

## POR PUGLIA FESR 2014-2020 ASSE IV, AZIONE 4.1 e ASSE IX, AZIONE 9.13

Comune di Lucera

Intervento di verifica statica, efficientamento energetico e eliminazione delle  
barriere architettoniche del lotto A.R.C.A. Capitanata n. 450,  
sito in Via Tiziano

Finanziamento: € 5.500.000

	<b>Il progettista</b>  Arch. Raffaele Guida studio tecnico: viale Michelangelo n.196, 71121 Foggia - raffaele.guida@archiworldpec.it	<b>Il Responsabile Unico del Procedimento e Verificatore del Progetto (Resp. Ufficio Costruzioni ARCA Capitanata)</b>  Ing. Francesco Soleti
		<b>Il dirigente dell'Area Patrimonio</b>  Ing. Vincenzo DE DEVITIIS

TAVOLA  <b>TC 9</b>	TITOLO <b>BLOCCO "B" STATO ATTUALE</b>  TABULATI DI CALCOLO 9 di 9	SCALA
		DATA
AGGIORNAMENTI	L'IMPRESA	IL DIRETTORE DEI LAVORI
RIF.		

**Comune di Lucera**  
**Provincia di Foggia**

**TABULATI DI CALCOLO**  
**(Tomo 9 di 9)**

**OGGETTO:** VERIFICA STRUTTURALE STATO ATTUALE BLOCCO B  
Verifica stato attuale Blocco B

**COMMITTENTE:** Arca Capitanata

Foggia, 15/11/2018

Il Progettista

\_\_\_\_\_  
(arch. Raffaele Guida)

Il Direttore dei Lavori

Il Collaudatore

\_\_\_\_\_  
(...)

\_\_\_\_\_  
(...)

**arch. Raffaele Guida**  
viale Michelangelo 196 - Foggia  
349-4428300 - raffaeleguida69@gmail.com

...

# SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</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]	A <sub>df</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]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		-48.05 7	8.998	0,025 13	0,025 13	3,17		-16.74 0	14.50 7	0,025 13	0,025 13	1,61		-4.072	16.75 9	0,025 13	0,025 13	1,30
P	S	00702	129.8 56	15.09 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00703	107.2 50	25.79 8	0,011 31	0,011 31	0,00	00704	6.363	1.616	0,011 31	0,011 31	5,74
	I		129.8 56	16.80 9	0,011 31	0,011 31	0,00		107.2 50	25.73 8	0,011 31	0,011 31	0,00		6.363	2.025	0,011 31	0,011 31	4,58
S	S		34.48 1	21.22 9	0,020 11	0,020 11	0,70		46.25 5	14.93 2	0,020 11	0,020 11	0,90		33.81 6	12.05 1	0,020 11	0,020 11	1,17
	I		34.48 1	21.96 7	0,025 13	0,025 13	0,79		46.25 5	8.451	0,025 13	0,025 13	2,22		33.81 6	7.738	0,025 13	0,025 13	2,67
P	S	00705	249.6 91	10.15 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01723	105.4 35	5.739	0,011 31	0,011 31	0,00	01724	46.66 9	735	0,011 31	0,011 31	7,38
	I		249.6 91	8.748	0,011 31	0,011 31	0,00		105.4 35	4.913	0,011 31	0,011 31	0,00		46.66 9	2.588	0,011 31	0,011 31	2,10
S	S		135.2 98	11.83 2	0,020 11	0,020 11	0,49		219.6 12	10.07 2	0,020 11	0,020 11	0,00		60.02 7	14.57 5	0,020 11	0,020 11	0,85
	I		135.2 98	8.133	0,025 13	0,025 13	1,04		219.6 12	9.452	0,025 13	0,025 13	0,00		60.02 7	9.578	0,025 13	0,025 13	1,75
P	S	01725	135.0 20	9.165	0,011 31	0,011 31	0,00	01726	112.3 44	5.272	0,011 31	0,011 31	0,00	01727	123.8 72	1.674	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		135.0 20	10.29 9	0,011 31	0,011 31	0,00		112.3 44	4.275	0,011 31	0,011 31	0,00		123.8 72	2.161	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		72.40 3	21.46 9	0,020 11	0,020 11	0,54		364.8 18	15.31 5	0,020 11	0,020 11	0,00		179.3 10	10.31 9	0,020 11	0,020 11	0,20
	I		72.40 3	19.31 6	0,025 13	0,025 13	0,72		364.8 18	14.51 7	0,025 13	0,025 13	0,00		179.3 10	13.30 1	0,025 13	0,025 13	0,21
P	S	01728	89.86 9	2.099	0,011 31	0,011 31	0,57	01729	0	0	0,011 31	0,011 31	-	01730	16.76 0	477	0,011 31	0,011 31	17,38
	I		89.86 9	5.956	0,011 31	0,011 31	0,20		-6.959	3.051	0,011 31	0,011 31	3,45		68.51 6	933	0,011 31	0,011 31	3,53
S	S		-5.848	9.353	0,020 11	0,020 11	1,78		0	0	0,020 11	0,020 11	-		51.49 2	6.145	0,020 11	0,020 11	1,85
	I		-5.848	14.73 9	0,025 13	0,025 13	1,51		2.738	5.807	0,025 13	0,025 13	4,60		51.49 2	8.439	0,025 13	0,025 13	2,16
P	S	01731	19.23 1	1.546	0,011 31	0,011 31	5,21												
	I		19.23 1	4.620	0,011 31	0,011 31	1,74												
S	S		-10.42 0	6.636	0,020 11	0,020 11	2,41												
	I		-10.42 0	9.176	0,025 13	0,025 13	2,68												
Piano rialzato			Soletta 26-25-19-20																
P	S	00170	227.0 88	8.437	0,011 31	0,011 31	0,00	00178	107.2 48	16.21 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00189	223.8 43	11.78 8	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		227.0 88	3.052	0,011 31	0,011 31	0,00		107.2 48	9.897	0,011 31	0,011 31	0,00		223.8 43	7.046	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		270.5 02	34.49 9	0,020 11	0,020 11	0,00		212.6 39	27.95 9	0,020 11	0,020 11	0,00		544.3 37	19.53 5	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		270.5 02	20.66 3	0,025 13	0,025 13	0,00		212.6 39	11.61 2	0,025 13	0,025 13	0,00		544.3 37	12.91 3	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00192	172.3 82	9.881	0,011 31	0,011 31	0,00	00706	138.1 33	1.705	0,011 31	0,011 31	0,00	00707	88.42 4	5.536	0,011 31	0,011 31	0,24
	I		172.3 82	4.152	0,011 31	0,011 31	0,00		126.3 00	218	0,011 31	0,011 31	0,00		88.42 4	2.904	0,011 31	0,011 31	0,46
S	S		455.2 59	20.83 0	0,020 11	0,020 11	0,00		419.1 84	13.14 3	0,020 11	0,020 11	0,00		193.4 29	2.070	0,020 11	0,020 11	0,27
	I		455.2 59	14.03 5	0,025 13	0,025 13	0,00		419.1 84	13.34 5	0,025 13	0,025 13	0,00		193.4 29	4.888	0,025 13	0,025 13	0,32
P	S	00708	12.70 5	8.464	0,011 31	0,011 31	1,03	00709	29.40 1	4.099	0,011 31	0,011 31	1,73	00710	121.0 67	5.363	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		12.70 5	4.839	0,011 31	0,011 31	1,79		13.98 6	226	0,011 31	0,011 31	37,8 6		121.0 67	1.425	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		-39.91 4	455	0,020 11	0,020 11	10,4 2		215.4 94	882	0,020 11	0,020 11	0,00		299.4 82	4.395	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		-39.91 4	3.462	0,025 13	0,025 13	12,7 9		215.4 94	3.991	0,025 13	0,025 13	0,00		299.4 82	7.136	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00711	138.8 66	7.089	0,011 31	0,011 31	0,00	00712	120.4 44	9.288	0,011 31	0,011 31	0,00	00713	36.31 3	2.069	0,011 31	0,011 31	3,10
	I		138.8 66	3.399	0,011 31	0,011 31	0,00		120.4 44	7.848	0,011 31	0,011 31	0,00		36.31 3	2.636	0,011 31	0,011 31	2,44
S	S		522.2 06	14.53 2	0,020 11	0,020 11	0,00		129.4 45	12.50 5	0,020 11	0,020 11	0,51		42.61 3	9.950	0,020 11	0,020 11	1,32
	I		522.2 06	14.28 8	0,025 13	0,025 13	0,00		129.4 45	9.142	0,025 13	0,025 13	0,97		42.61 3	6.026	0,025 13	0,025 13	3,54
P	S	00714	201.8 03	11.18 6	0,011 31	0,011 31	0,00	00715	30.40 1	5.572	0,011 31	0,011 31	1,25	00716	43.14 2	5.475	0,011 31	0,011 31	1,05
	I		201.8 03	11.54 0	0,011 31	0,011 31	0,00		63.78 8	4.850	0,011 31	0,011 31	0,77		43.14 2	13.69 8	0,011 31	0,011 31	0,42
S	S		120.3 25	9.406	0,020 11	0,020 11	0,73		29.98 7	11.89 0	0,020 11	0,020 11	1,21		-2.795	6.445	0,020 11	0,020 11	2,38
	I		62.30	5.122	0,025 13	0,025 13	3,95		29.98	13.83	0,025 13	0,025 13	1,36		-2.795	15.76	0,025 13	0,025 13	1,38



Solette - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
			71	6	31	31			52	0	31	31			24	0	31	31	
S	S		209.7 35	9.869	0,020 11	0,020 11	0,00		311.9 64	2.777	0,020 11	0,020 11	0,00		41.56 1	4.686	0,020 11	0,020 11	2,42
	I		209.7 35	8.623	0,025 13	0,025 13	0,00		311.9 64	2.647	0,025 13	0,025 13	0,00		41.56 1	5.393	0,025 13	0,025 13	4,18
P	S	00665	0	0	0,011 31	0,011 31	-	00666	64.52 8	11.93 1	0,011 31	0,011 31	0,31	00667	522.0 98	32.70 5	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		47.21 8	6.751	0,011 31	0,011 31	0,80		79.12 2	11.45 5	0,011 31	0,011 31	0,20		522.0 98	34.15 3	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-		88.50 7	1.014	0,020 11	0,020 11	4,10		236.3 87	5.016	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		-1.627	202	0,025 13	0,025 13	12,9 1		64.78 9	30	0,025 13	0,025 13	7,99		236.3 87	5.191	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00668	201.6 05	37.82 6	0,011 31	0,011 31	0,00	00669	106.8 77	34.61 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00670	143.0 80	19.51 2	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		201.6 05	32.55 8	0,011 31	0,011 31	0,00		106.8 77	30.77 3	0,011 31	0,011 31	0,00		143.0 80	15.69 5	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		271.1 47	9.613	0,020 11	0,020 11	0,00		47.28 3	9.086	0,020 11	0,020 11	1,38		244.8 24	8.740	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		271.1 47	7.952	0,025 13	0,025 13	0,00		47.28 3	8.875	0,025 13	0,025 13	2,08		244.8 24	8.632	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01707	342.6 51	39.05 1	0,011 31	0,011 31	0,00	01708	417.6 90	41.74 9	0,011 31	0,011 31	0,00	01709	150.7 56	33.64 4	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		342.6 51	36.22 8	0,011 31	0,011 31	0,00		417.6 90	40.07 1	0,011 31	0,011 31	0,00		150.7 56	31.17 1	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		418.7 74	16.82 6	0,020 11	0,020 11	0,00		241.6 47	2.954	0,020 11	0,020 11	0,00		172.7 14	11.72 3	0,020 11	0,020 11	0,23
	I		418.7 74	16.78 6	0,025 13	0,025 13	0,00		241.6 47	2.421	0,025 13	0,025 13	0,00		172.7 14	10.91 2	0,025 13	0,025 13	0,33
P	S	01710	295.6 45	39.64 1	0,011 31	0,011 31	0,00	01711	23.37 0	32.13 4	0,011 31	0,011 31	0,24	01712	143.5 82	3.814	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		295.6 45	36.42 8	0,011 31	0,011 31	0,00		23.37 0	33.66 9	0,011 31	0,011 31	0,23		143.5 82	11.04 4	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		254.0 50	1.082	0,020 11	0,020 11	0,00		104.4 85	1.471	0,020 11	0,020 11	3,04		108.6 24	2.372	0,020 11	0,020 11	2,27
	I		254.0 50	342	0,025 13	0,025 13	0,00		8.718	16	0,025 13	0,025 13	10,9 4		108.6 24	312	0,025 13	0,025 13	6,67
P	S	01713	120.0 96	18.49 3	0,011 31	0,011 31	0,00												
	I		120.0 96	20.23 8	0,011 31	0,011 31	0,00												
S	S		182.4 44	5.138	0,020 11	0,020 11	0,31												
	I		182.4 44	4.017	0,025 13	0,025 13	0,90												
Piano rialzato Soletta 13-9-10-14-2e-1e																			
P	S	00084	102.0 18	9.821	0,011 31	0,011 31	0,00	00085	105.2 37	12.88 6	0,011 31	0,011 31	0,00	00095	107.8 79	2.468	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		376.1 33	19.50 4	0,011 31	0,011 31	0,00		160.3 76	18.00 3	0,011 31	0,011 31	0,00		109.0 95	8.546	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		181.3 21	5.173	0,020 11	0,020 11	0,32		161.4 01	14.88 6	0,020 11	0,020 11	0,25		37.27 0	16.05 9	0,020 11	0,020 11	0,89
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		149.8 90	6.625	0,025 13	0,025 13	1,07		37.27 0	16.97 2	0,025 13	0,025 13	1,04
P	S	00096	108.7 21	2.473	0,011 31	0,011 31	0,00	00242	182.3 02	20.22 0	0,011 31	0,011 31	0,00	00243	105.6 59	17.06 5	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		131.4 57	932	0,011 31	0,011 31	0,00		182.3 02	36.42 1	0,011 31	0,011 31	0,00		105.6 59	25.49 9	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		8.077	16.62 2	0,020 11	0,020 11	1,01		208.0 29	22.07 7	0,020 11	0,020 11	0,00		328.2 93	11.76 3	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		8.077	17.23 4	0,025 13	0,025 13	1,19		208.0 29	15.57 8	0,025 13	0,025 13	0,00		328.2 93	5.876	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00603	52.35 7	12.78 3	0,011 31	0,011 31	0,38	00604	36.23 5	7.848	0,011 31	0,011 31	0,82	00605	25.06 4	8.153	0,011 31	0,011 31	0,92
	I		52.35 7	10.25 3	0,011 31	0,011 31	0,48		36.23 5	5.574	0,011 31	0,011 31	1,15		25.06 4	6.578	0,011 31	0,011 31	1,14
S	S		44.77 6	13.20 5	0,020 11	0,020 11	1,02		34.41 9	3.440	0,020 11	0,020 11	3,13		29.62 9	1.196	0,020 11	0,020 11	5,71
	I		44.77 6	11.73 9	0,025 13	0,025 13	1,51		34.41 9	3.630	0,025 13	0,025 13	8,32		8.133	70	0,025 13	0,025 13	11,33
P	S	00606	-14.80 6	8.623	0,011 31	0,011 31	1,31	00607	46.98 8	7.930	0,011 31	0,011 31	0,68	00608	28.43 1	2.032	0,011 31	0,011 31	3,53
	I		-14.80 6	6.616	0,011 31	0,011 31	1,70		46.98 8	4.247	0,011 31	0,011 31	1,27		28.43 1	1.852	0,011 31	0,011 31	3,88
S	S		2.354	8.531	0,020 11	0,020 11	1,85		26.46 9	10.69 0	0,020 11	0,020 11	1,36		8.040	10.45 1	0,020 11	0,020 11	1,52
	I		2.354	8.905	0,025 13	0,025 13	2,63		26.46 9	5.753	0,025 13	0,025 13	4,14		8.040	5.360	0,025 13	0,025 13	5,03
P	S	00609	15.98 4	597	0,011 31	0,011 31	14,0 1	00610	34.50 1	1.922	0,011 31	0,011 31	3,43	00611	89.95 8	3.369	0,011 31	0,011 31	0,35
	I		15.98 4	243	0,011 31	0,011 31	34,4 3		34.50 1	1.750	0,011 31	0,011 31	3,77		67.89 7	4.781	0,011 31	0,011 31	0,70
S	S		14.17 4	10.49 8	0,020 11	0,020 11	1,47		33.82 0	10.39 7	0,020 11	0,020 11	1,33		24.80 0	10.51 3	0,020 11	0,020 11	1,39
	I		14.17	5.442	0,025	0,025	4,78		33.82	5.737	0,025	0,025	3,99		24.80	6.170	0,025	0,025	3,79



Solette - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
			8		31	31			0		31	31			6		31	31	
S	S		85.69 7	7.583	0,020 11	0,020 11	1,23		77.76 3	8.004	0,020 11	0,020 11	1,25		40.06 8	1.444	0,020 11	0,020 11	4,96
	I		85.69 7	9.897	0,025 13	0,025 13	1,39		77.76 3	7.431	0,025 13	0,025 13	2,11		40.06 8	6.801	0,025 13	0,025 13	3,05
P	S	00631	0	0	0,011 31	0,011 31	-	00632	0	0	0,011 31	0,011 31	-	00633	-22.55 2	961	0,011 31	0,011 31	12,47
	I		-64.52 9	8.140	0,011 31	0,011 31	1,94		-57.09 8	7.606	0,011 31	0,011 31	1,99		-22.55 2	9.552	0,011 31	0,011 31	1,25
S	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-		79.88 2	2.028	0,020 11	0,020 11	3,20
	I		5.220	6.587	0,025 13	0,025 13	3,82		8.939	7.656	0,025 13	0,025 13	3,08		79.88 2	7.884	0,025 13	0,025 13	1,93
P	S	00634	-5.563	10.45 8	0,011 31	0,011 31	0,99	00635	40.14 1	11.77 1	0,011 31	0,011 31	0,51	00636	21.23 5	12.36 9	0,011 31	0,011 31	0,64
	I		-5.563	10.52 9	0,011 31	0,011 31	0,99		29.12 8	6.057	0,011 31	0,011 31	1,17		21.23 5	6.691	0,011 31	0,011 31	1,18
S	S		141.7 50	8.782	0,020 11	0,020 11	0,58		151.9 59	14.83 7	0,020 11	0,020 11	0,31		164.3 88	293	0,020 11	0,020 11	1,95
	I		141.7 50	10.28 1	0,025 13	0,025 13	0,71		151.9 59	13.69 4	0,025 13	0,025 13	0,42		164.3 88	281	0,025 13	0,025 13	2,74
P	S	00637	97.40 9	3.990	0,011 31	0,011 31	0,11	01691	105.0 38	6.637	0,011 31	0,011 31	0,00	01692	46.32 3	9.608	0,011 31	0,011 31	0,57
	I		95.02 2	1.787	0,011 31	0,011 31	0,38		105.0 38	5.251	0,011 31	0,011 31	0,00		46.32 3	5.469	0,011 31	0,011 31	1,00
S	S		246.7 70	12.16 0	0,020 11	0,020 11	0,00		66.04 4	701	0,020 11	0,020 11	5,51		24.74 6	2.984	0,020 11	0,020 11	3,62
	I		246.7 70	11.36 2	0,025 13	0,025 13	0,00		58.49 3	15	0,025 13	0,025 13	8,26		24.74 6	4.432	0,025 13	0,025 13	6,20
P	S	01693	42.87 1	12.16 3	0,011 31	0,011 31	0,48	01694	213.5 70	8.242	0,011 31	0,011 31	0,00	01695	-6.165	7.581	0,011 31	0,011 31	1,38
	I		42.87 1	9.351	0,011 31	0,011 31	0,62		213.5 70	7.822	0,011 31	0,011 31	0,00		-6.165	5.504	0,011 31	0,011 31	1,90
S	S		63.61 0	4.268	0,020 11	0,020 11	2,25		149.5 18	4.355	0,020 11	0,020 11	0,88		0	0	0,020 11	0,020 11	-
	I		63.61 0	5.126	0,025 13	0,025 13	3,91		149.5 18	4.120	0,025 13	0,025 13	2,20		-22.75 0	1.699	0,025 13	0,025 13	11,42
P	S	01696	-6.962	941	0,011 31	0,011 31	11,1 9	01697	0	0	0,011 31	0,011 31	-	01698	4.094	7.679	0,011 31	0,011 31	1,24
	I		-6.962	5.549	0,011 31	0,011 31	1,90		-13.95 0	6.129	0,011 31	0,011 31	1,82		4.094	8.801	0,011 31	0,011 31	1,08
S	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-		28.58 0	374	0,020 11	0,020 11	8,02
	I		917	2.762	0,025 13	0,025 13	17,9 0		10.84 3	1.697	0,025 13	0,025 13	9,72		41.32 4	127	0,025 13	0,025 13	9,85
Piano Androne																			
Solette 26-25-19-20																			
P	S	00077	148.4 07	17.88 0	0,011 31	0,011 31	0,00	00079	183.3 09	20.73 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00080	332.6 72	13.38 9	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		148.4 07	3.116	0,011 31	0,011 31	0,00		183.3 09	7.246	0,011 31	0,011 31	0,00		332.6 72	7.610	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		135.1 38	15.04 6	0,020 11	0,020 11	0,40		176.6 43	5.200	0,020 11	0,020 11	0,39		296.5 88	16.88 9	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		135.1 38	8.770	0,025 13	0,025 13	0,95		102.2 24	163	0,025 13	0,025 13	6,41		296.5 88	13.47 1	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00082	341.0 19	13.50 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00638	373.7 28	8.343	0,011 31	0,011 31	0,00	00639	97.42 4	2.422	0,011 31	0,011 31	0,18
	I		341.0 19	7.334	0,011 31	0,011 31	0,00		373.7 28	9.151	0,011 31	0,011 31	0,00		97.42 4	4.110	0,011 31	0,011 31	0,11
S	S		204.7 20	13.39 1	0,020 11	0,020 11	0,00		172.2 30	2.587	0,020 11	0,020 11	0,73		59.20 0	3.806	0,020 11	0,020 11	2,51
	I		204.7 20	8.830	0,025 13	0,025 13	0,00		162.6 88	684	0,025 13	0,025 13	3,99		42.26 2	2.997	0,025 13	0,025 13	11,82
P	S	00640	0	0	0,011 31	0,011 31	-	00641	26.32 8	794	0,011 31	0,011 31	9,29	00642	207.5 51	2.497	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		-23.27 2	1.841	0,011 31	0,011 31	6,55		26.32 8	3.224	0,011 31	0,011 31	2,29		207.5 51	4.557	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		4.428	4.984	0,020 11	0,020 11	2,81		24.71 7	5.674	0,020 11	0,020 11	2,30		77.26 6	5.602	0,020 11	0,020 11	1,67
	I		4.659	84	0,025 13	0,025 13	11,6 2		12.30 3	76	0,025 13	0,025 13	11,1 5		50.07 9	2.867	0,025 13	0,025 13	12,53
P	S	00643	244.5 37	8.021	0,011 31	0,011 31	0,00	00644	9.455	10.78 1	0,011 31	0,011 31	0,83	00645	15.71 8	12.45 6	0,011 31	0,011 31	0,67
	I		244.5 37	8.069	0,011 31	0,011 31	0,00		9.455	6.349	0,011 31	0,011 31	1,42		15.71 8	6.639	0,011 31	0,011 31	1,26
S	S		204.6 22	4.811	0,020 11	0,020 11	0,00		205.1 68	12.78 4	0,020 11	0,020 11	0,00		98.84 6	132	0,020 11	0,020 11	5,55
	I		204.6 22	2.451	0,025 13	0,025 13	0,00		205.1 68	11.79 1	0,025 13	0,025 13	0,00		98.84 6	241	0,025 13	0,025 13	6,98
P	S	00646	18.80 5	7.341	0,011 31	0,011 31	1,10	00647	-9.340	4.846	0,011 31	0,011 31	2,22	00648	-8.878	476	0,011 31	0,011 31	22,50
	I		18.80 5	841	0,011 31	0,011 31	9,63		-9.340	4.992	0,011 31	0,011 31	2,15		-8.878	8.511	0,011 31	0,011 31	1,26
S	S		144.4 02	15.01 9	0,020 11	0,020 11	0,35		64.68 7	1.127	0,020 11	0,020 11	4,72		39.33 6	2.438	0,020 11	0,020 11	3,78
	I		144.4	13.99	0,025	0,025	0,47		34.37	180	0,025	0,025	10,6		39.33	8.404	0,025	0,025	2,33









Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00190	P	FRQ	61.790	2.683	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	60.972	2.654	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-67.384	7.929	1,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-64.556	7.558	1,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato Soletta 26-25-19-20 AA= PCA													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00178	P	FRQ	60.845	3.212	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	60.242	3.165	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-78.599	8.566	1,60	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-75.437	8.176	1,53	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato Soletta 18-5e-6e-19-25-24 AA= PCA													
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W <sub>d</sub> ≠ 0)													
00203	P	FRQ	-82.908	14.542	2,53	1,89	4,2916 E-03	625	422	1,811	0,400	0,22	NO
		QPR	-75.129	13.292	2,31	1,89	3,8028 E-03	625	422	1,604	0,300	0,19	NO
	S	FRQ	10.539	4.266	0,56	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	8.834	3.923	0,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato Soletta 13-9-10-14-2e-1e AA= PCA													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00085	P	FRQ	-70.589	8.569	1,60	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-65.651	8.054	1,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-34.056	4.791	0,85	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-31.918	4.670	0,82	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Androne Soletta 24-23-17-18 AA= PCA													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00074	P	FRQ	-68.243	7.380	1,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-65.350	7.031	1,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	57.011	2.628	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	54.348	2.525	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Androne Soletta 26-25-19-20 AA= PCA													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00077	P	FRQ	-64.012	7.752	1,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-61.125	7.388	1,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	52.806	3.268	0,21	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	50.189	3.147	0,21	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

**LEGENDA:**

<b>Dir</b>	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
<b>AA</b>	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
<b>Id<sub>Cmb</sub></b>	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub></b>	Sollecitazioni di progetto.
<b>σ<sub>ct,f</sub></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ <sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
<b>σ<sub>t</sub></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
<b>ε<sub>sm</sub></b>	Deformazione media nel calcestruzzo.
<b>A<sub>e</sub></b>	Area efficace del calcestruzzo teso.
<b>Δ<sub>sm</sub></b>	Distanza media tra le fessure.
<b>W<sub>d</sub></b>	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
<b>W<sub>amm</sub></b>	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza (=W <sub>d</sub> / W <sub>amm</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W <sub>d</sub> = 0).
<b>Verificato</b>	[SI] = W <sub>d</sub> ≤ W <sub>amm</sub> ; [NO] = W <sub>d</sub> > W <sub>amm</sub>

**PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)**

<b>REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA</b>			
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidzze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidzza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;		SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;		SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidzza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidzza degli elementi strutturali verticali da potersi 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
<b>La struttura è regolare in pianta.</b>			
<b>REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA</b>			
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 rigidzza 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 rigidzza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidzza 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;		SI
<b>La struttura non è regolare in altezza.</b>			

Piani - Verifiche Regolarità											
Id Piano	Q <sub>LV</sub>	H <sub>LV</sub>	Rd <sub>Tmp</sub>	Ir <sub>Tmp</sub>	M <sub>SLU</sub>	K <sub>SLU</sub>		R <sub>eff</sub>		R <sub>ric</sub>	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Cop Torino Scala	12,70	2,90	NO		15.448	135.848	105.039	103.772	196.882	18.995	57.667
Piano Terzo	9,75	2,95	NO		175.913	608.628	470.322	1.130.217	1.675.467	537.599	420.587
Piano Secondo	6,80	2,95	NO		203.028	602.328	581.427	1.436.245	2.050.782	993.459	802.075
Piano Primo	3,85	2,95	NO	NO	233.017	595.288	619.753	1.807.844	2.419.026	1.395.363	1.164.468
Piano rialzato	0,90	2,95	NO		235.557	847.459	747.739	2.728.278	3.155.489	1.734.033	1.607.895
Piano Androne	-0,05	0,95	NO		213.822	8.883.973	5.938.639	18.135.605	15.295.275	2.262.560	2.021.262
Piano Nervature	-1,75	1,70	NO		150.311	37.923.694	12.840.031	3.097.930	2.571.518	119.351	137.111

<b>Id<sub>Piano</sub></b>	Identificativo del livello o piano.
<b>Q<sub>Lv</sub></b>	Quota del livello o piano.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>Rd<sub>Tmp</sub></b>	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.
<b>Ir<sub>Tmp</sub></b>	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.
<b>M<sub>SLU</sub></b>	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
<b>K<sub>SLU</sub></b>	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
<b>R<sub>eff</sub></b>	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
<b>R<sub>ric</sub></b>	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
<b>(*)</b>	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

Effetti delle non linearità geometriche per sisma										
<b>IdPiano</b>	<b>Q<sub>Lv</sub></b> [m]	<b>H<sub>Lv</sub></b> [m]	<b>δ<sub>d,x</sub></b> [cm]	<b>δ<sub>d,y</sub></b> [cm]	<b>P<sub>θ,x</sub></b> [N]	<b>P<sub>θ,y</sub></b> [N]	<b>T<sub>θ,x</sub></b> [N]	<b>T<sub>θ,y</sub></b> [N]	<b>Θ<sub>x</sub></b> [rad]	<b>Θ<sub>y</sub></b> [rad]
Piano Cop Torino Scala	12,70	2,90	0,4111	0,5317	151.546	151.546	55.853	55.853	3,8467 E-03	4,975 E-03
Piano Terzo	9,75	2,95	0,9586	1,2405	1.909.986	1.909.986	583.457	583.457	1,0638 E-02	1,3766 E-02
Piano Secondo	6,80	2,95	1,8426	1,9089	4.195.314	4.195.314	1.109.874	1.109.874	2,3611 E-02	2,4459 E-02
Piano Primo	3,85	2,95	2,4813	2,3834	6.481.210	6.481.210	1.477.107	1.477.107	3,6907 E-02	3,545 E-02
Piano rialzato	0,90	2,95	1,9882	2,2534	8.766.004	8.766.004	1.684.926	1.684.926	3,5064 E-02	3,974 E-02
Piano Androne	-0,05	0,95	0,1947	0,2912	10.857.598	10.857.598	1.729.399	1.729.399	1,2865 E-02	1,9245 E-02
Piano Nervature	-1,75	1,70	0,0456	0,1347	10.857.598	10.857.598	1.729.399	1.729.399	0 E+00	0 E+00

<b>Id<sub>piano</sub></b>	Identificativo del livello o piano.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>δ<sub>d,x</sub>, δ<sub>d,y</sub></b>	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
<b>P<sub>θ,x</sub>, P<sub>θ,z</sub></b>	Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
<b>T<sub>θ,x</sub>, T<sub>θ,y</sub></b>	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
<b>θ<sub>x</sub>, θ<sub>y</sub></b>	Coefficienti "θ" del piano.
<b>Nota</b>	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									
IdPiano	Q <sub>LV</sub>	H <sub>LV</sub>	δ <sub>d,X</sub>	δ <sub>d,Y</sub>	C <sub>lgT</sub> mp	δ <sub>lim</sub>	δ <sub>lim</sub> - δ <sub>d,X</sub>	δ <sub>lim</sub> - δ <sub>d,Y</sub>	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Cop Torrino Scala	12,70	2,90	0,1510	0,2177	RF	1,4500	1,2990	1,2323	Verificato
Piano Terzo	9,75	2,95	0,3333	0,4611	RF	1,4750	1,1417	1,0139	Verificato
Piano Secondo	6,80	2,95	0,6355	0,7050	RF	1,4750	0,8395	0,7700	Verificato
Piano Primo	3,85	2,95	0,8667	0,8721	RF	1,4750	0,6083	0,6029	Verificato
Piano rialzato	0,90	2,95	0,7344	0,8394	RF	1,4750	0,7406	0,6356	Verificato
Piano Androne	-0,05	0,95	0,0710	0,1105	RF	0,4750	0,4040	0,3645	Verificato
Piano Nervature	-1,75	1,70	0,0231	0,0510	RF	0,8500	0,8269	0,7990	Verificato

<b>Id<sub>piano</sub></b>	Identificativo del livello o piano.
<b>Q<sub>L,v</sub></b>	Quota del livello o piano.
<b>H<sub>L,v</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>C<sub>lt</sub>T<sub>mp</sub></b>	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
<b>δ<sub>lim</sub></b>	Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
<b>δ<sub>d,x,r</sub>, δ<sub>d,y</sub></b>	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

Dati generali di verifica													
Id <sub>Nd</sub>	Pos	Stato	Id <sub>Pil,sup</sub>	σ <sub>CR</sub>	σ <sub>TR</sub>	f <sub>yk</sub>	f <sub>fk</sub>	N <sub>d,sup</sub>	N <sub>d,inf</sub>	A <sub>S,st</sub>	CS		R <sub>f</sub>
											η	ξ/f	

Dati indicati per direzione																
Di r	Id <sub>Tr</sub>	b <sub>j</sub>	h <sub>jw</sub>	A <sub>sup</sub> /M <sup>+</sup>	A <sub>inf</sub> /M <sup>-</sup>	Or <sub>Vj</sub> d	V <sub>C,η</sub>	V <sub>C,ξ</sub>	σ <sub>η</sub>	σ <sub>ξ</sub>	V <sub>jsd,sup</sub>	V <sub>jsd,inf</sub>	V <sub>d</sub>	V <sub>jsr</sub>	V <sub>rsd</sub>	h <sub>jc</sub>
		[cm]	[cm]	[cm <sup>2</sup> ;N·m]	[cm <sup>2</sup> ;N·m]		[N]	[N]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

**Dir** Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro  
**Id<sub>Tr</sub>** Identificativo delle travi che definiscono la direzione.



Platee - 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	
	I		[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
			991	28.50 6	0,026 18	0,026 18	2,00		-216	94.53 2	0,026 18	0,026 18	0,61		5	73.80 0	0,026 18	0,026 18	0,77	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-54	1.787	0,076 97	0,076 97	10,4 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-59	15.54 4	0,061 58	0,061 58	4,66		-55	39.65 1	0,061 58	0,061 58	2,63		-1	31.64 2	0,061 58	0,061 58	3,07	
P	S	00219	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00220	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00221	-1.615	1.979	0,026 18	0,026 18	29,09	
	I		106	7.112	0,026 18	0,026 18	8,04		4.274	33.12 5	0,026 18	0,026 18	1,70		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		63	15.59 8	0,061 58	0,061 58	4,65		2.086	8.774	0,061 58	0,061 58	5,93		-1.030	3.030	0,061 58	0,061 58	7,80	
P	S	00222	5	17.72 8	0,026 18	0,026 18	3,23	00223	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00224	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		5	2.630	0,026 18	0,026 18	21,7 5		15	874	0,026 18	0,026 18	65,4 3		3	994	0,026 18	0,026 18	57,54	
S	S		14	120	0,076 97	0,076 97	9,36		0	72	0,076 97	0,076 97	9,33		20	72	0,076 97	0,076 97	9,33	
	I		17	10.80 8	0,061 58	0,061 58	5,50		2	259	0,061 58	0,061 58	9,14		20	1.015	0,061 58	0,061 58	8,72	
P	S	00225	6	12.59 8	0,026 18	0,026 18	4,54	00226	-1.489	1.942	0,026 18	0,026 18	29,6 3	00227	-1.432	1.778	0,026 18	0,026 18	32,35	
	I		6	2.128	0,026 18	0,026 18	26,8 8		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		82	2.200	0,076 97	0,076 97	10,8 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		103	14.85 7	0,061 58	0,061 58	4,77		-2.591	3.015	0,061 58	0,061 58	7,82		-2.723	2.898	0,061 58	0,061 58	7,87	
P	S	00228	-1.201	1.796	0,026 18	0,026 18	32,0 0	00229	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00230	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1.382	4.284	0,026 18	0,026 18	13,2 8		822	5.807	0,026 18	0,026 18	9,82	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-786	2.943	0,061 58	0,061 58	7,83		255	9.865	0,061 58	0,061 58	5,70		-132	8.477	0,061 58	0,061 58	6,03	
P	S	00231	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00261	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01236	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		4.335	34.32 9	0,026 18	0,026 18	1,64		4.489	31.33 0	0,026 18	0,026 18	1,79		1.876	3.986	0,026 18	0,026 18	14,24	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2.105	8.948	0,061 58	0,061 58	5,89		2.051	8.469	0,061 58	0,061 58	6,01		158	13.65 3	0,061 58	0,061 58	4,96	
P	S	01237	1.102	3.937	0,026 18	0,026 18	14,4 6	01238	-1.428	1.814	0,026 18	0,026 18	31,7 1	01239	-1.973	2.920	0,026 18	0,026 18	19,74	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-118	25	0,076 97	0,076 97	9,31		46	486	0,076 97	0,076 97	9,59	
	I		-263	9.074	0,061 58	0,061 58	5,88		-91	435	0,061 58	0,061 58	9,04		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	01240	305	2.687	0,026 18	0,026 18	21,2 6	01241	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01242	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-259	447	0,026 18	0,026 18	NS		325	249	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		-48	467	0,076 97	0,076 97	9,58		57	3.531	0,076 97	0,076 97	12,0 0		-17	483	0,076 97	0,076 97	9,59	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-22	1.700	0,061 58	0,061 58	8,38	
P	S	01243	-731	278	0,026 18	0,026 18	NS	01244	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01245	2.099	2.931	0,026 18	0,026 18	19,35	
	I		-731	909	0,026 18	0,026 18	63,1 0		-208	999	0,026 18	0,026 18	57,3 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		57	568	0,076 97	0,076 97	9,64		98	63	0,076 97	0,076 97	9,33		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		70	465	0,061 58	0,061 58	9,02		107	820	0,061 58	0,061 58	8,83		47	4.487	0,061 58	0,061 58	7,22	
P	S	01246	1.514	2.440	0,026 18	0,026 18	23,3 0	01247	-2.410	358	0,026 18	0,026 18	NS	01248	-890	1.447	0,026 18	0,026 18	39,67	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		184	420	0,076 97	0,076 97	9,54		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-128	4.083	0,061 58	0,061 58	7,37		0	0	0,061 58	0,061 58	-		337	3.648	0,061 58	0,061 58	7,53	
P	S	01249	-1.352	1.257	0,026 18	0,026 18	45,7 5	01250	-3.294	508	0,026 18	0,026 18	NS	01251	3.697	990	0,026 18	0,026 18	56,91	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		42	45	0,076 97	0,076 97	9,32		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		215	3.200	0,061	0,061	7,71		80	384	0,061	0,061	9,07		-4	2.012	0,061	0,061	8,23	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
					58	58					58	58					58	58		
P	S	01252	1.206	3.117	0,026 18	0,026 18	18,2 6	01253	-297	781	0,026 18	0,026 18	73,3 2	01254	-1.028	1.004	0,026 18	0,026 18	57,20	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-1.028	152	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-77	155	0,076 97	0,076 97	9,38		-7	47	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		-14	5.516	0,061 58	0,061 58	6,87		-67	208	0,061 58	0,061 58	9,17		4	653	0,061 58	0,061 58	8,92	
P	S	01255	595	1.004	0,026 18	0,026 18	56,8 3	01256	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01257	204	302	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-493	1.028	0,026 18	0,026 18	55,7 5		204	334	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		-41	129	0,076 97	0,076 97	9,37		27	1.748	0,076 97	0,076 97	10,4 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-40	892	0,061 58	0,061 58	8,79		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-14	2.189	0,061 58	0,061 58	8,15	
P	S	01258	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01259	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01260	2.895	679	0,026 18	0,026 18	83,25	
	I		-195	2.611	0,026 18	0,026 18	21,9 2		968	3.845	0,026 18	0,026 18	14,8 2		2.895	210	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		175	4.281	0,061 58	0,061 58	7,29		266	3.697	0,061 58	0,061 58	7,51		-62	12.42 0	0,061 58	0,061 58	5,18	
P	S	01261	-559	2.507	0,026 18	0,026 18	22,8 6	01262	-2.798	2.059	0,026 18	0,026 18	28,0 9	01263	-1.642	3.369	0,026 18	0,026 18	17,09	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-154	296	0,076 97	0,076 97	9,47		28	1.920	0,076 97	0,076 97	10,59	
	I		-130	8.848	0,061 58	0,061 58	5,94		-176	4.067	0,061 58	0,061 58	7,38		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	01264	-123	2.309	0,026 18	0,026 18	24,7 8	01265	-122	965	0,026 18	0,026 18	59,3 0	01266	243	765	0,026 18	0,026 18	74,69	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-122	3.013	0,026 18	0,026 18	18,9 9		243	965	0,026 18	0,026 18	59,21	
S	S		-16	2.033	0,076 97	0,076 97	10,6 8		-34	361	0,076 97	0,076 97	9,51		-19	2.673	0,076 97	0,076 97	11,20	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-28	95	0,061 58	0,061 58	9,24		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	01267	-493	896	0,026 18	0,026 18	63,9 6	01268	-5	2.635	0,026 18	0,026 18	21,7 1	01269	-715	517	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		25	1.769	0,076 97	0,076 97	10,4 7		-31	1.480	0,076 97	0,076 97	10,2 6		-19	2.781	0,076 97	0,076 97	11,30	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	01270	-1.902	2.340	0,026 18	0,026 18	24,6 3	01271	196	2.336	0,026 18	0,026 18	24,4 6	01272	5.463	1.123	0,026 18	0,026 18	49,81	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-94	27	0,076 97	0,076 97	9,31		-51	220	0,076 97	0,076 97	9,42		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-74	3.432	0,061 58	0,061 58	7,62		-12	3.885	0,061 58	0,061 58	7,44		-45	4.426	0,061 58	0,061 58	7,24	
P	S	01273	-427	1.075	0,026 18	0,026 18	53,2 9	01274	-523	1.140	0,026 18	0,026 18	50,2 8	01275	526	6.768	0,026 18	0,026 18	8,43	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		526	127	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		3.767	10	0,076 97	0,076 97	9,24	
	I		90	1.516	0,061 58	0,061 58	8,47		220	3.477	0,061 58	0,061 58	7,60		3.826	1.455	0,061 58	0,061 58	8,45	
P	S	01276	-68	21.18 7	0,026 18	0,026 18	2,70	01277	0	25.32 3	0,026 18	0,026 18	2,26	01278	0	21.68 8	0,026 18	0,026 18	2,64	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-55	221	0,076 97	0,076 97	9,42		0	160	0,076 97	0,076 97	9,39		0	178	0,076 97	0,076 97	9,40	
	I		-45	310	0,061 58	0,061 58	9,11		0	613	0,061 58	0,061 58	8,94		0	647	0,061 58	0,061 58	8,92	
P	S	01279	1	18.96 4	0,026 18	0,026 18	3,02	01280	0	17.91 3	0,026 18	0,026 18	3,19	01281	7	16.22 4	0,026 18	0,026 18	3,53	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	928	0,026 18	0,026 18	61,6 3		7	3.216	0,026 18	0,026 18	17,78	
S	S		0	13	0,076 97	0,076 97	9,30		0	72	0,076 97	0,076 97	9,33		-1	52	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		0	980	0,061 58	0,061 58	8,74		0	134	0,061 58	0,061 58	9,21		0	1.487	0,061 58	0,061 58	8,48	
P	S	01282	3	19.09 1	0,026 18	0,026 18	3,00	01283	6	20.13 8	0,026 18	0,026 18	2,84	01284	3	3.241	0,026 18	0,026 18	17,65	
	I		3	5.959	0,026 18	0,026 18	9,60		6	6.713	0,026 18	0,026 18	8,52		3	814	0,026 18	0,026 18	70,26	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		-2	214	0,076 97	0,076 97	9,42		0	82	0,076 97	0,076 97	9,34		6	128	0,076 97	0,076 97	9,37
	I		-2	963	0,061 58	0,061 58	8,75		0	0	0,061 58	0,061 58	-		7	16.20 6	0,061 58	0,061 58	4,56
P	S	01285	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01286	82	6.184	0,026 18	0,026 18	9,25	01287	98	4.913	0,026 18	0,026 18	11,64
	I		14	7.418	0,026 18	0,026 18	7,71		82	30.06 1	0,026 18	0,026 18	1,90		98	24.26 3	0,026 18	0,026 18	2,36
S	S		560	110	0,076 97	0,076 97	9,35		436	290	0,076 97	0,076 97	9,46		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		703	1.150	0,061 58	0,061 58	8,65		436	2.070	0,061 58	0,061 58	8,20		84	586	0,061 58	0,061 58	8,95
P	S	01288	0	3.181	0,026 18	0,026 18	17,9 8	01289	28	2.722	0,026 18	0,026 18	21,0 1	01290	-14	2.200	0,026 18	0,026 18	26,00
	I		0	12.47 4	0,026 18	0,026 18	4,58		28	679	0,026 18	0,026 18	84,2 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		16	132	0,076 97	0,076 97	9,37		-95	200	0,076 97	0,076 97	9,41		-162	98	0,076 97	0,076 97	9,35
	I		21	376	0,061 58	0,061 58	9,07		-13	504	0,061 58	0,061 58	9,00		-110	713	0,061 58	0,061 58	8,89
P	S	01291	-11	1.134	0,026 18	0,026 18	50,4 4	01292	-23	1.172	0,026 18	0,026 18	48,8 0	01293	8	2.128	0,026 18	0,026 18	26,88
	I		-11	1.409	0,026 18	0,026 18	40,5 9		-23	3.891	0,026 18	0,026 18	14,7 0		8	9.244	0,026 18	0,026 18	6,19
S	S		-90	66	0,076 97	0,076 97	9,33		252	339	0,076 97	0,076 97	9,49		-38	123	0,076 97	0,076 97	9,36
	I		-58	32	0,061 58	0,061 58	9,27		269	904	0,061 58	0,061 58	8,78		-30	75	0,061 58	0,061 58	9,25
P	S	01294	29	1.169	0,026 18	0,026 18	48,9 2	01295	-4	5.005	0,026 18	0,026 18	11,4 3	01296	4	1.324	0,026 18	0,026 18	43,20
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		4	1.149	0,026 18	0,026 18	49,78
S	S		-136	12	0,076 97	0,076 97	9,30		19	101	0,076 97	0,076 97	9,35		4	222	0,076 97	0,076 97	9,42
	I		-99	742	0,061 58	0,061 58	8,87		53	629	0,061 58	0,061 58	8,93		3	22	0,061 58	0,061 58	9,28
P	S	01297	38	1.220	0,026 18	0,026 18	46,8 7	01298	-21	2.039	0,026 18	0,026 18	28,0 5	01299	-3	1.520	0,026 18	0,026 18	37,63
	I		38	879	0,026 18	0,026 18	65,0 6		-21	3.909	0,026 18	0,026 18	14,6 3		-3	1.429	0,026 18	0,026 18	40,02
S	S		-52	161	0,076 97	0,076 97	9,39		0	0	0,076 97	0,076 97	-		31	298	0,076 97	0,076 97	9,47
	I		-34	761	0,061 58	0,061 58	8,86		101	513	0,061 58	0,061 58	8,99		40	291	0,061 58	0,061 58	9,12
P	S	01300	45	5.932	0,026 18	0,026 18	9,64	01301	14	1.372	0,026 18	0,026 18	41,6 8	01302	9	1.859	0,026 18	0,026 18	30,76
	I		45	209	0,026 18	0,026 18	NS		14	4.144	0,026 18	0,026 18	13,8 0		9	12.55 3	0,026 18	0,026 18	4,56
S	S		-11	95	0,076 97	0,076 97	9,35		45	348	0,076 97	0,076 97	9,50		123	125	0,076 97	0,076 97	9,36
	I		4	597	0,061 58	0,061 58	8,95		60	400	0,061 58	0,061 58	9,06		123	3.061	0,061 58	0,061 58	7,77
P	S	01303	14	3.416	0,026 18	0,026 18	16,7 4	01304	7	4.560	0,026 18	0,026 18	12,5 4	01305	8	1.059	0,026 18	0,026 18	54,00
	I		14	25.35 1	0,026 18	0,026 18	2,26		7	27.31 4	0,026 18	0,026 18	2,09		8	8.013	0,026 18	0,026 18	7,14
S	S		118	62	0,076 97	0,076 97	9,33		12	46	0,076 97	0,076 97	9,32		315	29	0,076 97	0,076 97	9,30
	I		190	720	0,061 58	0,061 58	8,88		12	1.821	0,061 58	0,061 58	8,32		383	181	0,061 58	0,061 58	9,18
P	S	01306	1	979	0,026 18	0,026 18	58,4 2	01307	24	1.517	0,026 18	0,026 18	37,7 0	01308	-1.222	1.154	0,026 18	0,026 18	49,80
	I		1	330	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		5	549	0,076 97	0,076 97	9,63		5	1.644	0,076 97	0,076 97	10,3 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		6	11.17 6	0,061 58	0,061 58	5,42		10	13.30 2	0,061 58	0,061 58	5,02		271	3.373	0,061 58	0,061 58	7,64
P	S	01309	190	1.059	0,026 18	0,026 18	53,9 7	01310	2.413	835	0,026 18	0,026 18	67,8 3	01311	904	3.530	0,026 18	0,026 18	16,14
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		35	1.778	0,061 58	0,061 58	8,34		-29	3.424	0,061 58	0,061 58	7,62		-36	4.952	0,061 58	0,061 58	7,06
P	S	01312	-372	1.836	0,026 18	0,026 18	31,2 0	01313	-837	376	0,026 18	0,026 18	NS	01314	545	2.355	0,026 18	0,026 18	24,23
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-837	130	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-68	22	0,076 97	0,076 97	9,30		-2	2.048	0,076 97	0,076 97	10,6 9		-56	44	0,076 97	0,076 97	9,32
	I		-67	1.346	0,061 58	0,061 58	8,56		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-77	26	0,061 58	0,061 58	9,28
P	S	01315	-575	479	0,026	0,026	NS	01316	377	132	0,026	0,026	NS	01317	-2	516	0,026	0,026	NS



