%	0	1.164	0	28.595	8,04	8,04	NS	0,05	9.77[V]	0,05	NO
	62,5%	0	6.734	0	20.906	8,04	8,04	41.99[V]	0,05	13.36[V]	0,05	NO
	75,0%	0	7.972	0	15.480	8,04	8,04	35.47[V]	0,05	18.05[V]	0,05	NO
	87,5%	0	7.972	0	11.425	8,04	8,04	35.47[V]	0,05	24.46[V]	0,05	NO
	100%	0	7.972	0	7.837	8,04	8,04	35.47[V]	0,05	35.65[V]	0,05	NO
Fondazione												
Trave 9d-10d	0%	0	99.568	0	28.026	6,03	8,04	2.14[V]	0,04	9.97[V]	0,06	NO
	12,5%	0	169.405	0	0	6,03	8,04	1.26[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	0	179.796	0	0	6,03	8,04	1.18[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	0	179.009	0	0	6,03	8,04	1.19[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	0	175.896	0	0	6,03	8,04	1.21[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	0	163.020	0	0	6,03	8,04	1.31[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	0	143.807	0	0	6,03	8,04	1.48[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	0	99.613	0	100.501	6,03	8,04	2.14[V]	0,04	2.78[V]	0,06	NO
	100%	0	661	0	158.925	6,03	8,04	NS	0,17	1.75[V]	0,06	NO
Fondazione												
Trave 2-28d	0%	0	37.187	0	148.487	6,03	8,04	5.50[S]	0,17	1.88[V]	0,06	NO
	12,5%	0	115.077	0	0	6,03	8,04	1.85[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	0	114.406	0	0	6,03	8,04	1.86[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	0	69.399	0	0	6,03	8,04	3.07[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	0	19.438	0	354	6,03	8,04	10.99[V]	0,04	NS	0,26	NO
	62,5%	0	11.544	0	601	6,03	8,04	18.50[V]	0,04	NS	0,06	NO
	75,0%	0	58.776	0	0	6,03	8,04	3.63[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	0	121.041	0	0	6,03	8,04	1.76[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	0	132.015	0	0	6,03	8,04	1.61[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 28d-32d	0%	0	158.650	0	0	6,03	8,04	1.34[V]	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	0	158.650	0	13.008	6,03	8,04	1.34[V]	0,04	21.48[V]	0,06	NO
	25,0%	0	158.650	0	50.591	6,03	8,04	1.34[V]	0,04	5.52[V]	0,06	NO
	37,5%	0	158.650	0	91.083	6,03	8,04	1.34[V]	0,04	3.06[V]	0,06	NO
	50,0%	0	158.650	0	101.524	6,03	8,04	1.34[V]	0,04	2.75[V]	0,06	NO
	62,5%	0	152.611	0	101.524	6,03	8,04	1.40[V]	0,04	2.75[V]	0,06	NO
	75,0%	0	127.030	0	101.524	6,03	8,04	1.68[V]	0,04	2.75[V]	0,06	NO
	87,5%	0	99.723	0	101.524	6,03	8,04	2.14[V]	0,04	2.75[V]	0,06	NO
	100%	0	70.487	0	101.524	6,03	8,04	3.03[V]	0,04	2.75[V]	0,06	NO
Fondazione												
Trave 1d-4d	0%	0	0	0	6.679	8,04	8,04	-	VNR	46.10[V]	0,04	NO
	12,5%	0	9	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	25,0%	0	37	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	37,5%	0	83	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	49,9%	0	231	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	62,4%	0	333	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	74,9%	0	454	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	87,4%	0	593	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
	99,9%	0	751	0	6.679	8,04	8,04	NS	0,16	46.10[V]	0,04	NO
Trave 4d-5	0%	0	37.369	0	3.100	8,04	8,04	8.32[V]	0,04	95.28[S]	0,19	NO
	12,5%	0	33.948	0	2.785	8,04	8,04	9.15[V]	0,04	NS	0,19	NO
	25,0%	0	32.335	0	2.646	8,04	8,04	9.61[V]	0,04	NS	0,19	NO
	37,5%	0	32.826	0	2.439	8,04	8,04	9.47[V]	0,04	NS	0,19	NO
	50,0%	0	36.730	0	1.662	8,04	8,04	8.46[V]	0,04	NS	0,19	NO
	62,5%	0	38.632	0	1.116	8,04	8,04	8.04[V]	0,04	NS	0,19	NO
	75,0%	0	38.533	0	508	8,04	8,04	8.06[V]	0,04	NS	0,19	NO
	87,5%	0	36.434	0	0	8,04	8,04	8.53[V]	0,04	-	VNR	NO
	100,0%	0	32.335	0	0	8,04	8,04	9.61[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 5-7	0%	0	74.879	0	48.055	8,04	8,04	4.15[V]	0,04	6.14[S]	0,19	NO
	12,5%	0	74.844	0	37.908	8,04	8,04	4.15[V]	0,04	7.79[S]	0,19	NO
	25,0%	0	64.969	0	29.063	8,04	8,04	4.78[V]	0,04	10.16[S]	0,19	NO
	37,5%	0	74.891	0	19.851	8,04	8,04	4.15[V]	0,04	14.87[S]	0,19	NO
	50,0%	0	74.832	0	26.583	8,04	8,04	4.15[V]	0,04	11.11[S]	0,19	NO
	62,5%	0	65.005	0	69.308	8,04	8,04	4.78[V]	0,04	4.26[S]	0,19	NO
	75,0%	0	74.902	0	36.392	8,04	8,04	4.15[V]	0,04	8.46[V]	0,04	NO
	87,5%	0	74.820	0	36.392	8,04	8,04	4.15[V]	0,04	8.46[V]	0,04	NO
	100%	0	64.679	0	69.405	8,04	8,04	4.80[V]	0,04	4.25[S]	0,19	NO
Trave 7-12d	0%	0	11.533	0	22.926	8,04	8,04	25.81[S]	0,16	12.88[S]	0,19	NO
	12,5%	0	17.987	0	22.336	8,04	8,04	16.55[S]	0,16	13.78[V]	0,04	NO
	25,0%	0	10.603	0	22.336	8,04	8,04	29.32[V]	0,04	13.78[V]	0,04	NO
	37,5%	0	13.228	0	22.336	8,04	8,04	23.50[V]	0,04	13.78[V]	0,04	NO
	50,0%	0	14.207	0	22.336	8,04	8,04	21.88[V]	0,04	13.78[V]	0,04	NO
	62,5%	0	13.493	0	22.336	8,04	8,04	23.04[V]	0,04	13.78[V]	0,04	NO
	75,0%	0	13.790	0	23.254	8,04	8,04	21.59[S]	0,16	12.70[S]	0,19	NO
	87,5%	0	15.948	0	20.971	8,04	8,04	18.67[S]	0,16	14.08[S]	0,19	NO
	100%	0	17.801	0	19.203	8,04	8,04	16.72[S]	0,16	15.38[S]	0,19	NO
Trave 12d-13d	0%	0	901	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	12,4%	0	901	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	25,0%	0	713	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	37,4%	0	546	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	50,1%	0	279	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	62,4%	0	179	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	75,1%	0	100	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO
	87,5%	0	44	0	4.172	8,04	8,04	NS	0,16	73.81[V]	0,04	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	100%	0	0	0	4.172	8,04	8,04	-	VNR	73.81[V]	0,04	NO
Fondazione						Trave 2d-7d-6-10d-12-15d-15-17d-19-24						
Trave 2d-7d	0%	0	0	0	7.512	15,71	12,57	-	VNR	63.47[V]	0,05	NO
	12,5%	0	7	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	25,0%	0	31	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	37,5%	0	70	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	50,0%	0	196	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	62,5%	0	283	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	75,0%	0	386	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	87,5%	0	505	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
	100%	0	638	0	7.512	15,71	12,57	NS	0,21	63.47[V]	0,05	NO
Trave 7d-6	0%	0	50.809	0	42.165	15,71	12,57	11.76[V]	0,05	10.87[S]	0,22	NO
	12,5%	0	66.629	0	43.263	15,71	12,57	8.58[S]	0,21	10.59[S]	0,22	NO
	25,0%	0	59.680	0	44.676	15,71	12,57	9.58[S]	0,21	10.26[S]	0,22	NO
	37,5%	0	61.160	0	46.156	15,71	12,57	9.34[S]	0,21	9.93[S]	0,22	NO
	50,0%	0	63.911	0	48.907	15,71	12,57	8.94[S]	0,21	9.37[S]	0,22	NO
	62,5%	0	65.182	0	50.178	15,71	12,57	8.77[S]	0,21	9.13[S]	0,22	NO
	75,0%	0	66.388	0	51.384	15,71	12,57	8.61[S]	0,21	8.92[S]	0,22	NO
	87,5%	0	64.668	0	45.711	15,71	12,57	8.84[S]	0,21	10.02[S]	0,22	NO
	100%	0	69.671	0	27.834	15,71	12,57	8.20[S]	0,21	16.46[S]	0,22	NO
Trave 6-10d	0%	0	225.909	0	39.300	15,71	12,57	2.64[V]	0,05	11.66[S]	0,22	NO
	12,5%	0	248.169	0	35.199	15,71	12,57	2.40[V]	0,05	13.02[S]	0,22	NO
	25,0%	0	268.038	0	31.859	15,71	12,57	2.23[V]	0,05	14.38[S]	0,22	NO
	37,5%	0	268.235	0	30.225	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	15.16[S]	0,22	NO
	50,0%	0	268.235	0	27.118	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	16.90[S]	0,22	NO
	62,5%	0	268.235	0	25.492	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	17.98[S]	0,22	NO
	75,0%	0	268.235	0	23.420	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	19.57[S]	0,22	NO
	87,5%	0	268.235	0	0	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	-	VNR	NO
	100,0%	0	268.235	0	0	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	-	VNR	NO
Trave 10d-12	0%	0	268.143	0	0	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	0	268.143	0	0	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	-	VNR	NO
	25,0%	0	268.143	0	13.910	15,71	12,57	2.22[V]	0,05	34.27[V]	0,05	NO
	37,5%	0	267.975	0	98.047	15,71	12,57	2.23[V]	0,05	4.86[V]	0,05	NO
	50,0%	0	231.417	0	195.134	15,71	12,57	2.58[V]	0,05	2.44[V]	0,05	NO
	62,5%	0	185.251	0	303.162	15,71	12,57	3.22[V]	0,05	1.57[V]	0,05	NO
	75,0%	0	129.345	0	303.762	15,71	24,63	4.62[V]	0,04	3.05[V]	0,06	NO
	87,5%	0	63.726	0	303.762	15,71	24,63	9.37[V]	0,04	3.05[V]	0,06	NO
	100%	0	11.925	0	303.762	15,71	24,63	48.33[S]	0,20	3.05[V]	0,06	NO
Trave 12-15d	0%	0	0	0	225.861	15,71	24,63	-	VNR	4.10[V]	0,06	NO
	12,5%	0	0	0	225.861	15,71	12,06	-	VNR	2.02[V]	0,05	NO
	25,0%	0	19.643	0	225.861	15,71	12,06	29.09[S]	0,21	2.02[V]	0,05	NO
	37,5%	0	47.237	0	218.374	15,71	12,06	12.09[S]	0,21	2.09[V]	0,05	NO
	50,0%	0	77.581	0	151.398	15,71	12,06	7.36[S]	0,21	3.02[V]	0,05	NO
	62,5%	0	115.268	0	145.506	15,71	12,06	4.95[S]	0,21	3.02[S]	0,21	NO
	75,0%	0	49.034	0	53.925	15,71	12,06	11.65[S]	0,21	8.49[V]	0,05	NO
	87,5%	0	79.102	0	87.936	15,71	12,06	7.22[S]	0,21	5.01[S]	0,21	NO
	100,0%	0	116.562	0	150.026	15,71	12,06	4.90[S]	0,21	2.93[S]	0,21	NO
Trave 15d-15	0%	0	115.796	0	149.606	15,71	12,06	4.93[S]	0,21	2.94[S]	0,21	NO
	12,5%	0	106.146	0	142.867	15,71	12,06	5.38[S]	0,21	3.08[S]	0,21	NO
	25,0%	0	97.214	0	180.117	15,71	12,06	5.87[S]	0,21	2.44[S]	0,21	NO
	37,5%	0	89.000	0	212.717	15,71	12,06	6.42[S]	0,21	2.07[S]	0,21	NO
	50,0%	0	74.729	0	198.446	15,71	12,06	7.64[S]	0,21	2.22[S]	0,21	NO
	62,5%	0	68.670	0	192.387	15,71	12,06	8.32[S]	0,21	2.29[S]	0,21	NO
	75,0%	0	63.076	0	186.835	15,71	12,06	9.06[S]	0,21	2.35[S]	0,21	NO
	87,5%	0	35.043	0	163.697	15,71	12,06	16.30[S]	0,21	2.69[S]	0,21	NO
	100%	0	7.692	0	180.503	15,71	12,06	74.30[S]	0,21	2.44[S]	0,21	NO
Trave 15-17d	0%	0	33.016	0	278.562	15,71	12,06	17.31[S]	0,21	1.58[S]	0,21	NO
	12,5%	0	106.273	0	276.136	15,71	12,06	5.37[S]	0,21	1.59[S]	0,21	NO
	25,0%	0	97.857	0	274.296	15,71	12,06	5.84[S]	0,21	1.60[S]	0,21	NO
	37,5%	0	96.601	0	273.040	15,71	12,06	5.91[S]	0,21	1.61[S]	0,21	NO
	50,0%	0	95.825	0	272.264	15,71	12,06	5.96[S]	0,21	1.61[S]	0,21	NO
	62,5%	0	99.970	0	276.409	15,71	12,06	5.71[S]	0,21	1.59[S]	0,21	NO
	75,0%	0	108.070	0	284.509	15,71	12,06	5.28[S]	0,21	1.54[S]	0,21	NO
	87,5%	0	100.552	0	260.350	15,71	12,06	5.68[S]	0,21	1.69[S]	0,21	NO
	100,0%	0	133.696	0	211.217	15,71	12,06	4.27[S]	0,21	2.08[S]	0,21	NO
Trave 17d-19	0%	0	204.833	0	123.924	15,71	12,06	2.79[S]	0,21	3.55[S]	0,21	NO
	12,5%	0	250.127	0	88.058	15,71	12,06	2.39[V]	0,05	5.00[S]	0,21	NO
	25,0%	0	290.729	0	45.077	15,71	12,06	2.05[V]	0,05	9.77[S]	0,21	NO
	37,5%	0	311.127	0	0	15,71	12,06	1.92[V]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	0	310.179	0	0	15,71	12,06	1.92[V]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	0	312.077	0	0	15,71	12,06	1.91[V]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	0	314.489	0	0	15,71	12,06	1.81[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	0	312.774	0	0	15,71	12,06	1.91[V]	0,05	-	VNR	NO
	100%	0	313.633	0	5.081	15,71	12,06	1.82[S]	0,21	86.71[S]	0,21	NO
Trave 19-24	0%	0	358.101	0	0	15,71	12,06	1.66[V]	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	0	358.101	0	0	15,71	12,06	1.66[V]	0,05	-	VNR	NO
	25,0%	0	358.101	0	0	15,71	12,06	1.66[V]	0,05	-	VNR	NO
	37,5%	0	358.101	0	0	15,71	12,06	1.66[V]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	0	348.042	0	63.309	15,71	12,06	1.71[V]	0,05	6.95[S]	0,21	NO
	62,5%	0	325.139	0	172.252	15,71	12,06	1.83[V]	0,05	2.65[V]	0,05	NO
	75,0%	0	287.171	0	172.252	15,71	12,06	2.08[V]	0,05	2.65[V]	0,05	NO
	87,5%	0	233.131	0	172.252	15,71	12,06	2.56[V]	0,05	2.65[V]	0,05	NO
	100%	0	161.851	0	172.252	15,71	12,06	3.69[V]	0,05	2.65[V]	0,05	NO
Fondazione						Trave 5d-9-13-16-27d-21-36d						
Trave 5d-9	0%	0	170.603	0	18.912	15,71	15,71	3.19[V]	0,06	27.27[S]	0,31	NO
	12,5%	0	221.643	0	16.805	15,71	15,71	2.45[V]	0,06	30.69[S]	0,31	NO
	25,0%	0	225.615	0	0	15,71	15,71	2.41[V]	0,06	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub> [%]	N <sub>Ed,s</sub> [N]	M <sub>Ed,3,s</sub> [N-m]	N <sub>Ed,i</sub> [N]	M <sub>Ed,3,i</sub> [N-m]	A <sub>s,s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	A <sub>s,i</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>	
	37,5%	0	229.736	0	0	15,71	15,71	2.37[V]	0,06	-	VNR	NO	
	50,0%	0	227.765	0	0	15,71	15,71	2.39[V]	0,06	-	VNR	NO	
	62,5%	0	217.581	0	101.215	15,71	15,71	2.50[V]	0,06	5.09[S]	0,31	NO	
	75,0%	0	156.266	0	336.450	15,71	15,71	3.48[V]	0,06	1.53[S]	0,31	NO	
	87,5%	0	82.222	0	531.272	15,71	15,71	6.36[S]	0,25	1.01[V]	0,06	NO	
	100%	0	7.262	0	531.272	15,71	15,71	72.04[S]	0,25	1.01[V]	0,06	NO	
Trave 9-13	0%	0	0	0	325.632	15,71	21,99	-	VNR	2.54[V]	0,06	NO	
	12,5%	0	0	0	325.632	15,71	21,99	-	VNR	2.54[V]	0,06	NO	
	25,0%	0	0	0	325.632	15,71	21,99	-	VNR	2.54[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	0	0	357.502	15,71	21,99	-	VNR	2.32[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	0	0	401.271	15,71	21,99	-	VNR	2.06[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	0	0	401.271	15,71	21,99	-	VNR	2.06[V]	0,06	NO	
	75,0%	0	0	0	401.271	15,71	21,99	-	VNR	2.06[V]	0,06	NO	
	87,5%	0	0	0	401.271	15,71	21,99	-	VNR	2.06[V]	0,06	NO	
	100%	0	0	0	401.271	15,71	21,99	-	VNR	2.06[V]	0,06	NO	
Trave 13-16	0%	0	100.021	0	516.846	15,71	21,99	5.77[S]	0,18	1.52[S]	0,26	NO	
	12,5%	0	99.868	0	471.813	15,71	21,99	5.78[S]	0,18	1.67[S]	0,26	NO	
	25,0%	0	154.300	0	329.363	15,71	21,99	3.89[V]	0,04	2.51[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	139.712	0	119.496	15,71	21,99	4.30[V]	0,04	6.60[S]	0,26	NO	
	50,0%	0	157.556	0	0	15,71	21,99	3.81[V]	0,04	-	VNR	NO	
	62,5%	0	151.481	0	148.568	15,71	21,99	3.96[V]	0,04	5.31[S]	0,26	NO	
	75,0%	0	144.492	0	379.923	15,71	21,99	4.15[V]	0,04	2.18[V]	0,06	NO	
	87,5%	0	85.730	0	518.957	15,71	21,99	6.73[S]	0,18	1.59[V]	0,06	NO	
	100,0%	0	15.081	0	518.957	15,71	21,99	38.30[S]	0,18	1.59[V]	0,06	NO	
Trave 16-27d	0%	0	0	0	628.101	15,71	21,99	-	VNR	1.32[V]	0,06	NO	
	12,5%	0	21.516	0	628.101	15,71	21,99	27.92[V]	0,04	1.32[V]	0,06	NO	
	25,0%	0	146.128	0	628.101	15,71	21,99	4.11[V]	0,04	1.32[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	248.075	0	445.010	15,71	21,99	2.42[V]	0,04	1.86[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	322.700	0	234.942	15,71	21,99	1.86[V]	0,04	3.53[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	371.372	0	58.211	15,71	21,99	1.61[V]	0,04	14.25[V]	0,06	NO	
	75,0%	0	391.682	0	0	15,71	21,99	1.53[V]	0,04	-	VNR	NO	
	87,5%	0	391.682	0	0	15,71	21,99	1.53[V]	0,04	-	VNR	NO	
	100,0%	0	391.682	0	0	15,71	21,99	1.53[V]	0,04	-	VNR	NO	
Trave 27d-21	0%	0	386.715	0	0	15,71	21,99	1.55[V]	0,04	-	VNR	NO	
	12,5%	0	386.715	0	0	15,71	21,99	1.55[V]	0,04	-	VNR	NO	
	25,0%	0	386.715	0	2.863	15,71	21,99	1.55[V]	0,04	NS	0,26	NO	
	37,5%	0	386.715	0	19.083	15,71	21,99	1.55[V]	0,04	41.34[S]	0,26	NO	
	50,0%	0	386.715	0	20.919	15,71	21,99	1.55[V]	0,04	37.71[S]	0,26	NO	
	62,5%	0	386.715	0	21.465	15,71	21,99	1.55[V]	0,04	36.75[S]	0,26	NO	
	75,0%	0	377.905	0	16.402	15,71	21,99	1.58[V]	0,04	48.10[S]	0,26	NO	
	87,5%	0	350.389	0	1.281	15,71	21,99	1.71[V]	0,04	NS	0,26	NO	
	100%	0	319.090	0	20.998	15,71	21,99	1.88[V]	0,04	37.57[S]	0,26	NO	
Trave 21-36d	0%	0	147	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	12,7%	0	147	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	25,3%	0	116	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	37,3%	0	89	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	50,0%	0	46	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	62,7%	0	29	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	75,3%	0	16	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	87,3%	0	7	0	1.212	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,06	NO	
	100%	0	0	0	1.212	15,71	21,99	-	VNR	NS	0,06	NO	
Fondazione													
Trave 6d-9d-10-14-14d-16d-17-22													
Trave 6d-9d	0%	0	193.698	0	39.213	12,57	25,13	2.25[V]	0,05	20.37[S]	0,41	NO	
	12,5%	0	242.605	0	38.046	12,57	25,13	1.80[V]	0,05	20.99[S]	0,41	NO	
	25,0%	0	278.940	0	36.782	12,57	25,13	1.56[V]	0,05	21.71[S]	0,41	NO	
	37,5%	0	302.766	0	10.126	12,57	25,13	1.44[V]	0,05	78.89[S]	0,41	NO	
	50,0%	0	313.896	0	0	12,57	25,13	1.39[V]	0,05	-	VNR	NO	
	62,5%	0	311.867	0	0	12,57	25,13	1.40[V]	0,05	-	VNR	NO	
	75,0%	0	308.486	0	0	12,57	25,13	1.41[V]	0,05	-	VNR	NO	
	87,5%	0	314.710	0	0	12,57	25,13	1.38[V]	0,05	-	VNR	NO	
	100,0%	0	307.527	0	0	12,57	25,13	1.42[V]	0,05	-	VNR	NO	
Trave 9d-10	0%	0	315.245	0	0	12,57	25,13	1.38[V]	0,05	-	VNR	NO	
	12,5%	0	315.245	0	66.279	12,57	25,13	1.38[V]	0,05	12.84[V]	0,15	NO	
	25,0%	0	315.245	0	201.643	12,57	25,13	1.38[V]	0,05	4.22[V]	0,15	NO	
	37,5%	0	304.008	0	354.179	12,57	25,13	1.43[V]	0,05	2.40[V]	0,15	NO	
	50,0%	0	222.937	0	524.844	12,57	25,13	1.96[V]	0,05	1.62[V]	0,15	NO	
	62,5%	0	128.769	0	714.360	12,57	25,13	3.39[V]	0,05	1.19[V]	0,15	NO	
	75,0%	0	34.950	0	744.852	12,57	25,13	12.12[S]	0,21	1.14[V]	0,15	NO	
	87,5%	0	0	0	744.852	12,57	25,13	-	VNR	1.14[V]	0,15	NO	
	100%	0	0	0	744.852	12,57	25,13	-	VNR	1.14[V]	0,15	NO	
Trave 10-14	0%	0	0	0	509.233	12,57	23,94	-	VNR	1.77[V]	0,06	NO	
	12,5%	0	0	0	509.233	12,57	23,94	-	VNR	1.77[V]	0,06	NO	
	25,0%	0	0	0	509.233	12,57	23,94	-	VNR	1.77[V]	0,06	NO	
	37,5%	0	0	0	509.233	12,57	23,94	-	VNR	1.77[V]	0,06	NO	
	50,0%	0	0	0	509.233	12,57	23,94	-	VNR	1.77[V]	0,06	NO	
	62,5%	0	0	0	475.627	12,57	23,94	-	VNR	1.89[V]	0,06	NO	
	75,0%	0	0	0	430.449	12,57	23,94	-	VNR	2.09[V]	0,06	NO	
	87,5%	0	0	0	403.050	12,57	23,94	-	VNR	2.23[V]	0,06	NO	
	100%	0	0	0	403.050	12,57	23,94	-	VNR	2.23[V]	0,06	NO	
Trave 14-14d	0%	0	119.552	0	558.691	12,57	23,94	3.88[S]	0,16	1.52[S]	0,28	NO	
	12,5%	0	119.552	0	554.540	12,57	18,85	3.88[S]	0,16	1.22[S]	0,25	NO	
	25,1%	0	115.416	0	550.404	12,57	18,85	4.02[S]	0,16	1.23[S]	0,25	NO	
	37,5%	0	111.295	0	546.283	12,57	18,85	4.17[S]	0,16	1.24[S]	0,25	NO	
	50,0%	0	103.105	0	538.093	12,57	18,85	4.50[S]	0,16	1.26[S]	0,25	NO	
	62,5%	0	99.036	0	534.024	12,57	18,85	4.68[S]	0,16	1.26[S]	0,25	NO	
	75,1%	0	94.987	0	531.051	12,57	18,85	4.88[S]	0,16	1.34[V]	0,05	NO	
	87,5%	0	90.959	0	531.051	12,57	18,85	5.10[S]	0,16	1.34[V]	0,05	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	100,0%	0	82.965	0	531.051	12,57	18,85	5.59[S]	0,16	1.34[V]	0,05	NO
Trave 14d-16d	0%	0	181.467	0	272.417	12,57	18,85	2.66[V]	0,04	2.48[S]	0,25	NO
	12,5%	0	253.715	0	248.279	12,57	18,85	1.90[V]	0,04	2.73[S]	0,25	NO
	25,0%	0	304.898	0	225.018	12,57	18,85	1.58[V]	0,04	3.01[S]	0,25	NO
	37,5%	0	335.653	0	180.105	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	3.76[S]	0,25	NO
	50,0%	0	346.493	0	43.261	12,57	18,85	1.39[V]	0,04	15.67[S]	0,25	NO
	62,5%	0	338.523	0	0	12,57	18,85	1.42[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	0	339.299	0	0	12,57	18,85	1.42[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	0	346.324	0	0	12,57	18,85	1.39[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	0	334.784	0	0	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 16d-17	0%	0	334.599	0	49.652	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	14.35[V]	0,05	NO
	12,5%	0	334.599	0	158.354	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	4.50[V]	0,05	NO
	25,0%	0	334.599	0	274.937	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	2.59[V]	0,05	NO
	37,5%	0	334.599	0	399.395	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	1.78[V]	0,05	NO
	50,0%	0	334.599	0	480.495	12,57	18,85	1.44[V]	0,04	1.48[V]	0,05	NO
	62,5%	0	289.888	0	480.495	12,57	18,85	1.66[V]	0,04	1.48[V]	0,05	NO
	75,0%	0	211.359	0	480.495	12,57	18,85	2.28[V]	0,04	1.48[V]	0,05	NO
	87,5%	0	124.936	0	480.495	12,57	18,85	3.86[V]	0,04	1.48[V]	0,05	NO
	100,0%	0	42.248	0	480.495	12,57	18,85	11.44[V]	0,04	1.48[V]	0,05	NO
Trave 17-22	0%	0	23.230	0	429.821	12,57	18,85	19.98[S]	0,16	1.65[V]	0,05	NO
	12,5%	0	88.785	0	429.821	12,57	18,85	5.44[V]	0,04	1.65[V]	0,05	NO
	25,0%	0	191.223	0	321.966	12,57	18,85	2.52[V]	0,04	2.21[V]	0,05	NO
	37,5%	0	242.783	0	100.377	12,57	18,85	1.99[V]	0,04	7.10[V]	0,05	NO
	50,0%	0	245.036	0	0	12,57	18,85	1.97[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	0	249.617	0	0	12,57	18,85	1.93[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	0	237.231	0	1.980	12,57	18,85	2.03[V]	0,04	NS	0,25	NO
	87,5%	0	248.207	0	591	12,57	18,85	1.94[V]	0,04	NS	0,25	NO
	100,0%	0	210.479	0	44.380	12,57	18,85	2.29[V]	0,04	15.28[S]	0,25	NO
Fondazione						Trave 18-23						
Trave 18-23	0%	0	58.128	0	118.675	6,03	8,04	3.52[S]	0,17	2.24[S]	0,26	NO
	12,5%	0	75.152	0	106.926	6,03	8,04	2.84[V]	0,04	2.48[S]	0,26	NO
	25,0%	0	86.351	0	95.158	6,03	8,04	2.47[V]	0,04	2.79[S]	0,26	NO
	37,5%	0	85.438	0	79.778	6,03	8,04	2.50[V]	0,04	3.50[V]	0,06	NO
	50,0%	0	78.260	0	18.108	6,03	8,04	2.73[V]	0,04	15.43[V]	0,06	NO
	62,5%	0	87.131	0	12.610	6,03	8,04	2.45[V]	0,04	21.09[S]	0,26	NO
	75,0%	0	83.856	0	0	6,03	8,04	2.54[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	0	80.876	0	0	6,03	8,04	2.64[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	0	87.440	0	18.664	6,03	8,04	2.44[V]	0,04	14.25[S]	0,26	NO
Fondazione						Trave 20-26-28-31-39-45-41d-44d						
Trave 20-26	0%	0	71.218	0	18.232	8,04	10,05	4.17[S]	0,17	19.98[S]	0,23	NO
	12,5%	0	67.656	0	14.670	8,04	10,05	4.39[S]	0,17	24.83[S]	0,23	NO
	25,0%	0	63.023	0	10.037	8,04	10,05	4.71[S]	0,17	36.29[S]	0,23	NO
	37,5%	0	54.618	0	0	8,04	10,05	5.44[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	0	46.617	0	3.044	8,04	10,05	6.63[V]	0,04	NS	0,23	NO
	62,5%	0	46.339	0	37.427	8,04	10,05	6.67[V]	0,04	9.73[S]	0,23	NO
	75,0%	0	42.715	0	19.572	8,04	10,05	7.24[V]	0,04	19.49[V]	0,05	NO
	87,5%	0	35.578	0	24.085	8,04	10,05	8.69[V]	0,04	15.12[S]	0,23	NO
	100%	0	36.927	0	52.976	8,04	10,05	8.04[S]	0,17	6.87[S]	0,23	NO
Trave 26-28	0%	0	16.072	0	44.750	8,04	10,05	18.48[S]	0,17	8.14[S]	0,23	NO
	12,5%	0	12.587	0	38.463	8,04	10,05	23.60[S]	0,17	9.47[S]	0,23	NO
	25,0%	0	14.833	0	32.086	8,04	10,05	20.03[S]	0,17	11.35[S]	0,23	NO
	37,5%	0	20.035	0	26.311	8,04	10,05	14.83[S]	0,17	13.84[S]	0,23	NO
	50,0%	0	26.168	0	45.646	8,04	10,05	11.35[S]	0,17	7.98[S]	0,23	NO
	62,5%	0	10.996	0	18.573	8,04	10,05	27.02[S]	0,17	19.61[S]	0,23	NO
	75,0%	0	15.063	0	19.520	8,04	10,05	19.72[S]	0,17	18.66[S]	0,23	NO
	87,5%	0	20.036	0	30.164	8,04	10,05	14.83[S]	0,17	12.07[S]	0,23	NO
	100,0%	0	25.935	0	50.755	8,04	10,05	11.45[S]	0,17	7.17[S]	0,23	NO
Trave 28-31	0%	0	24.340	0	33.142	8,04	10,05	12.20[S]	0,17	10.99[S]	0,23	NO
	12,5%	0	20.048	0	31.014	8,04	10,05	14.82[S]	0,17	12.30[V]	0,05	NO
	25,0%	0	15.811	0	41.317	8,04	10,05	18.79[S]	0,17	9.23[V]	0,05	NO
	37,5%	0	11.640	0	53.356	8,04	10,05	25.52[S]	0,17	7.15[V]	0,05	NO
	50,0%	0	3.916	0	60.083	8,04	10,05	75.87[S]	0,17	6.35[V]	0,05	NO
	62,5%	0	272	0	60.083	8,04	10,05	NS	0,17	6.35[V]	0,05	NO
	75,0%	0	0	0	60.083	8,04	10,05	-	VNR	6.35[V]	0,05	NO
	87,5%	0	0	0	60.083	8,04	10,05	-	VNR	6.35[V]	0,05	NO
	100,0%	0	0	0	60.083	8,04	10,05	-	VNR	6.35[V]	0,05	NO
Trave 31-39	0%	0	30.752	0	93.898	8,04	10,05	9.66[S]	0,17	3.88[S]	0,23	NO
	12,5%	0	22.585	0	82.214	8,04	10,05	13.15[S]	0,17	4.43[S]	0,23	NO
	25,0%	0	15.728	0	70.895	8,04	10,05	18.89[S]	0,17	5.13[S]	0,23	NO
	37,5%	0	9.878	0	49.215	8,04	10,05	30.08[S]	0,17	7.40[S]	0,23	NO
	50,0%	0	9.044	0	43.034	8,04	10,05	32.85[S]	0,17	8.46[S]	0,23	NO
	62,5%	0	12.767	0	72.381	8,04	10,05	23.27[S]	0,17	5.03[S]	0,23	NO
	75,0%	0	4.289	0	64.771	8,04	10,05	69.28[S]	0,17	5.89[V]	0,05	NO
	87,5%	0	6.958	0	64.771	8,04	10,05	42.70[S]	0,17	5.89[V]	0,05	NO
	100%	0	14.395	0	87.298	8,04	10,05	20.64[S]	0,17	4.17[S]	0,23	NO
Trave 39-45	0%	0	10.649	0	77.542	8,04	10,05	27.90[S]	0,17	4.69[S]	0,23	NO
	12,5%	0	1.538	0	72.590	8,04	10,05	NS	0,17	5.25[V]	0,05	NO
	25,0%	0	10.812	0	72.590	8,04	10,05	27.48[S]	0,17	5.25[V]	0,05	NO
	37,5%	0	20.428	0	56.060	8,04	10,05	14.54[S]	0,17	6.80[V]	0,05	NO
	50,0%	0	38.397	0	38.937	8,04	10,05	7.73[S]	0,17	9.35[S]	0,23	NO
	62,5%	0	51.463	0	65.411	8,04	10,05	5.77[S]	0,17	5.56[S]	0,23	NO
	75,0%	0	29.363	0	26.245	8,04	10,05	10.11[S]	0,17	13.88[S]	0,23	NO
	87,5%	0	41.065	0	48.407	8,04	10,05	7.23[S]	0,17	7.52[S]	0,23	NO
	100%	0	53.302	0	77.898	8,04	10,05	5.57[S]	0,17	4.67[S]	0,23	NO
Trave 45-41d	0%	0	8.688	0	49.983	8,04	10,05	34.20[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	12,5%	0	12.387	0	49.983	8,04	10,05	23.98[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	25,0%	0	12.442	0	49.983	8,04	10,05	23.88[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub> [%]	N <sub>Ed,s</sub> [N]	M <sub>Ed,3,s</sub> [N-m]	N <sub>Ed,i</sub> [N]	M <sub>Ed,3,i</sub> [N-m]	A <sub>s,s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	A <sub>s,i</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	37,5%	0	13.501	0	49.983	8,04	10,05	22.00[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	50,0%	0	15.837	0	49.983	8,04	10,05	18.76[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	62,5%	0	16.949	0	49.983	8,04	10,05	17.53[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	75,0%	0	18.018	0	49.983	8,04	10,05	16.49[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	87,5%	0	19.037	0	49.983	8,04	10,05	15.60[S]	0,17	7.63[V]	0,05	NO
	100%	0	20.909	0	42.312	8,04	10,05	14.21[S]	0,17	9.01[V]	0,05	NO
Trave 41d-44d	0%	0	291	0	1.058	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	12,4%	0	291	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	25,2%	0	230	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	37,6%	0	176	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	50,0%	0	90	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	62,4%	0	58	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	75,2%	0	32	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	87,6%	0	14	0	1.036	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,05	NO
	100%	0	0	0	1.036	8,04	10,05	-	VNR	NS	0,05	NO
Fondazione						Trave 35d-25-27-37d						
Trave 35d-25	0%	0	0	0	9.840	8,04	8,04	-	VNR	31.12[V]	0,05	NO
	12,5%	0	52	0	9.840	8,04	8,04	NS	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	25,1%	0	211	0	9.840	8,04	8,04	NS	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	37,5%	0	474	0	9.840	8,04	8,04	NS	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	50,0%	0	1.298	0	9.840	8,04	8,04	NS	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	62,5%	0	1.853	0	9.840	8,04	8,04	NS	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	75,1%	0	2.498	0	9.840	8,04	8,04	NS	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	87,5%	0	3.230	0	9.840	8,04	8,04	91.44[S]	0,19	31.12[V]	0,05	NO
	100,0%	0	4.046	0	11.355	8,04	8,04	73.00[S]	0,19	25.86[S]	0,21	NO
Trave 25-27	0%	0	4.859	0	13.972	8,04	8,04	60.78[S]	0,19	21.01[S]	0,21	NO
	12,5%	0	4.559	0	12.154	8,04	8,04	67.54[V]	0,04	24.16[S]	0,21	NO
	25,0%	0	4.582	0	10.604	8,04	8,04	64.46[S]	0,19	27.69[S]	0,21	NO
	37,5%	0	5.051	0	9.199	8,04	8,04	58.47[S]	0,19	31.92[S]	0,21	NO
	50,0%	0	5.673	0	12.145	8,04	8,04	52.06[S]	0,19	24.18[S]	0,21	NO
	62,5%	0	4.196	0	6.963	8,04	8,04	73.38[V]	0,04	42.17[S]	0,21	NO
	75,0%	0	4.439	0	6.690	8,04	8,04	66.54[S]	0,19	45.78[V]	0,05	NO
	87,5%	0	4.768	0	7.474	8,04	8,04	61.94[S]	0,19	39.29[S]	0,21	NO
	100,0%	0	5.254	0	13.864	8,04	8,04	56.21[S]	0,19	21.18[S]	0,21	NO
Trave 27-37d	0%	0	4.018	0	11.673	8,04	8,04	73.51[S]	0,19	25.15[S]	0,21	NO
	12,5%	0	4.018	0	10.784	8,04	8,04	73.51[S]	0,19	27.23[S]	0,21	NO
	25,1%	0	3.208	0	10.353	8,04	8,04	92.07[S]	0,19	29.58[V]	0,05	NO
	37,5%	0	2.481	0	10.353	8,04	8,04	NS	0,19	29.58[V]	0,05	NO
	50,0%	0	1.290	0	10.353	8,04	8,04	NS	0,19	29.58[V]	0,05	NO
	62,5%	0	832	0	10.353	8,04	8,04	NS	0,19	29.58[V]	0,05	NO
	75,1%	0	471	0	10.353	8,04	8,04	NS	0,19	29.58[V]	0,05	NO
	87,5%	0	210	0	10.353	8,04	8,04	NS	0,19	29.58[V]	0,05	NO
	100%	0	0	0	10.353	8,04	8,04	-	VNR	29.58[V]	0,05	NO
Fondazione						Trave 33d-29-37-39d-43d						
Trave 33d-29	0%	0	71.331	0	26.529	8,04	8,04	4.33[V]	0,04	11.07[S]	0,21	NO
	12,5%	0	95.859	0	13.811	8,04	8,04	3.22[V]	0,04	21.26[S]	0,21	NO
	25,0%	0	103.843	0	0	8,04	8,04	2.98[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	0	101.767	0	0	8,04	8,04	3.04[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	0	102.379	0	0	8,04	8,04	3.02[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	0	103.844	0	14.115	8,04	8,04	2.98[V]	0,04	20.80[S]	0,21	NO
	75,0%	0	97.619	0	70.822	8,04	8,04	3.17[V]	0,04	4.14[S]	0,21	NO
	87,5%	0	81.731	0	45.886	8,04	8,04	3.63[S]	0,17	6.40[S]	0,21	NO
	100,0%	0	85.437	0	96.913	8,04	8,04	3.47[S]	0,17	3.03[S]	0,21	NO
Trave 29-37	0%	0	3.838	0	31.252	8,04	8,04	77.30[S]	0,17	9.80[V]	0,05	NO
	12,5%	0	1.835	0	31.252	8,04	8,04	NS	0,04	9.80[V]	0,05	NO
	25,0%	0	1.327	0	31.252	8,04	8,04	NS	0,04	9.80[V]	0,05	NO
	37,5%	0	2.337	0	23.342	8,04	8,04	NS	0,04	13.12[V]	0,05	NO
	50,0%	0	309	0	27.896	8,04	8,04	NS	0,04	10.98[V]	0,05	NO
	62,5%	0	2.276	0	44.089	8,04	8,04	NS	0,04	6.94[V]	0,05	NO
	75,0%	0	1.552	0	55.265	8,04	8,04	NS	0,04	5.54[V]	0,05	NO
	87,5%	0	0	0	55.265	8,04	8,04	-	VNR	5.54[V]	0,05	NO
	100%	0	0	0	55.265	8,04	8,04	-	VNR	5.54[V]	0,05	NO
Trave 37-39d	0%	0	37.201	0	111.492	8,04	8,04	7.97[S]	0,17	2.63[S]	0,21	NO
	12,5%	0	22.359	0	95.461	8,04	8,04	13.26[S]	0,17	3.07[S]	0,21	NO
	25,0%	0	25.401	0	73.261	8,04	8,04	12.18[V]	0,04	4.00[S]	0,21	NO
	37,5%	0	32.972	0	36.852	8,04	8,04	9.38[V]	0,04	7.96[S]	0,21	NO
	50,0%	0	34.475	0	9.770	8,04	8,04	8.97[V]	0,04	30.05[S]	0,21	NO
	62,5%	0	34.009	0	0	8,04	8,04	9.09[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	0	33.845	0	327	8,04	8,04	9.14[V]	0,04	NS	0,21	NO
	87,5%	0	34.554	0	0	8,04	8,04	8.95[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	0	32.756	0	3.380	8,04	8,04	9.44[V]	0,04	86.88[S]	0,21	NO
Trave 39d-43d	0%	0	206	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	12,4%	0	206	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	25,2%	0	163	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	37,6%	0	125	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	50,0%	0	64	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	62,4%	0	41	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	75,2%	0	23	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	87,6%	0	10	0	792	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,05	NO
	100%	0	0	0	792	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,05	NO
Fondazione						Trave 18d-21d-23d-26d						
Trave 18d-21d	0%	0	349	0	0	6,03	8,04	NS	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	0	349	0	1	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	25,0%	0	349	0	5	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	37,5%	0	349	0	13	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	50,0%	0	349	0	37	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	62,5%	0	349	0	52	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
Trave 21d-23d	75,0%	0	349	0	70	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	87,5%	0	349	0	92	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	100%	0	359	0	115	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	0%	0	29.956	0	0	6,03	8,04	7.13[V]	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	0	29.173	0	0	6,03	8,04	7.32[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	0	27.600	0	0	6,03	8,04	7.74[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	0	29.891	0	0	6,03	8,04	7.14[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	0	29.339	0	5.392	6,03	8,04	7.28[V]	0,04	51.82[V]	0,06	NO
	62,5%	0	27.390	0	30.523	6,03	8,04	7.80[V]	0,04	9.15[V]	0,06	NO
	75,0%	0	29.814	0	30.523	6,03	8,04	7.16[V]	0,04	9.15[V]	0,06	NO
87,5%	0	29.488	0	30.523	6,03	8,04	7.24[V]	0,04	9.15[V]	0,06	NO	
100%	0	24.960	0	30.523	6,03	8,04	8.56[V]	0,04	9.15[V]	0,06	NO	
Trave 23d-26d	0%	0	228	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	12,5%	0	228	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	25,0%	0	180	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	37,5%	0	139	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	50,0%	0	71	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	62,5%	0	45	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	75,0%	0	25	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	87,5%	0	12	0	1.894	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,06	NO
	100,0%	0	0	0	1.894	6,03	8,04	-	VNR	NS	0,06	NO
Fondazione							Trave 20d-29d-30d					
Trave 20d-29d	0%	0	58.745	0	59.757	6,03	8,04	3.63[V]	0,04	4.67[V]	0,06	NO
	12,5%	0	81.058	0	59.757	6,03	8,04	2.63[V]	0,04	4.67[V]	0,06	NO
	25,0%	0	85.127	0	56.596	6,03	8,04	2.50[V]	0,04	4.93[V]	0,06	NO
	37,5%	0	81.477	0	0	6,03	8,04	2.62[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	0	85.005	0	0	6,03	8,04	2.51[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	0	81.873	0	0	6,03	8,04	2.60[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	0	84.868	0	0	6,03	8,04	2.51[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	0	75.304	0	0	6,03	8,04	2.83[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	0	58.245	0	0	6,03	8,04	3.66[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 29d-30d	0%	0	549	0	43	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	12,5%	0	549	0	43	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	25,0%	0	549	0	34	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	37,5%	0	549	0	26	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	50,0%	0	549	0	14	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	62,5%	0	549	0	8	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	75,0%	0	549	0	5	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	87,5%	0	549	0	2	6,03	8,04	NS	0,04	NS	0,26	NO
	100%	0	549	0	0	6,03	8,04	NS	0,04	-	VNR	NO
Fondazione							Trave 24d-40d					
Trave 24d-40d	0%	0	0	0	138.883	6,03	8,04	-	VNR	2.01[V]	0,06	NO
	12,5%	0	75.846	0	3.247	6,03	8,04	2.81[V]	0,04	81.91[S]	0,26	NO
	25,0%	0	76.876	0	0	6,03	8,04	2.77[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	0	52.777	0	0	6,03	8,04	4.04[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	0	20.953	0	0	6,03	8,04	10.19[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	0	23.740	0	0	6,03	8,04	9.00[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	0	46.978	0	0	6,03	8,04	4.54[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	0	50.549	0	0	6,03	8,04	4.22[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	0	37.400	0	29.770	6,03	8,04	5.47[S]	0,17	8.93[S]	0,26	NO

