

**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>TC15</b>	TITOLO <b>BLOCCO "AA" STATO ATTUALE</b> <b>TABULATI DI CALCOLO 15 di 15</b>	SCALA
		DATA
AGGIORNAMENTI	L'IMPRESA	IL DIRETTORE DEI LAVORI
RIF.		

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

**TABULATI DI CALCOLO**  
**(Tomo 15 di 15)**

**OGGETTO:** VERIFICA STRUTTURALE STATO ATTUALE BLOCCO A  
Verifica stato attuale

**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

...

# Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU											
Id <sub>nd</sub>	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
01663	231.025	2,16	789.067	497.873	572.651	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01664	161.400	3,08	737.196	497.873	71.224	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01665	69.669	1,83	127.802	0	111.820	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02686	82.598	1,34	111.029	0	-58.997	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02687	86.125	1,29	111.029	0	-23.984	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02688	61.308	1,81	111.029	0	-95.509	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02689	73.388	1,51	111.029	0	-48.904	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02690	196.610	2,53	740.396	497.873	102.157	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
02691	147.445	3,38	734.398	497.873	44.183	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03311	70.040	1,59	111.029	0	-205.195	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03312	121.259	4,11	729.828	497.873	-138.349	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03313	597.093	0,83	793.642	497.873	616.875	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03314	161.611	3,08	744.178	497.873	138.723	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03315	374.355	1,33	735.336	497.873	53.251	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03316	317.494	1,57	743.638	497.873	133.497	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03317	137.055	3,63	745.430	497.873	150.824	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03318	113.296	4,39	729.828	497.873	-97.347	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03319	68.760	1,61	111.029	0	-89.114	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
04840	939.012	0,44	940.084	410.247	921.411	0	0	0	2,06	0,0283	0,02827
04921	24.745	5,09	125.837	0	98.720	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
Piano Nervature		Parete 46-47-48-49				Parete 46-47					
00011	95.569	1,16	111.029	0	-190.494	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
00012	440.956	1,13	751.071	497.873	205.350	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01702	75.803	1,46	111.029	0	-48.416	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01703	172.202	2,89	729.828	497.873	-103.020	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01704	134.731	3,70	729.828	497.873	-125.705	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01705	580.268	0,86	729.828	497.873	-807.809	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01706	129.045	3,86	729.828	497.873	-140.713	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01707	105.466	1,05	111.029	0	-217.910	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01708	17.156	6,47	111.029	0	-442.877	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01709	100.245	1,11	111.029	0	-775.804	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01710	188.752	2,64	771.866	497.873	406.373	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01711	414.285	1,20	781.890	497.873	503.274	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01712	162.453	3,06	740.177	497.873	100.045	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01713	160.316	3,11	729.828	497.873	-141.264	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
02845	169.888	2,93	729.828	497.873	-10.808	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
02846	203.558	2,45	729.828	497.873	-55.414	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
02847	82.805	1,34	111.029	0	-39.727	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02848	58.469	1,90	111.029	0	-85.510	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02849	90.673	1,29	116.828	0	38.662	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02850	73.997	1,77	131.144	0	134.101	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03352	179.885	2,77	729.828	497.873	-99.049	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03353	297.477	1,67	729.828	497.873	-463.536	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03354	129.065	3,86	730.540	497.873	6.889	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03355	50.981	2,98	151.919	0	272.599	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03356	113.049	1,19	134.359	0	155.535	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03357	66.550	1,79	119.249	0	54.803	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03358	145.296	3,43	729.828	497.873	-117.934	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03359	388.937	1,28	729.828	497.873	-44.236	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03360	328.662	1,51	729.828	497.873	-143.922	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
04849	673.828	0,74	729.828	497.873	-691.625	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
04917	62.979	1,76	111.029	0	-66.002	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
Piano Nervature		Parete 46-47-48-49				Parete 47-48					
00015	730.676	0,68	765.250	497.873	342.419	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
00016	762.700	0,61	764.811	466.009	-109.791	0	0	0	2,34	0,0283	0,02827
00103	12.972	9,16	118.803	0	51.827	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
00104	17.480	7,30	127.682	0	111.023	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01714	56.447	1,97	111.029	0	-116.168	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01715	43.474	2,55	111.029	0	-82.378	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01716	457.594	1,09	729.828	497.873	-412.905	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01717	487.919	1,02	729.828	497.873	-157.304	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01718	102.678	1,08	111.029	0	-39.178	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01719	19.787	5,64	111.603	0	3.830	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01720	90.143	1,23	111.029	0	-83.183	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01721	466.344	1,07	760.969	497.873	301.037	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01722	429.688	1,16	786.144	497.873	544.393	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01723	27.906	4,75	132.469	0	142.934	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01724	61.260	2,17	132.723	0	144.626	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02537	74.359	1,49	111.029	0	-47.726	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02538	101.840	1,09	111.029	0	-45.438	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02539	28.069	3,96	111.029	0	-33.963	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02540	79.853	1,58	126.367	0	102.252	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02541	78.859	1,59	125.141	0	94.082	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03361	77.003	1,44	111.029	0	-83.685	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03362	543.922	0,92	729.828	497.873	-222.269	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03363	500.167	1,00	765.458	497.873	344.429	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03364	79.498	1,63	129.459	0	122.869	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03365	165.023	3,02	741.367	497.873	111.545	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03366	260.216	1,91	753.302	497.873	226.923	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03367	38.441	2,89	111.029	0	-35.528	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03368	192.417	2,59	729.828	497.873	-86.091	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03369	284.513	1,75	729.828	497.873	-181.259	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 46-47-48-49</b>				<b>Parete 48-49</b>					
00013	60.574	1,83	111.029	0	-245.255	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
00014	432.664	1,15	729.828	497.873	-564.056	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01725	167.776	2,97	767.314	497.873	362.366	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01726	175.004	2,84	729.828	497.873	-55.113	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01727	406.787	1,22	729.828	497.873	-275.172	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01728	182.649	2,73	729.828	497.873	-401.042	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01729	108.732	1,46	158.772	0	318.287	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01730	16.258	6,83	111.029	0	-471.841	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01731	110.247	1,09	120.698	0	64.458	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
01732	133.793	3,72	729.828	497.873	-2.730	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01733	611.343	0,81	852.972	497.873	1.190.399	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01734	234.269	2,13	805.136	497.873	727.980	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01735	172.678	2,88	737.189	497.873	71.156	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
01736	68.486	1,85	126.469	0	102.933	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02542	163.314	3,05	734.083	497.873	41.137	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
02543	214.943	2,32	740.859	497.873	106.633	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
02544	79.321	1,40	111.029	0	-54.978	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02545	67.284	1,65	111.029	0	-108.998	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02546	87.400	1,27	111.029	0	-20.415	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
02547	83.647	1,33	111.029	0	-65.045	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03370	68.612	1,62	111.029	0	-182.476	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
03371	160.989	3,09	729.828	497.873	-89.808	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03372	290.748	1,71	797.692	497.873	656.024	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03373	169.773	2,93	745.293	497.873	149.501	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03374	403.130	1,24	735.444	497.873	54.294	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03375	341.381	1,46	743.973	497.873	136.741	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03376	150.224	3,31	746.532	497.873	161.479	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03377	112.598	4,42	729.828	497.873	-92.764	0	0	0	2,50	0,0283	0,02827
03378	22.819	4,87	111.029	0	-99.823	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
04850	961.502	0,41	962.959	398.298	969.659	0	0	0	2,00	0,0283	0,02827
04919	42.359	2,97	125.823	0	98.628	0	0	0	0,00	0,0283	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P1-1-12-27-P10</b>				<b>Parete P1-1</b>					
00005	386.583	1,89	729.828	1.180.147	-59.695	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00058	8.324	15,93	132.589	0	-5.137	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00093	7.966	16,72	133.172	0	3.891	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00109	43.565	3,04	132.589	0	-775	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01937	183.088	4,01	734.258	1.180.147	42.825	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01938	37.954	3,49	132.589	0	-112.154	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01939	4.265	31,09	132.589	0	-4.055	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01984	371.940	1,96	729.828	1.180.147	-262.374	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01985	64.001	2,07	132.589	0	-78.472	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01986	2.972	44,73	132.923	0	2.231	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01987	12.204	10,86	132.589	0	-23.139	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01988	37.107	3,58	132.984	0	2.634	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01989	53.828	2,46	132.664	0	506	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02754	32.752	4,05	132.589	0	-13.724	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02755	66.222	2,00	132.589	0	-21.152	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02756	36.839	3,61	132.843	0	1.698	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03600	37.329	3,57	133.250	0	4.412	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03601	151.000	4,83	729.828	1.180.147	-3.437	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03602	10.701	12,55	134.327	0	11.591	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03603	69.781	1,91	133.601	0	6.749	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03604	121.631	1,09	132.785	0	1.312	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03605	109.061	1,22	132.618	0	194	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P1-1-12-27-P10</b>				<b>Parete 1-12</b>					
00004	342.555	2,14	734.016	1.180.147	40.491	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00005	285.756	2,72	776.890	1.180.147	454.936	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00093	8.731	15,54	135.644	0	20.372	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00110	16.354	8,17	133.609	0	6.801	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01926	13.188	10,09	133.056	0	3.119	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01927	73.028	1,86	135.543	0	19.698	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01928	288.992	2,55	735.695	1.180.147	56.721	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01929	392.021	1,86	729.827	1.180.147	-243.619	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01930	66.648	1,99	132.589	0	-101.279	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01931	53.756	2,47	132.589	0	-41.423	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01932	19.941	6,65	132.589	0	-88.241	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01933	13.422	10,06	135.090	0	16.679	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01934	33.695	4,28	144.184	0	77.305	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01935	44.887	2,95	132.589	0	-271.199	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01936	250.778	3,18	796.548	1.180.147	644.964	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01937	238.321	3,12	744.330	1.180.147	140.194	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01938	51.592	2,59	133.837	0	8.323	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01939	22.066	6,24	137.656	0	33.783	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02757	57.721	2,32	134.140	0	10.343	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02758	76.998	1,79	137.974	0	35.901	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02759	55.963	2,45	137.361	0	31.813	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
02760	47.136	2,84	133.891	0	8.683	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02761	68.560	1,95	133.571	0	6.548	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02762	87.010	1,54	133.607	0	6.787	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02763	115.830	1,15	133.279	0	4.605	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02764	80.265	1,65	132.703	0	766	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03543	71.425	1,88	134.218	0	10.864	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03544	191.454	3,91	749.133	1.180.147	186.618	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03545	128.429	1,19	153.010	0	136.146	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03546	50.040	2,78	139.354	0	45.106	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03547	134.506	5,43	730.507	1.180.147	6.567	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03548	117.781	1,21	142.711	0	67.484	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03549	68.613	2,05	140.892	0	55.355	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03550	91.451	1,45	132.589	0	-1.992	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03551	47.809	2,77	132.589	0	-55.782	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03552	115.430	1,18	135.862	0	21.824	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03553	167.825	4,35	729.827	1.180.147	-11.824	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03554	172.073	4,27	735.404	1.180.147	53.906	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature			Parete P1-1-12-27-P10			Parete 12-27					
00001	378.222	1,93	729.827	1.180.147	-88.024	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00112	37.085	3,58	132.589	0	-7.711	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01940	56.296	2,36	132.589	0	-5.154	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01941	88.890	1,49	132.589	0	-44.803	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01942	286.357	2,56	733.495	1.180.147	35.451	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01943	312.369	2,34	729.827	1.180.147	-396.914	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01944	58.069	2,28	132.589	0	-303.131	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01945	43.189	3,07	132.589	0	-190.611	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01946	22.642	5,86	132.589	0	-265.046	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01947	18.542	7,15	132.589	0	-70.858	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01948	33.058	4,01	132.589	0	-70.603	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01949	11.722	11,31	132.589	0	-191.852	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01950	27.571	4,95	136.388	0	25.332	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01951	76.940	1,76	135.390	0	18.673	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01952	83.755	1,98	165.538	0	219.665	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01953	450.240	1,89	849.237	1.180.147	1.154.292	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01954	252.605	2,99	755.491	1.180.147	248.085	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01955	77.586	1,77	137.224	0	30.905	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01956	37.823	3,73	141.266	0	57.850	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02714	98.864	1,34	132.589	0	-3.288	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02715	122.590	1,08	132.589	0	-20.303	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02716	83.548	1,59	132.589	0	-16.058	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02717	79.900	1,66	132.589	0	-11.462	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02718	64.837	2,08	135.037	0	16.320	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02719	53.750	2,50	134.440	0	12.345	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02720	92.684	1,50	139.284	0	44.633	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02721	119.325	1,13	134.866	0	15.186	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02722	124.021	1,11	137.682	0	33.956	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02723	157.053	4,68	735.424	1.180.147	54.097	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02724	118.329	1,13	133.475	0	5.909	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03555	101.993	1,30	132.589	0	-9.154	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03556	252.732	2,92	737.791	1.180.147	76.981	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03557	244.307	3,17	773.848	1.180.147	425.538	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03558	103.031	1,40	143.804	0	74.772	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03559	257.337	2,84	731.286	1.180.147	14.096	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03560	245.137	3,07	752.133	1.180.147	215.622	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03561	171.893	4,30	739.024	1.180.147	88.903	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03562	168.928	4,32	730.384	1.180.147	5.383	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03563	81.316	1,63	132.589	0	-47.678	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03564	73.332	1,81	132.589	0	-22.258	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03565	101.430	1,31	132.589	0	-38.367	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03566	50.530	2,62	132.589	0	-158.531	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03567	115.663	1,15	132.589	0	-44.626	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03568	195.423	3,73	729.827	1.180.147	-25.697	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03569	146.688	4,98	729.827	1.180.147	-97.560	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04833	399.655	2,06	822.907	1.180.147	899.767	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04929	19.330	7,07	136.660	0	27.140	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature			Parete P1-1-12-27-P10			Parete 27-P10					
00001	376.251	2,07	777.296	1.180.147	458.864	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00059	9.045	14,66	132.589	0	-15.430	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00112	14.934	8,94	133.514	0	6.170	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00113	46.356	3,14	145.766	0	87.849	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01940	26.219	5,10	133.599	0	6.733	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01941	44.395	3,04	135.045	0	16.378	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01942	248.375	3,02	748.862	1.180.147	184.002	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01957	63.040	2,30	145.219	0	84.205	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01958	38.719	3,46	134.028	0	9.594	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01959	10.998	12,15	133.577	0	6.589	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01960	2.181	60,79	132.589	0	-21.206	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01961	66.785	2,28	152.232	0	130.956	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01962	391.042	2,05	802.102	1.180.147	698.656	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02725	53.797	2,50	134.332	0	11.620	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02726	86.454	1,59	137.779	0	34.604	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	CtgØ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
02727	48.673	2,95	143.611	0	73.481	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03570	79.527	1,72	137.067	0	29.854	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03571	5.784	23,26	134.523	0	12.894	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03572	145.942	1,19	173.244	0	271.035	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03573	29.101	4,86	141.431	0	58.952	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03574	147.448	4,96	731.226	1.180.147	13.523	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03575	108.939	1,29	141.001	0	56.084	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P2-P8</b>				<b>Parete P2-P8</b>					
00066	47.151	2,32	109.449	0	-13.264	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00067	5.643	19,40	109.449	0	-1.268	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02162	63.523	1,98	125.534	0	107.232	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02163	79.111	1,41	111.661	0	14.741	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02164	112.380	4,87	547.371	1.180.147	-32.921	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02165	66.378	1,65	109.449	0	-166.745	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02166	17.790	6,27	111.511	0	13.744	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02167	10.343	10,58	109.449	0	-26.553	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02168	38.854	2,83	109.990	0	3.604	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02169	67.939	1,61	109.449	0	-5.115	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02601	60.779	1,80	109.449	0	-2.686	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02602	56.311	1,94	109.449	0	-10.001	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03778	59.331	1,92	113.876	0	29.508	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03779	118.923	4,60	547.371	1.180.147	-87.582	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03780	20.130	5,44	109.449	0	-12.354	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03781	60.970	1,81	110.167	0	4.781	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03782	107.767	1,04	112.126	0	17.842	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03783	86.620	1,26	109.449	0	-9.918	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04895	19.810	5,62	111.320	0	12.472	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04896	123.567	4,43	547.371	1.180.147	-212.957	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P3-4</b>				<b>Parete P3-4</b>					
00068	33.680	3,25	109.449	0	-9.390	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00069	5.468	20,02	109.449	0	-6.196	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02275	42.779	2,95	126.016	0	110.443	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02276	21.005	5,21	109.449	0	-19.655	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02277	90.984	1,22	110.774	0	8.833	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02278	142.907	3,83	547.371	1.180.147	-301.167	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02279	26.556	4,15	110.260	0	5.403	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02280	7.557	14,48	109.449	0	-15.535	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02281	26.423	4,17	110.066	0	4.113	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02282	49.465	2,21	109.449	0	-189	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02575	42.430	2,58	109.449	0	-2.532	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02576	42.121	2,60	109.449	0	-5.098	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03892	18.574	6,16	114.470	0	33.473	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03893	61.567	1,78	109.449	0	-54.641	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03894	20.168	5,51	111.086	0	10.908	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03895	49.699	2,23	110.650	0	8.003	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03896	79.079	1,41	111.167	0	11.450	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03897	65.654	1,67	109.673	0	1.490	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04889	7.264	15,65	113.671	0	28.143	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04890	156.472	3,50	547.371	1.180.147	-207.883	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P4-6-17-34-P11</b>				<b>Parete P4-6</b>					
00049	277.929	2,63	729.740	1.180.147	-174.699	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00062	9.613	13,79	132.578	0	-3.210	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00080	5.614	23,95	134.450	0	12.477	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00081	58.973	2,26	133.495	0	6.115	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02074	5.885	22,53	132.578	0	-5.414	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02075	44.242	3,00	132.578	0	-74.566	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02076	127.226	1,11	141.707	0	60.857	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02188	342.778	2,13	729.740	1.180.147	-379.598	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02189	74.226	1,79	132.578	0	-117.866	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02190	3.489	38,03	132.681	0	687	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02191	12.422	10,67	132.578	0	-31.395	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02192	49.330	2,71	133.575	0	6.644	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02193	75.135	1,79	134.146	0	10.456	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02811	35.137	3,77	132.578	0	-13.037	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02812	78.664	1,69	132.578	0	-10.179	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02813	44.936	2,98	133.944	0	9.106	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03801	31.580	4,33	136.894	0	28.774	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03802	272.413	2,68	729.740	1.180.147	-19.763	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03803	17.010	7,79	132.578	0	-3.115	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03804	77.124	1,74	134.556	0	13.190	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03805	137.500	5,32	730.829	1.180.147	10.524	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03806	124.980	1,07	133.385	0	5.382	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P4-6-17-34-P11</b>				<b>Parete 6-17</b>					
00049	219.557	1,04	227.286	0	631.504	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00054	346.703	2,10	729.594	1.180.147	-250.629	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00077	22.644	5,88	133.194	0	4.224	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00080	18.217	7,47	136.098	0	23.584	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01970	260.721	2,85	743.255	1.180.147	132.059	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01971	44.912	2,95	132.560	0	-49.413	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01972	19.391	6,91	133.951	0	9.269	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02074	25.431	5,45	138.719	0	41.056	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
02075	33.498	4,12	137.883	0	35.485	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02076	201.310	3,70	745.060	1.180.147	149.511	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02154	414.828	1,76	729.594	1.180.147	-566.028	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02155	87.065	1,52	132.560	0	-188.318	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02156	74.492	1,78	132.560	0	-67.458	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02157	24.433	5,43	132.560	0	-68.621	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02158	14.881	9,20	136.969	0	29.393	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02159	53.739	2,72	146.369	0	92.058	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02160	62.641	2,60	162.636	0	200.508	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02161	274.100	2,96	811.852	1.180.147	795.162	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02627	86.532	1,53	132.560	0	-10.636	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02628	130.683	1,02	133.006	0	2.971	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02629	122.725	1,12	137.220	0	31.062	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02630	97.169	1,38	133.754	0	7.959	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02631	66.345	2,01	133.573	0	6.752	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02632	86.478	1,59	137.240	0	31.201	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02633	97.237	1,41	136.873	0	28.749	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02634	66.031	2,04	135.023	0	16.421	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03766	63.205	2,15	136.122	0	23.748	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03767	201.796	3,62	729.594	1.180.147	-15.729	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03768	112.576	1,63	183.327	0	338.445	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03769	51.228	2,70	138.471	0	39.408	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03770	151.862	4,81	731.159	1.180.147	15.128	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03771	154.286	1,02	157.647	0	167.242	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03772	108.675	1,31	142.468	0	66.051	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03773	130.331	1,02	132.560	0	-3.839	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03774	65.735	2,02	132.560	0	-52.970	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03775	154.060	4,75	731.344	1.180.147	16.920	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03776	211.483	3,45	729.594	1.180.147	-4.265	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03777	229.533	3,18	729.594	1.180.147	-4.788	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P4-6-17-34-P11</b>				<b>Parete 17-34</b>					
00031	260.773	2,80	729.524	1.180.147	-332.790	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00096	33.261	3,99	132.552	0	-1.004	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01775	227.532	3,22	731.534	1.180.147	19.424	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01776	51.149	2,59	132.552	0	-33.116	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01777	36.951	3,67	135.671	0	20.797	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02226	325.052	2,24	729.524	1.180.147	-595.151	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02227	74.557	1,78	132.552	0	-378.703	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02228	71.349	1,86	132.552	0	-271.634	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02229	22.783	5,82	132.552	0	-307.114	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02230	19.771	6,70	132.552	0	-149.858	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02231	38.662	3,43	132.552	0	-151.091	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02232	15.530	8,54	132.552	0	-209.201	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02233	29.566	4,57	135.085	0	16.890	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02234	93.396	1,63	151.812	0	128.403	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02235	102.575	1,72	176.647	0	293.965	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02236	449.367	1,93	865.414	1.180.147	1.313.599	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02237	218.114	3,49	760.686	1.180.147	301.233	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02238	52.114	2,69	140.134	0	50.548	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02239	37.092	3,80	141.079	0	56.846	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02635	116.349	1,15	133.429	0	5.847	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02636	163.468	4,49	734.481	1.180.147	47.912	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02637	143.691	5,10	733.342	1.180.147	36.903	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02638	136.474	5,36	731.656	1.180.147	20.605	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02639	106.453	1,32	140.242	0	51.269	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02640	63.904	2,11	134.674	0	14.148	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02641	89.889	1,51	135.607	0	20.368	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02642	107.896	1,24	133.830	0	8.520	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02643	106.988	1,25	133.668	0	7.444	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02644	127.368	1,06	134.466	0	12.760	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02645	88.433	1,50	132.552	0	-9.797	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03834	74.327	1,82	135.383	0	18.873	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03835	140.106	5,21	729.524	1.180.147	-145.961	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03836	232.502	3,41	792.197	1.180.147	605.835	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03837	89.321	1,58	140.718	0	54.441	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03838	262.677	2,79	731.806	1.180.147	22.055	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03839	267.795	2,83	756.805	1.180.147	263.709	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03840	197.799	3,74	739.979	1.180.147	101.064	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03841	194.925	3,75	730.531	1.180.147	9.735	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03842	97.648	1,36	132.552	0	-17.253	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03843	87.189	1,52	132.552	0	-57.007	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03844	140.651	5,19	729.524	1.180.147	-45.701	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03845	77.427	1,71	132.552	0	-185.188	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03846	152.991	4,77	729.524	1.180.147	-99.465	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03847	186.252	3,92	729.524	1.180.147	-25.121	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03848	188.486	3,87	729.524	1.180.147	-164.188	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04893	325.427	2,58	840.182	1.180.147	1.069.694	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04901	28.131	4,83	135.775	0	21.489	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P4-6-17-34-P11</b>				<b>Parete 34-P11</b>					
00031	266.801	2,92	779.364	1.180.147	479.696	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00063	8.261	16,05	132.578	0	-7.361	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	CtgØ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
00096	10.396	13,20	137.198	0	30.797	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00097	46.881	3,12	146.173	0	90.631	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01775	178.547	4,22	753.515	1.180.147	229.826	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01776	24.608	5,53	136.033	0	23.034	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01777	15.150	8,75	132.578	0	-6.855	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02240	67.193	2,16	145.385	0	85.382	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02241	43.222	3,11	134.299	0	11.473	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02242	11.160	11,89	132.727	0	991	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02243	3.363	39,46	132.692	0	758	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02244	70.925	2,21	156.916	0	162.254	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02245	342.185	2,34	799.907	1.180.147	678.281	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02842	42.808	3,10	132.578	0	-109	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02843	61.364	2,22	135.986	0	22.721	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02844	41.537	3,40	141.031	0	56.356	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03849	66.668	2,05	136.763	0	27.903	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03850	15.129	8,95	135.359	0	18.540	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03851	126.314	1,32	167.057	0	229.860	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03852	50.478	2,78	140.277	0	51.326	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03853	112.276	1,23	138.570	0	39.949	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03854	114.706	1,22	140.266	0	51.251	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature		Parete P5-P9				Parete P5-P9					
00072	56.701	1,93	109.449	0	-18.119	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00073	5.754	19,02	109.449	0	-1.400	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02267	57.200	2,19	125.316	0	105.776	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02268	81.395	1,38	112.089	0	17.595	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02269	116.792	4,69	547.371	1.180.147	-36.322	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02270	67.084	1,63	109.449	0	-179.012	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02271	17.375	6,43	111.733	0	15.224	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02272	10.448	10,48	109.449	0	-26.519	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02273	39.708	2,77	109.914	0	3.098	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02274	74.052	1,48	109.449	0	-9.485	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02507	62.530	1,75	109.449	0	-1.889	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02508	53.963	2,03	109.449	0	-12.511	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03886	61.637	1,86	114.441	0	33.276	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03887	120.774	4,53	547.371	1.180.147	-96.273	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03888	19.737	5,55	109.449	0	-13.608	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03889	63.600	1,73	109.863	0	2.755	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03890	110.575	1,01	111.799	0	15.664	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03891	86.337	1,27	109.449	0	-11.818	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04897	16.324	6,80	110.986	0	10.241	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04898	127.269	4,30	547.371	1.180.147	-229.373	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature		Parete P6-9				Parete P6-9					
00074	34.004	3,22	109.449	0	-9.204	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00075	5.044	21,70	109.449	0	-6.177	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02403	42.631	2,96	126.037	0	110.582	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02404	21.120	5,18	109.449	0	-22.449	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02405	94.144	1,17	110.357	0	6.051	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02406	149.774	3,65	547.371	1.180.147	-294.185	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02407	27.257	4,04	110.157	0	4.717	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02408	7.785	14,06	109.449	0	-15.981	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02409	26.954	4,08	110.029	0	3.863	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02410	50.047	2,19	109.449	0	-149	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02481	41.346	2,65	109.449	0	-2.912	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02482	42.101	2,60	109.449	0	-4.876	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04824	18.070	6,32	114.224	0	31.827	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04825	64.341	1,70	109.449	0	-52.805	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04826	20.676	5,37	111.014	0	10.433	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04827	50.316	2,20	110.629	0	7.862	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04828	80.001	1,39	111.030	0	10.539	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04829	67.724	1,62	109.682	0	1.551	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04887	7.436	15,28	113.643	0	27.960	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04888	162.970	3,36	547.371	1.180.147	-202.941	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12				Parete P7-11					
00044	370.035	1,97	729.828	1.180.147	-90.214	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00060	7.979	16,62	132.589	0	-1.287	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00084	14.925	9,07	135.434	0	18.972	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00085	46.368	2,86	132.589	0	-1.755	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01833	184.962	3,98	736.201	1.180.147	61.614	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01834	23.579	5,62	132.589	0	-88.680	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01835	17.758	7,77	137.977	0	35.923	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02026	358.385	2,04	729.828	1.180.147	-268.900	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02027	59.508	2,23	132.589	0	-75.677	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02028	2.734	48,66	133.025	0	2.912	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02029	10.601	12,51	132.589	0	-22.965	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02030	38.026	3,50	133.006	0	2.783	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02031	68.830	1,93	132.647	0	390	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02740	30.764	4,31	132.589	0	-11.159	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02741	61.085	2,17	132.589	0	-16.323	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02742	34.853	3,81	132.784	0	1.306	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03638	30.737	4,33	133.102	0	3.422	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03639	137.463	5,31	729.828	1.180.147	-9.225	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702



Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03640	9.506	13,95	132.589	0	-2.377	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03641	65.768	2,03	133.678	0	7.264	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03642	92.765	1,44	133.259	0	4.469	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03643	98.940	1,34	132.640	0	344	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12				Parete 11-22					
00044	273.663	2,82	770.975	1.180.147	397.758	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00045	337.789	2,16	730.614	1.180.147	7.606	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00083	13.732	10,02	137.646	0	33.717	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00084	15.818	8,38	132.589	0	-3.461	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01822	12.808	11,22	143.733	0	74.298	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01823	63.756	2,08	132.589	0	-78.992	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01824	289.478	2,53	733.710	1.180.147	37.526	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01825	391.205	1,87	729.828	1.180.147	-225.538	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01826	65.544	2,02	132.589	0	-46.817	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01827	52.044	2,55	132.589	0	-8.276	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01828	19.350	6,85	132.589	0	-75.582	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01829	9.299	14,81	137.705	0	34.109	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01830	29.924	4,94	147.877	0	101.922	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01831	45.872	2,89	132.589	0	-267.987	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01832	240.677	3,31	795.970	1.180.147	639.380	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01833	230.829	3,22	742.471	1.180.147	122.221	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01834	42.604	3,15	134.127	0	10.255	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01835	7.374	18,02	132.876	0	1.914	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02548	86.566	1,53	132.589	0	-1.391	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02549	109.119	1,22	133.065	0	3.179	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02550	95.119	1,41	133.927	0	8.923	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02551	78.806	1,70	134.356	0	11.780	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02552	44.653	3,00	134.056	0	9.784	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02553	49.511	2,75	136.379	0	25.271	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02554	61.245	2,26	138.251	0	37.749	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02555	52.869	2,54	134.263	0	11.166	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03453	57.023	2,36	134.431	0	12.281	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03454	181.358	4,12	747.327	1.180.147	169.161	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03455	111.358	1,35	150.348	0	118.398	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03456	35.631	3,94	140.454	0	52.436	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03457	114.334	1,18	134.473	0	12.564	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03458	102.602	1,39	143.070	0	69.873	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03459	61.006	2,33	142.444	0	65.701	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03460	89.920	1,47	132.589	0	-4.938	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03461	46.896	2,83	132.589	0	-64.284	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03462	112.150	1,21	135.262	0	17.820	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03463	151.899	4,80	729.828	1.180.147	-5.653	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03464	176.334	4,18	736.729	1.180.147	66.713	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12				Parete 22-41					
00027	247.003	2,95	729.828	1.180.147	-165.478	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00045	396.259	2,08	824.678	1.180.147	916.890	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00083	18.881	7,16	135.170	0	17.208	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00099	32.938	4,03	132.589	0	-1.557	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01822	23.470	5,86	137.421	0	32.215	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01823	70.968	1,93	137.200	0	30.741	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01824	255.818	2,95	754.718	1.180.147	240.611	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02032	33.731	3,93	132.589	0	-2.961	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02033	71.039	1,87	132.589	0	-74.373	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02034	279.389	2,61	729.828	1.180.147	-46.957	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02035	328.633	2,22	729.828	1.180.147	-424.007	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02036	57.679	2,30	132.589	0	-302.229	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02037	49.068	2,70	132.589	0	-215.487	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02038	20.457	6,48	132.589	0	-247.422	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02039	19.116	6,94	132.589	0	-103.468	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02040	37.313	3,55	132.589	0	-84.956	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02041	12.805	10,35	132.589	0	-175.173	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02042	26.214	5,29	138.570	0	39.876	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02043	79.566	1,93	153.273	0	137.898	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02044	86.206	2,01	173.055	0	269.779	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02045	445.840	1,91	852.820	1.180.147	1.188.924	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02564	106.511	1,25	133.312	0	4.820	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02565	153.894	4,77	734.110	1.180.147	41.399	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02566	146.396	5,01	733.848	1.180.147	38.860	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02567	133.226	1,01	135.189	0	17.338	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02568	115.069	1,19	137.405	0	32.111	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02569	67.174	2,02	135.774	0	21.238	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02570	67.598	2,00	135.038	0	16.331	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02571	83.273	1,59	132.589	0	-268	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02572	84.799	1,58	133.656	0	7.119	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02573	108.099	1,23	132.589	0	-10.123	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02574	86.799	1,53	132.589	0	-1.909	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03644	69.202	1,92	132.589	0	-3.176	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03645	127.096	1,04	132.589	0	-15.554	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03646	225.118	3,44	773.651	1.180.147	423.628	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03647	76.745	1,88	144.023	0	76.229	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03648	235.532	3,11	732.479	1.180.147	25.633	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03649	236.051	3,20	754.868	1.180.147	242.058	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03650	177.354	4,18	740.643	1.180.147	104.548	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03651	171.955	4,25	731.378	1.180.147	14.989	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03652	88.405	1,51	133.277	0	4.588	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03653	84.414	1,57	132.589	0	-32.911	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03654	109.285	1,21	132.589	0	-33.809	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03655	55.644	2,38	132.589	0	-149.372	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03656	106.188	1,25	132.589	0	-68.428	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03657	147.099	4,96	729.828	1.180.147	-24.884	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03658	142.355	5,13	729.828	1.180.147	-117.280	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete P7-11-22-41-P12</b>				<b>Parete 41-P12</b>					
00027	382.163	2,00	766.203	1.180.147	351.632	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00061	8.204	16,16	132.589	0	-12.891	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00099	22.375	6,02	134.649	0	13.734	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
00100	52.543	2,80	147.276	0	97.918	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02032	43.033	3,08	132.589	0	-37.162	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02033	36.331	3,89	141.480	0	59.278	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02034	249.395	3,02	753.600	1.180.147	229.798	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02046	75.203	1,94	146.239	0	91.003	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02047	37.908	3,55	134.619	0	13.536	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02048	10.084	13,20	133.157	0	3.790	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02049	2.735	48,48	132.589	0	-16.831	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02050	61.947	2,45	151.685	0	127.309	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02051	390.856	2,04	799.135	1.180.147	669.976	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02773	40.859	3,44	140.679	0	53.933	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02774	68.229	2,03	138.287	0	37.992	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02775	29.104	4,59	133.496	0	6.049	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03659	71.571	1,92	137.711	0	34.150	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03660	8.209	16,37	134.395	0	12.043	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03661	146.437	1,11	162.624	0	200.238	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03662	35.908	3,90	140.084	0	49.969	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03663	110.883	1,23	135.939	0	22.333	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03664	97.586	1,41	137.997	0	36.058	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 14-23-30-43</b>				<b>Parete 14-23</b>					
00032	520.656	1,40	729.828	1.180.147	-933.660	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00325	170.023	4,33	736.514	1.180.147	64.638	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02205	292.399	2,51	734.756	1.180.147	47.644	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02206	257.496	2,83	729.828	1.180.147	-145.378	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02207	186.779	3,91	729.828	1.180.147	-465.048	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02208	978.156	0,72	979.344	703.367	-1.252.090	0	0	0	1,49	0,0670	0,06702
02209	275.735	2,65	729.828	1.180.147	-314.102	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02210	199.952	3,65	729.828	1.180.147	-365.390	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02211	421.789	1,99	839.284	1.180.147	1.058.080	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02212	197.566	3,76	742.517	1.180.147	122.664	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02213	171.354	4,40	754.283	1.180.147	236.402	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02214	296.191	2,46	729.828	1.180.147	-148.380	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02464	124.732	1,17	146.275	0	91.246	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02465	212.907	3,45	733.491	1.180.147	35.415	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02466	206.630	3,58	739.342	1.180.147	91.976	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02467	198.615	3,67	729.828	1.180.147	-17.805	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03817	303.761	2,40	729.828	1.180.147	-7.751	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03818	530.026	1,38	729.828	1.180.147	-449.795	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03819	348.514	2,22	772.934	1.180.147	416.693	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03820	199.855	3,81	762.178	1.180.147	312.718	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03821	362.712	2,07	749.811	1.180.147	193.173	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03822	321.449	2,28	731.546	1.180.147	16.610	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03823	403.569	1,81	729.828	1.180.147	-113.926	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04877	268.001	1,04	279.757	0	981.121	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04935	74.832	1,77	132.589	0	-114.014	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 14-23-30-43</b>				<b>Parete 23-30</b>					
00319	397.049	1,84	729.828	1.180.147	-135.941	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02215	80.369	1,65	132.589	0	-175.747	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02216	128.776	1,03	132.589	0	-100.836	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02217	124.236	1,07	132.589	0	-1.519	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02218	889.325	0,97	890.615	863.867	-111.783	0	0	0	1,83	0,0670	0,06702
02219	417.747	1,75	729.828	1.180.147	-41.464	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02220	301.672	2,42	729.828	1.180.147	-113.225	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02221	370.128	1,97	729.828	1.180.147	-43.849	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02222	646.360	1,14	736.426	1.180.147	63.782	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02223	114.224	1,16	132.589	0	-27.787	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02224	172.687	4,36	753.311	1.180.147	227.005	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02225	259.346	2,86	741.372	1.180.147	111.600	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02818	174.921	4,17	729.828	1.180.147	-20.131	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02819	184.597	3,96	731.717	1.180.147	18.266	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02820	206.768	3,53	729.882	1.180.147	526	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02821	138.237	5,31	733.503	1.180.147	35.527	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02822	149.690	4,94	738.923	1.180.147	87.927	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02823	159.638	4,60	734.825	1.180.147	48.311	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03824	180.725	4,04	729.828	1.180.147	-5.368	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03825	536.362	1,36	729.828	1.180.147	-89.004	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03826	457.852	1,69	772.498	1.180.147	412.479	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03827	223.315	3,31	739.999	1.180.147	98.328	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03828	260.729	2,83	737.663	1.180.147	75.743	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03829	362.526	2,07	748.937	1.180.147	184.724	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03830	292.159	2,53	739.297	1.180.147	91.537	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03831	321.859	2,27	729.828	1.180.147	-11.581	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03832	359.712	2,03	729.828	1.180.147	-60.401	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03833	395.430	1,85	729.828	1.180.147	-69.462	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04852	435.906	1,67	729.828	1.180.147	-342.646	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04874	273.194	2,77	757.321	1.180.147	265.774	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04931	69.663	1,91	133.063	0	3.165	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04941	157.394	4,73	743.836	1.180.147	135.418	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 14-23-30-43</b>				<b>Parete 30-43</b>					
01804	204.577	3,69	754.849	1.180.147	245.323	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01805	221.071	3,46	764.357	1.180.147	337.234	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01806	381.317	2,04	776.402	1.180.147	453.664	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01807	177.150	4,12	729.471	1.180.147	-147.457	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01808	210.443	3,51	738.569	1.180.147	87.942	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01809	312.655	2,40	748.827	1.180.147	187.102	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01810	165.684	4,40	729.471	1.180.147	-58.320	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01811	243.699	2,99	729.471	1.180.147	-28.387	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02776	273.454	2,68	731.686	1.180.147	21.405	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02777	266.605	2,76	736.341	1.180.147	66.411	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03437	253.468	2,95	748.661	1.180.147	185.504	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03438	331.660	2,29	760.808	1.180.147	302.924	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03439	112.962	1,34	151.136	0	123.934	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03440	301.111	2,45	736.967	1.180.147	72.458	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03441	363.493	2,06	749.043	1.180.147	189.193	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03442	292.700	2,57	751.607	1.180.147	213.977	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04838	447.746	1,63	729.471	1.180.147	-362.936	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04853	139.296	1,19	166.357	0	225.413	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04922	99.828	1,58	157.713	0	167.783	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04932	117.188	1,13	132.545	0	-19.244	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 15-24-31-44</b>				<b>Parete 15-24</b>					
00033	571.628	1,28	729.828	1.180.147	-1.051.422	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00324	154.235	4,76	734.832	1.180.147	48.372	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02202	211.348	3,45	729.828	1.180.147	-528.140	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02203	242.735	3,01	729.828	1.180.147	-144.372	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02204	256.216	2,87	735.939	1.180.147	59.081	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02246	1.063.909	0,44	1.058.198	472.059	-1.419.771	0	0	0	1,00	0,0670	0,06702
02247	287.624	2,54	729.828	1.180.147	-383.240	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02248	191.962	3,80	729.828	1.180.147	-301.712	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02249	185.199	3,94	729.828	1.180.147	-1.004.615	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02250	205.761	3,59	739.007	1.180.147	88.730	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02251	161.691	1,07	172.264	0	264.506	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02252	321.931	2,27	729.828	1.180.147	-161.403	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02851	122.968	1,18	145.496	0	86.048	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02852	210.466	3,48	732.983	1.180.147	30.504	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02853	208.512	3,56	741.776	1.180.147	115.503	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02854	218.931	3,33	729.828	1.180.147	-28.272	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03855	288.116	2,54	731.307	1.180.147	14.304	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03856	564.988	1,29	729.828	1.180.147	-525.325	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03857	323.504	2,34	757.687	1.180.147	269.312	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03858	199.116	3,85	767.199	1.180.147	361.253	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03859	342.382	2,20	752.052	1.180.147	214.838	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03860	294.116	2,50	735.997	1.180.147	59.637	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03861	415.526	1,76	729.828	1.180.147	-158.709	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04878	239.702	1,01	242.126	0	730.247	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04911	72.018	2,46	177.379	0	298.603	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 15-24-31-44</b>				<b>Parete 24-31</b>					
00033	292.562	2,59	758.720	1.180.147	281.013	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00320	316.158	2,31	729.649	1.180.147	-143.310	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00324	138.344	1,09	150.535	0	119.787	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02194	123.423	1,07	132.567	0	-169.581	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02195	94.784	1,40	132.567	0	-79.014	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02196	156.255	4,67	730.146	1.180.147	4.799	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02197	829.306	1,00	831.285	972.441	-121.842	0	0	0	2,06	0,0670	0,06702
02198	364.783	2,00	729.649	1.180.147	-62.394	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02199	313.042	2,33	729.649	1.180.147	-109.176	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02200	346.092	2,11	729.649	1.180.147	-32.058	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02201	620.548	1,18	735.188	1.180.147	53.539	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02202	129.913	1,02	132.567	0	-11.560	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02203	140.254	1,22	170.654	0	253.911	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02204	217.707	3,41	742.892	1.180.147	128.013	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02829	144.545	5,05	729.649	1.180.147	-18.342	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02830	150.272	4,87	731.180	1.180.147	14.794	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02831	181.728	4,02	731.171	1.180.147	14.710	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02832	120.605	1,15	138.134	0	37.113	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02833	124.499	1,17	145.787	0	88.130	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02834	132.034	1,08	143.228	0	71.070	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03807	129.954	1,03	133.372	0	5.367	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03808	312.535	2,33	729.649	1.180.147	-71.113	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03809	211.969	3,66	776.512	1.180.147	453.003	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03810	186.953	3,96	739.406	1.180.147	94.313	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03811	201.222	3,67	738.494	1.180.147	85.501	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03812	303.721	2,47	751.565	1.180.147	211.850	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03813	258.190	2,87	741.045	1.180.147	110.162	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03814	283.267	2,58	729.649	1.180.147	-29.279	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03815	318.503	2,29	729.649	1.180.147	-84.874	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03816	330.427	2,21	729.649	1.180.147	-56.735	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04855	396.865	1,84	729.649	1.180.147	-321.574	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04933	98.911	1,34	132.567	0	-11.397	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 15-24-31-44</b>				<b>Parete 31-44</b>					
01796	209.551	3,60	754.694	1.180.147	240.375	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01797	227.154	3,37	764.476	1.180.147	334.936	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01798	383.672	2,03	778.001	1.180.147	465.676	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01799	172.897	4,22	729.828	1.180.147	-149.623	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01800	155.468	4,75	739.182	1.180.147	90.427	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01801	302.179	2,47	747.008	1.180.147	166.073	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01802	193.411	3,77	729.828	1.180.147	-53.060	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01803	265.935	2,74	729.828	1.180.147	-27.573	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02788	272.946	2,68	731.962	1.180.147	20.630	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02789	271.496	2,71	736.416	1.180.147	63.691	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03431	255.000	2,94	748.489	1.180.147	180.396	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03432	331.876	2,30	762.646	1.180.147	317.240	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03433	152.225	1,01	154.439	0	145.668	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03434	309.630	2,38	737.558	1.180.147	74.724	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03435	366.580	2,04	748.906	1.180.147	184.427	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03436	299.508	2,51	752.224	1.180.147	216.495	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04841	447.272	1,63	729.828	1.180.147	-391.305	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04854	95.828	1,38	132.589	0	-19.250	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04920	103.770	1,52	157.654	0	167.102	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04934	141.160	5,17	729.828	1.180.147	-23.378	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 19-25-37-47</b>				<b>Parete 19-25</b>					
00056	554.117	1,32	729.828	1.180.147	-1.021.397	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00327	172.662	4,26	735.590	1.180.147	55.703	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02136	293.986	2,50	735.259	1.180.147	52.504	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02137	266.482	2,74	729.828	1.180.147	-148.075	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02138	186.754	3,91	729.828	1.180.147	-486.028	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02139	1.020.571	0,61	1.020.807	618.397	-1.355.755	0	0	0	1,31	0,0670	0,06702
02140	288.891	2,53	729.828	1.180.147	-327.534	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02141	208.172	3,51	729.828	1.180.147	-372.977	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02142	426.952	1,97	842.373	1.180.147	1.087.943	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02143	227.191	3,27	743.715	1.180.147	134.246	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02144	172.910	4,38	757.055	1.180.147	263.197	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02145	330.202	2,21	729.828	1.180.147	-172.553	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02750	215.640	3,38	729.828	1.180.147	-26.345	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02751	215.206	3,44	741.118	1.180.147	109.143	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02752	222.871	3,29	733.678	1.180.147	37.223	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02753	117.541	1,22	143.960	0	75.808	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03749	315.207	2,32	732.583	1.180.147	26.640	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03750	555.973	1,31	729.828	1.180.147	-488.597	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03751	355.293	2,17	771.607	1.180.147	403.867	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03752	202.036	3,80	767.142	1.180.147	360.710	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03753	378.955	1,98	751.618	1.180.147	210.637	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03754	330.699	2,21	731.432	1.180.147	15.508	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03755	421.288	1,73	729.828	1.180.147	-126.522	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04881	263.006	1,05	276.952	0	962.425	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04907	64.098	2,79	179.136	0	310.316	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
<b>Piano Nervature</b>		<b>Parete 19-25-37-47</b>				<b>Parete 25-37</b>					
00056	276.458	2,75	759.475	1.180.147	288.312	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00321	397.880	1,83	729.649	1.180.147	-134.600	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00327	160.864	4,62	742.755	1.180.147	126.692	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02136	259.382	2,86	742.073	1.180.147	120.090	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02137	176.080	4,28	754.431	1.180.147	239.560	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02138	105.362	1,26	132.567	0	-9.815	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02146	79.436	1,67	132.567	0	-166.140	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02147	126.834	1,05	132.567	0	-95.623	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02148	122.510	1,09	133.190	0	4.155	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02149	894.973	0,95	895.660	854.426	-134.558	0	0	0	1,81	0,0670	0,06702
02150	417.690	1,75	729.649	1.180.147	-48.939	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02151	304.119	2,40	729.649	1.180.147	-108.576	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02152	370.940	1,97	729.649	1.180.147	-36.704	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02153	648.284	1,14	736.266	1.180.147	63.956	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02516	186.918	3,90	729.649	1.180.147	-22.003	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02517	184.606	3,95	729.649	1.180.147	-2.033	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02518	209.225	3,49	730.190	1.180.147	5.225	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02519	143.317	5,11	732.760	1.180.147	30.069	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02520	152.152	4,86	739.565	1.180.147	95.846	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02521	161.473	4,55	735.246	1.180.147	54.105	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03756	123.614	1,07	132.567	0	-40.342	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03757	320.925	2,27	729.649	1.180.147	-93.182	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03758	464.277	1,67	775.389	1.180.147	442.146	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03759	224.368	3,29	739.082	1.180.147	91.184	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03760	262.053	2,82	738.215	1.180.147	82.799	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03761	365.716	2,05	750.285	1.180.147	199.479	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03762	293.849	2,52	740.277	1.180.147	102.737	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03763	324.665	2,25	729.649	1.180.147	-20.050	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03764	358.448	2,04	729.649	1.180.147	-64.870	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03765	382.390	1,91	729.649	1.180.147	-52.410	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04859	429.077	1,70	729.649	1.180.147	-349.675	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04937	73.305	1,81	132.567	0	-19.394	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature			Parete 19-25-37-47			Parete 37-47					
01745	205.880	3,67	754.707	1.180.147	241.151	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01746	217.811	3,51	764.419	1.180.147	335.031	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01747	372.843	2,09	777.976	1.180.147	466.077	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01748	166.977	4,37	729.761	1.180.147	-154.806	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01749	156.842	4,71	738.641	1.180.147	85.844	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01750	290.045	2,58	748.158	1.180.147	177.839	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01751	165.121	4,42	729.761	1.180.147	-57.737	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01752	240.806	3,03	729.761	1.180.147	-27.196	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02528	266.367	2,77	736.538	1.180.147	65.512	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02529	261.668	2,80	732.004	1.180.147	21.681	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03385	247.962	3,02	747.900	1.180.147	175.344	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03386	324.088	2,35	762.423	1.180.147	315.734	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03387	134.177	1,14	153.145	0	137.094	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03388	292.821	2,52	737.578	1.180.147	75.562	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03389	351.550	2,13	749.512	1.180.147	190.933	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03390	288.709	2,60	751.939	1.180.147	214.391	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04848	437.981	1,67	729.761	1.180.147	-392.707	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04858	100.876	1,31	132.580	0	-29.754	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04916	104.237	1,49	155.373	0	151.948	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04938	124.712	1,06	132.580	0	-7.611	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature			Parete 20-26-38-48			Parete 20-26					
00057	575.368	1,27	729.828	1.180.147	-1.050.284	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00326	152.155	4,83	735.103	1.180.147	50.992	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02170	261.932	2,81	735.797	1.180.147	57.703	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02171	247.526	2,95	729.828	1.180.147	-143.357	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02172	213.144	3,42	729.828	1.180.147	-543.825	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02173	1.081.350	0,44	1.058.198	472.059	-1.412.941	0	0	0	1,00	0,0670	0,06702
02174	293.690	2,49	729.828	1.180.147	-398.163	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02175	195.949	3,72	729.828	1.180.147	-303.784	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02176	199.062	3,67	729.828	1.180.147	-1.033.694	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02177	213.654	3,46	738.507	1.180.147	83.903	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02178	132.286	1,00	132.589	0	-158.019	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02179	317.146	2,30	729.828	1.180.147	-156.184	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02660	226.185	3,23	729.828	1.180.147	-25.758	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02661	194.103	3,76	729.828	1.180.147	-45.578	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02662	210.766	3,48	732.806	1.180.147	28.795	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02663	130.867	1,12	146.057	0	89.791	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03784	293.320	2,50	731.949	1.180.147	20.507	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03785	571.553	1,28	729.828	1.180.147	-528.967	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03786	331.943	2,28	758.373	1.180.147	275.937	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03787	207.515	3,69	765.762	1.180.147	347.367	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03788	359.411	2,09	750.897	1.180.147	203.669	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03789	301.971	2,44	736.964	1.180.147	68.987	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03790	423.504	1,72	729.828	1.180.147	-159.455	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04883	247.816	1,02	251.690	0	794.011	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04905	81.825	1,62	132.589	0	-126.410	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature			Parete 20-26-38-48			Parete 26-38					
00057	250.714	3,02	756.943	1.180.147	262.544	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00322	325.377	2,24	729.783	1.180.147	-142.124	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
00326	140.412	1,07	150.065	0	116.544	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02170	220.026	3,38	742.909	1.180.147	126.888	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02171	145.708	1,17	171.041	0	256.387	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02172	93.310	1,42	132.583	0	-53.963	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02180	126.652	1,05	132.583	0	-161.846	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02181	94.716	1,40	132.583	0	-74.769	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02182	161.504	4,53	730.881	1.180.147	10.616	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02183	844.803	1,00	846.548	944.117	-109.906	0	0	0	2,00	0,0670	0,06702
02184	367.441	1,99	729.783	1.180.147	-60.551	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02185	322.875	2,26	729.783	1.180.147	-107.824	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02186	359.633	2,03	729.783	1.180.147	-31.409	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02187	634.155	1,16	736.036	1.180.147	60.447	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02664	127.596	1,10	140.849	0	55.103	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02665	123.276	1,17	144.411	0	78.855	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02666	123.564	1,12	138.480	0	39.315	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02667	177.005	4,14	732.018	1.180.147	21.600	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02668	148.813	4,90	729.783	1.180.147	-2.186	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02669	166.004	4,40	729.783	1.180.147	-38.057	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03791	94.040	1,41	132.583	0	-22.604	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03792	314.043	2,32	729.783	1.180.147	-80.106	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03793	228.457	3,40	776.172	1.180.147	448.429	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03794	186.186	3,97	738.758	1.180.147	86.759	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm²/cm]	A <sub>dw</sub> [cm²/cm]
03795	213.858	3,46	739.529	1.180.147	94.207	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03796	324.832	2,31	751.698	1.180.147	211.840	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03797	266.856	2,78	740.871	1.180.147	107.185	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03798	290.577	2,51	729.783	1.180.147	-26.162	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03799	328.420	2,22	729.783	1.180.147	-68.094	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03800	323.821	2,25	729.783	1.180.147	-44.008	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04856	396.414	1,84	729.783	1.180.147	-331.699	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04939	99.954	1,33	132.583	0	-25.691	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature		Parete 20-26-38-48				Parete 38-48					
01737	218.566	3,46	755.746	1.180.147	250.545	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01738	239.535	3,20	765.902	1.180.147	348.723	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01739	415.836	1,88	779.882	1.180.147	483.859	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01740	192.551	3,79	729.828	1.180.147	-157.938	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01741	158.438	4,66	738.794	1.180.147	86.675	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01742	313.997	2,38	748.347	1.180.147	179.022	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01743	205.948	3,54	729.828	1.180.147	-64.131	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01744	281.992	2,59	729.828	1.180.147	-37.346	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02535	277.753	2,64	732.727	1.180.147	28.027	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02536	288.489	2,55	736.879	1.180.147	68.165	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03379	289.048	2,59	749.635	1.180.147	191.473	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03380	360.728	2,12	763.856	1.180.147	328.945	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03381	145.618	1,05	153.517	0	139.520	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03382	326.259	2,26	738.550	1.180.147	84.313	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03383	383.158	1,96	749.482	1.180.147	189.988	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03384	313.317	2,40	753.076	1.180.147	224.739	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04851	491.311	1,49	729.828	1.180.147	-396.755	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04857	103.442	1,29	133.171	0	3.884	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04918	107.110	1,49	159.379	0	178.606	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04940	146.881	4,97	729.828	1.180.147	-31.156	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature		Parete 29-42				Parete 29-42					
01686	93.148	1,66	154.957	0	149.120	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01687	103.158	1,29	132.589	0	-37.708	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01688	254.057	2,87	729.828	1.180.147	-115.977	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01689	129.823	1,02	132.589	0	-329.639	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01690	254.331	2,93	745.550	1.180.147	151.982	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01691	106.164	1,46	155.351	0	151.747	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01692	44.468	3,08	136.768	0	27.862	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01693	137.168	1,06	145.134	0	83.635	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02738	150.697	4,87	734.156	1.180.147	41.841	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02739	127.766	1,11	142.069	0	63.205	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03337	118.902	1,33	158.398	0	172.065	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03338	209.327	3,49	729.828	1.180.147	-22.632	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03339	200.738	3,68	738.173	1.180.147	80.670	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03340	124.224	1,13	140.307	0	51.454	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03341	152.974	1,02	156.060	0	156.475	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03342	45.656	3,02	137.724	0	34.237	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04832	217.601	3,41	741.989	1.180.147	117.563	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04837	359.051	2,03	729.828	1.180.147	-235.707	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04925	88.686	1,57	139.030	0	42.942	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04926	62.938	2,55	160.668	0	187.199	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
Piano Nervature		Parete 32-45				Parete 32-45					
01761	139.817	1,25	174.858	0	281.794	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01762	63.842	2,08	132.589	0	-112.509	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01763	144.325	5,06	729.828	1.180.147	-81.929	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01764	195.804	3,73	729.828	1.180.147	-665.543	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01765	246.485	3,03	747.677	1.180.147	172.546	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01766	118.947	1,31	155.791	0	154.684	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01767	81.334	1,68	136.374	0	25.239	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01768	79.181	1,78	141.241	0	57.684	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02684	134.914	1,06	143.566	0	73.184	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02685	145.667	5,06	737.476	1.180.147	73.932	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03397	94.156	1,54	144.733	0	80.960	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03398	130.300	1,02	132.589	0	-196.483	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03399	243.230	3,02	735.285	1.180.147	52.751	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03400	101.432	1,39	141.222	0	57.554	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03401	63.483	2,46	155.945	0	155.707	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03402	192.963	3,80	733.890	1.180.147	39.270	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04842	70.936	2,61	184.975	0	349.242	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04843	212.203	3,44	729.828	1.180.147	-448.592	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04860	64.716	2,16	139.622	0	46.892	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04863	215.934	3,44	743.772	1.180.147	134.798	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature		Parete 36-46				Parete 36-46					
01753	118.237	1,42	168.074	0	236.571	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01754	66.819	1,98	132.589	0	-121.491	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01755	215.979	3,38	729.828	1.180.147	-123.182	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01756	192.127	3,80	729.828	1.180.147	-670.152	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01757	245.992	2,97	731.799	1.180.147	19.061	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
01758	118.852	1,32	157.236	0	164.319	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01759	66.267	2,07	137.101	0	30.083	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
01760	79.120	1,86	147.397	0	98.721	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02814	146.663	5,00	733.631	1.180.147	36.765	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU											
IdNd	V <sub>Ed,2</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub>	N <sub>Ed</sub>	V <sub>Rsd,p</sub>	V <sub>R1</sub>	V <sub>fd</sub>	CtgΘ	A <sub>sw</sub>	A <sub>dw</sub>
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²/cm]
02815	142.429	1,01	143.245	0	71.040	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03391	109.288	1,46	159.702	0	180.753	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03392	128.707	1,03	132.589	0	-140.878	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03393	242.200	3,03	734.968	1.180.147	49.688	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03394	111.226	1,28	142.797	0	68.055	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03395	96.312	1,64	157.620	0	166.873	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03396	131.883	1,05	138.704	0	40.771	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04844	79.456	2,34	186.229	0	357.605	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04845	214.841	3,40	729.828	1.180.147	-396.366	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04869	81.041	1,66	134.795	0	14.711	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04872	216.271	3,40	735.376	1.180.147	53.632	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
Piano Nervature			Parete 39-49			Parete 39-49					
02128	159.190	1,18	188.580	0	373.276	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02129	87.580	1,51	132.589	0	-42.331	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02130	251.422	2,90	729.828	1.180.147	-97.857	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02131	197.767	3,69	729.828	1.180.147	-590.566	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02132	272.175	2,71	736.626	1.180.147	65.718	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02133	114.533	1,35	154.273	0	144.563	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02134	67.027	2,06	137.984	0	35.969	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02135	142.892	1,02	145.934	0	88.968	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
02816	164.981	4,45	734.617	1.180.147	46.298	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
02817	145.551	5,06	736.226	1.180.147	61.847	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03743	101.578	1,46	147.883	0	101.960	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03744	209.252	3,49	729.828	1.180.147	-61.436	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03745	220.814	3,34	736.841	1.180.147	67.800	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
03746	133.326	1,04	138.738	0	40.996	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03747	115.790	1,15	133.694	0	7.370	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
03748	183.170	4,01	734.165	1.180.147	41.929	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04846	75.626	2,43	184.134	0	343.635	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04847	322.586	2,26	729.828	1.180.147	-259.081	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702
04864	76.474	1,81	138.108	0	36.797	0	0	0	0,00	0,0670	0,00000
04867	243.697	3,05	743.108	1.180.147	128.375	0	0	0	2,50	0,0670	0,06702

LEGENDA:

- IdNd
- Identificativo del nodo.
- V<sub>Ed,2</sub>
- Taglio di progetto in direzione 2.
- CS
- Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V<sub>Ed,2</sub>" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V<sub>Rcd</sub>
- Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V<sub>Rsd,s</sub>
- Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N<sub>Ed</sub>
- Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α<sub>C</sub>.
- V<sub>Rsd,p</sub>
- Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V<sub>R1</sub>
- Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V<sub>fd</sub>
- Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- CtgΘ
- Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
- A<sub>sw</sub>
- Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A<sub>dw</sub>
- Armatura disponibile per il taglio

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pareti - 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	Verifica to	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verifica to	
			[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]			
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11								Parete 1-2						
00037	P	RAR	2,308	12,45	886.341	-4.179	5,39	SI	RAR	0,000	360,00	845.780	-4.062	-	SI	
		QPR	1,927	9,34	738.251	-3.611	4,85	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	1,045	12,45	430.669	-896	11,91	SI	RAR	0,000	360,00	404.988	-862	-	SI	
		QPR	0,842	9,34	346.054	-778	11,10	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11								Parete 2-P8						
00037	P	RAR	2,509	12,45	977.108	-3.590	4,96	SI	RAR	0,000	360,00	931.117	-3.481	-	SI	
		QPR	2,089	9,34	812.032	-3.097	4,47	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	0,876	12,45	368.804	191	14,21	SI	RAR	0,000	360,00	345.067	215	-	SI	
		QPR	0,697	9,34	293.361	176	13,39	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11								Parete P8-3						
00050	P	RAR	2,227	12,45	829.324	-5.801	5,59	SI	RAR	0,000	360,00	785.138	-5.415	-	SI	
		QPR	1,908	9,34	713.163	-4.808	4,89	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	0,935	12,45	221.565	12.529	13,31	SI	RAR	0,000	360,00	207.662	11.740	-	SI	
		QPR	0,802	9,34	195.011	10.402	11,64	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11								Parete 3-4						
00050	P	RAR	2,280	12,45	808.300	-8.739	5,46	SI	RAR	0,000	360,00	766.530	-8.196	-	SI	
		QPR	1,940	9,34	691.403	-7.201	4,81	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	0,907	12,45	293.941	6.502	13,72	SI	RAR	0,000	360,00	277.766	6.029	-	SI	
		QPR	0,778	9,34	252.900	5.510	12,01	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11								Parete 4-5						
00038	P	RAR	2,152	12,45	843.379	-2.709	5,79	SI	RAR	0,000	360,00	803.634	-2.617	-	SI	
		QPR	1,792	9,34	700.917	-2.362	5,21	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	0,687	12,45	290.140	-74	18,13	SI	RAR	0,000	360,00	272.109	-82	-	SI	
		QPR	0,553	9,34	233.270	-105	16,87	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11								Parete 5-6						
00038	P	RAR	2,137	12,45	833.690	-2.963	5,83	SI	RAR	0,000	360,00	794.073	-2.837	-	SI	
		QPR	1,777	9,34	692.120	-2.535	5,26	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	0,847	12,45	348.940	-736	14,70	SI	RAR	0,000	360,00	327.653	-664	-	SI	

Pareti - 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	Verifica to	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verifica to	
			[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]		
		QPR	0,682	9,34	281.296	-572	13,69	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11							Parete 6-7							
00043	P	RAR	2,276	12,45	874.339	-4.081	5,47	SI	RAR	0,000	360,00	833.827	-3.956	-	-	SI
		QPR	1,896	9,34	727.231	-3.497	4,92	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,932	12,45	377.552	-1.275	13,36	SI	RAR	0,000	360,00	355.879	-1.204	-	-	SI
		QPR	0,757	9,34	306.402	-1.053	12,33	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11							Parete 7-P9							
00043	P	RAR	2,437	12,45	952.131	-3.279	5,11	SI	RAR	0,000	360,00	907.969	-3.184	-	-	SI
		QPR	2,032	9,34	792.532	-2.837	4,59	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,752	12,45	312.472	469	16,55	SI	RAR	0,000	360,00	292.929	475	-	-	SI
		QPR	0,604	9,34	251.061	380	15,45	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11							Parete P9-8							
00048	P	RAR	2,221	12,45	828.940	-5.656	5,61	SI	RAR	0,000	360,00	784.541	-5.277	-	-	SI
		QPR	1,899	9,34	711.199	-4.681	4,92	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,915	12,45	215.644	12.334	13,61	SI	RAR	0,000	360,00	201.958	11.560	-	-	SI
		QPR	0,785	9,34	189.203	10.286	11,90	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11							Parete 8-9							
00048	P	RAR	2,274	12,45	807.957	-8.596	5,48	SI	RAR	0,000	360,00	766.572	-8.062	-	-	SI
		QPR	1,941	9,34	693.164	-7.098	4,81	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,890	12,45	289.059	6.334	13,99	SI	RAR	0,000	360,00	273.475	5.873	-	-	SI
		QPR	0,768	9,34	250.671	5.363	12,16	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11							Parete 9-10							
00042	P	RAR	2,252	12,45	877.410	-3.200	5,53	SI	RAR	0,000	360,00	835.543	-3.084	-	-	SI
		QPR	1,874	9,34	728.627	-2.782	4,98	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,574	12,45	240.333	-214	21,70	SI	RAR	0,000	360,00	219.694	-207	-	-	SI
		QPR	0,428	9,34	178.935	-187	21,81	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11							Parete 10-11							
00042	P	RAR	2,253	12,45	876.226	-3.326	5,52	SI	RAR	0,000	360,00	834.510	-3.192	-	-	SI
		QPR	1,874	9,34	727.048	-2.877	4,98	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,622	12,45	255.790	-587	20,00	SI	RAR	0,000	360,00	233.230	-539	-	-	SI
		QPR	0,461	9,34	188.814	-481	20,25	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 12-13							
04875	P	RAR	2,724	12,45	1.098.354	1.313	4,57	SI	RAR	0,000	360,00	1.017.503	1.254	-	-	SI
		QPR	2,230	9,34	898.152	1.161	4,19	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,194	12,45	498.762	-538	10,43	SI	RAR	0,000	360,00	456.760	-488	-	-	SI
		QPR	0,949	9,34	396.423	-445	9,84	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 13-14							
04875	P	RAR	2,893	12,45	1.161.822	1.743	4,30	SI	RAR	0,000	360,00	1.075.274	1.648	-	-	SI
		QPR	2,365	9,34	948.423	1.521	3,95	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,967	12,45	402.576	528	12,88	SI	RAR	0,000	360,00	367.105	493	-	-	SI
		QPR	0,763	9,34	317.186	453	12,24	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 14-15							
00035	P	RAR	1,995	12,45	570.810	-17.058	6,24	SI	RAR	0,000	360,00	534.260	-15.994	-	-	SI
		QPR	1,670	9,34	477.313	-14.318	5,59	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,768	12,45	310.417	1.083	16,22	SI	RAR	0,000	360,00	292.266	992	-	-	SI
		QPR	0,646	9,34	262.282	834	14,46	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 15-16							
04879	P	RAR	2,869	12,45	1.008.289	-11.631	4,34	SI	RAR	0,000	360,00	944.717	-10.862	-	-	SI
		QPR	2,405	9,34	845.964	-9.691	3,88	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,995	12,45	311.184	7.936	12,51	SI	RAR	0,000	360,00	295.908	7.343	-	-	SI
		QPR	0,845	9,34	268.173	6.457	11,05	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 16-17							
04891	P	RAR	2,865	12,45	1.167.266	555	4,35	SI	RAR	0,000	360,00	1.080.481	522	-	-	SI
		QPR	2,341	9,34	952.633	550	3,99	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,097	12,45	457.777	-532	11,35	SI	RAR	0,000	360,00	420.632	-472	-	-	SI
		QPR	0,881	9,34	367.992	-416	10,59	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 17-18							
04880	P	RAR	2,651	12,45	1.076.753	759	4,70	SI	RAR	0,000	360,00	996.820	743	-	-	SI
		QPR	2,168	9,34	878.932	713	4,31	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,996	12,45	417.004	-381	12,50	SI	RAR	0,000	360,00	382.886	-335	-	-	SI
		QPR	0,798	9,34	334.212	-293	11,71	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 18-19							
04880	P	RAR	2,815	12,45	1.137.845	1.163	4,42	SI	RAR	0,000	360,00	1.053.926	1.106	-	-	SI
		QPR	2,305	9,34	930.464	1.037	4,05	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,832	12,45	345.115	563	14,96	SI	RAR	0,000	360,00	316.525	517	-	-	SI
		QPR	0,667	9,34	276.232	467	14,01	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 19-20							
00040	P	RAR	1,995	12,45	569.245	-17.157	6,24	SI	RAR	0,000	360,00	534.230	-16.109	-	-	SI
		QPR	1,681	9,34	479.388	-14.463	5,56	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,761	12,45	305.254	1.241	16,37	SI	RAR	0,000	360,00	288.800	1.131	-	-	SI
		QPR	0,646	9,34	260.710	943	14,46	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 20-21							



Pareti - 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	Verifica to	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verifica to	
			[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]		
04884	P	RAR	2,914	12,45	1.020.648	-12.029	4,27	SI	RAR	0,000	360,00	957.979	-11.235	-	SI	
		QPR	2,460	9,34	862.841	-10.080	3,80	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,009	12,45	316.867	7.963	12,33	SI	RAR	0,000	360,00	302.197	7.360	-	SI	
		QPR		0,863	9,34	275.796	6.458	10,82	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22							Parete 21-22					
04894	P	RAR	3,087	12,45	1.261.264	-369	4,03	SI	RAR	0,000	360,00	1.169.022	-342	-	SI	
		QPR	2,542	9,34	1.039.786	-217	3,67	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,956	12,45	398.837	-462	13,03	SI	RAR	0,000	360,00	361.504	-409	-	SI	
		QPR	0,748	9,34	311.867	-373	12,49	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 27-28					
00002	P	RAR	1,921	12,45	757.869	2.098	6,48	SI	RAR	0,000	360,00	722.859	2.062	-	SI	
		QPR	1,622	9,34	637.364	1.927	5,76	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,487	12,45	204.073	174	25,57	SI	RAR	0,000	360,00	193.767	185	-	SI	
		QPR	0,397	9,34	163.845	316	23,54	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 28-29					
04831	P	RAR	1,748	12,45	567.349	-10.314	7,12	SI	RAR	0,000	360,00	538.028	-9.769	-	SI	
		QPR	1,490	9,34	483.929	-8.764	6,27	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,855	12,45	263.527	7.080	14,57	SI	RAR	0,000	360,00	248.720	6.603	-	SI	
		QPR	0,711	9,34	222.876	5.647	13,12	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 29-30					
00003	P	RAR	1,538	12,45	412.171	-15.060	8,10	SI	RAR	0,000	360,00	389.350	-14.315	-	SI	
		QPR	1,301	9,34	346.453	-12.885	7,18	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,346	12,45	102.525	-3.165	35,99	SI	RAR	0,000	360,00	96.442	-3.106	-	SI	
		QPR	0,296	9,34	83.903	-2.973	31,57	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 30-31					
00018	P	RAR	1,343	12,45	401.407	-10.289	9,27	SI	RAR	0,000	360,00	385.576	-9.977	-	SI	
		QPR	1,178	9,34	352.261	-9.015	7,93	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,375	12,45	133.546	-1.811	33,24	SI	RAR	0,000	360,00	129.618	-1.757	-	SI	
		QPR	0,342	9,34	123.630	-1.519	27,34	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 31-32					
00022	P	RAR	1,563	12,45	422.303	-15.079	7,96	SI	RAR	0,000	360,00	399.652	-14.352	-	SI	
		QPR	1,325	9,34	355.897	-12.920	7,05	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,280	12,45	88.008	-2.203	44,45	SI	RAR	0,000	360,00	83.618	-2.184	-	SI	
		QPR	0,246	9,34	73.881	-2.181	37,95	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 32-33					
04862	P	RAR	1,840	12,45	598.112	-10.791	6,77	SI	RAR	0,000	360,00	567.667	-10.235	-	SI	
		QPR	1,569	9,34	510.651	-9.156	5,95	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,784	12,45	244.683	6.295	15,88	SI	RAR	0,000	360,00	231.658	5.871	-	SI	
		QPR	0,658	9,34	208.974	5.013	14,19	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 33-34					
00023	P	RAR	1,964	12,45	775.994	2.046	6,34	SI	RAR	0,000	360,00	739.598	1.987	-	SI	
		QPR	1,656	9,34	652.122	1.878	5,64	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,445	12,45	183.338	-392	27,97	SI	RAR	0,000	360,00	173.773	-307	-	SI	
		QPR	0,354	9,34	147.587	-180	26,38	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 34-35					
00030	P	RAR	1,721	12,45	675.657	2.082	7,24	SI	RAR	0,000	360,00	644.605	2.043	-	SI	
		QPR	1,453	9,34	568.496	1.913	6,42	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,415	12,45	169.282	-490	29,98	SI	RAR	0,000	360,00	160.691	-382	-	SI	
		QPR	0,330	9,34	136.567	-247	28,28	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 35-36					
04871	P	RAR	1,733	12,45	556.918	-10.601	7,18	SI	RAR	0,000	360,00	528.242	-10.034	-	SI	
		QPR	1,477	9,34	475.256	-8.987	6,32	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,788	12,45	237.454	6.920	15,80	SI	RAR	0,000	360,00	224.611	6.468	-	SI	
		QPR	0,661	9,34	202.501	5.570	14,13	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 36-37					
00029	P	RAR	1,557	12,45	419.473	-15.108	7,99	SI	RAR	0,000	360,00	396.391	-14.369	-	SI	
		QPR	1,319	9,34	353.281	-12.946	7,08	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,285	12,45	87.239	-2.402	43,71	SI	RAR	0,000	360,00	82.547	-2.399	-	SI	
		QPR	0,249	9,34	72.846	-2.351	37,47	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature				Parete							Parete 37-38					

Pareti - 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	Verifica to	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verifica to	
			[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]			
27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41																
00019	P	RAR QPR	1,352 1,188	12,45 9,34	393.501 345.737	-11.100 -9.754	9,21 7,86	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	377.892 -	-10.750 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR		0,357 0,325	12,45 9,34	125.717 115.961	-1.832 -1.566	34,90 28,73	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	121.924 -	-1.783 -	- -	SI -
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 38-39					
00025	P	RAR QPR	1,487 1,264	12,45 9,34	392.280 331.177	-14.994 -12.910	8,37 7,39	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	370.908 -	-14.268 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,167 0,138	12,45 9,34	43.617 32.189	-1.944 -1.889	74,61 67,61	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	40.395 -	-1.915 -	- -	SI -	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 39-40					
04866	P	RAR QPR	1,920 1,650	12,45 9,34	626.216 538.590	-11.105 -9.531	6,49 5,66	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	594.565 -	-10.546 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,738 0,612	12,45 9,34	235.323 199.011	5.563 4.349	16,87 15,25	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	221.909 -	5.158 -	- -	SI -	
Piano Nervature				Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37-38 -39-40-41							Parete 40-41					
00026	P	RAR QPR	2,132 1,811	12,45 9,34	840.864 712.162	2.328 2.125	5,84 5,16	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	801.417 -	2.256 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,289 0,200	12,45 9,34	119.703 84.449	-197 -35	43,12 46,63	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	108.985 -	-184 -	- -	SI -	
04836	P	RAR QPR	1,584 1,398	12,45 9,34	377.234 332.231	18.777 16.621	7,86 6,68	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	363.399 -	18.106 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,080 0,072	12,45 9,34	-87.488 -80.371	-8.230 -7.503	NS NS	SI SI	RAR -	7,075 -	360,00 -	-87.488 -	-8.230 -	50,88 -	SI -	
Piano Nervature				Parete 42-43-44-45							Parete 43-44					
00105	P	RAR QPR	1,015 0,918	12,45 9,34	133.344 121.818	19.486 17.553	12,27 10,17	SI SI	RAR -	4,234 -	360,00 -	131.774 -	19.476 -	85,03 -	SI -	
	S	RAR QPR	0,245 0,221	12,45 9,34	26.206 24.674	5.051 4.504	50,86 42,16	SI SI	RAR -	1,408 -	360,00 -	26.206 -	5.051 -	NS -	SI -	
Piano Nervature				Parete 42-43-44-45							Parete 44-45					
00009	P	RAR QPR	2,046 1,815	12,45 9,34	289.613 260.215	37.834 33.342	6,09 5,15	SI SI	RAR -	6,995 -	360,00 -	289.613 -	37.834 -	51,47 -	SI -	
	S	RAR QPR	0,664 0,590	12,45 9,34	100.756 91.371	11.679 10.249	18,74 15,82	SI SI	RAR -	1,781 -	360,00 -	100.756 -	11.679 -	NS -	SI -	
Piano Nervature				Parete 46-47-48-49							Parete 46-47					
00011	P	RAR QPR	2,038 1,811	12,45 9,34	287.880 258.940	37.745 33.319	6,11 5,16	SI SI	RAR -	7,017 -	360,00 -	287.880 -	37.745 -	51,30 -	SI -	
	S	RAR QPR	0,674 0,600	12,45 9,34	95.693 86.864	12.298 10.825	18,47 15,57	SI SI	RAR -	2,258 -	360,00 -	95.693 -	12.298 -	NS -	SI -	
Piano Nervature				Parete 46-47-48-49							Parete 47-48					
00104	P	RAR QPR	0,998 0,905	12,45 9,34	133.347 122.170	19.008 17.162	12,47 10,31	SI SI	RAR -	4,015 -	360,00 -	131.873 -	19.014 -	89,65 -	SI -	
	S	RAR QPR	0,244 0,221	12,45 9,34	22.436 21.232	5.286 4.730	51,04 42,23	SI SI	RAR -	1,657 -	360,00 -	22.436 -	5.286 -	NS -	SI -	
Piano Nervature				Parete 46-47-48-49							Parete 48-49					
00013	P	RAR QPR	2,073 1,851	12,45 9,34	295.730 267.221	38.194 33.880	6,01 5,04	SI SI	RAR -	6,939 -	360,00 -	295.730 -	38.194 -	51,88 -	SI -	
	S	RAR QPR	0,679 0,607	12,45 9,34	102.659 93.506	11.958 10.579	18,34 15,38	SI SI	RAR -	1,842 -	360,00 -	102.659 -	11.958 -	NS -	SI -	
Piano Nervature				Parete P1-1-12-27-P10							Parete P1-1					
00005	P	RAR QPR	1,971 1,734	12,45 9,34	506.377 443.787	20.814 18.433	6,32 5,38	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	485.922 -	20.043 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,449 0,408	12,45 9,34	162.467 143.539	1.848 1.959	27,74 22,91	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	156.700 -	1.896 -	- -	SI -	
Piano Nervature				Parete P1-1-12-27-P10							Parete 1-12					
00004	P	RAR QPR	2,140 1,869	12,45 9,34	707.662 615.379	11.737 10.432	5,82 5,00	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	670.062 -	11.231 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,819 0,707	12,45 9,34	330.023 285.731	-994 -811	15,20 13,20	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	309.865 -	-940 -	- -	SI -	
Piano Nervature				Parete P1-1-12-27-P10							Parete 12-27					
04833	P	RAR QPR	2,180 1,899	12,45 9,34	732.100 635.811	11.169 9.874	5,71 4,92	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	692.923 -	10.673 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,802 0,691	12,45 9,34	311.061 266.633	-1.826 -1.671	15,53 13,52	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	290.908 -	-1.767 -	- -	SI -	
Piano Nervature				Parete P1-1-12-27-P10							Parete 27-P10					
00001	P	RAR QPR	1,568 1,387	12,45 9,34	468.108 411.157	12.072 10.857	7,94 6,73	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	448.628 -	11.672 -	- -	SI -	
	S	RAR QPR	0,450 0,415	12,45 9,34	180.294 160.269	608 1.007	27,69 22,48	SI SI	RAR -	0,000 -	360,00 -	173.699 -	732 -	- -	SI -	
Piano Nervature				Parete P2-P8							Parete P2-P8					
04896	P	RAR QPR	0,523 0,446	12,45 9,34	18.811 15.565	-7.427 -6.356	23,82 20,95	SI SI	RAR -	4,867 -	360,00 -	18.811 -	-7.427 -	73,96 -	SI -	
	S	RAR	0,321	12,45	33.925	-3.677	38,78	SI	RAR	1,099	360,00	33.925	-3.677	NS	SI	

Pareti - 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	Verifica to	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verifica to	
			[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]			
		QPR	0,266	9,34	27.144	-3.103	35,06	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P3-4							Parete P3-4							
02277	P	RAR	0,775	12,45	230.474	518	16,06	SI	RAR	0,000	360,00	218.910	508	-	SI	
		QPR	0,661	9,34	196.845	426	14,13	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,240	12,45	67.289	515	51,80	SI	RAR	0,000	360,00	63.710	503	-	SI	
		QPR	0,202	9,34	56.783	427	46,14	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P4-6-17-34-P11							Parete P4-6							
00049	P	RAR	1,242	12,45	497.327	829	10,03	SI	RAR	0,000	360,00	473.265	785	-	SI	
		QPR	1,055	9,34	422.614	699	8,85	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,478	12,45	196.694	300	26,03	SI	RAR	0,000	360,00	188.504	295	-	SI	
		QPR	0,409	9,34	168.136	261	22,83	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P4-6-17-34-P11							Parete 6-17							
00054	P	RAR	2,344	12,45	695.550	18.287	5,31	SI	RAR	0,000	360,00	646.263	16.992	-	SI	
		QPR	1,937	9,34	575.088	15.105	4,82	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,067	12,45	380.462	4.776	11,67	SI	RAR	0,000	360,00	347.930	4.444	-	SI	
		QPR	0,871	9,34	309.930	3.952	10,72	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P4-6-17-34-P11							Parete 17-34							
04893	P	RAR	2,451	12,45	737.700	18.417	5,08	SI	RAR	0,000	360,00	685.965	17.111	-	SI	
		QPR	2,029	9,34	610.916	15.213	4,60	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,085	12,45	387.656	4.799	11,48	SI	RAR	0,000	360,00	354.732	4.460	-	SI	
		QPR	0,885	9,34	315.560	3.969	10,55	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P4-6-17-34-P11							Parete 34-P11							
00031	P	RAR	1,519	12,45	490.091	9.171	8,19	SI	RAR	0,000	360,00	464.317	8.704	-	SI	
		QPR	1,292	9,34	416.559	7.812	7,23	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,573	12,45	214.600	1.842	21,73	SI	RAR	0,000	360,00	204.509	1.729	-	SI	
		QPR	0,490	9,34	184.138	1.543	19,05	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P5-P9							Parete P5-P9							
04898	P	RAR	0,527	12,45	18.885	-7.497	23,61	SI	RAR	4,918	360,00	18.885	-7.497	73,20	SI	
		QPR	0,448	9,34	15.622	-6.396	20,83	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,323	12,45	33.885	-3.713	38,54	SI	RAR	1,127	360,00	33.885	-3.713	NS	SI	
		QPR	0,268	9,34	27.225	-3.133	34,80	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P6-9							Parete P6-9							
02405	P	RAR	0,778	12,45	230.885	551	15,99	SI	RAR	0,000	360,00	219.329	539	-	SI	
		QPR	0,663	9,34	197.266	445	14,07	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,236	12,45	66.946	464	52,69	SI	RAR	0,000	360,00	63.387	453	-	SI	
		QPR	0,198	9,34	56.471	368	47,17	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12							Parete P7-11							
00044	P	RAR	1,916	12,45	461.263	-22.355	6,50	SI	RAR	0,000	360,00	442.466	-21.536	-	SI	
		QPR	1,688	9,34	404.462	-19.833	5,53	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,681	12,45	135.654	-10.648	18,29	SI	RAR	0,000	360,00	130.694	-10.370	-	SI	
		QPR	0,612	9,34	119.282	-9.766	15,25	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12							Parete 11-22							
00045	P	RAR	2,143	12,45	700.549	-12.304	5,81	SI	RAR	0,000	360,00	662.569	-11.745	-	SI	
		QPR	1,874	9,34	610.422	-10.907	4,98	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,972	12,45	319.956	-6.270	12,80	SI	RAR	0,000	360,00	299.402	-5.971	-	SI	
		QPR	0,845	9,34	277.293	-5.495	11,05	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12							Parete 22-41							
00045	P	RAR	2,195	12,45	717.552	-12.597	5,67	SI	RAR	0,000	360,00	678.229	-11.997	-	SI	
		QPR	1,915	9,34	624.453	-11.106	4,88	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,970	12,45	298.885	-7.680	12,84	SI	RAR	0,000	360,00	278.404	-7.246	-	SI	
		QPR	0,832	9,34	256.253	-6.613	11,22	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete P7-11-22-41-P12							Parete 41-P12							
00027	P	RAR	1,564	12,45	464.974	-12.159	7,96	SI	RAR	0,000	360,00	444.206	-11.749	-	SI	
		QPR	1,392	9,34	410.546	-11.047	6,71	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,669	12,45	156.313	-8.828	18,61	SI	RAR	0,000	360,00	150.118	-8.649	-	SI	
		QPR	0,615	9,34	139.643	-8.405	15,18	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete 14-23-30-43							Parete 14-23							
04877	P	RAR	1,784	12,45	360.658	25.553	6,98	SI	RAR	0,000	360,00	337.334	23.889	-	SI	
		QPR	1,499	9,34	303.323	21.467	6,23	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,165	12,45	-28.565	6.920	75,62	SI	RAR	4,073	360,00	-28.565	6.920	88,38	SI	
		QPR	0,135	9,34	-22.969	5.653	68,98	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete 14-23-30-43							Parete 23-30							
04874	P	RAR	1,514	12,45	548.262	-5.028	8,22	SI	RAR	0,000	360,00	525.939	-4.778	-	SI	
		QPR	1,317	9,34	474.679	-4.517	7,09	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,306	12,45	98.514	-2.136	40,65	SI	RAR	0,000	360,00	93.496	-2.157	-	SI	
		QPR	0,264	9,34	82.442	-2.026	35,32	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete 14-23-30-43							Parete 30-43							
04853	P	RAR	0,654	12,45	246.407	-1.505	19,03	SI	RAR	0,000	360,00	237.386	-1.301	-	SI	
		QPR	0,567	9,34	217.812	-1.021	16,46	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,411	12,45	105.756	4.721	30,31	SI	RAR	0,000	360,00	103.000	4.498	-	SI	
		QPR	0,365	9,34	93.773	4.210	25,58	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete 15-24-31-44							Parete 15-24							
04878	P	RAR	1,896	12,45	336.604	-30.377	6,57	SI	RAR	1,811	360,00	336.604	-30.377	NS	SI	
		QPR	1,581	9,34	281.313	-25.276	5,91	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,183	12,45	-50.483	-9.016	68,06	SI	RAR	5,781	360,00	-50.483	-9.016	62,28	SI	
		QPR	0,147	9,34	-42.782	-7.404	63,49	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Nervature		Parete 15-24-31-44							Parete 24-31							
00033	P	RAR	1,451	12,45	538.978	3.879	8,58	SI	RAR	0,000	360,00	516.075	3.658	-	SI	
		QPR	1,265	9,34	467.301	3.537	7,38	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,483	12,45	80.335	8.675	25,77	SI	RAR	0,960	360,00	80.335	8.675	NS	SI	
		QPR	0,409	9,34	68.976	7.269	22,85	SI	-	-	-	-	-	-	-	