Platee - 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]			
	I		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		377	655	18 0,026 18	18 0,026 18	87,1 9		-2	1.658	18 0,026 18	18 0,026 18	34,50		
S	S		19	982	0,076 97	0,076 97	9,91		-28	3.077	0,076 97	0,076 97	11,5 7		-18	1.542	0,076 97	0,076 97	10,31		
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		
P	S	01318	-343	45	0,026 18	0,026 18	NS	01319	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01320	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		-343	993	0,026 18	0,026 18	57,6 8			576	2.362	0,026 18	0,026 18		24,1 6		-71	5.587	0,026 18	0,026 18	10,24
S	S		91	917	0,076 97	0,076 97	9,87			-36	107	0,076 97	0,076 97		9,36		180	569	0,076 97	0,076 97	9,64
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		16	4.521	0,061 58	0,061 58	7,21		200	8.197	0,061 58	0,061 58	6,10		
P	S	01362	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01363	3.166	7.923	0,026 18	0,026 18	7,13	01364	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		17	21.92 0	0,026 18	0,026 18	2,61			3.166	45.37 2	0,026 18	0,026 18		1,24		363	25.38 8	0,026 18	0,026 18	2,25
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			1.596	2.969	0,076 97	0,076 97		11,4 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		208	22.43 4	0,061 58	0,061 58	3,82		1.571	33.09 8	0,061 58	0,061 58	2,98		1.950	82.60 2	0,061 58	0,061 58	1,48		
P	S	01365	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01366	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01367	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		133	23.08 7	0,026 18	0,026 18	2,48			-76	18.53 5	0,026 18	0,026 18		3,09		435	23.29 9	0,026 18	0,026 18	2,45
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-17	85.41 6	0,061 58	0,061 58	1,44		-1.026	91.37 9	0,061 58	0,061 58	1,36		1.456	101.3 25	0,061 58	0,061 58	1,24		
P	S	01368	277	1.284	0,026 18	0,026 18	44,4 9	01369	10	5.380	0,026 18	0,026 18	10,6 3	01370	193	3.747	0,026 18	0,026 18	15,25		
	I		277	22.72 2	0,026 18	0,026 18	2,51			10	15.10 9	0,026 18	0,026 18		3,79		193	7.684	0,026 18	0,026 18	7,44
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		679	65.92 4	0,061 58	0,061 58	1,78		-404	59.20 8	0,061 58	0,061 58	1,94		775	54.14 0	0,061 58	0,061 58	2,08		
P	S	01371	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01372	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01373	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		-80	3.743	0,026 18	0,026 18	15,2 8			-14	4.790	0,026 18	0,026 18		11,9 4		-673	10.00 4	0,026 18	0,026 18	5,73
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-417	42.38 7	0,061 58	0,061 58	2,51		-155	34.15 0	0,061 58	0,061 58	2,92		882	23.93 6	0,061 58	0,061 58	3,67		
P	S	01374	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01375	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01376	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		27	15.86 5	0,026 18	0,026 18	3,60			31	19.67 3	0,026 18	0,026 18		2,91		-130	18.36 1	0,026 18	0,026 18	3,12
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-18	11.40 1	0,061 58	0,061 58	5,38		-21	4.843	0,061 58	0,061 58	7,10		0	47.28 4	0,061 58	0,061 58	2,31		
P	S	01377	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01378	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01379	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		-5	13.95 7	0,026 18	0,026 18	4,10			11	7.000	0,026 18	0,026 18		8,17		64	4.078	0,026 18	0,026 18	14,02
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-70	50.01 6	0,061 58	0,061 58	2,21		-21	49.35 9	0,061 58	0,061 58	2,24		42	52.78 2	0,061 58	0,061 58	2,12		
P	S	01380	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01381	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01382	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		-15	6.287	0,026 18	0,026 18	9,10			1	4.981	0,026 18	0,026 18		11,4 8		-1	16.67 5	0,026 18	0,026 18	3,43
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-1	49.91 1	0,061 58	0,061 58	2,22		-1	55.44 3	0,061 58	0,061 58	2,05		0	54.50 4	0,061 58	0,061 58	2,07		
P	S	01383	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01384	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01385	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		46	19.10 6	0,026 18	0,026 18	2,99			-156	17.23 4	0,026 18	0,026 18		3,32		0	14.46 5	0,026 18	0,026 18	3,95
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		22	63.41 1	0,061 58	0,061 58	1,84		-41	47.63 8	0,061 58	0,061 58	2,30		-20	52.21 4	0,061 58	0,061 58	2,14		
P	S	01386	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01387	0	0	0,026 18	0,026 18	-	01388	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
	I		52	3.761	0,026 18	0,026 18	15,2 0			9	6.683	0,026 18	0,026 18		8,56		-15	6.146	0,026 18	0,026 18	9,31
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-			0	0	0,076 97	0,076 97		-		0	0	0,076 97	0,076 97	-

















Platee - 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]		
	I		0	2 0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		1	978	18 0,026 18	18 0,026 18	0 58,4 8		0	3.293	18 0,026 18	18 0,026 18	17,37	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	172	0,076 97	0,076 97	9,39		2	241	0,076 97	0,076 97	9,44	
	I		0	993	0,061 58	0,061 58	8,74		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	01614	0	1.794	0,026 18	0,026 18	31,8 8	01615	0	5.123	0,026 18	0,026 18	11,1 6	01616	0	7.503	0,026 18	0,026 18	7,62	
	I		0	2.985	0,026 18	0,026 18	19,1 6		0	315	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	50	0,076 97	0,076 97	9,32		0	121	0,076 97	0,076 97	9,36		0	76	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		1	154	0,061 58	0,061 58	9,20		0	175	0,061 58	0,061 58	9,19		0	448	0,061 58	0,061 58	9,03	
P	S	01617	0	9.689	0,026 18	0,026 18	5,90	01618	-1	9.695	0,026 18	0,026 18	5,90	01619	3	4.434	0,026 18	0,026 18	12,90	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	135	0,076 97	0,076 97	9,37		4	49	0,076 97	0,076 97	9,32		10	229	0,076 97	0,076 97	9,43	
	I		0	35	0,061 58	0,061 58	9,27		6	224	0,061 58	0,061 58	9,16		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	01620	297	1.875	0,026 18	0,026 18	30,4 7	02108	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02109	20	576	0,026 18	0,026 18	99,29	
	I		297	7.051	0,026 18	0,026 18	8,10		50	679	0,026 18	0,026 18	84,2 1		20	2.254	0,026 18	0,026 18	25,37	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		64	1.654	0,076 97	0,076 97	10,3 9		3	914	0,076 97	0,076 97	9,87	
	I		567	3.244	0,061 58	0,061 58	7,69		137	8.850	0,061 58	0,061 58	5,93		5	7.946	0,061 58	0,061 58	6,16	
P	S	02110	756	4.687	0,026 18	0,026 18	12,1 7	02111	-212	2.071	0,026 18	0,026 18	27,6 4	02112	-78	4.979	0,026 18	0,026 18	11,49	
	I		756	31.95 7	0,026 18	0,026 18	1,78		-212	15.30 7	0,026 18	0,026 18	3,74		-78	380	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		30	393	0,076 97	0,076 97	9,53		352	655	0,076 97	0,076 97	9,69		217	717	0,076 97	0,076 97	9,73	
	I		154	2.924	0,061 58	0,061 58	7,83		381	11.92 8	0,061 58	0,061 58	5,27		239	10.82 8	0,061 58	0,061 58	5,49	
P	S	02113	-73	5.509	0,026 18	0,026 18	10,3 8	02114	1.359	1.913	0,026 18	0,026 18	29,7 3	02115	-191	4.723	0,026 18	0,026 18	12,12	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1.454	4.576	0,026 18	0,026 18	12,4 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		134	1.030	0,076 97	0,076 97	9,94		-136	899	0,076 97	0,076 97	9,86		173	1.254	0,076 97	0,076 97	10,10	
	I		164	10.01 1	0,061 58	0,061 58	5,66		-101	8.350	0,061 58	0,061 58	6,06		186	9.908	0,061 58	0,061 58	5,69	
P	S	02116	-160	5.917	0,026 18	0,026 18	9,67	02117	182	1.454	0,026 18	0,026 18	39,3 1	02118	374	2.006	0,026 18	0,026 18	28,47	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		182	5.390	0,026 18	0,026 18	10,6 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		217	1.343	0,076 97	0,076 97	10,1 6		22	1.293	0,076 97	0,076 97	10,1 3		62	1.163	0,076 97	0,076 97	10,04	
	I		240	10.88 8	0,061 58	0,061 58	5,48		37	9.686	0,061 58	0,061 58	5,74		37	9.891	0,061 58	0,061 58	5,69	
P	S	02119	61	7.404	0,026 18	0,026 18	7,72	02120	-24	1.340	0,026 18	0,026 18	42,6 9	02121	838	6.755	0,026 18	0,026 18	8,44	
	I		61	500	0,026 18	0,026 18	NS		-24	4.778	0,026 18	0,026 18	11,9 7		838	34.88 2	0,026 18	0,026 18	1,63	
S	S		219	1.162	0,076 97	0,076 97	10,0 3		184	1.018	0,076 97	0,076 97	9,93		32	673	0,076 97	0,076 97	9,71	
	I		229	12.28 0	0,061 58	0,061 58	5,20		188	11.55 7	0,061 58	0,061 58	5,34		107	4.010	0,061 58	0,061 58	7,39	
P	S	02122	228	2.998	0,026 18	0,026 18	19,0 6	02123	828	1.644	0,026 18	0,026 18	34,6 7	02124	552	12.81 8	0,026 18	0,026 18	4,45	
	I		228	5.464	0,026 18	0,026 18	10,4 6		828	17.04 5	0,026 18	0,026 18	3,34		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		96	1.997	0,076 97	0,076 97	10,6 5		142	5.091	0,076 97	0,076 97	13,7 7		-418	44	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		185	36.45 3	0,061 58	0,061 58	2,79		294	66.72 7	0,061 58	0,061 58	1,76		-186	1.176	0,061 58	0,061 58	8,64	
P	S	02125	16	22.36 8	0,026 18	0,026 18	2,56	02126	12	17.74 7	0,026 18	0,026 18	3,22	02127	-2	14.11 8	0,026 18	0,026 18	4,05	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-2	4.039	0,026 18	0,026 18	14,16	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-10	3.585	0,061 58	0,061 58	7,56		2	8.184	0,061 58	0,061 58	6,10		10	8.903	0,061 58	0,061 58	5,92	
P	S	02128	-9	18.37 7	0,026 18	0,026 18	3,11	02129	337	11.07 7	0,026 18	0,026 18	5,16	02130	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-9	5.713	0,026 18	0,026 18	10,0 1		337	4.292	0,026 18	0,026 18	13,3 1		1.160	7.278	0,026 18	0,026 18	7,82	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		27	12.33 5	0,061 58	0,061 58	5,20		1.912	20.77 1	0,061 58	0,061 58	3,98		-72	23.86 5	0,061 58	0,061 58	3,68
P	S	02131	63	5.985	0,026 18	0,026 18	9,55	02132	154	4.708	0,026 18	0,026 18	12,1 4	02133	335	4.047	0,026 18	0,026 18	14,11
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-10	1.985	0,076 97	0,076 97	10,6 4		-76	5.250	0,076 97	0,076 97	13,98
	I		-99	15.88 1	0,061 58	0,061 58	4,61		-39	14.45 6	0,061 58	0,061 58	4,83		-69	13.08 3	0,061 58	0,061 58	5,06
P	S	02134	333	4.596	0,026 18	0,026 18	12,4 3	02135	1.222	4.265	0,026 18	0,026 18	13,3 4	02136	171	3.818	0,026 18	0,026 18	14,97
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1.222	9.258	0,026 18	0,026 18	6,15		171	1.753	0,026 18	0,026 18	32,60
S	S		-99	5.256	0,076 97	0,076 97	13,9 9		499	6.812	0,076 97	0,076 97	16,4 4		186	3.759	0,076 97	0,076 97	12,22
	I		-54	13.04 5	0,061 58	0,061 58	5,07		604	21.14 8	0,061 58	0,061 58	3,95		440	16.59 8	0,061 58	0,061 58	4,51
P	S	02137	237	6.588	0,026 18	0,026 18	8,67	02138	550	1.539	0,026 18	0,026 18	37,0 8	02139	583	1.924	0,026 18	0,026 18	29,66
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		550	1.027	0,026 18	0,026 18	55,5 7		583	5.149	0,026 18	0,026 18	11,08
S	S		-18	421	0,076 97	0,076 97	9,55		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-20	14.91 4	0,061 58	0,061 58	4,76		75	20.49 4	0,061 58	0,061 58	4,02		440	19.92 5	0,061 58	0,061 58	4,08
P	S	02140	1	16.50 6	0,026 18	0,026 18	3,46	02141	16	10.65 3	0,026 18	0,026 18	5,37	02142	3	12.57 3	0,026 18	0,026 18	4,55
	I		1	6.552	0,026 18	0,026 18	8,73		16	6.945	0,026 18	0,026 18	8,23		3	864	0,026 18	0,026 18	66,20
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		11	13.86 9	0,061 58	0,061 58	4,93		49	11.63 0	0,061 58	0,061 58	5,33		5	10.72 1	0,061 58	0,061 58	5,51
P	S	02143	5	15.38 3	0,026 18	0,026 18	3,72	02144	-10	19.71 1	0,026 18	0,026 18	2,90	02145	499	11.07 9	0,026 18	0,026 18	5,15
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-515	19	0,076 97	0,076 97	9,31
	I		-4	9.088	0,061 58	0,061 58	5,88		10	3.901	0,061 58	0,061 58	7,44		-187	519	0,061 58	0,061 58	9,00
P	S	02146	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02147	-20	9.570	0,026 18	0,026 18	5,98	02148	-26	6.647	0,026 18	0,026 18	8,61
	I		-171	3.253	0,026 18	0,026 18	17,5 9		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		228	11.25 6	0,061 58	0,061 58	5,40		-1.111	24.78 6	0,061 58	0,061 58	3,60		1.399	40.50 6	0,061 58	0,061 58	2,58
P	S	02149	7	1.046	0,026 18	0,026 18	54,6 8	02150	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02151	82	4.066	0,026 18	0,026 18	14,06
	I		7	5.752	0,026 18	0,026 18	9,94		36	13.02 9	0,026 18	0,026 18	4,39		82	7.811	0,026 18	0,026 18	7,32
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-682	51.78 1	0,061 58	0,061 58	2,16		26	55.33 1	0,061 58	0,061 58	2,05		-2.609	47.28 9	0,061 58	0,061 58	2,32
P	S	02152	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02153	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02154	-106	4.215	0,026 18	0,026 18	13,57
	I		847	11.57 0	0,026 18	0,026 18	4,93		1.743	9.875	0,026 18	0,026 18	5,75		-106	4.896	0,026 18	0,026 18	11,69
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		802	36.83 5	0,061 58	0,061 58	2,77		1.920	33.06 9	0,061 58	0,061 58	2,98		2.029	26.88 8	0,061 58	0,061 58	3,41
P	S	02155	142	5.220	0,026 18	0,026 18	10,9 5	02156	295	1.900	0,026 18	0,026 18	30,0 7	02157	259	610	0,026 18	0,026 18	93,66
	I		142	302	0,026 18	0,026 18	NS		295	6.754	0,026 18	0,026 18	8,46		259	5.045	0,026 18	0,026 18	11,32
S	S		-726	286	0,076 97	0,076 97	9,47		446	3.032	0,076 97	0,076 97	11,5 2		97	102	0,076 97	0,076 97	9,35
	I		-691	19.04 4	0,061 58	0,061 58	4,20		453	15.66 3	0,061 58	0,061 58	4,64		140	14.06 4	0,061 58	0,061 58	4,89
P	S	02158	28	6.171	0,026 18	0,026 18	9,27	02159	160	1.867	0,026 18	0,026 18	30,6 1	02160	159	5.323	0,026 18	0,026 18	10,74
	I		28	1.792	0,026 18	0,026 18	31,9 1		160	1.656	0,026 18	0,026 18	34,5 1		159	13.74 6	0,026 18	0,026 18	4,16
S	S		-21	473	0,076 97	0,076 97	9,58		247	200	0,076 97	0,076 97	9,41		1.319	4.265	0,076 97	0,076 97	12,74
	I		145	12.20 0	0,061 58	0,061 58	5,22		680	13.00 4	0,061 58	0,061 58	5,07		1.420	15.77 0	0,061 58	0,061 58	4,62
P	S	02161	-13	4.727	0,026 18	0,026 18	12,1 0	02162	67	5.715	0,026 18	0,026 18	10,0 0	02163	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-13	105	0,026	0,026	NS		67	2.869	0,026	0,026	19,9		1.429	10.20	0,026	0,026	5,57