LEGENDA:

Id<sub>Tr</sub>

%L<sub>Li</sub>

N<sub>Ed,s</sub> M<sub>Ed,3,s</sub>

N<sub>Ed,i</sub> M<sub>Ed,3,i</sub>

A<sub>s,s</sub> A<sub>s,i</sub>

(X/d)<sub>s</sub>

(X/d)<sub>i</sub>

CS<sub>s</sub> CS<sub>i</sub>

R<sub>f</sub>

Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.

Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N<sub>Ed</sub> >0: compressione).

Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N<sub>Ed</sub> > 0: compressione).

Armatura a flessione superiore e inferiore.

Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

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).

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

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg <sub>⊙</sub>	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Fondazione									Trave 3d-4d-1-5d-2-6d-3-4-7d-8d						
Trave 3d-4d	0%	+	9	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,6%	+	3.329	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	6.663	66,14	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	10.001	44,07	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	13.343	33,03	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.690	26,41	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	20.041	21,99	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	23.396	18,84	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

29



















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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.229 0	70,87 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 39d-46	0%	+	40.182 0	10,99 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	12,5%	+	52.180 -5.710	8,46 77,31	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25,0%	+	55.842 -4.840	7,90 91,20	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,5%	+	59.596 -3.766	7,41 NS	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50,0%	+	57.975 0	7,61 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	62,5%	+	62.105 0	7,11 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75,0%	+	66.312 0	6,66 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	87,5%	+	70.568 0	6,26 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+	75.460 0	5,85 -	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 46-40d	0%	+	0 -101.656	- 4,34	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	12,5%	+	0 -98.119	- 4,50	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25,0%	+	0 -94.551	- 4,67	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,5%	+	0 -90.964	- 4,85	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50,0%	+	0 -87.368	- 5,05	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	62,5%	+	0 -83.770	- 5,27	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75,0%	+	0 -80.175	- 5,51	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	87,5%	+	0 -76.587	- 5,76	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+	0 -73.603	- 6,00	804.012 804.012	441.429 441.429	5.449 5.449	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 40d-47	0%	+	25.580 -37.664	17,26 11,72	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	12,5%	+	32.159 -37.129	13,73 11,89	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25,0%	+	36.538 -34.376	12,08 12,84	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,5%	+	40.384 -31.052	10,93 14,22	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50,0%	+	44.108 -27.554	10,01 16,02	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	62,5%	+	47.008 -23.164	9,39 19,06	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75,0%	+	51.066 -19.848	8,64 22,24	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	87,5%	+	55.060 -16.376	8,02 26,96	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100%	+	58.965 -12.723	7,49 34,70	804.061 804.061	441.429 441.429	5.831 5.831	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 47-41d	0%	+	14.114 -27.192	31,28 16,23	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	12,5%	+	15.129 -24.187	29,18 18,25	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25,0%	+	16.402 -21.414	26,91 20,61	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,5%	+	17.613 -18.557	25,06 23,79	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	50,0%	+	17.797 -14.645	24,80 30,14	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	62,5%	+	18.815 -11.545	23,46 38,24	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	75,0%	+	19.779 -8.365	22,32 52,77	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	87,5%	+	20.700 -5.118	21,33 86,25	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	100,0 %	+	21.021 -1.247	21,00 NS	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
Trave 41d-42d	0%	+	0 -8.577	- 51,47	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	12,4%	+	0 -7.594	- 58,13	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	25,2%	+	0 -6.606	- 66,82	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO
	37,6%	+	0 -5.614	- 78,63	803.308 803.308	441.429 441.429	0 0	0 0	0 0	0 0	2,50 2,50	0,05026 0,05026	0,0000 0,0000	0,0000 0,0000	NO NO