Pareti - 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	Verifica to	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verifica to
			[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]		
Piano Nervature		Parete 15-24-31-44							Parete 31-44						
04841	P	RAR	0,638	12,45	133.845	-8.810	19,51	SI	RAR	0,000	360,00	129.644	-8.517	-	SI
		QPR	0,578	9,34	122.064	-7.921	16,16	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,000	12,45	-23.813	-635	-	SI	RAR	1,165	360,00	-24.387	-667	NS	SI
		QPR	0,000	9,34	-21.390	-666	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 19-25-37-47							Parete 19-25						
04881	P	RAR	1,781	12,45	359.830	25.528	6,99	SI	RAR	0,000	360,00	336.839	23.809	-	SI
		QPR	1,495	9,34	303.388	21.337	6,25	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,163	12,45	-27.819	6.809	76,53	SI	RAR	3,998	360,00	-27.819	6.809	90,05	SI
		QPR	0,134	9,34	-22.426	5.583	69,52	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 19-25-37-47							Parete 25-37						
00056	P	RAR	1,517	12,45	550.628	-4.915	8,21	SI	RAR	0,000	360,00	528.187	-4.662	-	SI
		QPR	1,319	9,34	476.805	-4.426	7,08	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,295	12,45	101.647	-1.584	42,16	SI	RAR	0,000	360,00	96.541	-1.623	-	SI
		QPR	0,255	9,34	85.087	-1.554	36,64	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 19-25-37-47							Parete 37-47						
04858	P	RAR	0,668	12,45	244.042	-2.056	18,65	SI	RAR	0,000	360,00	235.049	-1.833	-	SI
		QPR	0,579	9,34	215.638	-1.521	16,11	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,371	12,45	102.301	3.791	33,56	SI	RAR	0,000	360,00	99.686	3.616	-	SI
		QPR	0,331	9,34	90.926	3.407	28,21	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 20-26-38-48							Parete 20-26						
04883	P	RAR	1,885	12,45	329.578	-30.541	6,61	SI	RAR	2,144	360,00	329.578	-30.541	NS	SI
		QPR	1,581	9,34	276.085	-25.645	5,91	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,164	12,45	-54.807	-8.756	75,96	SI	RAR	5,820	360,00	-54.807	-8.756	61,85	SI
		QPR	0,131	9,34	-46.578	-7.189	71,38	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 20-26-38-48							Parete 26-38						
00057	P	RAR	1,439	12,45	537.468	3.647	8,65	SI	RAR	0,000	360,00	514.826	3.431	-	SI
		QPR	1,259	9,34	467.964	3.343	7,42	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,493	12,45	80.886	8.944	25,24	SI	RAR	1,059	360,00	80.886	8.944	NS	SI
		QPR	0,420	9,34	69.961	7.542	22,23	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 20-26-38-48							Parete 38-48						
04851	P	RAR	0,675	12,45	133.056	-9.908	18,44	SI	RAR	0,000	360,00	128.875	-9.552	-	SI
		QPR	0,611	9,34	121.704	-8.871	15,29	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,000	12,45	-23.069	-732	-	SI	RAR	1,182	360,00	-23.674	-763	NS	SI
		QPR	0,000	9,34	-20.786	-751	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 29-42							Parete 29-42						
04837	P	RAR	1,154	12,45	221.172	17.368	10,79	SI	RAR	0,000	360,00	213.887	16.800	-	SI
		QPR	1,031	9,34	197.435	15.531	9,06	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,027	12,45	-88.839	-7.101	NS	SI	RAR	6,548	360,00	-92.880	-7.325	54,98	SI
		QPR	0,031	9,34	-79.708	-6.556	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 32-45							Parete 32-45						
04842	P	RAR	1,063	12,45	134.787	-20.743	11,71	SI	RAR	4,712	360,00	134.787	-20.743	76,39	SI
		QPR	0,966	9,34	121.321	-18.925	9,67	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,523	12,45	112.558	-7.585	23,81	SI	RAR	0,000	360,00	108.682	-7.361	-	SI
		QPR	0,470	9,34	100.361	-6.863	19,88	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 36-46							Parete 36-46						
04844	P	RAR	1,018	12,45	130.357	19.776	12,23	SI	RAR	4,425	360,00	130.357	19.776	81,36	SI
		QPR	0,926	9,34	117.439	18.056	10,09	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,501	12,45	111.306	7.033	24,83	SI	RAR	0,000	360,00	107.542	6.828	-	SI
		QPR	0,451	9,34	99.388	6.371	20,71	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Nervature		Parete 39-49							Parete 39-49						
04846	P	RAR	1,103	12,45	139.108	-21.579	11,29	SI	RAR	4,943	360,00	139.108	-21.579	72,83	SI
		QPR	1,007	9,34	125.904	-19.783	9,27	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,531	12,45	112.072	-7.856	23,45	SI	RAR	0,000	360,00	108.257	-7.625	-	SI
		QPR	0,480	9,34	100.521	-7.148	19,47	SI	-	-	-	-	-	-	-

- LEGENDA:**  
**Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.  
**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.  
**σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.  
**σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.  
**σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**CS** 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).  
**Verifica to** [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>).  
**Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

## Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pareti - 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]		
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 1-2			
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> )													
02124	P	FRQ	-39.000	-63	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-37.747	-60	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-148.225	235	0,36	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

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	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
		QPR	-143.489	244	0,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 2-P8			
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> )													
00065	P	FRQ	-19.488	1.775	0,11	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-18.641	1.710	0,11	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-42.717	-8.710	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-41.853	-8.292	0,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete P8-3			
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> )													
00065	P	FRQ	-107.660	-878	0,29	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-103.157	-811	0,28	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	14.681	-13.748	0,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	13.110	-13.071	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 3-4			
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> )													
02577	P	FRQ	118.449	17.465	0,33	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	114.609	16.964	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	14.833	5.449	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	14.377	5.295	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 4-5			
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> )													
02585	P	FRQ	118.070	17.072	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	114.281	16.577	0,31	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	14.531	5.311	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	14.134	5.159	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 5-6			
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> )													
02079	P	FRQ	-6.703	23	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-6.362	19	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-54.870	-276	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-52.637	-284	0,13	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 6-7			
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> )													
02103	P	FRQ	-3.282	80	0,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-3.093	80	0,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-83.109	-386	0,21	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-80.131	-398	0,20	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 7-P9			
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> )													
00071	P	FRQ	-19.880	1.770	0,11	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-19.014	1.704	0,11	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-49.771	-8.761	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-48.562	-8.342	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete P9-8			
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> )													
00071	P	FRQ	-107.702	-861	0,29	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-103.157	-795	0,28	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	8.699	-13.833	0,44	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	7.358	-13.154	0,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 8-9			
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> )													
02483	P	FRQ	117.795	16.945	0,31	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	113.970	16.459	0,31	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	14.269	5.263	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	13.833	5.114	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 9-10			
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> )													
02069	P	FRQ	-13.677	-36	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-13.175	-34	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-151.993	1.104	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-147.427	1.049	0,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 1-2-P8-3-4-5-6-7-P9-8-9-10-11				AA= PCA			Parete 10-11			
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> )													
02092	P	FRQ	-9.829	60	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-9.480	57	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-240.294	-341	0,58	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-233.202	-348	0,56	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 12-13			
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> )													
01855	P	FRQ	-16.485	-30	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-15.496	-28	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

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]		
	S	FRQ QPR	-165.908 -158.909	32 31	0,39 0,38	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 13-14			
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> )													
01842	P	FRQ QPR	-19.864 -19.039	244 234	0,06 0,05	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-166.354 -158.427	-839 -781	0,42 0,40	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 14-15			
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> )													
00094	P	FRQ QPR	196.912 187.544	-23.713 -22.630	0,36 0,34	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	30.340 29.032	-6.968 -6.662	0,16 0,15	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 15-16			
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> )													
01883	P	FRQ QPR	-13.966 -13.306	353 336	0,05 0,04	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-172.914 -164.035	-1.294 -1.215	0,45 0,43	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 16-17			
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> )													
01996	P	FRQ QPR	-16.458 -15.639	-20 -19	0,04 0,04	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-129.644 -122.473	126 120	0,31 0,29	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 17-18			
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> )													
01966	P	FRQ QPR	-5.610 -5.252	-34 -33	0,01 0,01	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-124.269 -118.049	144 140	0,30 0,28	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 18-19			
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> )													
01896	P	FRQ QPR	-20.497 -19.559	253 243	0,06 0,06	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-179.960 -170.723	-864 -805	0,45 0,43	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 19-20			
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> )													
00089	P	FRQ QPR	181.206 172.719	-24.003 -22.937	0,41 0,39	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	30.755 29.432	-7.078 -6.774	0,16 0,15	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 20-21			
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> )													
01868	P	FRQ QPR	-14.063 -13.443	348 330	0,05 0,04	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-184.926 -176.484	-1.336 -1.256	0,48 0,46	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 12-13-14-15-16-17-18-19-20-21-22				AA= PCA			Parete 21-22			
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> )													
01979	P	FRQ QPR	-21.915 -21.165	13 12	0,05 0,05	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-327.485 -315.621	130 125	0,78 0,75	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41				AA= PCA			Parete 27-28			
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> )													
01568	P	FRQ QPR	-10.007 -9.561	-93 -94	0,03 0,03	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	-138.383 -134.059	535 539	0,34 0,33	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41				AA= PCA			Parete 28-29			
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> )													
02734	P	FRQ QPR	132.376 128.149	-22.014 -21.306	0,46 0,44	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
	S	FRQ QPR	26.311 25.515	-4.507 -4.364	0,09 0,08	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37				AA= PCA			Parete 29-30			

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	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
-38-39-40-41													
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> )													
00107	P	FRQ	150.064	-22.118	0,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	144.928	-21.488	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	18.871	-5.516	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	18.416	-5.368	0,13	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 30-31				
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> )													
00315	P	FRQ	52.622	-4.152	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	51.207	-4.016	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	15.239	-1.188	0,00	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	14.931	-1.144	0,00	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 31-32				
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> )													
02696	P	FRQ	109.336	-20.283	0,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	105.990	-19.664	0,44	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	19.033	-6.491	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	18.597	-6.293	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 32-33				
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> )													
02692	P	FRQ	124.448	-20.432	0,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	120.363	-19.788	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	25.239	-6.600	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	24.410	-6.395	0,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 33-34				
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> )													
01817	P	FRQ	-8.967	-24	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-8.570	-23	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-130.407	437	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-126.640	448	0,31	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 34-35				
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> )													
01771	P	FRQ	-7.561	-33	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-7.222	-37	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-132.191	356	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-128.409	389	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 35-36				
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> )													
02810	P	FRQ	128.639	-22.311	0,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	124.432	-21.587	0,46	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	25.973	-4.536	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	25.160	-4.390	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 36-37				
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> )													
02527	P	FRQ	106.553	-19.951	0,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	103.233	-19.339	0,43	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	19.908	-6.386	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	19.450	-6.191	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 37-38				
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> )													
00317	P	FRQ	59.866	-5.243	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	58.194	-5.080	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	15.877	-1.632	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	15.544	-1.577	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 38-39				
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> )													
02707	P	FRQ	108.460	-20.019	0,44	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	105.204	-19.424	0,43	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	19.655	-6.360	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	19.205	-6.172	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 -38-39-40-41 AA= PCA						Parete 39-40				
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> )													
04865	P	FRQ	139.599	-22.189	0,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	135.096	-21.539	0,43	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

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	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
	S	FRQ QPR	33.699 32.325	-5.656 -5.503	0,11 0,11	1,89 1,89	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Piano Nervature			Parete 27-28-29-30-31-32-33-34-35-36-37 AA= PCA -38-39-40-41							Parete 40-41			
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> )													
01681	P	FRQ	-12.342	-92	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-11.937	-90	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-276.275	585	0,67	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-267.962	596	0,65	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 42-43-44-45 AA= PCA					Parete 42-43					
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> )													
02782	P	FRQ	94.122	20.546	0,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	92.186	20.030	0,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	23.253	6.651	0,18	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	22.816	6.484	0,18	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 42-43-44-45 AA= PCA					Parete 43-44					
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> )													
00105	P	FRQ	123.175	17.889	0,33	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	121.818	17.553	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	24.884	4.605	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	24.674	4.504	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 42-43-44-45 AA= PCA					Parete 44-45					
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> )													
00009	P	FRQ	266.372	34.303	0,57	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	260.215	33.342	0,55	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	93.348	10.554	0,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	91.371	10.249	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 46-47-48-49 AA= PCA					Parete 46-47					
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> )													
00011	P	FRQ	264.930	34.264	0,57	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	258.940	33.319	0,55	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	88.696	11.140	0,18	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	86.864	10.825	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 46-47-48-49 AA= PCA					Parete 47-48					
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> )													
00104	P	FRQ	123.551	17.496	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	122.170	17.162	0,31	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	21.392	4.835	0,12	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	21.232	4.730	0,12	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 46-47-48-49 AA= PCA					Parete 48-49					
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> )													
00013	P	FRQ	273.433	34.835	0,57	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	267.221	33.880	0,55	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	95.526	10.884	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	93.506	10.579	0,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P1-1-12-27-P10 AA= PCA					Parete P1-1					
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> )													
01938	P	FRQ	150.794	2.383	-0,28	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	150.794	2.383	-0,28	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-10.712	1.279	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-10.219	1.264	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P1-1-12-27-P10 AA= PCA					Parete 1-12					
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> )													
01933	P	FRQ	-6.836	-89	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-6.618	-86	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-71.157	316	0,18	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-69.203	315	0,18	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P1-1-12-27-P10 AA= PCA					Parete 12-27					
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> )													
01947	P	FRQ	-8.381	62	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-8.006	59	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-157.569	-498	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-152.873	-471	0,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P1-1-12-27-P10 AA= PCA					Parete 27-P10					
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> )													
01941	P	FRQ	146.614	1.898	-0,29	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	146.614	1.898	-0,29	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-10.071	1.179	0,06	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-9.701	1.166	0,06	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P2-P8 AA= PCA					Parete P2-P8					
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> )													
04895	P	FRQ	-11.857	7.324	0,49	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-11.759	7.026	0,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	36.905	2.424	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	35.817	2.326	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P3-4 AA= PCA					Parete P3-4					
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> )													
02278	P	FRQ	-26.317	42	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-25.327	42	0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-38.586	87	0,13	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-37.362	83	0,12	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P4-6-17-34-P11 AA= PCA					Parete P4-6					



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]		
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> )													
02191	P	FRQ	-6.688	-27	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-6.274	-26	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-12.645	9	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-12.275	9	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P4-6-17-34-P11				AA= PCA		Parete 6-17				
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> )													
02158	P	FRQ	-11.497	-2	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-11.103	-2	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-85.878	-7	0,20	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-82.694	-8	0,20	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P4-6-17-34-P11				AA= PCA		Parete 17-34				
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> )													
02230	P	FRQ	-11.814	-5	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-11.181	-5	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-209.513	20	0,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-201.460	18	0,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P4-6-17-34-P11				AA= PCA		Parete 34-P11				
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> )													
02242	P	FRQ	-6.844	160	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-6.410	154	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-13.750	-40	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-13.337	-38	0,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P5-P9				AA= PCA		Parete P5-P9				
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> )													
04897	P	FRQ	-9.087	7.929	0,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-9.079	7.604	0,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	32.947	2.657	0,05	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	31.984	2.549	0,05	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P6-9				AA= PCA		Parete P6-9				
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> )													
02406	P	FRQ	-26.424	31	0,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-25.429	31	0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-39.050	87	0,13	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-37.804	83	0,12	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P7-11-22-41-P12				AA= PCA		Parete P7-11				
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> )													
00084	P	FRQ	36.983	15.274	0,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	35.997	14.862	0,44	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	12.076	4.318	0,12	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	11.709	4.191	0,11	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P7-11-22-41-P12				AA= PCA		Parete 11-22				
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> )													
00083	P	FRQ	44.829	18.116	0,53	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	43.275	17.554	0,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	19.997	5.206	0,13	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	19.253	5.045	0,12	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P7-11-22-41-P12				AA= PCA		Parete 22-41				
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> )													
00083	P	FRQ	53.311	18.485	0,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	51.432	17.908	0,51	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	11.241	5.219	0,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	10.805	5.059	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete P7-11-22-41-P12				AA= PCA		Parete 41-P12				
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> )													
00099	P	FRQ	34.849	16.151	0,49	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	33.832	15.732	0,47	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	20.270	4.539	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	19.615	4.416	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 14-23-30-43				AA= PCA		Parete 14-23				
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> )													
02210	P	FRQ	-16.188	-115	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-15.476	-118	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-120.298	941	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-114.634	895	0,30	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 14-23-30-43				AA= PCA		Parete 23-30				
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> )													
00319	P	FRQ	42.512	-35.283	1,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	39.587	-33.410	1,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-101.286	-4.822	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-97.173	-4.732	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 14-23-30-43				AA= PCA		Parete 30-43				
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> )													
04838	P	FRQ	114.261	5.715	-0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	113.770	5.639	-0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-23.816	-187	0,06	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-23.048	-142	0,06	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 15-24-31-44				AA= PCA		Parete 15-24				
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> )													
04878	P	FRQ	296.368	-26.651	0,22	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	281.313	-25.276	0,21	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-44.493	-7.819	0,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-42.782	-7.404	0,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

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	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Nervature			Parete 15-24-31-44				AA= PCA				Parete 24-31		
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> )													
00320	P	FRQ	8.106	17.152	0,59	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	7.848	16.655	0,57	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-111.325	2.887	0,36	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-107.000	2.827	0,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 15-24-31-44				AA= PCA				Parete 31-44		
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> )													
04841	P	FRQ	122.832	-8.012	-0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	122.064	-7.921	-0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-21.773	-687	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-21.390	-666	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 19-25-37-47				AA= PCA				Parete 19-25		
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> )													
02141	P	FRQ	-16.396	-104	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-15.678	-105	0,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-119.961	897	0,32	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-114.311	849	0,30	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 19-25-37-47				AA= PCA				Parete 25-37		
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> )													
00321	P	FRQ	42.696	-35.084	1,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	39.816	-33.226	1,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-97.395	-4.512	0,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-93.404	-4.432	0,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 19-25-37-47				AA= PCA				Parete 37-47		
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> )													
04848	P	FRQ	116.355	7.714	-0,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	115.855	7.622	-0,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-24.362	450	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-23.887	442	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 20-26-38-48				AA= PCA				Parete 20-26		
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> )													
04883	P	FRQ	290.996	-26.976	0,25	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	276.085	-25.645	0,24	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-48.428	-7.593	0,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-46.578	-7.189	0,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 20-26-38-48				AA= PCA				Parete 26-38		
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> )													
00322	P	FRQ	8.664	17.360	0,59	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	8.385	16.861	0,58	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-110.185	2.795	0,36	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-105.937	2.736	0,34	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 20-26-38-48				AA= PCA				Parete 38-48		
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> )													
04851	P	FRQ	124.491	-9.108	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	121.704	-8.871	0,02	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-21.190	-772	0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-20.786	-751	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 29-42				AA= PCA				Parete 29-42		
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> )													
04837	P	FRQ	202.291	15.910	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	197.435	15.531	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-82.584	-6.723	0,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-79.708	-6.556	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 32-45				AA= PCA				Parete 32-45		
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> )													
04843	P	FRQ	168.601	-14.555	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	164.629	-14.227	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-88.878	5.885	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-85.721	5.735	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 36-46				AA= PCA				Parete 36-46		
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> )													
04845	P	FRQ	165.433	14.313	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	161.571	14.010	0,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-88.198	-5.805	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-85.113	-5.671	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Nervature			Parete 39-49				AA= PCA				Parete 39-49		
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> )													
04847	P	FRQ	174.222	-16.056	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	170.106	-15.667	0,14	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-90.007	5.574	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-86.876	5.429	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

## LEGENDA:

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

**AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.

**Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.

**σ<sub>ct,f</sub>** 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.

**σ<sub>t</sub>** 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].

**ε<sub>sm</sub>** Deformazione media nel calcestruzzo.

Pareti - 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	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
A <sub>e</sub>	Area efficace del calcestruzzo teso.												
Δ <sub>sm</sub>	Distanza media tra le fessure.												
W <sub>d</sub>	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.												
W <sub>amm</sub>	Valore ammissibile di apertura delle fessure.												
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W <sub>d</sub> / W <sub>amm</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W <sub>d</sub> = 0).												
Verificato	[SI] = W <sub>d</sub> ≤ W <sub>amm</sub> ; [NO] = W <sub>d</sub> > W <sub>amm</sub>												

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

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]	
Piano Terzo																			
Soletta 43-42-29-30																			
P	S	00342	188.594	1.523	0,03142	0,03142	1,86	00354	63.713	7.799	0,03142	0,03142	4,02	00383	109.029	711	0,03142	0,03142	3,81
	I		0	0	0,02011	0,02011	-		106.874	2.373	0,02011	0,02011	1,95		122.717	1.969	0,02011	0,02011	1,83
S	S		102.045	15.115	0,01131	0,01131	0,00		132.413	8.240	0,01131	0,01131	0,00		105.394	13.849	0,01131	0,01131	0,00
	I		192.310	3.484	0,01131	0,01131	0,00		132.413	2.710	0,01131	0,01131	0,00		105.394	2.769	0,01131	0,01131	0,00
P	S	00387	58.497	1.556	0,03142	0,03142	7,28	01331	51.650	430	0,03142	0,03142	5,04	01332	21.906	107	0,03142	0,03142	5,31
	I		0	0	0,02011	0,02011	-		0	0	0,02011	0,02011	-		0	0	0,02011	0,02011	-
S	S		54.697	4.984	0,01131	0,01131	0,93		153.762	5.411	0,01131	0,01131	0,00		133.720	1.502	0,01131	0,01131	0,00
	I		54.697	859	0,01131	0,01131	5,41		153.762	4.418	0,01131	0,01131	0,00		133.720	2.939	0,01131	0,01131	0,00
P	S	01333	33.670	1.054	0,03142	0,03142	6,76	01334	20.233	10	0,03142	0,03142	5,22	01335	13.801	288	0,03142	0,03142	5,79
	I		0	0	0,02011	0,02011	-		0	0	0,02011	0,02011	-		19.497	456	0,02011	0,02011	4,66
S	S		44.760	66	0,01131	0,01131	84,97		-11.252	126	0,01131	0,01131	86,76		0	0	0,01131	0,01131	-
	I		44.760	1.935	0,01131	0,01131	2,90		-11.252	1.910	0,01131	0,01131	5,72		51.207	1.267	0,01131	0,01131	3,93
P	S	01336	57.450	336	0,03142	0,03142	4,76	01337	41.720	129	0,03142	0,03142	4,87	01338	0	0	0,03142	0,03142	-
	I		43.199	283	0,02011	0,02011	4,35		45.376	1.150	0,02011	0,02011	3,55		56.919	1.398	0,02011	0,02011	3,18
S	S		65.323	2.189	0,01131	0,01131	1,65		69.164	3.799	0,01131	0,01131	0,85		3.977	4.359	0,01131	0,01131	2,18
	I		65.323	2.479	0,01131	0,01131	1,46		69.164	1.283	0,01131	0,01131	2,52		3.977	1.110	0,01131	0,01131	8,56
P	S	01339	51.505	77	0,03142	0,03142	4,57	01340	-5.439	53	0,03142	0,03142	5,82	01341	15.721	69	0,03142	0,03142	5,40
	I		88.353	3.390	0,02011	0,02011	1,91		27.823	5.897	0,02011	0,02011	1,98		16.663	6.261	0,02011	0,02011	2,00
S	S		58.159	4.198	0,01131	0,01131	1,03		32.696	6.029	0,01131	0,01131	1,12		0	0	0,01131	0,01131	-
	I		24.839	604	0,01131	0,01131	12,45		32.696	5.228	0,01131	0,01131	1,29		-3.333	6.353	0,01131	0,01131	1,60
P	S	01342	0	0	0,03142	0,03142	-	01343	0	0	0,03142	0,03142	-	01344	0	0	0,03142	0,03142	-
	I		45.118	6.452	0,02011	0,02011	1,72		23.402	6.520	0,02011	0,02011	1,89		4.329	5.229	0,02011	0,02011	2,34
S	S		0	0	0,01131	0,01131	-		0	0	0,01131	0,01131	-		0	0	0,01131	0,01131	-
	I		-50.192	8.150	0,01131	0,01131	1,78		-47.191	8.449	0,01131	0,01131	1,69		-8.024	6.383	0,01131	0,01131	1,67
P	S	01345	13.333	87	0,03142	0,03142	5,49	01346	22.706	226	0,03142	0,03142	5,47	01347	37.275	170	0,03142	0,03142	5,03
	I		-450	2.648	0,02011	0,02011	3,34		144.025	5.166	0,02011	0,02011	0,95		66.327	1.557	0,02011	0,02011	2,93
S	S		29.766	7.378	0,01131	0,01131	0,96		106.360	5.632	0,01131	0,01131	0,00		8.605	4.819	0,01131	0,01131	1,88
	I		29.766	5.445	0,01131	0,01131	1,29		0	0	0,01131	0,01131	-		-3.735	620	0,01131	0,01131	16,50
P	S	01348	25.672	204	0,03142	0,03142	5,36	03200	32.604	266	0,03142	0,03142	5,29	03201	44.184	442	0,03142	0,03142	5,26
	I		35.286	2.710	0,02011	0,02011	2,84		32.852	281	0,02011	0,02011	4,57		52.598	3.465	0,02011	0,02011	2,33
S	S		49.886	5.043	0,01131	0,01131	1,01		44.632	1.952	0,01131	0,01131	2,88		69.373	5.799	0,01131	0,01131	0,55
	I		27.283	1.775	0,01131	0,01131	4,11		44.632	1.896	0,01131	0,01131	2,96		69.373	2.554	0,01131	0,01131	1,26
P	S	03202	79.487	415	0,03142	0,03142	4,28	03203	-620	232	0,03142	0,03142	6,01	03204	0	0	0,03142	0,03142	-
	I		79.487	972	0,02011	0,02011	3,04		14.351	875	0,02011	0,02011	4,34		17.810	637	0,02011	0,02011	4,51
S	S		64.243	7.933	0,01131	0,01131	0,47		97.158	3.431	0,01131	0,01131	0,13		22.994	2.198	0,01131	0,01131	3,50
	I		64.24	4.074	0,011	0,011	0,91		97.15	2.220	0,011	0,011	0,21		22.99	4.196	0,011	0,011	1,83

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]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
			3		31	31			8		31	31			4		31	31		
P	S	03205	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03206	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03207	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		-3.363	2.837	0,020 11	0,020 11	3,27		-3.242	3.118	0,020 11	0,020 11	3,14		9.848	996	0,020 11	0,020 11	4,31	
S	S		-12.64 7	1.828	0,011 31	0,011 31	6,05		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-18.62 3	299	0,011 31	0,011 31	38,86	
	I		-12.64 7	5.393	0,011 31	0,011 31	2,05		-52.15 4	5.055	0,011 31	0,011 31	2,91		-18.62 3	2.577	0,011 31	0,011 31	4,51	
P	S	03208	11.85 0	37	0,031 42	0,031 42	5,45													
	I		34.33 7	3.811	0,020 11	0,020 11	2,44													
S	S		-10.56 8	1.508	0,011 31	0,011 31	7,21													
	I		-10.56 8	4.579	0,011 31	0,011 31	2,37													
Piano Terzo																				
Soletta 45-44-31-32																				
P	S	00341	190.9 55	1.178	0,031 42	0,031 42	1,53	00345	155.8 15	1.567	0,031 42	0,031 42	3,30	00352	119.1 45	296	0,031 42	0,031 42	3,10	
	I		90.69 4	347	0,020 11	0,020 11	3,25		176.3 35	765	0,020 11	0,020 11	1,19		0	0	0,020 11	0,020 11	-	
S	S		132.9 22	18.15 0	0,011 31	0,011 31	0,00		120.9 00	12.77 0	0,011 31	0,011 31	0,00		104.8 20	6.806	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		132.9 22	2.889	0,011 31	0,011 31	0,00		120.9 00	348	0,011 31	0,011 31	0,00		104.8 20	1.731	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	00384	102.5 67	1.436	0,031 42	0,031 42	5,22	01385	53.67 1	872	0,031 42	0,031 42	5,74	01386	-2.255	98	0,031 42	0,031 42	5,83	
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-	
S	S		31.36 7	5.275	0,011 31	0,011 31	1,31		50.19 7	1.811	0,011 31	0,011 31	2,81		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I		31.36 7	641	0,011 31	0,011 31	10,7 6		50.19 7	1.840	0,011 31	0,011 31	2,76		47.57 6	1.489	0,011 31	0,011 31	3,58	
P	S	01387	24.30 5	1.271	0,031 42	0,031 42	7,66	01388	24.20 2	562	0,031 42	0,031 42	5,99	01389	1.866	113	0,031 42	0,031 42	5,77	
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-	
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		102.6 37	846	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		-8.833	1.789	0,011 31	0,011 31	5,98		29.77 5	1.755	0,011 31	0,011 31	4,02		102.6 37	2.481	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	01390	43.76 8	773	0,031 42	0,031 42	5,84	01391	13.95 7	45	0,031 42	0,031 42	5,41	01392	37.90 9	161	0,031 42	0,031 42	5,00	
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		41.26 2	978	0,020 11	0,020 11	3,75		70.36 6	1.732	0,020 11	0,020 11	2,77	
S	S		109.5 75	3.400	0,011 31	0,011 31	0,00		60.12 8	4.920	0,011 31	0,011 31	0,84		-1.472	4.868	0,011 31	0,011 31	2,06	
	I		109.5 75	2.773	0,011 31	0,011 31	0,00		60.12 8	1.736	0,011 31	0,011 31	2,37		-1.472	967	0,011 31	0,011 31	10,36	
P	S	01393	140.3 07	5.381	0,031 42	0,031 42	5,70	01394	17.95 8	1.978	0,031 42	0,031 42	10,9 1	01395	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		140.3 07	5.199	0,020 11	0,020 11	0,99		25.91 8	4.507	0,020 11	0,020 11	2,33		4.232	5.947	0,020 11	0,020 11	2,17	
S	S		118.5 54	5.361	0,011 31	0,011 31	0,00		18.61 1	5.680	0,011 31	0,011 31	1,43		-22.24 8	304	0,011 31	0,011 31	39,33	
	I		64.16 4	498	0,011 31	0,011 31	7,47		18.61 1	5.801	0,011 31	0,011 31	1,40		-11.65 7	7.534	0,011 31	0,011 31	1,46	
P	S	01396	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01397	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01398	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		27.67 2	6.689	0,020 11	0,020 11	1,83		39.63 4	6.561	0,020 11	0,020 11	1,75		10.30 7	5.689	0,020 11	0,020 11	2,18	
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I		-9.841	7.091	0,011 31	0,011 31	1,52		-9.646	6.949	0,011 31	0,011 31	1,55		1.780	5.529	0,011 31	0,011 31	1,76	
P	S	01399	-5.391	51	0,031 42	0,031 42	5,82	01400	65.56 1	73	0,031 42	0,031 42	4,23	01401	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		27.91 2	1.927	0,020 11	0,020 11	3,34		103.5 76	3.604	0,020 11	0,020 11	1,66		55.35 1	1.443	0,020 11	0,020 11	3,18	
S	S		28.63 0	2.522	0,011 31	0,011 31	2,84		65.00 2	3.843	0,011 31	0,011 31	0,95		-6.505	4.081	0,011 31	0,011 31	2,57	
	I		28.63 0	630	0,011 31	0,011 31	11,3 6		32.29 3	208	0,011 31	0,011 31	32,7 3		-6.505	540	0,011 31	0,011 31	19,42	
P	S	01402	41.89 5	55	0,031 42	0,031 42	4,77	03227	13.56 7	109	0,031 42	0,031 42	5,51	03228	70.93 9	686	0,031 42	0,031 42	4,90	
	I		43.40 7	1.593	0,020 11	0,020 11	3,29		6.374	144	0,020 11	0,020 11	5,31		78.05 8	2.338	0,020 11	0,020 11	2,39	
S	S		52.13 7	3.768	0,011 31	0,011 31	1,30		80.15 8	2.462	0,011 31	0,011 31	0,87		59.18 6	6.141	0,011 31	0,011 31	0,69	
	I		52.13 7	905	0,011 31	0,011 31	5,41		80.15 8	1.721	0,011 31	0,011 31	1,25		59.18 6	3.871	0,011 31	0,011 31	1,09	
P	S	03229	43.34 0	250	0,031 42	0,031 42	4,99	03230	16.28 5	107	0,031 42	0,031 42	5,45	03231	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		58.87	2.843	0,020	0,020	2,47		33.67	380	0,020	0,020	4,45		-1.000	908	0,020	0,020	4,57	

## 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]	
			6		11	11			4		11	11					11	11	
S	S		75.74 1	4.682	0,011 31	0,011 31	0,55		41.94 3	1.555	0,011 31	0,011 31	3,78		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		49.66 1	1.958	0,011 31	0,011 31	2,62		41.94 3	1.251	0,011 31	0,011 31	4,70		-8.811	1.799	0,011 31	0,011 31	5,95
P	S	03232	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03233	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03234	12.15 1	64	0,031 42	0,031 42	5,48
	I		31.76 9	2.585	0,020 11	0,020 11	2,94		-3.999	3.136	0,020 11	0,020 11	3,14		12.15 1	817	0,020 11	0,020 11	4,44
S	S		-12.62 1	829	0,011 31	0,011 31	13,3 4		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-7.938	1.292	0,011 31	0,011 31	8,22
	I		-12.62 1	3.960	0,011 31	0,011 31	2,79		-52.65 5	5.164	0,011 31	0,011 31	2,86		2.721	3.344	0,011 31	0,011 31	2,88
P	S	03235	0	0	0,031 42	0,031 42	-												
	I		24.20 1	3.068	0,020 11	0,020 11	2,83												
S	S		-22.73 4	1.807	0,011 31	0,011 31	6,64												
	I		-22.73 4	5.775	0,011 31	0,011 31	2,08												
Piano Terzo																			
Soletta 47-46-36-37																			
P	S	00340	216.4 14	2.526	0,031 42	0,031 42	1,19	00357	161.1 83	7.488	0,031 42	0,031 42	1,89	00382	158.8 60	1.235	0,031 42	0,031 42	2,77
	I		66.50 8	303	0,020 11	0,020 11	3,82		161.1 83	3.892	0,020 11	0,020 11	0,90		181.2 57	1.107	0,020 11	0,020 11	1,01
S	S		184.1 26	19.92 9	0,011 31	0,011 31	0,00		127.5 67	7.930	0,011 31	0,011 31	0,00		103.9 81	12.78 0	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		184.1 26	3.638	0,011 31	0,011 31	0,00		127.5 67	2.652	0,011 31	0,011 31	0,00		103.9 81	1.306	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00385	71.39 8	1.335	0,031 42	0,031 42	6,16	01367	49.41 2	350	0,031 42	0,031 42	4,98	01368	6.399	221	0,031 42	0,031 42	5,85
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		18.55 0	836	0,020 11	0,020 11	4,30		0	0	0,020 11	0,020 11	-
S	S		27.64 4	4.255	0,011 31	0,011 31	1,70		147.7 83	5.215	0,011 31	0,011 31	0,00		123.7 05	1.357	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		147.7 83	4.471	0,011 31	0,011 31	0,00		123.7 05	2.941	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01369	22.31 4	419	0,031 42	0,031 42	5,79	01370	24.55 5	370	0,031 42	0,031 42	5,65	01371	7.120	184	0,031 42	0,031 42	5,77
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-		-2.770	471	0,020 11	0,020 11	5,07
S	S		36.04 7	119	0,011 31	0,011 31	54,1 8		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		36.04 7	2.071	0,011 31	0,011 31	3,11		-3.186	1.441	0,011 31	0,011 31	7,06		54.14 4	1.354	0,011 31	0,011 31	3,47
P	S	01372	48.09 8	443	0,031 42	0,031 42	5,15	01373	32.47 6	35	0,031 42	0,031 42	4,97	01374	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		44.42 9	1.645	0,020 11	0,020 11	3,24		49.09 2	1.405	0,020 11	0,020 11	3,31
S	S		71.16 8	1.862	0,011 31	0,011 31	1,63		68.55 6	4.289	0,011 31	0,011 31	0,77		-1.833	3.918	0,011 31	0,011 31	2,56
	I		71.16 8	2.029	0,011 31	0,011 31	1,50		68.55 6	1.633	0,011 31	0,011 31	2,02		-6.401	652	0,011 31	0,011 31	16,07
P	S	01375	106.2 48	939	0,031 42	0,031 42	4,20	01376	18.89 6	3.816	0,031 42	0,031 42	NS	01377	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		106.2 48	3.536	0,020 11	0,020 11	1,65		20.90 5	3.645	0,020 11	0,020 11	2,65		18.75 3	5.688	0,020 11	0,020 11	2,10
S	S		67.64 0	3.911	0,011 31	0,011 31	0,86		21.44 1	5.274	0,011 31	0,011 31	1,49		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		35.90 1	247	0,011 31	0,011 31	26,1 6		21.44 1	4.429	0,011 31	0,011 31	1,77		1.412	5.694	0,011 31	0,011 31	1,71
P	S	01378	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01379	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01380	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		44.74 6	6.572	0,020 11	0,020 11	1,70		25.27 1	6.652	0,020 11	0,020 11	1,85		18.78 5	5.186	0,020 11	0,020 11	2,22
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		-46.78 9	8.333	0,011 31	0,011 31	1,71		-46.07 3	8.645	0,011 31	0,011 31	1,64		-3.104	6.375	0,011 31	0,011 31	1,60
P	S	01381	-6.767	11	0,031 42	0,031 42	5,79	01382	170.1 88	7.337	0,031 42	0,031 42	1,72	01383	40.69 6	340	0,031 42	0,031 42	5,19
	I		21.24 7	3.896	0,020 11	0,020 11	2,56		170.1 88	7.232	0,020 11	0,020 11	0,55		73.53 3	2.044	0,020 11	0,020 11	2,58
S	S		27.03 8	7.041	0,011 31	0,011 31	1,04		114.1 02	4.639	0,011 31	0,011 31	0,00		-1.191	5.577	0,011 31	0,011 31	1,79
	I		27.03 8	5.912	0,011 31	0,011 31	1,24		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-1.191	1.190	0,011 31	0,011 31	8,39
P	S	01384	-12.66 4	314	0,031 42	0,031 42	6,41	03218	29.35 9	213	0,031 42	0,031 42	5,29	03219	45.54 1	306	0,031 42	0,031 42	5,02
	I		19.41 4	2.685	0,020 11	0,020 11	3,06		32.54 4	190	0,020 11	0,020 11	4,68		61.38 2	3.005	0,020 11	0,020 11	2,37
S	S		57.33 6	4.466	0,011 31	0,011 31	0,98		59.96 8	1.335	0,011 31	0,011 31	3,09		73.19 3	4.114	0,011 31	0,011 31	0,69
	I		57.33	799	0,011	0,011	5,49		59.96	1.186	0,011	0,011	3,48		62.40	1.654	0,011	0,011	2,35

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</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]		
			6		31	31			8		31	31			7		31	31		
P	S	03220	16.34 2	54	0,031 42	0,031 42	5,37	03221	9.198	133	0,031 42	0,031 42	5,65	03222	11.53 4	105	0,031 42	0,031 42	5,55	
	I																			
S	S		97.44 5	2.940	0,020 11	0,020 11	1,91		-5.917	1.260	0,020 11	0,020 11	4,33		11.53 4	933	0,020 11	0,020 11	4,34	
	I																			
	S		59.90 0	6.670	0,011 31	0,011 31	0,62		107.2 39	3.441	0,011 31	0,011 31	0,00		21.59 3	1.371	0,011 31	0,011 31	5,71	
	I																			
	S		59.90 0	3.447	0,011 31	0,011 31	1,20		107.2 39	2.468	0,011 31	0,011 31	0,00		21.59 3	3.615	0,011 31	0,011 31	2,17	
	I																			
P	S	03223	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03224	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03225	7.295	18	0,031 42	0,031 42	5,52	
	I																			
	S		31.78 1	3.070	0,020 11	0,020 11	2,74		-3.168	3.140	0,020 11	0,020 11	3,13		7.295	1.143	0,020 11	0,020 11	4,22	
	I																			
S	S		-20.49 9	1.610	0,011 31	0,011 31	7,32		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-10.07 8	194	0,011 31	0,011 31	55,78	
	I																			
	S		-20.49 9	5.601	0,011 31	0,011 31	2,11		-52.55 5	5.163	0,011 31	0,011 31	2,85		-10.07 8	2.447	0,011 31	0,011 31	4,42	
	I																			
P	S	03226	0	0	0,031 42	0,031 42	-													
	I																			
	S		30.17 8	3.184	0,020 11	0,020 11	2,71													
	I																			
	S		-9.856	874	0,011 31	0,011 31	12,3 6													
	I																			
Piano Terzo			Soletta 49-48-38-39																	
P	S	00339	173.0 53	1.820	0,031 42	0,031 42	2,89	00349	60.81 6	7.292	0,031 42	0,031 42	4,68	00358	110.5 37	27	0,031 42	0,031 42	3,09	
	I																			
	S		92.55 6	134	0,020 11	0,020 11	3,38		151.1 81	652	0,020 11	0,020 11	1,76		134.0 78	665	0,020 11	0,020 11	2,12	
	I																			
	S		110.2 59	21.14 5	0,011 31	0,011 31	0,00		125.0 26	14.81 6	0,011 31	0,011 31	0,00		117.4 40	7.094	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I																			
	S		110.2 59	3.220	0,011 31	0,011 31	0,00		125.0 26	1.276	0,011 31	0,011 31	0,00		117.4 40	1.486	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I																			
P	S	00386	93.59 5	2.087	0,031 42	0,031 42	7,67	01349	41.26 7	510	0,031 42	0,031 42	5,44	01350	7.397	265	0,031 42	0,031 42	5,90	
	I																			
	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-		44.70 8	132	0,020 11	0,020 11	4,48		13.48 3	68	0,020 11	0,020 11	5,26	
	I																			
	S		49.10 0	4.922	0,011 31	0,011 31	1,05		55.64 1	2.312	0,011 31	0,011 31	1,97		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I																			
	S		32.70 1	475	0,011 31	0,011 31	14,2 5		55.64 1	2.441	0,011 31	0,011 31	1,87		42.29 0	1.427	0,011 31	0,011 31	4,10	
	I																			
P	S	01351	18.50 3	1.073	0,031 42	0,031 42	7,29	01352	35.39 9	1.151	0,031 42	0,031 42	6,95	01353	33.17 0	268	0,031 42	0,031 42	5,27	
	I																			
	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-		0	0	0,020 11	0,020 11	-	
	I																			
	S		-13.15 7	1.765	0,011 31	0,011 31	6,29		38.93 8	1.878	0,011 31	0,011 31	3,29		124.7 36	1.273	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I																			
P	S	01354	35.99 9	1.074	0,031 42	0,031 42	6,73	01355	29.13 6	132	0,031 42	0,031 42	5,18	01356	61.73 3	461	0,031 42	0,031 42	4,82	
	I																			
	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-		42.01 6	1.396	0,020 11	0,020 11	3,44		66.66 2	1.423	0,020 11	0,020 11	3,00	
	I																			
	S		104.0 27	4.277	0,011 31	0,011 31	0,00		45.75 7	4.216	0,011 31	0,011 31	1,31		2.250	5.656	0,011 31	0,011 31	1,71	
	I																			
	S		104.0 27	3.319	0,011 31	0,011 31	0,00		24.31 9	1.756	0,011 31	0,011 31	4,31		-4.458	1.307	0,011 31	0,011 31	7,88	
	I																			
P	S	01357	41.57 9	631	0,031 42	0,031 42	5,64	01358	9.508	346	0,031 42	0,031 42	5,99	01359	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I																			
	S		126.8 47	3.834	0,020 11	0,020 11	1,33		-1.915	4.608	0,020 11	0,020 11	2,57		3.426	6.192	0,020 11	0,020 11	2,12	
	I																			
	S		111.9 99	6.072	0,011 31	0,011 31	0,00		23.03 2	6.279	0,011 31	0,011 31	1,23		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I																			
	S		59.62 8	294	0,011 31	0,011 31	14,1 6		23.03 2	5.767	0,011 31	0,011 31	1,33		-18.15 0	7.327	0,011 31	0,011 31	1,58	
	I																			
P	S	01360	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01361	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01362	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I																			
	S		27.90 9	7.052	0,020 11	0,020 11	1,76		41.94 9	6.952	0,020 11	0,020 11	1,67		16.57 0	6.804	0,020 11	0,020 11	1,90	
	I																			
	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I																			
	S		-12.82 4	7.686	0,011 31	0,011 31	1,44		-10.81 7	7.703	0,011 31	0,011 31	1,41		-3.796	7.529	0,011 31	0,011 31	1,36	
	I																			
P	S	01363	-5.579	64	0,031 42	0,031 42	5,84	01364	82.59 5	659	0,031 42	0,031 42	4,52	01365	44.59 0	44	0,031 42	0,031 42	4,69	
	I																			
	S		26.25 0	5.581	0,020 11	0,020 11	2,06		82.59 5	3.621	0,020 11	0,020 11	1,92		44.59 0	1.773	0,020 11	0,020 11	3,17	
	I																			
	S		38.51 3	6.705	0,011 31	0,011 31	0,93		55.33 0	3.819	0,011 31	0,011 31	1,20		3.620	4.399	0,011 31	0,011 31	2,17	
	I																			
	S		38.51 3	4.790	0,011 31	0,011 31	1,30		20.31 1	137	0,011 31	0,011 31	58,0 6		3.620	608	0,011 31	0,011 31	15,68	
	I																			
P	S	01366	39.97 6	123	0,031 42	0,031 42	4,90	03209	1.999	70	0,031 42	0,031 42	5,70	03210	56.83 0	672	0,031 42	0,031 42	5,28	
	I																			
	S		43.31	1.045	0,020	0,020	3,66		20.76	87	0,020	0,020	5,07		66.08	1.863	0,020	0,020	2,78	
	I																			