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
					18	18					18	18	3			5	18	18		
S	S		893	171	0,076 97	0,076 97	9,38		175	326	0,076 97	0,076 97	9,49		-752	324	0,076 97	0,076 97	9,50	
	I		861	17.72 5	0,061 58	0,061 58	4,35		159	25.19 3	0,061 58	0,061 58	3,56		-752	33.27 9	0,061 58	0,061 58	2,98	
P	S	02164	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02165	70	3.560	0,026 18	0,026 18	16,0 6	02166	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		401	11.31 1	0,026 18	0,026 18	5,05		70	10.23 9	0,026 18	0,026 18	5,58		8	11.61 5	0,026 18	0,026 18	4,92	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2.181	33.28 2	0,061 58	0,061 58	2,96		-388	45.24 0	0,061 58	0,061 58	2,39		-2.114	55.63 5	0,061 58	0,061 58	2,05	
P	S	02167	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02168	-7	2.674	0,026 18	0,026 18	21,3 9	02169	163	6.975	0,026 18	0,026 18	8,19	
	I		29	13.61 7	0,026 18	0,026 18	4,20		-7	208	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		317	57.26 7	0,061 58	0,061 58	1,99		342	49.26 2	0,061 58	0,061 58	2,24		312	38.09 7	0,061 58	0,061 58	2,70	
P	S	02170	50	8.512	0,026 18	0,026 18	6,72	02171	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02172	-196	7.894	0,026 18	0,026 18	7,25	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-393	3.485	0,026 18	0,026 18	16,4 4		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-1.043	24.48 9	0,061 58	0,061 58	3,63		926	11.83 0	0,061 58	0,061 58	5,28		-586	13.82 6	0,061 58	0,061 58	4,94	
P	S	02173	-102	11.55 8	0,026 18	0,026 18	4,95	02174	-15	6.140	0,026 18	0,026 18	9,32	02175	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		204	8.369	0,026 18	0,026 18	6,83	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		475	25.03 1	0,061 58	0,061 58	3,57		-126	36.63 8	0,061 58	0,061 58	2,78		-441	43.25 9	0,061 58	0,061 58	2,47	
P	S	02176	265	1.607	0,026 18	0,026 18	35,5 5	02177	-360	5.709	0,026 18	0,026 18	10,0 3	02178	1.493	5.621	0,026 18	0,026 18	10,11	
	I		265	7.652	0,026 18	0,026 18	7,47		-360	8.807	0,026 18	0,026 18	6,50		1.493	14.57 7	0,026 18	0,026 18	3,90	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-2.605	1.457	0,076 97	0,076 97	10,29	
	I		-336	43.01 0	0,061 58	0,061 58	2,48		1.803	43.63 8	0,061 58	0,061 58	2,45		-2.058	46.41 7	0,061 58	0,061 58	2,35	
P	S	02179	-595	8.160	0,026 18	0,026 18	7,03	02180	29	8.913	0,026 18	0,026 18	6,42	02181	27	2.316	0,026 18	0,026 18	24,69	
	I		-595	7.941	0,026 18	0,026 18	7,22		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		2.262	2.756	0,076 97	0,076 97	11,2 4		872	5.699	0,076 97	0,076 97	14,5 9		-244	4.368	0,076 97	0,076 97	12,89	
	I		2.393	38.42 4	0,061 58	0,061 58	2,68		932	27.62 3	0,061 58	0,061 58	3,36		-192	16.90 2	0,061 58	0,061 58	4,47	
P	S	02182	299	5.718	0,026 18	0,026 18	9,99	02183	155	8.411	0,026 18	0,026 18	6,80	02184	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		299	686	0,026 18	0,026 18	83,2 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-		992	10.07 8	0,026 18	0,026 18	5,65	
S	S		213	69	0,076 97	0,076 97	9,33		116	213	0,076 97	0,076 97	9,42		705	3.430	0,076 97	0,076 97	11,89	
	I		816	8.332	0,061 58	0,061 58	6,06		599	8.224	0,061 58	0,061 58	6,08		808	11.20 3	0,061 58	0,061 58	5,41	
P	S	02185	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02186	1	8.406	0,026 18	0,026 18	6,80	02187	-180	9.628	0,026 18	0,026 18	5,94	
	I		-324	4.611	0,026 18	0,026 18	12,4 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-180	3.006	0,026 18	0,026 18	19,04	
S	S		12	2.924	0,076 97	0,076 97	11,4 3		1.775	5.470	0,076 97	0,076 97	14,2 4		794	3.984	0,076 97	0,076 97	12,45	
	I		118	14.24 9	0,061 58	0,061 58	4,86		1.769	24.21 2	0,061 58	0,061 58	3,64		916	38.84 2	0,061 58	0,061 58	2,66	
P	S	02188	1.423	5.225	0,026 18	0,026 18	10,8 8	02189	-260	5.235	0,026 18	0,026 18	10,9 4	02190	154	1.960	0,026 18	0,026 18	29,16	
	I		1.423	22.00 3	0,026 18	0,026 18	2,58		-260	12.40 3	0,026 18	0,026 18	4,62		154	8.664	0,026 18	0,026 18	6,60	
S	S		-1.121	545	0,076 97	0,076 97	9,64		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-697	51.90 0	0,061 58	0,061 58	2,15		1.017	50.89 6	0,061 58	0,061 58	2,18		2.143	46.54 2	0,061 58	0,061 58	2,33	
P	S	02191	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02192	98	1.212	0,026 18	0,026 18	47,1 7	02193	-379	6.307	0,026 18	0,026 18	9,08	
	I		409	14.38 2	0,026 18	0,026 18	3,97		98	4.130	0,026 18	0,026 18	13,8 4		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-1.265	46.19 5	0,061 58	0,061 58	2,36		-340	43.28 8	0,061 58	0,061 58	2,47		878	33.63 0	0,061 58	0,061 58	2,95	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
P	S	02194	124	10.71 0	0,026 18	0,026 18	5,34	02195	-57	5.089	0,026 18	0,026 18	11,2 4	02196	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		315	3.397	0,026 18	0,026 18	16,82	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		8	21	0,076 97	0,076 97	9,30	
	I		-362	24.07 8	0,061 58	0,061 58	3,66		-1.230	12.48 8	0,061 58	0,061 58	5,18		8	773	0,061 58	0,061 58	8,85	
P	S	02197	-7	20.90 7	0,026 18	0,026 18	2,74	02198	-12	21.30 5	0,026 18	0,026 18	2,68	02199	9	12.87 6	0,026 18	0,026 18	4,44	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		13	2.635	0,076 97	0,076 97	11,1 7		16	2.550	0,076 97	0,076 97	11,1 0		0	1.633	0,076 97	0,076 97	10,37	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02200	-5	7.476	0,026 18	0,026 18	7,65	02201	41	9.321	0,026 18	0,026 18	6,13	02202	42	10.53 8	0,026 18	0,026 18	5,43	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		13	129	0,076 97	0,076 97	9,37		-16	1.175	0,076 97	0,076 97	10,0 5		22	1.191	0,076 97	0,076 97	10,06	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-15	2.373	0,061 58	0,061 58	8,07		45	3.322	0,061 58	0,061 58	7,66	
P	S	02203	14	13.12 8	0,026 18	0,026 18	4,36	02204	-27	16.88 7	0,026 18	0,026 18	3,39	02205	57	13.08 2	0,026 18	0,026 18	4,37	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		47	2.217	0,076 97	0,076 97	10,8 2		22	69	0,076 97	0,076 97	9,33		-31	468	0,076 97	0,076 97	9,58	
	I		66	2.920	0,061 58	0,061 58	7,83		24	1.870	0,061 58	0,061 58	8,30		-30	804	0,061 58	0,061 58	8,84	
P	S	02206	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02207	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02208	-18	15.00 0	0,026 18	0,026 18	3,81	
	I		225	16.72 4	0,026 18	0,026 18	3,42		-154	11.42 7	0,026 18	0,026 18	5,01		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-100	864	0,076 97	0,076 97	9,84		359	15	0,076 97	0,076 97	9,29		22	2.859	0,076 97	0,076 97	11,37	
	I		-62	1.149	0,061 58	0,061 58	8,66		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02209	163	4.768	0,026 18	0,026 18	11,9 9	02210	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02211	-12	7.915	0,026 18	0,026 18	7,23	
	I		163	1.115	0,026 18	0,026 18	51,2 6		1.040	27.83 0	0,026 18	0,026 18	2,05		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-67	1.576	0,076 97	0,076 97	10,3 3		133	64	0,076 97	0,076 97	9,33		21	2.798	0,076 97	0,076 97	11,31	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		126	3.541	0,061 58	0,061 58	7,58		16	1.383	0,061 58	0,061 58	8,54	
P	S	02212	37	17.56 5	0,026 18	0,026 18	3,26	02213	15	13.35 2	0,026 18	0,026 18	4,28	02214	-13	9.799	0,026 18	0,026 18	5,84	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-13	1.382	0,026 18	0,026 18	41,39	
S	S		-19	3.085	0,076 97	0,076 97	11,5 7		8	1.947	0,076 97	0,076 97	10,6 1		41	747	0,076 97	0,076 97	9,76	
	I		-22	2.499	0,061 58	0,061 58	8,01		-1	4.048	0,061 58	0,061 58	7,38		32	4.723	0,061 58	0,061 58	7,14	
P	S	02215	-3	7.340	0,026 18	0,026 18	7,79	02216	16	4.725	0,026 18	0,026 18	12,1 0	02217	-14	6.402	0,026 18	0,026 18	8,93	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		9	120	0,076 97	0,076 97	9,36		-9	1.152	0,076 97	0,076 97	10,0 3		14	382	0,076 97	0,076 97	9,52	
	I		9	4.495	0,061 58	0,061 58	7,22		-9	1.836	0,061 58	0,061 58	8,32		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02218	2	14.97 0	0,026 18	0,026 18	3,82	02219	-3	21.70 1	0,026 18	0,026 18	2,64	02220	-19	20.32 5	0,026 18	0,026 18	2,81	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	1.487	0,076 97	0,076 97	10,2 7		6	2.677	0,076 97	0,076 97	11,2 1		27	2.732	0,076 97	0,076 97	11,26	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02221	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02222	99	17.10 7	0,026 18	0,026 18	3,34	02223	0	29.30 1	0,026 18	0,026 18	1,95	
	I		195	4.166	0,026 18	0,026 18	13,7 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-19	104	0,076 97	0,076 97	9,35		69	6.334	0,076 97	0,076 97	15,6 1		0	28.63 5	0,076 97	0,076 97	11,20	
	I		-19	799	0,061 58	0,061 58	8,84		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02224	0	25.69 4	0,026 18	0,026 18	2,23	02225	0	18.01 3	0,026 18	0,026 18	3,18	02226	-1	14.42 1	0,026 18	0,026 18	3,97	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	33.97	0,076	0,076	7,93		0	36.49	0,076	0,076	6,97		1	37.03	0,076	0,076	6,80	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	7 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-		0	8 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-		0	6 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-
P	S	02227	-2	14.78 9	0,026 18	0,026 18	3,87	02228	1	17.63 9	0,026 18	0,026 18	3,24	02229	2	22.39 2	0,026 18	0,026 18	2,55
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		2	36.93 0	0,076 97	0,076 97	6,83		-1	36.27 2	0,076 97	0,076 97	7,05		-2	33.26 5	0,076 97	0,076 97	8,25
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02230	0	21.71 4	0,026 18	0,026 18	2,63	02231	-42	2.286	0,026 18	0,026 18	25,0 2	02232	58	7.583	0,026 18	0,026 18	7,54
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-42	855	0,026 18	0,026 18	66,9 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	26.64 2	0,076 97	0,076 97	13,2 3		308	7.297	0,076 97	0,076 97	17,4 0		-140	5.652	0,076 97	0,076 97	14,55
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02233	28	15.46 7	0,026 18	0,026 18	3,70	02234	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02235	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		143	24.82 3	0,026 18	0,026 18	2,30		-233	13.02 0	0,026 18	0,026 18	4,40
S	S		-18	6.023	0,076 97	0,076 97	15,1 0		335	1.011	0,076 97	0,076 97	9,93		231	5.545	0,076 97	0,076 97	14,38
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02236	0	18.33 5	0,026 18	0,026 18	3,12	02237	-1	23.14 6	0,026 18	0,026 18	2,47	02238	1	17.81 3	0,026 18	0,026 18	3,21
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	23.36 1	0,076 97	0,076 97	18,8 6		1	31.08 9	0,076 97	0,076 97	9,42		-1	35.20 1	0,076 97	0,076 97	7,44
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02239	1	13.54 5	0,026 18	0,026 18	4,22	02240	0	11.31 8	0,026 18	0,026 18	5,05	02241	0	11.91 3	0,026 18	0,026 18	4,80
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-1	36.10 6	0,076 97	0,076 97	7,11		0	36.11 4	0,076 97	0,076 97	7,11		0	35.95 3	0,076 97	0,076 97	7,16
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02242	0	18.11 5	0,026 18	0,026 18	3,16	02243	0	25.91 6	0,026 18	0,026 18	2,21	02244	0	28.88 1	0,026 18	0,026 18	1,98
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	34.51 2	0,076 97	0,076 97	7,71		0	31.97 9	0,076 97	0,076 97	8,90		0	27.06 4	0,076 97	0,076 97	12,74
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02245	119	16.11 5	0,026 18	0,026 18	3,55	02246	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02247	-3	28.50 4	0,026 18	0,026 18	2,01
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		175	4.736	0,026 18	0,026 18	12,0 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		128	9.690	0,076 97	0,076 97	24,3 9		17	3.578	0,076 97	0,076 97	12,0 4		3	28.26 0	0,076 97	0,076 97	11,53
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02248	0	32.53 6	0,026 18	0,026 18	1,76	02249	0	26.01 9	0,026 18	0,026 18	2,20	02250	0	19.28 8	0,026 18	0,026 18	2,97
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	38.78 1	0,076 97	0,076 97	6,29		0	44.31 2	0,076 97	0,076 97	5,07		0	46.68 4	0,076 97	0,076 97	4,69
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02251	0	17.05 2	0,026 18	0,026 18	3,35	02252	0	19.22 0	0,026 18	0,026 18	2,98	02253	0	24.01 9	0,026 18	0,026 18	2,38
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	46.78 8	0,076 97	0,076 97	4,67		0	45.23 7	0,076 97	0,076 97	4,91		0	41.54 5	0,076 97	0,076 97	5,62
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02254	1	26.65 1	0,026 18	0,026 18	2,15	02255	-30	15.97 8	0,026 18	0,026 18	3,58	02256	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-89	30.31 8	0,026 18	0,026 18	1,89
S	S		-1	34.26 9	0,076 97	0,076 97	7,81		30	22.17 9	0,076 97	0,076 97	22,2 7		-179	2.123	0,076 97	0,076 97	10,75
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02257	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02258	29	17.80 2	0,026 18	0,026 18	3,21	02259	190	3.571	0,026 18	0,026 18	16,00

Platee - 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]		
	I		132	21.73 4	0,026 18	0,026 18	2,63		0	0	0,026 18	0,026 18	-		190	5.294	0,026 18	0,026 18	10,80	
S	S		397	30	0,076 97	0,076 97	9,30		-12	4.528	0,076 97	0,076 97	13,0 7		-305	1.802	0,076 97	0,076 97	10,50	
	I		410	782	0,061 58	0,061 58	8,84		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02260	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02261	-48	7.246	0,026 18	0,026 18	7,89	02262	1	25.31 7	0,026 18	0,026 18	2,26	
	I		583	50.55 1	0,026 18	0,026 18	1,13		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-52	928	0,076 97	0,076 97	9,88		33	10.12 5	0,076 97	0,076 97	26,3 1		-1	31.08 4	0,076 97	0,076 97	9,42	
	I		-29	5.500	0,061 58	0,061 58	6,88		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02263	0	25.01 8	0,026 18	0,026 18	2,29	02264	0	19.41 8	0,026 18	0,026 18	2,95	02265	0	15.04 0	0,026 18	0,026 18	3,80	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	39.64 9	0,076 97	0,076 97	6,06		0	44.18 9	0,076 97	0,076 97	5,09		0	46.18 4	0,076 97	0,076 97	4,76	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02266	0	14.03 3	0,026 18	0,026 18	4,08	02267	0	18.03 8	0,026 18	0,026 18	3,17	02268	0	25.71 9	0,026 18	0,026 18	2,22	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	46.65 8	0,076 97	0,076 97	4,69		0	45.50 8	0,076 97	0,076 97	4,87		0	42.50 3	0,076 97	0,076 97	5,41	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02269	0	32.00 1	0,026 18	0,026 18	1,79	02270	-5	27.75 4	0,026 18	0,026 18	2,06	02271	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		108	4.606	0,026 18	0,026 18	12,41	
S	S		0	37.00 0	0,076 97	0,076 97	6,81		5	26.93 3	0,076 97	0,076 97	12,8 9		1	5.853	0,076 97	0,076 97	14,84	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02272	8	17.46 1	0,026 18	0,026 18	3,28	02273	0	33.28 5	0,026 18	0,026 18	1,72	02274	0	30.51 7	0,026 18	0,026 18	1,87	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		17	9.067	0,076 97	0,076 97	22,0 9		0	34.23 5	0,076 97	0,076 97	7,82		0	41.75 3	0,076 97	0,076 97	5,57	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02275	0	22.63 3	0,026 18	0,026 18	2,53	02276	0	17.03 1	0,026 18	0,026 18	3,36	02277	0	17.22 0	0,026 18	0,026 18	3,32	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	45.50 8	0,076 97	0,076 97	4,87		0	46.71 6	0,076 97	0,076 97	4,68		0	45.58 1	0,076 97	0,076 97	4,86	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02278	0	21.85 8	0,026 18	0,026 18	2,62	02279	0	26.62 1	0,026 18	0,026 18	2,15	02280	0	24.06 7	0,026 18	0,026 18	2,38	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	42.40 3	0,076 97	0,076 97	5,44		0	36.86 9	0,076 97	0,076 97	6,85		0	27.22 0	0,076 97	0,076 97	12,57	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02281	15	3.027	0,026 18	0,026 18	18,8 9	02282	-2	8.423	0,026 18	0,026 18	6,79	02283	-45	15.37 0	0,026 18	0,026 18	3,72	
	I		15	3.815	0,026 18	0,026 18	14,9 9		-2	691	0,026 18	0,026 18	82,7 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-25	5.660	0,076 97	0,076 97	14,5 6		90	753	0,076 97	0,076 97	9,76		33	1.766	0,076 97	0,076 97	10,47	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02284	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02285	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02286	2	19.53 6	0,026 18	0,026 18	2,93	
	I		-6	37.18 1	0,026 18	0,026 18	1,54		54	17.96 6	0,026 18	0,026 18	3,18		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-98	16	0,076 97	0,076 97	9,30		-27	1.578	0,076 97	0,076 97	10,3 3		-2	23.03 9	0,076 97	0,076 97	19,68	
	I		-93	16.20 2	0,061 58	0,061 58	4,57		-17	2.088	0,061 58	0,061 58	8,20		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02287	0	26.97 4	0,026 18	0,026 18	2,12	02288	0	23.20 0	0,026 18	0,026 18	2,47	02289	0	17.11 5	0,026 18	0,026 18	3,34	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	34.46 9	0,076 97	0,076 97	7,73		0	40.92 4	0,076 97	0,076 97	5,75		0	44.62 5	0,076 97	0,076 97	5,02	
	I		0	0	0,061	0,061	-		0	0	0,061	0,061	-		0	0	0,061	0,061	-	