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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oLLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 28d-32d	100%	+	8.317	48,83	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	112.246	3,62	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	119.512	3,40	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	127.676	3,18	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	136.784	2,97	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	146.872	2,76	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	157.964	2,57	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	170.072	2,39	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	183.194	2,22	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	197.316	2,06	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Trave 1d-4d-5-7-12d-13d					
Trave 1d-4d	0%	+	10	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.174	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.347	52,88	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	12.517	35,27	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	49,9%	+	16.686	26,46	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	20.852	21,17	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	25.017	17,65	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	29.179	15,13	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 4d-5	99,9%	+	33.340	13,24	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.750	6,82	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.840	8,35	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.946	10,78	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.067	15,19	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.476	98,62	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.284	24,14	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.862	34,32	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.135	54,26	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.423	20,61	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-139	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-7	87,5%	+	30.868	14,30	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	40.496	10,90	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.814	4,34	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.013	5,32	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	11.324	38,98	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.222	6,87	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	27.921	15,81	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.129	9,78	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	43.656	10,11	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.954	17,69	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	61.916	7,13	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.996	63,10	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-12d	75,0%	+	79.760	5,53	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	98.594	4,48	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	123.491	3,57	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.748	6,92	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.538	7,29	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.727	9,65	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	4.315	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.795	12,00	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oLLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
	50,0%	+	12.485	35,36	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.479	16,06	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.005	20,06	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.419	22,73	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	32.898	13,42	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.636	34,93	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	43.863	10,06	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.829	75,73	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	55.959	7,89	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-57	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 12d-13d	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.812	15,87	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.350	18,13	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.884	21,14	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,4%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.414	25,35	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,1%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.939	31,67	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.461	42,20	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.978	63,26	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	87,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.491	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	14	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Trave 2d-7d-6-10d-12-15d-15-17d-19-24					
Trave 2d-7d	0%	+	15	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-15	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.723	93,37	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.433	46,75	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.130	31,21	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.814	23,44	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 7d-6	62,5%	+	23.485	18,78	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	28.143	15,67	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	32.788	13,45	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	37.421	11,78	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.916	4,01	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10d	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.493	4,57	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.222	5,30	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.097	6,29	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.118	7,72	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.283	9,96	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10d	75,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.587	13,96	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	642	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.028	23,18	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.355	47,14	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.335	47,24	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-203.998	2,16	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-190.592	2,31	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10d	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-177.336	2,49	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-164.218	2,69	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-151.224	2,92	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-138.335	3,19	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.528	3,51	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10d	87,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.777	3,91	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10d	100,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.054	4,41	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oLLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 10d-12	0%	+	84.611	5,21	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	110.121	4,00	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	135.882	3,25	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	162.094	2,72	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	188.909	2,33	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-15d	0%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-191.205	2,31	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-160.669	2,74	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-149.074	2,96	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17.156	25,71	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-137.448	3,21	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.039	9,38	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.217	3,49	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 15d-15	0%	+	106.892	4,13	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.658	6,82	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	113.281	3,89	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.511	8,56	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	120.827	3,65	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.567	11,15	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	128.405	3,43	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.709	15,92	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	134.031	3,29	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.959	31,59	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-17d	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-244.601	1,80	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-231.647	1,90	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-218.812	2,02	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-209.022	2,11	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-198.839	2,22	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 17d-19	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-217.765	2,03	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-175.296	2,52	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-145.959	3,02	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.900	74,75	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-118.236	3,73	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24.421	18,06	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.519	4,93	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oLLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
	62,5%	+	47.068	9,37	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.110	6,88	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	71.468	6,17	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.086	11,58	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	98.153	4,49	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.389	42,45	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	127.278	3,46	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	Trave 19-24	0%	22.324	19,75	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.632	34,91	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	53.729	8,21	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		25,0%	89.347	4,94	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		37,5%	127.572	3,46	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		50,0%	169.078	2,61	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		62,5%	217.243	2,03	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	268.824	1,64	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	323.927	1,36	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	382.568	1,15	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Trave 5d-9-13-16-27d-21-36d					
Trave 5d-9	0%	+	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-181.873	2,70	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.430	4,12	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.963	8,20	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	28.181	17,45	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.867	19,01	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	81.264	6,05	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	146.052	3,37	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-13	0%	+	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.686	2,89	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.338	3,66	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	22.363	19,71	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.548	4,92	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49.237	8,95	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.909	7,48	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	75.836	5,81	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.528	16,01	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	104.504	4,22	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-16	0%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-452.858	1,30	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-331.862	1,77	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-213.638	2,75	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.213	4,66	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	60.055	9,78	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.493	13,21	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	128.809	4,56	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-27d	0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-506.820	1,16	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	%o <sub>LLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
	12,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-436.874	1,35	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-369.692	1,59	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-305.854	1,92	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-245.567	2,39	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-188.735	3,11	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-135.098	4,35	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.096	6,99	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.997	13,99	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 27d-21	0%	+	122.755	4,79	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	141.828	4,14	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	160.759	3,66	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	179.590	3,27	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	198.361	2,96	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	217.105	2,71	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	235.852	2,49	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	254.625	2,31	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-36d	0%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.149	82,77	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,7%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.133	94,58	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.115	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.098	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.079	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,7%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.060	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	75,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.041	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	87,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.021	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	100%	+	14	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-14	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									Trave 6d-9d-10-14-14d-16d-17-22						
Trave 6d-9d	0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-230.616	2,13	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-195.186	2,52	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-161.239	3,05	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.499	3,83	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.542	5,09	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.827	7,59	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.470	13,87	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15.034	32,72	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.416	29,96	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 9d-10	100,0 %	+	42.943	11,45	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	202.379	2,43	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	236.916	2,08	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	274.085	1,79	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	314.227	1,57	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	357.501	1,38	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	403.864	1,22	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oLLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	453.036	1,09	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	504.474	1,00	504.915	781.640	0	0	0	0	2,41	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	557.338	1,00	558.677	671.367	0	0	0	0	2,07	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-14	0%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-225.993	1,95	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-182.523	2,41	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-139.000	3,17	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.665	4,56	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.076	NS	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.596	6,72	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	30.159	14,61	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.315	11,81	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	56.394	7,82	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.636	45,74	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	82.683	5,33	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	118.782	3,71	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-14d	0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-744.992	1,18	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-734.165	1,20	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-723.387	1,22	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-712.660	1,24	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-701.987	1,26	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-691.369	1,28	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-680.808	1,29	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-670.306	1,32	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-659.863	1,34	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 14d-16d	0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-372.912	2,36	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-313.367	2,81	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-255.933	3,44	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-200.565	4,40	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.092	5,65	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.622	7,31	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.838	38,60	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.188	10,23	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	50.997	17,29	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.611	16,76	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	77.856	11,32	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.674	47,21	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 16d-17	0%	+	274.275	3,21	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	305.048	2,89	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	335.750	2,63	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	366.438	2,41	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	397.148	2,22	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0					

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>I</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	C <sub>tg</sub> ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
		-	-306.373	1,44	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-227.063	1,94	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-151.478	2,91	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-79.226	5,56	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	18.760	23,49	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-24.628	17,90	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	60.356	7,30	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	129.358	3,41	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	+	199.741	2,21	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione																
Trave 18-23	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	Trave 18-23	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-196.202	2,07	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-154.741	2,62	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.175	3,53	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.343	4,70	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.350	35,78	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.610	6,81	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	31.929	12,72	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.835	11,66	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	51.197	7,93	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.587	38,36	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	69.257	5,86	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	87.704	4,63	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione																
Trave 20-26	0%	+	6.468	68,25	803.308	441.429	0	0	Trave 20-26-28-31-39-45-41d-44d	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.414	22,74	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	17.886	24,68	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.376	18,88	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24.151	18,28	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.099	19,98	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.559	14,45	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.721	21,30	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	37.078	11,91	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.050	23,17	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.945	9,61	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.183	23,01	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.143	9,57	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.985	44,21	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	53.534	8,25	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.236	61,00	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	62.218	7,09	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.006	88,18	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-28	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.312	8,28	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	6.417	68,79	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.165	8,98	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	14.358	30,74	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.884	10,06	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.673	20,37	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.713	11,70	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.034	15,20	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.324	14,09	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34.346	12,85	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.618	19,52	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	42.130	10,48	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.112	27,40	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	49.984	8,83	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.402	46,95	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	58.109	7,60	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.693	NS	803.308	441.429	0	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 28-31	0%	+	21.511	20,52	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.649	20,39	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	25.083	17,60	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.297	25,52	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	28.810	15,32	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.930	34,14	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.578	13,55	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.436	52,33	806.686	441.429	26.147	0		0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	+</													

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oL<sub>Li</sub></sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
Trave 31-39		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	43.614	10,12	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	48.658	9,07	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	55.690	7,93	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	2.275	NS	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.601	6,53	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	8.858	49,83	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 39-45		-	-57.178	7,72	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	16.189	27,27	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.299	9,33	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.671	18,65	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.425	11,80	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.414	14,51	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.698	16,53	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	38.435	11,49	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.149	25,74	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.664	9,46	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 45-41d		-	-7.726	57,14	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	55.112	8,01	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	63.674	6,93	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.054	6,49	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.457	7,42	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	2.307	NS	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 41d-44d		-	-51.163	8,63	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	10.925	40,41	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.123	10,24	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.582	22,54	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.562	12,41	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27.721	15,92	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.931	15,80	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	34.886	12,65	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.762	22,34	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	42.587	10,37	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione		-	-12.557	35,15	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	51.264	8,61	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.756	65,34	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.625	7,05	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.961	7,49	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.346	7,98	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 35d-25		-	-51.817	8,52	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.344	9,13	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.926	9,83	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.565	10,62	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.260	11,54	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 35d-25-27-37d		-	-35.012	12,61	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.457	52,20	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.473	59,07	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.490	68,02	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.505	80,19	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 35d-25		-	-4.137	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.099	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.064	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.031	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	42	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 35d-25		-	-42	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.747	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO



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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	6.852	64,42	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	9.920	44,50	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.057	31,40	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.014	25,95	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	19.936	22,14	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.820	19,34	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	26.133	16,89	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0		803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-27	0%	+	736	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.024	19,17	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1.140	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.022	24,49	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.090	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.526	30,39	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.006	73,50	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.956	36,92	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	10.929	40,39	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.351	38,89	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.388	38,76	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.240	70,74	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.190	31,11	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.426	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17.196	25,67	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-766	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-37d	100,0 %	+	23.285	18,96	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.143	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.981	16,36	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.441	18,83	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.482	21,55	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.482	25,25	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.347	33,07	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.223	43,18	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,1%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.058	62,54	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	87,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.852	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	43	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-43	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Trave 33d-29-37-39d-43d					
Trave 33d-29	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.244	4,95	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.598	7,53	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.027	12,25	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.524	67,66	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.782	21,24	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21.606	20,43	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.264	43,01	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.804	11,09	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.584	79,05	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	54.197	8,14	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	60.814	7,26	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 29-37	100,0 %	+	76.687	5,76	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.822	13,45	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.997	19,20	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.149	33,57	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.759	76,65	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.647	66,41	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.990	33,98	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.356	NS	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.819	22,27	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

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

Id <sub>Tr</sub>	% <sub>oLLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27.394	16,11	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	36.857	11,98	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	46.159	9,56	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 37-39d	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.471	6,35	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.608	7,80	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	1.910	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.576	9,69	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.227	84,45	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.105	12,57	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.946	89,25	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.198	19,89	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8.573	51,49	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.201	31,08	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.210	27,23	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.984	40,19	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.167	23,03	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.607	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 39d-43d	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.333	69,70	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.542	79,65	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.769	92,56	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.044	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.167	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.376	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.584	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-792	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione		+	4	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-4	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									Trave 18d-21d-23d-26d						
Trave 18d-21d	0%	+	2	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-486	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-949	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.389	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.848	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 21d-23d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.613	42,24	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.684	34,76	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.596	42,32	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.177	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.621	61,33	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.460	35,44	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.294	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 23d-26d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.685	21,73	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.433	24,71	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	+/ -	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg ⊙	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>r</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.157	28,68	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.858	34,25	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.534	42,59	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.187	56,50	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.815	84,34	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.420	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	2	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Trave 20d-29d-30d					
Trave 20d-29d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-173.000	2,35	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.861	3,63	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.643	6,59	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.137	18,34	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8.420	48,23	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.360	15,41	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	36.254	11,20	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 29d-30d	87,5%	+	37.098	10,95	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	29.163	13,92	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	5.281	76,90	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.689	86,60	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	4.078	99,58	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	3.447	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	2.796	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	62,5%	+	2.126	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	1.437	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	728	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Trave 24d-40d					
Trave 24d-40d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.962	2,76	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.629	12,45	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	10.814	37,55	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.392	28,22	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.830	84,08	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.142	66,12	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.971	37,01	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.952	58,41	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-956	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	58.692	6,92	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

## LEGENDA:

<b>Id<sub>Tr</sub></b>	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
<b>%L<sub>LI</sub></b>	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L <sub>LI</sub> ), a partire dall'estremo iniziale.
<b>+/-</b>	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
<b>V<sub>Ed,2</sub></b>	Taglio di progetto in direzione 2.
<b>CS</b>	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).
<b>V<sub>Rcd</sub></b>	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
<b>V<sub>Rsd,s</sub></b>	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
<b>V<sub>Rsd,p</sub></b>	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
<b>V<sub>R1</sub></b>	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
<b>V<sub>Rd,f</sub></b>	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.

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

Id <sub>Tr</sub>	%o <sub>LLI</sub>	+/-	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg <sub>⊙</sub>	A <sub>sw</sub>	A <sub>sw,p</sub>	A <sub>s,Dg</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	