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]		
			3		11	11			7		11	11			5		11	11		
S	S		60.22 0	4.005	0,011 31	0,011 31	1,03		83.92 4	4.143	0,011 31	0,011 31	0,43		60.00 7	7.228	0,011 31	0,011 31	0,57	
	I		56.28 5	1.409	0,011 31	0,011 31	3,19		83.92 4	3.084	0,011 31	0,011 31	0,58		60.00 7	4.083	0,011 31	0,011 31	1,01	
P	S	03211	43.28 3	282	0,031 42	0,031 42	5,04	03212	15.78 1	50	0,031 42	0,031 42	5,37	03213	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		43.84 5	3.404	0,020 11	0,020 11	2,46		34.14 4	330	0,020 11	0,020 11	4,49		8.569	959	0,020 11	0,020 11	4,37	
S	S		70.59 9	6.690	0,011 31	0,011 31	0,46		39.38 3	1.875	0,011 31	0,011 31	3,27		-13.80 6	147	0,011 31	0,011 31	75,99	
	I		70.59 9	2.240	0,011 31	0,011 31	1,38		39.38 3	1.609	0,011 31	0,011 31	3,81		-13.80 6	2.563	0,011 31	0,011 31	4,36	
P	S	03214	25.97 5	24	0,031 42	0,031 42	5,10	03215	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03216	9.812	48	0,031 42	0,031 42	5,51	
	I		31.60 1	3.854	0,020 11	0,020 11	2,46		-4.035	3.170	0,020 11	0,020 11	3,13		15.61 6	639	0,020 11	0,020 11	4,55	
S	S		-10.59 5	1.315	0,011 31	0,011 31	8,27		0	0	0,011 31	0,011 31	-		14.89 6	2.183	0,011 31	0,011 31	3,88	
	I		-10.59 5	4.746	0,011 31	0,011 31	2,29		-54.32 5	5.255	0,011 31	0,011 31	2,84		14.89 6	4.236	0,011 31	0,011 31	2,00	
P	S	03217	0	0	0,031 42	0,031 42	-													
	I		20.80 8	2.722	0,020 11	0,020 11	3,03													
S	S		-18.92 0	1.760	0,011 31	0,011 31	6,62													
I	I		-18.92 0	5.702	0,011 31	0,011 31	2,04													
Piano Terzo			Soletta 31-44-43-30-7b-8b																	
P	S	00413	122.2 23	29.87 3	0,011 31	0,011 31	0,00	00414	310.7 82	24.55 0	0,011 31	0,011 31	0,00	00415	209.8 74	8.836	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		122.2 23	18.65 1	0,011 31	0,011 31	0,00		310.7 82	18.06 3	0,011 31	0,011 31	0,00		209.8 74	5.613	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		91.02 0	12.31 0	0,020 11	0,020 11	0,78		35.64 2	12.24 8	0,020 11	0,020 11	1,15		39.44 7	720	0,020 11	0,020 11	6,47	
	I		91.02 0	5.749	0,025 13	0,025 13	2,69		35.64 2	7.981	0,025 13	0,025 13	2,54		14.15 5	28	0,025 13	0,025 13	10,73	
P	S	00416	167.3 14	8.235	0,011 31	0,011 31	0,00	00470	127.8 88	2.842	0,011 31	0,011 31	0,00	00471	-16.52 8	20.31 2	0,011 31	0,011 31	0,56	
	I		167.3 14	5.532	0,011 31	0,011 31	0,00		127.8 88	8.662	0,011 31	0,011 31	0,00		-16.52 8	34.79 2	0,011 31	0,011 31	0,33	
S	S		20.60 6	3.688	0,020 11	0,020 11	3,22		206.6 71	34.15 3	0,020 11	0,020 11	0,00		351.1 24	14.82 1	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		1.128	11	0,025 13	0,025 13	11,3 0		206.6 71	23.25 4	0,025 13	0,025 13	0,00		351.1 24	1.829	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	01316	25.65 5	5.468	0,011 31	0,011 31	1,36	01317	32.43 1	6.947	0,011 31	0,011 31	0,98	01318	27.59 8	5.706	0,011 31	0,011 31	1,27	
	I		25.65 5	5.191	0,011 31	0,011 31	1,43		32.43 1	6.140	0,011 31	0,011 31	1,11		21.66 1	4.361	0,011 31	0,011 31	1,79	
S	S		34.79 5	1.952	0,020 11	0,020 11	4,40		28.04 0	869	0,020 11	0,020 11	6,49		64.45 4	1.277	0,020 11	0,020 11	4,49	
	I		48.19 0	91	0,025 13	0,025 13	9,24		27.06 3	31	0,025 13	0,025 13	10,0 5		24.20 1	21	0,025 13	0,025 13	10,15	
P	S	01319	178.5 33	3.566	0,011 31	0,011 31	0,00	01320	-26.07 4	463	0,011 31	0,011 31	26,5 9	01321	0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I		178.5 33	5.141	0,011 31	0,011 31	0,00		-26.07 4	3.456	0,011 31	0,011 31	3,56		-64.85 4	2.411	0,011 31	0,011 31	6,58	
S	S		34.26 2	4.014	0,020 11	0,020 11	2,82		9.552	5.426	0,020 11	0,020 11	2,57		-10.40 9	7.200	0,020 11	0,020 11	2,26	
	I		14	103	0,025 13	0,025 13	12,0 2		-13.88 2	585	0,025 13	0,025 13	18,3 3		-10.40 9	3.939	0,025 13	0,025 13	8,95	
P	S	01322	62.01 5	282	0,011 31	0,011 31	13,9 4	01323	153.8 05	4.016	0,011 31	0,011 31	0,00	01324	25.91 7	6.932	0,011 31	0,011 31	1,07	
	I		62.01 5	3.512	0,011 31	0,011 31	1,12		153.8 05	6.131	0,011 31	0,011 31	0,00		25.91 7	5.193	0,011 31	0,011 31	1,43	
S	S		-1.932	5.504	0,020 11	0,020 11	2,68		21.43 5	3.015	0,020 11	0,020 11	3,66		90.54 1	2.401	0,020 11	0,020 11	2,67	
	I		26.18 5	1.696	0,025 13	0,025 13	8,92		57.53 5	139	0,025 13	0,025 13	8,98		82.03 1	132	0,025 13	0,025 13	7,49	
P	S	01325	39.96 1	4.124	0,011 31	0,011 31	1,47	01326	1.995	8.237	0,011 31	0,011 31	1,18	01327	65.23 3	13.07 4	0,011 31	0,011 31	0,28	
	I		39.96 1	3.313	0,011 31	0,011 31	1,83		1.995	8.018	0,011 31	0,011 31	1,21		65.23 3	12.57 1	0,011 31	0,011 31	0,29	
S	S		25.29 1	1.918	0,020 11	0,020 11	4,68		57.22 8	4.673	0,020 11	0,020 11	2,20		88.55 9	21.36 8	0,020 11	0,020 11	0,48	
	I		22.81 8	358	0,025 13	0,025 13	12,7 9		57.22 8	4.199	0,025 13	0,025 13	5,60		88.55 9	15.88 5	0,025 13	0,025 13	0,78	
P	S	01328	146.1 27	5.638	0,011 31	0,011 31	0,00	01329	20.45 7	2.858	0,011 31	0,011 31	2,78	01330	57.57 3	6.901	0,011 31	0,011 31	0,63	
	I		146.1 27	12.83 3	0,011 31	0,011 31	0,00		20.45 7	12.03 4	0,011 31	0,011 31	0,66		57.57 3	5.846	0,011 31	0,011 31	0,75	
S	S		116.3 93	3.098	0,020 11	0,020 11	1,77		92.87 4	5.702	0,020 11	0,020 11	1,45		215.8 18	5.060	0,020 11	0,020 11	0,00	
I	I		69.86	239	0,025	0,025	8,82		70.74	426	0,025	0,025	10,0		0	0	0,025	0,025	-	

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]		
			6		13	13			6		13	13	5				13	13		
P	S	03192	8.401	2.727	0,011 31	0,011 31	3,33	03193	52.14 6	4.526	0,011 31	0,011 31	1,08	03194	86.40 1	9.390	0,011 31	0,011 31	0,16	
	I		32.33 8	2.765	0,011 31	0,011 31	2,46		52.14 6	5.648	0,011 31	0,011 31	0,87		86.40 1	9.829	0,011 31	0,011 31	0,16	
S	S		7.119	1.545	0,020 11	0,020 11	5,71		6.163	1.878	0,020 11	0,020 11	5,21		92.39 9	2.372	0,020 11	0,020 11	2,64	
	I		10.19 2	516	0,025 13	0,025 13	15,4 6		12.54 8	38	0,025 13	0,025 13	10,8 8		76.94 3	751	0,025 13	0,025 13	12,90	
P	S	03195	54.43 2	1.073	0,011 31	0,011 31	4,35	03196	36.63 3	7.473	0,011 31	0,011 31	0,86	03197	38.85 4	4.371	0,011 31	0,011 31	1,41	
	I		54.43 2	4.214	0,011 31	0,011 31	1,11		36.63 3	13.27 6	0,011 31	0,011 31	0,48		38.85 4	4.365	0,011 31	0,011 31	1,42	
S	S		178.4 02	5.275	0,020 11	0,020 11	0,36		53.42 2	3.221	0,020 11	0,020 11	2,92		41.93 8	2.260	0,020 11	0,020 11	3,89	
	I		178.4 02	3.671	0,025 13	0,025 13	1,27		6.863	100	0,025 13	0,025 13	11,6 2		39.61 8	148	0,025 13	0,025 13	10,08	
P	S	03198	-17.58 9	595	0,011 31	0,011 31	19,3 7	03199	15.47 8	1.473	0,011 31	0,011 31	5,71							
	I		-17.58 9	4.790	0,011 31	0,011 31	2,41		27.09 2	6.169	0,011 31	0,011 31	1,18							
S	S		-58	1.880	0,020 11	0,020 11	5,36		18.11 0	2.007	0,020 11	0,020 11	4,74							
	I		30.01 9	91	0,025 13	0,025 13	10,2 6		17.44 1	63	0,025 13	0,025 13	10,7 8							
Piano Terzo Soletta 23-14-15-24-1b																				
P	S	00244	109.9 23	2.725	0,011 31	0,011 31	0,00	00245	148.6 62	3.211	0,011 31	0,011 31	0,00	00246	135.0 91	12.29 2	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		189.3 98	942	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		34.21 5	6.442	0,020 11	0,020 11	1,98		-32.33 9	7.572	0,020 11	0,020 11	2,36		103.0 93	6.714	0,020 11	0,020 11	1,16	
	I		34.21 5	6.551	0,025 13	0,025 13	3,32		-32.33 9	7.305	0,025 13	0,025 13	3,90		0	0	0,025 13	0,025 13	-	
P	S	00247	128.3 71	10.75 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00474	608	15.44 9	0,011 31	0,011 31	0,64	01009	54.51 9	2.575	0,011 31	0,011 31	1,81	
	I		221.8 86	1.981	0,011 31	0,011 31	0,00		45.27 6	21.15 1	0,011 31	0,011 31	0,26		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		88.25 0	7.710	0,020 11	0,020 11	1,18		106.1 53	11.31 8	0,020 11	0,020 11	0,73		45.09 7	7.372	0,020 11	0,020 11	1,67	
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		29.35 5	15.39 7	0,025 13	0,025 13	1,21		45.09 7	4.623	0,025 13	0,025 13	5,17	
P	S	01010	-8.756	2.525	0,011 31	0,011 31	4,24	01011	11.89 5	3.393	0,011 31	0,011 31	2,58	01012	-5.104	3.371	0,011 31	0,011 31	3,07	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		11.89 5	1.353	0,011 31	0,011 31	6,47		-5.104	1.952	0,011 31	0,011 31	5,31	
S	S		-13.31 6	2.013	0,020 11	0,020 11	5,48		-22.41 3	1.067	0,020 11	0,020 11	7,62		-48.45 8	1.212	0,020 11	0,020 11	7,94	
	I		-35.06 5	129	0,025 13	0,025 13	14,0 5		-22.55 7	34	0,025 13	0,025 13	12,6 8		-48.45 8	3.723	0,025 13	0,025 13	11,49	
P	S	01013	150.3 18	4.225	0,011 31	0,011 31	0,00	01014	104.2 32	1.604	0,011 31	0,011 31	0,00	01015	62.87 6	1.530	0,011 31	0,011 31	2,51	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		53.41 0	7.600	0,020 11	0,020 11	1,54		52.13 1	5.342	0,020 11	0,020 11	2,06		31.91 6	4.944	0,020 11	0,020 11	2,46	
	I		47.93 9	1.057	0,025 13	0,025 13	23,2 4		55.81 9	127	0,025 13	0,025 13	9,01		31.22 2	250	0,025 13	0,025 13	11,32	
P	S	01016	118.9 26	1.220	0,011 31	0,011 31	0,00	01017	130.4 26	4.096	0,011 31	0,011 31	0,00	01018	7.859	2.471	0,011 31	0,011 31	3,70	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		38.07 6	4.054	0,020 11	0,020 11	2,74		67.15 4	3.654	0,020 11	0,020 11	2,45		-49.38 3	1.015	0,020 11	0,020 11	8,54	
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		0	0	0,025 13	0,025 13	-		-51.15 7	25	0,025 13	0,025 13	13,91	
P	S	01019	47.41 7	3.674	0,011 31	0,011 31	1,46	01020	54.71 9	5.439	0,011 31	0,011 31	0,85	01021	29.46 7	5.047	0,011 31	0,011 31	1,40	
	I		47.41 7	231	0,011 31	0,011 31	23,1 6		54.71 9	728	0,011 31	0,011 31	6,38		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		-3.333	219	0,020 11	0,020 11	10,1 5		12.57 7	551	0,020 11	0,020 11	8,03		61.97 5	7.480	0,020 11	0,020 11	1,48	
	I		-20.01 4	11	0,025 13	0,025 13	12,3 9		-15.96 6	19	0,025 13	0,025 13	12,2 5		55.81 4	40	0,025 13	0,025 13	8,54	
P	S	01022	92.48 2	4.568	0,011 31	0,011 31	0,20	01023	0	0	0,011 31	0,011 31	-	01024	-41.07 3	1.753	0,011 31	0,011 31	7,81	
	I		92.48 2	2.871	0,011 31	0,011 31	0,32		30.68 8	4.909	0,011 31	0,011 31	1,42		-41.07 3	11.95 9	0,011 31	0,011 31	1,14	
S	S		71.59 7	3.105	0,020 11	0,020 11	2,64		31.71 8	3.454	0,020 11	0,020 11	3,17		1.786	6.829	0,020 11	0,020 11	2,23	
	I		66.47 1	226	0,025 13	0,025 13	8,95		31.71 8	4.645	0,025 13	0,025 13	5,54		1.786	6.477	0,025 13	0,025 13	3,97	
P	S	01025	39.56 2	3.261	0,011 31	0,011 31	1,87	03036	51.18 5	2.636	0,011 31	0,011 31	1,89	03037	76.16 2	2.971	0,011 31	0,011 31	0,86	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	



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]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
S	S	I			31	31	1,04				31	31	6,23				31	31	6,20	
			81.77 6	9.588	0,020 11	0,020 11			9.499	1.242	0,020 11	0,020 11			6.603	1.298	0,020 11	0,020 11		
			81.77 6	5.551	0,025 13	0,025 13			-17.25 1	34	0,025 13	0,025 13			-18.02 8	12	0,025 13	0,025 13		12,30
P	S	I	03038	62.93 3	4.043	0,011 31	0,011 31	0,95	03039	12.07 6	2.284	0,011 31	0,011 31	3,83	03040	5.970	3.142	0,011 31	0,011 31	2,96
				62.93 3	2.069	0,011 31	0,011 31			12.07 6	823	0,011 31	0,011 31			10,6 2	5.970	5.283	0,011 31	
S	S	I		33.24 5	2.693	0,020 11	0,020 11	3,69		64.31 3	6.779	0,020 11	0,020 11	1,58		90.99 3	1.744	0,020 11	0,020 11	3,16
				39.18 7	238	0,025 13	0,025 13			64.31 3	4.759	0,025 13	0,025 13			4,36	39.52 8	3.271	0,025 13	
P	S	I	03041	0	0	0,011 31	0,011 31	-	03042	23.50 7	1.419	0,011 31	0,011 31	5,39	03043	2.297	759	0,011 31	0,011 31	12,73
				3.473	5.591	0,011 31	0,011 31			23.50 7	1.186	0,011 31	0,011 31			6,45	2.297	3.122	0,011 31	
S	S	I		24.75 2	1.700	0,020 11	0,020 11	4,99		22.28 9	2.831	0,020 11	0,020 11	3,79		0	0	0,020 11	0,020 11	-
				29.22 9	176	0,025 13	0,025 13			13.20 9	30	0,025 13	0,025 13			10,7 9	3.745	911	0,025 13	
P	S	I	03044	1.848	53	0,011 31	0,011 31	NS												
				7.472	1.143	0,011 31	0,011 31													
S	S	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-												
				30.80 4	1.030	0,025 13	0,025 13	24,6 2												
Piano Terzo			Soletta 38-48-47-37-9b-10b																	
P	S	I	00425	238.0 56	17.81 8	0,011 31	0,011 31	0,00	00426	259.1 11	23.66 3	0,011 31	0,011 31	0,00	00427	202.9 76	8.652	0,011 31	0,011 31	0,00
				238.0 56	9.757	0,011 31	0,011 31			0,00	259.1 11	14.12 7	0,011 31			0,011 31	0,00	202.9 76	6.042	
S	S	I		29.99 4	12.14 9	0,020 11	0,020 11	1,19		92.07 0	12.32 9	0,020 11	0,020 11	0,77		2.068	2.199	0,020 11	0,020 11	4,87
				29.99 4	7.392	0,025 13	0,025 13			92.07 0	6.332	0,025 13	0,025 13			2,33	-3.288	135	0,025 13	
P	S	I	00428	51.48 8	9.288	0,011 31	0,011 31	0,53	00442	209.1 08	14.07 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00443	-16.09 4	17.21 6	0,011 31	0,011 31	0,66
				51.48 8	5.954	0,011 31	0,011 31			209.1 08	19.30 4	0,011 31	0,011 31			0,00	-16.09 4	32.24 0	0,011 31	
S	S	I		25.43 7	3.740	0,020 11	0,020 11	3,11		260.8 99	26.12 8	0,020 11	0,020 11	0,00		309.9 61	19.05 3	0,020 11	0,020 11	0,00
				24.04 8	2.838	0,025 13	0,025 13			260.8 99	15.10 7	0,025 13	0,025 13			0,00	309.9 61	6.249	0,025 13	
P	S	I	00994	51.60 4	6.843	0,011 31	0,011 31	0,72	00995	24.53 7	6.352	0,011 31	0,011 31	1,19	00996	29.29 8	5.748	0,011 31	0,011 31	1,23
				51.60 4	7.509	0,011 31	0,011 31			24.53 7	6.302	0,011 31	0,011 31			1,20	23.62 1	5.074	0,011 31	
S	S	I		25.64 0	2.297	0,020 11	0,020 11	4,22		32.80 1	1.639	0,020 11	0,020 11	4,87		78.37 8	1.705	0,020 11	0,020 11	3,55
				30.66 5	107	0,025 13	0,025 13			29.67 6	768	0,025 13	0,025 13			17,7 8	41.34 5	62	0,025 13	
P	S	I	00997	92.47 2	4.056	0,011 31	0,011 31	0,23	00998	80.60 8	453	0,011 31	0,011 31	4,65	00999	0	0	0,011 31	0,011 31	-
				92.47 2	6.077	0,011 31	0,011 31			80.60 8	3.610	0,011 31	0,011 31			0,58	1.272	1.817	0,011 31	
S	S	I		109.9 37	1.645	0,020 11	0,020 11	2,73		-3.986	5.898	0,020 11	0,020 11	2,57		-14.09 0	7.406	0,020 11	0,020 11	2,24
				88.91 4	167	0,025 13	0,025 13			26.64 3	709	0,025 13	0,025 13			16,9 9	-14.09 0	4.133	0,025 13	
P	S	I	01000	65.03 9	271	0,011 31	0,011 31	13,4 1	01001	109.3 40	3.109	0,011 31	0,011 31	0,00	01002	22.54 5	6.936	0,011 31	0,011 31	1,12
				65.03 9	3.374	0,011 31	0,011 31			109.3 40	4.792	0,011 31	0,011 31			0,00	22.54 5	4.590	0,011 31	
S	S	I		17.20 0	5.527	0,020 11	0,020 11	2,44		116.9 52	3.208	0,020 11	0,020 11	1,72		74.80 3	1.985	0,020 11	0,020 11	3,37
				17.20 0	3.185	0,025 13	0,025 13			89.75 2	561	0,025 13	0,025 13			9,69	33.42 6	265	0,025 13	
P	S	I	01003	53.44 6	7.984	0,011 31	0,011 31	0,60	01004	20.82 8	8.742	0,011 31	0,011 31	0,90	01005	52.31 8	11.11 3	0,011 31	0,011 31	0,44
				53.44 6	6.443	0,011 31	0,011 31			20.82 8	7.607	0,011 31	0,011 31			1,04	52.31 8	9.294	0,011 31	
S	S	I		41.89 7	2.240	0,020 11	0,020 11	3,91		32.21 0	4.806	0,020 11	0,020 11	2,50		89.85 6	21.78 0	0,020 11	0,020 11	0,47
				27.29 4	322	0,025 13	0,025 13			32.21 0	4.241	0,025 13	0,025 13			6,40	89.85 6	15.76 8	0,025 13	
P	S	I	01006	107.8 79	250	0,011 31	0,011 31	0,00	01007	27.06 7	1.938	0,011 31	0,011 31	3,77	01008	117.2 44	7.136	0,011 31	0,011 31	0,00
				107.8 79	7.377	0,011 31	0,011 31			27.06 7	11.44 1	0,011 31	0,011 31			0,64	117.2 44	7.351	0,011 31	
S	S	I		142.2 28	3.500	0,020 11	0,020 11	1,16		40.98 0	5.611	0,020 11	0,020 11	2,12		251.8 00	4.796	0,020 11	0,020 11	0,00
				130.5	515	0,025 13	0,025 13			61.31	167	0,025 13	0,025 13			8,92	0	0	0,025 13	

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]		
			38		13	13			3		13	13					13	13		
P	S	03028	51.96 0	4.316	0,011 31	0,011 31	1,14	03029	51.70 9	2.934	0,011 31	0,011 31	1,68	03030	83.66 7	3.624	0,011 31	0,011 31	0,50	
	I		51.96 0	5.702	0,011 31	0,011 31	0,86		51.70 9	3.587	0,011 31	0,011 31	1,38		67.51 5	6.117	0,011 31	0,011 31	0,55	
S	S		6.007	1.847	0,020 11	0,020 11	5,25		18.48 6	1.806	0,020 11	0,020 11	5,00		74.32 6	3.123	0,020 11	0,020 11	2,58	
	I		10.32 1	362	0,025 13	0,025 13	13,6 7		15.09 5	705	0,025 13	0,025 13	17,9 7		20.86 2	78	0,025 13	0,025 13	10,69	
P	S	03031	116.0 96	3.563	0,011 31	0,011 31	0,00	03032	31.43 5	7.889	0,011 31	0,011 31	0,87	03033	66.25 2	5.825	0,011 31	0,011 31	0,60	
	I		116.0 96	6.037	0,011 31	0,011 31	0,00		31.43 5	14.38 9	0,011 31	0,011 31	0,48		66.25 2	6.795	0,011 31	0,011 31	0,52	
S	S		182.8 27	5.347	0,020 11	0,020 11	0,29		112.0 11	2.841	0,020 11	0,020 11	1,96		45.75 0	2.393	0,020 11	0,020 11	3,68	
	I		182.8 27	3.624	0,025 13	0,025 13	1,07		112.0 11	322	0,025 13	0,025 13	6,48		49.81 8	270	0,025 13	0,025 13	10,30	
P	S	03034	0	0	0,011 31	0,011 31	-	03035	23.21 0	1.081	0,011 31	0,011 31	7,10							
	I		-4.597	2.874	0,011 31	0,011 31	3,59		23.21 0	6.384	0,011 31	0,011 31	1,20							
S	S		57.35 7	2.133	0,020 11	0,020 11	3,66		26.14 4	2.175	0,020 11	0,020 11	4,35							
	I		37.07 8	81	0,025 13	0,025 13	9,81		15.59 5	66	0,025 13	0,025 13	10,9 0							
Piano Terzo			Soletta 25-19-20-26-2b																	
P	S	00234	106.5 03	7.884	0,011 31	0,011 31	0,00	00235	182.1 33	16.00 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00242	105.9 11	2.638	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		182.1 33	514	0,011 31	0,011 31	0,00		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		106.5 96	6.626	0,020 11	0,020 11	1,13		87.78 4	7.763	0,020 11	0,020 11	1,18		-33.04 1	6.825	0,020 11	0,020 11	2,57	
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		0	0	0,025 13	0,025 13	-		-33.04 1	7.120	0,025 13	0,025 13	4,05	
P	S	00243	156.2 31	3.185	0,011 31	0,011 31	0,00	00441	54.95 6	15.86 4	0,011 31	0,011 31	0,29	00977	38.32 1	3.347	0,011 31	0,011 31	1,86	
	I		118.5 61	514	0,011 31	0,011 31	0,00		54.95 6	28.95 9	0,011 31	0,011 31	0,16		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		-13.30 7	7.631	0,020 11	0,020 11	2,18		81.86 9	16.70 6	0,020 11	0,020 11	0,64		51.42 4	7.496	0,020 11	0,020 11	1,58	
	I		-13.30 7	7.363	0,025 13	0,025 13	3,59		81.86 9	14.90 5	0,025 13	0,025 13	0,89		51.42 4	4.775	0,025 13	0,025 13	4,72	
P	S	00978	-9.149	2.575	0,011 31	0,011 31	4,17	00979	10.83 1	2.875	0,011 31	0,011 31	3,08	00980	9.012	2.686	0,011 31	0,011 31	3,36	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		10.83 1	865	0,011 31	0,011 31	10,2 4		9.012	1.450	0,011 31	0,011 31	6,23	
S	S		-26.90 5	1.979	0,020 11	0,020 11	5,83		-7.166	1.101	0,020 11	0,020 11	7,07		-41.11 8	1.233	0,020 11	0,020 11	7,69	
	I		-36.03 1	145	0,025 13	0,025 13	14,2 4		-17.38 7	53	0,025 13	0,025 13	12,5 8		-41.11 8	3.713	0,025 13	0,025 13	11,24	
P	S	00981	153.6 09	4.325	0,011 31	0,011 31	0,00	00982	107.8 41	1.660	0,011 31	0,011 31	0,00	00983	66.53 3	1.621	0,011 31	0,011 31	2,15	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		49.98 0	6.710	0,020 11	0,020 11	1,75		54.03 3	4.898	0,020 11	0,020 11	2,17		36.71 2	4.875	0,020 11	0,020 11	2,42	
	I		51.98 1	222	0,025 13	0,025 13	9,83		51.01 8	368	0,025 13	0,025 13	10,9 7		35.82 6	118	0,025 13	0,025 13	10,11	
P	S	00984	129.8 32	1.369	0,011 31	0,011 31	0,00	00985	139.5 45	4.347	0,011 31	0,011 31	0,00	00986	326	2.355	0,011 31	0,011 31	4,18	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		52.24 0	4.247	0,020 11	0,020 11	2,43		81.47 2	4.436	0,020 11	0,020 11	1,92		-44.78 4	867	0,020 11	0,020 11	8,90	
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		80.05 1	55	0,025 13	0,025 13	7,25		-48.27 1	334	0,025 13	0,025 13	16,88	
P	S	00987	33.78 1	2.996	0,011 31	0,011 31	2,22	00988	29.25 1	5.755	0,011 31	0,011 31	1,23	00989	72.14 5	3.347	0,011 31	0,011 31	0,88	
	I		13.77 5	183	0,011 31	0,011 31	46,8 6		29.25 1	979	0,011 31	0,011 31	7,25		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
S	S		-20.11 3	304	0,020 11	0,020 11	10,4 4		879	933	0,020 11	0,020 11	7,25		54.35 5	8.287	0,020 11	0,020 11	1,43	
	I		-11.71 4	64	0,025 13	0,025 13	12,3 6		-24.31 2	24	0,025 13	0,025 13	12,6 8		54.35 5	3.644	0,025 13	0,025 13	7,33	
P	S	00990	54.06 4	3.390	0,011 31	0,011 31	1,39	00991	1.336	247	0,011 31	0,011 31	39,4 8	00992	-48.80 4	1.951	0,011 31	0,011 31	7,38	
	I		53.38 3	1.789	0,011 31	0,011 31	2,67		21.64 4	4.969	0,011 31	0,011 31	1,58		-48.80 4	11.89 6	0,011 31	0,011 31	1,21	
S	S		59.61 0	3.090	0,020 11	0,020 11	2,88		13.82 4	3.637	0,020 11	0,020 11	3,36		3.492	6.912	0,020 11	0,020 11	2,19	
	I		56.21 3	330	0,025 13	0,025 13	10,3 2		13.82 4	4.785	0,025 13	0,025 13	5,80		3.492	6.504	0,025 13	0,025 13	3,92	
P	S	00993	70.09 7	3.608	0,011 31	0,011 31	0,87	03019	55.89 1	2.700	0,011 31	0,011 31	1,68	03020	77.64 9	3.055	0,011 31	0,011 31	0,78	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-	

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]	
			31		31				31		31				31		31		
S	S		112.6 85	7.793	0,020 11	0,020 11	0,93		-22.54 1	1.248	0,020 11	0,020 11	7,16		8.510	1.312	0,020 11	0,020 11	6,12
	I		112.6 85	3.733	0,025 13	0,025 13	4,34		-3.124	54	0,025 13	0,025 13	11,8 3		-22.78 6	36	0,025 13	0,025 13	12,70
P	S	03021	57.33 2	2.553	0,011 31	0,011 31	1,72	03022	22.18 8	2.110	0,011 31	0,011 31	3,68	03023	3.312	2.477	0,011 31	0,011 31	3,86
	I		35.88 7	1.344	0,011 31	0,011 31	4,81		22.18 8	525	0,011 31	0,011 31	14,8 1		17.25 8	4.072	0,011 31	0,011 31	2,02
S	S		44.04 5	3.350	0,020 11	0,020 11	3,01		86.08 4	5.244	0,020 11	0,020 11	1,63		72.63 6	2.702	0,020 11	0,020 11	2,86
	I		25.18 5	356	0,025 13	0,025 13	12,6 2		32.50 9	4.526	0,025 13	0,025 13	5,74		72.63 6	3.250	0,025 13	0,025 13	8,11
P	S	03024	0	0	0,011 31	0,011 31	-	03025	60.70 5	560	0,011 31	0,011 31	7,25	03026	5.189	723	0,011 31	0,011 31	12,98
	I		-4.943	6.249	0,011 31	0,011 31	1,65		60.70 5	261	0,011 31	0,011 31	15,5 5		5.189	2.908	0,011 31	0,011 31	3,23
S	S		30.04 8	1.845	0,020 11	0,020 11	4,65		8.491	3.137	0,020 11	0,020 11	3,81		0	0	0,020 11	0,020 11	-
	I		30.04 8	3.295	0,025 13	0,025 13	10,3 1		13.94 5	20	0,025 13	0,025 13	10,6 9		3.804	917	0,025 13	0,025 13	24,14
P	S	03027	3.488	366	0,011 31	0,011 31	26,0 9												
	I		3.488	1.248	0,011 31	0,011 31	7,65												
S	S		0	0	0,020 11	0,020 11	-												
	I		32.66 9	1.054	0,025 13	0,025 13	25,2 8												
Piano Secondo			Soletta 43-42-29-30																
P	S	00338	109.7 92	11.93 2	0,031 42	0,031 42	1,45	00355	115.4 92	55	0,031 42	0,031 42	2,99	00377	165.9 46	635	0,031 42	0,031 42	2,03
	I		109.7 92	5.034	0,020 11	0,020 11	1,33		131.8 08	71	0,020 11	0,020 11	2,50		-24.94 3	786	0,020 11	0,020 11	5,09
S	S		283.3 56	30.40 3	0,011 31	0,011 31	0,00		346.9 79	14.83 8	0,011 31	0,011 31	0,00		145.7 59	20.54 3	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		283.3 56	13.40 2	0,011 31	0,011 31	0,00		346.9 79	7.929	0,011 31	0,011 31	0,00		145.7 59	6.738	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00381	83.33 2	140	0,031 42	0,031 42	3,86	01062	103.8 16	754	0,031 42	0,031 42	4,02	01063	-2.624	835	0,031 42	0,031 42	7,28
	I		84.10 6	1.320	0,020 11	0,020 11	2,75		131.5 42	594	0,020 11	0,020 11	2,21		68.04 0	1.570	0,020 11	0,020 11	2,90
S	S		217.1 71	12.47 4	0,011 31	0,011 31	0,00		362.3 07	11.93 5	0,011 31	0,011 31	0,00		256.2 26	3.744	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		217.1 71	6.077	0,011 31	0,011 31	0,00		362.3 07	11.17 6	0,011 31	0,011 31	0,00		256.2 26	6.298	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01064	40.79 4	150	0,031 42	0,031 42	4,92	01065	21.12 1	693	0,031 42	0,031 42	6,33	01066	15.78 0	318	0,031 42	0,031 42	5,79
	I		27.57 0	394	0,020 11	0,020 11	4,56		0	0	0,020 11	0,020 11	-		46.14 1	1.233	0,020 11	0,020 11	3,48
S	S		93.87 5	340	0,011 31	0,011 31	2,32		-293	206	0,011 31	0,011 31	48,0 8		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		93.87 5	3.384	0,011 31	0,011 31	0,23		-293	3.156	0,011 31	0,011 31	3,14		94.86 2	2.812	0,011 31	0,011 31	0,25
P	S	01067	79.44 9	756	0,031 42	0,031 42	4,76	01068	27.99 3	113	0,031 42	0,031 42	5,18	01069	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		94.44 6	3.088	0,020 11	0,020 11	1,91		41.16 3	1.498	0,020 11	0,020 11	3,39
S	S		176.0 38	5.938	0,011 31	0,011 31	0,00		86.66 7	6.941	0,011 31	0,011 31	0,22		-2.340	7.519	0,011 31	0,011 31	1,34
	I		176.0 38	6.536	0,011 31	0,011 31	0,00		86.66 7	3.534	0,011 31	0,011 31	0,43		-2.340	3.648	0,011 31	0,011 31	2,77
P	S	01070	60.04 2	1.688	0,031 42	0,031 42	7,67	01071	40.16 6	9.497	0,031 42	0,031 42	3,19	01072	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		62.86 9	6.387	0,020 11	0,020 11	1,57		40.16 6	8.272	0,020 11	0,020 11	1,50		9.944	5.892	0,020 11	0,020 11	2,14
S	S		56.41 1	4.878	0,011 31	0,011 31	0,92		36.49 0	10.63 4	0,011 31	0,011 31	0,60		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		14.75 4	2.402	0,011 31	0,011 31	3,53		36.49 0	8.777	0,011 31	0,011 31	0,73		-3.540	7.375	0,011 31	0,011 31	1,38
P	S	01073	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01074	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01075	17.60 3	57	0,031 42	0,031 42	5,34
	I		46.78 3	6.663	0,020 11	0,020 11	1,67		26.65 9	6.891	0,020 11	0,020 11	1,80		18.86 5	7.750	0,020 11	0,020 11	1,73
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-1.992	3.066	0,011 31	0,011 31	3,28
	I		-50.74 6	8.865	0,011 31	0,011 31	1,64		-13.55 6	8.074	0,011 31	0,011 31	1,38		-1.992	11.32 3	0,011 31	0,011 31	0,89
P	S	01076	68.02 9	9.442	0,031 42	0,031 42	2,77	01077	32.64 8	141	0,031 42	0,031 42	5,10	01078	61.49 5	145	0,031 42	0,031 42	4,41
	I		68.02 9	10.32 3	0,020 11	0,020 11	1,10		72.93 2	4.872	0,020 11	0,020 11	1,74		61.49 5	641	0,020 11	0,020 11	3,63
S	S		35.81 5	13.96 6	0,011 31	0,011 31	0,46		84.81 1	8.281	0,011 31	0,011 31	0,20		14.40 5	10.79 1	0,011 31	0,011 31	0,79
	I		35.81	13.54	0,011	0,011	0,48		48.32	4.293	0,011	0,011	1,23		9.198	6.396	0,011	0,011	1,41

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]	
			5	7	31	31			7		31	31					31	31	
P	S	01079	107.3 35	1.357	0,031 42	0,031 42	4,88	03063	53.40 0	103	0,031 42	0,031 42	4,55	03064	25.41 6	646	0,031 42	0,031 42	6,12
	I		126.8 59	3.460	0,020 11	0,020 11	1,40		55.31 1	502	0,020 11	0,020 11	3,88		614	3.513	0,020 11	0,020 11	2,93
S	S		74.69 3	9.495	0,011 31	0,011 31	0,28		117.1 67	5.378	0,011 31	0,011 31	0,00		72.12 3	10.38 7	0,011 31	0,011 31	0,28
	I		74.69 3	5.377	0,011 31	0,011 31	0,50		117.1 67	5.081	0,011 31	0,011 31	0,00		72.12 3	5.933	0,011 31	0,011 31	0,50
P	S	03065	31.05 5	931	0,031 42	0,031 42	6,55	03066	32.11 9	80	0,031 42	0,031 42	5,03	03067	48.69 6	47	0,031 42	0,031 42	4,60
	I		42.24 6	3.436	0,020 11	0,020 11	2,47		-4.919	2.451	0,020 11	0,020 11	3,50		60.97 8	1.339	0,020 11	0,020 11	3,15
S	S		80.70 9	14.39 5	0,011 31	0,011 31	0,15		185.8 85	9.317	0,011 31	0,011 31	0,00		70.89 6	5.830	0,011 31	0,011 31	0,53
	I		80.70 9	11.40 1	0,011 31	0,011 31	0,18		185.8 85	8.152	0,011 31	0,011 31	0,00		70.89 6	8.508	0,011 31	0,011 31	0,36
P	S	03068	47.00 2	102	0,031 42	0,031 42	4,71	03069	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03070	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		50.31 5	4.263	0,020 11	0,020 11	2,13		-6.672	3.094	0,020 11	0,020 11	3,19		35.06 9	1.020	0,020 11	0,020 11	3,83
S	S		-19.39 0	5.241	0,011 31	0,011 31	2,23		0	0	0,011 31	0,011 31	-		9.588	2.640	0,011 31	0,011 31	3,40
	I		-19.39 0	10.07 6	0,011 31	0,011 31	1,16		-22.85 6	4.646	0,011 31	0,011 31	2,59		9.588	5.180	0,011 31	0,011 31	1,73
P	S	03071	-4.769	172	0,031 42	0,031 42	6,00												
	I		23.58 4	3.934	0,020 11	0,020 11	2,52												
S	S		-19.56 4	3.939	0,011 31	0,011 31	2,97												
	I		-19.56 4	6.902	0,011 31	0,011 31	1,70												
Piano Secondo			Solette 45-44-31-32																
P	S	00337	113.2 00	62	0,031 42	0,031 42	3,05	00344	204.1 06	6.708	0,031 42	0,031 42	0,95	00353	150.4 24	7.345	0,031 42	0,031 42	2,25
	I		53.21 5	647	0,020 11	0,020 11	3,79		204.1 06	1.490	0,020 11	0,020 11	0,52		150.4 24	3.085	0,020 11	0,020 11	1,15
S	S		183.6 85	26.70 7	0,011 31	0,011 31	0,00		179.2 21	20.89 7	0,011 31	0,011 31	0,00		284.6 10	13.67 4	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		183.6 85	10.90 0	0,011 31	0,011 31	0,00		179.2 21	5.847	0,011 31	0,011 31	0,00		284.6 10	7.234	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00378	174.0 74	7.353	0,031 42	0,031 42	1,61	01044	85.85 6	524	0,031 42	0,031 42	4,24	01045	27.61 7	306	0,031 42	0,031 42	5,47
	I		174.0 74	1.004	0,020 11	0,020 11	1,18		0	0	0,020 11	0,020 11	-		38.17 9	1.433	0,020 11	0,020 11	3,48
S	S		104.1 47	9.761	0,011 31	0,011 31	0,00		127.4 19	6.657	0,011 31	0,011 31	0,00		83.93 9	86	0,011 31	0,011 31	20,64
	I		104.1 47	2.792	0,011 31	0,011 31	0,00		127.4 19	6.846	0,011 31	0,011 31	0,00		83.93 9	2.824	0,011 31	0,011 31	0,63
P	S	01046	9.721	28	0,031 42	0,031 42	5,48	01047	39.76 3	594	0,031 42	0,031 42	5,63	01048	19.51 7	61	0,031 42	0,031 42	5,30
	I		9.295	35	0,020 11	0,020 11	5,40		0	0	0,020 11	0,020 11	-		61.82 3	1.061	0,020 11	0,020 11	3,31
S	S		-8.910	199	0,011 31	0,011 31	53,8 3		29.65 8	217	0,011 31	0,011 31	32,5 4		143.3 62	2.533	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		-8.910	3.168	0,011 31	0,011 31	3,38		29.65 8	3.317	0,011 31	0,011 31	2,13		143.3 62	5.328	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01049	19.94 8	1.327	0,031 42	0,031 42	7,98	01050	50.15 3	144	0,031 42	0,031 42	4,68	01051	38.56 7	32	0,031 42	0,031 42	4,82
	I		55.53 3	1.698	0,020 11	0,020 11	3,03		79.16 1	5.518	0,020 11	0,020 11	1,56		52.25 5	543	0,020 11	0,020 11	3,90
S	S		270.8 04	9.305	0,011 31	0,011 31	0,00		56.08 0	9.404	0,011 31	0,011 31	0,48		8.662	10.90 1	0,011 31	0,011 31	0,83
	I		270.8 04	9.181	0,011 31	0,011 31	0,00		56.08 0	5.734	0,011 31	0,011 31	0,79		8.662	6.720	0,011 31	0,011 31	1,35
P	S	01052	91.88 8	1.298	0,031 42	0,031 42	5,33	01053	71.22 2	7.459	0,031 42	0,031 42	4,20	01054	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		127.9 06	4.383	0,020 11	0,020 11	1,23		71.22 2	9.142	0,020 11	0,020 11	1,18		5.733	6.383	0,020 11	0,020 11	2,07
S	S		95.35 5	7.421	0,011 31	0,011 31	0,09		24.34 6	9.754	0,011 31	0,011 31	0,78		-14.28 0	1.886	0,011 31	0,011 31	5,95
	I		95.35 5	1.146	0,011 31	0,011 31	0,56		24.34 6	10.72 2	0,011 31	0,011 31	0,71		-14.28 0	10.78 1	0,011 31	0,011 31	1,04
P	S	01055	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01056	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01057	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		28.48 7	6.870	0,020 11	0,020 11	1,79		41.23 3	6.618	0,020 11	0,020 11	1,73		8.021	5.601	0,020 11	0,020 11	2,22
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		-17.82 3	7.943	0,011 31	0,011 31	1,45		-52.34 0	8.810	0,011 31	0,011 31	1,67		-9.675	6.523	0,011 31	0,011 31	1,65
P	S	01058	46.87 3	8.945	0,031 42	0,031 42	3,41	01059	83.98 2	1.138	0,031 42	0,031 42	5,28	01060	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		46.87	6.908	0,020 11	0,020 11	1,63		129.2	6.636	0,020 11	0,020 11	0,95		54.39	1.520	0,020 11	0,020 11	3,15