Platee - 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]		
					58	58					58	58					58	58		
P	S	02290	0	13.33 5	0,026 18	0,026 18	4,29	02291	0	15.14 4	0,026 18	0,026 18	3,78	02292	0	22.08 6	0,026 18	0,026 18	2,59	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	46.51 6	0,076 97	0,076 97	4,71		0	46.35 2	0,076 97	0,076 97	4,74		0	44.21 3	0,076 97	0,076 97	5,09	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02293	0	30.06 1	0,026 18	0,026 18	1,90	02294	0	32.51 6	0,026 18	0,026 18	1,76	02295	9	16.71 6	0,026 18	0,026 18	3,42	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	40.16 2	0,076 97	0,076 97	5,93		-1	32.81 5	0,076 97	0,076 97	8,47		16	8.690	0,076 97	0,076 97	20,89	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02296	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02297	-15	27.48 8	0,026 18	0,026 18	2,08	02298	0	30.69 2	0,026 18	0,026 18	1,86	
	I		-83	4.034	0,026 18	0,026 18	14,1 8		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-15	3.927	0,076 97	0,076 97	12,4 0		15	23.48 5	0,076 97	0,076 97	18,5 6		0	31.42 1	0,076 97	0,076 97	9,22	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02299	0	23.78 1	0,026 18	0,026 18	2,40	02300	0	15.37 6	0,026 18	0,026 18	3,72	02301	0	11.60 8	0,026 18	0,026 18	4,93	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	34.76 5	0,076 97	0,076 97	7,61		0	36.27 6	0,076 97	0,076 97	7,05		0	36.19 3	0,076 97	0,076 97	7,08	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02302	0	16.01 9	0,026 18	0,026 18	3,57	02303	0	22.00 9	0,026 18	0,026 18	2,60	02304	0	24.48 5	0,026 18	0,026 18	2,34	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	33.76 9	0,076 97	0,076 97	8,03		0	30.44 6	0,076 97	0,076 97	9,83		0	25.26 4	0,076 97	0,076 97	15,12	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02305	1	14.56 7	0,026 18	0,026 18	3,93	02306	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02307	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-30	27.03 3	0,026 18	0,026 18	2,12		32	19.50 1	0,026 18	0,026 18	2,93	
S	S		0	6.640	0,076 97	0,076 97	16,1 4		50	560	0,076 97	0,076 97	9,63		-33	63	0,076 97	0,076 97	9,33	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		61	706	0,061 58	0,061 58	8,89		-2	1.962	0,061 58	0,061 58	8,26	
P	S	02308	0	16.96 9	0,026 18	0,026 18	3,37	02309	17	4.264	0,026 18	0,026 18	13,4 1	02310	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		17	6.523	0,026 18	0,026 18	8,77		-64	52.89 8	0,026 18	0,026 18	1,08	
S	S		1	2.820	0,076 97	0,076 97	11,3 3		98	291	0,076 97	0,076 97	9,47		27	977	0,076 97	0,076 97	9,91	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		27	12.82 8	0,061 58	0,061 58	5,11	
P	S	02311	9	6.282	0,026 18	0,026 18	9,10	02312	1	23.01 2	0,026 18	0,026 18	2,49	02313	0	23.56 1	0,026 18	0,026 18	2,43	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-3	6.057	0,076 97	0,076 97	15,1 6		-1	23.20 7	0,076 97	0,076 97	19,2 4		0	29.13 8	0,076 97	0,076 97	10,78	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02314	0	17.77 3	0,026 18	0,026 18	3,22	02315	0	10.85 9	0,026 18	0,026 18	5,27	02316	0	8.734	0,026 18	0,026 18	6,55	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	32.60 3	0,076 97	0,076 97	8,58		0	35.27 2	0,076 97	0,076 97	7,41		0	36.54 8	0,076 97	0,076 97	6,96	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02317	0	15.09 9	0,026 18	0,026 18	3,79	02318	0	23.83 9	0,026 18	0,026 18	2,40	02319	0	30.25 9	0,026 18	0,026 18	1,89	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	35.40 2	0,076 97	0,076 97	7,36		0	33.52 7	0,076 97	0,076 97	8,13		0	30.23 3	0,076 97	0,076 97	9,97	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02320	-18	26.72 8	0,026 18	0,026 18	2,14	02321	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02322	226	13.37 5	0,026 18	0,026 18	4,27	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		82	4.040	0,026 18	0,026 18	14,1 5		0	0	0,026 18	0,026 18	-	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		18	22.56 5	0,076 97	0,076 97	21,0 3		-5	3.190	0,076 97	0,076 97	11,6 7		-42	3.391	0,076 97	0,076 97	11,86
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02323	5	25.39 1	0,026 18	0,026 18	2,25	02324	-2	21.67 3	0,026 18	0,026 18	2,64	02325	1	12.10 2	0,026 18	0,026 18	4,73
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-1	5.341	0,076 97	0,076 97	14,1 0		3	5.682	0,076 97	0,076 97	14,5 9		4	4.883	0,076 97	0,076 97	13,50
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02326	1	4.287	0,026 18	0,026 18	13,3 4	02327	2	6.994	0,026 18	0,026 18	8,18	02328	1	13.86 5	0,026 18	0,026 18	4,12
	I		1	491	0,026 18	0,026 18	NS		2	498	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		1	3.915	0,076 97	0,076 97	12,3 9		1	2.553	0,076 97	0,076 97	11,1 0		1	1.226	0,076 97	0,076 97	10,08
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02329	0	18.65 6	0,026 18	0,026 18	3,07	02330	7	16.70 0	0,026 18	0,026 18	3,42	02331	17	3.137	0,026 18	0,026 18	18,23
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		17	4.864	0,026 18	0,026 18	11,76
S	S		1	909	0,076 97	0,076 97	9,86		-1	827	0,076 97	0,076 97	9,81		58	1.059	0,076 97	0,076 97	9,96
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02332	17	5.538	0,026 18	0,026 18	10,3 3	02333	48	9.630	0,026 18	0,026 18	5,94	02334	-112	1.764	0,026 18	0,026 18	32,44
	I		17	1.525	0,026 18	0,026 18	37,5 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-112	27.08 5	0,026 18	0,026 18	2,11
S	S		57	950	0,076 97	0,076 97	9,89		16	1.514	0,076 97	0,076 97	10,2 9		31	631	0,076 97	0,076 97	9,68
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		75	4.327	0,061 58	0,061 58	7,28
P	S	02335	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02336	-34	12.86 1	0,026 18	0,026 18	4,45	02337	-2	18.90 6	0,026 18	0,026 18	3,03
	I		222	13.40 4	0,026 18	0,026 18	4,26		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		17	872	0,076 97	0,076 97	9,84		68	883	0,076 97	0,076 97	9,85		10	843	0,076 97	0,076 97	9,82
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02338	10	16.33 9	0,026 18	0,026 18	3,50	02339	1	9.591	0,026 18	0,026 18	5,96	02340	-1	2.597	0,026 18	0,026 18	22,02
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-1	3.599	0,026 18	0,026 18	15,89
S	S		2	767	0,076 97	0,076 97	9,77		1	1.266	0,076 97	0,076 97	10,1 1		5	2.859	0,076 97	0,076 97	11,37
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02341	4	3.897	0,026 18	0,026 18	14,6 8	02342	0	13.63 1	0,026 18	0,026 18	4,20	02343	0	22.03 0	0,026 18	0,026 18	2,60
	I		4	116	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-2	3.526	0,076 97	0,076 97	11,9 9		4	3.911	0,076 97	0,076 97	12,3 9		1	4.828	0,076 97	0,076 97	13,44
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02344	3	24.95 8	0,026 18	0,026 18	2,29	02345	190	12.80 1	0,026 18	0,026 18	4,46	02346	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-199	3.456	0,026 18	0,026 18	16,56
S	S		1	5.145	0,076 97	0,076 97	13,8 4		-62	3.269	0,076 97	0,076 97	11,7 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-72	12.98 2	0,061 58	0,061 58	5,08
P	S	02347	-57	12.89 9	0,026 18	0,026 18	4,43	02348	48	11.57 3	0,026 18	0,026 18	4,94	02349	0	6.435	0,026 18	0,026 18	8,89
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		126	19.35 4	0,061 58	0,061 58	4,15		-76	27.94 3	0,061 58	0,061 58	3,34		13	37.31 0	0,061 58	0,061 58	2,75
P	S	02350	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02351	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02352	43	3.803	0,026 18	0,026 18	15,04
	I		-14	6.811	0,026 18	0,026 18	8,40		15	19.70 5	0,026 18	0,026 18	2,90		43	4.488	0,026 18	0,026 18	12,74
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		42	45.85 1	0,061 58	0,061 58	2,36		-13	46.07 1	0,061 58	0,061 58	2,36		-74	43.63 4	0,061 58	0,061 58	2,45
P	S	02353	19	6.914	0,026	0,026	8,27	02354	449	9.001	0,026	0,026	6,34	02355	147	3.441	0,026	0,026	16,61



Platee - 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]		
	I		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		155	34.25 2	0,061 58	0,061 58	2,91		-663	29.56 7	0,061 58	0,061 58	3,22		419	25.92 1	0,061 58	0,061 58	3,50	
P	S	02356	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02357	4.725	386	0,026 18	0,026 18	NS	02358	-87	2.291	0,026 18	0,026 18	24,97	
	I		1.719	21.68 3	0,026 18	0,026 18	2,62		4.725	12.45 1	0,026 18	0,026 18	4,51		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		3.209	20.96 1	0,061 58	0,061 58	3,95		476	20.98 4	0,061 58	0,061 58	3,97		270	21.84 7	0,061 58	0,061 58	3,88	
P	S	02359	3.142	2.240	0,026 18	0,026 18	25,2 1	02360	2.887	1.550	0,026 18	0,026 18	36,4 7	02361	790	3.498	0,026 18	0,026 18	16,30	
	I		3.142	11.02 4	0,026 18	0,026 18	5,12		2.887	24.87 5	0,026 18	0,026 18	2,27		790	6.182	0,026 18	0,026 18	9,22	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		1.066	22.54 6	0,061 58	0,061 58	3,80		1.008	26.91 6	0,061 58	0,061 58	3,41		542	25.56 5	0,061 58	0,061 58	3,52	
P	S	02362	-176	6.071	0,026 18	0,026 18	9,43	02363	41	9.765	0,026 18	0,026 18	5,86	02364	137	7.048	0,026 18	0,026 18	8,11	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		137	1.319	0,026 18	0,026 18	43,34	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		230	27.25 6	0,061 58	0,061 58	3,39		155	32.39 1	0,061 58	0,061 58	3,03		-200	39.36 2	0,061 58	0,061 58	2,64	
P	S	02365	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02366	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02367	9	1.055	0,026 18	0,026 18	54,21	
	I		-263	11.74 5	0,026 18	0,026 18	4,87		140	24.20 1	0,026 18	0,026 18	2,36		9	2.339	0,026 18	0,026 18	24,45	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		328	46.15 8	0,061 58	0,061 58	2,35		-274	47.96 3	0,061 58	0,061 58	2,29		11	45.26 1	0,061 58	0,061 58	2,39	
P	S	02368	3	8.421	0,026 18	0,026 18	6,79	02369	-32	12.24 9	0,026 18	0,026 18	4,67	02370	-90	12.57 8	0,026 18	0,026 18	4,55	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-19	34.84 6	0,061 58	0,061 58	2,88		38	26.66 6	0,061 58	0,061 58	3,44		117	19.13 7	0,061 58	0,061 58	4,18	
P	S	02371	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02372	-181	1.451	0,026 18	0,026 18	39,4 5	02373	-16	6.218	0,026 18	0,026 18	9,20	
	I		71	3.048	0,026 18	0,026 18	18,7 6		-181	1.182	0,026 18	0,026 18	48,4 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-504	14.04 0	0,061 58	0,061 58	4,90		531	26.94 9	0,061 58	0,061 58	3,41		-236	47.41 2	0,061 58	0,061 58	2,31	
P	S	02374	38	2.525	0,026 18	0,026 18	22,6 5	02375	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02376	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		38	119	0,026 18	0,026 18	NS		-11	14.06 0	0,026 18	0,026 18	4,07		-9	36.40 8	0,026 18	0,026 18	1,57	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		15	59.55 2	0,061 58	0,061 58	1,93		-52	69.47 8	0,061 58	0,061 58	1,71		-14	88.37 0	0,061 58	0,061 58	1,40	
P	S	02377	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02378	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02379	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-4	23.97 6	0,026 18	0,026 18	2,39		-12	5.264	0,026 18	0,026 18	10,8 7		-63	2.547	0,026 18	0,026 18	22,46	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2	75.59 7	0,061 58	0,061 58	1,59		-235	64.17 8	0,061 58	0,061 58	1,82		118	57.91 2	0,061 58	0,061 58	1,98	
P	S	02380	-20	2.572	0,026 18	0,026 18	22,2 4	02381	101	5.499	0,026 18	0,026 18	10,4 0	02382	397	8.662	0,026 18	0,026 18	6,59	
	I		-20	7.767	0,026 18	0,026 18	7,36		101	22.03 8	0,026 18	0,026 18	2,59		397	51.12 4	0,026 18	0,026 18	1,12	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		3.266	1.943	0,076 97	0,076 97	10,5 5		1.629	8.723	0,076 97	0,076 97	20,94	
	I		-105	63.48 8	0,061 58	0,061 58	1,84		3.338	70.59 4	0,061 58	0,061 58	1,68		1.614	88.62 2	0,061 58	0,061 58	1,39	
P	S	02383	250	3.105	0,026 18	0,026 18	18,4 0	02384	372	3.024	0,026 18	0,026 18	18,8 8	02385	462	5.514	0,026 18	0,026 18	10,35	
	I		250	23.03 0	0,026 18	0,026 18	2,48		372	17.67 2	0,026 18	0,026 18	3,23		462	20.40 1	0,026 18	0,026 18	2,80	
S	S		1.054	8.541	0,076 97	0,076 97	20,4 2		4.324	7.302	0,076 97	0,076 97	17,3 0		409	6.950	0,076 97	0,076 97	16,70	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	A <sub>df</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	A <sub>df</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	A <sub>df</sub> [cm²/cm]	CS	
	I		1.092	77.52 0	0,061 58	0,061 58	1,56		4.341	73.19 0	0,061 58	0,061 58	1,63		520	83.25 6	0,061 58	0,061 58	1,47	
P	S	02386	890	6.145	0,026 18	0,026 18	9,27	02387	402	2.908	0,026 18	0,026 18	19,6 4	02388	156	601	0,026 18	0,026 18	95,10	
	I		890	34.62 5	0,026 18	0,026 18	1,65		402	11.84 6	0,026 18	0,026 18	4,82		156	369	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		2.775	3.899	0,076 97	0,076 97	12,3 2		2.545	103	0,076 97	0,076 97	9,32		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		3.147	85.01 1	0,061 58	0,061 58	1,44		2.545	70.93 4	0,061 58	0,061 58	1,67		958	56.29 0	0,061 58	0,061 58	2,02	
P	S	02389	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02390	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02391	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-43	5.665	0,026 18	0,026 18	10,1 0		-22	12.84 5	0,026 18	0,026 18	4,45		20	32.26 3	0,026 18	0,026 18	1,77	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-180	60.84 0	0,061 58	0,061 58	1,90		-450	68.55 1	0,061 58	0,061 58	1,73		624	86.13 4	0,061 58	0,061 58	1,43	
P	S	02392	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02393	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02394	14	3.988	0,026 18	0,026 18	14,34	
	I		-13	27.29 4	0,026 18	0,026 18	2,10		9	7.036	0,026 18	0,026 18	8,13		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-59	79.75 5	0,061 58	0,061 58	1,52		42	68.15 7	0,061 58	0,061 58	1,73		47	56.17 5	0,061 58	0,061 58	2,02	
P	S	02395	-1	6.289	0,026 18	0,026 18	9,09	02396	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02397	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-136	2.609	0,026 18	0,026 18	21,9 3		340	3.669	0,026 18	0,026 18	15,57	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-9	44.96 9	0,061 58	0,061 58	2,40		1.199	26.95 5	0,061 58	0,061 58	3,41		-5	3.295	0,061 58	0,061 58	7,68	
P	S	02398	-28	20.35 1	0,026 18	0,026 18	2,81	02399	-3	21.90 3	0,026 18	0,026 18	2,61	02400	-6	14.74 2	0,026 18	0,026 18	3,88	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		15	933	0,076 97	0,076 97	9,88		2	48	0,076 97	0,076 97	9,32		13	27	0,076 97	0,076 97	9,31	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		5	193	0,061 58	0,061 58	9,18		-5	3.093	0,061 58	0,061 58	7,76	
P	S	02401	1	3.251	0,026 18	0,026 18	17,5 9	02402	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02403	1	5.645	0,026 18	0,026 18	10,13	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		10	7.178	0,026 18	0,026 18	7,97		1	23	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		5	264	0,076 97	0,076 97	9,45		11	90	0,076 97	0,076 97	9,34		4	435	0,076 97	0,076 97	9,56	
	I		-4	4.460	0,061 58	0,061 58	7,23		21	3.869	0,061 58	0,061 58	7,45		5	6.163	0,061 58	0,061 58	6,67	
P	S	02404	15	9.355	0,026 18	0,026 18	6,11	02405	12	11.53 3	0,026 18	0,026 18	4,96	02406	-69	7.315	0,026 18	0,026 18	7,82	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	2.184	0,076 97	0,076 97	10,8 0		35	49	0,076 97	0,076 97	9,32		-28	702	0,076 97	0,076 97	9,73	
	I		2	5.789	0,061 58	0,061 58	6,78		92	4.977	0,061 58	0,061 58	7,05		-20	4.063	0,061 58	0,061 58	7,38	
P	S	02407	439	5.632	0,026 18	0,026 18	10,1 4	02408	316	4.684	0,026 18	0,026 18	12,1 9	02409	112	4.692	0,026 18	0,026 18	12,18	
	I		439	6.450	0,026 18	0,026 18	8,85		316	5.133	0,026 18	0,026 18	11,1 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-40	349	0,076 97	0,076 97	9,50		77	911	0,076 97	0,076 97	9,86		11	779	0,076 97	0,076 97	9,78	
	I		169	4.071	0,061 58	0,061 58	7,37		162	3.774	0,061 58	0,061 58	7,48		6	4.190	0,061 58	0,061 58	7,33	
P	S	02410	90	4.171	0,026 18	0,026 18	13,7 1	02411	55	6.260	0,026 18	0,026 18	9,13	02412	-45	6.041	0,026 18	0,026 18	9,47	
	I		90	911	0,026 18	0,026 18	62,7 6		55	10.93 8	0,026 18	0,026 18	5,23		-45	580	0,026 18	0,026 18	98,63	
S	S		167	301	0,076 97	0,076 97	9,47		308	86	0,076 97	0,076 97	9,34		-43	159	0,076 97	0,076 97	9,39	
	I		298	4.484	0,061 58	0,061 58	7,22		320	60	0,061 58	0,061 58	9,25		55	5.564	0,061 58	0,061 58	6,85	
P	S	02413	10	9.142	0,026 18	0,026 18	6,26	02414	-69	11.15 3	0,026 18	0,026 18	5,13	02415	-12	8.317	0,026 18	0,026 18	6,88	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-8	42	0,076 97	0,076 97	9,32		-16	106	0,076 97	0,076 97	9,35		13	899	0,076 97	0,076 97	9,86	
	I		10	5.385	0,061 58	0,061 58	6,91		36	4.900	0,061 58	0,061 58	7,08		13	6.401	0,061 58	0,061 58	6,59	
P	S	02416	16	1.082	0,026 18	0,026 18	52,8 6	02417	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02418	2	5.979	0,026 18	0,026 18	9,57	
	I		16	3.500	0,026	0,026	16,3		-12	9.458	0,026	0,026	6,05		0	0	0,026	0,026	-	

Platee - 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]		
					18	18	4				18	18					18	18		
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-4	529	0,076 97	0,076 97	9,62		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-20	7.580	0,061 58	0,061 58	6,26		8	4.615	0,061 58	0,061 58	7,17		0	5.748	0,061 58	0,061 58	6,80	
P	S	02419	2	16.53 4	0,026 18	0,026 18	3,46	02420	2	21.98 7	0,026 18	0,026 18	2,60	02421	42	20.06 8	0,026 18	0,026 18	2,85	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		1	60	0,076 97	0,076 97	9,33		-2	617	0,076 97	0,076 97	9,67		-1	1.416	0,076 97	0,076 97	10,22	
	I		24	2.352	0,061 58	0,061 58	8,08		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02422	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02423	-99	16.57 4	0,026 18	0,026 18	3,45	02424	0	29.70 4	0,026 18	0,026 18	1,93	
	I		550	4.179	0,026 18	0,026 18	13,6 6		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		47	7.240	0,076 97	0,076 97	17,2 9		0	27.62 5	0,076 97	0,076 97	12,14	
	I		4	3.312	0,061 58	0,061 58	7,67		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02425	0	25.87 9	0,026 18	0,026 18	2,21	02426	-1	15.37 7	0,026 18	0,026 18	3,72	02427	0	6.246	0,026 18	0,026 18	9,16	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	32.32 5	0,076 97	0,076 97	8,72		1	34.53 9	0,076 97	0,076 97	7,70		0	35.39 6	0,076 97	0,076 97	7,36	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02428	0	6.093	0,026 18	0,026 18	9,39	02429	0	10.40 1	0,026 18	0,026 18	5,50	02430	-1	13.09 9	0,026 18	0,026 18	4,37	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-1	33.83 4	0,076 97	0,076 97	8,00		0	31.11 9	0,076 97	0,076 97	9,40		1	30.43 4	0,076 97	0,076 97	9,84	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02431	2	12.17 8	0,026 18	0,026 18	4,70	02432	-5	8.510	0,026 18	0,026 18	6,72	02433	-14	5.531	0,026 18	0,026 18	10,34	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-2	31.77 5	0,076 97	0,076 97	9,02		6	34.05 0	0,076 97	0,076 97	7,90		14	35.99 6	0,076 97	0,076 97	7,15	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02434	12	7.515	0,026 18	0,026 18	7,61	02435	7	8.708	0,026 18	0,026 18	6,57	02436	6	6.732	0,026 18	0,026 18	8,50	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-13	35.65 2	0,076 97	0,076 97	7,27		-7	34.95 8	0,076 97	0,076 97	7,53		-6	35.39 4	0,076 97	0,076 97	7,36	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02437	-17	6.350	0,026 18	0,026 18	9,01	02438	9	10.23 4	0,026 18	0,026 18	5,59	02439	0	12.48 8	0,026 18	0,026 18	4,58	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		17	35.03 8	0,076 97	0,076 97	7,50		-9	32.58 9	0,076 97	0,076 97	8,58		0	30.70 8	0,076 97	0,076 97	9,66	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02440	2	11.73 0	0,026 18	0,026 18	4,88	02441	-1	7.936	0,026 18	0,026 18	7,21	02442	0	4.649	0,026 18	0,026 18	12,30	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-2	30.20 4	0,076 97	0,076 97	9,99		1	31.29 8	0,076 97	0,076 97	9,29		1	33.88 8	0,076 97	0,076 97	7,97	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02443	0	6.662	0,026 18	0,026 18	8,58	02444	0	16.63 8	0,026 18	0,026 18	3,44	02445	0	25.97 0	0,026 18	0,026 18	2,20	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	34.83 2	0,076 97	0,076 97	7,58		0	33.66 3	0,076 97	0,076 97	8,07		0	31.75 2	0,076 97	0,076 97	9,03	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02446	-1	29.11 2	0,026 18	0,026 18	1,96	02447	-82	15.90 0	0,026 18	0,026 18	3,60	02448	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		252	6.493	0,026 18	0,026 18	8,80	
S	S		1	27.06 5	0,076 97	0,076 97	12,7 4		42	6.786	0,076 97	0,076 97	16,4 0		5	4.274	0,076 97	0,076 97	12,78	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
P	S	02449	-9	28.09 9	0,026 18	0,026 18	2,04	02450	0	31.25 9	0,026 18	0,026 18	1,83	02451	0	23.36 9	0,026 18	0,026 18	2,45	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		9	28.27 6	0,076 97	0,076 97	11,5 2		0	38.95 5	0,076 97	0,076 97	6,24		0	44.17 4	0,076 97	0,076 97	5,10	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02452	0	13.43 3	0,026 18	0,026 18	4,26	02453	1	7.940	0,026 18	0,026 18	7,20	02454	0	9.809	0,026 18	0,026 18	5,83	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	46.44 8	0,076 97	0,076 97	4,72		-1	46.15 8	0,076 97	0,076 97	4,77		0	43.24 9	0,076 97	0,076 97	5,27	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02455	1	12.93 1	0,026 18	0,026 18	4,42	02456	-1	13.58 9	0,026 18	0,026 18	4,21	02457	0	11.50 8	0,026 18	0,026 18	4,97	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-1	40.62 6	0,076 97	0,076 97	5,82		1	40.01 2	0,076 97	0,076 97	5,97		0	41.29 4	0,076 97	0,076 97	5,67	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02458	2	8.275	0,026 18	0,026 18	6,91	02459	-1	8.210	0,026 18	0,026 18	6,97	02460	0	10.37 5	0,026 18	0,026 18	5,51	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-2	43.22 2	0,076 97	0,076 97	5,27		1	43.70 0	0,076 97	0,076 97	5,18		0	42.93 7	0,076 97	0,076 97	5,33	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02461	-1	10.60 6	0,026 18	0,026 18	5,39	02462	-2	8.976	0,026 18	0,026 18	6,37	02463	2	8.998	0,026 18	0,026 18	6,36	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		1	42.58 8	0,076 97	0,076 97	5,40		2	42.77 8	0,076 97	0,076 97	5,36		-2	42.21 8	0,076 97	0,076 97	5,47	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02464	2	11.02 8	0,026 18	0,026 18	5,19	02465	-1	12.55 3	0,026 18	0,026 18	4,56	02466	-1	11.74 4	0,026 18	0,026 18	4,87	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-2	40.87 9	0,076 97	0,076 97	5,76		1	40.03 6	0,076 97	0,076 97	5,96		1	40.90 7	0,076 97	0,076 97	5,76	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02467	0	9.165	0,026 18	0,026 18	6,24	02468	0	8.096	0,026 18	0,026 18	7,06	02469	1	13.66 4	0,026 18	0,026 18	4,19	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	43.39 3	0,076 97	0,076 97	5,24		0	45.92 8	0,076 97	0,076 97	4,80		-1	45.87 9	0,076 97	0,076 97	4,81	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02470	0	23.05 1	0,026 18	0,026 18	2,48	02471	-1	30.39 8	0,026 18	0,026 18	1,88	02472	-12	27.17 3	0,026 18	0,026 18	2,10	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	43.37 9	0,076 97	0,076 97	5,24		1	38.10 9	0,076 97	0,076 97	6,47		12	27.57 7	0,076 97	0,076 97	12,19	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02473	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02474	248	16.40 1	0,026 18	0,026 18	3,48	02475	16	28.94 8	0,026 18	0,026 18	1,98	
	I		259	6.287	0,026 18	0,026 18	9,09		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		10	3.337	0,076 97	0,076 97	11,8 1		28	8.247	0,076 97	0,076 97	19,6 4		-16	27.88 0	0,076 97	0,076 97	11,89	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02476	-21	24.85 0	0,026 18	0,026 18	2,30	02477	22	15.52 0	0,026 18	0,026 18	3,68	02478	-8	6.475	0,026 18	0,026 18	8,83	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		21	32.48 5	0,076 97	0,076 97	8,64		-22	34.52 1	0,076 97	0,076 97	7,71		8	35.35 2	0,076 97	0,076 97	7,38	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02479	-23	5.837	0,026 18	0,026 18	9,80	02480	20	9.766	0,026 18	0,026 18	5,86	02481	-36	12.25 6	0,026 18	0,026 18	4,67	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		13	33.39	0,076	0,076	8,19		-20	30.48	0,076	0,076	9,80		36	29.14	0,076	0,076	10,77	
	I																			