**Ctg<sub>⊙</sub>** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.

**A<sub>sw</sub>** Area delle staffe per unità di lunghezza.

**A<sub>sw,p</sub>** Area dei ferri piegati.

**A<sub>s,Dg</sub>** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.

**R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

## TRAVERI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]						
Fondazione							Trave 3d-4d-1-5d-2-6d-3-4-7d-8d						
Trave 3d-4d	0%	0	0	0	2.725	15,71	25,13	-	VNR	NS	0,28	NO	
	12,6%	0	2	0	2.725	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	25,0%	0	10	0	2.733	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	37,6%	0	22	0	2.745	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	49,9%	0	62	0	2.785	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	62,5%	0	89	0	2.812	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	74,9%	0	121	0	2.844	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	87,5%	0	158	0	2.881	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	100%	0	200	0	2.970	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
Trave 4d-1	0%	0	0	0	133.850	15,71	25,13	-	VNR	6.69[S]	0,28	NO	
	12,5%	0	0	0	163.610	15,71	25,13	-	VNR	5.47[S]	0,28	NO	
	25,0%	0	0	0	169.478	15,71	25,13	-	VNR	5.29[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	0	0	168.678	15,71	25,13	-	VNR	5.31[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	0	0	168.777	15,71	25,13	-	VNR	5.31[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	0	0	169.360	15,71	25,13	-	VNR	5.29[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	0	0	170.445	15,71	25,13	-	VNR	5.26[S]	0,28	NO	
	87,5%	0	0	0	171.020	15,71	25,13	-	VNR	5.24[S]	0,28	NO	
	100,0%	0	0	0	174.369	15,71	25,13	-	VNR	5.14[S]	0,28	NO	
Trave 1-5d	0%	0	50.722	0	177.947	15,71	25,13	11.40[S]	0,18	5.03[S]	0,28	NO	
	12,5%	0	83.165	0	175.974	15,71	25,13	6.95[S]	0,18	5.09[S]	0,28	NO	
	25,0%	0	115.569	0	173.965	15,71	25,13	5.00[S]	0,18	5.15[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	142.259	0	171.928	15,71	25,13	4.06[S]	0,18	5.21[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	170.089	0	167.806	15,71	25,13	3.40[S]	0,18	5.34[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	165.773	0	129.040	15,71	25,13	3.48[S]	0,18	6.94[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	161.026	0	76.940	15,71	25,13	3.59[S]	0,18	11.65[S]	0,28	NO	
	87,5%	0	156.996	0	29.176	15,71	25,13	3.68[S]	0,18	30.72[S]	0,28	NO	
100%	0	160.227	0	0	15,71	25,13	3.61[S]	0,18	-	VNR	NO		
Trave 5d-2	0%	0	160.032	0	0	15,71	25,13	3.61[S]	0,18	-	VNR	NO	
	12,5%	0	156.680	0	0	15,71	25,13	3.69[S]	0,18	-	VNR	NO	
	25,0%	0	153.888	0	26.556	15,71	25,13	3.75[S]	0,18	33.76[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	149.631	0	96.787	15,71	25,13	3.86[S]	0,18	9.26[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	130.920	0	177.339	15,71	25,13	4.41[S]	0,18	5.05[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	99.742	0	269.620	15,71	25,13	5.79[S]	0,18	3.32[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	57.597	0	273.913	15,71	25,13	10.04[S]	0,18	3.27[S]	0,28	NO	
	87,5%	0	10.251	0	276.379	15,71	25,13	56.42[S]	0,18	3.24[S]	0,28	NO	
100,0%	0	0	0	298.095	15,71	25,13	-	VNR	3.00[S]	0,28	NO		
Trave 2-6d	0%	0	10.350	0	307.457	15,71	25,13	55.88[S]	0,18	2.91[S]	0,28	NO	
	12,5%	0	70.875	0	301.446	15,71	25,13	8.16[S]	0,18	2.97[S]	0,28	NO	
	25,0%	0	130.619	0	295.673	15,71	25,13	4.42[S]	0,18	3.03[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	186.114	0	233.193	15,71	25,13	3.10[S]	0,18	3.84[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	225.464	0	119.276	15,71	25,13	2.56[S]	0,18	7.51[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	256.130	0	24.153	15,71	25,13	2.25[S]	0,18	37.12[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	269.720	0	0	15,71	25,13	2.14[S]	0,18	-	VNR	NO	
	87,5%	0	267.213	0	0	15,71	25,13	2.16[S]	0,18	-	VNR	NO	
100%	0	267.299	0	0	15,71	25,13	2.16[S]	0,18	-	VNR	NO		
Trave 6d-3	0%	0	272.885	0	0	15,71	25,13	2.11[S]	0,18	-	VNR	NO	
	12,5%	0	276.551	0	0	15,71	25,13	2.09[S]	0,18	-	VNR	NO	
	25,0%	0	280.987	0	68.833	15,71	25,13	2.05[S]	0,18	13.02[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	275.130	0	180.391	15,71	25,13	2.10[S]	0,18	4.97[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	227.282	0	304.601	15,71	25,13	2.54[S]	0,18	2.94[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	163.234	0	443.622	15,71	25,13	3.54[S]	0,18	2.02[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	86.878	0	434.369	15,71	25,13	6.65[S]	0,18	2.06[S]	0,28	NO	
	87,5%	0	5.627	0	435.580	15,71	25,13	NS	0,18	2.05[S]	0,28	NO	
100,0%	0	0	0	473.828	15,71	25,13	-	VNR	1.89[S]	0,28	NO		
Trave 3-4	0%	0	0	0	404.692	15,71	25,13	-	VNR	2.21[S]	0,28	NO	
	12,5%	0	0	0	398.884	15,71	25,13	-	VNR	2.24[S]	0,28	NO	
	25,0%	0	1.678	0	336.400	15,71	25,13	NS	0,18	2.66[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	24.124	0	189.262	15,71	25,13	23.97[S]	0,18	4.73[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	15.817	0	81.477	15,71	25,13	36.57[S]	0,18	11.00[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	25.508	0	68.208	15,71	25,13	22.67[S]	0,18	13.14[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	24.965	0	162.172	15,71	25,13	23.16[S]	0,18	5.52[S]	0,28	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]						
Trave 4-7d	87,5%	0	26.525	0	181.109	15,71	25,13	21.80[S]	0,18	4.95[S]	0,28	NO	
	100,0%	0	0	0	199.804	15,71	25,13	-	VNR	4.48[S]	0,28	NO	
	0%	0	0	0	255.993	15,71	25,13	-	VNR	3.50[S]	0,28	NO	
	12,5%	0	0	0	254.156	15,71	25,13	-	VNR	3.52[S]	0,28	NO	
	25,0%	0	25.884	0	252.394	15,71	25,13	22.34[S]	0,18	3.55[S]	0,28	NO	
	37,5%	0	50.331	0	250.694	15,71	25,13	11.49[S]	0,18	3.57[S]	0,28	NO	
	50,0%	0	47.111	0	247.474	15,71	25,13	12.27[S]	0,18	3.62[S]	0,28	NO	
	62,5%	0	45.593	0	245.956	15,71	25,13	12.68[S]	0,18	3.64[S]	0,28	NO	
	75,0%	0	43.725	0	210.970	15,71	25,13	13.22[S]	0,18	4.24[S]	0,28	NO	
	87,5%	0	42.577	0	166.390	15,71	25,13	13.58[S]	0,18	5.38[S]	0,28	NO	
	100%	0	44.241	0	125.175	15,71	25,13	13.07[S]	0,18	7.16[S]	0,28	NO	
Trave 7d-8d	0%	0	190	0	2.844	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	12,7%	0	190	0	2.801	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	25,0%	0	150	0	2.761	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	37,7%	0	115	0	2.726	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	50,0%	0	58	0	2.669	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	62,7%	0	37	0	2.648	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	75,0%	0	21	0	2.632	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	87,7%	0	9	0	2.620	15,71	25,13	NS	0,18	NS	0,28	NO	
	100,0%	0	0	0	2.613	15,71	25,13	-	VNR	NS	0,28	NO	
Fondazione							Trave 14d-P1-P2-15d						
Trave 14d-P1	0%	0	126.150	0	83.797	10,18	25,13	2.73[S]	0,18	9.45[S]	0,42	NO	
	12,5%	0	180.514	0	82.198	10,18	25,13	1.90[S]	0,18	9.63[S]	0,42	NO	
	25,0%	0	195.087	0	0	10,18	25,13	1.76[S]	0,18	-	VNR	NO	
	37,5%	0	194.837	0	0	10,18	25,13	1.76[S]	0,18	-	VNR	NO	
	50,0%	0	186.981	0	0	10,18	25,13	1.84[S]	0,18	-	VNR	NO	
	62,5%	0	191.832	0	37.716	10,18	25,13	1.79[S]	0,18	21.00[S]	0,42	NO	
	75,0%	0	168.174	0	275.445	10,18	25,13	2.04[S]	0,18	2.87[S]	0,42	NO	
	87,5%	0	121.380	0	349.228	10,18	25,13	2.84[S]	0,18	2.26[S]	0,42	NO	
	100,0%	0	51.274	0	442.905	10,18	25,13	6.72[S]	0,18	1.78[S]	0,42	NO	
	0%	0	0	0	255.410	10,18	25,13	-	VNR	3.10[S]	0,42	NO	
Trave P1-P2	12,5%	0	0	0	231.906	10,18	25,13	-	VNR	3.41[S]	0,42	NO	
	25,0%	0	0	0	213.532	10,18	25,13	-	VNR	3.71[S]	0,42	NO	
	37,5%	0	0	0	193.201	10,18	25,13	-	VNR	4.10[S]	0,42	NO	
	50,0%	0	0	0	168.993	10,18	25,13	-	VNR	4.68[S]	0,42	NO	
	62,5%	0	0	0	160.893	10,18	25,13	-	VNR	4.92[S]	0,42	NO	
	75,0%	0	0	0	176.486	10,18	25,13	-	VNR	4.48[S]	0,42	NO	
	87,5%	0	0	0	183.836	10,18	25,13	-	VNR	4.30[S]	0,42	NO	
	100%	0	848	0	206.424	10,18	25,13	NS	0,18	3.83[S]	0,42	NO	
	0%	0	0	0	327.955	10,18	25,13	-	VNR	2.41[S]	0,42	NO	
	12,5%	0	0	0	306.581	10,18	25,13	-	VNR	2.58[S]	0,42	NO	
Trave P2-15d	25,0%	0	18.423	0	285.868	10,18	25,13	18.71[S]	0,18	2.77[S]	0,42	NO	
	37,5%	0	42.048	0	265.841	10,18	25,13	8.19[S]	0,18	2.98[S]	0,42	NO	
	50,0%	0	70.204	0	218.703	10,18	25,13	4.91[S]	0,18	3.62[S]	0,42	NO	
	62,5%	0	59.781	0	150.642	10,18	25,13	5.76[S]	0,18	5.25[S]	0,42	NO	
	75,0%	0	45.376	0	99.020	10,18	25,13	7.59[S]	0,18	8.00[S]	0,42	NO	
	87,5%	0	44.371	0	60.518	10,18	25,13	7.76[S]	0,18	13.09[S]	0,42	NO	
	100,0%	0	72.390	0	37.415	10,18	25,13	4.76[S]	0,18	21.17[S]	0,42	NO	
Fondazione							Trave P3-P4						
Trave P3-P4	0%	0	0	0	3.620	10,05	10,05	-	VNR	35.67[S]	0,21	NO	
	12,5%	0	0	0	3.234	10,05	10,05	-	VNR	39.93[S]	0,21	NO	
	25,0%	0	0	0	2.862	10,05	10,05	-	VNR	45.12[S]	0,21	NO	
	37,5%	0	0	0	2.864	10,05	10,05	-	VNR	45.09[S]	0,21	NO	
	50,0%	0	527	0	2.778	10,05	10,05	NS	0,21	46.48[S]	0,21	NO	
	62,5%	0	0	0	2.516	10,05	10,05	-	VNR	51.32[S]	0,21	NO	
	75,0%	0	1.930	0	2.505	10,05	10,05	66.91[S]	0,21	51.55[S]	0,21	NO	
	87,5%	0	1.139	0	1.780	10,05	10,05	NS	0,21	72.55[S]	0,21	NO	
	100,0%	0	0	0	3.358	10,05	10,05	-	VNR	38.45[S]	0,21	NO	
Fondazione							Trave 16d-P5-P6-17d						
Trave 16d-P5	0%	0	124.901	0	20.536	8,04	18,85	2.18[S]	0,17	29.24[S]	0,38	NO	
	12,5%	0	166.236	0	21.630	8,04	18,85	1.64[S]	0,17	27.76[S]	0,38	NO	
	25,0%	0	174.003	0	0	8,04	18,85	1.56[S]	0,17	-	VNR	NO	
	37,5%	0	174.606	0	0	8,04	18,85	1.56[S]	0,17	-	VNR	NO	
	50,0%	0	173.570	0	0	8,04	18,85	1.57[S]	0,17	-	VNR	NO	
	0%	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	62,5%	0	170.061	0	31.792	8,04	18,85	1.60[S]	0,17	18.89[S]	0,38	NO
	75,0%	0	143.716	0	227.192	8,04	18,85	1.89[S]	0,17	2.64[S]	0,38	NO
	87,5%	0	95.204	0	300.938	8,04	18,85	2.86[S]	0,17	1.99[S]	0,38	NO
	100,0%	0	25.565	0	370.858	8,04	18,85	10.67[S]	0,17	1.61[S]	0,38	NO
Trave P5-P6	0%	0	0	0	257.036	8,04	18,85	-	VNR	2.33[S]	0,38	NO
	12,5%	0	0	0	238.812	8,04	18,85	-	VNR	2.51[S]	0,38	NO
	25,0%	0	0	0	220.958	8,04	18,85	-	VNR	2.71[S]	0,38	NO
	37,5%	0	0	0	206.119	8,04	18,85	-	VNR	2.91[S]	0,38	NO
	50,0%	0	0	0	200.363	8,04	18,85	-	VNR	2.99[S]	0,38	NO
	62,5%	0	0	0	193.039	8,04	18,85	-	VNR	3.11[S]	0,38	NO
	75,0%	0	0	0	171.042	8,04	18,85	-	VNR	3.51[S]	0,38	NO
	87,5%	0	0	0	172.238	8,04	18,85	-	VNR	3.48[S]	0,38	NO
	100,0%	0	0	0	214.261	8,04	18,85	-	VNR	2.80[S]	0,38	NO
Trave P6-17d	0%	0	0	0	307.448	8,04	18,85	-	VNR	1.95[S]	0,38	NO
	12,5%	0	0	0	288.761	8,04	18,85	-	VNR	2.08[S]	0,38	NO
	25,0%	0	2.534	0	270.883	8,04	18,85	NS	0,17	2.21[S]	0,38	NO
	37,5%	0	28.480	0	255.402	8,04	18,85	9.58[S]	0,17	2.35[S]	0,38	NO
	50,0%	0	57.008	0	220.063	8,04	18,85	4.78[S]	0,17	2.72[S]	0,38	NO
	62,5%	0	42.875	0	160.447	8,04	18,85	6.36[S]	0,17	3.74[S]	0,38	NO
	75,0%	0	31.262	0	111.741	8,04	18,85	8.73[S]	0,17	5.37[S]	0,38	NO
	87,5%	0	31.276	0	75.370	8,04	18,85	8.72[S]	0,17	7.96[S]	0,38	NO
	100,0%	0	59.541	0	52.388	8,04	18,85	4.58[S]	0,17	11.46[S]	0,38	NO
Fondazione						Trave 11d-12d-8-9						
Trave 11d-12d	0%	0	0	0	2.693	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,19	NO
	12,4%	0	5	0	2.693	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	25,0%	0	21	0	2.709	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	37,4%	0	47	0	2.735	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	50,1%	0	132	0	2.820	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	62,4%	0	189	0	2.877	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	75,1%	0	257	0	2.945	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	87,5%	0	334	0	3.022	8,04	8,04	NS	0,16	97.74[S]	0,19	NO
	100%	0	421	0	3.206	8,04	8,04	NS	0,16	92.13[S]	0,19	NO
Trave 12d-8	0%	0	28.683	0	89.008	8,04	8,04	10.38[S]	0,16	3.31[S]	0,19	NO
	12,5%	0	27.920	0	133.983	8,04	8,04	10.66[S]	0,16	2.20[S]	0,19	NO
	25,0%	0	27.687	0	121.776	8,04	8,04	10.75[S]	0,16	2.42[S]	0,19	NO
	37,5%	0	28.548	0	122.637	8,04	8,04	10.42[S]	0,16	2.40[S]	0,19	NO
	50,0%	0	34.025	0	128.114	8,04	8,04	8.75[S]	0,16	2.30[S]	0,19	NO
	62,5%	0	36.992	0	131.081	8,04	8,04	8.04[S]	0,16	2.25[S]	0,19	NO
	75,0%	0	40.100	0	134.189	8,04	8,04	7.42[S]	0,16	2.20[S]	0,19	NO
	87,5%	0	37.908	0	135.813	8,04	8,04	7.85[S]	0,16	2.17[S]	0,19	NO
	100,0%	0	23.262	0	144.243	8,04	8,04	12.80[S]	0,16	2.04[S]	0,19	NO
Trave 8-9	0%	0	0	0	79.736	8,04	8,04	-	VNR	3.70[S]	0,19	NO
	12,5%	0	0	0	78.838	8,04	8,04	-	VNR	3.74[S]	0,19	NO
	25,0%	0	0	0	79.644	8,04	8,04	-	VNR	3.70[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	0	100.533	8,04	8,04	-	VNR	2.93[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	0	92.569	8,04	8,04	-	VNR	3.19[S]	0,19	NO
	62,5%	0	0	0	93.537	8,04	8,04	-	VNR	3.15[S]	0,19	NO
	75,0%	0	0	0	90.706	8,04	8,04	-	VNR	3.25[S]	0,19	NO
	87,5%	0	0	0	86.995	8,04	8,04	-	VNR	3.39[S]	0,19	NO
	100%	0	0	0	109.815	8,04	8,04	-	VNR	2.68[S]	0,19	NO
Fondazione						Trave 10-11-12						
Trave 10-11	0%	0	205.710	0	53.310	12,06	18,85	2.16[S]	0,18	12.72[S]	0,25	NO
	12,5%	0	241.462	0	43.243	12,06	18,85	1.84[S]	0,18	15.68[S]	0,25	NO
	25,0%	0	235.152	0	0	12,06	18,85	1.88[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	0	242.695	0	0	12,06	18,85	1.83[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	0	238.621	0	0	12,06	18,85	1.86[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	0	228.588	0	87.978	12,06	18,85	1.94[S]	0,18	7.70[S]	0,25	NO
	75,0%	0	172.162	0	318.907	12,06	18,85	2.58[S]	0,18	2.12[S]	0,25	NO
	87,5%	0	69.585	0	449.328	12,06	18,85	6.38[S]	0,18	1.50[S]	0,25	NO
	100,0%	0	0	0	477.048	12,06	18,85	-	VNR	1.42[S]	0,25	NO
Trave 11-12	0%	0	0	0	380.012	12,06	31,42	-	VNR	2.90[S]	0,32	NO
	12,5%	0	0	0	378.680	12,06	31,42	-	VNR	2.91[S]	0,32	NO
	25,0%	0	17.726	0	378.221	12,06	31,42	25.20[S]	0,16	2.91[S]	0,32	NO
	37,5%	0	60.687	0	290.643	12,06	31,42	7.36[S]	0,16	3.79[S]	0,32	NO
	50,0%	0	86.802	0	181.199	12,06	31,42	5.14[S]	0,16	6.09[S]	0,32	NO
	62,5%	0	94.687	0	91.313	12,06	31,42	4.71[S]	0,16	12.09[S]	0,32	NO
	75,0%	0	91.065	0	20.195	12,06	31,42	4.90[S]	0,16	54.68[S]	0,32	NO
	87,5%	0	94.499	0	0	12,06	31,42	4.72[S]	0,16	-	VNR	NO
	100%	0	93.180	0	0	12,06	31,42	4.79[S]	0,16	-	VNR	NO
Fondazione						Trave 19d-20d-17-21d-22d						
Trave 19d-20d	0%	0	0	0	1.651	6,03	8,04	-	VNR	NS	0,26	NO
	12,5%	0	1	0	1.651	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	25,0%	0	4	0	1.654	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	37,5%	0	10	0	1.660	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	50,0%	0	29	0	1.679	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	62,5%	0	41	0	1.691	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	75,0%	0	55	0	1.705	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	87,5%	0	73	0	1.723	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	100%	0	92	0	1.763	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
Trave 20d-17	0%	0	0	0	103.278	6,03	8,04	-	VNR	2.57[S]	0,26	NO
	12,5%	0	0	0	103.278	6,03	8,04	-	VNR	2.57[S]	0,26	NO
	25,1%	0	0	0	103.797	6,03	8,04	-	VNR	2.56[S]	0,26	NO
	37,5%	0	0	0	104.337	6,03	8,04	-	VNR	2.54[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	105.470	6,03	8,04	-	VNR	2.52[S]	0,26	NO
	62,5%	0	0	0	106.063	6,03	8,04	-	VNR	2.50[S]	0,26	NO
	75,1%	0	0	0	106.671	6,03	8,04	-	VNR	2.49[S]	0,26	NO
	87,5%	0	0	0	107.295	6,03	8,04	-	VNR	2.47[S]	0,26	NO
	100%	0	387	0	108.586	6,03	8,04	NS	0,17	2.44[S]	0,26	NO
Trave 17-21d	0%	0	0	0	189.505	6,03	8,04	-	VNR	1.40[S]	0,26	NO
	12,5%	0	0	0	184.722	6,03	8,04	-	VNR	1.43[S]	0,26	NO
	25,0%	0	0	0	175.382	6,03	8,04	-	VNR	1.51[S]	0,26	NO
	37,5%	0	7.728	0	107.233	6,03	8,04	26.50[S]	0,17	2.48[S]	0,26	NO
	50,0%	0	12.708	0	55.688	6,03	8,04	16.11[S]	0,17	4.77[S]	0,26	NO
	62,5%	0	13.633	0	22.933	6,03	8,04	15.02[S]	0,17	11.59[S]	0,26	NO
	75,0%	0	13.708	0	2.857	6,03	8,04	14.94[S]	0,17	93.09[S]	0,26	NO
	87,5%	0	13.966	0	0	6,03	8,04	14.66[S]	0,17	-	VNR	NO
	100,0%	0	13.790	0	0	6,03	8,04	14.85[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 21d-22d	0%	0	254	0	43	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	12,5%	0	245	0	43	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	25,0%	0	236	0	34	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	37,5%	0	228	0	26	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	50,0%	0	215	0	13	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	62,5%	0	210	0	8	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	75,0%	0	206	0	4	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	87,5%	0	204	0	2	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO
	100%	0	202	0	0	6,03	8,04	NS	0,17	-	VNR	NO
Fondazione						Trave 23d-18-19-24d-20-25d						
Trave 23d-18	0%	0	11.639	0	95.797	8,04	17,66	23.43[S]	0,17	5.89[S]	0,37	NO
	12,5%	0	13.009	0	138.898	8,04	17,66	20.96[S]	0,17	4.06[S]	0,37	NO
	25,0%	0	14.659	0	186.814	8,04	17,66	18.60[S]	0,17	3.02[S]	0,37	NO
	37,5%	0	16.549	0	241.238	8,04	17,66	16.48[S]	0,17	2.34[S]	0,37	NO
	50,0%	0	19.654	0	302.409	8,04	17,66	13.87[S]	0,17	1.86[S]	0,37	NO
	62,5%	0	0	0	290.710	8,04	17,66	-	VNR	1.94[S]	0,37	NO
	75,0%	0	0	0	289.147	8,04	17,66	-	VNR	1.95[S]	0,37	NO
	87,5%	0	0	0	286.344	8,04	17,66	-	VNR	1.97[S]	0,37	NO
	100%	0	0	0	306.394	8,04	17,66	-	VNR	1.84[S]	0,37	NO
Trave 18-19	0%	0	0	0	211.541	8,04	12,57	-	VNR	1.93[S]	0,31	NO
	12,5%	0	0	0	207.906	8,04	12,57	-	VNR	1.96[S]	0,31	NO
	25,0%	0	0	0	204.509	8,04	12,57	-	VNR	2.00[S]	0,31	NO
	37,5%	0	0	0	134.046	8,04	12,57	-	VNR	3.05[S]	0,31	NO
	50,0%	0	0	0	76.130	8,04	12,57	-	VNR	5.37[S]	0,31	NO
	62,5%	0	0	0	86.901	8,04	12,57	-	VNR	4.70[S]	0,31	NO
	75,0%	0	0	0	125.625	8,04	12,57	-	VNR	3.25[S]	0,31	NO
	87,5%	0	0	0	128.562	8,04	12,57	-	VNR	3.18[S]	0,31	NO
	100%	0	0	0	139.447	8,04	12,57	-	VNR	2.93[S]	0,31	NO
Trave 19-24d	0%	0	0	0	278.255	8,04	12,57	-	VNR	1.63[S]	0,23	NO
	12,5%	0	19.678	0	273.189	8,04	12,57	15.14[S]	0,15	1.66[S]	0,23	NO
	25,0%	0	54.569	0	268.241	8,04	12,57	5.46[S]	0,15	1.69[S]	0,23	NO
	37,5%	0	86.951	0	263.414	8,04	12,57	3.42[S]	0,15	1.72[S]	0,23	NO
	50,0%	0	114.916	0	254.144	8,04	12,57	2.59[S]	0,15	1.78[S]	0,23	NO
	62,5%	0	109.082	0	234.897	8,04	12,57	2.73[S]	0,15	1.93[S]	0,23	NO
	75,0%	0	100.768	0	179.114	8,04	12,57	2.95[S]	0,15	2.53[S]	0,23	NO
	87,5%	0	94.296	0	128.032	8,04	12,57	3.16[S]	0,15	3.54[S]	0,23	NO
	100%	0	95.830	0	82.477	8,04	12,57	3.11[S]	0,15	5.50[S]	0,23	NO
Trave 24d-20	0%	0	96.713	0	0	8,04	12,57	3.08[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	0	97.151	0	0	8,04	12,57	3.06[S]	0,15	-	VNR	NO
	25,0%	0	97.244	0	0	8,04	12,57	3.06[S]	0,15	-	VNR	NO
	37,5%	0	97.145	0	0	8,04	12,57	3.06[S]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	0	103.203	0	0	8,04	12,57	2.88[S]	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	0	98.370	0	2.805	8,04	12,57	3.03[S]	0,15	NS	0,23	NO
	75,0%	0	86.827	0	0	8,04	12,57	3.43[S]	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	0	78.325	0	1.600	8,04	12,57	3.80[S]	0,15	NS	0,23	NO
	100,0%	0	68.118	0	20.315	8,04	12,57	4.37[S]	0,15	22.36[S]	0,23	NO
Trave 20-25d	0%	0	25	0	99	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO
	13,0%	0	25	0	94	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO
	25,0%	0	19	0	88	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	38,0%	0	14	0	83	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO
	50,0%	0	8	0	77	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO
	63,0%	0	5	0	74	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO
	75,0%	0	3	0	72	8,04	12,57	NS	0,15	NS	0,23	NO
	88,0%	0	0	0	69	8,04	12,57	-	VNR	NS	0,23	NO
	100%	0	0	0	69	8,04	12,57	-	VNR	NS	0,23	NO
Fondazione						Trave 31d-21-32d-22-23-33d-34d						
Trave 31d-21	0%	0	0	0	2.202	12,06	16,34	-	VNR	NS	0,25	NO
	12,4%	0	2	0	2.202	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	25,2%	0	8	0	2.208	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	37,6%	0	18	0	2.218	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	50,0%	0	51	0	2.251	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	62,4%	0	73	0	2.273	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	75,2%	0	99	0	2.299	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	87,6%	0	129	0	2.329	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
	100%	0	163	0	2.402	12,06	16,34	NS	0,18	NS	0,25	NO
Trave 21-32d	0%	0	157.021	0	31.810	16,08	16,34	3.74[S]	0,21	18.59[S]	0,24	NO
	12,5%	0	190.333	0	28.975	16,08	16,34	3.08[S]	0,21	20.41[S]	0,24	NO
	25,0%	0	224.958	0	26.350	16,08	16,34	2.61[S]	0,21	22.44[S]	0,24	NO
	37,5%	0	256.953	0	1.108	16,08	16,34	2.28[S]	0,21	NS	0,24	NO
	50,0%	0	282.088	0	0	16,08	16,34	2.08[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	0	300.889	0	0	16,08	16,34	1.95[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	0	292.722	0	0	16,08	16,34	2.00[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	0	292.133	0	0	16,08	16,34	2.01[S]	0,21	-	VNR	NO
	100,0%	0	305.592	0	0	16,08	16,34	1.92[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 32d-22	0%	0	311.929	0	0	16,08	16,34	1.88[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	0	310.661	0	0	16,08	16,34	1.89[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	0	309.097	0	8.765	16,08	16,34	1.90[S]	0,21	67.48[S]	0,24	NO
	37,5%	0	278.854	0	101.033	16,08	16,34	2.10[S]	0,21	5.85[S]	0,24	NO
	50,0%	0	217.036	0	205.912	16,08	16,34	2.70[S]	0,21	2.87[S]	0,24	NO
	62,5%	0	149.439	0	321.752	16,08	16,34	3.93[S]	0,21	1.83[S]	0,24	NO
	75,0%	0	73.710	0	372.275	16,08	16,34	7.96[S]	0,21	1.58[S]	0,24	NO
	87,5%	0	0	0	374.359	16,08	16,34	-	VNR	1.58[S]	0,24	NO
	100%	0	0	0	385.783	16,08	16,34	-	VNR	1.53[S]	0,24	NO
Trave 22-23	0%	0	0	0	256.595	12,06	10,05	-	VNR	1.43[S]	0,20	NO
	12,5%	0	5.326	0	250.750	12,06	10,05	83.04[S]	0,19	1.46[S]	0,20	NO
	25,0%	0	37.204	0	167.782	12,06	10,05	11.88[S]	0,19	2.19[S]	0,20	NO
	37,5%	0	42.617	0	64.176	12,06	10,05	10.37[S]	0,19	5.73[S]	0,20	NO
	50,0%	0	44.234	0	0	12,06	10,05	9.99[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	0	41.990	0	61.629	12,06	10,05	10.53[S]	0,19	5.97[S]	0,20	NO
	75,0%	0	46.081	0	175.867	12,06	10,05	9.59[S]	0,19	2.09[S]	0,20	NO
	87,5%	0	22.414	0	222.275	12,06	10,05	19.73[S]	0,19	1.65[S]	0,20	NO
	100%	0	0	0	249.438	12,06	10,05	-	VNR	1.47[S]	0,20	NO
Trave 23-33d	0%	0	0	0	266.876	12,06	10,05	-	VNR	1.37[S]	0,20	NO
	12,5%	0	0	0	261.765	12,06	10,05	-	VNR	1.40[S]	0,20	NO
	25,0%	0	0	0	256.978	12,06	10,05	-	VNR	1.43[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	0	252.506	12,06	10,05	-	VNR	1.45[S]	0,20	NO
	50,0%	0	19.855	0	244.479	12,06	10,05	22.27[S]	0,19	1.50[S]	0,20	NO
	62,5%	0	14.337	0	202.783	12,06	10,05	30.84[S]	0,19	1.81[S]	0,20	NO
	75,0%	0	10.264	0	162.134	12,06	10,05	43.09[S]	0,19	2.27[S]	0,20	NO
	87,5%	0	7.702	0	126.066	12,06	10,05	57.42[S]	0,19	2.92[S]	0,20	NO
	100%	0	6.415	0	93.437	12,06	10,05	68.94[S]	0,19	3.94[S]	0,20	NO
Trave 33d-34d	0%	0	105	0	1.277	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	12,4%	0	105	0	1.251	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	25,2%	0	83	0	1.229	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	37,6%	0	63	0	1.209	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	50,0%	0	32	0	1.178	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	62,4%	0	20	0	1.166	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	75,2%	0	11	0	1.157	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	87,6%	0	5	0	1.151	12,06	10,05	NS	0,19	NS	0,20	NO
	100%	0	0	0	1.146	12,06	10,05	-	VNR	NS	0,20	NO
Fondazione						Trave 38d-39d-46-40d-47-41d-42d						
Trave 38d-39d	0%	0	0	0	514	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,21	NO
	12,4%	0	1	0	514	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	25,2%	0	4	0	517	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	37,6%	0	12	0	525	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	50,0%	0	33	0	546	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	62,4%	0	48	0	561	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	75,2%	0	65	0	578	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	87,6%	0	86	0	599	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	100%	0	108	0	647	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
Trave 39d-46	0%	0	6.128	0	26.858	8,04	8,04	48.41[S]	0,17	10.93[S]	0,21	NO



Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	12,5%	0	4.117	0	43.636	8,04	8,04	72.06[S]	0,17	6.73[S]	0,21	NO
	25,0%	0	5.107	0	58.028	8,04	8,04	58.09[S]	0,17	5.06[S]	0,21	NO
	37,5%	0	7.615	0	74.413	8,04	8,04	38.96[S]	0,17	3.94[S]	0,21	NO
	50,0%	0	13.272	0	72.925	8,04	8,04	22.35[S]	0,17	4.02[S]	0,21	NO
	62,5%	0	9.725	0	74.204	8,04	8,04	30.50[S]	0,17	3.95[S]	0,21	NO
	75,0%	0	3.390	0	74.304	8,04	8,04	87.52[S]	0,17	3.95[S]	0,21	NO
	87,5%	0	0	0	73.465	8,04	8,04	-	VNR	3.99[S]	0,21	NO
	100%	0	0	0	90.039	8,04	8,04	-	VNR	3.26[S]	0,21	NO
Trave 46-40d	0%	0	7.843	0	88.777	8,04	8,04	37.82[S]	0,17	3.30[S]	0,21	NO
	12,5%	0	7.160	0	87.049	8,04	8,04	41.43[S]	0,17	3.37[S]	0,21	NO
	25,0%	0	15.425	0	85.266	8,04	8,04	19.23[S]	0,17	3.44[S]	0,21	NO
	37,5%	0	27.942	0	83.435	8,04	8,04	10.61[S]	0,17	3.51[S]	0,21	NO
	50,0%	0	24.162	0	79.655	8,04	8,04	12.27[S]	0,17	3.68[S]	0,21	NO
	62,5%	0	22.229	0	77.722	8,04	8,04	13.34[S]	0,17	3.77[S]	0,21	NO
	75,0%	0	20.269	0	75.704	8,04	8,04	14.63[S]	0,17	3.87[S]	0,21	NO
	87,5%	0	17.714	0	61.340	8,04	8,04	16.74[S]	0,17	4.78[S]	0,21	NO
	100%	0	15.469	0	47.792	8,04	8,04	19.17[S]	0,17	6.14[S]	0,21	NO
Trave 40d-47	0%	0	15.552	0	0	8,04	8,04	19.07[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	0	23.687	0	3.269	8,04	8,04	12.52[S]	0,17	89.83[S]	0,21	NO
	25,0%	0	29.934	0	17.214	8,04	8,04	9.91[S]	0,17	17.06[S]	0,21	NO
	37,5%	0	33.991	0	31.189	8,04	8,04	8.72[S]	0,17	9.41[S]	0,21	NO
	50,0%	0	38.234	0	47.596	8,04	8,04	7.75[S]	0,17	6.17[S]	0,21	NO
	62,5%	0	36.239	0	27.524	8,04	8,04	8.18[S]	0,17	10.67[S]	0,21	NO
	75,0%	0	35.174	0	26.519	8,04	8,04	8.43[S]	0,17	11.07[S]	0,21	NO
	87,5%	0	34.047	0	34.109	8,04	8,04	8.71[S]	0,17	8.61[S]	0,21	NO
	100%	0	38.167	0	50.965	8,04	8,04	7.77[S]	0,17	5.76[S]	0,21	NO
Trave 47-41d	0%	0	1.366	0	4.329	8,04	8,04	NS	0,17	67.84[S]	0,21	NO
	12,5%	0	1.986	0	5.906	8,04	8,04	NS	0,17	49.72[S]	0,21	NO
	25,0%	0	2.441	0	6.221	8,04	8,04	NS	0,17	47.20[S]	0,21	NO
	37,5%	0	2.828	0	7.218	8,04	8,04	NS	0,17	40.68[S]	0,21	NO
	50,0%	0	4.803	0	9.193	8,04	8,04	61.77[S]	0,17	31.94[S]	0,21	NO
	62,5%	0	5.783	0	10.173	8,04	8,04	51.30[S]	0,17	28.86[S]	0,21	NO
	75,0%	0	6.739	0	11.129	8,04	8,04	44.02[S]	0,17	26.38[S]	0,21	NO
	87,5%	0	7.652	0	12.042	8,04	8,04	38.77[S]	0,17	24.38[S]	0,21	NO
	100,0%	0	8.021	0	13.687	8,04	8,04	36.98[S]	0,17	21.45[S]	0,21	NO
Trave 41d-42d	0%	0	142	0	884	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	12,4%	0	142	0	852	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	25,2%	0	112	0	822	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	37,6%	0	86	0	796	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	50,0%	0	44	0	754	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	62,4%	0	28	0	738	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	75,2%	0	17	0	727	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	87,6%	0	7	0	717	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO
	100%	0	0	0	712	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,21	NO
Fondazione						Trave 27d-28d-29d						
Trave 27d-28d	0%	0	7.660	0	82.625	8,04	8,04	35.39[S]	0,19	3.23[S]	0,25	NO
	12,5%	0	20.208	0	81.774	8,04	8,04	13.41[S]	0,19	3.26[S]	0,25	NO
	25,0%	0	25.530	0	80.997	8,04	8,04	10.62[S]	0,19	3.30[S]	0,25	NO
	37,5%	0	24.243	0	51.262	8,04	8,04	11.18[S]	0,19	5.21[S]	0,25	NO
	50,0%	0	24.581	0	15.946	8,04	8,04	11.03[S]	0,19	16.76[S]	0,25	NO
	62,5%	0	25.475	0	457	8,04	8,04	10.64[S]	0,19	NS	0,25	NO
	75,0%	0	22.609	0	12.471	8,04	8,04	11.99[S]	0,19	21.43[S]	0,25	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LT</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	87,5%	0	25.956	0	12.080	8,04	8,04	10.44[S]	0,19	22.13[S]	0,25	NO
	100,0%	0	22.162	0	12.549	8,04	8,04	12.23[S]	0,19	21.30[S]	0,25	NO
Trave 28d-29d	0%	0	0	0	26.802	8,04	8,04	-	VNR	9.97[S]	0,25	NO
	12,5%	0	0	0	26.850	8,04	8,04	-	VNR	9.95[S]	0,25	NO
	25,0%	0	0	0	26.879	8,04	8,04	-	VNR	9.94[S]	0,25	NO
	37,5%	0	0	0	25.573	8,04	8,04	-	VNR	10.45[S]	0,25	NO
	50,0%	0	670	0	18.089	8,04	8,04	NS	0,19	14.77[S]	0,25	NO
	62,5%	0	4.775	0	12.794	8,04	8,04	56.78[S]	0,19	20.89[S]	0,25	NO
	75,0%	0	5.704	0	9.102	8,04	8,04	47.53[S]	0,19	29.37[S]	0,25	NO
	87,5%	0	5.544	0	6.449	8,04	8,04	48.90[S]	0,19	41.45[S]	0,25	NO
	100%	0	5.547	0	4.292	8,04	8,04	48.87[S]	0,19	62.29[S]	0,25	NO
Fondazione							Trave 9d-10d					
Trave 9d-10d	0%	0	65.182	0	19.525	6,03	8,04	3.14[S]	0,17	13.62[S]	0,26	NO
	12,5%	0	114.581	0	0	6,03	8,04	1.78[S]	0,17	-	VNR	NO
	25,0%	0	120.801	0	0	6,03	8,04	1.69[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	0	120.448	0	0	6,03	8,04	1.70[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	0	117.599	0	0	6,03	8,04	1.74[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	0	110.443	0	0	6,03	8,04	1.85[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	0	99.880	0	0	6,03	8,04	2.05[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	71.616	0	68.249	6,03	8,04	2.86[S]	0,17	3.89[S]	0,26	NO
	100%	0	0	0	108.215	6,03	8,04	-	VNR	2.45[S]	0,26	NO
Fondazione							Trave 2-28d-32d					
Trave 2-28d	0%	0	19.004	0	111.987	6,03	8,04	10.77[S]	0,17	2.37[S]	0,26	NO
	12,5%	0	83.049	0	0	6,03	8,04	2.46[S]	0,17	-	VNR	NO
	25,0%	0	78.272	0	0	6,03	8,04	2.61[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	0	46.611	0	0	6,03	8,04	4.39[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	0	13.017	0	146	6,03	8,04	15.73[S]	0,17	NS	0,26	NO
	62,5%	0	8.007	0	456	6,03	8,04	25.58[S]	0,17	NS	0,26	NO
	75,0%	0	42.061	0	0	6,03	8,04	4.87[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	86.485	0	0	6,03	8,04	2.36[S]	0,17	-	VNR	NO
	100%	0	94.236	0	0	6,03	8,04	2.17[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 28d-32d	0%	0	112.496	0	0	6,03	8,04	1.82[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	0	112.126	0	8.517	6,03	8,04	1.82[S]	0,17	31.22[S]	0,26	NO
	25,0%	0	111.734	0	33.852	6,03	8,04	1.83[S]	0,17	7.85[S]	0,26	NO
	37,5%	0	111.316	0	61.128	6,03	8,04	1.84[S]	0,17	4.35[S]	0,26	NO
	50,0%	0	110.385	0	70.866	6,03	8,04	1.85[S]	0,17	3.75[S]	0,26	NO
	62,5%	0	105.690	0	70.216	6,03	8,04	1.93[S]	0,17	3.78[S]	0,26	NO
	75,0%	0	87.612	0	69.285	6,03	8,04	2.33[S]	0,17	3.83[S]	0,26	NO
	87,5%	0	68.566	0	68.560	6,03	8,04	2.98[S]	0,17	3.87[S]	0,26	NO
	100%	0	48.441	0	68.211	6,03	8,04	4.22[S]	0,17	3.89[S]	0,26	NO
Fondazione							Trave 1d-4d-5-7-12d-13d					
Trave 1d-4d	0%	0	0	0	4.543	8,04	8,04	-	VNR	65.01[S]	0,19	NO
	12,5%	0	4	0	4.543	8,04	8,04	NS	0,16	65.01[S]	0,19	NO
	25,0%	0	15	0	4.554	8,04	8,04	NS	0,16	64.85[S]	0,19	NO
	37,5%	0	35	0	4.574	8,04	8,04	NS	0,16	64.57[S]	0,19	NO
	49,9%	0	96	0	4.635	8,04	8,04	NS	0,16	63.72[S]	0,19	NO
	62,4%	0	138	0	4.677	8,04	8,04	NS	0,16	63.15[S]	0,19	NO
	74,9%	0	187	0	4.726	8,04	8,04	NS	0,16	62.49[S]	0,19	NO
	87,4%	0	244	0	4.783	8,04	8,04	NS	0,16	61.75[S]	0,19	NO
	99,9%	0	309	0	4.920	8,04	8,04	NS	0,16	60.03[S]	0,19	NO
Trave 4d-5	0%	0	22.994	0	0	8,04	8,04	12.94[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	0	20.429	0	0	8,04	8,04	14.57[S]	0,16	-	VNR	NO
	25,0%	0	20.483	0	0	8,04	8,04	14.53[S]	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	0	22.616	0	0	8,04	8,04	13.16[S]	0,16	-	VNR	NO
	50,0%	0	23.757	0	0	8,04	8,04	12.53[S]	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	0	24.490	0	0	8,04	8,04	12.15[S]	0,16	-	VNR	NO
	75,0%	0	24.098	0	0	8,04	8,04	12.35[S]	0,16	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	87,5%	0	22.278	0	0	8,04	8,04	13.36[S]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	0	19.156	0	0	8,04	8,04	15.54[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 5-7	0%	0	59.235	0	20.900	8,04	8,04	5.02[S]	0,16	14.13[S]	0,19	NO
	12,5%	0	48.375	0	15.783	8,04	8,04	6.15[S]	0,16	18.71[S]	0,19	NO
	25,0%	0	50.476	0	11.154	8,04	8,04	5.89[S]	0,16	26.48[S]	0,19	NO
	37,5%	0	51.863	0	6.395	8,04	8,04	5.74[S]	0,16	46.18[S]	0,19	NO
	50,0%	0	47.015	0	10.910	8,04	8,04	6.33[S]	0,16	27.07[S]	0,19	NO
	62,5%	0	43.987	0	45.339	8,04	8,04	6.76[S]	0,16	6.51[S]	0,19	NO
	75,0%	0	50.438	0	28.022	8,04	8,04	5.90[S]	0,16	10.54[S]	0,19	NO
	87,5%	0	51.550	0	29.286	8,04	8,04	5.77[S]	0,16	10.08[S]	0,19	NO
Trave 7-12d	100%	0	49.248	0	45.423	8,04	8,04	6.04[S]	0,16	6.50[S]	0,19	NO
	0%	0	7.248	0	15.863	8,04	8,04	41.08[S]	0,16	18.62[S]	0,19	NO
	12,5%	0	8.823	0	15.277	8,04	8,04	33.74[S]	0,16	19.33[S]	0,19	NO
	25,0%	0	3.767	0	15.121	8,04	8,04	79.04[S]	0,16	19.53[S]	0,19	NO
	37,5%	0	5.989	0	15.252	8,04	8,04	49.71[S]	0,16	19.36[S]	0,19	NO
	50,0%	0	7.836	0	15.192	8,04	8,04	37.99[S]	0,16	19.44[S]	0,19	NO
	62,5%	0	9.381	0	15.942	8,04	8,04	31.74[S]	0,16	18.52[S]	0,19	NO
	75,0%	0	9.894	0	16.607	8,04	8,04	30.09[S]	0,16	17.78[S]	0,19	NO
Trave 12d-13d	87,5%	0	9.402	0	14.385	8,04	8,04	31.66[S]	0,16	20.53[S]	0,19	NO
	100%	0	7.856	0	9.258	8,04	8,04	37.90[S]	0,16	31.90[S]	0,19	NO
	0%	0	403	0	3.307	8,04	8,04	NS	0,16	89.31[S]	0,19	NO
	12,4%	0	403	0	3.212	8,04	8,04	NS	0,16	91.95[S]	0,19	NO
	25,0%	0	319	0	3.128	8,04	8,04	NS	0,16	94.42[S]	0,19	NO
	37,4%	0	245	0	3.054	8,04	8,04	NS	0,16	96.71[S]	0,19	NO
	50,1%	0	125	0	2.934	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	62,4%	0	80	0	2.889	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
Fondazione	75,1%	0	45	0	2.854	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	87,5%	0	20	0	2.829	8,04	8,04	NS	0,16	NS	0,19	NO
	100%	0	0	0	2.814	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,19	NO
Trave 2d-7d-6-10d-12-15d-15-17d-19-24												
Trave 2d-7d	0%	0	0	0	5.116	15,71	12,57	-	VNR	89.59[S]	0,22	NO
	12,5%	0	2	0	5.116	15,71	12,57	NS	0,21	89.59[S]	0,22	NO
	25,0%	0	14	0	5.128	15,71	12,57	NS	0,21	89.38[S]	0,22	NO
	37,5%	0	31	0	5.145	15,71	12,57	NS	0,21	89.09[S]	0,22	NO
	50,0%	0	88	0	5.202	15,71	12,57	NS	0,21	88.11[S]	0,22	NO
	62,5%	0	128	0	5.242	15,71	12,57	NS	0,21	87.44[S]	0,22	NO
	75,0%	0	173	0	5.287	15,71	12,57	NS	0,21	86.70[S]	0,22	NO
	87,5%	0	227	0	5.341	15,71	12,57	NS	0,21	85.82[S]	0,22	NO
Trave 7d-6	100%	0	287	0	5.469	15,71	12,57	NS	0,21	83.81[S]	0,22	NO
	0%	0	38.067	0	27.275	15,71	12,57	15.01[S]	0,21	16.80[S]	0,22	NO
	12,5%	0	47.936	0	27.868	15,71	12,57	11.92[S]	0,21	16.44[S]	0,22	NO
	25,0%	0	43.605	0	28.601	15,71	12,57	13.11[S]	0,21	16.02[S]	0,22	NO
	37,5%	0	44.366	0	29.362	15,71	12,57	12.88[S]	0,21	15.61[S]	0,22	NO
	50,0%	0	45.834	0	30.830	15,71	12,57	12.47[S]	0,21	14.86[S]	0,22	NO
	62,5%	0	46.540	0	31.536	15,71	12,57	12.28[S]	0,21	14.53[S]	0,22	NO
	75,0%	0	47.230	0	32.226	15,71	12,57	12.10[S]	0,21	14.22[S]	0,22	NO
	87,5%	0	46.753	0	27.796	15,71	12,57	12.22[S]	0,21	16.49[S]	0,22	NO
	100%	0	49.232	0	14.589	15,71	12,57	11.61[S]	0,21	31.41[S]	0,22	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	]		]		
Trave 6-10d	0%	0	165.652	0	7.468	15,71	12,57	3.45[S]	0,21	61.38[S]	0,22	NO
	12,5%	0	179.018	0	5.425	15,71	12,57	3.19[S]	0,21	84.49[S]	0,22	NO
	25,0%	0	196.173	0	3.702	15,71	12,57	2.91[S]	0,21	NS	0,22	NO
	37,5%	0	203.365	0	2.674	15,71	12,57	2.81[S]	0,21	NS	0,22	NO
	50,0%	0	201.413	0	722	15,71	12,57	2.83[S]	0,21	NS	0,22	NO
	62,5%	0	200.425	0	0	15,71	12,57	2.85[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	0	199.381	0	0	15,71	12,57	2.86[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	0	194.229	0	0	15,71	12,57	2.94[S]	0,21	-	VNR	NO
	100,0%	0	196.353	0	0	15,71	12,57	2.91[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 10d-12	0%	0	196.454	0	0	15,71	12,57	2.91[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	0	195.849	0	0	15,71	12,57	2.91[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	0	194.920	0	6.908	15,71	12,57	2.93[S]	0,21	66.35[S]	0,22	NO
	37,5%	0	194.337	0	66.420	15,71	12,57	2.94[S]	0,21	6.90[S]	0,22	NO
	50,0%	0	166.182	0	134.035	15,71	12,57	3.44[S]	0,21	3.41[S]	0,22	NO
	62,5%	0	133.487	0	210.274	15,71	12,57	4.28[S]	0,21	2.17[S]	0,22	NO
	75,0%	0	94.862	0	198.862	15,71	24,63	6.07[S]	0,20	4.40[S]	0,30	NO
	87,5%	0	51.247	0	198.159	15,71	24,63	11.24[S]	0,20	4.41[S]	0,30	NO
	100%	0	4.781	0	210.684	15,71	24,63	NS	0,20	4.15[S]	0,30	NO
Trave 12-15d	0%	0	0	0	158.589	15,71	24,63	-	VNR	5.51[S]	0,30	NO
	12,5%	0	0	0	155.233	15,71	12,06	-	VNR	2.83[S]	0,21	NO
	25,0%	0	7.300	0	151.817	15,71	12,06	78.29[S]	0,21	2.90[S]	0,21	NO
	37,5%	0	21.417	0	143.224	15,71	12,06	26.68[S]	0,21	3.07[S]	0,21	NO
	50,0%	0	31.959	0	101.413	15,71	12,06	17.88[S]	0,21	4.34[S]	0,21	NO
	62,5%	0	40.686	0	70.924	15,71	12,06	14.04[S]	0,21	6.21[S]	0,21	NO
	75,0%	0	22.145	0	37.670	15,71	12,06	25.80[S]	0,21	11.69[S]	0,21	NO
	87,5%	0	32.098	0	40.932	15,71	12,06	17.80[S]	0,21	10.76[S]	0,21	NO
	100,0%	0	40.258	0	73.722	15,71	12,06	14.19[S]	0,21	5.97[S]	0,21	NO
Trave 15d-15	0%	0	39.820	0	100.752	15,71	12,06	14.35[S]	0,21	4.37[S]	0,21	NO
	12,5%	0	35.557	0	111.002	15,71	12,06	16.07[S]	0,21	3.96[S]	0,21	NO
	25,0%	0	31.581	0	136.856	15,71	12,06	18.09[S]	0,21	3.21[S]	0,21	NO
	37,5%	0	27.894	0	151.611	15,71	12,06	20.48[S]	0,21	2.90[S]	0,21	NO
	50,0%	0	21.385	0	145.102	15,71	12,06	26.72[S]	0,21	3.03[S]	0,21	NO
	62,5%	0	18.563	0	142.280	15,71	12,06	30.78[S]	0,21	3.09[S]	0,21	NO
	75,0%	0	15.899	0	139.658	15,71	12,06	35.94[S]	0,21	3.15[S]	0,21	NO
	87,5%	0	1.229	0	129.883	15,71	12,06	NS	0,21	3.39[S]	0,21	NO
	100%	0	0	0	137.128	15,71	12,06	-	VNR	3.21[S]	0,21	NO
Trave 15-17d	0%	0	0	0	221.212	15,71	12,06	-	VNR	1.99[S]	0,21	NO
	12,5%	0	44.378	0	220.592	15,71	12,06	12.87[S]	0,21	1.99[S]	0,21	NO
	25,0%	0	43.775	0	220.214	15,71	12,06	13.05[S]	0,21	2.00[S]	0,21	NO
	37,5%	0	43.637	0	220.076	15,71	12,06	13.09[S]	0,21	2.00[S]	0,21	NO
	50,0%	0	44.082	0	220.521	15,71	12,06	12.96[S]	0,21	1.99[S]	0,21	NO
	62,5%	0	46.310	0	222.749	15,71	12,06	12.34[S]	0,21	1.97[S]	0,21	NO
	75,0%	0	50.002	0	226.441	15,71	12,06	11.42[S]	0,21	1.94[S]	0,21	NO
	87,5%	0	47.410	0	207.208	15,71	12,06	12.05[S]	0,21	2.12[S]	0,21	NO
	100,0%	0	61.653	0	171.518	15,71	12,06	9.26[S]	0,21	2.56[S]	0,21	NO
Trave 17d-19	0%	0	162.122	0	51.963	15,71	12,06	3.52[S]	0,21	8.47[S]	0,21	NO
	12,5%	0	176.305	0	36.302	15,71	12,06	3.24[S]	0,21	12.13[S]	0,21	NO
	25,0%	0	197.950	0	12.848	15,71	12,06	2.88[S]	0,21	34.29[S]	0,21	NO
	37,5%	0	222.471	0	0	15,71	12,06	2.56[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	0	234.845	0	0	15,71	12,06	2.43[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	0	236.780	0	0	15,71	12,06	2.41[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	0	234.875	0	0	15,71	12,06	2.43[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	0	235.331	0	0	15,71	12,06	2.42[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	0	248.317	0	0	15,71	12,06	2.30[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 19-24	0%	0	267.444	0	0	15,71	12,06	2.13[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	0	267.320	0	0	15,71	12,06	2.13[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	0	267.076	0	0	15,71	12,06	2.13[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	0	266.666	0	0	15,71	12,06	2.14[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	0	253.950	0	43.725	15,71	12,06	2.25[S]	0,21	10.07[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	62,5%	0	232.719	0	128.057	15,71	12,06	2.45[S]	0,21	3.44[S]	0,21	NO
	75,0%	0	202.155	0	122.133	15,71	12,06	2.82[S]	0,21	3.60[S]	0,21	NO
	87,5%	0	161.497	0	116.966	15,71	12,06	3.53[S]	0,21	3.76[S]	0,21	NO
	100%	0	116.962	0	132.741	15,71	12,06	4.88[S]	0,21	3.31[S]	0,21	NO
Fondazione												
Trave 5d-9-13-16-27d-21-36d												
Trave 5d-9	0%	0	123.292	0	1.140	15,71	15,71	4.24[S]	0,25	NS	0,31	NO
	12,5%	0	154.330	0	165	15,71	15,71	3.38[S]	0,25	NS	0,31	NO
	25,0%	0	154.065	0	0	15,71	15,71	3.39[S]	0,25	-	VNR	NO
	37,5%	0	158.062	0	0	15,71	15,71	3.30[S]	0,25	-	VNR	NO
	50,0%	0	153.682	0	0	15,71	15,71	3.40[S]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	0	151.765	0	77.983	15,71	15,71	3.44[S]	0,25	6.61[S]	0,31	NO
	75,0%	0	119.663	0	272.486	15,71	15,71	4.37[S]	0,25	1.89[S]	0,31	NO
	87,5%	0	55.229	0	372.505	15,71	15,71	9.47[S]	0,25	1.38[S]	0,31	NO
	100%	0	0	0	410.272	15,71	15,71	-	VNR	1.25[S]	0,31	NO
Trave 9-13	0%	0	0	0	227.336	15,71	21,99	-	VNR	3.47[S]	0,26	NO
	12,5%	0	0	0	224.092	15,71	21,99	-	VNR	3.52[S]	0,26	NO
	25,0%	0	0	0	233.435	15,71	21,99	-	VNR	3.37[S]	0,26	NO
	37,5%	0	0	0	272.687	15,71	21,99	-	VNR	2.89[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	286.064	15,71	21,99	-	VNR	2.75[S]	0,26	NO
	62,5%	0	0	0	286.784	15,71	21,99	-	VNR	2.75[S]	0,26	NO
	75,0%	0	0	0	285.145	15,71	21,99	-	VNR	2.76[S]	0,26	NO
	87,5%	0	0	0	281.911	15,71	21,99	-	VNR	2.79[S]	0,26	NO
	100%	0	0	0	313.296	15,71	21,99	-	VNR	2.51[S]	0,26	NO
Trave 13-16	0%	0	27.495	0	406.094	15,71	21,99	21.01[S]	0,18	1.94[S]	0,26	NO
	12,5%	0	77.951	0	385.019	15,71	21,99	7.41[S]	0,18	2.04[S]	0,26	NO
	25,0%	0	110.651	0	270.220	15,71	21,99	5.22[S]	0,18	2.91[S]	0,26	NO
	37,5%	0	101.859	0	87.844	15,71	21,99	5.67[S]	0,18	8.98[S]	0,26	NO
	50,0%	0	103.098	0	0	15,71	21,99	5.60[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	0	102.320	0	113.423	15,71	21,99	5.64[S]	0,18	6.95[S]	0,26	NO
	75,0%	0	105.995	0	294.458	15,71	21,99	5.45[S]	0,18	2.67[S]	0,26	NO
	87,5%	0	62.731	0	356.557	15,71	21,99	9.20[S]	0,18	2.21[S]	0,26	NO
	100,0%	0	0	0	388.923	15,71	21,99	-	VNR	2.02[S]	0,26	NO
Trave 16-27d	0%	0	0	0	436.580	15,71	21,99	-	VNR	1.80[S]	0,26	NO
	12,5%	0	14.895	0	429.265	15,71	21,99	38.78[S]	0,18	1.83[S]	0,26	NO
	25,0%	0	103.987	0	422.313	15,71	21,99	5.55[S]	0,18	1.86[S]	0,26	NO
	37,5%	0	174.458	0	294.948	15,71	21,99	3.31[S]	0,18	2.67[S]	0,26	NO
	50,0%	0	228.814	0	151.700	15,71	21,99	2.52[S]	0,18	5.20[S]	0,26	NO
	62,5%	0	270.649	0	37.032	15,71	21,99	2.13[S]	0,18	21.30[S]	0,26	NO
	75,0%	0	265.662	0	0	15,71	21,99	2.17[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	0	270.306	0	0	15,71	21,99	2.13[S]	0,18	-	VNR	NO
	100,0%	0	287.840	0	0	15,71	21,99	2.00[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 27d-21	0%	0	284.986	0	0	15,71	21,99	2.02[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	0	285.731	0	0	15,71	21,99	2.02[S]	0,18	-	VNR	NO
	25,0%	0	286.383	0	0	15,71	21,99	2.01[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	0	286.937	0	0	15,71	21,99	2.01[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	0	287.735	0	0	15,71	21,99	2.00[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	0	287.973	0	0	15,71	21,99	2.00[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	0	279.817	0	0	15,71	21,99	2.06[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	0	254.661	0	0	15,71	21,99	2.26[S]	0,18	-	VNR	NO
	100%	0	226.908	0	0	15,71	21,99	2.54[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 21-36d	0%	0	67	0	901	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	12,7%	0	67	0	886	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	25,3%	0	53	0	872	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	37,3%	0	41	0	860	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	50,0%	0	21	0	840	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	62,7%	0	13	0	832	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	75,3%	0	7	0	826	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	87,3%	0	3	0	822	15,71	21,99	NS	0,18	NS	0,26	NO
	100%	0	0	0	819	15,71	21,99	-	VNR	NS	0,26	NO
Fondazione												
Trave 6d-9d-10-14-14d-16d-17-22												
Trave 6d-9d	0%	0	131.480	0	17.432	12,57	25,13	3.22[S]	0,21	45.82[S]	0,41	NO
	12,5%	0	160.387	0	16.946	12,57	25,13	2.64[S]	0,21	47.14[S]	0,41	NO
	25,0%	0	184.352	0	16.421	12,57	25,13	2.29[S]	0,21	48.65[S]	0,41	NO
	37,5%	0	201.814	0	0	12,57	25,13	2.09[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	0	210.317	0	0	12,57	25,13	2.01[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	0	209.292	0	0	12,57	25,13	2.02[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	0	206.559	0	0	12,57	25,13	2.05[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	0	211.697	0	0	12,57	25,13	2.00[S]	0,21	-	VNR	NO
	100,0%	0	207.079	0	0	12,57	25,13	2.04[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 9d-10	0%	0	212.474	0	0	12,57	25,13	1.99[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	0	210.634	0	41.393	12,57	25,13	2.01[S]	0,21	19.30[S]	0,41	NO
	25,0%	0	214.692	0	139.225	12,57	25,13	1.97[S]	0,21	5.73[S]	0,41	NO
	37,5%	0	212.765	0	251.778	12,57	25,13	1.99[S]	0,21	3.17[S]	0,41	NO
	50,0%	0	167.327	0	381.055	12,57	25,13	2.53[S]	0,21	2.09[S]	0,41	NO
	62,5%	0	103.849	0	528.068	12,57	25,13	4.07[S]	0,21	1.51[S]	0,41	NO
	75,0%	0	27.422	0	480.773	12,57	25,13	15.45[S]	0,21	1.66[S]	0,41	NO
	87,5%	0	0	0	483.982	12,57	25,13	-	VNR	1.65[S]	0,41	NO
	100%	0	0	0	550.132	12,57	25,13	-	VNR	1.45[S]	0,41	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
Trave 10-14	0%	0	0	0	337.999	12,57	23,94	-	VNR	2.52[S]	0,28	NO
	12,5%	0	0	0	336.087	12,57	23,94	-	VNR	2.53[S]	0,28	NO
	25,0%	0	0	0	334.999	12,57	23,94	-	VNR	2.54[S]	0,28	NO
	37,5%	0	0	0	335.096	12,57	23,94	-	VNR	2.54[S]	0,28	NO
	50,0%	0	0	0	337.892	12,57	23,94	-	VNR	2.52[S]	0,28	NO
	62,5%	0	0	0	317.017	12,57	23,94	-	VNR	2.68[S]	0,28	NO
	75,0%	0	0	0	286.475	12,57	23,94	-	VNR	2.97[S]	0,28	NO
	87,5%	0	0	0	268.091	12,57	23,94	-	VNR	3.18[S]	0,28	NO
	100%	0	0	0	288.196	12,57	23,94	-	VNR	2.95[S]	0,28	NO
Trave 14-14d	0%	0	0	0	433.828	12,57	23,94	-	VNR	1.96[S]	0,28	NO
	12,5%	0	0	0	432.058	12,57	18,85	-	VNR	1.56[S]	0,25	NO
	25,1%	0	0	0	430.292	12,57	18,85	-	VNR	1.57[S]	0,25	NO
	37,5%	0	0	0	428.534	12,57	18,85	-	VNR	1.58[S]	0,25	NO
	50,0%	0	0	0	425.036	12,57	18,85	-	VNR	1.59[S]	0,25	NO
	62,5%	0	0	0	423.299	12,57	18,85	-	VNR	1.60[S]	0,25	NO
	75,1%	0	0	0	421.569	12,57	18,85	-	VNR	1.60[S]	0,25	NO
	87,5%	0	0	0	419.848	12,57	18,85	-	VNR	1.61[S]	0,25	NO
	100,0%	0	0	0	418.136	12,57	18,85	-	VNR	1.62[S]	0,25	NO
Trave 14d-16d	0%	0	141.173	0	171.572	12,57	18,85	3.28[S]	0,16	3.95[S]	0,25	NO
	12,5%	0	167.484	0	161.387	12,57	18,85	2.77[S]	0,16	4.20[S]	0,25	NO
	25,0%	0	196.567	0	151.566	12,57	18,85	2.36[S]	0,16	4.47[S]	0,25	NO
	37,5%	0	218.159	0	122.176	12,57	18,85	2.12[S]	0,16	5.55[S]	0,25	NO
	50,0%	0	227.979	0	15.647	12,57	18,85	2.03[S]	0,16	43.34[S]	0,25	NO
	62,5%	0	230.059	0	0	12,57	18,85	2.01[S]	0,16	-	VNR	NO
	75,0%	0	224.728	0	0	12,57	18,85	2.06[S]	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	0	228.508	0	0	12,57	18,85	2.03[S]	0,16	-	VNR	NO
	100%	0	228.307	0	0	12,57	18,85	2.03[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 16d-17	0%	0	228.042	0	23.706	12,57	18,85	2.03[S]	0,16	28.60[S]	0,25	NO
	12,5%	0	230.325	0	99.928	12,57	18,85	2.01[S]	0,16	6.78[S]	0,25	NO
	25,0%	0	232.887	0	180.083	12,57	18,85	1.99[S]	0,16	3.76[S]	0,25	NO
	37,5%	0	235.330	0	268.198	12,57	18,85	1.97[S]	0,16	2.52[S]	0,25	NO
	50,0%	0	239.880	0	312.721	12,57	18,85	1.93[S]	0,16	2.16[S]	0,25	NO
	62,5%	0	210.258	0	311.255	12,57	18,85	2.20[S]	0,16	2.17[S]	0,25	NO
	75,0%	0	156.348	0	306.772	12,57	18,85	2.96[S]	0,16	2.21[S]	0,25	NO
	87,5%	0	96.555	0	301.345	12,57	18,85	4.80[S]	0,16	2.25[S]	0,25	NO
	100,0%	0	31.096	0	323.497	12,57	18,85	14.92[S]	0,16	2.09[S]	0,25	NO
Trave 17-22	0%	0	0	0	295.782	12,57	18,85	-	VNR	2.29[S]	0,25	NO
	12,5%	0	68.333	0	285.311	12,57	18,85	6.79[S]	0,16	2.37[S]	0,25	NO
	25,0%	0	129.829	0	207.224	12,57	18,85	3.57[S]	0,16	3.27[S]	0,25	NO
	37,5%	0	162.850	0	59.828	12,57	18,85	2.85[S]	0,16	11.33[S]	0,25	NO
	50,0%	0	166.673	0	0	12,57	18,85	2.78[S]	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	0	168.697	0	0	12,57	18,85	2.75[S]	0,16	-	VNR	NO
	75,0%	0	161.062	0	0	12,57	18,85	2.88[S]	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	0	171.340	0	0	12,57	18,85	2.70[S]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	0	152.365	0	4.261	12,57	18,85	3.04[S]	0,16	NS	0,25	NO
Fondazione						Trave 18-23						
Trave 18-23	0%	0	45.261	0	83.407	6,03	8,04	4.52[S]	0,17	3.18[S]	0,26	NO
	12,5%	0	51.734	0	78.293	6,03	8,04	3.95[S]	0,17	3.39[S]	0,26	NO
	25,0%	0	59.240	0	73.192	6,03	8,04	3.45[S]	0,17	3.63[S]	0,26	NO
	37,5%	0	60.232	0	58.894	6,03	8,04	3.40[S]	0,17	4.51[S]	0,26	NO
	50,0%	0	54.878	0	10.929	6,03	8,04	3.73[S]	0,17	24.33[S]	0,26	NO
	62,5%	0	59.720	0	0	6,03	8,04	3.43[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	0	59.319	0	0	6,03	8,04	3.45[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	56.211	0	0	6,03	8,04	3.64[S]	0,17	-	VNR	NO
	100%	0	63.049	0	0	6,03	8,04	3.24[S]	0,17	-	VNR	NO
Fondazione						Trave 20-26-28-31-39-45-41d-44d						
Trave 20-26	0%	0	48.378	0	0	8,04	10,05	6.14[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	0	46.768	0	0	8,04	10,05	6.35[S]	0,17	-	VNR	NO
	25,0%	0	44.542	0	0	8,04	10,05	6.67[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	0	41.733	0	0	8,04	10,05	7.12[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	0	35.034	0	0	8,04	10,05	8.48[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	0	29.859	0	20.342	8,04	10,05	9.95[S]	0,17	17.91[S]	0,23	NO
	75,0%	0	28.492	0	15.530	8,04	10,05	10.42[S]	0,17	23.46[S]	0,23	NO
	87,5%	0	27.171	0	19.258	8,04	10,05	10.93[S]	0,17	18.91[S]	0,23	NO
	100%	0	26.222	0	32.685	8,04	10,05	11.33[S]	0,17	11.14[S]	0,23	NO
Trave 26-28	0%	0	8.526	0	28.724	8,04	10,05	34.85[S]	0,17	12.68[S]	0,23	NO
	12,5%	0	6.241	0	25.738	8,04	10,05	47.61[S]	0,17	14.15[S]	0,23	NO
	25,0%	0	8.865	0	22.683	8,04	10,05	33.51[S]	0,17	16.06[S]	0,23	NO
	37,5%	0	9.119	0	19.570	8,04	10,05	32.58[S]	0,17	18.61[S]	0,23	NO
	50,0%	0	8.442	0	27.920	8,04	10,05	35.19[S]	0,17	13.04[S]	0,23	NO
	62,5%	0	7.628	0	16.054	8,04	10,05	38.95[S]	0,17	22.69[S]	0,23	NO
	75,0%	0	8.273	0	17.152	8,04	10,05	35.91[S]	0,17	21.24[S]	0,23	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	87,5%	0	7.999	0	18.127	8,04	10,05	37.14[S]	0,17	20.09[S]	0,23	NO
	100,0%	0	11.544	0	31.604	8,04	10,05	25.74[S]	0,17	11.52[S]	0,23	NO
Trave 28-31	0%	0	8.716	0	17.518	8,04	10,05	34.09[S]	0,17	20.79[S]	0,23	NO
	12,5%	0	6.844	0	21.195	8,04	10,05	43.41[S]	0,17	17.18[S]	0,23	NO
	25,0%	0	4.987	0	28.226	8,04	10,05	59.58[S]	0,17	12.90[S]	0,23	NO
	37,5%	0	3.149	0	37.236	8,04	10,05	94.36[S]	0,17	9.78[S]	0,23	NO
	50,0%	0	0	0	41.493	8,04	10,05	-	VNR	8.78[S]	0,23	NO
	62,5%	0	0	0	39.888	8,04	10,05	-	VNR	9.13[S]	0,23	NO
	75,0%	0	0	0	38.750	8,04	10,05	-	VNR	9.40[S]	0,23	NO
	87,5%	0	0	0	38.231	8,04	10,05	-	VNR	9.52[S]	0,23	NO
	100,0%	0	0	0	41.831	8,04	10,05	-	VNR	8.70[S]	0,23	NO
Trave 31-39	0%	0	11.976	0	62.266	8,04	10,05	24.81[S]	0,17	5.85[S]	0,23	NO
	12,5%	0	2.721	0	56.715	8,04	10,05	NS	0,17	6.42[S]	0,23	NO
	25,0%	0	4.507	0	51.319	8,04	10,05	65.92[S]	0,17	7.09[S]	0,23	NO
	37,5%	0	4.337	0	36.946	8,04	10,05	68.51[S]	0,17	9.86[S]	0,23	NO
	50,0%	0	0	0	29.067	8,04	10,05	-	VNR	12.53[S]	0,23	NO
	62,5%	0	0	0	49.494	8,04	10,05	-	VNR	7.36[S]	0,23	NO
	75,0%	0	0	0	40.650	8,04	10,05	-	VNR	8.96[S]	0,23	NO
	87,5%	0	1.753	0	44.717	8,04	10,05	NS	0,17	8.14[S]	0,23	NO
	100%	0	2.589	0	61.020	8,04	10,05	NS	0,17	5.97[S]	0,23	NO
Trave 39-45	0%	0	3.041	0	61.916	8,04	10,05	97.71[S]	0,17	5.88[S]	0,23	NO
	12,5%	0	0	0	57.062	8,04	10,05	-	VNR	6.38[S]	0,23	NO
	25,0%	0	7.328	0	53.683	8,04	10,05	40.54[S]	0,17	6.78[S]	0,23	NO
	37,5%	0	12.818	0	39.721	8,04	10,05	23.18[S]	0,17	9.17[S]	0,23	NO
	50,0%	0	21.115	0	24.062	8,04	10,05	14.07[S]	0,17	15.14[S]	0,23	NO
	62,5%	0	24.150	0	38.098	8,04	10,05	12.30[S]	0,17	9.56[S]	0,23	NO
	75,0%	0	17.022	0	19.350	8,04	10,05	17.45[S]	0,17	18.82[S]	0,23	NO
	87,5%	0	20.269	0	27.611	8,04	10,05	14.66[S]	0,17	13.19[S]	0,23	NO
	100%	0	24.050	0	46.426	8,04	10,05	12.35[S]	0,17	7.84[S]	0,23	NO
Trave 45-41d	0%	0	6.593	0	33.870	8,04	10,05	45.06[S]	0,17	10.75[S]	0,23	NO
	12,5%	0	9.751	0	33.867	8,04	10,05	30.47[S]	0,17	10.75[S]	0,23	NO
	25,0%	0	9.822	0	33.938	8,04	10,05	30.25[S]	0,17	10.73[S]	0,23	NO
	37,5%	0	10.280	0	34.396	8,04	10,05	28.90[S]	0,17	10.59[S]	0,23	NO
	50,0%	0	11.383	0	35.499	8,04	10,05	26.10[S]	0,17	10.26[S]	0,23	NO
	62,5%	0	11.928	0	36.044	8,04	10,05	24.91[S]	0,17	10.10[S]	0,23	NO
	75,0%	0	12.465	0	36.581	8,04	10,05	23.83[S]	0,17	9.95[S]	0,23	NO
	87,5%	0	12.994	0	37.110	8,04	10,05	22.86[S]	0,17	9.81[S]	0,23	NO
	100%	0	14.013	0	31.940	8,04	10,05	21.20[S]	0,17	11.40[S]	0,23	NO
Trave 41d-44d	0%	0	135	0	866	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	12,4%	0	135	0	835	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	25,2%	0	107	0	807	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	37,6%	0	82	0	782	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	50,0%	0	41	0	741	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	62,4%	0	27	0	727	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	75,2%	0	15	0	715	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	87,6%	0	7	0	707	8,04	10,05	NS	0,17	NS	0,23	NO
	100%	0	0	0	701	8,04	10,05	-	VNR	NS	0,23	NO
Fondazione												
Trave 35d-25-27-37d												
Trave 35d-25	0%	0	0	0	6.436	8,04	8,04	-	VNR	45.63[S]	0,21	NO
	12,5%	0	23	0	6.436	8,04	8,04	NS	0,19	45.63[S]	0,21	NO
	25,1%	0	92	0	6.505	8,04	8,04	NS	0,19	45.14[S]	0,21	NO
	37,5%	0	206	0	6.619	8,04	8,04	NS	0,19	44.36[S]	0,21	NO
	50,0%	0	564	0	6.977	8,04	8,04	NS	0,19	42.09[S]	0,21	NO
	62,5%	0	804	0	7.217	8,04	8,04	NS	0,19	40.69[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
	75,1%	0	1.083	0	7.496	8,04	8,04	NS	0,19	39.17[S]	0,21	NO
	87,5%	0	1.399	0	7.812	8,04	8,04	NS	0,19	37.59[S]	0,21	NO
	100,0%	0	1.749	0	8.548	8,04	8,04	NS	0,19	34.35[S]	0,21	NO
Trave 25-27	0%	0	3.977	0	9.224	8,04	8,04	74.27[S]	0,19	31.83[S]	0,21	NO
	12,5%	0	2.955	0	8.257	8,04	8,04	99.95[S]	0,19	35.56[S]	0,21	NO
	25,0%	0	3.022	0	7.403	8,04	8,04	97.74[S]	0,19	39.67[S]	0,21	NO
	37,5%	0	2.552	0	6.634	8,04	8,04	NS	0,19	44.26[S]	0,21	NO
	50,0%	0	2.992	0	7.181	8,04	8,04	98.72[S]	0,19	40.89[S]	0,21	NO
	62,5%	0	3.234	0	5.740	8,04	8,04	91.33[S]	0,19	51.16[S]	0,21	NO
	75,0%	0	2.674	0	5.588	8,04	8,04	NS	0,19	52.55[S]	0,21	NO
	87,5%	0	2.882	0	5.114	8,04	8,04	NS	0,19	57.42[S]	0,21	NO
	100,0%	0	3.602	0	8.510	8,04	8,04	82.00[S]	0,19	34.51[S]	0,21	NO
Trave 27-37d	0%	0	2.085	0	9.313	8,04	8,04	NS	0,19	31.53[S]	0,21	NO
	12,5%	0	2.085	0	8.851	8,04	8,04	NS	0,19	33.18[S]	0,21	NO
	25,1%	0	1.664	0	8.430	8,04	8,04	NS	0,19	34.83[S]	0,21	NO
	37,5%	0	1.286	0	8.052	8,04	8,04	NS	0,19	36.47[S]	0,21	NO
	50,0%	0	667	0	7.433	8,04	8,04	NS	0,19	39.51[S]	0,21	NO
	62,5%	0	431	0	7.197	8,04	8,04	NS	0,19	40.80[S]	0,21	NO
	75,1%	0	244	0	7.010	8,04	8,04	NS	0,19	41.89[S]	0,21	NO
	87,5%	0	109	0	6.875	8,04	8,04	NS	0,19	42.71[S]	0,21	NO
	100%	0	0	0	6.793	8,04	8,04	-	VNR	43.23[S]	0,21	NO
Fondazione						Trave 33d-29-37-39d-43d						
Trave 33d-29	0%	0	53.477	0	13.289	8,04	8,04	5.54[S]	0,17	22.09[S]	0,21	NO
	12,5%	0	64.241	0	7.760	8,04	8,04	4.61[S]	0,17	37.84[S]	0,21	NO
	25,0%	0	70.185	0	0	8,04	8,04	4.22[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	0	68.688	0	0	8,04	8,04	4.31[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	0	70.622	0	0	8,04	8,04	4.20[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	0	70.467	0	0	8,04	8,04	4.21[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	0	70.950	0	29.519	8,04	8,04	4.18[S]	0,17	9.94[S]	0,21	NO
	87,5%	0	65.273	0	29.428	8,04	8,04	4.54[S]	0,17	9.97[S]	0,21	NO
	100,0%	0	54.591	0	50.357	8,04	8,04	5.43[S]	0,17	5.83[S]	0,21	NO
Trave 29-37	0%	0	1.463	0	19.642	8,04	8,04	NS	0,17	14.95[S]	0,21	NO
	12,5%	0	0	0	18.277	8,04	8,04	-	VNR	16.06[S]	0,21	NO
	25,0%	0	0	0	17.071	8,04	8,04	-	VNR	17.20[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	0	11.273	8,04	8,04	-	VNR	26.05[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	0	20.485	8,04	8,04	-	VNR	14.33[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	0	33.820	8,04	8,04	-	VNR	8.68[S]	0,21	NO
	75,0%	0	0	0	36.028	8,04	8,04	-	VNR	8.15[S]	0,21	NO
	87,5%	0	0	0	36.947	8,04	8,04	-	VNR	7.94[S]	0,21	NO
	100%	0	0	0	42.148	8,04	8,04	-	VNR	6.96[S]	0,21	NO
Trave 37-39d	0%	0	13.434	0	73.048	8,04	8,04	22.08[S]	0,17	4.02[S]	0,21	NO
	12,5%	0	11.469	0	65.357	8,04	8,04	25.86[S]	0,17	4.49[S]	0,21	NO
	25,0%	0	18.382	0	51.261	8,04	8,04	16.14[S]	0,17	5.72[S]	0,21	NO
	37,5%	0	22.877	0	23.785	8,04	8,04	12.96[S]	0,17	12.34[S]	0,21	NO
	50,0%	0	24.575	0	4.783	8,04	8,04	12.07[S]	0,17	61.40[S]	0,21	NO
	62,5%	0	23.854	0	0	8,04	8,04	12.43[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	0	24.408	0	0	8,04	8,04	12.15[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	24.386	0	0	8,04	8,04	12.16[S]	0,17	-	VNR	NO
	100%	0	23.936	0	0	8,04	8,04	12.39[S]	0,17	-	VNR	NO



Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>LI</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]						
Trave 39d-43d	0%	0	111	0	659	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	12,4%	0	111	0	634	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	25,2%	0	88	0	611	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	37,6%	0	67	0	590	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	50,0%	0	34	0	557	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	62,4%	0	22	0	545	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	75,2%	0	13	0	536	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	87,6%	0	6	0	529	8,04	8,04	NS	0,17	NS	0,21	NO	
	100%	0	0	0	524	8,04	8,04	-	VNR	NS	0,21	NO	
Fondazione													
Trave 18d-21d-23d-26d													
Trave 18d-21d	0%	0	218	0	0	6,03	8,04	NS	0,17	-	VNR	NO	
	12,5%	0	218	0	0	6,03	8,04	NS	0,17	-	VNR	NO	
	25,0%	0	220	0	2	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	37,5%	0	223	0	5	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	50,0%	0	234	0	16	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	62,5%	0	240	0	22	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	75,0%	0	249	0	31	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	87,5%	0	257	0	39	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	100%	0	278	0	49	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
Trave 21d-23d	0%	0	19.771	0	0	6,03	8,04	10.36[S]	0,17	-	VNR	NO	
	12,5%	0	19.059	0	0	6,03	8,04	10.74[S]	0,17	-	VNR	NO	
	25,0%	0	18.353	0	0	6,03	8,04	11.16[S]	0,17	-	VNR	NO	
	37,5%	0	19.642	0	0	6,03	8,04	10.42[S]	0,17	-	VNR	NO	
	50,0%	0	19.176	0	3.803	6,03	8,04	10.68[S]	0,17	69.93[S]	0,26	NO	
	62,5%	0	18.278	0	20.013	6,03	8,04	11.20[S]	0,17	13.28[S]	0,26	NO	
	75,0%	0	19.650	0	19.784	6,03	8,04	10.42[S]	0,17	13.44[S]	0,26	NO	
	87,5%	0	19.330	0	19.640	6,03	8,04	10.59[S]	0,17	13.54[S]	0,26	NO	
	100%	0	16.961	0	21.003	6,03	8,04	12.07[S]	0,17	12.66[S]	0,26	NO	
Trave 23d-26d	0%	0	98	0	1.332	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	12,5%	0	98	0	1.310	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	25,0%	0	77	0	1.289	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	37,5%	0	59	0	1.271	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	50,0%	0	30	0	1.242	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	62,5%	0	20	0	1.232	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	75,0%	0	11	0	1.223	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	87,5%	0	4	0	1.216	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	100,0%	0	0	0	1.213	6,03	8,04	-	VNR	NS	0,26	NO	
Fondazione													
Trave 20d-29d-30d													
Trave 20d-29d	0%	0	38.281	0	40.224	6,03	8,04	5.35[S]	0,17	6.61[S]	0,26	NO	
	12,5%	0	52.240	0	39.365	6,03	8,04	3.92[S]	0,17	6.75[S]	0,26	NO	
	25,0%	0	54.261	0	38.819	6,03	8,04	3.77[S]	0,17	6.85[S]	0,26	NO	
	37,5%	0	52.480	0	0	6,03	8,04	3.90[S]	0,17	-	VNR	NO	
	50,0%	0	54.304	0	0	6,03	8,04	3.77[S]	0,17	-	VNR	NO	
	62,5%	0	53.031	0	0	6,03	8,04	3.86[S]	0,17	-	VNR	NO	
	75,0%	0	54.326	0	0	6,03	8,04	3.77[S]	0,17	-	VNR	NO	
	87,5%	0	47.962	0	0	6,03	8,04	4.27[S]	0,17	-	VNR	NO	
	100%	0	37.206	0	0	6,03	8,04	5.50[S]	0,17	-	VNR	NO	
Trave 29d-30d	0%	0	378	0	18	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	12,5%	0	374	0	18	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	25,0%	0	370	0	14	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	37,5%	0	367	0	11	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	50,0%	0	362	0	6	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	62,5%	0	359	0	3	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	75,0%	0	358	0	2	6,03	8,04	NS	0,17	NS	0,26	NO	
	87,5%	0	356	0	0	6,03	8,04	NS	0,17	-	VNR	NO	
	100%	0	356	0	0	6,03	8,04	NS	0,17	-	VNR	NO	
Fondazione													
Trave 24d-40d													
Trave 24d-40d	0%	0	0	0	98.130	6,03	8,04	-	VNR	2.71[S]	0,26	NO	
	12,5%	0	54.944	0	0	6,03	8,04	3.72[S]	0,17	-	VNR	NO	
	25,0%	0	55.516	0	0	6,03	8,04	3.68[S]	0,17	-	VNR	NO	
	37,5%	0	37.476	0	0	6,03	8,04	5.46[S]	0,17	-	VNR	NO	
	50,0%	0	14.538	0	0	6,03	8,04	14.09[S]	0,17	-	VNR	NO	
	62,5%	0	16.615	0	0	6,03	8,04	12.32[S]	0,17	-	VNR	NO	
	75,0%	0	36.734	0	0	6,03	8,04	5.57[S]	0,17	-	VNR	NO	
	87,5%	0	39.362	0	0	6,03	8,04	5.20[S]	0,17	-	VNR	NO	
	100%	0	27.935	0	19.347	6,03	8,04	7.33[S]	0,17	13.74[S]	0,26	NO	

## LEGENDA:

**Id<sub>Tr</sub>** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.  
**%L<sub>LI</sub>** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>LI</sub>), a partire dall'estremo iniziale.  
**(X/d)<sub>s</sub>** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).  
**(X/d)<sub>i</sub>** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).  
**R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.  
**N<sub>Ed,s</sub>** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N<sub>Ed</sub> > 0: compressione).  
**M<sub>Ed,3,s</sub>**

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	N <sub>Ed,s</sub>	M <sub>Ed,3,s</sub>	N <sub>Ed,i</sub>	M <sub>Ed,3,i</sub>	A <sub>s,s</sub>	A <sub>s,i</sub>	CS <sub>s</sub>	(X/d) <sub>s</sub>	CS <sub>i</sub>	(X/d) <sub>i</sub>	R <sub>f</sub>
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]					
N <sub>Ed,i</sub>	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N <sub>Ed</sub> > 0: compressione).											
M <sub>Ed,3,i</sub>												
A <sub>s,s</sub> , A <sub>s,i</sub>	Armatura a flessione superiore e inferiore.											
CS <sub>i</sub> , CS <sub>s</sub>	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 (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>L1</sub>	+/-	V <sub>Ed,y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Fondazione							Trave 3d-4d-1-5d-2-6d-3-4-7d-8d					
Trave 3d-4d	0%	+	4	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-4	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	12,6%	+	2.425	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	4.854	90,80	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	37,6%	+	7.366	59,83	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	49,9%	+	9.959	44,25	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
Trave 4d-1	62,5%	+	12.390	35,57	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	74,9%	+	14.901	29,58	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	17.333	25,43	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	19.765	22,30	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	86.207	5,11	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
Trave 1-5d	12,5%	+	100.957	4,37	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	105.684	4,17	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	115.315	3,82	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	125.593	3,51	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	135.263	3,26	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
Trave 5d-2	75,0%	+	144.947	3,04	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	154.638	2,85	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	100,0 %	+	164.599	2,68	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.337.481	440.722	5.957	0	0	0	2,50	
	0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-212.491	2,07	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-197.677	2,23	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
Trave 5d-2	25,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-183.178	2,41	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-168.734	2,61	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-153.798	2,87	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-139.505	3,16	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-125.706	3,51	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
Trave 5d-2	87,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-112.025	3,93	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-98.319	4,48	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	47.006	9,38	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	68.878	6,40	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	91.035	4,84	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
Trave 5d-2	37,5%	+	113.592	3,88	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	136.574	3,23	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	160.158	2,75	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	184.280	2,39	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	208.852	2,11	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
Trave 5d-2	100,0 %	+	233.606	1,89	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50	
	-	-										

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

IdTr	%L <sub>Lt</sub>	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 2-6d		-	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-268.528	2,19	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-240.695	2,44	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-213.340	2,75	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-186.352	3,15	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-159.177	3,69	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-133.082	4,42	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-107.233	5,48	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
Trave 6d-3	87,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-81.393	7,22	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-55.217	10,64	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	0%	+	124.310	4,73	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	149.194	3,94	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	174.529	3,37	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	201.466	2,92	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	229.159	2,56	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4	62,5%	+	258.085	2,28	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	286.958	2,05	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	318.273	1,85	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	350.596	1,68	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	-264.299	1,67	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	-209.693	2,10	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	-154.708	2,85	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
Trave 4-7d	37,5%	+	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	-100.521	4,38	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	-47.447	9,29	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	62,5%	+	27.065	16,28	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	75,0%	+	77.762	5,67	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	87,5%	+	127.225	3,46	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	174.917	2,52	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.353.857	440.722	131.213	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-234.823	1,88	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
Trave 7d-8d	12,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-219.574	2,01	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-204.775	2,15	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-190.201	2,32	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-175.414	2,51	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-161.333	2,73	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-147.525	2,99	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-133.993	3,29	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
Trave 7d-8d	100%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-120.478	3,66	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-19.040	23,15	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	12,7%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-16.672	26,43	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
Trave 7d-8d	25,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-14.311	30,80	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	37,7%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-11.883	37,09	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-9.385	46,96	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50

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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
	62,7%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-7.046	62,55	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-4.637	95,04	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	87,7%	+	0	-	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-2.313	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	12	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
		-	-12	NS	1.336.702	440.722	0	0	0	0	2,50
<b>Fondazione</b>							<b>Trave 14d-P1-P2-15d</b>				
Trave 14d-P1	0%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-189.280	2,60	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-130.452	3,77	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-82.555	5,96	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.033	44,59	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-39.495	12,46	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	69.744	7,05	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-705	NS	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	131.936	3,73	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	213.579	2,30	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	261.395	1,88	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
Trave P1-P2	100,0 %	+	348.383	1,41	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	0%	+	56.485	9,39	530.320	540.663	301.755	0	0	0	2,50
		-	-172.541	3,07	530.320	540.663	301.755	0	0	0	2,50
	12,5%	+	76.245	6,96	530.320	540.663	301.755	0	0	0	2,50
		-	-151.527	3,50	530.320	540.663	301.755	0	0	0	2,50
	25,0%	+	63.372	8,30	526.225	540.663	269.554	0	0	0	2,50
		-	-248.740	2,12	526.225	540.663	269.554	0	0	0	2,50
	37,5%	+	85.222	6,17	526.225	540.663	269.554	0	0	0	2,50
		-	-227.884	2,31	526.225	540.663	269.554	0	0	0	2,50
	50,0%	+	97.976	5,33	522.680	540.663	241.678	0	0	0	2,50
		-	-219.948	2,38	522.680	540.663	241.678	0	0	0	2,50
	62,5%	+	110.607	4,70	519.579	540.663	217.293	0	0	0	2,50
		-	-180.225	2,88	519.579	540.663	217.293	0	0	0	2,50
	75,0%	+	133.819	3,88	519.579	540.663	217.293	0	0	0	2,50
		-	-161.473	3,22	519.579	540.663	217.293	0	0	0	2,50
Trave P2-15d	87,5%	+	81.632	6,35	518.216	540.663	206.574	0	0	0	2,50
		-	-116.938	4,43	518.216	540.663	206.574	0	0	0	2,50
	100%	+	103.914	4,99	518.216	540.663	206.574	0	0	0	2,50
		-	-98.384	5,27	518.216	540.663	206.574	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-274.446	1,79	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-248.537	1,98	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-224.558	2,19	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-201.161	2,45	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-175.345	2,81	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.728	63,66	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-153.530	3,20	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
Trave P3-P4	75,0%	+	22.933	21,45	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-132.563	3,71	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	37.568	13,09	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-112.460	4,37	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	50.386	9,76	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
		-	-91.954	5,35	491.946	540.663	0	0	0	0	2,50
<b>Fondazione</b>							<b>Trave P3-P4</b>				
Trave P3-P4	0%	+	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	-41.234	6,87	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	36.890	7,67	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	35.521	7,97	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.796	7,91	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	34.635	8,17	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.919	8,60	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	32.807	8,63	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	32.949	8,59	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
Trave P3-P4	100,0 %	+	38.380	7,38	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
		-									

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctg <sup>o</sup>
		-	0	-	1.144.826	283.096	0	0	0	0	2,50
<b>Fondazione</b>						<b>Trave 16d-P5-P6-17d</b>					
Trave 16d-P5	0%	+	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	-148.661	2,73	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	-95.252	4,26	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	-56.569	7,17	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.755	29,49	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	-22.175	18,29	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	60.995	6,65	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	112.151	3,62	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	180.500	2,25	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	221.860	1,83	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	298.161	1,36	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.146	405.662	0	0	0	0	2,50
Trave P5-P6	0%	+	9.302	43,61	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-195.606	2,07	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	12,5%	+	23.328	17,39	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-176.046	2,30	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42.867	9,46	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-161.777	2,51	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	37,5%	+	61.430	6,60	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-146.424	2,77	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	50,0%	+	73.176	5,54	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-124.252	3,26	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	62,5%	+	91.064	4,45	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-108.310	3,75	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	75,0%	+	109.102	3,72	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-92.698	4,38	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	87,5%	+	127.216	3,19	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-77.428	5,24	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	146.181	2,78	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
		-	-63.363	6,40	523.118	405.662	243.452	0	0	0	2,50
Trave P6-17d	0%	+	0	-	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-258.384	1,57	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-233.529	1,74	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-211.231	1,92	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-189.715	2,14	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-166.394	2,44	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-147.077	2,76	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.734	NS	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-128.780	3,15	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.715	22,90	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-111.521	3,64	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	30.810	13,17	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
		-	-94.728	4,28	493.512	405.662	10.732	0	0	0	2,50
<b>Fondazione</b>						<b>Trave 11d-12d-8-9</b>					
Trave 11d-12d	0%	+	6	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-6	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	2.559	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	5.136	85,95	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,4%	+	7.900	55,88	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,1%	+	10.843	40,71	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	13.453	32,81	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,1%	+	16.243	27,18	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	18.879	23,38	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	21.527	20,51	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 12d-8	0%	+	81.162	5,44	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	99.673	4,43	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	102.616	4,30	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	113.491	3,89	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50