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]		
			3		11	11			56		11	11			4		11	11		
S	S		44.37 6	8.346	0,011 31	0,011 31	0,68		72.54 1	4.653	0,011 31	0,011 31	0,62		-2.974	7.179	0,011 31	0,011 31	1,41	
	I		44.37 6	5.254	0,011 31	0,011 31	1,07		33.44 0	1.998	0,011 31	0,011 31	3,35		-2.974	2.965	0,011 31	0,011 31	3,43	
P	S	01061	-8.124	684	0,031 42	0,031 42	7,06	03054	12.60 4	333	0,031 42	0,031 42	5,89	03055	32.69 3	271	0,031 42	0,031 42	5,29	
	I		104.9 74	2.471	0,020 11	0,020 11	1,94		22.26 0	2.641	0,020 11	0,020 11	3,05		38.32 1	2.000	0,020 11	0,020 11	3,14	
S	S		95.69 7	6.988	0,011 31	0,011 31	0,09		136.5 42	8.249	0,011 31	0,011 31	0,00		84.19 2	12.22	0,011 31	0,011 31	0,14	
	I		95.69 7	3.236	0,011 31	0,011 31	0,19		136.5 42	7.602	0,011 31	0,011 31	0,00		84.19 2	10.22	0,011 31	0,011 31	0,17	
P	S	03056	-21.65 1	15	0,031 42	0,031 42	6,09	03057	-2.720	282	0,031 42	0,031 42	6,14	03058	22.33 2	19	0,031 42	0,031 42	5,18	
	I		45.83 9	4.653	0,020 11	0,020 11	2,08		55.71 3	1.133	0,020 11	0,020 11	3,38		19.16 0	1.213	0,020 11	0,020 11	3,97	
S	S		91.13 4	6.426	0,011 31	0,011 31	0,17		91.42 6	3.639	0,011 31	0,011 31	0,28		-17.78 2	2.002	0,011 31	0,011 31	5,76	
	I		85.61 1	4.258	0,011 31	0,011 31	0,38		91.42 6	3.014	0,011 31	0,011 31	0,34		-17.78 2	4.516	0,011 31	0,011 31	2,56	
P	S	03059	32.82 1	331	0,031 42	0,031 42	5,38	03060	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03061	37.87 4	307	0,031 42	0,031 42	5,21	
	I		35.22 2	3.804	0,020 11	0,020 11	2,43		-8.036	3.081	0,020 11	0,020 11	3,21		37.87 4	876	0,020 11	0,020 11	3,90	
S	S		-27.07 9	3.030	0,011 31	0,011 31	4,09		0	0	0,011 31	0,011 31	-		64.29 9	5.865	0,011 31	0,011 31	0,63	
	I		-13.29 4	5.629	0,011 31	0,011 31	1,98		-19.78 5	5.416	0,011 31	0,011 31	2,17		64.29 9	8.650	0,011 31	0,011 31	0,43	
P	S	03062	0	0	0,031 42	0,031 42	-													
	I		8.512	3.594	0,020 11	0,020 11	2,82													
S	S		-26.41 2	5.580	0,011 31	0,011 31	2,21													
	I		-26.41 2	10.42 9	0,011 31	0,011 31	1,18													
Piano Secondo																				
Soletta 47-46-36-37																				
P	S	00336	60.73 8	9.420	0,031 42	0,031 42	2,90	00359	135.2 09	6.464	0,031 42	0,031 42	3,55	00376	207.5 59	6.522	0,031 42	0,031 42	0,89	
	I		141.4 59	205	0,020 11	0,020 11	2,19		135.2 09	2.542	0,020 11	0,020 11	1,48		207.5 59	1.621	0,020 11	0,020 11	0,44	
S	S		274.1 75	29.87 7	0,011 31	0,011 31	0,00		339.7 03	14.86 0	0,011 31	0,011 31	0,00		141.7 91	19.44 4	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		274.1 75	13.54 2	0,011 31	0,011 31	0,00		339.7 03	8.284	0,011 31	0,011 31	0,00		141.7 91	5.102	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	00379	116.2 30	7.491	0,031 42	0,031 42	3,04	01026	62.53 0	363	0,031 42	0,031 42	4,66	01027	55.14 3	120	0,031 42	0,031 42	4,53	
	I		116.2 30	1.241	0,020 11	0,020 11	2,21		0	0	0,020 11	0,020 11	-		55.62 8	1.298	0,020 11	0,020 11	3,27	
S	S		103.8 46	10.13 8	0,011 31	0,011 31	0,00		355.2 29	11.74 5	0,011 31	0,011 31	0,00		252.6 67	3.699	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		103.8 46	3.447	0,011 31	0,011 31	0,00		355.2 29	11.32 3	0,011 31	0,011 31	0,00		252.6 67	6.378	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	01028	38.84 4	242	0,031 42	0,031 42	5,10	01029	-19.31 9	3.836	0,031 42	0,031 42	5,02	01030	12.04 4	266	0,031 42	0,031 42	5,79	
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		4.902	146	0,020 11	0,020 11	5,33		55.24 1	1.190	0,020 11	0,020 11	3,35	
S	S		32.56 5	351	0,011 31	0,011 31	19,3 2		-13.34 6	224	0,011 31	0,011 31	49,6 7		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I		32.56 5	3.430	0,011 31	0,011 31	1,98		-13.34 6	3.207	0,011 31	0,011 31	3,47		79.00 1	2.711	0,011 31	0,011 31	0,83	
P	S	01031	34.25 6	896	0,031 42	0,031 42	6,37	01032	-7.432	644	0,031 42	0,031 42	6,95	01033	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		67.80 6	1.684	0,020 11	0,020 11	2,84		97.80 6	2.526	0,020 11	0,020 11	2,03		45.27 3	1.838	0,020 11	0,020 11	3,12	
S	S		127.5 96	6.509	0,011 31	0,011 31	0,00		96.93 5	6.911	0,011 31	0,011 31	0,07		-5.808	6.741	0,011 31	0,011 31	1,55	
	I		127.5 96	6.929	0,011 31	0,011 31	0,00		96.93 5	3.335	0,011 31	0,011 31	0,15		-5.808	2.687	0,011 31	0,011 31	3,88	
P	S	01034	84.19 6	1.296	0,031 42	0,031 42	5,60	01035	41.74 7	8.855	0,031 42	0,031 42	3,56	01036	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		90.73 4	6.516	0,020 11	0,020 11	1,31		41.74 7	7.370	0,020 11	0,020 11	1,61		8.946	5.858	0,020 11	0,020 11	2,15	
S	S		72.89 1	4.734	0,011 31	0,011 31	0,61		39.90 2	8.070	0,011 31	0,011 31	0,75		0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I		35.91 4	2.070	0,011 31	0,011 31	3,12		39.90 2	5.834	0,011 31	0,011 31	1,04		-7.494	6.678	0,011 31	0,011 31	1,58	
P	S	01037	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01038	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01039	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		46.55 0	6.640	0,020 11	0,020 11	1,68		25.38 4	6.849	0,020 11	0,020 11	1,82		18.89 1	5.842	0,020 11	0,020 11	2,07	
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-10.16 2	2.744	0,011 31	0,011 31	3,95	
	I		-21.68	7.131	0,011 31	0,011 31	1,67		-15.93	7.951	0,011 31	0,011 31	1,43		-10.16	11.22	0,011 31	0,011 31	0,96	

## 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]	
			4		31	31			9		31	31			2	4	31	31	
P	S	01040	67.97 8	8.225	0,031 42	0,031 42	3,54	01041	83.95 3	1.018	0,031 42	0,031 42	5,06	01042	74.94 1	408	0,031 42	0,031 42	4,39
	I		67.97 8	9.343	0,020 11	0,020 11	1,19		85.79 1	2.601	0,020 11	0,020 11	2,18		74.94 1	895	0,020 11	0,020 11	3,18
S	S		28.17 8	10.35 7	0,011 31	0,011 31	0,70		86.81 0	7.338	0,011 31	0,011 31	0,20		7.649	10.97 7	0,011 31	0,011 31	0,83
	I		28.17 8	10.40 6	0,011 31	0,011 31	0,69		55.26 9	3.349	0,011 31	0,011 31	1,37		7.649	6.447	0,011 31	0,011 31	1,42
P	S	01043	167.0 35	6.423	0,031 42	0,031 42	2,44	03045	-3.183	272	0,031 42	0,031 42	6,14	03046	59.93 0	1.340	0,031 42	0,031 42	6,59
	I		167.0 35	5.584	0,020 11	0,020 11	0,68		54.14 0	937	0,020 11	0,020 11	3,54		44.91 1	4.652	0,020 11	0,020 11	2,09
S	S		64.41 9	6.339	0,011 31	0,011 31	0,58		108.8 50	3.684	0,011 31	0,011 31	0,00		79.82 3	9.261	0,011 31	0,011 31	0,24
	I		40.75 7	5.466	0,011 31	0,011 31	1,10		108.8 50	3.236	0,011 31	0,011 31	0,00		79.82 3	4.516	0,011 31	0,011 31	0,48
P	S	03047	15.57 7	199	0,031 42	0,031 42	5,60	03048	4.667	247	0,031 42	0,031 42	5,93	03049	42.89 7	195	0,031 42	0,031 42	4,93
	I		42.83 2	2.442	0,020 11	0,020 11	2,85		51.91 6	2.140	0,020 11	0,020 11	2,86		33.45 8	1.170	0,020 11	0,020 11	3,75
S	S		77.90 5	12.73 6	0,011 31	0,011 31	0,19		178.5 51	9.169	0,011 31	0,011 31	0,00		69.64 0	5.737	0,011 31	0,011 31	0,56
	I		77.90 5	10.11 3	0,011 31	0,011 31	0,23		178.5 51	8.259	0,011 31	0,011 31	0,00		69.64 0	8.608	0,011 31	0,011 31	0,37
P	S	03050	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03051	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03052	20.04 2	74	0,031 42	0,031 42	5,31
	I		32.24 8	3.682	0,020 11	0,020 11	2,51		-7.530	3.075	0,020 11	0,020 11	3,21		20.04 2	1.107	0,020 11	0,020 11	4,04
S	S		-25.54 4	5.161	0,011 31	0,011 31	2,38		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-10.23 2	2.605	0,011 31	0,011 31	4,16
	I		-25.54 4	10.22 9	0,011 31	0,011 31	1,20		-19.27 7	5.178	0,011 31	0,011 31	2,26		-10.23 2	5.020	0,011 31	0,011 31	2,16
P	S	03053	29.87 5	496	0,031 42	0,031 42	5,72												
	I		33.95 8	3.831	0,020 11	0,020 11	2,44												
S	S		-28.71 0	3.591	0,011 31	0,011 31	3,50												
	I		-13.89 9	5.889	0,011 31	0,011 31	1,90												
Piano Secondo			Soletta 49-48-38-39																
P	S	00335	100.9 91	11.04 9	0,031 42	0,031 42	1,74	00348	170.2 58	516	0,031 42	0,031 42	1,83	00360	157.5 24	9.271	0,031 42	0,031 42	1,33
	I		100.9 91	4.472	0,020 11	0,020 11	1,52		-49.19 8	917	0,020 11	0,020 11	5,34		157.5 24	4.912	0,020 11	0,020 11	0,83
S	S		215.2 64	29.51 9	0,011 31	0,011 31	0,00		179.1 76	20.82 9	0,011 31	0,011 31	0,00		321.8 96	13.34 2	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		215.2 64	12.93 8	0,011 31	0,011 31	0,00		179.1 76	6.362	0,011 31	0,011 31	0,00		321.8 96	6.530	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00380	155.1 16	170	0,031 42	0,031 42	2,06	00959	89.43 4	611	0,031 42	0,031 42	4,26	00960	24.91 5	520	0,031 42	0,031 42	5,90
	I		147.7 32	17	0,020 11	0,020 11	2,14		0	0	0,020 11	0,020 11	-		42.51 0	1.265	0,020 11	0,020 11	3,52
S	S		189.5 02	11.66 3	0,011 31	0,011 31	0,00		216.3 35	6.677	0,011 31	0,011 31	0,00		93.45 4	158	0,011 31	0,011 31	5,26
	I		189.5 02	4.945	0,011 31	0,011 31	0,00		216.3 35	7.054	0,011 31	0,011 31	0,00		93.45 4	2.922	0,011 31	0,011 31	0,28
P	S	00961	17.38 5	338	0,031 42	0,031 42	5,78	00962	52.70 6	441	0,031 42	0,031 42	5,03	00963	-781	38	0,031 42	0,031 42	5,71
	I		0	0	0,020 11	0,020 11	-		28.33 8	1.753	0,020 11	0,020 11	3,44		81.55 6	2.223	0,020 11	0,020 11	2,38
S	S		572	69	0,011 31	0,011 31	NS		0	0	0,011 31	0,011 31	-		161.4 88	2.760	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		572	2.982	0,011 31	0,011 31	3,29		91.18 1	2.781	0,011 31	0,011 31	0,38		161.4 88	5.404	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00964	102.1 15	769	0,031 42	0,031 42	4,10	00965	39.90 5	458	0,031 42	0,031 42	5,39	00966	40.15 9	163	0,031 42	0,031 42	4,95
	I		120.7 53	1.017	0,020 11	0,020 11	2,22		22.61 1	6.087	0,020 11	0,020 11	1,98		56.56 4	610	0,020 11	0,020 11	3,76
S	S		313.3 40	10.11 1	0,011 31	0,011 31	0,00		69.67 4	9.539	0,011 31	0,011 31	0,33		12.15 1	10.21 3	0,011 31	0,011 31	0,85
	I		313.3 40	9.602	0,011 31	0,011 31	0,00		69.67 4	5.684	0,011 31	0,011 31	0,56		12.15 1	5.769	0,011 31	0,011 31	1,51
P	S	00967	154.3 40	6.882	0,031 42	0,031 42	2,47	00968	68.85 5	9.408	0,031 42	0,031 42	2,78	00969	34.53 3	133	0,031 42	0,031 42	5,05
	I		154.3 40	7.018	0,020 11	0,020 11	0,70		68.85 5	10.80 5	0,020 11	0,020 11	1,06		37.19 8	8.344	0,020 11	0,020 11	1,51
S	S		94.42 5	7.618	0,011 31	0,011 31	0,10		34.03 9	12.88 1	0,011 31	0,011 31	0,52		-5.832	2.255	0,011 31	0,011 31	4,62
	I		94.42 5	1.130	0,011 31	0,011 31	0,65		34.03 9	13.29 8	0,011 31	0,011 31	0,50		-5.832	10.87 6	0,011 31	0,011 31	0,96
P	S	00970	0	0	0,031 42	0,031 42	-	00971	0	0	0,031 42	0,031 42	-	00972	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		29.75	6.900	0,020	0,020	1,77		41.75	6.626	0,020	0,020	1,72		8.904	5.621	0,020	0,020	2,21

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]	
			6		11	11			0		11	11					11	11	
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		-15.07 2	8.149	0,011 31	0,011 31	1,39		-15.64 5	6.940	0,011 31	0,011 31	1,63		709	7.219	0,011 31	0,011 31	1,36
P	S	00973	44.39 7	9.490	0,031 42	0,031 42	3,12	00974	67.81 5	421	0,031 42	0,031 42	4,60	00975	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		44.39 7	7.677	0,020 11	0,020 11	1,54		101.7 59	5.430	0,020 11	0,020 11	1,35		46.88 9	1.408	0,020 11	0,020 11	3,35
S	S		41.08 3	10.72 0	0,011 31	0,011 31	0,56		57.92 1	4.897	0,011 31	0,011 31	0,88		-1.358	7.169	0,011 31	0,011 31	1,40
	I		41.08 3	7.932	0,011 31	0,011 31	0,75		12.72 3	2.403	0,011 31	0,011 31	3,61		-1.358	3.128	0,011 31	0,011 31	3,20
P	S	00976	-3.073	314	0,031 42	0,031 42	6,21	03010	12.65 1	56	0,031 42	0,031 42	5,46	03011	48.61 0	1.714	0,031 42	0,031 42	8,25
	I		100.1 66	3.280	0,020 11	0,020 11	1,78		-8.919	3.296	0,020 11	0,020 11	3,12		74.05 2	4.742	0,020 11	0,020 11	1,76
S	S		69.17 2	6.824	0,011 31	0,011 31	0,47		117.4 72	8.364	0,011 31	0,011 31	0,00		87.64 7	14.16 7	0,011 31	0,011 31	0,10
	I		69.17 2	3.208	0,011 31	0,011 31	1,01		117.4 72	7.426	0,011 31	0,011 31	0,00		87.64 7	11.73 9	0,011 31	0,011 31	0,12
P	S	03012	43.52 9	87	0,031 42	0,031 42	4,77	03013	25.51 5	28	0,031 42	0,031 42	5,12	03014	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		48.65 7	2.481	0,020 11	0,020 11	2,75		61.60 7	1.627	0,020 11	0,020 11	2,97		30.96 2	810	0,020 11	0,020 11	4,09
S	S		88.01 5	7.659	0,011 31	0,011 31	0,18		107.7 54	5.465	0,011 31	0,011 31	0,00		9.535	2.240	0,011 31	0,011 31	4,01
	I		78.55 2	5.698	0,011 31	0,011 31	0,40		107.7 54	4.984	0,011 31	0,011 31	0,00		9.535	4.848	0,011 31	0,011 31	1,85
P	S	03015	13.14 7	256	0,031 42	0,031 42	5,75	03016	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03017	50.15 5	34	0,031 42	0,031 42	4,55
	I		15.62 2	3.815	0,020 11	0,020 11	2,65		-7.006	3.095	0,020 11	0,020 11	3,19		57.28 5	1.264	0,020 11	0,020 11	3,26
S	S		-16.09 5	3.202	0,011 31	0,011 31	3,56		0	0	0,011 31	0,011 31	-		66.68 5	5.995	0,011 31	0,011 31	0,58
	I		-16.09 5	6.366	0,011 31	0,011 31	1,79		-20.33 4	4.769	0,011 31	0,011 31	2,47		66.68 5	8.536	0,011 31	0,011 31	0,41
P	S	03018	41.95 0	222	0,031 42	0,031 42	4,99												
	I		55.61 4	4.566	0,020 11	0,020 11	1,99												
S	S		-17.62 8	5.807	0,011 31	0,011 31	1,98												
	I		-17.62 8	10.35 0	0,011 31	0,011 31	1,11												
Piano Secondo			Soletta 31-44-43-30-9c-10c																
P	S	00409	521.9 20	34.07 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00410	623.3 79	45.01 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00411	519.5 99	19.32 9	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		521.9 20	23.54 0	0,011 31	0,011 31	0,00		623.3 79	37.67 9	0,011 31	0,011 31	0,00		519.5 99	16.37 1	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		210.9 34	6.775	0,020 11	0,020 11	0,00		155.9 79	9.781	0,020 11	0,020 11	0,41		180.0 32	12.26 5	0,020 11	0,020 11	0,17
	I		210.9 34	568	0,025 13	0,025 13	0,00		155.9 79	5.010	0,025 13	0,025 13	1,42		180.0 32	11.36 9	0,025 13	0,025 13	0,24
P	S	00412	461.2 93	20.12 2	0,011 31	0,011 31	0,00	00466	198.0 32	1.042	0,011 31	0,011 31	0,00	00467	50.84 7	34.89 8	0,011 31	0,011 31	0,14
	I		461.2 93	17.39 9	0,011 31	0,011 31	0,00		198.0 32	7.506	0,011 31	0,011 31	0,00		50.84 7	48.43 1	0,011 31	0,011 31	0,10
S	S		131.1 41	11.35 8	0,020 11	0,020 11	0,54		287.1 80	31.15 8	0,020 11	0,020 11	0,00		623.0 95	22.67 5	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		131.1 41	10.81 3	0,025 13	0,025 13	0,78		287.1 80	18.79 4	0,025 13	0,025 13	0,00		623.0 95	8.919	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00891	102.8 84	15.05 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00892	53.20 0	15.57 0	0,011 31	0,011 31	0,31	00893	104.7 21	12.68 6	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		102.8 84	15.15 9	0,011 31	0,011 31	0,00		53.20 0	15.05 7	0,011 31	0,011 31	0,32		104.7 21	11.20 9	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		196.9 85	10.98 4	0,020 11	0,020 11	0,05		33.22 5	4.621	0,020 11	0,020 11	2,56		212.1 53	9.508	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		196.9 85	10.57 6	0,025 13	0,025 13	0,07		33.22 5	4.219	0,025 13	0,025 13	6,42		212.1 53	9.280	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00894	455.7 59	12.43 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00895	281.8 06	3.114	0,011 31	0,011 31	0,00	00896	0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		455.7 59	14.15 5	0,011 31	0,011 31	0,00		281.8 06	6.086	0,011 31	0,011 31	0,00		-32.63 3	2.010	0,011 31	0,011 31	6,43
S	S		267.1 15	7.433	0,020 11	0,020 11	0,00		81.67 6	7.830	0,020 11	0,020 11	1,23		-7.662	12.51 6	0,020 11	0,020 11	1,39
	I		267.1 15	5.671	0,025 13	0,025 13	0,00		33.04 9	7.369	0,025 13	0,025 13	2,86		-7.662	9.195	0,025 13	0,025 13	2,64
P	S	00897	198.4 84	2.511	0,011 31	0,011 31	0,00	00898	435.2 54	9.590	0,011 31	0,011 31	0,00	00899	56.74 9	14.65 5	0,011 31	0,011 31	0,30
	I		198.4 84	5.621	0,011 31	0,011 31	0,00		435.2 54	11.51 2	0,011 31	0,011 31	0,00		56.74 9	12.99 0	0,011 31	0,011 31	0,34
S	S		86.55 0	7.884	0,020 11	0,020 11	1,18		227.2 46	6.483	0,020 11	0,020 11	0,00		156.5 32	12.24 3	0,020 11	0,020 11	0,33
	I		26.30	8.002	0,025	0,025	2,67		227.2	5.388	0,025	0,025	0,00		156.5	12.27	0,025	0,025	0,44

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]	
			9		13	13			46		13	13			32	6	13	13	
P	S	00900	107.8 05	2.490	0,011 31	0,011 31	0,00	00901	86.69 6	8.592	0,011 31	0,011 31	0,17	00902	111.1 54	28.64 5	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		107.8 05	1.592	0,011 31	0,011 31	0,00		86.69 6	8.256	0,011 31	0,011 31	0,18		111.1 54	27.67 6	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		29.76 7	6.642	0,020 11	0,020 11	1,98		209.3 50	15.58 9	0,020 11	0,020 11	0,00		198.9 50	20.19 2	0,020 11	0,020 11	0,02
	I		29.76 7	6.090	0,025 13	0,025 13	3,76		209.3 50	14.87 6	0,025 13	0,025 13	0,00		198.9 50	13.90 5	0,025 13	0,025 13	0,04
P	S	00903	157.6 16	179	0,011 31	0,011 31	0,00	00904	77.45 9	8.939	0,011 31	0,011 31	0,27	00905	187.1 79	20.90 8	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		129.7 31	1.148	0,011 31	0,011 31	0,00		77.45 9	18.22 3	0,011 31	0,011 31	0,13		187.1 79	19.76 4	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		158.5 33	3.771	0,020 11	0,020 11	0,81		208.5 01	10.32 5	0,020 11	0,020 11	0,00		386.2 05	8.868	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		64.97 3	3.533	0,025 13	0,025 13	7,24		208.5 01	6.726	0,025 13	0,025 13	0,00		386.2 05	667	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	02975	182.8 47	10.89 0	0,011 31	0,011 31	0,00	02976	140.3 32	10.38 6	0,011 31	0,011 31	0,00	02977	158.8 50	20.12 9	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		182.8 47	11.93 9	0,011 31	0,011 31	0,00		140.3 32	11.41 7	0,011 31	0,011 31	0,00		158.8 50	20.21 0	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		68.42 0	5.861	0,020 11	0,020 11	1,72		41.38 1	6.236	0,020 11	0,020 11	1,95		226.4 15	2.209	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		68.42 0	5.386	0,025 13	0,025 13	3,52		41.38 1	5.974	0,025 13	0,025 13	3,61		226.4 15	1.322	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	02978	115.2 40	2.816	0,011 31	0,011 31	0,00	02979	107.1 95	14.77 9	0,011 31	0,011 31	0,00	02980	112.2 02	14.77 2	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		115.2 40	5.952	0,011 31	0,011 31	0,00		107.1 95	20.22 6	0,011 31	0,011 31	0,00		112.2 02	14.79 0	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		209.9 99	9.806	0,020 11	0,020 11	0,00		82.05 6	7.524	0,020 11	0,020 11	1,27		32.27 5	5.733	0,020 11	0,020 11	2,19
	I		209.9 99	7.800	0,025 13	0,025 13	0,00		82.05 6	4.637	0,025 13	0,025 13	3,99		32.27 5	4.606	0,025 13	0,025 13	5,59
P	S	02981	-14.12 8	3.844	0,011 31	0,011 31	2,91	02982	82.19 4	4.302	0,011 31	0,011 31	0,45						
	I		-14.12 8	7.911	0,011 31	0,011 31	1,42		82.19 4	9.221	0,011 31	0,011 31	0,21						
S	S		21.57 4	2.715	0,020 11	0,020 11	3,91		13.87 1	2.715	0,020 11	0,020 11	4,06						
	I		21.57 4	3.348	0,025 13	0,025 13	10,4 4		-1.773	51	0,025 13	0,025 13	11,7 3						
Piano Secondo			Soletta 23-14-15-24-2c-1c																
P	S	00225	116.1 56	2.099	0,011 31	0,011 31	0,00	00226	104.4 53	1.961	0,011 31	0,011 31	0,00	00227	107.9 64	10.59 5	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		167.6 44	1.260	0,011 31	0,011 31	0,00		118.2 44	926	0,011 31	0,011 31	0,00		204.0 53	7.645	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		36.64 2	10.08 1	0,020 11	0,020 11	1,35		-40.98 1	11.70 4	0,020 11	0,020 11	1,68		126.9 97	8.776	0,020 11	0,020 11	0,71
	I		36.64 2	11.61 2	0,025 13	0,025 13	1,60		-40.98 1	12.90 5	0,025 13	0,025 13	2,02		0	0	0,025 13	0,025 13	-
P	S	00228	108.5 45	13.23 2	0,011 31	0,011 31	0,00	00472	109.8 26	12.93 8	0,011 31	0,011 31	0,00	00473	37.19 6	8.839	0,011 31	0,011 31	0,72
	I		179.6 65	1.845	0,011 31	0,011 31	0,00		109.8 26	27.92 4	0,011 31	0,011 31	0,00		37.19 6	15.41 9	0,011 31	0,011 31	0,41
S	S		164.5 47	8.622	0,020 11	0,020 11	0,37		218.2 15	24.02 9	0,020 11	0,020 11	0,00		150.1 85	5.233	0,020 11	0,020 11	0,76
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		218.2 15	18.67 7	0,025 13	0,025 13	0,00		48.14 7	919	0,025 13	0,025 13	19,09
P	S	00874	102.8 04	3.135	0,011 31	0,011 31	0,00	00875	-7.208	2.855	0,011 31	0,011 31	3,70	00876	11.72 1	4.703	0,011 31	0,011 31	1,86
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		11.72 1	2.432	0,011 31	0,011 31	3,61
S	S		72.44 5	10.89 6	0,020 11	0,020 11	1,00		16.42 8	3.255	0,020 11	0,020 11	3,57		-1.994 9	1.737	0,020 11	0,020 11	5,63
	I		72.44 5	7.966	0,025 13	0,025 13	2,01		16.42 8	3.360	0,025 13	0,025 13	10,6 4		-12.98 9	183	0,025 13	0,025 13	13,41
P	S	00877	-1.745	5.419	0,011 31	0,011 31	1,85	00878	102.9 12	2.777	0,011 31	0,011 31	0,00	00879	115.3 60	1.779	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		-1.745	3.901	0,011 31	0,011 31	2,57		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
S	S		-44.24 0	4.156	0,020 11	0,020 11	3,90		56.94 1	11.91 0	0,020 11	0,020 11	1,03		30.63 3	8.956	0,020 11	0,020 11	1,54
	I		-44.24 0	6.426	0,025 13	0,025 13	4,84		56.94 1	5.625	0,025 13	0,025 13	3,57		30.63 3	5.009	0,025 13	0,025 13	4,96
P	S	00880	77.29 9	1.773	0,011 31	0,011 31	1,37	00881	140.1 11	1.510	0,011 31	0,011 31	0,00	00882	142.2 92	4.292	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
S	S		37.01 7	8.629	0,020 11	0,020 11	1,53		37.74 4	7.790	0,020 11	0,020 11	1,66		46.77 0	7.763	0,020 11	0,020 11	1,58
	I		37.01 7	3.681	0,025 13	0,025 13	7,99		41.92 3	56	0,025 13	0,025 13	9,39		49.38 0	29	0,025 13	0,025 13	8,83
P	S	00883	-8.849 0	2.677 0	0,011 31	0,011 31	4,00	00884	66.76 7	2.371	0,011 31	0,011 31	1,46	00885	66.87 2	5.486	0,011 31	0,011 31	0,63
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		29.00	417	0,011 31	0,011 31	17,0		66.87	1.751	0,011 31	0,011 31	1,97



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]	
			31		31				1		31	31	8		2		31	31	
S	S		-47.62 0	2.595	0,020 11	0,020 11	5,37		-607	1.405	0,020 11	0,020 11	6,19		20.77 3	1.674	0,020 11	0,020 11	5,13
	I		-47.62 0	4.127	0,025 13	0,025 13	9,55		-4.957	262	0,025 13	0,025 13	13,6 5		28.43 2	456	0,025 13	0,025 13	13,40
P	S	00886	79.31 1	9.253	0,011 31	0,011 31	0,24	00887	89.83 4	13.14 3	0,011 31	0,011 31	0,09	00888	-2.620	6.963	0,011 31	0,011 31	1,45
	I		79.31 1	5.200	0,011 31	0,011 31	0,43		89.83 4	7.067	0,011 31	0,011 31	0,17		-2.620	15.01 4	0,011 31	0,011 31	0,67
S	S		81.61 0	11.92 1	0,020 11	0,020 11	0,86		75.19 6	9.951	0,020 11	0,020 11	1,06		99.48 4	4.472	0,020 11	0,020 11	1,64
	I		81.61 0	7.883	0,025 13	0,025 13	1,90		75.19 6	4.426	0,025 13	0,025 13	4,53		43.50 9	289	0,025 13	0,025 13	10,84
P	S	00889	-7.082	9.140	0,011 31	0,011 31	1,15	00890	124.9 16	11.35 4	0,011 31	0,011 31	0,00	02966	83.70 9	1.947	0,011 31	0,011 31	0,92
	I		-7.082	17.25 6	0,011 31	0,011 31	0,61		124.9 16	5.861	0,011 31	0,011 31	0,00		0	0	0,011 31	0,011 31	-
S	S		187.6 48	9.533	0,020 11	0,020 11	0,14		145.3 05	14.29 4	0,020 11	0,020 11	0,36		9.420	3.476	0,020 11	0,020 11	3,54
	I		187.6 48	7.681	0,025 13	0,025 13	0,26		145.3 05	8.820	0,025 13	0,025 13	0,80		9.420	4.818	0,025 13	0,025 13	5,87
P	S	02967	81.13 3	2.832	0,011 31	0,011 31	0,72	02968	103.6 48	8.493	0,011 31	0,011 31	0,00	02969	67.38 3	4.319	0,011 31	0,011 31	0,79
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		103.6 48	5.281	0,011 31	0,011 31	0,00		55.89 8	3.080	0,011 31	0,011 31	1,47
S	S		7.958	3.013	0,020 11	0,020 11	3,92		89.07 8	3.273	0,020 11	0,020 11	2,23		112.7 53	10.59 3	0,020 11	0,020 11	0,72
	I		-12.00 4	22	0,025 13	0,025 13	12,0 7		86.32 4	215	0,025 13	0,025 13	7,64		112.7 53	7.852	0,025 13	0,025 13	1,44
P	S	02970	8.054	6.251	0,011 31	0,011 31	1,46	02971	-2.762	4.086	0,011 31	0,011 31	2,48	02972	84.99 4	1.741	0,011 31	0,011 31	0,96
	I		22.17 7	7.298	0,011 31	0,011 31	1,07		-2.762	10.51 4	0,011 31	0,011 31	0,96		84.99 4	1.817	0,011 31	0,011 31	0,92
S	S		164.5 41	1.482	0,020 11	0,020 11	1,21		71.68 0	519	0,020 11	0,020 11	5,72		50.80 8	4.122	0,020 11	0,020 11	2,51
	I		20.67 9	13	0,025 13	0,025 13	10,2 9		25.36 5	25	0,025 13	0,025 13	10,1 1		50.80 8	3.586	0,025 13	0,025 13	7,72
P	S	02973	22.60 1	1.917	0,011 31	0,011 31	4,04	02974	13.90 5	1.098	0,011 31	0,011 31	7,80						
	I		22.60 1	3.706	0,011 31	0,011 31	2,09		13.90 5	1.946	0,011 31	0,011 31	4,40						
S	S		39.75 7	223	0,020 11	0,020 11	8,13		24.92 4	256	0,020 11	0,020 11	8,67						
	I		32.59 0	51	0,025 13	0,025 13	9,87		22.46 7	101	0,025 13	0,025 13	10,7 5						
Piano Secondo			Soletta 38-48-47-37-11c-12c																
P	S	00429	127.7 68	12.57 2	0,011 31	0,011 31	0,00	00430	495.8 10	42.16 0	0,011 31	0,011 31	0,00	00431	517.1 84	20.04 8	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		127.7 68	4.565	0,011 31	0,011 31	0,00		495.8 10	32.23 3	0,011 31	0,011 31	0,00		517.1 84	17.16 0	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		155.0 29	8.340	0,020 11	0,020 11	0,48		255.5 65	10.75 6	0,020 11	0,020 11	0,00		208.7 62	14.24 11	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		113.5 74	6.629	0,025 13	0,025 13	1,78		255.5 65	4.755	0,025 13	0,025 13	0,00		208.7 62	13.30 8	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00432	461.1 78	17.51 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00446	447.0 08	27.65 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00447	58.46 8	27.48 6	0,011 31	0,011 31	0,16
	I		461.1 78	14.73 1	0,011 31	0,011 31	0,00		447.0 08	33.86 3	0,011 31	0,011 31	0,00		58.46 8	41.24 5	0,011 31	0,011 31	0,10
S	S		144.8 96	15.63 3	0,020 11	0,020 11	0,33		347.2 75	19.04 4	0,020 11	0,020 11	0,00		563.4 99	30.31 8	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		144.8 96	15.12 2	0,025 13	0,025 13	0,43		347.2 75	6.424	0,025 13	0,025 13	0,00		563.4 99	16.59 3	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00859	154.5 89	16.48 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00860	27.38 8	8.138	0,011 31	0,011 31	0,89	00861	68.80 3	14.06 3	0,011 31	0,011 31	0,23
	I		154.5 89	16.97 6	0,011 31	0,011 31	0,00		27.38 8	7.923	0,011 31	0,011 31	0,92		68.80 3	12.79 7	0,011 31	0,011 31	0,26
S	S		209.9 26	11.79 7	0,020 11	0,020 11	0,00		28.71 0	4.370	0,020 11	0,020 11	2,74		238.6 48	11.42 0	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		209.9 26	11.40 9	0,025 13	0,025 13	0,00		22.63 7	4.151	0,025 13	0,025 13	6,98		238.6 48	11.19 6	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00862	452.9 07	10.75 2	0,011 31	0,011 31	0,00	00863	279.8 39	3.137	0,011 31	0,011 31	0,00	00864	0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		452.9 07	12.52 7	0,011 31	0,011 31	0,00		279.8 39	6.124	0,011 31	0,011 31	0,00		18.63 3	2.147	0,011 31	0,011 31	3,78
S	S		263.3 38	5.841	0,020 11	0,020 11	0,00		73.51 9	8.131	0,020 11	0,020 11	1,27		-9.334	12.69 2	0,020 11	0,020 11	1,39
	I		263.3 38	3.957	0,025 13	0,025 13	0,00		15.16 6	7.913	0,025 13	0,025 13	2,86		-9.334	9.482	0,025 13	0,025 13	2,57
P	S	00865	183.3 73	2.028	0,011 31	0,011 31	0,00	00866	422.1 19	10.78 6	0,011 31	0,011 31	0,00	00867	93.00 4	14.70 8	0,011 31	0,011 31	0,06
	I		183.3 73	5.104	0,011 31	0,011 31	0,00		422.1 19	12.63 7	0,011 31	0,011 31	0,00		93.00 4	12.85 1	0,011 31	0,011 31	0,07
S	S		108.2 73	7.774	0,020 11	0,020 11	0,98		256.6 82	5.905	0,020 11	0,020 11	0,00		195.8 22	3.706	0,020 11	0,020 11	0,14
	I		51.37	8.216	0,025	0,025	2,23		256.6	4.999	0,025	0,025	0,00		195.8	3.750	0,025	0,025	0,38

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]	
			3		13	13			82		13	13			22		13	13	
P	S	00868	105.1 17	16.43 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00869	36.33 5	17.96 5	0,011 31	0,011 31	0,36	00870	252.5 86	4.215	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		105.1 17	15.28 5	0,011 31	0,011 31	0,00		36.33 5	17.33 0	0,011 31	0,011 31	0,37		252.5 86	2.741	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		49.68 2	7.248	0,020 11	0,020 11	1,64		198.3 95	16.44 5	0,020 11	0,020 11	0,03		154.5 81	23.75 5	0,020 11	0,020 11	0,19
	I		49.68 2	6.635	0,025 13	0,025 13	2,98		198.3 95	15.69 7	0,025 13	0,025 13	0,04		130.8 71	26.35 0	0,025 13	0,025 13	0,29
P	S	00871	252.1 69	3.475	0,011 31	0,011 31	0,00	00872	96.10 0	7.359	0,011 31	0,011 31	0,08	00873	229.5 18	15.60 1	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		252.1 69	10.56 0	0,011 31	0,011 31	0,00		96.10 0	16.41 9	0,011 31	0,011 31	0,03		229.5 18	15.21 0	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		276.5 38	3.821	0,020 11	0,020 11	0,00		151.2 16	8.208	0,020 11	0,020 11	0,52		481.1 81	7.400	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		276.5 38	1.293	0,025 13	0,025 13	0,00		141.0 40	5.773	0,025 13	0,025 13	1,51		418.9 25	4.310	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	02958	134.0 12	10.93 0	0,011 31	0,011 31	0,00	02959	108.1 78	10.81 4	0,011 31	0,011 31	0,00	02960	155.2 16	17.31 8	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		134.0 12	12.10 5	0,011 31	0,011 31	0,00		108.1 78	11.71 9	0,011 31	0,011 31	0,00		155.2 16	17.03 1	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		77.13 5	6.435	0,020 11	0,020 11	1,50		37.21 5	6.102	0,020 11	0,020 11	2,03		236.2 24	1.458	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		77.13 5	5.948	0,025 13	0,025 13	2,86		37.21 5	5.890	0,025 13	0,025 13	3,77		236.2 24	455	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	02961	228.9 65	12.32 6	0,011 31	0,011 31	0,00	02962	116.7 74	16.25 8	0,011 31	0,011 31	0,00	02963	77.68 4	14.65 4	0,011 31	0,011 31	0,16
	I		228.9 65	15.11 1	0,011 31	0,011 31	0,00		116.7 74	21.92 7	0,011 31	0,011 31	0,00		77.68 4	15.17 0	0,011 31	0,011 31	0,16
S	S		305.8 60	7.196	0,020 11	0,020 11	0,00		107.4 59	5.199	0,020 11	0,020 11	1,35		13.65 0	5.718	0,020 11	0,020 11	2,42
	I		305.8 60	5.037	0,025 13	0,025 13	0,00		53.24 7	4.436	0,025 13	0,025 13	5,25		13.65 0	4.656	0,025 13	0,025 13	6,06
P	S	02964	-68	4.148	0,011 31	0,011 31	2,38	02965	73.49 8	3.351	0,011 31	0,011 31	0,84						
	I		-68	8.041	0,011 31	0,011 31	1,23		73.49 8	8.315	0,011 31	0,011 31	0,34						
S	S		127.1 66	1.603	0,020 11	0,020 11	2,26		60.43 1	2.631	0,020 11	0,020 11	3,17						
	I		99.33 0	66	0,025 13	0,025 13	6,20		55.64 0	25	0,025 13	0,025 13	8,47						
Piano Secondo			Soletta 25-19-20-26-4c-3c																
P	S	00215	104.0 13	10.39 8	0,011 31	0,011 31	0,00	00216	102.2 39	11.84 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00223	113.2 66	2.024	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		182.5 54	19	0,011 31	0,011 31	0,00		358.3 49	13.88 7	0,011 31	0,011 31	0,00		204.0 82	1.147	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		166.8 69	7.092	0,020 11	0,020 11	0,41		143.2 40	10.42 9	0,020 11	0,020 11	0,49		-43.58 1	10.31 2	0,020 11	0,020 11	1,90
	I		0	0	0,025 13	0,025 13	-		143.2 40	78	0,025 13	0,025 13	3,66		-43.58 1	11.99 8	0,025 13	0,025 13	2,21
P	S	00224	108.5 48	2.028	0,011 31	0,011 31	0,00	00444	119.4 25	28.36 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00445	46.63 3	9.460	0,011 31	0,011 31	0,57
	I		117.0 82	2.646	0,011 31	0,011 31	0,00		119.4 25	43.37 0	0,011 31	0,011 31	0,00		46.63 3	16.14 4	0,011 31	0,011 31	0,34
S	S		-8.457	12.36 6	0,020 11	0,020 11	1,41		162.9 75	34.36 6	0,020 11	0,020 11	0,11		124.2 32	7.050	0,020 11	0,020 11	0,89
	I		-8.457	13.44 7	0,025 13	0,025 13	1,69		162.9 75	29.05 7	0,025 13	0,025 13	0,15		87.91 8	251	0,025 13	0,025 13	7,73
P	S	00942	55.39 7	4.320	0,011 31	0,011 31	1,06	00943	10.21 0	2.558	0,011 31	0,011 31	3,48	00944	22.44 5	4.117	0,011 31	0,011 31	1,88
	I		10.78 4	1.051	0,011 31	0,011 31	8,43		0	0	0,011 31	0,011 31	-		22.44 5	1.859	0,011 31	0,011 31	4,17
S	S		81.18 0	10.97 9	0,020 11	0,020 11	0,93		15.22 5	2.228	0,020 11	0,020 11	4,54		14.66 5	1.689	0,020 11	0,020 11	5,27
	I		81.18 0	8.072	0,025 13	0,025 13	1,85		-29.18 7	52	0,025 13	0,025 13	13,1 2		-5.656	131	0,025 13	0,025 13	12,55
P	S	00945	4.581	3.150	0,011 31	0,011 31	3,00	00946	103.8 12	2.858	0,011 31	0,011 31	0,00	00947	116.4 51	1.802	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		4.581	1.708	0,011 31	0,011 31	5,53		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
S	S		-33.82 5	4.441	0,020 11	0,020 11	3,58		52.39 4	11.19 5	0,020 11	0,020 11	1,12		61.41 6	8.536	0,020 11	0,020 11	1,33
	I		-33.82 5	6.646	0,025 13	0,025 13	4,45		52.39 4	4.726	0,025 13	0,025 13	4,77		61.41 6	4.517	0,025 13	0,025 13	4,83
P	S	00948	77.99 3	1.799	0,011 31	0,011 31	1,31	00949	140.4 61	1.512	0,011 31	0,011 31	0,00	00950	141.2 53	4.266	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-
S	S		37.89 4	8.686	0,020 11	0,020 11	1,52		49.76 3	8.110	0,020 11	0,020 11	1,50		73.34 3	8.373	0,020 11	0,020 11	1,24
	I		37.89 4	3.719	0,025 13	0,025 13	7,80		49.76 3	3.529	0,025 13	0,025 13	8,02		73.34 3	3.811	0,025 13	0,025 13	5,93
P	S	00951	-14.34 4	2.396	0,011 31	0,011 31	4,68	00952	78.78 2	1.867	0,011 31	0,011 31	1,22	00953	45.80 5	5.588	0,011 31	0,011 31	0,99
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		45.80	1.976	0,011 31	0,011 31	2,79