Platee - 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]		
	I		0	7 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-		0	6 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-		0	8 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-	
P	S	02482	77	11.38 7	0,026 18	0,026 18	5,02	02483	-85	6.964	0,026 18	0,026 18	8,22	02484	36	4.578	0,026 18	0,026 18	12,49	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-78	29.68 2	0,076 97	0,076 97	10,3 6		86	31.24 5	0,076 97	0,076 97	9,32		-11	33.13 9	0,076 97	0,076 97	8,31	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02485	0	7.589	0,026 18	0,026 18	7,54	02486	-22	10.22 3	0,026 18	0,026 18	5,60	02487	34	9.136	0,026 18	0,026 18	6,26	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-1	32.92 6	0,076 97	0,076 97	8,42		34	32.14 6	0,076 97	0,076 97	8,81		-14	31.46 4	0,076 97	0,076 97	9,19	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02488	33	6.424	0,026 18	0,026 18	8,90	02489	-41	5.934	0,026 18	0,026 18	9,64	02490	14	8.856	0,026 18	0,026 18	6,46	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-34	30.67 0	0,076 97	0,076 97	9,68		84	30.96 5	0,076 97	0,076 97	9,49		-14	29.65 7	0,076 97	0,076 97	10,38	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02491	33	10.94 5	0,026 18	0,026 18	5,22	02492	-11	9.824	0,026 18	0,026 18	5,82	02493	3	7.196	0,026 18	0,026 18	7,95	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-33	28.98 7	0,076 97	0,076 97	10,9 0		11	30.33 6	0,076 97	0,076 97	9,90		-3	33.17 8	0,076 97	0,076 97	8,30	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02494	2	6.954	0,026 18	0,026 18	8,22	02495	-32	14.49 7	0,026 18	0,026 18	3,95	02496	40	23.48 5	0,026 18	0,026 18	2,43	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-2	35.33 1	0,076 97	0,076 97	7,39		33	34.10 6	0,076 97	0,076 97	7,88		-40	31.56 1	0,076 97	0,076 97	9,14	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02497	-1	27.64 9	0,026 18	0,026 18	2,07	02498	247	15.96 9	0,026 18	0,026 18	3,58	02499	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		651	3.172	0,026 18	0,026 18	17,98	
S	S		1	26.98 8	0,076 97	0,076 97	12,8 2		-11	6.913	0,076 97	0,076 97	16,6 4		54	36	0,076 97	0,076 97	9,31	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		56	1.075	0,061 58	0,061 58	8,69	
P	S	02500	-173	19.38 2	0,026 18	0,026 18	2,95	02501	139	20.01 9	0,026 18	0,026 18	2,86	02502	-196	13.47 2	0,026 18	0,026 18	4,25	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		115	216	0,076 97	0,076 97	9,42		-46	90	0,076 97	0,076 97	9,35		237	251	0,076 97	0,076 97	9,44	
	I		120	607	0,061 58	0,061 58	8,94		-35	1.978	0,061 58	0,061 58	8,25		247	4.896	0,061 58	0,061 58	7,07	
P	S	02503	286	4.361	0,026 18	0,026 18	13,1 0	02504	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02505	-93	4.872	0,026 18	0,026 18	11,74	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		70	6.736	0,026 18	0,026 18	8,49		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-13	424	0,076 97	0,076 97	9,55		166	85	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		-59	7.291	0,061 58	0,061 58	6,34		-12	7.253	0,061 58	0,061 58	6,35		171	8.989	0,061 58	0,061 58	5,90	
P	S	02506	184	7.955	0,026 18	0,026 18	7,18	02507	-508	9.563	0,026 18	0,026 18	5,99	02508	1.337	6.788	0,026 18	0,026 18	8,38	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-24	2.992	0,076 97	0,076 97	11,4 9		326	322	0,076 97	0,076 97	9,48		-426	5.745	0,076 97	0,076 97	14,69	
	I		-21	8.093	0,061 58	0,061 58	6,12		376	9.666	0,061 58	0,061 58	5,74		-383	13.12 4	0,061 58	0,061 58	5,06	
P	S	02509	-322	1.856	0,026 18	0,026 18	30,8 6	02510	-52	1.780	0,026 18	0,026 18	32,1 4	02511	34	6.626	0,026 18	0,026 18	8,63	
	I		-322	1.675	0,026 18	0,026 18	34,1 9		-52	1.529	0,026 18	0,026 18	37,4 1		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		118	621	0,076 97	0,076 97	9,67		49	741	0,076 97	0,076 97	9,75		34	1.046	0,076 97	0,076 97	9,96	
	I		164	13.36 7	0,061 58	0,061 58	5,01		54	13.49 6	0,061 58	0,061 58	4,99		81	12.28 9	0,061 58	0,061 58	5,20	
P	S	02512	-299	8.101	0,026 18	0,026 18	7,07	02513	234	5.042	0,026 18	0,026 18	11,3 3	02514	30	1.534	0,026 18	0,026 18	37,28	

Platee - 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]		
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		30	3.545	0,026 18	0,026 18	16,13	
S	S		1	743	0,076 97	0,076 97	9,75		-27	1.406	0,076 97	0,076 97	10,2 1		-42	5.316	0,076 97	0,076 97	14,07	
	I		24	11.88 5	0,061 58	0,061 58	5,28		-9	12.71 1	0,061 58	0,061 58	5,13		-39	14.22 1	0,061 58	0,061 58	4,87	
P	S	02515	114	2.882	0,026 18	0,026 18	19,8 4	02516	-178	7.399	0,026 18	0,026 18	7,74	02517	132	8.033	0,026 18	0,026 18	7,12	
	I		114	1.659	0,026 18	0,026 18	34,4 6		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-44	3.780	0,076 97	0,076 97	12,2 5		30	2.785	0,076 97	0,076 97	11,3 0		-51	2.515	0,076 97	0,076 97	11,07	
	I		-35	13.45 8	0,061 58	0,061 58	5,00		27	10.68 3	0,061 58	0,061 58	5,52		-51	8.055	0,061 58	0,061 58	6,13	
P	S	02518	-43	6.047	0,026 18	0,026 18	9,46	02519	106	1.774	0,026 18	0,026 18	32,2 3	02520	56	3.007	0,026 18	0,026 18	19,02	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		106	2.225	0,026 18	0,026 18	25,6 9		56	1.180	0,026 18	0,026 18	48,46	
S	S		61	522	0,076 97	0,076 97	9,61		-53	38	0,076 97	0,076 97	9,31		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		58	8.297	0,061 58	0,061 58	6,07		-53	8.005	0,061 58	0,061 58	6,15		-12	7.111	0,061 58	0,061 58	6,39	
P	S	02521	-286	12.30 5	0,026 18	0,026 18	4,65	02522	252	18.77 9	0,026 18	0,026 18	3,04	02523	-142	19.28 6	0,026 18	0,026 18	2,97	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		29	39	0,076 97	0,076 97	9,31		-71	116	0,076 97	0,076 97	9,36		37	48	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		19	5.726	0,061 58	0,061 58	6,80		-40	2.546	0,061 58	0,061 58	7,99		56	967	0,061 58	0,061 58	8,75	
P	S	02524	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02525	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02526	154	14.69 4	0,026 18	0,026 18	3,89	
	I		444	3.296	0,026 18	0,026 18	17,3 2		858	5.197	0,026 18	0,026 18	10,9 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-62	756	0,076 97	0,076 97	9,76		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-41	1.268	0,061 58	0,061 58	8,60		-54	3.492	0,061 58	0,061 58	7,60		-114	9.446	0,061 58	0,061 58	5,79	
P	S	02527	-61	13.92 5	0,026 18	0,026 18	4,11	02528	183	8.565	0,026 18	0,026 18	6,67	02529	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-168	3.871	0,026 18	0,026 18	14,78	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		83	17.22 1	0,061 58	0,061 58	4,42		-227	23.82 7	0,061 58	0,061 58	3,68		167	28.70 7	0,061 58	0,061 58	3,28	
P	S	02530	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02531	189	1.288	0,026 18	0,026 18	44,3 7	02532	-62	5.947	0,026 18	0,026 18	9,62	
	I		-42	14.14 6	0,026 18	0,026 18	4,04		189	963	0,026 18	0,026 18	59,3 5		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		39	27.87 9	0,061 58	0,061 58	3,34		-158	26.64 3	0,061 58	0,061 58	3,44		104	20.70 4	0,061 58	0,061 58	4,00	
P	S	02533	357	7.360	0,026 18	0,026 18	7,76	02534	-713	1.239	0,026 18	0,026 18	46,2 9	02535	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-713	1.966	0,026 18	0,026 18	29,1 7		2.355	8.934	0,026 18	0,026 18	6,34	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-584	16.46 0	0,061 58	0,061 58	4,53		710	14.92 9	0,061 58	0,061 58	4,75		311	14.39 1	0,061 58	0,061 58	4,84	
P	S	02536	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02537	-26	4.162	0,026 18	0,026 18	13,7 4	02538	222	6.337	0,026 18	0,026 18	9,02	
	I		100	4.398	0,026 18	0,026 18	13,0 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-151	15.66 4	0,061 58	0,061 58	4,64		41	17.03 9	0,061 58	0,061 58	4,45		-80	16.22 8	0,061 58	0,061 58	4,56	
P	S	02539	-3	3.496	0,026 18	0,026 18	16,3 6	02540	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02541	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-3	266	0,026 18	0,026 18	NS		408	6.941	0,026 18	0,026 18	8,23		25	5.735	0,026 18	0,026 18	9,97	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		126	15.45 4	0,061 58	0,061 58	4,67		274	16.03 8	0,061 58	0,061 58	4,59		81	16.49 2	0,061 58	0,061 58	4,52	
P	S	02542	146	5.021	0,026 18	0,026 18	11,3 8	02543	-93	5.358	0,026 18	0,026 18	10,6 8	02544	91	3.538	0,026 18	0,026 18	16,16	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		91	273	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-11	17.88	0,061	0,061	4,34		74	20.36	0,061	0,061	4,04		-43	24.76	0,061	0,061	3,60	

Platee - 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]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
				4	58	58				2	58	58				3	58	58		
P	S	02545	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02546	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02547	319	6.884	0,026 18	0,026 18	8,30	
	I		-74	7.435	0,026 18	0,026 18	7,69		-19	7.154	0,026 18	0,026 18	8,00		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		74	27.77 0	0,061 58	0,061 58	3,35		25	27.79 9	0,061 58	0,061 58	3,35		-7	24.63 3	0,061 58	0,061 58	3,61	
P	S	02548	-86	12.36 7	0,026 18	0,026 18	4,63	02549	81	14.28 9	0,026 18	0,026 18	4,00	02550	1.629	98	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1.629	3.045	0,026 18	0,026 18	18,66	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		113	17.64 6	0,061 58	0,061 58	4,37		-36	10.22 8	0,061 58	0,061 58	5,62		25	4.511	0,061 58	0,061 58	7,21	
P	S	02551	15	11.94 6	0,026 18	0,026 18	4,79	02552	3	22.96 9	0,026 18	0,026 18	2,49	02553	22	17.89 6	0,026 18	0,026 18	3,20	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-343	49	0,076 97	0,076 97	9,33		12	209	0,076 97	0,076 97	9,42		-9	349	0,076 97	0,076 97	9,50	
	I		-301	299	0,061 58	0,061 58	9,12		14	353	0,061 58	0,061 58	9,09		-4	1.184	0,061 58	0,061 58	8,64	
P	S	02554	-4	9.047	0,026 18	0,026 18	6,32	02555	5	957	0,026 18	0,026 18	59,7 6	02556	10	1.698	0,026 18	0,026 18	33,68	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		5	3.573	0,026 18	0,026 18	16,0 1		10	2.871	0,026 18	0,026 18	19,92	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		12	1.582	0,061 58	0,061 58	8,44		-1	1.423	0,061 58	0,061 58	8,52		-7	2.045	0,061 58	0,061 58	8,22	
P	S	02557	-5	7.051	0,026 18	0,026 18	8,11	02558	23	10.04 3	0,026 18	0,026 18	5,69	02559	-56	6.052	0,026 18	0,026 18	9,45	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		11	2.704	0,061 58	0,061 58	7,92		-24	2.472	0,061 58	0,061 58	8,02		66	2.292	0,061 58	0,061 58	8,10	
P	S	02560	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02561	1	5.632	0,026 18	0,026 18	10,1 5	02562	21	9.677	0,026 18	0,026 18	5,91	
	I		-54	4.872	0,026 18	0,026 18	11,7 4		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	108	0,076 97	0,076 97	9,36		-3	759	0,076 97	0,076 97	9,76	
	I		95	835	0,061 58	0,061 58	8,82		2	1.218	0,061 58	0,061 58	8,62		-3	1.737	0,061 58	0,061 58	8,36	
P	S	02563	-8	8.658	0,026 18	0,026 18	6,61	02564	-3	1.138	0,026 18	0,026 18	50,2 6	02565	0	2.080	0,026 18	0,026 18	27,50	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-3	776	0,026 18	0,026 18	73,7 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		20	400	0,076 97	0,076 97	9,53		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		21	1.722	0,061 58	0,061 58	8,37		29	1.778	0,061 58	0,061 58	8,34		-3	2.054	0,061 58	0,061 58	8,21	
P	S	02566	-20	8.254	0,026 18	0,026 18	6,93	02567	6	6.965	0,026 18	0,026 18	8,21	02568	1	3.304	0,026 18	0,026 18	17,31	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1	138	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		22	2.669	0,061 58	0,061 58	7,94		-6	2.987	0,061 58	0,061 58	7,80		2	2.749	0,061 58	0,061 58	7,90	
P	S	02569	1	750	0,026 18	0,026 18	76,2 6	02570	27	7.050	0,026 18	0,026 18	8,11	02571	-13	15.44 8	0,026 18	0,026 18	3,70	
	I		2	2.714	0,026 18	0,026 18	21,0 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		37	255	0,076 97	0,076 97	9,44	
	I		3	1.202	0,061 58	0,061 58	8,63		-20	1.315	0,061 58	0,061 58	8,57		38	1.149	0,061 58	0,061 58	8,65	
P	S	02572	4	20.46 3	0,026 18	0,026 18	2,79	02573	36	11.72 6	0,026 18	0,026 18	4,88	02598	462	9.309	0,026 18	0,026 18	6,13	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		462	61.81 0	0,026 18	0,026 18	0,92	
S	S		2	91	0,076 97	0,076 97	9,35		-349	50	0,076 97	0,076 97	9,33		2.013	525	0,076 97	0,076 97	9,58	
	I		2	317	0,061 58	0,061 58	9,11		-375	541	0,061 58	0,061 58	8,99		2.531	52.77 3	0,061 58	0,061 58	2,12	
P	S	02600	462	10.84 3	0,026 18	0,026 18	5,26	02610	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02611	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		462	55.90 3	0,026 18	0,026 18	1,02		1.084	19.09 3	0,026 18	0,026 18	2,98		-158	23.77 7	0,026 18	0,026 18	2,41	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	A <sub>df</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	A <sub>df</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	A <sub>df</sub> [cm²/cm]	CS	
S	S		580	1.412	0,076 97	0,076 97	10,2 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		721	49.97 1	0,061 58	0,061 58	2,21		4.190	38.02 6	0,061 58	0,061 58	2,69		323	72.04 4	0,061 58	0,061 58	1,66	
P	S	02615	917	443	0,026 18	0,026 18	NS	02626	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02630	872	1.370	0,026 18	0,026 18	41,60	
	I		917	14.56 6	0,026 18	0,026 18	3,91		-40	15.42 4	0,026 18	0,026 18	3,71		872	5.787	0,026 18	0,026 18	9,85	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		3.240	31.77 8	0,061 58	0,061 58	3,05		1.085	31.50 1	0,061 58	0,061 58	3,08		696	26.58 5	0,061 58	0,061 58	3,44	
P	S	02632	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02633	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02634	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-18	71.77 7	0,026 18	0,026 18	0,80		-2.019	16.42 9	0,026 18	0,026 18	3,51		-741	10.17 5	0,026 18	0,026 18	5,64	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		212	141.8 75	0,061 58	0,061 58	0,92		205	33.90 5	0,061 58	0,061 58	2,93		-63	14.72 8	0,061 58	0,061 58	4,79	
P	S	02635	1.436	4.811	0,026 18	0,026 18	11,8 2	02636	1.898	7.792	0,026 18	0,026 18	7,28	02639	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1.436	40.78 0	0,026 18	0,026 18	1,39		1.898	60.99 1	0,026 18	0,026 18	0,93		12	61.07 7	0,026 18	0,026 18	0,94	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		477	2.484	0,076 97	0,076 97	11,0 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2.574	59.57 7	0,061 58	0,061 58	1,93		507	99.47 9	0,061 58	0,061 58	1,26		-62	131.2 14	0,061 58	0,061 58	0,99	
P	S	02640	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02641	-74	3.901	0,026 18	0,026 18	14,6 7	02642	-418	7.410	0,026 18	0,026 18	7,73	
	I		-744	9.452	0,026 18	0,026 18	6,07		-74	9.619	0,026 18	0,026 18	5,95		-418	34.20 7	0,026 18	0,026 18	1,67	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		361	14.48 5	0,076 97	0,076 97	NS		-486	11.33 0	0,076 97	0,076 97	33,68	
	I		352	23.41 4	0,061 58	0,061 58	3,72		337	37.68 5	0,061 58	0,061 58	2,72		-508	64.87 9	0,061 58	0,061 58	1,81	
P	S	02643	343	7.485	0,026 18	0,026 18	7,63	02644	-327	6.777	0,026 18	0,026 18	8,45	02646	72	6.413	0,026 18	0,026 18	8,92	
	I		343	19.96 6	0,026 18	0,026 18	2,86		-327	33.30 5	0,026 18	0,026 18	1,72		72	18.56 2	0,026 18	0,026 18	3,08	
S	S		1.008	18.23 0	0,076 97	0,076 97	56,2 7		-884	10.95 5	0,076 97	0,076 97	31,0 1		1.790	2.771	0,076 97	0,076 97	11,26	
	I		1.008	43.15 2	0,061 58	0,061 58	2,47		-832	63.10 5	0,061 58	0,061 58	1,85		1.980	14.25 9	0,061 58	0,061 58	4,85	
P	S	02648	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02649	0	0	0,026 18	0,026 18	-							
	I		57	12.74 7	0,026 18	0,026 18	4,49		-209	12.07 4	0,026 18	0,026 18	4,74							
S	S		1.777	5.307	0,076 97	0,076 97	14,0 2		0	0	0,076 97	0,076 97	-							
	I		1.890	16.23 8	0,061 58	0,061 58	4,55		-174	30.09 1	0,061 58	0,061 58	3,18							

LEGENDA:

- Dir

Pos

A<sub>s</sub>

A<sub>df</sub>

CS

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

Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

Armatura disponibile per la flessione

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.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp <sub>rnf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]		
Fondazione				Platea 1											
02632	P	RAR QPR	1,229 1,022	12,45 9,34	16 16	-53.144 -44.216	10,13 9,13	SI SI	RAR -	16,585 -	360,00 -	16 -	-53.144 -	21,71 -	SI -
	S	RAR QPR	5,005 4,238	12,45 9,34	-165 -143	-105.476 -89.313	2,49 2,20	SI SI	RAR -	381,522 -	360,00 -	-165 -	-105.476 -	0,94 -	NO -

LEGENDA:

- Rinf.

Dir

Id<sub>Cmb</sub>

σ<sub>cc</sub>

σ<sub>cd,amm</sub>

σ<sub>at</sub>

σ<sub>td,amm</sub>

N<sub>Edr</sub>

M<sub>Ed</sub>
- Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

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

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

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

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

Sollecitazioni di progetto.



Platee - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp <sub>inf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato
			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]		
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza (= σ <sub>cd, amm</sub> /σ <sub>cc</sub> ; σ <sub>td, amm</sub> /σ <sub>at</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).														
<b>Verific ato</b>	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ <sub>cc</sub> ≤ σ <sub>cd,amm</sub> ; σ <sub>at</sub> ≤ σ <sub>td,amm</sub> ). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ <sub>cc</sub> > σ <sub>cd,amm</sub> ; σ <sub>at</sub> > σ <sub>td,amm</sub> ).														
<b>Nota</b>	Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.														

### Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificat o
			[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			Platea 1		AA= PCA								
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W <sub>d</sub> ≠ 0)													
02639	P	FRQ	-11	-39.479	0,91	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-11	-37.717	0,87	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	41	-86.522	1,89	1,89	1,0218 E-03	625	272	0,278	0,400	1,44	SI
		QPR	40	-83.159	1,82	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
02632	P	FRQ	16	-46.298	1,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	16	-44.216	1,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-147	-93.070	2,04	1,89	1,1351 E-03	625	272	0,308	0,400	1,30	SI
		QPR	-143	-89.313	1,96	1,89	1,0704 E-03	625	272	0,291	0,300	1,03	SI

#### LEGENDA:

<b>Dir</b>	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
<b>AA</b>	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
<b>Id<sub>Cmb</sub></b>	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub></b>	Sollecitazioni di progetto.
<b>σ<sub>ct,f</sub></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ <sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
<b>σ<sub>t</sub></b>	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
<b>ε<sub>sm</sub></b>	Deformazione media nel calcestruzzo.
<b>A<sub>e</sub></b>	Area efficace del calcestruzzo teso.
<b>Δ<sub>sm</sub></b>	Distanza media tra le fessure.
<b>W<sub>d</sub></b>	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
<b>W<sub>amm</sub></b>	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
<b>CS</b>	Coefficiente di Sicurezza (=W <sub>d</sub> / W <sub>amm</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W <sub>d</sub> = 0).
<b>Verificato</b>	[SI] = W <sub>d</sub> ≤ W <sub>amm</sub> ; [NO] = W <sub>d</sub> > W <sub>amm</sub>

### VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

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> ]	
Platea 1	12,72	20,65	14,40	180,00	0,65	-	NON Coesivo	1,45	0,00	0,57	23,18	35,49	30,21	0,089	1,129	NO

#### LEGENDA:

<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 ≥ 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.

### VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

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>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> ]	
Platea 1	22,17	20,65	14,40	180,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,53	23,18	35,49	30,21	0,061	1,345	NO

#### LEGENDA:

<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 ≥ 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.

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>γ</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Z <sub>Fld</sub>	Profondità della falda dal piano campagna.														
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.														
C.	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.														
Terzaghi															
Q <sub>Ed</sub>	Carico di progetto sul terreno.														
Q <sub>Rd</sub>	Resistenza di progetto del terreno.														
R <sub>f</sub>	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.														

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell						
Id <sub>Elm</sub>	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF</sub> /RC	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>
			[%]			[%]
Piano Nervature						
Pilastro 23	0.00 %	0,302	138	0.00 %	0,759	200
Pilastro 26	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,777	200
Pilastro 24	0.00 %	0,262	120	0.00 %	0,519	200
Pilastro 25	0.00 %	0,254	116	0.00 %	0,491	200
Pilastro 19	0.00 %	1,162	200	0.00 %	0,697	200
Pilastro 18	0.00 %	1,163	200	0.00 %	0,763	200
Pilastro 20	0.00 %	3,031	200	0.00 %	1,013	200
Pilastro 21	0.00 %	2,234	200	0.00 %	0,683	200
Pilastro 22	0.00 %	2,205	200	0.00 %	0,613	200
Pilastro 17	0.00 %	17,652	200	0.00 %	0,849	200
Pilastro 16	0.00 %	2,256	200	0.00 %	0,807	200
Pilastro 15	0.00 %	1,759	200	0.00 %	0,711	200
Pilastro 8	0.00 %	2,001	200	0.00 %	0,440	200
Pilastro 9	0.00 %	1,748	200	0.00 %	0,547	200
Pilastro 10	0.00 %	1,470	200	0.00 %	0,523	200
Pilastro 5	0.00 %	1,130	200	0.00 %	0,422	193
Pilastro 2	0.00 %	1,273	200	0.00 %	0,437	199
Pilastro 6	0.00 %	2,822	200	0.00 %	1,153	200
Pilastro 12	0.00 %	2,679	200	0.00 %	0,676	200
Pilastro 4	0.00 %	1,435	200	0.00 %	0,633	200
Pilastro 3	0.00 %	1,340	200	0.00 %	0,412	188
Pilastro 1	0.00 %	4,617	200	0.00 %	1,345	200
Pilastro 7	0.00 %	1,620	200	0.00 %	0,793	200
Pilastro 11	0.00 %	1,159	200	0.00 %	0,289	132
Pilastro 13	0.00 %	1,150	200	0.00 %	1,119	200
Pilastro 14	0.00 %	0,780	200	0.00 %	0,959	200
Trave 2g-3g	0.00 %	1,212	200	100.00 %	1,055	200
Trave 13-14	100.00 %	3,937	200	87.50 %	6,954	200
Trave 1g-2g	0.00 %	0,532	200	0.00 %	0,093	42
Parete 11-12	[01066-01935-02633]	2,303	200	[01066-01935-02633]	0,650	200
Parete 7-8	[01950-01086-00218]	2,403	200	[01950-01086-00218]	0,687	200
Parete 9-10	[01087-01959-00049]	0,522	200	[01087-01959-00049]	0,725	200
Parete 10-11	[01925-01065-02636]	1,232	200	[01925-01065-02636]	0,550	200
Parete 8-9	[01891-01026-02639]	1,135	200	[01891-01026-02639]	0,544	200
Parete 5-6	[01027-01900-02634]	2,040	200	[01027-01900-02634]	0,645	200
Parete 4-5	[01039-01910-00048]	2,006	200	[01039-01910-00048]	0,627	200
Parete 1-2	[02010-01150-00230]	2,355	200	[02010-01150-00230]	0,784	200
Parete 3-4	[01050-02019-00024]	1,899	200	[01050-02019-00024]	0,750	200
Parete P5-3	[01160-02033-01161]	1,538	200	[01160-02033-01161]	0,824	200
Parete 22-P7	[01132-01133-02001]	2,599	200	[01132-01133-02001]	0,630	200
Parete 12-22	[01098-01968-00053]	2,988	200	[01098-01968-00053]	0,700	200
Parete P4-6	[01985-01121-01122]	2,573	200	[01985-01121-01122]	1,103	200
Parete 6-12	[01992-01115-00045]	3,195	200	[01992-01115-00045]	0,692	200
Parete 21-22	[00920-01811-02640]	1,926	200	[00920-01811-02640]	0,700	200
Parete 16-17	[00930-01821-02616]	1,656	200	[00930-01821-02616]	0,698	200
Parete 17-18	[01831-00945-00013]	1,718	200	[01831-00945-00013]	0,634	200
Parete 20-21	[01807-00919-02611]	1,033	200	[01807-00919-02611]	0,689	200
Parete 18-19	[01779-00888-00164]	2,761	200	[01779-00888-00164]	0,526	200
Parete 19-20	[00889-01785-00009]	1,713	200	[00889-01785-00009]	0,664	200
Parete 15-16	[01797-00909-00219]	1,884	200	[01797-00909-00219]	0,736	200
Parete 25-26	[00978-01861-00003]	0,418	191	[00978-01861-00003]	0,651	200
Parete 24-25	[00990-01870-00057]	0,440	200	[00990-01870-00057]	0,572	200
Parete 23-24	[01001-01879-02642]	0,419	191	[01001-01879-02642]	0,640	200
Parete 17-23	[01432-01858-02615]	0,416	190	[01432-01858-02615]	0,913	200
Parete 18-24	[02641-00946-01837]	1,671	200	[02641-00946-01837]	0,495	200
Parete 19-25	[02643-00954-01843]	1,861	200	[02643-00954-01843]	0,462	200
Parete 20-26	[01362-01852-02610]	0,540	200	[01362-01852-02610]	0,626	200
Parete 15-P6	[01166-01167-02035]	2,019	200	[01166-01167-02035]	1,045	200
Parete 7-15	[00909-02075-00219]	2,618	200	[00909-02075-00219]	0,709	200
Parete P1-1	[01150-01149-02090]	1,918	200	[01150-01149-02090]	1,076	200
Parete 1-7	[01086-02096-00218]	2,817	200	[01086-02096-00218]	0,679	200
Parete 13-18	[02068-01172-00169]	1,879	200	[02068-01172-00169]	0,515	200
Parete 9-13	[02044-01181-02637]	1,525	200	[02044-01181-02637]	0,462	200
Parete 14-19	[02051-01192-00168]	2,368	200	[02051-01192-00168]	0,603	200
Parete 10-14	[01192-02058-00168]	1,088	200	[01192-02058-00168]	0,461	200
Parete P2-P5	[02576-01326-01327]	5,252	200	[02576-01326-01327]	0,875	200
Parete 2-P5	[01165-02580-00036]	2,146	200	[01165-02580-00036]	0,873	200
Parete P3-4	[02594-01341-01342]	5,919	200	[02594-01341-01342]	0,761	200
Piano Androne						
Pilastro 23	0.00 %	0,177	81	0.00 %	0,115	52

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> [%]
Pilastro 26	0.00 %	0,172	78	0.00 %	0,134	61
Pilastro 24	0.00 %	0,089	41	0.00 %	0,101	46
Pilastro 25	0.00 %	0,097	44	0.00 %	0,092	42
Pilastro 19	0.00 %	0,272	124	0.00 %	0,120	55
Pilastro 18	0.00 %	0,264	121	0.00 %	0,146	67
Pilastro 20	0.00 %	0,339	155	0.00 %	0,050	23
Pilastro 21	0.00 %	0,477	200	0.00 %	0,084	38
Pilastro 22	0.00 %	0,261	119	0.00 %	0,083	38
Pilastro 17	0.00 %	0,344	157	0.00 %	0,102	47
Pilastro 16	0.00 %	0,476	200	0.00 %	0,085	39
Pilastro 15	0.00 %	0,278	127	0.00 %	0,064	29
Pilastro 8	0.00 %	0,633	200	0.00 %	0,090	41
Pilastro 9	0.00 %	0,285	130	0.00 %	0,037	17
Pilastro 10	0.00 %	0,286	131	0.00 %	0,057	26
Pilastro 5	0.00 %	0,487	200	0.00 %	0,149	68
Pilastro 2	0.00 %	0,477	200	0.00 %	0,153	70
Pilastro 6	0.00 %	0,258	118	0.00 %	0,088	40
Pilastro 12	0.00 %	0,291	133	0.00 %	0,000	0
Pilastro 4	0.00 %	0,422	193	0.00 %	0,000	0
Pilastro 3	0.00 %	0,500	200	0.00 %	0,000	0
Pilastro 1	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,073	33
Pilastro 7	0.00 %	0,294	134	0.00 %	0,000	0
Pilastro 11	0.00 %	0,570	200	0.00 %	0,150	68
Pilastro 13	0.00 %	0,263	120	0.00 %	0,000	0
Pilastro 14	0.00 %	0,226	103	0.00 %	0,000	0
Trave 5-6	87.50 %	0,115	52	37.50 %	0,479	200
Trave 3-4	87.50 %	0,194	89	62.50 %	0,522	200
Trave 4-5	12.50 %	0,154	70	37.50 %	0,503	200
Trave 1-2	12.50 %	0,117	53	62.50 %	0,526	200
Trave 2-3	25.00 %	0,166	76	37.50 %	0,583	200
Trave 12-22	12.50 %	0,155	71	25.00 %	0,839	200
Trave 6-12	0.00 %	0,129	59	87.50 %	0,536	200
Trave 21-22	87.50 %	0,225	103	12.50 %	0,493	200
Trave 20-21	100.00 %	0,157	72	87.50 %	0,228	104
Trave 20-26	25.00 %	0,172	78	87.50 %	0,238	109
Trave 25-26	0.00 %	0,120	55	12.50 %	0,292	133
Trave 23-24	0.00 %	0,125	57	12.50 %	0,289	132
Trave 17-23	0.00 %	0,183	83	87.50 %	0,267	122
Trave 15-16	12.50 %	0,234	107	87.50 %	0,440	200
Trave 16-17	0.00 %	0,156	71	0.00 %	0,219	100
Trave 18-24	25.00 %	0,138	63	0.00 %	0,150	69
Trave 13-18	0.00 %	0,167	76	12.50 %	0,433	197
Trave 3-9	12.50 %	0,179	82	25.00 %	0,701	200
Trave 9-13	100.00 %	0,124	57	87.50 %	0,236	108
Trave 19-25	25.00 %	0,152	69	0.00 %	0,162	74
Trave 10-14	100.00 %	0,107	49	100.00 %	0,218	99
Trave 14-19	0.00 %	0,168	76	12.50 %	0,457	200
Trave 11-12	87.50 %	0,078	36	62.50 %	0,452	200
Trave 9-10	12.50 %	0,134	61	87.50 %	0,247	112
Trave 10-11	75.00 %	0,101	46	62.50 %	0,437	200
Trave 7-8	12.50 %	0,093	42	50.00 %	0,418	191
Trave 8-9	75.00 %	0,124	57	62.50 %	0,426	195
Trave 17-18	0.00 %	0,379	173	0.00 %	0,081	37
Trave 19-20	100.00 %	0,366	167	100.00 %	0,068	31
Trave 7-15	12.50 %	0,125	57	25.00 %	0,663	200
Trave 1-7	0.00 %	0,106	48	87.50 %	0,431	197
Trave 2f-14	100.00 %	0,101	46	100.00 %	0,024	11
Trave 1f-2g	100.00 %	0,257	117	100.00 %	0,777	200
Trave 13-1f	0.00 %	0,189	86	0.00 %	0,065	30
Trave 1f-2f	100.00 %	0,246	112	0.00 %	0,185	84
<b>Piano rialzato</b>						
Pilastro 23	0.00 %	0,109	50	0.00 %	0,176	80
Pilastro 26	0.00 %	0,109	50	0.00 %	0,180	82
Pilastro 24	0.00 %	0,084	38	0.00 %	0,065	29
Pilastro 25	0.00 %	0,090	41	0.00 %	0,047	22
Pilastro 19	0.00 %	0,221	101	0.00 %	0,057	26
Pilastro 18	0.00 %	0,292	133	0.00 %	0,083	38
Pilastro 20	0.00 %	0,171	78	0.00 %	0,184	84
Pilastro 21	0.00 %	0,267	122	0.00 %	0,176	80
Pilastro 22	0.00 %	0,154	70	0.00 %	0,218	99
Pilastro 17	0.00 %	0,169	77	0.00 %	0,181	82
Pilastro 16	0.00 %	0,273	125	0.00 %	0,182	83
Pilastro 15	0.00 %	0,148	67	0.00 %	0,214	98
Pilastro 8	0.00 %	0,261	119	0.00 %	0,130	59
Pilastro 9	0.00 %	0,175	80	0.00 %	0,108	49
Pilastro 10	0.00 %	0,187	85	0.00 %	0,111	51
Pilastro 5	0.00 %	0,242	110	0.00 %	0,135	62
Pilastro 2	0.00 %	0,252	115	0.00 %	0,142	65
Pilastro 6	0.00 %	0,218	100	0.00 %	0,230	105
Pilastro 12	0.00 %	0,187	86	0.00 %	0,150	68
Pilastro 4	0.00 %	0,243	111	0.00 %	0,137	63
Pilastro 3	0.00 %	0,229	105	0.00 %	0,139	63
Pilastro 1	0.00 %	0,219	100	0.00 %	0,232	106
Pilastro 7	0.00 %	0,196	89	0.00 %	0,155	71
Pilastro 11	0.00 %	0,226	103	0.00 %	0,108	49