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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	125.653	3,51	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	137.081	3,22	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	148.791	2,97	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	160.771	2,75	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	173.375	2,55	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 8-9		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	-88.790	4,97	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	-74.504	5,92	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	-56.388	7,83	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.747	NS	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	-37.595	11,74	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.297	20,73	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
Fondazione		-	-17.071	25,86	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	62,5%	+	41.764	10,57	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	75,0%	+	62.748	7,03	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	87,5%	+	84.235	5,24	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
	100%	+	106.262	4,15	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.143	441.429	67.831	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 10-11-12				
Trave 10-11	0%	+	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	-226.889	2,59	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	-146.312	4,02	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	-76.300	7,71	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	18.443	31,88	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	-11.051	53,21	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	83.160	7,07	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	62,5%	+	148.008	3,97	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	215.710	2,73	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	280.986	2,09	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	350.810	1,68	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.506	587.983	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-274.524	2,14	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
Trave 11-12	12,5%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-231.955	2,53	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-191.266	3,07	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-152.023	3,87	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-117.113	5,02	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-87.572	6,71	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
Fondazione	75,0%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-49.941	11,77	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	-20.922	28,10	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
	100%	+	28.635	20,53	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.348.132	587.983	74.637	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 19d-20d-17-21d-22d				
Trave 19d-20d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.194	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.380	92,71	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.557	61,93	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.838	45,95	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione	62,5%	+	11.106	36,56	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	13.254	30,64	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	15.395	26,38	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lr</sub>	+ / -	V <sub>Ed,y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg $\theta$
	(%)		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	17.527	23,17	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Trave 20d-17	0%	+	134.779	3,01	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
		-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
	12,5%	+	141.435	2,87	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
		-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
	25,1%	+	148.154	2,74	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
		-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
	37,5%	+	154.629	2,63	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
		-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
	50,0%	+	161.286	2,52	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
		-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
	62,5%	+	167.570	2,42	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
		-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50
75,1%	+	173.766	2,34	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50	
	-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50	
87,5%	+	179.982	2,26	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50	
	-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50	
100%	+	185.986	2,18	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50	
	-	0	-	493.276	406.086	4.829	0	0	0	2,50	
Trave 17-21d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-142.687	2,85	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-109.079	3,72	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-79.583	5,10	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-54.735	7,42	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-33.709	12,05	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-18.849	21,54	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	824	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
	-	-9.154	44,36	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	3.050	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
	-	-4.608	88,13	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
	-	-4.632	87,67	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
Trave 21d-22d	0%	+	2.433	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.179	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	1.916	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1.640	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.302	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	953	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	647	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	328	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50	
Fondazione							Trave 23d-18-19-24d-20-25d				
Trave 23d-18	0%	+	77.626	5,23	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	100.328	4,04	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	117.550	3,45	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	135.486	2,99	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	154.092	2,63	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	169.593	2,39	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	189.574	2,14	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	209.992	1,93	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50	
100%	+	231.135	1,75	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	492.110	405.632	0	0	0	0	2,50	
Trave 18-19	0%	+	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
		-	-176.289	2,30	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
		-	-137.086	2,96	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
		-	-98.543	4,12	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	-	-60.650	6,69	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50	
50,0%	+	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50	

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

IdTr	%LLt	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	-	-	-23.363	17,36	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	62,5%	+	26.415	15,36	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	75,0%	+	61.126	6,64	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	87,5%	+	94.820	4,28	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	100%	+	127.294	3,19	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	510.185	405.632	142.090	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
Trave 19-24d	-	-	-236.458	1,86	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-223.130	1,98	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-210.571	2,09	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-198.533	2,22	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-186.364	2,37	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-175.460	2,51	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-165.152	2,67	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-155.447	2,84	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-146.004	3,02	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
Trave 24d-20	0%	+	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-39.690	11,11	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	3.503	NS	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.589	19,52	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.400	28,63	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.294	53,17	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.430	17,34	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	32.685	13,49	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	40.418	10,91	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	45.413	9,71	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	50.569	8,72	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	56.323	7,83	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.069.974	440.974	0	0	0	0	2,50
Trave 20-25d	0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.992	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	13,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.755	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.519	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	38,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.284	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-989	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	63,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-755	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-521	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	88,0%	+	0	-	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-289	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	100%	+	60	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
	-	-	-58	NS	1.069.974	2.204.872	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 31d-21-32d-22-23-33d-34d				
Trave 31d-21	0%	+	10	NS	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10	NS	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	2.382	NS	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	25,2%	+	4.758	NS	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	7.123	NS	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.720	NS	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	12.142	88,19	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	75,2%	+	14.473	73,99	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	87,6%	+	16.794	63,76	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	100%	+	19.102	56,06	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
	-	-	0	-	1.070.848	2.206.673	0	0	0	0	2,50
Trave 21-32d	0%	+	0	-	1.070.848	588.446	0	0	0	0	2,50
	-	-	-181.701	3,24	1.070.848	588.446	0	0	0	0	2,50



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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
	12,5%	+	0	-	1.070.848	588.446	0	0	0	0	2,50
		-	-156.499	3,76	1.070.848	588.446	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.070.848	588.446	0	0	0	0	2,50
		-	-133.963	4,39	1.070.848	588.446	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-113.190	3,90	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-92.821	4,75	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-75.056	5,88	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-58.561	7,54	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-43.057	10,25	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-27.655	15,96	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
Trave 32d-22	0%	+	116.036	3,80	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	133.454	3,31	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	151.118	2,92	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	169.794	2,60	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	190.705	2,31	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	212.078	2,08	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	231.801	1,90	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	255.629	1,73	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	100%	+	280.831	1,57	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
Trave 22-23	0%	+	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	-180.646	2,44	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	-134.796	3,27	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	-91.804	4,81	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	-52.008	8,49	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.146	43,50	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	-13.970	31,59	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	62,5%	+	52.894	8,34	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	75,0%	+	100.233	4,40	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	87,5%	+	133.615	3,30	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
	100%	+	177.204	2,49	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.080.678	441.335	73.557	0	0	0	2,50
Trave 23-33d	0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-173.402	2,55	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-159.491	2,77	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-146.727	3,01	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-134.439	3,28	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-121.417	3,63	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-110.303	4,00	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-99.798	4,42	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-89.923	4,91	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-80.189	5,50	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
Trave 33d-34d	0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-10.309	42,81	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-9.017	48,94	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	25,2%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-7.733	57,07	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-6.457	68,35	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-5.031	87,72	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-3.720	NS	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	75,2%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-2.471	NS	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50

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

IdTr	%L <sub>Lt</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
	87,6%	+	0	-	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-1.230	NS	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
	100%	+	3	NS	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
		-	-3	NS	1.070.848	441.335	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 38d-39d-46-40d-47-41d-42d				
Trave 38d-39d	0%	+	2	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	615	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,2%	+	1.234	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	1.854	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	2.636	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 39d-46	62,4%	+	3.313	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,2%	+	3.939	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,6%	+	4.567	96,66	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5.197	84,94	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	0%	+	30.877	14,30	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 46-40d	12,5%	+	38.421	11,49	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	41.461	10,65	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	44.621	9,89	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	44.860	9,84	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	48.346	9,13	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 40d-47	75,0%	+	51.931	8,50	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	55.593	7,94	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	59.653	7,40	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-75.513	5,85	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-76.151	5,80	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
Trave 47-41d	25,0%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-74.225	5,95	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-70.212	6,29	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-68.638	6,43	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-66.718	6,62	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-64.785	6,81	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
Trave 44-40d	87,5%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-62.844	7,02	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
		-	-61.032	7,23	804.012	441.429	5.449	0	0	0	2,50
	0%	+	10.913	40,45	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-22.997	19,20	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.433	26,86	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-21.403	20,62	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	25,0%	+	20.535	21,50	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-18.373	24,03	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
Trave 40d-47	37,5%	+	24.309	18,16	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-14.977	29,47	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.026	15,75	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-11.472	38,48	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	62,5%	+	31.129	14,18	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-7.285	60,59	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	75,0%	+	35.063	12,59	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-3.845	NS	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	87,5%	+	38.985	11,32	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	-301	NS	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
Trave 47-41d	100%	+	42.900	10,29	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
		-	0	-	804.061	441.429	5.831	0	0	0	2,50
	0%	+	3.806	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-16.884	26,14	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5.399	81,76	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-14.457	30,53	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	7.100	62,17	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-12.112	36,45	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.774	50,31	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-9.718	45,42	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lr</sub>	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg $\theta$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	50,0%	+	9.987	44,20	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-6.835	64,58	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.571	38,15	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4.301	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	13.132	33,61	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.718	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	14.671	30,09	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	15.918	27,73	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 41d-42d	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-7.044	62,67	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-6.207	71,12	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.368	82,23	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4.526	97,53	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-3.477	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.558	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.707	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-854	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	4	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 27d-28d-29d				
Trave 27d-28d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-111.315	3,65	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-82.550	4,92	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-57.149	7,11	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-34.292	11,84	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-13.981	29,05	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.427	43,08	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	24.472	16,59	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	37.451	10,84	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	48.137	8,44	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Trave 28d-29d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-24.997	16,25	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-17.773	22,85	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-12.595	32,24	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-9.033	44,96	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-7.152	56,78	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-6.970	58,26	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-7.837	51,82	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-10.990	36,95	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-15.975	25,42	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 9d-10d				
Trave 9d-10d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-115.994	3,50	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-44.889	9,05	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-10.739	37,81	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	4.508	90,08	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.276	55,81	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.293	35,96	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	27.011	15,03	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	66.505	6,11	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	130.956	3,10	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
IdTr	%LLt	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ
	[%]	-	[N]	-	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
			0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 2-28d-32d				
Trave 2-28d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-132.038	3,08	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-25.792	15,74	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.565	27,88	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.229	26,67	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.398	63,47	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-4.138	98,14	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-15.229	26,67	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-19.517	20,81	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	6.645	61,11	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Trave 28d-32d	0%	+	77.251	5,26	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	83.689	4,85	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	89.559	4,53	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	96.099	4,23	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	101.774	3,99	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	109.577	3,71	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	118.099	3,44	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	127.338	3,19	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	137.466	2,95	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 1d-4d-5-7-12d-13d				
Trave 1d-4d	0%	+	4	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	3.026	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.148	71,80	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.173	48,12	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	49,9%	+	12.388	35,63	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	15.409	28,65	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	74,9%	+	18.431	23,95	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,4%	+	21.545	20,49	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	99,9%	+	24.562	17,97	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 4d-5	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-42.677	10,34	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-35.598	12,40	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-25.810	17,10	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-18.002	24,52	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-10.385	42,51	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.993	55,23	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.639	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	16.254	27,16	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	24.589	17,95	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	33.170	13,31	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 5-7	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-81.669	5,41	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-63.314	6,97	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-44.985	9,81	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.275	47,59	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-26.483	16,67	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
50,0%	+		25.833	17,09	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctg <sub>θ</sub>
		-	-7.131	61,90	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	43.685	10,10	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	61.957	7,12	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	80.399	5,49	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	98.902	4,46	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 7-12d	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-52.515	8,41	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-44.846	9,84	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-34.648	12,74	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-25.727	17,16	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.496	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-16.490	26,77	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.459	42,21	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-7.873	56,07	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	19.987	22,09	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 12d-13d	0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-22.032	20,04	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-19.375	22,78	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-16.714	26,41	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,4%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-13.884	31,79	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,1%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-10.885	40,55	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-8.210	53,77	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,1%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.365	82,28	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Fondazione	87,5%	+	0	-	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.681	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	7	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-7	NS	1.071.077	441.429	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 2d-7d-6-10d-12-15d-15-17d-19-24				
Trave 2d-7d	0%	+	9	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-9	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	3.391	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.864	64,25	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.239	43,07	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.784	31,99	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17.141	25,73	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	20.580	21,43	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
Trave 7d-6	87,5%	+	23.920	18,44	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	100%	+	27.253	16,18	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-75.695	5,83	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-66.363	6,65	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-57.255	7,70	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-48.265	9,14	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-39.277	11,23	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
Trave 6-10d	62,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-30.562	14,43	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-22.017	20,03	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-13.670	32,26	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5.595	78,82	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-5.575	79,10	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-159.656	2,76	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50

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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
		-	-149.694	2,95	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-140.152	3,15	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-130.707	3,37	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-120.682	3,65	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-111.392	3,96	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-102.161	4,32	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-92.974	4,74	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-83.469	5,28	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
Trave 10d-12	0%	+	64.334	6,85	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	81.543	5,41	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	100.113	4,41	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	118.380	3,73	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	137.118	3,22	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	157.285	2,80	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	173.045	2,55	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	193.126	2,28	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
Trave 12-15d	100%	+	215.601	2,05	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-137.853	3,20	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-123.849	3,56	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-109.549	4,03	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-92.564	4,76	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-75.763	5,82	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20.943	21,06	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-59.143	7,46	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	75,0%	+	33.731	13,07	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-31.105	14,18	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
Trave 15d-15	87,5%	+	57.821	7,63	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-14.527	30,36	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	83.902	5,26	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
		-	-100	NS	1.078.595	441.005	64.010	0	0	0	2,50
	0%	+	58.237	7,57	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	-16.003	27,56	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	12,5%	+	66.654	6,62	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	-4.884	90,30	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	25,0%	+	75.523	5,84	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	37,5%	+	84.391	5,23	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	50,0%	+	92.478	4,77	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	62,5%	+	101.390	4,35	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
Trave 15-17d	75,0%	+	110.319	4,00	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	87,5%	+	119.314	3,70	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	100%	+	128.615	3,43	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.078.755	441.005	65.208	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-197.950	2,23	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-188.592	2,34	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-179.577	2,46	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-170.689	2,58	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-161.646	2,73	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-153.074	2,88	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		-	-144.650	3,05	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lt</sub>	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Trave 17d-19	87,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-136.377	3,23	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	100,0 %	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-128.196	3,44	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-168.431	2,62	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-135.631	3,25	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-108.878	4,05	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-83.325	5,29	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-57.561	7,66	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	15.952	27,65	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-32.994	13,37	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
Trave 19-24	75,0%	+	40.891	10,78	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	-7.509	58,73	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	67.963	6,49	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	97.727	4,51	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
	Trave 19-24	0%	+	7.058	62,48	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
			-	-4.224	NS	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		12,5%	+	36.557	12,06	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
			-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		25,0%	+	64.179	6,87	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
			-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		37,5%	+	93.670	4,71	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
			-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
		50,0%	+	125.221	3,52	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
			-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50
62,5%		+	154.974	2,85	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
75,0%		+	190.779	2,31	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
87,5%		+	229.003	1,93	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50	
100%	+	270.414	1,63	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50		
	-	0	-	1.070.048	441.005	0	0	0	0	2,50		
Fondazione							Trave 5d-9-13-16-27d-21-36d					
Trave 5d-9	0%	+	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	-125.301	3,92	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	-85.476	5,75	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	-49.468	9,94	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	13.861	35,48	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	-11.547	42,59	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	62.325	7,89	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	116.792	4,21	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	183.770	2,68	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	243.634	2,02	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50	
100%	+	322.220	1,53	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50		
	-	0	-	491.803	540.506	0	0	0	0	2,50		
Trave 9-13	0%	+	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	-122.212	3,61	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	-92.103	4,79	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	-62.540	7,05	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	23.213	18,99	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	-32.885	13,40	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	51.014	8,64	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	-2.706	NS	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	79.894	5,52	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	109.095	4,04	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	138.545	3,18	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50	
100%	+	168.326	2,62	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50		
	-	0	-	1.376.881	440.722	307.310	0	0	0	2,50		
Trave 13-16	0%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
		-	-332.063	1,77	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
		-	-250.224	2,35	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
		-	-170.931	3,44	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50	

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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
		-	-93.758	6,27	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
	50,0%	+	32.339	18,17	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
		-	-16.777	35,03	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
	62,5%	+	102.513	5,73	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
	75,0%	+	172.366	3,41	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
	87,5%	+	241.883	2,43	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	310.074	1,90	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
Trave 16-27d		-	0	-	1.344.594	587.629	60.365	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-350.198	1,68	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-303.442	1,94	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-258.756	2,27	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-216.159	2,72	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
Trave 27d-21		-	-174.777	3,36	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-136.549	4,30	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-100.278	5,86	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-65.637	8,95	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	-31.611	18,59	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	0%	+	89.619	6,56	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
Trave 21-36d		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	101.463	5,79	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	113.492	5,18	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	125.471	4,68	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	137.337	4,28	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	149.662	3,93	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
Trave 6d-9d		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	162.508	3,62	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	175.501	3,35	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	100%	+	188.986	3,11	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.702	587.629	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-12.006	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	12,7%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
Fondazione		-	-10.536	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	25,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-9.067	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	37,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-7.594	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-6.012	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	62,7%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-4.538	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	75,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
Trave 6d-9d		-	-2.951	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	87,3%	+	0	-	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-1.474	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
		-	-8	NS	1.336.702	1.762.888	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 6d-9d-10-14-14d-16d-17-22				
Trave 6d-9d	0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-156.040	3,15	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-133.301	3,69	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-111.150	4,43	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-90.977	5,41	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-70.916	6,94	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
Trave 6d-9d	62,5%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-51.433	9,56	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-27.847	17,66	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.939	82,82	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	-7.321	67,18	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	100,0	+	30.880	15,93	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50



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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
	%	-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
Trave 9d-10	0%	+	146.806	3,35	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	178.827	2,75	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	208.253	2,36	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	236.900	2,08	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	267.517	1,84	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	300.002	1,64	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	325.716	1,51	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	361.516	1,36	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
Trave 10-14	100%	+	399.530	1,23	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	491.846	810.829	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	-163.237	2,70	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	-133.302	3,31	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	-104.402	4,22	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	-75.786	5,82	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	-46.855	9,41	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.021	36,67	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	-19.177	22,98	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	75,0%	+	38.637	11,41	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
Trave 14-14d	87,5%	+	65.111	6,77	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	100%	+	91.361	4,82	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.387.755	440.757	389.634	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-509.524	1,73	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-502.603	1,75	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	25,1%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-495.646	1,78	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-488.767	1,80	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-481.780	1,83	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-474.949	1,86	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
Trave 14d-16d	75,1%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-468.148	1,88	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-461.299	1,91	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-454.558	1,94	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-269.987	3,27	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-230.850	3,82	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-193.499	4,56	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-157.419	5,60	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-121.263	7,27	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
Trave 16d-17	62,5%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-87.542	10,07	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-54.781	16,09	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	21.172	41,64	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	-22.786	38,69	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	100%	+	50.131	17,58	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	0%	+	185.079	4,76	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	203.964	4,32	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	222.964	3,95	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	241.967	3,64	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
Trave 16d-17	50,0%	+	260.737	3,38	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctg $\theta$
	62,5%	+	279.791	3,15	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	298.854	2,95	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	317.896	2,77	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	336.718	2,62	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	881.515	0	0	0	0	2,50
	Trave 17-22	0%	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	-262.951	1,68	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	-208.430	2,11	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	-156.683	2,81	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	-107.170	4,11	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	-58.266	7,56	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.298	69,98	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	-12.166	36,23	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	49.604	8,89	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	93.432	4,72	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	137.705	3,20	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.336.809	440.757	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 18-23				
Trave 18-23	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-142.987	2,84	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-115.871	3,50	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-89.653	4,53	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-64.398	6,31	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-39.285	10,34	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.751	31,85	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-15.657	25,94	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	33.397	12,16	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	53.065	7,65	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	71.179	5,71	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 20-26-28-31-39-45-41d-44d				
Trave 20-26	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-12.044	36,65	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	7.418	59,51	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-12.908	34,20	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.496	35,33	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-10.444	42,27	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.688	24,96	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-7.850	56,23	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.038	19,16	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.010	88,11	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	29.751	14,84	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.989	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	32.103	13,75	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	38.380	11,50	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	45.525	9,70	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 26-28	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-39.893	11,07	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-35.059	12,59	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-29.193	15,12	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.734	65,55	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-22.774	19,38	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.893	31,77	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-16.183	27,28	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19.936	22,14	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-8.208	53,78	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	27.439	16,09	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.421	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	35.045	12,60	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	42.874	10,30	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50

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

IdTr	%L <sub>Lr</sub>	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 28-31	0%	+	9.312	47,40	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	-9.450	46,71	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.183	33,48	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	-5.397	81,79	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.137	25,76	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	-1.257	NS	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	37,5%	+	21.152	20,87	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	50,0%	+	25.067	17,61	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	62,5%	+	29.178	15,13	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	75,0%	+	33.344	13,24	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	87,5%	+	37.558	11,75	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
Trave 31-39	100,0 %	+	41.687	10,59	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.686	441.429	26.147	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	-49.015	9,01	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	-39.690	11,12	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	-30.536	14,46	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.591	58,15	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	-21.345	20,68	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.491	28,50	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	-11.775	37,49	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.980	18,41	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	-2.694	NS	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	75,0%	+	32.598	13,54	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
Trave 39-45	87,5%	+	41.342	10,68	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	100%	+	50.170	8,80	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
		-	0	-	806.223	441.429	22.566	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-54.780	8,06	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-46.704	9,45	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-38.467	11,48	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-30.482	14,48	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.128	61,93	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-23.108	19,10	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.556	28,38	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-15.766	28,00	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
Trave 45-41d	75,0%	+	22.314	19,78	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-7.190	61,39	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	87,5%	+	30.133	14,65	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	-103	NS	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	100%	+	38.542	11,45	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.083	441.429	13.740	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-44.565	9,91	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-41.942	10,52	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-39.419	11,20	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-36.908	11,96	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-34.241	12,89	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 41d-44d	62,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-31.936	13,82	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-29.672	14,88	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-27.429	16,09	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-25.347	17,42	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-6.939	63,62	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-6.103	72,33	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.268	83,79	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4.432	99,60	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 41d-44d	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-3.399	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.498	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50

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

Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Lr</sub>	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	75,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.663	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-829	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	4	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Fondazione											
Trave 35d-25	0%	+	21	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-21	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.694	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,1%	+	5.107	86,44	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.505	58,82	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.358	42,62	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.705	34,74	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,1%	+	15.036	29,36	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.348	25,45	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
100,0 %	+	19.840	22,25	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
Trave 25-27	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-16.941	26,06	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-13.253	33,31	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-10.034	43,99	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1.291	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-7.241	60,96	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.700	93,92	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.122	86,18	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.461	68,32	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.313	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.074	48,65	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.986	36,83	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
100,0 %	+	16.557	26,66	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
Trave 27-37d	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-21.686	20,36	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-18.901	23,35	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,1%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-16.376	26,96	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-13.860	31,85	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-10.754	41,05	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-8.176	53,99	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,1%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.576	79,17	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.956	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
100%	+	22	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
	-	-22	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
Fondazione											
Trave 33d-29	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-70.024	6,30	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-46.708	9,45	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-28.076	15,72	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-13.006	33,94	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.471	35,40	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.129	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	26.635	16,57	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	38.774	11,38	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	47.645	9,26	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
100,0 %	+	60.149	7,34	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50	
Trave 29-37	0%	+	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	-23.357	18,90	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50

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

IdTr	%L <sub>Lr</sub> [%]	+ / -	V <sub>Ed,Y</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd,f</sub> [N]	Ctgθ
	12,5%	+	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	-16.334	27,03	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	-9.501	46,46	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.332	NS	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	-3.220	NS	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.092	48,55	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.757	28,01	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	75,0%	+	21.147	20,87	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	87,5%	+	27.579	16,01	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
	100%	+	34.410	12,83	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.026	441.429	13.297	0	0	0	2,50
Trave 37-39d	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-52.791	8,36	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-42.324	10,43	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-33.060	13,35	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-24.370	18,11	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-14.665	30,10	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.550	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-8.178	53,98	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.375	47,09	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4.149	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.144	33,58	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	20.569	21,46	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Trave 39d-43d	0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-5.273	83,71	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	12,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4.642	95,09	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	25,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-4.011	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	37,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-3.379	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-2.585	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	62,4%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.898	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	75,2%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-1.265	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	87,6%	+	0	-	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-632	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
	100%	+	3	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
		-	-3	NS	803.308	441.429	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 18d-21d-23d-26d				
Trave 18d-21d	0%	+	1	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-1	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-367	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-720	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-1.057	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-1.437	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-1.798	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-2.085	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-2.357	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-2.612	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Trave 21d-23d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-7.540	53,86	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-8.197	49,54	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-7.363	55,15	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-4.100	99,05	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.527	53,95	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.206	26,71	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	28.363	14,32	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id <sub>Tr</sub>	%L <sub>Li</sub>	+/-	V <sub>Ed,Y</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>Rd,f</sub>	Ctg $\theta$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	44.569	9,11	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	64.509	6,30	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Trave 23d-26d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-13.139	30,91	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-11.585	35,05	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-10.014	40,55	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-8.427	48,19	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-6.647	61,09	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-4.965	81,79	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-3.326	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-1.671	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	2	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-2	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 20d-29d-30d				
Trave 20d-29d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-117.279	3,46	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-75.283	5,39	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-41.607	9,76	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-15.574	26,07	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.063	66,98	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.399	22,07	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	24.590	16,51	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	25.079	16,19	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Trave 29d-30d	100%	+	19.591	20,73	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	0%	+	3.640	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	3.236	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	2.820	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.390	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.926	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.447	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	978	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	495	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Trave 24d-40d				
Trave 24d-40d	0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-106.396	3,82	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-22.996	17,66	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	8.227	49,36	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.509	38,64	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3.492	NS	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-4.559	89,07	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	-8.845	45,91	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.826	84,15	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
	100%	+	42.671	9,52	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	492.661	406.086	0	0	0	0	2,50

#### LEGENDA:

**Id<sub>Tr</sub>** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.  
**%L<sub>Li</sub>** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>Li</sub>), a partire dall'estremo iniziale.  
**+/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.  
**V<sub>Ed,Y</sub><sup>(+/-)</sup>** Valori massimo e minimo del taglio di progetto.  
**CS<sup>(+/-)</sup>** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V<sub>Ed,Y</sub><sup>(+)</sup>" e "V<sub>Ed,Y</sub><sup>(-)</sup>" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).