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]	
			31		31				31		31				5		31	31	
S	S		-31.66 2	2.459	0,020 11	0,020 11	5,25		-7.687	1.452	0,020 11	0,020 11	6,30		17.20 6	2.402	0,020 11	0,020 11	4,30
	I		-31.66 2	4.049	0,025 13	0,025 13	9,30		-7.665	21	0,025 13	0,025 13	11,8 3		14.66 2	68	0,025 13	0,025 13	10,96
P	S	00954	96.25 7	8.660	0,011 31	0,011 31	0,06	00955	73.11 4	9.707	0,011 31	0,011 31	0,29	00956	131.7 53	5.046	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		96.25 7	4.787	0,011 31	0,011 31	0,12		73.11 4	3.872	0,011 31	0,011 31	0,73		131.7 53	13.18 2	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		78.78 8	13.18 2	0,020 11	0,020 11	0,81		64.70 2	8.110	0,020 11	0,020 11	1,36		96.90 7	3.633	0,020 11	0,020 11	1,94
	I		78.78 8	9.051	0,025 13	0,025 13	1,64		32.68 6	94	0,025 13	0,025 13	10,1 3		99.19 7	297	0,025 13	0,025 13	7,23
P	S	00957	-34.91 2	8.103	0,011 31	0,011 31	1,62	00958	204.8 92	11.22 4	0,011 31	0,011 31	0,00	03001	84.23 3	2.045	0,011 31	0,011 31	0,85
	I		-23.84 8	15.08 9	0,011 31	0,011 31	0,80		204.8 92	5.644	0,011 31	0,011 31	0,00		0	0	0,011 31	0,011 31	-
S	S		112.5 96	14.65 0	0,020 11	0,020 11	0,54		212.7 50	10.84 8	0,020 11	0,020 11	0,00		-11.75 8	3.574	0,020 11	0,020 11	3,83
	I		112.5 96	12.56 2	0,025 13	0,025 13	0,82		212.7 50	5.323	0,025 13	0,025 13	0,00		-11.75 8	4.872	0,025 13	0,025 13	6,36
P	S	03002	79.65 6	2.825	0,011 31	0,011 31	0,78	03003	114.5 48	4.728	0,011 31	0,011 31	0,00	03004	81.57 1	6.554	0,011 31	0,011 31	0,31
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		114.5 48	1.718	0,011 31	0,011 31	0,00		81.57 1	4.036	0,011 31	0,011 31	0,50
S	S		12.37 6	3.055	0,020 11	0,020 11	3,80		109.5 00	4.100	0,020 11	0,020 11	1,58		160.0 74	7.830	0,020 11	0,020 11	0,45
	I		-15.95 6	14	0,025 13	0,025 13	12,2 1		104.5 04	960	0,025 13	0,025 13	13,0 6		160.0 74	5.098	0,025 13	0,025 13	1,26
P	S	03005	13.66 8	4.404	0,011 31	0,011 31	1,95	03006	11.89 8	4.279	0,011 31	0,011 31	2,05	03007	74.34 3	1.365	0,011 31	0,011 31	1,99
	I		13.66 8	6.537	0,011 31	0,011 31	1,31		11.89 8	10.68 4	0,011 31	0,011 31	0,82		74.34 3	1.532	0,011 31	0,011 31	1,78
S	S		152.7 09	1.505	0,020 11	0,020 11	1,57		63.68 8	335	0,020 11	0,020 11	6,61		46.57 9	4.510	0,020 11	0,020 11	2,41
	I		25.47 6	34	0,025 13	0,025 13	10,1 6		40.52 6	246	0,025 13	0,025 13	10,7 1		46.57 9	3.914	0,025 13	0,025 13	6,76
P	S	03008	25.17 4	1.793	0,011 31	0,011 31	4,18	03009	12.54 9	1.543	0,011 31	0,011 31	5,63						
	I		25.17 4	3.517	0,011 31	0,011 31	2,13		12.54 9	2.414	0,011 31	0,011 31	3,60						
S	S		42.98 3	234	0,020 11	0,020 11	7,93		23.75 8	328	0,020 11	0,020 11	8,42						
	I		36.94 8	38	0,025 13	0,025 13	9,56		15.18 5	103	0,025 13	0,025 13	11,1 7						
Piano Primo Soletta 43-42-29-30																			
P	S	00334	197.6 85	14.23 0	0,031 42	0,031 42	0,32	00351	241.0 03	9.571	0,031 42	0,031 42	0,00	00371	179.3 17	1.210	0,031 42	0,031 42	1,98
	I		197.6 85	7.784	0,020 11	0,020 11	0,29		241.0 03	5.672	0,020 11	0,020 11	0,00		58.48 2	2.506	0,020 11	0,020 11	2,60
S	S		363.1 53	39.44 6	0,011 31	0,011 31	0,00		608.0 22	21.88 0	0,011 31	0,011 31	0,00		186.2 48	25.39 4	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		363.1 53	23.68 2	0,011 31	0,011 31	0,00		608.0 22	15.36 9	0,011 31	0,011 31	0,00		186.2 48	10.69 5	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00375	185.7 52	15.00 3	0,031 42	0,031 42	0,41	00924	217.6 40	4.593	0,031 42	0,031 42	1,82	00925	119.4 53	7.293	0,031 42	0,031 42	3,13
	I		185.7 52	8.976	0,020 11	0,020 11	0,36		217.6 40	1.538	0,020 11	0,020 11	0,26		119.4 53	3.721	0,020 11	0,020 11	1,44
S	S		371.3 03	19.61 0	0,011 31	0,011 31	0,00		614.8 96	19.26 9	0,011 31	0,011 31	0,00		429.1 48	6.933	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		371.3 03	12.90 4	0,011 31	0,011 31	0,00		614.8 96	18.85 5	0,011 31	0,011 31	0,00		429.1 48	9.623	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00926	22.87 8	8.596	0,031 42	0,031 42	4,11	00927	27.38 2	450	0,031 42	0,031 42	5,71	00928	38.30 3	358	0,031 42	0,031 42	5,28
	I		22.87 8	4.397	0,020 11	0,020 11	2,39		3.197	674	0,020 11	0,020 11	4,74		76.26 7	2.560	0,020 11	0,020 11	2,33
S	S		185.8 43	1.557	0,011 31	0,011 31	0,00		8.301	1.146	0,011 31	0,011 31	7,94		119.1 80	701	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		185.8 43	4.639	0,011 31	0,011 31	0,00		8.301	4.133	0,011 31	0,011 31	2,20		119.1 80	3.490	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00929	98.98 3	442	0,031 42	0,031 42	3,78	00930	110.6 56	8.962	0,031 42	0,031 42	2,27	00931	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		103.1 28	497	0,020 11	0,020 11	2,87		110.6 56	7.389	0,020 11	0,020 11	1,04		31.91 5	1.325	0,020 11	0,020 11	3,66
S	S		324.7 34	9.924	0,011 31	0,011 31	0,00		65.18 2	9.573	0,011 31	0,011 31	0,38		7.230	7.138	0,011 31	0,011 31	1,29
	I		324.7 34	10.24 7	0,011 31	0,011 31	0,00		65.18 2	5.931	0,011 31	0,011 31	0,61		7.230	2.999	0,011 31	0,011 31	3,07
P	S	00932	31.60 5	315	0,031 42	0,031 42	5,38	00933	30.20 3	12.18 1	0,031 42	0,031 42	2,27	00934	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		3.085	8.809	0,020 11	0,020 11	1,69		30.20 3	10.42 9	0,020 11	0,020 11	1,33		21.74 2	5.543	0,020 11	0,020 11	2,11
S	S		55.15 3	6.202	0,011 31	0,011 31	0,74		38.99 7	14.45 2	0,011 31	0,011 31	0,43		5.501	302	0,011 31	0,011 31	30,99
	I		21.91	4.276	0,011 31	0,011 31	1,82		38.99	11.94	0,011 31	0,011 31	0,52		5.501	7.866	0,011 31	0,011 31	1,19

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</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]		
			7		31	31			7	1	31	31					31	31		
P	S	00935	0	0	0,031 42	0,031 42	-	00936	0	0	0,031 42	0,031 42	-	00937	52.81 4	121	0,031 42	0,031 42	4,59	
			46.91 3	6.640	0,020 11	0,020 11			1,67	56.19 4	7.745	0,020 11			0,020 11	1,44	59.46 7	10.71 2		0,020 11
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		415	7.762	0,011 31	0,011 31	1,27	
			-10.54 3	7.668	0,011 31	0,011 31			1,42	-8.072	9.897	0,011 31			0,011 31	1,07	415	16.37 9		0,011 31
P	S	00938	120.2 70	15.27 6	0,031 42	0,031 42	0,94	00939	121.0 21	14.39 2	0,031 42	0,031 42	1,01	00940	49.61 0	38	0,031 42	0,031 42	4,57	
			120.2 70	16.68 5	0,020 11	0,020 11			0,53	121.0 21	13.95 0	0,020 11			0,020 11	0,60	53.35 0	893		0,020 11
S	S		44.67 6	20.76 6	0,011 31	0,011 31	0,27		86.06 7	11.22 2	0,011 31	0,011 31	0,14		20.48 1	12.56 5	0,011 31	0,011 31	0,63	
			44.67 6	21.12 2	0,011 31	0,011 31			0,27	86.06 7	4.600	0,011 31			0,011 31	0,34	20.48 1	8.164		0,011 31
P	S	00941	231.8 62	7.313	0,031 42	0,031 42	0,00	02992	12.44 9	144	0,031 42	0,031 42	5,59	02993	38.10 5	314	0,031 42	0,031 42	5,22	
			231.8 62	6.537	0,020 11	0,020 11			0,00	93.22 3	3.545	0,020 11			0,020 11	1,81	42.46 6	4.034		0,020 11
S	S		119.1 52	13.13 4	0,011 31	0,011 31	0,00		151.1 99	8.248	0,011 31	0,011 31	0,00		78.08 4	13.90 1	0,011 31	0,011 31	0,17	
			119.1 52	9.347	0,011 31	0,011 31			0,00	151.1 99	7.723	0,011 31			0,011 31	0,00	78.08 4	8.973		0,011 31
P	S	02994	53.69 3	6.352	0,031 42	0,031 42	6,66	02995	110.6 10	7.193	0,031 42	0,031 42	3,46	02996	87.70 6	197	0,031 42	0,031 42	3,81	
			53.69 3	7.315	0,020 11	0,020 11			1,52	110.6 10	6.507	0,020 11			0,020 11	1,13	107.8 43	2.090		0,020 11
S	S		92.77 3	21.08 9	0,011 31	0,011 31	0,04		306.8 09	14.64 6	0,011 31	0,011 31	0,00		131.6 14	10.09 7	0,011 31	0,011 31	0,00	
			92.77 3	18.71 9	0,011 31	0,011 31			0,05	306.8 09	13.78 3	0,011 31			0,011 31	0,00	131.6 14	13.02 0		0,011 31
P	S	02997	60.84 9	255	0,031 42	0,031 42	4,56	02998	0	0	0,031 42	0,031 42	-	02999	57.42 1	92	0,031 42	0,031 42	4,44	
			84.62 7	5.973	0,020 11	0,020 11			1,44	-6.566	3.100	0,020 11			0,020 11	3,19	54.96 0	1.651		0,020 11
S	S		-6.973	9.275	0,011 31	0,011 31	1,14		0	0	0,011 31	0,011 31	-		32.46 0	4.819	0,011 31	0,011 31	1,41	
			-6.973	14.50 0	0,011 31	0,011 31			0,73	-6.781	5.602	0,011 31			0,011 31	1,88	32.46 0	7.178		0,011 31
P	S	03000	-4.493	35	0,031 42	0,031 42	5,78													
			186	3.278	0,020 11	0,020 11			3,03											
S	S		-11.32 3	6.035	0,011 31	0,011 31	1,81													
			-11.32 3	8.648	0,011 31	0,011 31			1,26											
Piano Primo																				
					Soletta 45-44-31-32															
P	S	00333	220.2 05	2.244	0,031 42	0,031 42	0,74	00343	232.1 10	12.18 8	0,031 42	0,031 42	0,00	00350	244.5 90	16.55 2	0,031 42	0,031 42	0,00	
			178.6 19	1.788	0,020 11	0,020 11			0,93	232.1 10	6.683	0,020 11			0,020 11	0,00	244.5 90	12.01 0		0,020 11
S	S		280.6 12	36.03 6	0,011 31	0,011 31	0,00		103.7 88	12.15 0	0,011 31	0,011 31	0,00		540.9 68	22.40 3	0,011 31	0,011 31	0,00	
			280.6 12	20.72 7	0,011 31	0,011 31			0,00	215.2 93	10.88 5	0,011 31			0,011 31	0,00	540.9 68	15.79 8		0,011 31
P	S	00372	256.2 17	12.97 6	0,031 42	0,031 42	0,00	00906	116.9 27	823	0,031 42	0,031 42	3,71	00907	16.51 1	579	0,031 42	0,031 42	6,23	
			256.2 17	6.744	0,020 11	0,020 11			0,00	0	0	0,020 11			0,020 11	-	75.13 1	2.986		0,020 11
S	S		364.6 10	18.65 2	0,011 31	0,011 31	0,00		347.0 90	10.73 3	0,011 31	0,011 31	0,00		159.5 68	946	0,011 31	0,011 31	0,00	
			364.6 10	11.67 5	0,011 31	0,011 31			0,00	347.0 90	10.83 6	0,011 31			0,011 31	0,00	159.5 68	3.647		0,011 31
P	S	00908	24.59 8	862	0,031 42	0,031 42	6,59	00909	45.96 6	53	0,031 42	0,031 42	4,67	00910	77.98 1	1.270	0,031 42	0,031 42	5,77	
			24.72 0	1.013	0,020 11	0,020 11			4,03	0	0	0,020 11			0,020 11	-	136.8 32	866		0,020 11
S	S		-744	1.224	0,011 31	0,011 31	8,13		158.7 50	987	0,011 31	0,011 31	0,00		320.7 33	5.674	0,011 31	0,011 31	0,00	
			-744	4.143	0,011 31	0,011 31			2,40	158.7 50	4.026	0,011 31			0,011 31	0,00	320.7 33	8.385		0,011 31
P	S	00911	64.52 1	9.586	0,031 42	0,031 42	2,76	00912	153.5 69	15.46 1	0,031 42	0,031 42	0,66	00913	43.84 5	361	0,031 42	0,031 42	5,14	
			64.52 1	6.174	0,020 11	0,020 11			1,59	153.5 69	14.26 7	0,020 11			0,020 11	0,42	38.01 1	1.355		0,020 11
S	S		533.5 02	16.35 4	0,011 31	0,011 31	0,00		71.75 1	13.39 7	0,011 31	0,011 31	0,22		25.79 1	10.52 3	0,011 31	0,011 31	0,71	
			533.5 02	16.09 5	0,011 31	0,011 31			0,00	71.75 1	9.816	0,011 31			0,011 31	0,30	25.79 1	6.411		0,011 31
P	S	00914	191.3 11	11.77 9	0,031 42	0,031 42	0,50	00915	75.32 1	65	0,031 42	0,031 42	3,98	00916	25.67 0	34	0,031 42	0,031 42	5,12	
			191.3	12.16	0,020	0,020			0,25	77.29	5.634	0,020			0,020	1,56	44.60	10.53		0,020

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]	
			11	2	11	11			8		11	11			0	5	11	11	
S	S		93.66 5	6.668	0,011 31	0,011 31	0,12		39.31 3	14.08 6	0,011 31	0,011 31	0,44		-7.690	5.995	0,011 31	0,011 31	1,77
	I		93.66 5	502	0,011 31	0,011 31	1,61		39.31 3	15.32 0	0,011 31	0,011 31	0,40		-7.690	15.00 3	0,011 31	0,011 31	0,71
P	S	00917	0	0	0,031 42	0,031 42	-	00918	0	0	0,031 42	0,031 42	-	00919	7.411	227	0,031 42	0,031 42	5,83
	I		37.38 6	7.886	0,020 11	0,020 11	1,57		40.47 7	6.660	0,020 11	0,020 11	1,72		9.361	7.148	0,020 11	0,020 11	1,90
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-6.431	461	0,011 31	0,011 31	22,73
	I		-13.61 1	7.960	0,011 31	0,011 31	1,40		-13.27 1	7.630	0,011 31	0,011 31	1,46		-6.431	7.790	0,011 31	0,011 31	1,35
P	S	00920	64.11 5	12.46 4	0,031 42	0,031 42	1,85	00921	156.6 84	6.800	0,031 42	0,031 42	2,46	00922	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		64.11 5	10.34 7	0,020 11	0,020 11	1,13		156.6 84	10.23 8	0,020 11	0,020 11	0,52		35.18 0	1.550	0,020 11	0,020 11	3,45
S	S		46.73 0	11.08 8	0,011 31	0,011 31	0,49		73.87 8	6.082	0,011 31	0,011 31	0,46		-3.810	8.144	0,011 31	0,011 31	1,26
	I		46.73 0	7.891	0,011 31	0,011 31	0,69		73.87 8	1.599	0,011 31	0,011 31	1,73		-3.810	3.881	0,011 31	0,011 31	2,64
P	S	00923	160.5 48	7.413	0,031 42	0,031 42	1,94	02983	71.11 3	7.599	0,031 42	0,031 42	4,05	02984	71.71 4	1.628	0,031 42	0,031 42	6,97
	I		160.5 48	5.705	0,020 11	0,020 11	0,73		71.11 3	6.708	0,020 11	0,020 11	1,46		107.2 55	4.606	0,020 11	0,020 11	1,43
S	S		115.8 17	9.534	0,011 31	0,011 31	0,00		231.6 24	12.91 4	0,011 31	0,011 31	0,00		104.4 09	18.64 3	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		115.8 17	5.777	0,011 31	0,011 31	0,00		231.6 24	12.20 9	0,011 31	0,011 31	0,00		104.4 09	16.82 1	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	02985	87.06 4	3.816	0,031 42	0,031 42	NS	02986	19.16 3	27	0,031 42	0,031 42	5,26	02987	50.05 9	94	0,031 42	0,031 42	4,62
	I		87.06 4	5.645	0,020 11	0,020 11	1,47		82.26 0	2.966	0,020 11	0,020 11	2,11		55.86 0	1.594	0,020 11	0,020 11	3,09
S	S		95.64 0	13.23 6	0,011 31	0,011 31	0,05		166.6 78	8.435	0,011 31	0,011 31	0,00		12.72 6	4.159	0,011 31	0,011 31	2,09
	I		95.64 0	7.825	0,011 31	0,011 31	0,08		166.6 78	7.756	0,011 31	0,011 31	0,00		12.72 6	6.626	0,011 31	0,011 31	1,31
P	S	02988	-5.295	33	0,031 42	0,031 42	5,79	02989	0	0	0,031 42	0,031 42	-	02990	70.17 2	13	0,031 42	0,031 42	4,05
	I		39.32 8	4.881	0,020 11	0,020 11	2,09		-7.769	3.088	0,020 11	0,020 11	3,21		86.71 3	1.288	0,020 11	0,020 11	2,72
S	S		-13.71 2	4.668	0,011 31	0,011 31	2,39		0	0	0,011 31	0,011 31	-		125.3 28	9.322	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		-13.71 2	7.607	0,011 31	0,011 31	1,47		451	6.620	0,011 31	0,011 31	1,49		125.3 28	12.06 1	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	02991	373	46	0,031 42	0,031 42	5,70												
	I		464	3.820	0,020 11	0,020 11	2,81												
S	S		-23.02 1	9.869	0,011 31	0,011 31	1,22												
	I		-23.02 1	14.83 1	0,011 31	0,011 31	0,81												
Piano Primo																			
Soletta 47-46-36-37																			
P	S	00332	178.6 31	10.12 6	0,031 42	0,031 42	0,83	00361	233.1 17	11.62 5	0,031 42	0,031 42	0,00	00370	235.1 45	8.446	0,031 42	0,031 42	0,00
	I		178.6 31	3.672	0,020 11	0,020 11	0,70		233.1 17	7.751	0,020 11	0,020 11	0,00		235.1 45	3.165	0,020 11	0,020 11	0,00
S	S		356.1 38	39.20 5	0,011 31	0,011 31	0,00		611.5 23	22.66 7	0,011 31	0,011 31	0,00		186.9 43	25.16 8	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		356.1 38	23.39 7	0,011 31	0,011 31	0,00		611.5 23	16.12 5	0,011 31	0,011 31	0,00		186.9 43	10.30 9	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00373	251.2 49	13.11 2	0,031 42	0,031 42	0,00	01080	182.8 56	5.866	0,031 42	0,031 42	2,36	01081	100.1 65	276	0,031 42	0,031 42	3,58
	I		251.2 49	7.036	0,020 11	0,020 11	0,00		182.8 56	2.877	0,020 11	0,020 11	0,72		103.6 10	2.501	0,020 11	0,020 11	1,95
S	S		331.0 25	17.00 5	0,011 31	0,011 31	0,00		617.5 68	19.28 9	0,011 31	0,011 31	0,00		433.2 57	6.980	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		331.0 25	10.33 2	0,011 31	0,011 31	0,00		617.5 68	18.81 2	0,011 31	0,011 31	0,00		433.2 57	9.608	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01082	64.63 0	253	0,031 42	0,031 42	4,46	01083	28.79 9	7.478	0,031 42	0,031 42	5,22	01084	21.50 4	955	0,031 42	0,031 42	6,90
	I		45.33 0	257	0,020 11	0,020 11	4,33		28.79 9	3.871	0,020 11	0,020 11	2,48		86.61 2	2.739	0,020 11	0,020 11	2,12
S	S		190.6 72	1.587	0,011 31	0,011 31	0,00		5.227	1.211	0,011 31	0,011 31	7,75		60.35 7	758	0,011 31	0,011 31	5,40
	I		190.6 72	4.618	0,011 31	0,011 31	0,00		5.227	4.159	0,011 31	0,011 31	2,26		76.68 9	3.154	0,011 31	0,011 31	0,79
P	S	01085	38.79 5	102	0,031 42	0,031 42	4,90	01086	162.6 22	7.490	0,031 42	0,031 42	1,85	01087	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		108.1 31	3.235	0,020 11	0,020 11	1,69		162.6 22	5.848	0,020 11	0,020 11	0,70		37.85 4	1.561	0,020 11	0,020 11	3,40
S	S		291.0 89	9.140	0,011 31	0,011 31	0,00		116.1 25	9.449	0,011 31	0,011 31	0,00		-5.520	8.938	0,011 31	0,011 31	1,16
	I		291.0	9.493	0,011 31	0,011 31	0,00		116.1	5.805	0,011	0,011	0,00		-5.520	4.787	0,011	0,011	2,17

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																				
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dr</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]		
			89		31	31			25		31	31					31	31		
P	S	01088	151.6 55	6.874	0,031 42	0,031 42	2,56	01089	61.14 5	12.29 8	0,031 42	0,031 42	1,91	01090	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		151.6 55	10.21 4	0,020 11	0,020 11	0,56		61.14 5	10.47 4	0,020 11	0,020 11	1,14		24.85 5	6.343	0,020 11	0,020 11	1,91	
S			73.04 7	6.217	0,011 31	0,011 31	0,46		44.73 7	10.97 5	0,011 31	0,011 31	0,51		-1.945	25	0,011 31	0,011 31	NS	
I	73.04 7		1.675	0,011 31	0,011 31	1,70	44.73 7		8.382	0,011 31	0,011 31	0,67	-1.945		7.533	0,011 31	0,011 31	1,34		
P	S	01091	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01092	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01093	13.72 7	243	0,031 42	0,031 42	5,72	
	I		45.76 5	6.570	0,020 11	0,020 11	1,69		29.33 2	6.757	0,020 11	0,020 11	1,80		21.01 8	8.988	0,020 11	0,020 11	1,55	
S			0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-5.542	6.304	0,011 31	0,011 31	1,65	
I	-13.50 7		7.656	0,011 31	0,011 31	1,46	-9.779		7.572	0,011 31	0,011 31	1,43	-5.542		14.82 3	0,011 31	0,011 31	0,70		
P	S	01094	60.46 0	9.362	0,031 42	0,031 42	2,94	01095	117.9 99	9.978	0,031 42	0,031 42	1,79	01096	72.64 1	256	0,031 42	0,031 42	4,26	
	I		60.46 0	10.58 4	0,020 11	0,020 11	1,13		117.9 99	9.465	0,020 11	0,020 11	0,83		72.64 1	742	0,020 11	0,020 11	3,33	
S			38.39 2	14.59 0	0,011 31	0,011 31	0,43		81.60 5	7.414	0,011 31	0,011 31	0,27		22.53 3	11.09 6	0,011 31	0,011 31	0,70	
I	38.39 2		14.79 4	0,011 31	0,011 31	0,42	81.60 5		732	0,011 31	0,011 31	2,74	22.53 3		6.627	0,011 31	0,011 31	1,17		
P	S	01097	320.7 63	13.53 2	0,031 42	0,031 42	0,00	03072	17.22 7	48	0,031 42	0,031 42	5,34	03073	-16.51 2	907	0,031 42	0,031 42	7,81	
	I		320.7 63	12.75 4	0,020 11	0,020 11	0,00		77.70 8	3.025	0,020 11	0,020 11	2,15		53.70 5	5.664	0,020 11	0,020 11	1,78	
S			92.03 9	8.936	0,011 31	0,011 31	0,11		111.2 52	8.007	0,011 31	0,011 31	0,00		90.45 5	12.97 9	0,011 31	0,011 31	0,09	
I	92.03 9		5.086	0,011 31	0,011 31	0,19	111.2 52		7.495	0,011 31	0,011 31	0,00	90.45 5		7.996	0,011 31	0,011 31	0,14		
P	S	03074	64.73 0	1.951	0,031 42	0,031 42	8,52	03075	122.6 20	6.721	0,031 42	0,031 42	3,64	03076	89.70 0	529	0,031 42	0,031 42	4,14	
	I		68.11 6	4.806	0,020 11	0,020 11	1,81		122.6 20	6.053	0,020 11	0,020 11	1,07		89.70 0	1.186	0,020 11	0,020 11	2,72	
S			91.82 6	19.20 7	0,011 31	0,011 31	0,05		311.3 58	14.66 1	0,011 31	0,011 31	0,00		149.7 64	10.12 6	0,011 31	0,011 31	0,00	
I	91.82 6		16.69 5	0,011 31	0,011 31	0,06	311.3 58		13.74 0	0,011 31	0,011 31	0,00	149.7 64		12.97 6	0,011 31	0,011 31	0,00		
P	S	03077	32.67 0	25	0,031 42	0,031 42	4,95	03078	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03079	50.22 2	15	0,031 42	0,031 42	4,52	
	I		23.98 7	4.750	0,020 11	0,020 11	2,28		-7.309	3.069	0,020 11	0,020 11	3,21		57.72 5	1.530	0,020 11	0,020 11	3,09	
S			-25.74 8	9.274	0,011 31	0,011 31	1,32		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-765	4.781	0,011 31	0,011 31	2,08	
I	-25.74 8		14.40 3	0,011 31	0,011 31	0,85	-2.696		6.131	0,011 31	0,011 31	1,65	-765		7.122	0,011 31	0,011 31	1,40		
P	S	03080	15.08 6	1.232	0,031 42	0,031 42	7,86													
	I		38.10 5	4.635	0,020 11	0,020 11	2,16													
S			-15.22 4	5.458	0,011 31	0,011 31	2,07													
I	-15.22 4		8.001	0,011 31	0,011 31	1,41														
Piano Primo																				
Soletta 49-48-38-39																				
P	S	00331	268.8 18	8.652	0,031 42	0,031 42	0,00	00347	189.5 99	8.191	0,031 42	0,031 42	0,95	00362	282.6 00	10.86 7	0,031 42	0,031 42	0,00	
	I		268.8 18	2.616	0,020 11	0,020 11	0,00		189.5 99	2.744	0,020 11	0,020 11	0,64		282.6 00	6.346	0,020 11	0,020 11	0,00	
S			308.5 40	37.97 8	0,011 31	0,011 31	0,00		107.8 76	12.05 7	0,011 31	0,011 31	0,00		564.8 69	4.317	0,011 31	0,011 31	0,00	
I	308.5 40		22.60 7	0,011 31	0,011 31	0,00	216.7 04		10.95 1	0,011 31	0,011 31	0,00	594.9 21		122	0,011 31	0,011 31	0,00		
P	S	00374	199.7 85	15.58 7	0,031 42	0,031 42	0,27	01248	119.2 30	6.213	0,031 42	0,031 42	4,55	01249	3.366	863	0,031 42	0,031 42	7,19	
	I		199.7 85	9.351	0,020 11	0,020 11	0,24		119.2 30	4.275	0,020 11	0,020 11	1,35		68.56 4	2.572	0,020 11	0,020 11	2,43	
S			368.7 71	17.81 9	0,011 31	0,011 31	0,00		350.0 24	10.75 7	0,011 31	0,011 31	0,00		147.9 19	973	0,011 31	0,011 31	0,00	
I	368.7 71		10.83 5	0,011 31	0,011 31	0,00	350.0 24		10.85 4	0,011 31	0,011 31	0,00	147.9 19		3.670	0,011 31	0,011 31	0,00		
P	S	01250	21.36 7	19	0,031 42	0,031 42	5,20	01251	23.87 6	8.275	0,031 42	0,031 42	4,38	01252	139.2 90	8.019	0,031 42	0,031 42	2,14	
	I		-4.805	1.363	0,020 11	0,020 11	4,23		23.87 6	3.975	0,020 11	0,020 11	2,51		139.2 90	4.417	0,020 11	0,020 11	1,09	
S			10.62 7	1.025	0,011 31	0,011 31	8,66		156.4 37	887	0,011 31	0,011 31	0,00		328.1 40	5.760	0,011 31	0,011 31	0,00	
I	10.62 7		3.951	0,011 31	0,011 31	2,25	156.4 37		3.947	0,011 31	0,011 31	0,00	328.1 40		8.495	0,011 31	0,011 31	0,00		
P	S	01253	194.0 66	6.058	0,031 42	0,031 42	1,67	01254	253.4 69	16.82 1	0,031 42	0,031 42	0,00	01255	40.80 8	106	0,031 42	0,031 42	4,86	
	I		194.0	2.625	0,020	0,020	0,58		253.4	15.66	0,020	0,020	0,00		41.51	1.959	0,020	0,020	3,11	

Solette - 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		
			66		11	11			69	8	11	11			0		11	11			
S	S	I	568.1	16.96	0,011	0,011	0,00		119.4	13.38	0,011	0,011	0,00		20.21	11.29	0,011	0,011	0,71		
			54	1	31	31			51	0	31	31			3	5	31	31			
			568.1	16.71	0,011	0,011			119.4	9.811	0,011	0,011			20.21	7.199	0,011	0,011		1,11	
			54	2	31	31			51		31	31			3		31	31			
P	S	I	260.5	18.92	0,031	0,031	0,00	01257	123.0	15.05	0,031	0,031	0,94	01258	56.58	74	0,031	0,031	4,44		
			19	9	42	42			86	6	42	42			9		42	42		1,03	
			260.5	19.32	0,020	0,020			123.0	17.09	0,020	0,020			66.38	11.43	0,020	0,020			
			19	6	11	11			86	4	11	11			0	1	11	11			
S	S	I	102.9	11.40	0,011	0,011	0,00		38.69	18.93	0,011	0,011	0,33		4.515	7.552	0,011	0,011	1,25		
			72	4	31	31			3	6	31	31			31	31	31	31			
			102.9	5.255	0,011	0,011			38.69	20.17	0,011	0,011			4.515	16.56	0,011	0,011		0,57	
			72		31	31			3	8	31	31			4		31	31			
P	S	I	66.05	359	0,031	0,031	4,56	01260	0	0	0,031	0,031	-	01261	0	0	0,031	0,031	-		
					42	42					42	42					42	42			
			66.05	8.768	0,020	0,020			44.14	7.482	0,020	0,020			23.68	5.582	0,020	0,020		2,08	
			0	0	0,011	0,011	-		0	0	0,011	0,011	-		4.155	786	0,011	0,011	12,07		
			-10.69	10.00	0,011	0,011	1,09		-4.275	7.620	0,011	0,011	1,35		4.155	8.066	0,011	0,011	1,18		
			9	9	31	31					31	31					31	31			
P	S	I	20.70	12.22	0,031	0,031	2,36	01263	63.19	83	0,031	0,031	4,29	01264	0	0	0,031	0,031	-		
			1	9	42	42			6		42	42			11	11	42	42			
			20.70	10.05	0,020	0,020			112.8	7.267	0,020	0,020			24.59	1.336	0,020	0,020		3,78	
			1	7	11	11			87		11	11			5		11	11			
S	S	I	45.91	14.73	0,011	0,011	0,37		59.75	4.770	0,011	0,011	0,87		9.338	6.321	0,011	0,011	1,42		
			2	2	31	31			3		31	31			31	31	31	31			
			45.91	11.46	0,011	0,011			59.75	359	0,011	0,011			11,5	2.498	2.207	0,011		0,011	4,37
			2	4	31	31			3		31	31			7		31	31			
P	S	I	199.6	9.549	0,031	0,031	0,56	03157	49.55	8.637	0,031	0,031	3,58	03158	147.5	7.993	0,031	0,031	1,97		
			05		42	42			4		42	42			67		42	42		0,63	
			199.6	7.819	0,020	0,020			49.55	7.756	0,020	0,020			147.5	9.315	0,020	0,020			
			05		11	11			4		11	11			67		11	11			
S	S	I	66.90	9.597	0,011	0,011	0,36		244.3	13.38	0,011	0,011	0,00		102.1	20.71	0,011	0,011	0,00		
			2		31	31			37	5	31	31			82	1	31	31			
			66.90	5.808	0,011	0,011			244.3	12.69	0,011	0,011			102.1	18.92	0,011	0,011		0,00	
			2		31	31			37	4	31	31			82	4	31	31			
P	S	I	46.28	729	0,031	0,031	5,68	03160	1.270	292	0,031	0,031	6,07	03161	43.92	46	0,031	0,031	4,71		
			1		42	42					42	42			4		42	42		3,19	
			51.17	4.409	0,020	0,020			101.6	4.284	0,020	0,020			49.92	1.591	0,020	0,020			
			2		11	11			10		11	11			4		11	11			
S	S	I	68.04	14.20	0,011	0,011	0,24		166.7	8.487	0,011	0,011	0,00		31.98	4.147	0,011	0,011	1,65		
			1	7	31	31			21		31	31			6		31	31			
			68.04	8.743	0,011	0,011			166.7	7.794	0,011	0,011			31.98	6.607	0,011	0,011		1,03	
			1		31	31			21		31	31			6		31	31			
P	S	I	0	0	0,031	0,031	-	03163	0	0	0,031	0,031	-	03164	93.66	132	0,031	0,031	3,60		
					42	42					42	42			3		42	42			
			15.35	2.794	0,020	0,020			-7.085	3.106	0,020	0,020			102.5	1.937	0,020	0,020		2,16	
			3		11	11					11	11			02		11	11			
S	S	I	-7.858	5.139	0,011	0,011	2,07		0	0	0,011	0,011	-		114.1	9.662	0,011	0,011	0,00		
					31	31					83				31	31				83	
			-7.858	8.059	0,011	0,011			-5.850	5.878	0,011	0,011			114.1	12.42	0,011	0,011		0,00	
				31	31					31	31			83	0	31	31				
P	S	I	58.77	275	0,031	0,031	4,64														
			2		42	42															
			95.15	6.668	0,020	0,020															
			0		11	11															
S	S	I	-5.020	9.949	0,011	0,011	1,04														
					31	31															
			-5.020	14.92	0,011	0,011															
			1		31	31															
Piano Primo																					
Soletta 31-44-43-30-9d-10d																					
P	S	I	749.9	14.66	0,011	0,011	0,00	00406	872.6	55.24	0,011	0,011	0,00	00407	786.7	28.72	0,011	0,011	0,00		
			78	5	31	31			76	0	31	31			24	7	31	31			
			749.9	3.875	0,011	0,011			872.6	46.64	0,011	0,011			786.7	25.83	0,011	0,011		0,00	
			78		31	31			76	7	31	31			24	0	31	31			
S	S	I	269.4	18.80	0,020	0,020	0,00		274.5	10.50	0,020	0,020	0,00		257.4	11.25	0,020	0,020	0,00		
			12	3	11	11			77	9	11	11			96	2	11	11			
			269.4	12.62	0,025	0,025			274.5	5.272	0,025	0,025			257.4	10.10	0,025	0,025		0,00	
			12	7	13	13			77		13	13			96	3	13	13			
P	S	I	714.4	30.29	0,011	0,011	0,00	00462	325.4	6.245	0,011	0,011	0,00	00463	102.5	46.41	0,011	0,011	0,00		
			98	7	31	31			48		31	31			77	8	31	31			
			714.4	27.33	0,011	0,011			325.4	13.37	0,011	0,011			102.5	59.89	0,011	0,011		0,00	
			98	8	31	31			48	4	31	31			77	4	31	31			
S	S	I	253.3	18.98	0,020	0,020	0,00		396.0	36.00	0,020	0,020	0,00		832.8	25.36	0,020	0,020	0,00		
			76	1	11	11			13	7	11	11			16	7	11	11			
			253.3	18.28	0,025	0,025			396.0	22.05	0,025	0,025			832.8	11.36	0,025	0,025		0,00	
			76	6	13	13			13	4	13	13			16	8	13	13			
P	S	I	111.6	24.59	0,011	0,011	0,00	01234	68.05	22.36	0,011	0,011	0,15	01235	151.7	20.88	0,011	0,011	0,00		
			96	7	31	31			4	3	31	31			41	9	31	31			
			111.6	24.84	0,011	0,011			67.41	22.42	0,011	0,011			151.7	19.49	0,011	0,011		0,00	
			96	2	31	31			6	9	31	31			41	6	31	31			
S	S	I	223.7	11.94	0,020	0,020	0,00		38.11	8.680	0,020	0,020	1,52		306.9	6.443	0,020	0,020	0,00		
			15	6	11	11			9		11	11			22		11	11			
			223.7	11.85	0,025	0,025			38.11	8.426	0,025	0,025			306.9	6.023	0,025	0,025		0,00	

Solette - 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
			15	3	13	13			9		13	13			22		13	13	
P	S	01236	692.1 40	19.02 2	0,011 31	0,011 31	0,00	01237	454.1 97	5.493	0,011 31	0,011 31	0,00	01238	0	0	0,011 31	0,011 31	-
	I		692.1 40	20.80 0	0,011 31	0,011 31	0,00		454.1 97	8.413	0,011 31	0,011 31	0,00		1.052	2.294	0,011 31	0,011 31	4,26
S	S		398.7 90	10.73 6	0,020 11	0,020 11	0,00		126.8 03	10.94 1	0,020 11	0,020 11	0,59		-1.585	17.21 3	0,020 11	0,020 11	1,02
	I		398.7 90	8.938	0,025 13	0,025 13	0,00		126.8 03	7.980	0,025 13	0,025 13	1,19		-1.585	13.84 7	0,025 13	0,025 13	1,59
P	S	01239	329.7 79	4.412	0,011 31	0,011 31	0,00	01240	677.9 62	14.82 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01241	87.03 6	21.99 5	0,011 31	0,011 31	0,07
	I		329.7 79	7.362	0,011 31	0,011 31	0,00		677.9 62	16.50 6	0,011 31	0,011 31	0,00		87.03 6	20.20 7	0,011 31	0,011 31	0,07
S	S		161.1 21	8.867	0,020 11	0,020 11	0,40		350.5 42	9.476	0,020 11	0,020 11	0,00		238.2 18	21.89 8	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		161.1 21	6.396	0,025 13	0,025 13	0,89		350.5 42	8.407	0,025 13	0,025 13	0,00		238.2 18	21.84 6	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01242	134.3 38	4.340	0,011 31	0,011 31	0,00	01243	134.5 34	8.976	0,011 31	0,011 31	0,00	01244	136.5 76	40.52 1	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		134.3 38	3.310	0,011 31	0,011 31	0,00		134.5 34	8.476	0,011 31	0,011 31	0,00		136.5 76	38.57 6	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		34.20 8	11.02 1	0,020 11	0,020 11	1,27		226.5 35	8.478	0,020 11	0,020 11	0,00		251.0 45	32.67 5	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		34.20 8	10.49 3	0,025 13	0,025 13	1,83		226.5 35	7.903	0,025 13	0,025 13	0,00		251.0 45	25.22 9	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01245	247.8 91	724	0,011 31	0,011 31	0,00	01246	125.4 62	15.00 4	0,011 31	0,011 31	0,00	01247	441.9 40	30.83 3	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		209.8 00	1.040	0,011 31	0,011 31	0,00		125.4 62	24.30 1	0,011 31	0,011 31	0,00		441.9 40	29.40 7	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		209.4 83	6.489	0,020 11	0,020 11	0,00		290.3 19	13.75 1	0,020 11	0,020 11	0,00		303.2 99	11.93 9	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		209.4 83	3.781	0,025 13	0,025 13	0,00		290.3 19	9.921	0,025 13	0,025 13	0,00		303.2 99	3.506	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	03149	278.6 08	16.50 3	0,011 31	0,011 31	0,00	03150	228.1 52	15.82 1	0,011 31	0,011 31	0,00	03151	220.8 24	30.14 2	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		278.6 08	17.59 5	0,011 31	0,011 31	0,00		228.1 52	16.65 2	0,011 31	0,011 31	0,00		220.8 24	29.56 0	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		118.3 68	10.09 3	0,020 11	0,020 11	0,70		84.24 0	10.44 8	0,020 11	0,020 11	0,95		205.0 06	4.768	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		118.3 68	9.546	0,025 13	0,025 13	1,06		84.24 0	10.15 5	0,025 13	0,025 13	1,36		205.0 06	3.676	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	03152	105.2 97	3.916	0,011 31	0,011 31	0,00	03153	162.0 72	23.49 4	0,011 31	0,011 31	0,00	03154	166.2 64	22.13 7	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		105.2 97	6.903	0,011 31	0,011 31	0,00		162.0 72	28.79 9	0,011 31	0,011 31	0,00		166.2 64	22.01 4	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		223.3 69	8.553	0,020 11	0,020 11	0,00		107.9 52	7.927	0,020 11	0,020 11	0,97		58.78 9	9.579	0,020 11	0,020 11	1,23
	I		223.3 69	6.107	0,025 13	0,025 13	0,00		107.9 52	4.902	0,025 13	0,025 13	2,90		58.78 9	8.476	0,025 13	0,025 13	2,05
P	S	03155	-14.12 6	6.835	0,011 31	0,011 31	1,64	03156	126.7 83	7.006	0,011 31	0,011 31	0,00						
	I		-14.12 6	10.65 8	0,011 31	0,011 31	1,05		126.7 83	11.85 7	0,011 31	0,011 31	0,00						
S	S		73.26 9	2.217	0,020 11	0,020 11	3,20		18.62 8	2.741	0,020 11	0,020 11	3,94						
	I		6.143	4.016	0,025 13	0,025 13	8,02		-13.88 9	70	0,025 13	0,025 13	12,5 2						
Piano Primo																			
			Soletta 23-14-15-24-2d-1d																
P	S	00206	109.9 14	2.120	0,011 31	0,011 31	0,00	00207	158.0 61	2.944	0,011 31	0,011 31	0,00	00208	107.2 33	10.47 7	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		160.8 79	4.269	0,011 31	0,011 31	0,00		138.2 88	10	0,011 31	0,011 31	0,00		342.5 38	17.90 7	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		31.80 8	14.44 2	0,020 11	0,020 11	1,01		-40.27 8	16.15 8	0,020 11	0,020 11	1,26		162.7 01	11.82 3	0,020 11	0,020 11	0,30
	I		31.80 8	15.32 7	0,025 13	0,025 13	1,20		-40.27 8	16.44 8	0,025 13	0,025 13	1,53		96.96 1	610	0,025 13	0,025 13	9,51
P	S	00209	102.5 44	11.34 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00468	236.9 69	30.54 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00469	90.35 6	9.971	0,011 31	0,011 31	0,11
	I		193.3 57	10.62 7	0,011 31	0,011 31	0,00		236.9 69	44.39 9	0,011 31	0,011 31	0,00		90.35 6	16.97 8	0,011 31	0,011 31	0,07
S	S		203.7 34	10.91 5	0,020 11	0,020 11	0,00		274.4 98	33.09 8	0,020 11	0,020 11	0,00		234.8 91	8.012	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		203.7 34	1.400	0,025 13	0,025 13	0,00		274.4 98	27.26 9	0,025 13	0,025 13	0,00		234.8 91	1.824	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01216	95.17 9	3.843	0,011 31	0,011 31	0,17	01217	37.18 1	1.979	0,011 31	0,011 31	3,20	01218	8.715	5.844	0,011 31	0,011 31	1,55
	I		89.54 3	805	0,011 31	0,011 31	1,52		0	0	0,011 31	0,011 31	-		8.715	3.577	0,011 31	0,011 31	2,53
S	S		87.80 7	13.43 7	0,020 11	0,020 11	0,74		39.06 8	4.020	0,020 11	0,020 11	2,74		10.56 4	2.150	0,020 11	0,020 11	4,74
	I		87.80 7	11.20 7	0,025 13	0,025 13	1,18		39.06 8	4.169	0,025 13	0,025 13	6,33		-5.444	45	0,025 13	0,025 13	11,89
P	S	01219	2.847	7.210	0,011 31	0,011 31	1,33	01220	158.4 93	4.190	0,011 31	0,011 31	0,00	01221	104.4 90	1.554	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		2.847	5.419	0,011 31	0,011 31	1,77		104.8	1.006	0,011 31	0,011 31	0,00		0	0	0,011 31	0,011 31	-