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> [%]
Pilastro 13	0.00 %	0,156	71	0.00 %	0,157	72
Pilastro 14	0.00 %	0,145	66	0.00 %	0,149	68
Pilastro 24	0.00 %	0,068	31	0.00 %	0,076	34
Pilastro 25	0.00 %	0,071	32	0.00 %	0,092	42
Pilastro 19	0.00 %	0,157	72	0.00 %	0,067	30
Pilastro 18	0.00 %	0,130	59	0.00 %	0,056	25
Trave 5-6	87.50 %	0,069	32	0.00 %	0,280	128
Trave 3-4	0.00 %	0,130	59	62.50 %	0,353	161
Trave 4-5	25.00 %	0,098	45	37.50 %	0,335	153
Trave 1-2	12.50 %	0,071	32	62.50 %	0,341	156
Trave 2-3	87.50 %	0,110	50	62.50 %	0,388	177
Trave 12-22	12.50 %	0,114	52	25.00 %	0,697	200
Trave 6-12	0.00 %	0,093	42	87.50 %	0,468	200
Trave 21-22	0.00 %	0,154	70	12.50 %	0,368	168
Trave 20-26	0.00 %	0,133	61	100.00 %	0,182	83
Trave 25-26	0.00 %	0,071	32	100.00 %	0,202	92
Trave 24-25	0.00 %	0,097	44	0.00 %	0,124	57
Trave 23-24	100.00 %	0,072	33	100.00 %	0,194	88
Trave 17-23	0.00 %	0,138	63	100.00 %	0,192	88
Trave 16-17	0.00 %	0,185	84	12.50 %	0,262	120
Trave 18-24	100.00 %	0,108	49	0.00 %	0,111	51
Trave 13-18	100.00 %	0,085	39	87.50 %	0,287	131
Trave 3-9	12.50 %	0,120	55	25.00 %	0,698	200
Trave 9-13	100.00 %	0,076	35	100.00 %	0,145	66
Trave 19-25	100.00 %	0,092	42	0.00 %	0,100	46
Trave 10-14	100.00 %	0,078	36	100.00 %	0,121	55
Trave 14-19	100.00 %	0,077	35	12.50 %	0,283	129
Trave 11-12	87.50 %	0,044	20	62.50 %	0,242	110
Trave 9-10	12.50 %	0,106	48	0.00 %	0,143	65
Trave 10-11	25.00 %	0,096	44	62.50 %	0,345	158
Trave 7-8	12.50 %	0,047	21	37.50 %	0,286	130
Trave 8-9	75.00 %	0,111	51	62.50 %	0,388	177
Trave 17-18	100.00 %	0,207	94	0.00 %	0,061	28
Trave 19-20	0.00 %	0,198	90	100.00 %	0,059	27
Trave 7-15	12.50 %	0,101	46	0.00 %	0,624	200
Trave 1-7	0.00 %	0,088	40	87.50 %	0,433	197
Trave 20-21	100.00 %	0,181	83	87.50 %	0,269	123
Trave 15-16	0.00 %	0,159	73	87.50 %	0,331	151
Trave 2e-14	100.00 %	0,169	77	100.00 %	0,024	11
Trave 18-24	25.00 %	0,057	26	0.00 %	0,069	31
Trave 19-25	25.00 %	0,061	28	100.00 %	0,075	34
Trave 6e-19	100.00 %	0,123	56	100.00 %	0,035	16
Trave 2f-3e	0.00 %	0,093	42	0.00 %	0,028	13
Trave 3e-6e	100.00 %	0,127	58	100.00 %	0,381	174
Trave 4e-5e	12.50 %	0,020	9	100.00 %	0,066	30
Trave 1e-4e	0.00 %	0,146	66	0.00 %	0,293	134
Trave 5e-6e	100.00 %	0,123	56	100.00 %	0,098	45
Trave 18-5e	0.00 %	0,096	44	0.00 %	0,040	18
Trave 13-1e	0.00 %	0,229	104	0.00 %	0,034	16
Trave 1e-2e	0.00 %	0,190	86	25.00 %	0,155	71
<b>Piano Primo</b>						
Pilastro 23	0.00 %	0,125	57	0.00 %	0,208	95
Pilastro 26	0.00 %	0,126	58	0.00 %	0,213	97
Pilastro 24	0.00 %	0,115	52	0.00 %	0,060	27
Pilastro 25	0.00 %	0,115	53	0.00 %	0,065	30
Pilastro 19	0.00 %	0,205	94	0.00 %	0,079	36
Pilastro 18	0.00 %	0,267	122	0.00 %	0,080	36
Pilastro 20	0.00 %	0,189	86	0.00 %	0,209	95
Pilastro 21	0.00 %	0,212	97	0.00 %	0,199	91
Pilastro 22	0.00 %	0,135	61	0.00 %	0,259	118
Pilastro 17	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,206	94
Pilastro 16	0.00 %	0,212	97	0.00 %	0,204	93
Pilastro 15	0.00 %	0,126	57	0.00 %	0,238	108
Pilastro 8	0.00 %	0,311	142	0.00 %	0,178	81
Pilastro 9	0.00 %	0,214	98	0.00 %	0,149	68
Pilastro 10	0.00 %	0,212	97	0.00 %	0,150	69
Pilastro 5	0.00 %	0,200	91	0.00 %	0,162	74
Pilastro 2	0.00 %	0,214	98	0.00 %	0,169	77
Pilastro 6	0.00 %	0,170	77	0.00 %	0,178	81
Pilastro 12	0.00 %	0,134	61	0.00 %	0,195	89
Pilastro 4	0.00 %	0,175	80	0.00 %	0,159	72
Pilastro 3	0.00 %	0,163	74	0.00 %	0,159	72
Pilastro 1	0.00 %	0,168	76	0.00 %	0,182	83
Pilastro 7	0.00 %	0,142	65	0.00 %	0,196	89
Pilastro 11	0.00 %	0,263	120	0.00 %	0,134	61
Pilastro 13	0.00 %	0,148	68	0.00 %	0,163	75
Pilastro 14	0.00 %	0,144	66	0.00 %	0,152	69
Pilastro 24	0.00 %	0,094	43	0.00 %	0,061	28
Pilastro 25	0.00 %	0,096	44	0.00 %	0,062	28
Pilastro 19	0.00 %	0,231	106	0.00 %	0,075	34
Pilastro 18	0.00 %	0,163	75	0.00 %	0,061	28
Trave 5-6	87.50 %	0,067	31	0.00 %	0,351	160
Trave 2-3	87.50 %	0,152	69	37.50 %	0,512	200
Trave 12-22	12.50 %	0,126	58	25.00 %	0,762	200
Trave 6-12	0.00 %	0,096	44	87.50 %	0,527	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> [%]
Trave 21-22	100.00 %	0,190	87	12.50 %	0,448	200
Trave 20-26	0.00 %	0,181	82	87.50 %	0,263	120
Trave 25-26	0.00 %	0,074	34	12.50 %	0,230	105
Trave 24-25	12.50 %	0,065	29	0.00 %	0,144	66
Trave 23-24	100.00 %	0,076	35	100.00 %	0,218	100
Trave 17-23	0.00 %	0,193	88	87.50 %	0,286	130
Trave 16-17	12.50 %	0,228	104	25.00 %	0,320	146
Trave 18-24	87.50 %	0,205	94	25.00 %	0,243	111
Trave 13-18	100.00 %	0,103	47	12.50 %	0,343	156
Trave 3-9	12.50 %	0,137	62	25.00 %	0,800	200
Trave 9-13	100.00 %	0,080	36	100.00 %	0,178	81
Trave 19-25	100.00 %	0,163	74	0.00 %	0,187	85
Trave 10-14	100.00 %	0,085	39	100.00 %	0,146	67
Trave 11-12	87.50 %	0,083	38	62.50 %	0,392	179
Trave 9-10	0.00 %	0,231	106	87.50 %	0,261	119
Trave 10-11	25.00 %	0,139	63	62.50 %	0,466	200
Trave 8-9	75.00 %	0,151	69	37.50 %	0,489	200
Trave 17-18	100.00 %	0,218	99	0.00 %	0,066	30
Trave 19-20	0.00 %	0,213	97	100.00 %	0,063	29
Trave 7-15	12.50 %	0,115	52	25.00 %	0,689	200
Trave 1-7	0.00 %	0,090	41	87.50 %	0,497	200
Trave 1-2	12.50 %	0,067	31	62.50 %	0,417	190
Trave 3-4	12.50 %	0,197	90	62.50 %	0,486	200
Trave 4-5	12.50 %	0,144	66	62.50 %	0,450	200
Trave 7-8	12.50 %	0,080	37	37.50 %	0,468	200
Trave 20-21	12.50 %	0,220	100	75.00 %	0,330	151
Trave 15-16	0.00 %	0,202	92	87.50 %	0,411	188
Trave 2d-14	100.00 %	0,191	87	100.00 %	0,031	14
Trave 18-24	0.00 %	0,082	38	0.00 %	0,088	40
Trave 19-25	0.00 %	0,096	44	0.00 %	0,119	54
Trave 14-19	87.50 %	0,087	39	12.50 %	0,311	142
Trave 6d-19	100.00 %	0,135	61	100.00 %	0,027	12
Trave 4d-5d	100.00 %	0,085	39	100.00 %	0,033	15
Trave 1d-4d	0.00 %	0,129	59	0.00 %	0,408	186
Trave 2e-3d	0.00 %	0,082	37	0.00 %	0,031	14
Trave 3d-6d	100.00 %	0,112	51	100.00 %	0,394	180
Trave 6d-7d	25.00 %	175,274	200	25.00 %	62,235	200
Trave 18-5d	0.00 %	0,098	45	0.00 %	0,023	11
Trave 13-1d	100.00 %	0,163	74	0.00 %	0,029	13
Trave 5d-6d	100.00 %	0,141	64	75.00 %	0,101	46
Trave 1d-2d	0.00 %	0,170	77	25.00 %	0,155	71
<b>Piano Secondo</b>						
Pilastro 23	0.00 %	0,174	79	0.00 %	0,296	135
Pilastro 26	0.00 %	0,176	80	0.00 %	0,301	137
Pilastro 24	0.00 %	0,143	65	0.00 %	0,094	43
Pilastro 25	0.00 %	0,148	68	0.00 %	0,103	47
Pilastro 19	0.00 %	0,243	111	0.00 %	0,115	52
Pilastro 18	0.00 %	0,315	144	0.00 %	0,113	51
Pilastro 20	0.00 %	0,212	97	0.00 %	0,292	133
Pilastro 21	0.00 %	0,233	106	0.00 %	0,280	128
Pilastro 22	0.00 %	0,142	65	0.00 %	0,336	153
Pilastro 17	0.00 %	0,213	97	0.00 %	0,289	132
Pilastro 16	0.00 %	0,242	110	0.00 %	0,289	132
Pilastro 15	0.00 %	0,135	62	0.00 %	0,297	136
Pilastro 8	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,236	108
Pilastro 9	0.00 %	0,209	95	0.00 %	0,204	93
Pilastro 10	0.00 %	0,174	80	0.00 %	0,204	93
Pilastro 5	0.00 %	0,213	97	0.00 %	0,215	98
Pilastro 2	0.00 %	0,226	103	0.00 %	0,224	102
Pilastro 6	0.00 %	0,209	95	0.00 %	0,257	117
Pilastro 12	0.00 %	0,136	62	0.00 %	0,244	111
Pilastro 4	0.00 %	0,186	85	0.00 %	0,206	94
Pilastro 3	0.00 %	0,167	76	0.00 %	0,204	93
Pilastro 1	0.00 %	0,199	91	0.00 %	0,258	118
Pilastro 7	0.00 %	0,135	62	0.00 %	0,244	111
Pilastro 11	0.00 %	0,299	136	0.00 %	0,261	119
Pilastro 13	0.00 %	0,190	87	0.00 %	0,216	98
Pilastro 14	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,204	93
Pilastro 24	0.00 %	0,141	64	0.00 %	0,094	43
Pilastro 25	0.00 %	0,151	69	0.00 %	0,095	43
Pilastro 19	0.00 %	0,273	124	0.00 %	0,111	51
Pilastro 18	0.00 %	0,200	91	0.00 %	0,091	42
Trave 5-6	87.50 %	0,093	42	0.00 %	0,559	200
Trave 2-3	87.50 %	0,194	88	37.50 %	0,684	200
Trave 12-22	87.50 %	0,168	77	25.00 %	0,982	200
Trave 6-12	0.00 %	0,133	60	12.50 %	0,710	200
Trave 21-22	87.50 %	0,269	123	12.50 %	0,631	200
Trave 20-26	25.00 %	0,345	157	87.50 %	0,532	200
Trave 25-26	0.00 %	0,123	56	12.50 %	0,380	173
Trave 24-25	12.50 %	0,100	46	12.50 %	0,221	101
Trave 23-24	100.00 %	0,125	57	87.50 %	0,359	164
Trave 17-23	25.00 %	0,375	171	87.50 %	0,593	200
Trave 16-17	87.50 %	0,312	142	25.00 %	0,443	200
Trave 18-24	87.50 %	0,468	200	87.50 %	0,891	200
Trave 13-18	100.00 %	0,147	67	12.50 %	0,515	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> [%]
Trave 3-9	12.50 %	0,150	69	25.00 %	0,867	200
Trave 9-13	100.00 %	0,102	47	87.50 %	0,237	108
Trave 19-25	87.50 %	0,334	152	25.00 %	0,565	200
Trave 10-14	100.00 %	0,115	53	100.00 %	0,207	94
Trave 14-19	87.50 %	0,119	54	12.50 %	0,435	199
Trave 11-12	87.50 %	0,109	50	62.50 %	0,669	200
Trave 9-10	100.00 %	0,412	188	12.50 %	0,494	200
Trave 8-9	75.00 %	0,177	81	62.50 %	0,573	200
Trave 17-18	100.00 %	0,335	153	0.00 %	0,099	45
Trave 19-20	0.00 %	0,332	151	100.00 %	0,095	43
Trave 7-15	12.50 %	0,152	70	25.00 %	0,878	200
Trave 1-7	0.00 %	0,121	55	87.50 %	0,668	200
Trave 1-2	12.50 %	0,091	42	62.50 %	0,606	200
Trave 3-4	87.50 %	0,265	121	62.50 %	0,673	200
Trave 4-5	12.50 %	0,184	84	37.50 %	0,614	200
Trave 7-8	12.50 %	0,102	46	37.50 %	0,673	200
Trave 10-11	12.50 %	0,192	87	100.00 %	0,618	200
Trave 20-21	12.50 %	0,289	132	25.00 %	0,457	200
Trave 15-16	12.50 %	0,292	133	87.50 %	0,608	200
Trave 2c-14	100.00 %	0,305	139	100.00 %	0,052	24
Trave 19-25	0.00 %	0,182	83	25.00 %	0,236	108
Trave 18-24	0.00 %	0,143	65	0.00 %	0,152	69
Trave 6c-19	100.00 %	0,198	90	100.00 %	0,039	18
Trave 4c-5c	100.00 %	0,117	53	100.00 %	0,048	22
Trave 1c-4c	0.00 %	0,179	82	0.00 %	0,588	200
Trave 2d-3c	0.00 %	0,109	50	0.00 %	0,041	19
Trave 3c-6c	0.00 %	0,194	88	100.00 %	0,541	200
Trave 6c-7c	25.00 %	175,254	200	25.00 %	58,945	200
Trave 18-5c	0.00 %	0,139	63	0.00 %	0,034	15
Trave 13-1c	100.00 %	0,234	107	0.00 %	0,043	20
Trave 5c-6c	100.00 %	0,204	93	75.00 %	0,147	67
Trave 1c-2c	0.00 %	0,270	123	25.00 %	0,252	115
<b>Piano Terzo</b>						
Pilastro 23	0.00 %	0,318	145	0.00 %	0,605	200
Pilastro 26	0.00 %	0,321	146	0.00 %	0,613	200
Pilastro 24	0.00 %	0,224	102	0.00 %	0,236	107
Pilastro 25	0.00 %	0,272	124	0.00 %	0,259	118
Pilastro 19	0.00 %	0,417	190	0.00 %	0,228	104
Pilastro 18	0.00 %	0,628	200	0.00 %	0,223	102
Pilastro 20	0.00 %	0,296	135	0.00 %	0,554	200
Pilastro 21	0.00 %	0,312	142	0.00 %	0,523	200
Pilastro 22	0.00 %	0,174	80	0.00 %	0,489	200
Pilastro 17	0.00 %	0,287	131	0.00 %	0,545	200
Pilastro 16	0.00 %	0,338	154	0.00 %	0,551	200
Pilastro 15	0.00 %	0,163	74	0.00 %	0,437	199
Pilastro 8	0.00 %	0,374	171	0.00 %	0,457	200
Pilastro 9	0.00 %	0,216	99	0.00 %	0,355	162
Pilastro 10	0.00 %	0,238	108	0.00 %	0,430	196
Pilastro 5	0.00 %	0,291	133	0.00 %	0,428	195
Pilastro 2	0.00 %	0,315	144	0.00 %	0,450	200
Pilastro 6	0.00 %	0,337	154	0.00 %	0,479	200
Pilastro 12	0.00 %	0,160	73	0.00 %	0,370	169
Pilastro 4	0.00 %	0,245	112	0.00 %	0,399	182
Pilastro 3	0.00 %	0,196	90	0.00 %	0,393	179
Pilastro 1	0.00 %	0,320	146	0.00 %	0,440	200
Pilastro 7	0.00 %	0,157	71	0.00 %	0,372	169
Pilastro 11	0.00 %	0,382	174	0.00 %	0,464	200
Pilastro 13	0.00 %	0,307	140	0.00 %	0,350	160
Pilastro 14	0.00 %	0,315	144	0.00 %	0,345	157
Pilastro 24	0.00 %	0,276	126	0.00 %	0,214	97
Pilastro 25	0.00 %	0,264	121	0.00 %	0,212	97
Pilastro 19	0.00 %	0,384	175	0.00 %	0,240	109
Pilastro 18	0.00 %	0,290	132	0.00 %	0,184	84
Trave 5-6	87.50 %	0,249	114	37.50 %	1,357	200
Trave 2-3	0.00 %	0,389	177	37.50 %	1,328	200
Trave 12-22	87.50 %	0,342	156	75.00 %	2,002	200
Trave 6-12	12.50 %	0,315	144	12.50 %	1,603	200
Trave 21-22	12.50 %	0,613	200	12.50 %	1,387	200
Trave 20-26	25.00 %	0,680	200	87.50 %	1,241	200
Trave 25-26	12.50 %	0,308	141	12.50 %	1,041	200
Trave 24-25	0.00 %	0,239	109	12.50 %	0,518	200
Trave 23-24	87.50 %	0,312	142	87.50 %	0,973	200
Trave 17-23	25.00 %	0,691	200	87.50 %	1,247	200
Trave 16-17	87.50 %	0,590	200	25.00 %	0,885	200
Trave 18-24	0.00 %	0,292	133	25.00 %	0,509	200
Trave 13-18	87.50 %	0,226	103	25.00 %	0,869	200
Trave 3-9	12.50 %	0,270	123	25.00 %	1,183	200
Trave 9-13	100.00 %	0,154	70	87.50 %	0,402	183
Trave 19-25	0.00 %	0,346	158	25.00 %	0,745	200
Trave 10-14	100.00 %	0,181	82	87.50 %	0,381	174
Trave 14-19	0.00 %	0,185	84	12.50 %	0,639	200
Trave 11-12	87.50 %	0,274	125	50.00 %	1,426	200
Trave 9-10	50.00 %	0,760	200	12.50 %	1,369	200
Trave 8-9	75.00 %	0,222	101	62.50 %	0,789	200
Trave 17-18	100.00 %	0,773	200	0.00 %	0,223	102

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> [%]
Trave 19-20	0.00 %	0,776	200	100.00 %	0,217	99
Trave 7-15	87.50 %	0,325	148	75.00 %	1,781	200
Trave 1-7	12.50 %	0,301	137	12.50 %	1,550	200
Trave 1-2	12.50 %	0,245	112	62.50 %	1,396	200
Trave 3-4	0.00 %	0,547	200	62.50 %	1,531	200
Trave 4-5	100.00 %	0,381	174	62.50 %	1,252	200
Trave 7-8	12.50 %	0,257	117	37.50 %	1,530	200
Trave 10-11	25.00 %	0,254	116	62.50 %	0,920	200
Trave 20-21	12.50 %	0,500	200	75.00 %	0,952	200
Trave 15-16	12.50 %	0,741	200	75.00 %	1,412	200
Trave 1b-14	0.00 %	0,598	200	100.00 %	0,396	181
Trave 19-25	25.00 %	1,024	200	25.00 %	1,350	200
Trave 18-24	25.00 %	0,655	200	25.00 %	0,580	200
Trave 5b-19	100.00 %	0,375	171	100.00 %	0,068	31
Trave 3b-4b	100.00 %	0,199	91	100.00 %	0,084	38
Trave 1b-3b	0.00 %	0,312	142	0.00 %	1,101	200
Trave 2c-2b	0.00 %	0,185	84	0.00 %	0,072	33
Trave 2b-5b	0.00 %	0,322	147	100.00 %	0,939	200
Trave 5b-6b	87.50 %	111,990	200	25.00 %	58,430	200
Trave 18-4b	0.00 %	0,244	111	0.00 %	0,060	28
Trave 13-1b	100.00 %	0,478	200	0.00 %	0,105	48
Trave 4b-5b	100.00 %	0,444	200	75.00 %	0,328	149
Piano Cop Torino Scala						
Pilastro 9	0.00 %	0,336	153	0.00 %	0,764	200
Pilastro 10	0.00 %	0,507	200	0.00 %	1,033	200
Pilastro 13	0.00 %	0,879	200	0.00 %	0,738	200
Pilastro 14	0.00 %	0,823	200	0.00 %	0,822	200
Pilastro 25	0.00 %	0,398	182	0.00 %	0,590	200
Pilastro 24	0.00 %	0,436	199	0.00 %	0,636	200
Pilastro 19	0.00 %	2,655	200	0.00 %	1,744	200
Pilastro 18	0.00 %	3,018	200	0.00 %	1,519	200
Trave 24-25	0.00 %	1,091	200	75.00 %	2,418	200
Trave 18-24	37.50 %	0,374	171	37.50 %	0,580	200
Trave 13-18	87.50 %	0,263	120	25.00 %	1,244	200
Trave 9-13	87.50 %	0,334	153	75.00 %	0,793	200
Trave 19-25	37.50 %	0,321	147	37.50 %	0,504	200
Trave 10-14	75.00 %	0,431	196	75.00 %	1,111	200
Trave 14-19	87.50 %	0,241	110	25.00 %	0,996	200
Trave 9-10	0.00 %	1,083	200	75.00 %	2,148	200

LEGENDA:

- Id<sub>Elm</sub>

Identificativo dell'elemento strutturale.
- %LLI/Shell

Rigidezza equivalente orizzontale in direzione x
- PGA<sub>PF/RC</sub>

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.
- PGA<sub>T</sub>

Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica  $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$ .
- 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<sub>S</sub>·S<sub>T</sub>·a<sub>d</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 58	0,037	17
Nodo 59	0,090	41
Nodo 60	0,191	87
Nodo 61	0,090	41
Nodo 62	0,096	44
Nodo 63	0,130	59
Nodo 64	0,120	55
Nodo 65	0,098	45
Nodo 66	0,121	55
Nodo 67	0,200	91
Nodo 68	0,179	82
Nodo 69	0,095	43
Nodo 70	0,088	40
Nodo 71	0,127	58
Nodo 72	0,156	71
Nodo 73	0,119	54
Nodo 74	0,234	107
Nodo 75	0,177	81
Nodo 76	0,140	64
Nodo 77	0,318	145
Nodo 78	0,330	151
Nodo 79	0,345	157
Nodo 80	0,088	40
Nodo 81	0,093	43
Nodo 82	0,256	117
Nodo 83	0,252	115
Nodo 84	0,170	77
Nodo 85	0,173	79
Nodo 86	0,067	31

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id <sub>Nd</sub>	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>
		[%]
Nodo 87	0,088	40
Nodo 88	0,074	34
Nodo 89	0,064	29
Nodo 90	0,069	31
Nodo 91	0,068	31
Nodo 92	0,073	33
Nodo 93	0,074	34
Nodo 94	0,071	32
Nodo 95	0,181	82
Nodo 96	0,123	56
Nodo 97	0,067	30
Nodo 98	0,086	39
Nodo 99	0,096	44
Nodo 100	0,140	64
Nodo 101	0,163	74
Nodo 102	0,071	32
Nodo 103	0,062	28
Nodo 104	0,062	28
Nodo 105	0,059	27
Nodo 106	0,063	29
Nodo 107	0,060	28
Nodo 108	0,485	200
Nodo 109	0,065	30
Nodo 110	0,071	32
Nodo 111	0,080	36
Nodo 112	0,157	72
Nodo 113	0,203	93
Nodo 114	0,059	27
Nodo 115	0,064	29
Nodo 116	0,046	21
Nodo 117	0,061	28
Nodo 118	0,065	30
Nodo 119	1,028	200
Nodo 120	0,030	14
Nodo 121	0,064	29
Nodo 122	0,074	34
Nodo 123	0,172	78
Nodo 124	0,309	141
Nodo 125	0,084	38
Nodo 126	0,124	57
Nodo 127	0,079	36
Nodo 128	0,088	40
Nodo 129	0,127	58
Nodo 130	5,003	200
Nodo 131	0,001	0
Nodo 132	0,107	49
Nodo 133	0,122	56
Nodo 134	0,115	52
Nodo 135	0,112	51
Nodo 136	0,268	122
Nodo 137	0,193	88
Nodo 138	0,268	122
Nodo 139	0,234	107
Nodo 140	0,126	57
Nodo 141	0,105	48
Nodo 142	0,056	26
Nodo 143	0,047	21
Nodo 144	0,063	29
Nodo 145	0,058	26
Nodo 146	0,046	21
Nodo 147	0,083	38
Nodo 148	0,062	28
Nodo 149	0,064	29
Nodo 150	0,095	43
Nodo 151	0,054	25
Nodo 152	0,034	16
Nodo 153	0,000	0
Nodo 154	0,007	3
Nodo 155	0,000	0
Nodo 156	0,068	31
Nodo 157	0,068	31
Nodo 158	0,077	35
Nodo 159	0,138	63
Nodo 160	0,069	32
Nodo 161	0,071	32
Nodo 162	0,083	38
Nodo 163	0,150	68
Nodo 170	0,541	200
Nodo 171	0,552	200
Nodo 172	0,522	200
Nodo 173	0,558	200
Nodo 174	0,701	200
Nodo 175	0,755	200
Nodo 176	2,471	200
Nodo 177	2,791	200
Nodo 178	0,665	200



Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id <sub>Nd</sub>	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
Nodo 179	1,127	200
Nodo 180	2,207	200
Nodo 181	43,846	200
Nodo 182	3,017	200
Nodo 183	2,518	200
Nodo 184	1,133	200
Nodo 185	1,059	200
Nodo 186	0,752	200
Nodo 187	0,786	200
Nodo 188	0,234	107
Nodo 189	0,233	106
Nodo 190	0,113	51
Nodo 191	0,511	200
Nodo 192	0,520	200
Nodo 193	0,109	50
Nodo 194	1,115	200
Nodo 195	1,148	200
Nodo 196	0,114	52
Nodo 197	3,689	200
Nodo 198	3,839	200
Nodo 199	0,157	71
Nodo 200	43,846	200
Nodo 201	43,846	200
Nodo 202	0,749	200
Nodo 203	0,716	200
Nodo 204	0,142	65
Nodo 205	0,154	70
Nodo 206	0,628	200
Nodo 207	0,638	200
Nodo 208	0,504	200
Nodo 209	0,577	200
Nodo 210	1,224	200
Nodo 211	1,220	200
Nodo 212	1,352	200
Nodo 213	1,211	200
Nodo 214	0,677	200
Nodo 215	0,666	200
Nodo 216	1,199	200
Nodo 217	1,072	200

**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  $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$

**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<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 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>		
Platea 1	6,270	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  $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$ .

**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<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 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 Nervature</b>				
Piano Nervature	1,538	200	-	-
<b>Piano Androne</b>				
Piano Androne	0,397	200	-	-
<b>Piano rialzato</b>				
Piano rialzato	0,162	176	-	-
<b>Piano Primo</b>				
Piano Primo	0,156	169	-	-
<b>Piano Secondo</b>				
Piano Secondo	0,193	200	-	-
<b>Piano Terzo</b>				
Piano Terzo	0,295	200	-	-
<b>Piano Cop Torrino Scala</b>				
Piano Cop Torrino Scala	0,615	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<sub>S</sub>·S<sub>T</sub>·a<sub>g</sub>/g). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2·PGA<sub>D</sub>.



<a href="#"><u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u></a> .....	pag.	2
<a href="#"><u>Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u></a> .....	pag.	7
<a href="#"><u>Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u></a> .....	pag.	9
<a href="#"><u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u></a> .....	pag.	10
<a href="#"><u>EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</u></a> .....	pag.	11
<a href="#"><u>PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI</u></a> .....	pag.	11
<a href="#"><u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)</u></a> .....	pag.	11
<a href="#"><u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)</u></a> .....	pag.	11
<a href="#"><u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u></a> .....	pag.	12
<a href="#"><u>Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u></a> .....	pag.	40
<a href="#"><u>Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u></a> .....	pag.	40
<a href="#"><u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u></a> .....	pag.	40
<a href="#"><u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)</u></a> .....	pag.	41
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL</u></a> .....	pag.	41
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI</u></a> .....	pag.	46
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE</u></a> .....	pag.	48
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO</u></a> .....	pag.	48