<b>ID<sub>Tr</sub></b>	<b>%L<sub>Lt</sub></b>	<b>+/-</b>	<b>V<sub>Ed,Y</sub></b>	<b>C<sub>S</sub></b>	<b>V<sub>Rcd</sub></b>	<b>V<sub>Rsd,s</sub></b>	<b>N<sub>Ed</sub></b>	<b>V<sub>Rsd,p</sub></b>	<b>V<sub>R1</sub></b>	<b>V<sub>Rd,f</sub></b>	<b>Ctgθ</b>
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
<b>V<sub>Rcd</sub></b>	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.										
<b>V<sub>Rsd,s</sub></b>	Resistenza a taglio trazione delle staffe.										
<b>N<sub>Ed</sub></b>	Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.										
<b>V<sub>Rsd,p</sub></b>	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.										
<b>V<sub>R1</sub></b>	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.										
<b>V<sub>Rd,f</sub></b>	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.										
<b>Ctgθ</b>	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.										

### Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fid</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>y</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>y</sub>			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Plinto 38	1,52	1,40	1,40	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,71	0,00	0,59	10,66	20,72	10,88	0,097	0,147	NO
Plinto 30	1,52	1,50	1,50	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,68	0,00	0,58	10,66	20,72	10,88	0,097	0,147	NO

<b>Id<sub>Fnd</sub></b>	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
<b>CS</b>	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).
<b>L<sub>x/y</sub></b>	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
<b>R<sub>tz</sub></b>	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
<b>Z<sub>P.cmp</sub></b>	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
<b>Z<sub>Fld</sub></b>	Profondità della falda dal piano campagna.
<b>Cmp T</b>	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
<b>C</b>	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
<b>Terzaghi</b>	
<b>Q<sub>Ed</sub></b>	Carico di progetto sul terreno.
<b>Q<sub>Rd</sub></b>	Resistenza di progetto del terreno.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

### Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	R <sub>tz</sub>	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fld</sub>	Cmp T	C. Terzaghi								Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>					
Plinto 38	3,04	1,40	1,40	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,66	0,00	0,57	10,66	20,72	10,88	0,060	0,182	NO		
Plinto 30	3,04	1,50	1,50	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,63	0,00	0,56	10,66	20,72	10,88	0,060	0,182	NO		

<b>Id<sub>Fnd</sub></b>	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
<b>CS</b>	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).
<b>L<sub>x/Y</sub></b>	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
<b>R<sub>tz</sub></b>	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
<b>Z<sub>P.cmp</sub></b>	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
<b>Z<sub>Fid</sub></b>	Profondità della falda dal piano campagna.
<b>Cmp T</b>	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
<b>C.</b>	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
<b>Terzaghi</b>	
<b>Q<sub>Ed</sub></b>	Carico di progetto sul terreno.
<b>Q<sub>Rd</sub></b>	Resistenza di progetto del terreno.
<b>R<sub>f</sub></b>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

### Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>
			[%]			[%]
Piano Terra						
2	0.00 %	0,078	123	0.00 %	0,351	200
3	0.00 %	0,092	146	0.00 %	0,394	200
4	0.00 %	0,090	142	0.00 %	0,460	200
6	0.00 %	0,092	146	0.00 %	0,661	200
12	0.00 %	0,083	131	0.00 %	0,380	200
15	0.00 %	0,106	168	0.00 %	0,603	200
19	0.00 %	0,091	144	0.00 %	0,671	200
24	0.00 %	0,074	117	0.00 %	0,478	200
30	0.00 %	0,125	197	0.00 %	1,228	200
29	0.00 %	0,085	135	0.00 %	0,527	200
37	0.00 %	0,090	142	0.00 %	0,539	200
38	0.00 %	0,128	200	0.00 %	1,426	200
46	0.00 %	0,090	142	0.00 %	0,545	200
47	0.00 %	0,075	119	0.00 %	0,499	200
45	0.00 %	0,086	136	0.00 %	0,600	200
39	0.00 %	0,107	169	0.00 %	0,695	200
31	0.00 %	0,115	181	0.00 %	0,595	200
28	0.00 %	0,093	147	0.00 %	0,597	200
25	0.00 %	0,114	180	0.00 %	0,918	200
27	0.00 %	0,090	142	0.00 %	0,880	200
26	0.00 %	0,099	156	0.00 %	0,627	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell						
IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>c</sub> /PGA <sub>d</sub>	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>c</sub> /PGA <sub>d</sub>
			[%]			[%]
20	0.00 %	0,106	168	0.00 %	0,760	200
23	0.00 %	0,096	152	0.00 %	0,618	200
18	0.00 %	0,090	142	0.00 %	0,534	200
11	0.00 %	0,078	124	0.00 %	0,242	200
10	0.00 %	0,072	113	0.00 %	0,377	200
14	0.00 %	0,080	127	0.00 %	0,383	200
17	0.00 %	0,088	139	0.00 %	0,357	200
22	0.00 %	0,108	171	0.00 %	0,566	200
21	0.00 %	0,093	147	0.00 %	0,530	200
16	0.00 %	0,087	138	0.00 %	0,379	200
13	0.00 %	0,085	134	0.00 %	0,451	200
9	0.00 %	0,072	114	0.00 %	0,395	200
8	0.00 %	0,102	161	0.00 %	0,288	200
7	0.00 %	0,121	191	0.00 %	0,306	200
5	0.00 %	0,112	177	0.00 %	0,295	200
1	0.00 %	0,077	122	0.00 %	0,137	200
Trave 2-3	100.00 %	0,095	150	0.00 %	0,829	200
Trave 3-4	0.00 %	0,064	100	0.00 %	0,198	200
Trave 7c-8c	12.50 %	38,416	200	0.00 %	554,320	200
Trave 2c-5	0.00 %	0,073	115	100.00 %	0,117	185
Trave 5-7	100.00 %	0,112	178	100.00 %	0,300	200
Trave 15-19	100.00 %	0,177	200	100.00 %	0,882	200
Trave 6-12	0.00 %	0,133	200	0.00 %	0,608	200
Trave 12-15	100.00 %	0,219	200	100.00 %	0,657	200
Trave 5c-6	100.00 %	0,127	200	100.00 %	0,139	200
Trave 5c-4	75.00 %	0,229	200	100.00 %	0,337	200
Trave 14c-24	100.00 %	0,122	193	100.00 %	0,240	200
Trave 22-23	0.00 %	0,152	200	0.00 %	0,581	200
Trave 21-22	0.00 %	0,141	200	0.00 %	0,567	200
Trave 8-9	0.00 %	0,064	101	0.00 %	0,064	102
Trave 7c-8	100.00 %	0,142	200	100.00 %	0,126	200
Trave 6c-7c	75.00 %	71,868	200	100.00 %	553,498	200
Trave 7-7c	100.00 %	0,086	136	0.00 %	0,141	200
Trave 11c-15	0.00 %	0,081	128	0.00 %	0,111	176
Trave P5-P6	0.00 %	0,317	200	0.00 %	1,363	200
Trave 19-24	100.00 %	0,085	135	0.00 %	0,370	200
Trave 20-26	0.00 %	0,089	140	100.00 %	0,259	200
Trave 26-28	100.00 %	0,098	155	0.00 %	0,313	200
Trave 28-31	0.00 %	0,069	110	100.00 %	0,128	200
Trave 16c-17c	12.50 %	43,120	200	0.00 %	339,070	200
Trave 46-47	100.00 %	0,090	142	0.00 %	0,279	200
Trave 15c-46	100.00 %	0,247	200	100.00 %	1,858	200
Trave 9-13	0.00 %	0,071	113	100.00 %	0,079	125
Trave 11-P1	100.00 %	0,070	111	100.00 %	0,091	143
Trave 13c-P5	100.00 %	0,184	200	100.00 %	1,646	200
Trave 10c-P1	100.00 %	0,151	200	100.00 %	1,122	200
Trave P3-13c	0.00 %	0,087	137	0.00 %	0,242	200
Trave 17-22	100.00 %	0,129	200	0.00 %	0,624	200
Trave 12c-17	87.50 %	0,127	200	12.50 %	0,184	200
Trave 10-14	12.50 %	0,078	124	100.00 %	0,066	104
Trave 14-9c	62.50 %	0,132	200	0.00 %	0,308	200
Trave 18-23	87.50 %	0,091	144	100.00 %	0,210	200
Trave P5-18	100.00 %	0,069	110	100.00 %	0,225	200
Trave 11-12	12.50 %	0,089	141	0.00 %	0,266	200
Trave 10-11	0.00 %	0,136	200	0.00 %	0,384	200
Trave 10-9	100.00 %	0,095	150	0.00 %	0,293	200
Trave 18-19	0.00 %	0,081	128	100.00 %	0,216	200
Trave 38-46	100.00 %	0,213	200	0.00 %	1,073	200
Trave 30-38	0.00 %	0,275	200	0.00 %	0,692	200
Trave 24-30	0.00 %	0,174	200	100.00 %	1,205	200
Trave 37-38	0.00 %	0,084	133	0.00 %	0,117	185
Trave 29-30	100.00 %	0,095	150	0.00 %	0,151	200
Trave 14c-29	100.00 %	0,191	200	100.00 %	5,280	200
Trave 23-14c	0.00 %	0,095	149	37.50 %	0,125	197
Trave 37-15c	0.00 %	0,137	200	0.00 %	3,462	200
Trave 19-20	100.00 %	0,163	200	0.00 %	1,614	200
Trave 29-37	87.50 %	0,075	118	0.00 %	0,384	200
Trave 25-26	100.00 %	0,067	106	0.00 %	0,234	200
Trave 25-27	0.00 %	0,070	111	0.00 %	0,551	200
Trave 27-28	100.00 %	0,085	134	0.00 %	0,208	200
Trave 45-16c	0.00 %	0,088	138	0.00 %	0,116	183
Trave 39-45	87.50 %	0,092	146	0.00 %	0,289	200
Trave 47-16c	0.00 %	0,131	200	0.00 %	0,125	198
Trave 31-39	87.50 %	0,105	166	100.00 %	0,341	200
Trave 9c-12c	100.00 %	0,107	169	0.00 %	0,153	200
Trave 12c-13c	0.00 %	0,119	188	100.00 %	0,280	200
Trave 9c-10c	0.00 %	0,076	121	0.00 %	0,206	200
Trave 10c-P3	100.00 %	0,087	137	100.00 %	0,185	200
Trave P1-P5	100.00 %	0,142	200	100.00 %	0,221	200
Trave P1-P2	0.00 %	0,526	200	50.00 %	0,828	200
Trave 11c-P6	25.00 %	1,236	200	25.00 %	1,919	200
Trave P2-11c	0.00 %	0,789	200	0.00 %	1,025	200
Trave 2c-1	75.00 %	0,235	200	100.00 %	0,267	200
Trave 2-1	0.00 %	0,069	109	0.00 %	0,222	200
Trave 10004-5c	0.00 %	131,170	200	-	-	-
Parete P1-P5	[00447-00659-00446]	1,090	200	-	-	-



Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell						
IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
Parete P1-P2	[00226-00092-00621]	1,011	200	-	-	-
Parete P2-P6	[00239-00141-00595]	0,924	200	-	-	-
Parete P3-P4	[00283-00498-00282]	0,436	200	-	-	-
<b>Piano Secondo</b>						
2	0.00 %	0,207	200	0.00 %	0,711	200
3	0.00 %	0,228	200	0.00 %	0,782	200
4	0.00 %	0,186	200	0.00 %	0,712	200
6	0.00 %	0,129	200	0.00 %	0,752	200
12	0.00 %	0,101	160	0.00 %	0,441	200
15	0.00 %	0,133	200	0.00 %	0,784	200
19	0.00 %	0,270	200	0.00 %	1,142	200
24	0.00 %	0,140	200	0.00 %	0,742	200
23	0.00 %	0,163	200	0.00 %	0,726	200
18	0.00 %	0,121	191	0.00 %	0,533	200
11	0.00 %	0,121	191	0.00 %	0,393	200
10	0.00 %	0,163	200	0.00 %	0,720	200
14	0.00 %	0,092	145	0.00 %	0,357	200
17	0.00 %	0,125	198	0.00 %	0,395	200
22	0.00 %	0,130	200	0.00 %	0,513	200
21	0.00 %	0,092	145	0.00 %	0,517	200
16	0.00 %	0,131	200	0.00 %	0,374	200
13	0.00 %	0,085	134	0.00 %	0,383	200
9	0.00 %	0,121	190	0.00 %	0,543	200
8	0.00 %	0,161	200	0.00 %	1,082	200
7	0.00 %	0,117	184	0.00 %	0,813	200
5	0.00 %	0,113	178	0.00 %	0,834	200
1	0.00 %	0,133	200	0.00 %	0,254	200
Trave 2-3	100.00 %	0,127	200	0.00 %	1,146	200
Trave 3-4	0.00 %	0,109	172	0.00 %	0,288	200
Trave 7b-8b	12.50 %	29,623	200	0.00 %	741,171	200
Trave 2b-5	0.00 %	0,131	200	100.00 %	0,224	200
Trave 5-7	100.00 %	0,140	200	100.00 %	0,528	200
Trave 15-19	100.00 %	0,185	200	0.00 %	0,992	200
Trave 6-12	0.00 %	0,137	200	0.00 %	0,642	200
Trave 12-15	100.00 %	0,224	200	100.00 %	0,666	200
Trave 5b-6	100.00 %	0,157	200	100.00 %	0,181	200
Trave 5b-10005	100.00 %	131,218	200	0.00 %	909,670	200
Trave 23-24	0.00 %	0,095	150	100.00 %	0,241	200
Trave 22-23	100.00 %	0,135	200	0.00 %	0,645	200
Trave 21-22	0.00 %	0,151	200	0.00 %	0,708	200
Trave 8-9	0.00 %	0,136	200	0.00 %	0,121	191
Trave 7b-8	100.00 %	0,226	200	100.00 %	0,234	200
Trave 6b-7b	75.00 %	71,868	200	100.00 %	885,597	200
Trave 7-7b	0.00 %	0,115	181	0.00 %	0,274	200
Trave 11b-15	0.00 %	0,076	121	0.00 %	0,112	177
Trave P5-P6	0.00 %	0,292	200	0.00 %	1,141	200
Trave 19-24	100.00 %	0,141	200	0.00 %	0,220	200
Trave 9-13	0.00 %	0,098	154	100.00 %	0,111	175
Trave 11-P1	100.00 %	0,064	100	100.00 %	0,085	135
Trave 13b-P5	100.00 %	0,185	200	100.00 %	1,639	200
Trave 10b-P1	100.00 %	0,160	200	100.00 %	1,256	200
Trave P3-13b	0.00 %	0,091	144	0.00 %	0,277	200
Trave 17-22	100.00 %	0,138	200	0.00 %	0,854	200
Trave 12b-17	87.50 %	0,133	200	12.50 %	0,235	200
Trave 10-14	12.50 %	0,106	168	100.00 %	0,093	148
Trave 14-9b	75.00 %	0,133	200	0.00 %	0,356	200
Trave 18-23	87.50 %	0,093	148	100.00 %	0,228	200
Trave P5-18	0.00 %	0,069	109	100.00 %	0,224	200
Trave 11-12	12.50 %	0,095	150	0.00 %	0,260	200
Trave 10-11	0.00 %	0,142	200	0.00 %	0,418	200
Trave 10-9	100.00 %	0,110	175	0.00 %	0,371	200
Trave 18-19	0.00 %	0,093	148	100.00 %	0,245	200
Trave 1-2	100.00 %	0,109	172	100.00 %	0,300	200
Trave 9b-12b	100.00 %	0,134	200	0.00 %	0,186	200
Trave 12b-13b	0.00 %	0,137	200	100.00 %	0,316	200
Trave 9b-10b	0.00 %	0,087	137	0.00 %	0,222	200
Trave 10b-P3	100.00 %	0,101	159	100.00 %	0,206	200
Trave P1-P5	100.00 %	0,142	200	100.00 %	0,213	200
Trave P1-P2	0.00 %	0,411	200	0.00 %	1,752	200
Trave 11b-P6	100.00 %	1,593	200	25.00 %	3,464	200
Trave P2-11b	0.00 %	1,732	200	25.00 %	2,271	200
Trave 2b-1	75.00 %	0,308	200	100.00 %	0,472	200
Trave 4-5b	25.00 %	0,243	200	0.00 %	0,435	200
Parete P1-P5	[00312-00146-00500]	1,644	200	-	-	-
Parete P1-P2	[00396-00142-00583]	1,194	200	-	-	-
Parete P2-P6	[00682-00391-00681]	0,766	200	-	-	-
Parete P3-P4	[00449-00450-00675]	0,872	200	-	-	-
<b>Piano Terzo</b>						
2	0.00 %	0,137	200	0.00 %	0,565	200
3	0.00 %	0,141	200	0.00 %	0,576	200
4	0.00 %	0,130	200	0.00 %	0,581	200
6	0.00 %	0,104	164	0.00 %	0,699	200
12	0.00 %	0,116	184	0.00 %	0,569	200
15	0.00 %	0,088	139	0.00 %	0,691	200
19	0.00 %	0,139	200	0.00 %	0,759	200
24	0.00 %	0,144	200	0.00 %	0,637	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell						
Id <sub>Elm</sub>	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
23	0.00 %	0,107	169	0.00 %	0,591	200
18	0.00 %	0,075	118	0.00 %	0,449	200
11	0.00 %	0,117	184	0.00 %	0,602	200
10	0.00 %	0,126	200	0.00 %	0,706	200
14	0.00 %	0,088	139	0.00 %	0,426	200
17	0.00 %	0,093	146	0.00 %	0,277	200
22	0.00 %	0,067	106	0.00 %	0,476	200
21	0.00 %	0,105	167	0.00 %	0,592	200
16	0.00 %	0,098	155	0.00 %	0,402	200
13	0.00 %	0,110	174	0.00 %	0,524	200
9	0.00 %	0,090	142	0.00 %	0,504	200
8	0.00 %	0,113	178	0.00 %	0,877	200
7	0.00 %	0,124	197	0.00 %	1,002	200
5	0.00 %	0,151	200	0.00 %	1,229	200
1	0.00 %	0,152	200	0.00 %	0,290	200
Trave 2-3	0.00 %	0,135	200	0.00 %	0,662	200
Trave 3-4	0.00 %	0,131	200	0.00 %	0,614	200
Trave 7a-8a	12.50 %	19,590	200	0.00 %	889,405	200
Trave 2a-5	0.00 %	0,220	200	100.00 %	0,668	200
Trave 5-7	100.00 %	0,146	200	100.00 %	1,053	200
Trave 15-19	100.00 %	0,453	200	100.00 %	2,159	200
Trave 6-12	0.00 %	0,217	200	0.00 %	1,039	200
Trave 12-15	0.00 %	0,302	200	100.00 %	1,116	200
Trave 5a-6	0.00 %	0,218	200	100.00 %	0,322	200
Trave 5a-10003	100.00 %	100,293	200	-	-	-
Trave 23-24	0.00 %	0,158	200	0.00 %	0,361	200
Trave 22-23	100.00 %	0,278	200	100.00 %	1,308	200
Trave 21-22	0.00 %	0,259	200	0.00 %	1,447	200
Trave 8-9	100.00 %	0,195	200	0.00 %	0,291	200
Trave 7a-8	100.00 %	0,441	200	100.00 %	0,537	200
Trave 6a-7a	75.00 %	71,874	200	-	-	-
Trave 7-7a	0.00 %	0,140	200	0.00 %	0,582	200
Trave 11a-15	0.00 %	0,094	148	0.00 %	0,231	200
Trave P5-P6	0.00 %	0,190	200	0.00 %	0,705	200
Trave 19-24	0.00 %	0,103	163	0.00 %	0,421	200
Trave 16-21	0.00 %	0,185	200	0.00 %	0,694	200
Trave 9-13	12.50 %	0,228	200	100.00 %	0,313	200
Trave 13-16	100.00 %	0,171	200	100.00 %	0,650	200
Trave 11-P1	0.00 %	0,086	137	100.00 %	0,137	200
Trave 13a-P5	100.00 %	0,145	200	100.00 %	1,410	200
Trave 10a-P1	100.00 %	0,144	200	100.00 %	1,153	200
Trave P3-13a	0.00 %	0,138	200	0.00 %	0,300	200
Trave 17-22	12.50 %	0,141	200	0.00 %	2,170	200
Trave 12a-17	87.50 %	0,181	200	12.50 %	0,469	200
Trave 18-23	100.00 %	0,158	200	100.00 %	0,469	200
Trave P5-18	12.50 %	0,084	133	100.00 %	0,330	200
Trave 11-12	12.50 %	0,125	197	0.00 %	0,377	200
Trave 10-11	0.00 %	0,160	200	0.00 %	0,688	200
Trave 10-9	0.00 %	0,151	200	0.00 %	0,642	200
Trave 18-19	0.00 %	0,065	103	100.00 %	0,393	200
Trave 1-2	100.00 %	0,139	200	100.00 %	0,663	200
Trave 9a-12a	12.50 %	0,193	200	0.00 %	0,456	200
Trave 12a-13a	0.00 %	0,145	200	100.00 %	0,361	200
Trave 9a-10a	0.00 %	0,099	157	0.00 %	0,264	200
Trave 10a-P3	0.00 %	0,119	188	100.00 %	0,228	200
Trave P1-P5	100.00 %	0,132	200	100.00 %	0,175	200
Trave P1-P2	0.00 %	0,157	200	0.00 %	0,581	200
Trave 11a-P6	100.00 %	0,563	200	100.00 %	2,029	200
Trave P2-11a	100.00 %	2,546	200	87.50 %	4,873	200
Trave 2a-1	75.00 %	0,532	200	100.00 %	1,384	200
Trave 4-5a	25.00 %	0,312	200	0.00 %	0,704	200
Trave 10-14	12.50 %	0,198	200	100.00 %	0,212	200
Trave 14-9a	75.00 %	0,164	200	0.00 %	0,209	200
Parete P1-P5	[00384-00185-00565]	0,797	200	-	-	-
Parete P1-P2	[00368-00553-00142]	1,265	200	-	-	-
Parete P2-P6	[00362-00181-00537]	0,800	200	-	-	-
Parete P3-P4	[00335-00533-00334]	1,172	200	-	-	-

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>Elm</sub></b>	Identificativo dell'elemento strutturale.
<b>%LLI/Shell</b>	Nel caso di elementi Beam: %LLI = Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale). Nel caso di elementi Shell: Shell = identificativo dei nodi della shell per la quale si registra la minima PGA.
<b>PGA<sub>PF/RC</sub></b>	Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\sum_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$ . N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.
<b>PGA<sub>T</sub></b>	Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\sum_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$ .
<b>PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub></b>	Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA <sub>C</sub> ) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA <sub>D</sub> = S <sub>s</sub> ·S <sub>T</sub> ·a <sub>g</sub> /g). [200] = PGA <sub>C</sub> > 2·PGA <sub>D</sub> .

**ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI**

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id <sub>Nd</sub>	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>
		[%]
Nodo 4	0,114	180

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id <sub>Nd</sub>	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
Nodo 11	0,053	84
Nodo 14	0,063	99
Nodo 15	0,055	88
Nodo 18	0,063	99
Nodo 19	0,062	98
Nodo 20	0,066	104
Nodo 21	0,084	132
Nodo 22	0,058	92
Nodo 23	0,062	98
Nodo 26	0,055	88
Nodo 28	0,127	200
Nodo 157	0,066	104
Nodo 162	0,073	116
Nodo 169	0,133	200
Nodo 176	0,097	154
Nodo 194	0,134	200
Nodo 198	0,087	138
Nodo 199	0,114	181
Nodo 202	0,134	200
Nodo 203	0,116	183
Nodo 204	0,172	200
Nodo 205	0,149	200
Nodo 206	0,071	112
Nodo 207	0,137	200
Nodo 212	0,069	109

#### LEGENDA:

**Id<sub>Nd</sub>** Identificativo del nodo strutturale su cui viene eseguita la verifica a confinamento.  
**PGA<sub>Conf</sub>** Accelerazione sismica di collasso per ROTTURA a confinamento del Nodo. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica  $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$   
**PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> =  $S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$ ). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2·PGA<sub>D</sub>.

### ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite		
Id <sub>Elm</sub>	PGA <sub>Ql</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
<b>Fondazione</b>		
Plinto 38	0,352	200
Plinto 30	0,352	200

#### LEGENDA:

**Id<sub>Elm</sub>** Identificativo dell'elemento strutturale.  
**PGA<sub>Ql</sub>** Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica  $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$ .  
**PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> =  $S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$ ). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2·PGA<sub>D</sub>.

### ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano				
Id <sub>Piano</sub>	SLD		SLO	
	PGA <sub>Int</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]	PGA <sub>Int</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
<b>Fondazione</b>				
<b>Piano Terra</b>				
Piano Terra	0,223	200	0,155	200
<b>Piano Secondo</b>				
Piano Secondo	0,191	200	0,133	200
<b>Piano Terzo</b>				
Piano Terzo	0,204	200	0,142	200

#### LEGENDA:

**Id<sub>Piano</sub>** Identificativo del livello o piano.  
**PGA<sub>Int</sub>** Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di PGA<sub>Int</sub> >= 1000.  
**PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> =  $S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$ ). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2·PGA<sub>D</sub>.

## SOMMARIO

PARETI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Elevazione) .....	1
PARETI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione).....	4
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione) .....	15
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione) .....	16
PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLO (Elevazione) .....	16
PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLD (Elevazione).....	16
PLACCAGGIO CON FRP PER FLESSIONE - DATI DI VERIFICA.....	17
PLACCAGGIO CON FRP PER TAGLIO - DATI DI VERIFICA .....	18
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Fondazione).....	19
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA (Fondazione) .....	29
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione) .....	51
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)..	65
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE (Fondazione) .....	86
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione).....	86
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL .....	86
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI.....	89
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE .....	90
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO .....	90
SOMMARIO.....	91