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]	
			31		31				75		31	31					31	31	
S	S		-38.28 3	6.779	0,020 11	0,020 11	2,64		50.03 2	15.38 3	0,020 11	0,020 11	0,86		60.92 4	8.804	0,020 11	0,020 11	1,30
	I		-38.28 3	8.246	0,025 13	0,025 13	3,42		50.03 2	9.120	0,025 13	0,025 13	1,98		9.937	8.011	0,025 13	0,025 13	2,89
P	S	01222	71.19 4	1.585	0,011 31	0,011 31	1,91	01223	125.8 10	1.315	0,011 31	0,011 31	0,00	01224	132.7 73	3.996	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		98.43 1	171	0,011 31	0,011 31	1,96		103.8 75	225	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		36.62 1	11.84 0	0,020 11	0,020 11	1,17		33.19 4	10.83 6	0,020 11	0,020 11	1,29		32.36 0	10.84 9	0,020 11	0,020 11	1,30
	I		36.62 1	6.798	0,025 13	0,025 13	3,11		33.19 4	6.103	0,025 13	0,025 13	3,67		32.36 0	6.128	0,025 13	0,025 13	3,67
P	S	01225	-9.803	3.117	0,011 31	0,011 31	3,46	01226	79.71 2	2.340	0,011 31	0,011 31	0,94	01227	91.34 3	8.100	0,011 31	0,011 31	0,13
	I		-9.803	343	0,011 31	0,011 31	31,4 8		37.61 2	1.443	0,011 31	0,011 31	4,36		91.34 3	4.673	0,011 31	0,011 31	0,22
S	S		-33.55 5	3.756	0,020 11	0,020 11	4,03		6.207	2.129	0,020 11	0,020 11	4,86		1.557	2.823	0,020 11	0,020 11	4,21
	I		-33.55 5	5.103	0,025 13	0,025 13	6,46		-4.076	69	0,025 13	0,025 13	11,9 9		17.74 7	116	0,025 13	0,025 13	11,12
P	S	01228	87.49 3	14.17 3	0,011 31	0,011 31	0,10	01229	102.7 92	22.00 4	0,011 31	0,011 31	0,00	01230	120.5 18	13.71 2	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		87.49 3	10.74 4	0,011 31	0,011 31	0,13		102.7 92	15.59 0	0,011 31	0,011 31	0,00		120.5 18	22.14 2	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		93.53 0	15.59 2	0,020 11	0,020 11	0,62		79.19 1	14.32 0	0,020 11	0,020 11	0,75		186.3 10	4.892	0,020 11	0,020 11	0,26
	I		93.53 0	12.38 2	0,025 13	0,025 13	1,00		79.19 1	8.272	0,025 13	0,025 13	1,82		167.6 02	815	0,025 13	0,025 13	4,04
P	S	01231	18.64 1	16.34 5	0,011 31	0,011 31	0,50	01232	146.5 53	15.49 9	0,011 31	0,011 31	0,00	03140	97.91 1	2.153	0,011 31	0,011 31	0,18
	I		18.64 1	24.27 1	0,011 31	0,011 31	0,33		146.5 53	9.695	0,011 31	0,011 31	0,00		74.89 2	838	0,011 31	0,011 31	3,18
S	S		243.6 28	16.22 9	0,020 11	0,020 11	0,00		231.3 00	12.14 9	0,020 11	0,020 11	0,00		4.196	5.581	0,020 11	0,020 11	2,58
	I		243.6 28	14.26 6	0,025 13	0,025 13	0,00		231.3 00	6.499	0,025 13	0,025 13	0,00		4.196	6.449	0,025 13	0,025 13	3,95
P	S	03141	77.29 7	2.600	0,011 31	0,011 31	0,94	03142	130.3 15	12.68 9	0,011 31	0,011 31	0,00	03143	93.40 9	6.553	0,011 31	0,011 31	0,13
	I		55.11 7	651	0,011 31	0,011 31	7,07		130.3 15	9.392	0,011 31	0,011 31	0,00		93.40 9	3.958	0,011 31	0,011 31	0,21
S	S		12.10 0	4.377	0,020 11	0,020 11	2,98		110.1 44	3.403	0,020 11	0,020 11	1,78		157.2 50	9.255	0,020 11	0,020 11	0,42
	I		12.10 0	4.225	0,025 13	0,025 13	7,15		110.1 44	605	0,025 13	0,025 13	8,33		136.0 77	10.99 8	0,025 13	0,025 13	0,71
P	S	03144	48.10 7	8.636	0,011 31	0,011 31	0,61	03145	23.11 7	7.434	0,011 31	0,011 31	1,03	03146	102.1 38	3.288	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		48.10 7	10.74 3	0,011 31	0,011 31	0,49		52.87 3	10.86 3	0,011 31	0,011 31	0,44		102.1 38	3.509	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		216.7 79	1.591	0,020 11	0,020 11	0,00		117.3 62	1.066	0,020 11	0,020 11	3,04		81.93 5	5.076	0,020 11	0,020 11	1,73
	I		216.7 79	2.064	0,025 13	0,025 13	0,00		36.08 1	56	0,025 13	0,025 13	9,71		81.93 5	4.815	0,025 13	0,025 13	3,76
P	S	03147	41.64 4	2.815	0,011 31	0,011 31	2,10	03148	13.44 2	1.671	0,011 31	0,011 31	5,15						
	I		41.64 4	4.717	0,011 31	0,011 31	1,25		13.44 2	2.727	0,011 31	0,011 31	3,16						
S	S		43.48 6	1.215	0,020 11	0,020 11	5,24		20.77 5	1.047	0,020 11	0,020 11	6,31						
	I		43.48 6	3.163	0,025 13	0,025 13	10,4 1		34.01 1	24	0,025 13	0,025 13	9,64						
Piano Primo																			
Soletta 38-48-47-37-11d-12d																			
P	S	00421	116.7 78	8.746	0,011 31	0,011 31	0,00	00422	708.6 00	56.17 1	0,011 31	0,011 31	0,00	00423	783.3 24	29.81 0	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		116.7 78	117	0,011 31	0,011 31	0,00		708.6 00	45.41 5	0,011 31	0,011 31	0,00		783.3 24	26.62 1	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		319.0 20	8.312	0,020 11	0,020 11	0,00		333.7 86	10.78 5	0,020 11	0,020 11	0,00		232.8 36	16.07 6	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		319.0 20	3.040	0,025 13	0,025 13	0,00		333.7 86	4.596	0,025 13	0,025 13	0,00		232.8 36	14.84 3	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00424	711.8 51	25.81 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00450	637.7 81	31.59 0	0,011 31	0,011 31	0,00	00451	114.8 87	38.38 0	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		711.8 51	23.19 5	0,011 31	0,011 31	0,00		637.7 81	38.74 4	0,011 31	0,011 31	0,00		114.8 87	51.93 3	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		207.1 53	7.680	0,020 11	0,020 11	0,00		475.9 82	21.59 9	0,020 11	0,020 11	0,00		761.7 82	35.49 7	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		207.1 53	7.047	0,025 13	0,025 13	0,00		475.9 82	7.308	0,025 13	0,025 13	0,00		761.7 82	21.40 8	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01301	236.7 31	23.75 0	0,011 31	0,011 31	0,00	01302	36.48 6	12.72 5	0,011 31	0,011 31	0,50	01303	100.3 96	20.30 3	0,011 31	0,011 31	0,01
	I		236.7 31	24.09 2	0,011 31	0,011 31	0,00		36.48 6	12.40 9	0,011 31	0,011 31	0,52		100.3 96	18.87 9	0,011 31	0,011 31	0,01
S	S		227.7 97	10.70 7	0,020 11	0,020 11	0,00		28.14 9	8.646	0,020 11	0,020 11	1,61		212.4 00	11.04 7	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		227.7	10.51	0,025	0,025	0,00		28.14	8.409	0,025	0,025	2,48		212.4	10.64	0,025	0,025	0,00

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]		
			97	7	13	13			9		13	13			00	1	13	13		
P	S	01304	688.7 60	16.33 0	0,011 31	0,011 31	0,00	01305	449.2 26	5.281	0,011 31	0,011 31	0,00	01306	0	0	0,011 31	0,011 31	-	
	I		688.7 60	17.90 2	0,011 31	0,011 31	0,00		449.2 26	8.131	0,011 31	0,011 31	0,00		52.81 1	2.269	0,011 31	0,011 31	2,13	
S	S		392.1 85	8.250	0,020 11	0,020 11	0,00		114.9 88	11.29 1	0,020 11	0,020 11	0,66		-3.602	17.43 4	0,020 11	0,020 11	1,02	
	I		392.1 85	6.370	0,025 13	0,025 13	0,00		114.9 88	8.392	0,025 13	0,025 13	1,29		-3.602	14.22 1	0,025 13	0,025 13	1,55	
P	S	01307	311.9 36	4.040	0,011 31	0,011 31	0,00	01308	658.9 59	16.96 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01309	145.4 79	21.73 6	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		311.9 36	7.060	0,011 31	0,011 31	0,00		658.9 59	18.88 9	0,011 31	0,011 31	0,00		145.4 79	20.06 9	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		166.4 96	10.92 9	0,020 11	0,020 11	0,29		394.6 97	8.583	0,020 11	0,020 11	0,00		279.3 52	2.810	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		166.4 96	8.607	0,025 13	0,025 13	0,53		394.6 97	7.686	0,025 13	0,025 13	0,00		279.3 52	2.777	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	01310	139.0 61	24.48 2	0,011 31	0,011 31	0,00	01311	115.6 33	8.752	0,011 31	0,011 31	0,00	01312	375.7 37	7.599	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		139.0 61	23.59 0	0,011 31	0,011 31	0,00		115.6 33	8.422	0,011 31	0,011 31	0,00		375.7 37	5.723	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		58.64 0	12.75 6	0,020 11	0,020 11	0,96		357.6 35	23.74 1	0,020 11	0,020 11	0,00		231.6 87	19.62 2	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		58.64 0	12.25 1	0,025 13	0,025 13	1,32		357.6 35	23.23 0	0,025 13	0,025 13	0,00		231.6 87	12.08 2	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	01313	368.9 12	4.364	0,011 31	0,011 31	0,00	01314	132.8 98	6.508	0,011 31	0,011 31	0,00	01315	324.8 79	18.07 5	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		368.9 12	11.53 0	0,011 31	0,011 31	0,00		132.8 98	15.26 5	0,011 31	0,011 31	0,00		324.8 79	17.23 3	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		396.2 06	5.462	0,020 11	0,020 11	0,00		208.6 53	5.974	0,020 11	0,020 11	0,00		648.3 41	10.65 3	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		396.2 06	2.419	0,025 13	0,025 13	0,00		208.6 53	1.695	0,025 13	0,025 13	0,00		648.3 41	2.876	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	03184	229.5 80	16.35 8	0,011 31	0,011 31	0,00	03185	158.9 46	15.76 2	0,011 31	0,011 31	0,00	03186	221.9 49	26.34 0	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		229.5 80	17.36 1	0,011 31	0,011 31	0,00		158.9 46	16.74 8	0,011 31	0,011 31	0,00		221.9 49	25.83 2	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		143.0 36	10.92 5	0,020 11	0,020 11	0,47		75.91 4	13.37 1	0,020 11	0,020 11	0,82		226.9 94	2.209	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		143.0 36	10.38 1	0,025 13	0,025 13	0,68		75.91 4	13.12 8	0,025 13	0,025 13	1,08		226.9 94	1.064	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	03187	336.3 88	20.72 0	0,011 31	0,011 31	0,00	03188	109.1 62	13.18 3	0,011 31	0,011 31	0,00	03189	103.5 63	21.76 6	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		336.3 88	23.61 3	0,011 31	0,011 31	0,00		109.1 62	18.47 1	0,011 31	0,011 31	0,00		103.5 63	21.94 5	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		264.0 48	3.822	0,020 11	0,020 11	0,00		255.1 67	5.259	0,020 11	0,020 11	0,00		70.93 3	9.461	0,020 11	0,020 11	1,14	
	I		264.0 48	1.212	0,025 13	0,025 13	0,00		255.1 67	2.149	0,025 13	0,025 13	0,00		70.93 3	8.335	0,025 13	0,025 13	1,92	
P	S	03190	5.735	7.224	0,011 31	0,011 31	1,29	03191	117.4 16	5.497	0,011 31	0,011 31	0,00							
	I		5.735	11.02 4	0,011 31	0,011 31	0,85		117.4 16	10.24 1	0,011 31	0,011 31	0,00							
S	S		202.0 25	1.036	0,020 11	0,020 11	0,06		72.48 0	3.100	0,020 11	0,020 11	2,63							
	I		202.0 25	1.514	0,025 13	0,025 13	0,85		72.48 0	3.256	0,025 13	0,025 13	8,08							
Piano Primo			Soletta 25-19-20-26-4d-3d																	
P	S	00194	105.6 18	10.41 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00195	103.8 61	11.45 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00204	104.0 65	2.035	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		316.8 41	4.191	0,011 31	0,011 31	0,00		487.4 04	27.11 2	0,011 31	0,011 31	0,00		158.7 15	289	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		194.3 46	9.956	0,020 11	0,020 11	0,08		193.3 05	12.73 8	0,020 11	0,020 11	0,07		-29.82 0	14.72 6	0,020 11	0,020 11	1,32	
	I		194.3 46	229	0,025 13	0,025 13	0,63		193.3 05	3.219	0,025 13	0,025 13	0,67		-29.82 0	15.63 9	0,025 13	0,025 13	1,56	
P	S	00205	102.0 12	2.146	0,011 31	0,011 31	0,00	00448	102.8 16	26.26 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00449	106.0 15	9.063	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		122.8 64	5.885	0,011 31	0,011 31	0,00		102.8 16	40.13 7	0,011 31	0,011 31	0,00		106.0 15	16.05 5	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		-10.01 9	17.11 0	0,020 11	0,020 11	1,07		220.0 11	28.56 5	0,020 11	0,020 11	0,00		217.9 63	9.255	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		-10.01 9	17.32 9	0,025 13	0,025 13	1,28		220.0 11	22.73 9	0,025 13	0,025 13	0,00		217.9 63	2.973	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	01284	71.08 2	9.068	0,011 31	0,011 31	0,34	01285	31.77 0	2.549	0,011 31	0,011 31	2,69	01286	10.72 1	5.640	0,011 31	0,011 31	1,57	
	I		71.08 2	5.502	0,011 31	0,011 31	0,55		0	0	0,011 31	0,011 31	-		10.72 1	3.395	0,011 31	0,011 31	2,61	
S	S		91.94 2	13.34 9	0,020 11	0,020 11	0,72		11.74 2	3.788	0,020 11	0,020 11	3,30		24.58 2	2.043	0,020 11	0,020 11	4,54	
	I		91.94 2	11.12 8	0,025 13	0,025 13	1,15		11.74 2	3.947	0,025 13	0,025 13	8,05		-1.718	33	0,025 13	0,025 13	11,60	
P	S	01287	2.315	3.517	0,011 31	0,011 31	2,75	01288	159.6 89	4.301	0,011 31	0,011 31	0,00	01289	105.6 64	1.566	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		2.315	1.767	0,011 31	0,011 31	5,47		111.7	1.414	0,011	0,011	0,00		0	0	0,011	0,011	-	

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]	
			31		31				43		31	31					31	31	
S	S		-22.26 3	7.220	0,020 11	0,020 11	2,36		40.66 9	14.88 1	0,020 11	0,020 11	0,94		68.79 8	11.82 0	0,020 11	0,020 11	0,96
	I		-22.26 3	8.656	0,025 13	0,025 13	3,03		40.66 9	8.441	0,025 13	0,025 13	2,30		68.79 8	7.679	0,025 13	0,025 13	2,16
P	S	01290	70.13 0	1.576	0,011 31	0,011 31	1,99	01291	122.4 63	1.270	0,011 31	0,011 31	0,00	01292	127.7 19	3.866	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		92.99 5	99	0,011 31	0,011 31	8,86		114.0 19	11	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		36.60 3	11.94 8	0,020 11	0,020 11	1,16		41.50 1	11.22 7	0,020 11	0,020 11	1,19		57.48 8	11.46 0	0,020 11	0,020 11	1,06
	I		36.60 3	6.947	0,025 13	0,025 13	3,03		41.50 1	6.577	0,025 13	0,025 13	3,16		57.48 8	6.892	0,025 13	0,025 13	2,69
P	S	01293	-10.01 1	3.123	0,011 31	0,011 31	3,46	01294	109.5 55	2.019	0,011 31	0,011 31	0,00	01295	86.66 6	8.638	0,011 31	0,011 31	0,17
	I		-10.01 1	375	0,011 31	0,011 31	28,8 4		0	0	0,011 31	0,011 31	-		86.66 6	5.276	0,011 31	0,011 31	0,29
S	S		-20.28 7	3.752	0,020 11	0,020 11	3,84		1.974	2.151	0,020 11	0,020 11	4,93		35.00 3	3.232	0,020 11	0,020 11	3,25
	I		-20.28 7	5.098	0,025 13	0,025 13	6,15		-6.122	121	0,025 13	0,025 13	12,5 0		21.80 1	269	0,025 13	0,025 13	12,06
P	S	01296	95.19 4	13.13 1	0,011 31	0,011 31	0,05	01297	120.3 86	17.92 3	0,011 31	0,011 31	0,00	01298	335.5 21	11.29 0	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		95.19 4	9.790	0,011 31	0,011 31	0,07		120.3 86	11.64 8	0,011 31	0,011 31	0,00		335.5 21	19.48 7	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		82.00 3	17.38 3	0,020 11	0,020 11	0,61		67.91 0	10.97 8	0,020 11	0,020 11	1,03		207.3 63	4.529	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		82.00 3	14.18 1	0,025 13	0,025 13	0,94		52.24 9	6.330	0,025 13	0,025 13	3,12		207.3 63	1.390	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01299	12.85 5	12.57 2	0,011 31	0,011 31	0,69	01300	314.7 82	17.53 1	0,011 31	0,011 31	0,00	03175	88.60 2	2.387	0,011 31	0,011 31	0,55
	I		12.85 5	20.22 0	0,011 31	0,011 31	0,43		314.7 82	11.95 7	0,011 31	0,011 31	0,00		62.38 6	1.051	0,011 31	0,011 31	3,71
S	S		183.0 92	10.32 2	0,020 11	0,020 11	0,17		280.1 26	18.29 0	0,020 11	0,020 11	0,00		-9.179	5.716	0,020 11	0,020 11	2,69
	I		172.6 93	11.97 6	0,025 13	0,025 13	0,30		280.1 26	12.67 5	0,025 13	0,025 13	0,00		-9.179	6.566	0,025 13	0,025 13	4,10
P	S	03176	61.91 8	3.650	0,011 31	0,011 31	1,08	03177	121.0 83	10.10 4	0,011 31	0,011 31	0,00	03178	107.6 71	9.473	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		61.91 8	642	0,011 31	0,011 31	6,14		121.0 83	6.902	0,011 31	0,011 31	0,00		107.6 71	7.013	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		14.41 1	4.479	0,020 11	0,020 11	2,89		145.7 38	4.320	0,020 11	0,020 11	0,95		197.4 78	11.68 2	0,020 11	0,020 11	0,05
	I		14.41 1	4.363	0,025 13	0,025 13	6,70		79.21 9	282	0,025 13	0,025 13	8,47		197.4 78	9.141	0,025 13	0,025 13	0,08
P	S	03179	13.91 5	6.810	0,011 31	0,011 31	1,26	03180	15.43 3	7.841	0,011 31	0,011 31	1,07	03181	70.27 8	2.322	0,011 31	0,011 31	1,34
	I		13.91 5	8.905	0,011 31	0,011 31	0,96		15.43 3	14.26 4	0,011 31	0,011 31	0,59		70.27 8	2.574	0,011 31	0,011 31	1,21
S	S		216.6 23	1.544	0,020 11	0,020 11	0,00		112.0 72	1.125	0,020 11	0,020 11	3,16		74.62 2	5.543	0,020 11	0,020 11	1,71
	I		216.6 23	1.990	0,025 13	0,025 13	0,00		100.0 48	726	0,025 13	0,025 13	10,3 5		74.62 2	5.266	0,025 13	0,025 13	3,48
P	S	03182	42.26 0	2.331	0,011 31	0,011 31	2,51	03183	11.18 1	2.401	0,011 31	0,011 31	3,67						
	I		42.26 0	4.179	0,011 31	0,011 31	1,40		11.18 1	3.493	0,011 31	0,011 31	2,53						
S	S		45.22 2	1.212	0,020 11	0,020 11	5,19		15.87 3	1.185	0,020 11	0,020 11	6,16						
	I		45.22 2	3.179	0,025 13	0,025 13	10,1 9		29.67 9	15	0,025 13	0,025 13	9,82						
Piano rialzato			Soletta 43-42-29-30																
P	S	00330	238.8 85	18.99 5	0,031 42	0,031 42	0,00	00356	352.2 88	14.76 2	0,031 42	0,031 42	0,00	00366	168.2 07	11.38 3	0,031 42	0,031 42	0,83
	I		238.8 85	13.36 6	0,020 11	0,020 11	0,00		352.2 88	10.43 3	0,020 11	0,020 11	0,00		168.2 07	5.043	0,020 11	0,020 11	0,70
S	S		323.4 35	38.34 1	0,011 31	0,011 31	0,00		723.5 61	8.177	0,011 31	0,011 31	0,00		107.5 44	12.46 5	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		323.4 35	24.12 1	0,011 31	0,011 31	0,00		723.5 61	1.901	0,011 31	0,011 31	0,00		180.3 79	9.946	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00369	296.8 38	20.16 0	0,031 42	0,031 42	0,00	01266	238.9 80	4.488	0,031 42	0,031 42	0,00	01267	132.7 34	8.363	0,031 42	0,031 42	2,12
	I		296.8 38	14.56 8	0,020 11	0,020 11	0,00		238.9 80	1.179	0,020 11	0,020 11	0,00		132.7 34	4.451	0,020 11	0,020 11	1,16
S	S		447.0 75	21.24 3	0,011 31	0,011 31	0,00		684.1 11	19.50 2	0,011 31	0,011 31	0,00		458.5 76	6.644	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		447.0 75	14.38 8	0,011 31	0,011 31	0,00		684.1 11	19.38 7	0,011 31	0,011 31	0,00		458.5 76	9.381	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01268	11.62 1	9.039	0,031 42	0,031 42	3,95	01269	25.88 2	85	0,031 42	0,031 42	5,19	01270	38.90 9	205	0,031 42	0,031 42	5,04
	I		11.62 1	4.667	0,020 11	0,020 11	2,43		3.795	1.656	0,020 11	0,020 11	3,88		87.83 6	3.618	0,020 11	0,020 11	1,86
S	S		211.3 02	288	0,011 31	0,011 31	0,00		25.29 2	463	0,011 31	0,011 31	16,1 5		145.0 75	1.792	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		211.3	3.341	0,011	0,011	0,00		29.23	3.311	0,011	0,011	2,14		145.0	4.503	0,011	0,011	0,00

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]		
			02		31	31			6		31	31			75		31	31		
P	S	01271	4.967	588	0,031 42	0,031 42	6,54	01272	133.5 15	12.95 1	0,031 42	0,031 42	1,05	01273	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		42.30 8	4.361	0,020 11	0,020 11	2,19		133.5 15	11.73 8	0,020 11	0,020 11	0,61		25.21 0	1.211	0,020 11	0,020 11	3,86	
S	S		402.1 02	11.44 7	0,011 31	0,011 31	0,00		89.63 1	9.652	0,011 31	0,011 31	0,13		10.12 1	7.956	0,011 31	0,011 31	1,12	
	I		402.1 02	11.51 0	0,011 31	0,011 31	0,00		89.63 1	5.662	0,011 31	0,011 31	0,21		4.004	3.807	0,011 31	0,011 31	2,50	
P	S	01274	106.0 72	10.45 1	0,031 42	0,031 42	1,83	01275	12.03 8	9.649	0,031 42	0,031 42	3,53	01276	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		106.0 72	13.26 9	0,020 11	0,020 11	0,71		12.03 8	6.698	0,020 11	0,020 11	1,96		23.33 3	5.620	0,020 11	0,020 11	2,08	
S	S		52.92 7	5.434	0,011 31	0,011 31	0,89		53.43 8	15.64 9	0,011 31	0,011 31	0,30		2.657	759	0,011 31	0,011 31	12,68	
	I		34.16 1	1.011	0,011 31	0,011 31	6,56		53.43 8	11.89 2	0,011 31	0,011 31	0,40		5.270	7.725	0,011 31	0,011 31	1,21	
P	S	01277	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01278	73.81 0	283	0,031 42	0,031 42	4,27	01279	18.84 8	255	0,031 42	0,031 42	5,61	
	I		56.24 8	7.010	0,020 11	0,020 11	1,54		58.90 9	10.75 5	0,020 11	0,020 11	1,13		58.35 9	14.15 2	0,020 11	0,020 11	0,92	
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-18.38 5	8.301	0,011 31	0,011 31	1,40	
	I		5.291	7.084	0,011 31	0,011 31	1,32		-16.04 8	10.45 4	0,011 31	0,011 31	1,09		-18.38 5	17.24 9	0,011 31	0,011 31	0,67	
P	S	01280	124.5 27	16.26 5	0,031 42	0,031 42	0,84	01281	168.1 39	25.85 3	0,031 42	0,031 42	0,28	01282	13.85 6	14	0,031 42	0,031 42	5,37	
	I		124.5 27	18.25 3	0,020 11	0,020 11	0,47		168.1 39	25.83 3	0,020 11	0,020 11	0,21		18.57 8	2.202	0,020 11	0,020 11	3,32	
S	S		33.71 6	20.69 8	0,011 31	0,011 31	0,32		88.35 2	13.62 7	0,011 31	0,011 31	0,10		13.83 4	11.57 7	0,011 31	0,011 31	0,74	
	I		33.71 6	21.91 4	0,011 31	0,011 31	0,30		88.35 2	7.376	0,011 31	0,011 31	0,18		13.83 4	7.505	0,011 31	0,011 31	1,14	
P	S	01283	315.9 95	11.81 2	0,031 42	0,031 42	0,00	03166	119.0 94	6.902	0,031 42	0,031 42	3,54	03167	26.28 4	688	0,031 42	0,031 42	6,18	
	I		315.9 95	10.39 9	0,020 11	0,020 11	0,00		119.0 94	6.413	0,020 11	0,020 11	1,07		21.83 0	4.125	0,020 11	0,020 11	2,48	
S	S		124.0 22	5.730	0,011 31	0,011 31	0,00		199.0 74	9.418	0,011 31	0,011 31	0,00		57.38 9	14.32 1	0,011 31	0,011 31	0,31	
	I		124.0 22	2.217	0,011 31	0,011 31	0,00		199.0 74	8.635	0,011 31	0,011 31	0,00		57.38 9	8.552	0,011 31	0,011 31	0,51	
P	S	03168	192.8 36	14.03 6	0,031 42	0,031 42	0,38	03169	180.2 65	16.02 2	0,031 42	0,031 42	0,42	03170	77.06 2	12	0,031 42	0,031 42	3,88	
	I		192.8 36	15.25 0	0,020 11	0,020 11	0,20		180.2 65	15.04 3	0,020 11	0,020 11	0,27		107.3 41	2.438	0,020 11	0,020 11	1,92	
S	S		77.15 8	20.56 2	0,011 31	0,011 31	0,12		363.6 90	14.74 9	0,011 31	0,011 31	0,00		155.8 22	9.882	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		77.15 8	18.80 3	0,011 31	0,011 31	0,13		363.6 90	14.14 0	0,011 31	0,011 31	0,00		155.8 22	12.97 9	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	03171	61.13 6	364	0,031 42	0,031 42	4,70	03172	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03173	30.00 7	53	0,031 42	0,031 42	5,05	
	I		83.75 6	7.698	0,020 11	0,020 11	1,23		36.40 1	2.097	0,020 11	0,020 11	3,12		57.29 0	2.877	0,020 11	0,020 11	2,48	
S	S		-1.376	8.730	0,011 31	0,011 31	1,15		0	0	0,011 31	0,011 31	-		53.71 4	5.756	0,011 31	0,011 31	0,82	
	I		-1.376	14.32 1	0,011 31	0,011 31	0,70		-3.103	5.233	0,011 31	0,011 31	1,94		53.71 4	7.860	0,011 31	0,011 31	0,60	
P	S	03174	0	0	0,031 42	0,031 42	-													
	I		357	2.669	0,020 11	0,020 11	3,31													
S	S		-5.460	6.863	0,011 31	0,011 31	1,51													
	I		-5.460	8.819	0,011 31	0,011 31	1,18													
Piano rialzato			Soletta 45-44-31-32																	
P	S	00188	238.5 73	17.14 8	0,031 42	0,031 42	0,00	00189	317.5 83	18.03 4	0,031 42	0,031 42	0,00	00190	271.6 45	16.84 6	0,031 42	0,031 42	0,00	
	I		238.5 73	10.66 4	0,020 11	0,020 11	0,00		317.5 83	12.52 4	0,020 11	0,020 11	0,00		271.6 45	11.87 7	0,020 11	0,020 11	0,00	
S	S		107.5 06	12.70 3	0,011 31	0,011 31	0,00		452.1 10	20.51 2	0,011 31	0,011 31	0,00		652.9 97	23.25 8	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		195.1 64	10.52 4	0,011 31	0,011 31	0,00		452.1 10	13.97 2	0,011 31	0,011 31	0,00		652.9 97	16.39 2	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	00323	340.1 27	4.826	0,031 42	0,031 42	0,00	01198	20.33 7	549	0,031 42	0,031 42	6,07	01199	85.83 9	6.217	0,031 42	0,031 42	5,83	
	I		336.9 49	3.911	0,020 11	0,020 11	0,00		125.7 68	3.437	0,020 11	0,020 11	1,42		85.83 9	3.711	0,020 11	0,020 11	1,86	
S	S		267.4 51	35.48 7	0,011 31	0,011 31	0,00		418.8 64	12.83 4	0,011 31	0,011 31	0,00		200.6 61	2.142	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		267.4 51	21.25 6	0,011 31	0,011 31	0,00		418.8 64	13.11 6	0,011 31	0,011 31	0,00		200.6 61	4.898	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	01200	32.16 0	8.018	0,031 42	0,031 42	4,48	01201	77.12 6	463	0,031 42	0,031 42	4,41	01202	134.7 47	6.359	0,031 42	0,031 42	3,71	
	I		32.16	4.499	0,020	0,020	2,26		70.44	498	0,020	0,020	3,56		156.0	1.298	0,020	0,020	1,45	

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]	
			0		11	11			0		11	11			22		11	11	
S	S		2.973	260	0,011 31	0,011 31	36,9 1		184.2 02	460	0,011 31	0,011 31	0,00		362.0 10	5.404	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		2.973	3.144	0,011 31	0,011 31	3,05		184.2 02	3.454	0,011 31	0,011 31	0,00		362.0 10	7.984	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01203	78.37 8	14.20 8	0,031 42	0,031 42	1,41	01204	238.4 21	9.396	0,031 42	0,031 42	0,00	01205	17.23 1	668	0,031 42	0,031 42	6,39
	I		109.5 51	8.177	0,020 11	0,020 11	0,98		238.4 21	7.768	0,020 11	0,020 11	0,00		8.837	2.666	0,020 11	0,020 11	3,21
S	S		619.7 14	16.73 7	0,011 31	0,011 31	0,00		121.9 34	10.34 5	0,011 31	0,011 31	0,00		30.66 8	9.866	0,011 31	0,011 31	0,71
	I		619.7 14	16.28 6	0,011 31	0,011 31	0,00		121.9 34	6.792	0,011 31	0,011 31	0,00		30.66 8	5.783	0,011 31	0,011 31	1,20
P	S	01206	306.0 48	18.27 3	0,031 42	0,031 42	0,00	01207	20.78 2	345	0,031 42	0,031 42	5,71	01208	94.03 7	6.738	0,031 42	0,031 42	4,53
	I		306.0 48	18.80 9	0,020 11	0,020 11	0,00		76.00 8	5.621	0,020 11	0,020 11	1,58		94.03 7	14.70 4	0,020 11	0,020 11	0,71
S	S		117.1 63	8.758	0,011 31	0,011 31	0,00		12.53 6	11.81 4	0,011 31	0,011 31	0,74		-7.337	5.868	0,011 31	0,011 31	1,80
	I		117.1 63	2.677	0,011 31	0,011 31	0,00		12.53 6	13.36 8	0,011 31	0,011 31	0,65		-7.337	14.93 8	0,011 31	0,011 31	0,71
P	S	01209	66.14 0	713	0,031 42	0,031 42	5,08	01210	0	0	0,031 42	0,031 42	-	01211	19.99 0	167	0,031 42	0,031 42	5,45
	I		84.34 5	10.23 2	0,020 11	0,020 11	1,00		47.25 8	6.436	0,020 11	0,020 11	1,70		15.83 9	7.379	0,020 11	0,020 11	1,81
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-4.893	720	0,011 31	0,011 31	14,36
	I		3.655	8.085	0,011 31	0,011 31	1,18		-8.815	7.102	0,011 31	0,011 31	1,51		4.459	7.615	0,011 31	0,011 31	1,24
P	S	01212	10.08 8	12.99 2	0,031 42	0,031 42	2,26	01213	165.8 44	9.896	0,031 42	0,031 42	1,06	01214	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		10.08 8	9.914	0,020 11	0,020 11	1,51		165.8 44	12.80 0	0,020 11	0,020 11	0,39		15.78 7	1.139	0,020 11	0,020 11	4,09
S	S		34.41 3	11.44 1	0,011 31	0,011 31	0,58		72.09 2	7.071	0,011 31	0,011 31	0,42		24	8.124	0,011 31	0,011 31	1,22
	I		34.41 3	7.378	0,011 31	0,011 31	0,90		72.09 2	2.475	0,011 31	0,011 31	1,19		24	3.704	0,011 31	0,011 31	2,67
P	S	01215	215.7 69	9.824	0,031 42	0,031 42	0,27	03131	116.5 43	16.53 5	0,031 42	0,031 42	0,88	03132	212.1 28	14.51	0,031 42	0,031 42	0,18
	I		215.7 69	8.516	0,020 11	0,020 11	0,13		116.5 43	15.42 5	0,020 11	0,020 11	0,58		212.1 28	15.93 6	0,020 11	0,020 11	0,10
S	S		109.5 39	9.803	0,011 31	0,011 31	0,00		320.9 09	13.07 8	0,011 31	0,011 31	0,00		82.49 9	18.74 7	0,011 31	0,011 31	0,10
	I		109.5 39	5.917	0,011 31	0,011 31	0,00		320.9 09	12.26 7	0,011 31	0,011 31	0,00		82.49 9	17.12 7	0,011 31	0,011 31	0,11
P	S	03133	-94	648	0,031 42	0,031 42	6,79	03134	101.1 17	6.140	0,031 42	0,031 42	5,41	03135	56.87 0	544	0,031 42	0,031 42	5,07
	I		78.53 8	7.046	0,020 11	0,020 11	1,35		101.1 17	5.630	0,020 11	0,020 11	1,33		56.87 0	1.727	0,020 11	0,020 11	3,00
S	S		84.73 0	13.82 3	0,011 31	0,011 31	0,12		202.3 46	9.673	0,011 31	0,011 31	0,00		23.50 6	5.315	0,011 31	0,011 31	1,44
	I		84.73 0	7.877	0,011 31	0,011 31	0,22		202.3 46	9.048	0,011 31	0,011 31	0,00		23.50 6	7.765	0,011 31	0,011 31	0,99
P	S	03136	3.130	149	0,031 42	0,031 42	5,80	03137	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03138	25.28 4	657	0,031 42	0,031 42	6,14
	I		13.01 1	4.605	0,020 11	0,020 11	2,43		-8.134	3.012	0,020 11	0,020 11	3,25		39.50 3	2.851	0,020 11	0,020 11	2,72
S	S		-23.59 9	5.806	0,011 31	0,011 31	2,08		0	0	0,011 31	0,011 31	-		155.2 95	9.154	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		-14.41 6	7.912	0,011 31	0,011 31	1,42		5.875	5.093	0,011 31	0,011 31	1,83		155.2 95	11.79 9	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	03139	24.84 8	906	0,031 42	0,031 42	6,68												
	I		47.18 9	6.054	0,020 11	0,020 11	1,77												
S	S		-10.89 0	9.673	0,011 31	0,011 31	1,13												
	I		-10.89 0	14.76 4	0,011 31	0,011 31	0,74												
Piano rialzato			Soletta 47-46-36-37																
P	S	00329	284.8 04	18.38 3	0,031 42	0,031 42	0,00	00363	272.6 01	12.73 7	0,031 42	0,031 42	0,00	00365	259.6 36	16.85 9	0,031 42	0,031 42	0,00
	I		284.8 04	12.52 6	0,020 11	0,020 11	0,00		272.6 01	8.170	0,020 11	0,020 11	0,00		259.6 36	10.74 4	0,020 11	0,020 11	0,00
S	S		323.2 38	38.06 8	0,011 31	0,011 31	0,00		734.9 42	22.34 1	0,011 31	0,011 31	0,00		174.9 96	26.05 4	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		323.2 38	23.01 1	0,011 31	0,011 31	0,00		734.9 42	15.47 2	0,011 31	0,011 31	0,00		174.9 96	10.22 2	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	00367	232.7 57	15.58 1	0,031 42	0,031 42	0,00	01131	143.1 79	10.34 9	0,031 42	0,031 42	1,32	01132	120.2 24	7.902	0,031 42	0,031 42	2,64
	I		232.7 57	10.06 7	0,020 11	0,020 11	0,00		143.1 79	7.043	0,020 11	0,020 11	0,80		136.9 05	3.090	0,020 11	0,020 11	1,34
S	S		408.4 59	5.937	0,011 31	0,011 31	0,00		695.6 08	19.61 8	0,011 31	0,011 31	0,00		459.6 97	6.666	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		430.5	685	0,011	0,011	0,00		695.6	18.94	0,011	0,011	0,00		459.6	9.124	0,011	0,011	0,00

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]		
			87		31	31			08	1	31	31			97		31	31		
P	S	01133	32.93 0	8.147	0,031 42	0,031 42	4,33	01134	37.72 2	7.505	0,031 42	0,031 42	4,97	01135	30.27 4	597	0,031 42	0,031 42	5,89	
	I		32.93 0	3.913	0,020 11	0,020 11	2,42		37.72 2	4.072	0,020 11	0,020 11	2,32		97.70 1	2.962	0,020 11	0,020 11	1,90	
S	S		210.5 58	1.027	0,011 31	0,011 31	0,00		17.15 4	373	0,011 31	0,011 31	22,1 3		133.8 10	1.529	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		210.5 58	3.957	0,011 31	0,011 31	0,00		17.15 4	3.233	0,011 31	0,011 31	2,55		133.8 10	4.293	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	01136	106.9 24	6.245	0,031 42	0,031 42	4,96	01137	218.9 31	9.964	0,031 42	0,031 42	0,21	01138	0	0	0,031 42	0,031 42	-	
	I		106.9 24	4.593	0,020 11	0,020 11	1,43		218.9 31	8.630	0,020 11	0,020 11	0,10		19.56 0	1.188	0,020 11	0,020 11	3,98	
S	S		371.6 54	11.04 2	0,011 31	0,011 31	0,00		106.4 26	9.760	0,011 31	0,011 31	0,00		-208	8.244	0,011 31	0,011 31	1,20	
	I		371.6 54	11.46 9	0,011 31	0,011 31	0,00		106.4 26	5.982	0,011 31	0,011 31	0,00		-208	3.921	0,011 31	0,011 31	2,52	
P	S	01139	159.5 39	9.939	0,031 42	0,031 42	1,16	01140	3.283	12.97 0	0,031 42	0,031 42	2,33	01141	15.44 5	176	0,031 42	0,031 42	5,57	
	I		159.5 39	12.81 8	0,020 11	0,020 11	0,43		6.270	10.11 0	0,020 11	0,020 11	1,51		8.276	7.062	0,020 11	0,020 11	1,92	
S	S		72.16 9	7.222	0,011 31	0,011 31	0,41		32.74 5	11.16 3	0,011 31	0,011 31	0,61		-7.952	501	0,011 31	0,011 31	21,20	
	I		72.16 9	2.544	0,011 31	0,011 31	1,15		32.74 5	7.713	0,011 31	0,011 31	0,88		1.741	7.563	0,011 31	0,011 31	1,28	
P	S	01142	34.05 6	18	0,031 42	0,031 42	4,91	01143	51.31 6	291	0,031 42	0,031 42	4,85	01144	50.85 0	5.990	0,031 42	0,031 42	7,89	
	I		34.98 6	7.556	0,020 11	0,020 11	1,63		61.92 5	9.374	0,020 11	0,020 11	1,22		50.85 0	13.36 9	0,020 11	0,020 11	1,00	
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		0	0	0,011 31	0,011 31	-		-10.52 8	6.911	0,011 31	0,011 31	1,57	
	I		-8.848	7.019	0,011 31	0,011 31	1,53		-15.17 6	9.901	0,011 31	0,011 31	1,14		-10.52 8	15.40 7	0,011 31	0,011 31	0,71	
P	S	01145	102.2 43	13.14 4	0,031 42	0,031 42	1,34	01146	250.8 22	24.66 1	0,031 42	0,031 42	0,00	01147	46.32 2	234	0,031 42	0,031 42	4,90	
	I		102.2 43	14.53 8	0,020 11	0,020 11	0,68		250.8 22	24.64 0	0,020 11	0,020 11	0,00		25.66 7	1.961	0,020 11	0,020 11	3,35	
S	S		39.75 5	14.69 1	0,011 31	0,011 31	0,41		70.27 3	8.950	0,011 31	0,011 31	0,35		30.26 7	10.34 1	0,011 31	0,011 31	0,68	
	I		39.75 5	15.07 0	0,011 31	0,011 31	0,40		70.27 3	2.386	0,011 31	0,011 31	1,31		30.26 7	5.847	0,011 31	0,011 31	1,20	
P	S	01148	266.9 21	8.777	0,031 42	0,031 42	0,00	03097	96.16 9	6.194	0,031 42	0,031 42	5,48	03098	-26.50 1	684	0,031 42	0,031 42	7,50	
	I		266.9 21	7.290	0,020 11	0,020 11	0,00		96.16 9	5.669	0,020 11	0,020 11	1,37		77.53 8	6.991	0,020 11	0,020 11	1,36	
S	S		125.8 79	6.340	0,011 31	0,011 31	0,00		117.5 60	8.750	0,011 31	0,011 31	0,00		81.50 1	13.57 2	0,011 31	0,011 31	0,15	
	I		125.8 79	2.462	0,011 31	0,011 31	0,00		117.5 60	8.231	0,011 31	0,011 31	0,00		81.50 1	8.049	0,011 31	0,011 31	0,25	
P	S	03099	159.4 45	13.75 2	0,031 42	0,031 42	0,71	03100	200.0 55	15.73 1	0,031 42	0,031 42	0,26	03101	74.58 7	620	0,031 42	0,031 42	4,69	
	I		159.4 45	14.82 2	0,020 11	0,020 11	0,38		200.0 55	14.74 1	0,020 11	0,020 11	0,17		98.76 1	2.800	0,020 11	0,020 11	1,93	
S	S		67.28 4	19.20 7	0,011 31	0,011 31	0,18		367.8 92	14.84 2	0,011 31	0,011 31	0,00		172.5 49	9.904	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		67.28 4	16.73 3	0,011 31	0,011 31	0,20		367.8 92	13.79 2	0,011 31	0,011 31	0,00		172.5 49	12.60 8	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	03102	25.22 1	30	0,031 42	0,031 42	5,13	03103	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03104	60.05 9	596	0,031 42	0,031 42	5,07	
	I		64.12 2	6.935	0,020 11	0,020 11	1,48		-7.999	2.975	0,020 11	0,020 11	3,26		60.05 9	1.718	0,020 11	0,020 11	2,95	
S	S		-11.30 4	9.036	0,011 31	0,011 31	1,21		0	0	0,011 31	0,011 31	-		9.428	5.984	0,011 31	0,011 31	1,50	
	I		-11.30 4	14.15 9	0,011 31	0,011 31	0,77		1.988	4.570	0,011 31	0,011 31	2,12		9.428	8.245	0,011 31	0,011 31	1,09	
P	S	03105	-6.634	77	0,031 42	0,031 42	5,89													
	I		-2.901	4.554	0,020 11	0,020 11	2,60													
S	S		-25.80 6	6.618	0,011 31	0,011 31	1,86													
	I		-17.03 6	8.245	0,011 31	0,011 31	1,39													
Piano rialzato					Soletta 49-48-38-39															
P	S	00328	258.8 00	19.04 2	0,031 42	0,031 42	0,00	00346	181.7 65	19.58 1	0,031 42	0,031 42	0,31	00364	278.6 84	13.44 0	0,031 42	0,031 42	0,00	
	I		258.8 00	13.77 2	0,020 11	0,020 11	0,00		183.2 28	12.55 5	0,020 11	0,020 11	0,29		278.6 84	8.747	0,020 11	0,020 11	0,00	
S	S		286.5 96	36.82 9	0,011 31	0,011 31	0,00		114.9 55	12.79 9	0,011 31	0,011 31	0,00		662.6 59	5.272	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		286.5 96	23.26 1	0,011 31	0,011 31	0,00		132.1 56	855	0,011 31	0,011 31	0,00		686.5 68	706	0,011 31	0,011 31	0,00	
P	S	00368	245.5 11	14.43 6	0,031 42	0,031 42	0,00	01113	22.05 9	7.857	0,031 42	0,031 42	4,88	01114	78.66 8	6.898	0,031 42	0,031 42	4,75	
	I		245.5	8.767	0,020	0,020	0,00		22.05	6.176	0,020	0,020	1,97		78.66	4.351	0,020	0,020	1,79	

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]	
			11		11	11			9		11	11			8		11	11	
S	S		453.0 28	18.88 0	0,011 31	0,011 31	0,00		418.7 31	12.44 2	0,011 31	0,011 31	0,00		193.6 19	2.059	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		453.0 28	11.87 0	0,011 31	0,011 31	0,00		418.7 31	12.39 7	0,011 31	0,011 31	0,00		193.6 19	4.777	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01115	-190	6.882	0,031 42	0,031 42	7,05	01116	61.05 3	10.58 5	0,031 42	0,031 42	2,40	01117	152.5 26	8.949	0,031 42	0,031 42	1,51
	I		-190	3.332	0,020 11	0,020 11	3,01		61.05 3	6.054	0,020 11	0,020 11	1,64		152.5 26	4.967	0,020 11	0,020 11	0,88
S	S		0	0	0,011 31	0,011 31	-		212.2 53	167	0,011 31	0,011 31	0,00		368.3 28	5.577	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		15.65 9	1.711	0,011 31	0,011 31	4,91		182.1 79	237	0,011 31	0,011 31	0,00		368.3 28	8.425	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	01118	208.0 66	6.900	0,031 42	0,031 42	0,77	01119	245.1 60	9.975	0,031 42	0,031 42	0,00	01120	-129	25	0,031 42	0,031 42	5,68
	I		208.0 66	3.239	0,020 11	0,020 11	0,33		245.1 60	8.457	0,020 11	0,020 11	0,00		78.92 6	2.938	0,020 11	0,020 11	2,16
S	S		641.7 12	17.49 0	0,011 31	0,011 31	0,00		120.1 22	4.075	0,011 31	0,011 31	0,00		26.90 6	11.03 0	0,011 31	0,011 31	0,66
	I		641.7 12	17.55 3	0,011 31	0,011 31	0,00		120.1 22	823	0,011 31	0,011 31	0,00		26.90 6	7.300	0,011 31	0,011 31	1,00
P	S	01121	234.6 66	13.27 5	0,031 42	0,031 42	0,00	01122	154.9 68	17.03 6	0,031 42	0,031 42	0,57	01123	93.00 9	7.869	0,031 42	0,031 42	3,29
	I		234.6 66	13.73 5	0,020 11	0,020 11	0,00		154.9 68	19.77 7	0,020 11	0,020 11	0,32		93.00 9	16.13 6	0,020 11	0,020 11	0,67
S	S		148.6 59	14.51 8	0,011 31	0,011 31	0,00		30.32 0	18.03 9	0,011 31	0,011 31	0,39		-18.20 1	7.517	0,011 31	0,011 31	1,54
	I		148.6 59	8.679	0,011 31	0,011 31	0,00		30.32 0	20.30 2	0,011 31	0,011 31	0,34		-18.20 1	16.98 8	0,011 31	0,011 31	0,68
P	S	01124	89.12 7	520	0,031 42	0,031 42	4,15	01125	59.18 3	247	0,031 42	0,031 42	4,59	01126	25.40 7	340	0,031 42	0,031 42	5,58
	I		94.41 9	12.07 1	0,020 11	0,020 11	0,83		47.40 4	9.299	0,020 11	0,020 11	1,33		21.85 9	7.853	0,020 11	0,020 11	1,69
S	S		-5.064	2.439	0,011 31	0,011 31	4,24		0	0	0,011 31	0,011 31	-		3.900	871	0,011 31	0,011 31	10,92
	I		-5.064	14.09 1	0,011 31	0,011 31	0,73		13.36 0	7.166	0,011 31	0,011 31	1,20		7.082	7.835	0,011 31	0,011 31	1,18
P	S	01127	8.595	9.442	0,031 42	0,031 42	3,71	01128	118.6 55	10.97 3	0,031 42	0,031 42	1,53	01129	0	0	0,031 42	0,031 42	-
	I		8.595	6.426	0,020 11	0,020 11	2,04		118.6 55	13.85 8	0,020 11	0,020 11	0,62		20.67 2	1.318	0,020 11	0,020 11	3,86
S	S		54.25 5	15.98 8	0,011 31	0,011 31	0,29		56.38 3	5.537	0,011 31	0,011 31	0,81		11.21 4	6.725	0,011 31	0,011 31	1,31
	I		54.25 5	11.89 2	0,011 31	0,011 31	0,39		56.38 3	871	0,011 31	0,011 31	5,14		5.513	2.533	0,011 31	0,011 31	3,69
P	S	01130	269.9 86	13.04 3	0,031 42	0,031 42	0,00	03088	109.4 74	17.91 9	0,031 42	0,031 42	0,84	03089	267.6 88	15.90 1	0,031 42	0,031 42	0,00
	I		269.9 86	11.79 3	0,020 11	0,020 11	0,00		109.4 74	16.83 5	0,020 11	0,020 11	0,57		267.6 88	17.42 3	0,020 11	0,020 11	0,00
S	S		99.03 9	5.267	0,011 31	0,011 31	0,05		305.0 66	13.48 8	0,011 31	0,011 31	0,00		81.35 3	20.20 7	0,011 31	0,011 31	0,10
	I		90.89 0	5.269	0,011 31	0,011 31	0,21		305.0 66	13.07 9	0,011 31	0,011 31	0,00		81.35 3	19.19 2	0,011 31	0,011 31	0,11
P	S	03090	57.66 3	6.143	0,031 42	0,031 42	7,11	03091	130.3 26	7.187	0,031 42	0,031 42	2,92	03092	52.51 8	321	0,031 42	0,031 42	4,86
	I		57.66 3	7.562	0,020 11	0,020 11	1,45		130.3 26	6.666	0,020 11	0,020 11	0,94		52.46 1	3.280	0,020 11	0,020 11	2,40
S	S		63.49 7	14.52 3	0,011 31	0,011 31	0,26		195.2 41	9.763	0,011 31	0,011 31	0,00		45.60 3	5.328	0,011 31	0,011 31	1,04
	I		63.49 7	8.515	0,011 31	0,011 31	0,44		195.2 41	8.924	0,011 31	0,011 31	0,00		47.62 2	7.458	0,011 31	0,011 31	0,71
P	S	03093	10.82 5	155	0,031 42	0,031 42	5,65	03094	0	0	0,031 42	0,031 42	-	03095	98.32 6	452	0,031 42	0,031 42	3,81
	I		5.128	4.572	0,020 11	0,020 11	2,52		36.47 0	2.210	0,020 11	0,020 11	3,06		108.9 41	3.801	0,020 11	0,020 11	1,56
S	S		-3.453	5.953	0,011 31	0,011 31	1,71		0	0	0,011 31	0,011 31	-		133.6 03	9.523	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		-3.453	8.506	0,011 31	0,011 31	1,20		-3.315	5.477	0,011 31	0,011 31	1,86		133.6 03	12.54 8	0,011 31	0,011 31	0,00
P	S	03096	58.01 2	426	0,031 42	0,031 42	4,87												
	I		106.9 60	8.682	0,020 11	0,020 11	0,96												
S	S		234	9.407	0,011 31	0,011 31	1,05												
	I		234	14.92 7	0,011 31	0,011 31	0,66												
Piano rialzato			Soletta 30-9e-10e-31-44-43																
P	S	00401	116.1 52	20.97 0	0,011 31	0,011 31	0,00	00402	106.7 56	13.39 1	0,011 31	0,011 31	0,00	00403	231.2 08	14.48 3	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		302.7 00	32.49 0	0,011 31	0,011 31	0,00		1.049. 683	54.13 3	0,011 31	0,011 31	0,00		231.2 08	6.881	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		257.5 05	8.255	0,020 11	0,020 11	0,00		228.5 46	6.423	0,020 11	0,020 11	0,00		329.2 60	26.43 0	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		257.5	304	0,025	0,025	0,00		228.5	1.565	0,025	0,025	0,00		329.2	22.80	0,025	0,025	0,00

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]	
			05		13	13			46		13	13			60	6	13	13	
P	S	00404	666.6 23	57.35 8	0,011 31	0,011 31	0,00	00475	73.01 2	12.91 4	0,011 31	0,011 31	0,22	00476	191.8 69	25.03 8	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		666.6 23	46.62 8	0,011 31	0,011 31	0,00		73.01 2	17.08 5	0,011 31	0,011 31	0,17		191.8 69	36.18 1	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		236.7 58	27.16 8	0,020 11	0,020 11	0,00		261.4 63	7.464	0,020 11	0,020 11	0,00		217.6 54	25.51 8	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		236.7 58	22.66 1	0,025 13	0,025 13	0,00		261.4 63	5.199	0,025 13	0,025 13	0,00		217.6 54	24.76 8	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01098	236.3 04	17.94 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01099	188.0 09	633	0,011 31	0,011 31	0,00	01100	74.15 7	31.70 6	0,011 31	0,011 31	0,09
	I		236.3 04	15.40 8	0,011 31	0,011 31	0,00		188.0 09	7.062	0,011 31	0,011 31	0,00		74.15 7	40.11 5	0,011 31	0,011 31	0,07
S	S		108.0 00	9.394	0,020 11	0,020 11	0,84		218.0 82	3.063	0,020 11	0,020 11	0,00		134.1 60	15.91 5	0,020 11	0,020 11	0,39
	I		108.0 00	6.421	0,025 13	0,025 13	1,97		218.0 82	41	0,025 13	0,025 13	0,00		134.1 60	11.50 3	0,025 13	0,025 13	0,69
P	S	01101	234.8 04	11.47 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01102	137.0 07	13.34 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01103	91.21 6	11.86 0	0,011 31	0,011 31	0,09
	I		234.8 04	14.29 4	0,011 31	0,011 31	0,00		137.0 07	9.652	0,011 31	0,011 31	0,00		91.21 6	9.611	0,011 31	0,011 31	0,11
S	S		206.4 42	21.84 0	0,020 11	0,020 11	0,00		239.2 31	11.01 1	0,020 11	0,020 11	0,00		259.7 11	2.912	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		206.4 42	21.52 2	0,025 13	0,025 13	0,00		239.2 31	10.56 9	0,025 13	0,025 13	0,00		259.7 11	2.885	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01104	196.2 31	19.04 9	0,011 31	0,011 31	0,00	01105	603.6 98	37.69 3	0,011 31	0,011 31	0,00	01106	184.7 33	15.29 0	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		196.2 31	16.71 9	0,011 31	0,011 31	0,00		603.6 98	41.05 2	0,011 31	0,011 31	0,00		184.7 33	22.62 9	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		241.5 08	11.28 0	0,020 11	0,020 11	0,00		161.3 37	6.339	0,020 11	0,020 11	0,52		31.28 8	5.096	0,020 11	0,020 11	2,41
	I		241.5 08	9.932	0,025 13	0,025 13	0,00		161.3 37	6.277	0,025 13	0,025 13	0,91		31.28 8	5.701	0,025 13	0,025 13	4,09
P	S	01107	24.23 6	8.397	0,011 31	0,011 31	0,90	01108	54.20 2	8.728	0,011 31	0,011 31	0,54	01109	592.5 13	36.29 7	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		24.23 6	16.42 5	0,011 31	0,011 31	0,46		61.55 3	13.19 6	0,011 31	0,011 31	0,30		592.5 13	37.20 7	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		4.640	2.372	0,020 11	0,020 11	4,61		36.26 4	2.881	0,020 11	0,020 11	3,48		254.2 69	5.945	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		641	30	0,025 13	0,025 13	11,4 6		36.26 4	3.789	0,025 13	0,025 13	7,61		254.2 69	6.148	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01110	191.5 71	41.90 6	0,011 31	0,011 31	0,00	01111	133.2 37	15.64 3	0,011 31	0,011 31	0,00	01112	122.5 02	16.24 9	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		191.5 71	36.14 0	0,011 31	0,011 31	0,00		133.2 37	11.22 2	0,011 31	0,011 31	0,00		122.5 02	11.84 2	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		269.3 21	9.684	0,020 11	0,020 11	0,00		56.29 7	11.82 2	0,020 11	0,020 11	1,04		253.5 01	9.311	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		269.3 21	7.927	0,025 13	0,025 13	0,00		56.29 7	11.49 9	0,025 13	0,025 13	1,44		253.5 01	9.096	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	03081	169.4 25	36.28 9	0,011 31	0,011 31	0,00	03082	290.5 09	38.01 5	0,011 31	0,011 31	0,00	03083	197.4 26	36.95 6	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		169.4 25	33.97 0	0,011 31	0,011 31	0,00		290.5 09	37.04 9	0,011 31	0,011 31	0,00		197.4 26	33.97 4	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		321.5 87	13.40 9	0,020 11	0,020 11	0,00		294.3 68	3.380	0,020 11	0,020 11	0,00		194.4 66	17.32 5	0,020 11	0,020 11	0,05
	I		321.5 87	13.58 9	0,025 13	0,025 13	0,00		294.3 68	2.875	0,025 13	0,025 13	0,00		194.4 66	16.43 4	0,025 13	0,025 13	0,06
P	S	03084	147.0 40	41.49 9	0,011 31	0,011 31	0,00	03085	51.97 8	28.31 6	0,011 31	0,011 31	0,17	03086	104.7 90	2.336	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		147.0 40	37.31 5	0,011 31	0,011 31	0,00		51.97 8	29.30 0	0,011 31	0,011 31	0,17		104.7 90	9.928	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		214.7 22	8.142	0,020 11	0,020 11	0,00		122.8 50	4.709	0,020 11	0,020 11	1,23		157.9 33	1.695	0,020 11	0,020 11	1,33
	I		214.7 22	7.302	0,025 13	0,025 13	0,00		122.8 50	4.469	0,025 13	0,025 13	2,84		79.49 6	114	0,025 13	0,025 13	7,56
P	S	03087	102.0 18	11.41 2	0,011 31	0,011 31	0,00												
	I		102.0 18	13.87 3	0,011 31	0,011 31	0,00												
S	S		125.9 75	12.79 2	0,020 11	0,020 11	0,52												
	I		125.9 75	11.74 1	0,025 13	0,025 13	0,76												
Piano rialzato					Soletta 23-14-15-24-2e-1e														
P	S	00181	109.4 30	2.437	0,011 31	0,011 31	0,00	00182	105.3 90	2.434	0,011 31	0,011 31	0,00	00184	102.6 26	9.776	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		116.8 35	8.313	0,011 31	0,011 31	0,00		119.4 22	1.313	0,011 31	0,011 31	0,00		331.3 03	16.14 7	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		64.70 7	17.16 1	0,020 11	0,020 11	0,71		2.594	18.49 5	0,020 11	0,020 11	0,94		197.8 49	6.571	0,020 11	0,020 11	0,07
	I		64.70 7	18.19 2	0,025 13	0,025 13	0,81		2.594	19.15 6	0,025 13	0,025 13	1,08		113.3 33	126	0,025 13	0,025 13	5,60
P	S	00185	104.7 60	12.80 3	0,011 31	0,011 31	0,00	00464	169.5 03	21.36 5	0,011 31	0,011 31	0,00	00465	140.3 00	12.42 3	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		137.2	2.191	0,011	0,011	0,00		169.5	37.46	0,011	0,011	0,00		140.3	20.72	0,011	0,011	0,00



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]	
			62		31	31			03	3	31	31			00	5	31	31	
S	S		180.3 92	14.96 9	0,020 11	0,020 11	0,14		138.5 85	18.54 8	0,020 11	0,020 11	0,31		376.5 64	9.705	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		180.3 92	5.676	0,025 13	0,025 13	0,58		138.5 85	11.89 2	0,025 13	0,025 13	0,63		376.5 64	3.848	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01181	50.33 7	12.92 4	0,011 31	0,011 31	0,39	01182	41.83 0	8.819	0,011 31	0,011 31	0,67	01183	11.75 8	7.937	0,011 31	0,011 31	1,10
	I		50.33 7	10.42 1	0,011 31	0,011 31	0,49		41.83 0	6.553	0,011 31	0,011 31	0,90		11.75 8	6.359	0,011 31	0,011 31	1,38
S	S		44.75 2	14.96 3	0,020 11	0,020 11	0,91		48.85 5	3.524	0,020 11	0,020 11	2,83		20.94 1	1.327	0,020 11	0,020 11	5,72
	I		44.75 2	13.45 1	0,025 13	0,025 13	1,29		48.85 5	3.702	0,025 13	0,025 13	7,37		1.742	13	0,025 13	0,025 13	11,28
P	S	01184	-3.470	6.288	0,011 31	0,011 31	1,62	01185	53.47 7	8.024	0,011 31	0,011 31	0,59	01186	27.80 4	1.871	0,011 31	0,011 31	3,87
	I		-3.470	4.252	0,011 31	0,011 31	2,40		53.47 7	4.398	0,011 31	0,011 31	1,08		27.80 4	1.693	0,011 31	0,011 31	4,28
S	S		567	9.460	0,020 11	0,020 11	1,71		30.30 1	12.02 8	0,020 11	0,020 11	1,20		1.583	11.34 9	0,020 11	0,020 11	1,46
	I		567	9.872	0,025 13	0,025 13	2,34		30.30 1	7.153	0,025 13	0,025 13	3,02		1.583	6.284	0,025 13	0,025 13	4,14
P	S	01187	16.61 2	627	0,011 31	0,011 31	13,2 5	01188	37.93 9	1.812	0,011 31	0,011 31	3,46	01189	91.02 8	3.404	0,011 31	0,011 31	0,32
	I		16.61 2	253	0,011 31	0,011 31	32,8 3		37.93 9	1.591	0,011 31	0,011 31	3,94		63.98 7	4.179	0,011 31	0,011 31	0,89
S	S		850	11.42 8	0,020 11	0,020 11	1,45		8.256	11.27 9	0,020 11	0,020 11	1,42		15.30 1	11.52 2	0,020 11	0,020 11	1,35
	I		850	6.375	0,025 13	0,025 13	4,08		8.256	6.622	0,025 13	0,025 13	3,74		15.30 1	7.171	0,025 13	0,025 13	3,25
P	S	01190	-6.490	8.250	0,011 31	0,011 31	1,27	01191	44.96 6	5.012	0,011 31	0,011 31	1,11	01192	35.08 6	9.196	0,011 31	0,011 31	0,71
	I		-6.490	5.927	0,011 31	0,011 31	1,77		44.96 6	2.556	0,011 31	0,011 31	2,19		35.08 6	6.117	0,011 31	0,011 31	1,07
S	S		-7.670	10.10 7	0,020 11	0,020 11	1,68		117	636	0,020 11	0,020 11	8,21		44.84 2	3.581	0,020 11	0,020 11	2,87
	I		-7.670	10.89 7	0,025 13	0,025 13	2,15		-193	80	0,025 13	0,025 13	11,8 6		44.84 2	3.742	0,025 13	0,025 13	7,40
P	S	01193	24.40 5	16.83 6	0,011 31	0,011 31	0,45	01194	162.1 89	13.73 4	0,011 31	0,011 31	0,00	01195	183.4 63	13.13 9	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		24.40 5	14.55 2	0,011 31	0,011 31	0,52		162.1 89	8.574	0,011 31	0,011 31	0,00		183.4 63	21.90 4	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		76.25 8	19.55 9	0,020 11	0,020 11	0,58		56.10 3	22.45 1	0,020 11	0,020 11	0,58		220.7 58	5.553	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		76.25 8	17.59 0	0,025 13	0,025 13	0,77		56.10 3	14.76 6	0,025 13	0,025 13	1,08		220.7 58	1.631	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01196	73.80 4	11.29 4	0,011 31	0,011 31	0,25	01197	113.2 46	12.38 6	0,011 31	0,011 31	0,00	03122	89.45 0	1.779	0,011 31	0,011 31	0,69
	I		73.80 4	19.89 9	0,011 31	0,011 31	0,14		113.2 46	7.892	0,011 31	0,011 31	0,00		55.95 8	3.295	0,011 31	0,011 31	1,37
S	S		206.0 43	9.237	0,020 11	0,020 11	0,00		210.5 65	8.294	0,020 11	0,020 11	0,00		3.024	7.223	0,020 11	0,020 11	2,12
	I		206.0 43	6.443	0,025 13	0,025 13	0,00		210.5 65	2.538	0,025 13	0,025 13	0,00		3.024	7.290	0,025 13	0,025 13	3,38
P	S	03123	78.34 0	3.118	0,011 31	0,011 31	0,75	03124	64.83 5	5.062	0,011 31	0,011 31	0,72	03125	41.79 3	11.93 2	0,011 31	0,011 31	0,49
	I		78.34 0	1.648	0,011 31	0,011 31	1,41		64.83 5	2.976	0,011 31	0,011 31	1,23		41.79 3	10.39 7	0,011 31	0,011 31	0,57
S	S		3.003	7.712	0,020 11	0,020 11	2,01		241.2 31	4.604	0,020 11	0,020 11	0,00		136.9 28	7.048	0,020 11	0,020 11	0,75
	I		3.003	7.969	0,025 13	0,025 13	3,01		241.2 31	1.477	0,025 13	0,025 13	0,00		112.2 80	7.572	0,025 13	0,025 13	1,51
P	S	03126	100.1 13	7.489	0,011 31	0,011 31	0,02	03127	29.23 1	4.126	0,011 31	0,011 31	1,72	03128	17.83 4	4.151	0,011 31	0,011 31	1,97
	I		100.1 13	10.66 0	0,011 31	0,011 31	0,02		29.23 1	10.95 3	0,011 31	0,011 31	0,65		17.83 4	4.607	0,011 31	0,011 31	1,78
S	S		108.2 24	2.306	0,020 11	0,020 11	2,32		101.5 63	1.010	0,020 11	0,020 11	3,66		16.03 8	8.455	0,020 11	0,020 11	1,75
	I		56.72 2	4.076	0,025 13	0,025 13	5,91		26.84 1	201	0,025 13	0,025 13	11,2 1		16.03 8	9.026	0,025 13	0,025 13	2,42
P	S	03129	24.38 1	1.756	0,011 31	0,011 31	4,31	03130	-112	1.232	0,011 31	0,011 31	8,03						
	I		24.38 1	4.876	0,011 31	0,011 31	1,55		-112	3.411	0,011 31	0,011 31	2,90						
S	S		5.290	1.844	0,020 11	0,020 11	5,28		32.30 9	1.945	0,020 11	0,020 11	4,47						
	I		5.290	3.607	0,025 13	0,025 13	9,78		32.30 9	3.872	0,025 13	0,025 13	7,48						
Piano rialzato			Soletta 25-19-20-26-4e-3e																
P	S	00162	102.0 08	9.818	0,011 31	0,011 31	0,00	00163	108.1 24	12.88 1	0,011 31	0,011 31	0,00	00176	105.4 57	2.482	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		391.6 06	2.072	0,011 31	0,011 31	0,00		510.1 09	21.97 4	0,011 31	0,011 31	0,00		114.7 24	1.573	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		211.6 01	5.169	0,020 11	0,020 11	0,00		172.5 50	7.218	0,020 11	0,020 11	0,34		30.05 5	17.99 4	0,020 11	0,020 11	0,84
	I		0	0	0,025	0,025	-		0	0	0,025	0,025	-		30.05	18.89	0,025	0,025	0,96

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]		
					13	13					13	13			5	3	13	13		
P	S	00177	107.4 43	2.386	0,011 31	0,011 31	0,00	00438	105.2 55	9.377	0,011 31	0,011 31	0,00	00452	174.7 02	15.26 7	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		112.4 97	4.198	0,011 31	0,011 31	0,00		105.2 55	25.69 5	0,011 31	0,011 31	0,00		174.7 02	23.55 7	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		52.89 4	18.64 7	0,020 11	0,020 11	0,71		103.8 93	25.50 2	0,020 11	0,020 11	0,36		214.1 49	8.193	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		52.89 4	19.39 7	0,025 13	0,025 13	0,81		103.8 93	18.98 3	0,025 13	0,025 13	0,56		214.1 49	2.286	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	01164	67.59 0	6.067	0,011 31	0,011 31	0,56	01165	32.20 7	1.995	0,011 31	0,011 31	3,42	01166	20.43 6	5.421	0,011 31	0,011 31	1,47	
	I		67.59 0	3.677	0,011 31	0,011 31	0,92		13.09 0	203	0,011 31	0,011 31	42,5 6		20.43 6	3.938	0,011 31	0,011 31	2,02	
S	S		86.53 1	14.74 9	0,020 11	0,020 11	0,69		25.39 8	3.718	0,020 11	0,020 11	3,12		26.79 2	1.424	0,020 11	0,020 11	5,37	
	I		86.53 1	13.16 0	0,025 13	0,025 13	0,99		25.39 8	3.903	0,025 13	0,025 13	7,66		8.071	79	0,025 13	0,025 13	11,40	
P	S	01167	-5.266	1.414	0,011 31	0,011 31	7,33	01168	49.63 9	8.163	0,011 31	0,011 31	0,63	01169	33.46 8	1.864	0,011 31	0,011 31	3,59	
	I		0	0	0,011 31	0,011 31	-		49.63 9	4.570	0,011 31	0,011 31	1,12		33.46 8	1.728	0,011 31	0,011 31	3,87	
S	S		7.068	9.580	0,020 11	0,020 11	1,64		13.63 4	12.20 9	0,020 11	0,020 11	1,29		4.607	11.66 5	0,020 11	0,020 11	1,40	
	I		7.068	10.04 4	0,025 13	0,025 13	2,22		13.63 4	7.313	0,025 13	0,025 13	3,19		4.607	6.617	0,025 13	0,025 13	3,81	
P	S	01170	24.39 3	632	0,011 31	0,011 31	11,9 7	01171	31.98 6	1.832	0,011 31	0,011 31	3,73	01172	73.09 5	8.351	0,011 31	0,011 31	0,34	
	I		24.39 3	302	0,011 31	0,011 31	25,0 5		31.98 6	1.665	0,011 31	0,011 31	4,11		73.09 5	4.324	0,011 31	0,011 31	0,66	
S	S		6.742	11.67 0	0,020 11	0,020 11	1,39		19.06 0	11.65 3	0,020 11	0,020 11	1,31		51.77 9	11.86 1	0,020 11	0,020 11	1,07	
	I		6.742	6.677	0,025 13	0,025 13	3,73		19.06 0	7.072	0,025 13	0,025 13	3,25		51.77 9	7.596	0,025 13	0,025 13	2,46	
P	S	01173	-5.755	2.585	0,011 31	0,011 31	4,03	01174	85.45 2	9.315	0,011 31	0,011 31	0,17	01175	126.5 51	9.960	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		-18.29 7	295	0,011 31	0,011 31	39,2 8		85.45 2	6.827	0,011 31	0,011 31	0,24		126.5 51	6.856	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		-13.43 5	10.45 1	0,020 11	0,020 11	1,67		3.000	355	0,020 11	0,020 11	9,21		77.82 2	3.618	0,020 11	0,020 11	2,28	
	I		-13.43 5	11.18 3	0,025 13	0,025 13	2,14		7.577	21	0,025 13	0,025 13	11,0 3		77.82 2	3.797	0,025 13	0,025 13	5,77	
P	S	01176	95.34 1	18.82 9	0,011 31	0,011 31	0,03	01177	131.3 83	11.63 4	0,011 31	0,011 31	0,00	01178	494.8 03	11.69 3	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		95.34 1	16.51 5	0,011 31	0,011 31	0,04		131.3 83	6.558	0,011 31	0,011 31	0,00		494.8 03	20.09 5	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		58.33 3	21.31 3	0,020 11	0,020 11	0,60		37.73 6	21.34 9	0,020 11	0,020 11	0,68		237.5 33	7.089	0,020 11	0,020 11	0,00	
	I		58.33 3	19.42 2	0,025 13	0,025 13	0,78		37.73 6	13.72 5	0,025 13	0,025 13	1,31		237.5 33	2.978	0,025 13	0,025 13	0,00	
P	S	01179	27.09 0	5.289	0,011 31	0,011 31	1,38	01180	371.4 28	18.86 2	0,011 31	0,011 31	0,00	03113	41.01 6	4.523	0,011 31	0,011 31	1,32	
	I		59.70 9	8.775	0,011 31	0,011 31	0,47		371.4 28	14.71 6	0,011 31	0,011 31	0,00		41.01 6	3.422	0,011 31	0,011 31	1,74	
S	S		222.6 65	6.976	0,020 11	0,020 11	0,00		231.2 91	8.491	0,020 11	0,020 11	0,00		3.291	7.270	0,020 11	0,020 11	2,10	
	I		222.6 65	4.086	0,025 13	0,025 13	0,00		231.2 91	2.828	0,025 13	0,025 13	0,00		3.291	7.369	0,025 13	0,025 13	3,32	
P	S	03114	105.9 53	3.136	0,011 31	0,011 31	0,00	03115	26.08 8	3.873	0,011 31	0,011 31	1,91	03116	122.7 47	12.55 5	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		105.9 53	1.686	0,011 31	0,011 31	0,00		26.08 8	1.801	0,011 31	0,011 31	4,11		122.7 47	11.23 0	0,011 31	0,011 31	0,00	
S	S		5.117	8.052	0,020 11	0,020 11	1,92		265.6 30	5.143	0,020 11	0,020 11	0,00		158.5 19	7.186	0,020 11	0,020 11	0,50	
	I		5.117	8.291	0,025 13	0,025 13	2,84		265.6 30	2.038	0,025 13	0,025 13	0,00		158.5 19	4.865	0,025 13	0,025 13	1,40	
P	S	03117	39.70 4	4.862	0,011 31	0,011 31	1,25	03118	2.076	4.871	0,011 31	0,011 31	1,99	03119	81.99 1	7.758	0,011 31	0,011 31	0,25	
	I		39.70 4	8.128	0,011 31	0,011 31	0,75		2.076	11.57 7	0,011 31	0,011 31	0,84		81.99 1	8.207	0,011 31	0,011 31	0,24	
S	S		159.1 96	2.160	0,020 11	0,020 11	1,14		165.4 85	2.334	0,020 11	0,020 11	0,93		5.887	9.196	0,020 11	0,020 11	1,71	
	I		129.6 97	3.690	0,025 13	0,025 13	3,63		148.3 41	3.347	0,025 13	0,025 13	3,29		5.887	9.796	0,025 13	0,025 13	2,30	
P	S	03120	37.83 2	316	0,011 31	0,011 31	19,8 6	03121	17.19 1	2.880	0,011 31	0,011 31	2,86							
	I		37.83 2	3.468	0,011 31	0,011 31	1,81		17.19 1	5.063	0,011 31	0,011 31	1,63							
S	S		7.120	1.928	0,020 11	0,020 11	5,11		47.04 0	2.143	0,020 11	0,020 11	3,89							
	I		7.120	3.714	0,025 13	0,025 13	9,18		47.04 0	4.080	0,025 13	0,025 13	6,27							
Piano rialzato					Soletta 37-11e-12e-38-48-47															
P	S	00417	871.6 25	54.01 8	0,011 31	0,011 31	0,00	00418	113.7 40	18.31 4	0,011 31	0,011 31	0,00	00419	694.6 61	52.19 9	0,011 31	0,011 31	0,00	
	I		871.6	37.89	0,011	0,011	0,00		896.4	27.78	0,011	0,011	0,00		694.6	42.37	0,011	0,011	0,00	

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]	
			25	4	31	31			08	5	31	31			61	2	31	31	
S	S		356.0 52	5.231	0,020 11	0,020 11	0,00		369.5 18	6.924	0,020 11	0,020 11	0,00		242.5 35	21.00 2	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		356.0 52	897	0,025 13	0,025 13	0,00		0	0	0,025 13	0,025 13	-		242.5 35	16.97 4	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	00420	181.9 37	6.461	0,011 31	0,011 31	0,00	00435	155.9 16	13.24 7	0,011 31	0,011 31	0,00	00439	488.7 79	18.70 4	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		227.4 58	2.002	0,011 31	0,011 31	0,00		155.9 16	22.49 7	0,011 31	0,011 31	0,00		488.7 79	25.01 4	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		286.4 33	20.75	0,020 11	0,020 11	0,00		205.8 47	30.90 0	0,020 11	0,020 11	0,00		322.8 27	12.87 8	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		286.4 33	16.48 3	0,025 13	0,025 13	0,00		205.8 47	29.37 7	0,025 13	0,025 13	0,00		322.8 27	10.77 2	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01149	193.2 52	2.708	0,011 31	0,011 31	0,00	01150	252.6 50	17.58 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01151	110.4 15	12.89 6	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		193.2 52	3.422	0,011 31	0,011 31	0,00		252.6 50	23.42 1	0,011 31	0,011 31	0,00		110.4 15	20.38 8	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		53.76 9	28.86 1	0,020 11	0,020 11	0,47		282.3 53	8.666	0,020 11	0,020 11	0,00		116.1 10	15.41 4	0,020 11	0,020 11	0,50
	I		53.76 9	27.70 8	0,025 13	0,025 13	0,55		282.3 53	5.041	0,025 13	0,025 13	0,00		116.1 10	10.41 7	0,025 13	0,025 13	0,98
P	S	01152	582.7 09	7.606	0,011 31	0,011 31	0,00	01153	201.0 84	12.11 7	0,011 31	0,011 31	0,00	01154	90.87 0	36.44 2	0,011 31	0,011 31	0,03
	I		582.7 09	9.004	0,011 31	0,011 31	0,00		201.0 84	7.667	0,011 31	0,011 31	0,00		90.87 0	33.04 2	0,011 31	0,011 31	0,03
S	S		201.1 10	27.53 2	0,020 11	0,020 11	0,01		321.2 17	14.69 4	0,020 11	0,020 11	0,00		244.6 29	4.203	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		201.1 10	26.65 6	0,025 13	0,025 13	0,01		321.2 17	14.04 8	0,025 13	0,025 13	0,00		244.6 29	3.936	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01155	127.2 42	19.17 9	0,011 31	0,011 31	0,00	01156	633.4 62	17.98 6	0,011 31	0,011 31	0,00	01157	156.9 57	8.701	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		127.2 42	15.34 3	0,011 31	0,011 31	0,00		633.4 62	19.47 5	0,011 31	0,011 31	0,00		156.9 57	15.07 1	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		281.5 71	17.19 5	0,020 11	0,020 11	0,00		290.9 87	5.903	0,020 11	0,020 11	0,00		11.00 6	5.509	0,020 11	0,020 11	2,52
	I		281.5 71	15.63 0	0,025 13	0,025 13	0,00		290.9 87	5.619	0,025 13	0,025 13	0,00		11.00 6	6.221	0,025 13	0,025 13	4,02
P	S	01158	0	0	0,011 31	0,011 31	-	01159	58.42 3	9.560	0,011 31	0,011 31	0,45	01160	286.8 14	35.78 9	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		46.19 9	7.035	0,011 31	0,011 31	0,78		81.65 6	8.210	0,011 31	0,011 31	0,24		286.8 14	38.80 7	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		-947	2.806	0,020 11	0,020 11	4,27		73.82 0	3.738	0,020 11	0,020 11	2,30		261.9 32	5.064	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		-947	3.700	0,025 13	0,025 13	9,60		73.82 0	4.632	0,025 13	0,025 13	4,25		261.9 32	5.432	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	01161	194.6 71	4.138	0,011 31	0,011 31	0,00	01162	108.5 66	11.82 8	0,011 31	0,011 31	0,00	01163	178.9 20	4.319	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		194.6 71	186	0,011 31	0,011 31	0,00		108.5 66	9.274	0,011 31	0,011 31	0,00		178.9 20	1.538	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		278.4 80	4.977	0,020 11	0,020 11	0,00		70.28 6	10.44 4	0,020 11	0,020 11	1,06		300.1 67	14.36 7	0,020 11	0,020 11	0,00
	I		278.4 80	3.395	0,025 13	0,025 13	0,00		70.28 6	10.44 3	0,025 13	0,025 13	1,46		300.1 67	14.57 4	0,025 13	0,025 13	0,00
P	S	03106	237.8 72	36.40 6	0,011 31	0,011 31	0,00	03107	342.5 53	38.60 4	0,011 31	0,011 31	0,00	03108	188.9 91	35.80 1	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		237.8 72	32.98 9	0,011 31	0,011 31	0,00		342.5 53	35.90 9	0,011 31	0,011 31	0,00		188.9 91	34.76 0	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		482.9 76	21.14 7	0,020 11	0,020 11	0,00		220.7 67	7.137	0,020 11	0,020 11	0,00		187.6 32	17.96 2	0,020 11	0,020 11	0,08
	I		482.9 76	21.14 3	0,025 13	0,025 13	0,00		220.7 67	6.400	0,025 13	0,025 13	0,00		187.6 32	17.30 2	0,025 13	0,025 13	0,10
P	S	03109	304.5 31	40.05 3	0,011 31	0,011 31	0,00	03110	25.84 3	22.91 7	0,011 31	0,011 31	0,32	03111	117.7 73	6.758	0,011 31	0,011 31	0,00
	I		304.5 31	38.20 9	0,011 31	0,011 31	0,00		25.84 3	25.53 1	0,011 31	0,011 31	0,29		117.7 73	13.90 8	0,011 31	0,011 31	0,00
S	S		295.4 92	6.397	0,020 11	0,020 11	0,00		161.4 19	3.162	0,020 11	0,020 11	0,86		119.0 55	4.100	0,020 11	0,020 11	1,42
	I		295.4 92	5.923	0,025 13	0,025 13	0,00		161.4 19	3.137	0,025 13	0,025 13	2,89		87.52 0	1.696	0,025 13	0,025 13	5,61
P	S	03112	90.77 8	15.12 4	0,011 31	0,011 31	0,07												
	I		90.77 8	16.25 5	0,011 31	0,011 31	0,07												
S	S		59.11 7	14.21 6	0,020 11	0,020 11	0,87												
	I		59.11 7	13.01 6	0,025 13	0,025 13	1,22												

## LEGENDA:

**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.  
**A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.  
**A<sub>df</sub>** Armatura disponibile per la flessione  
**CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

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

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - 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/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]			
Piano Terzo		Soletta 43-42-29-30														
00342	P	RAR	0,753	12,45	26.272	4.419	16,54	SI	RAR	5,047	360,00	26.272	4.419	71,33	SI	
		QPR	0,586	9,34	19.043	3.489	15,93	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	5,480	12,45	-77.059	11.155	2,27	SI	RAR	952,508	360,00	-77.059	11.155	0,38	NO	
		QPR	0,965	9,34	-59.239	8.617	9,67	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 45-44-31-32														
00341	P	RAR	0,678	12,45	21.362	4.056	18,37	SI	RAR	4,831	360,00	21.362	4.056	74,52	SI	
		QPR	0,524	9,34	15.410	3.175	17,82	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,190	12,45	-53.701	9.973	10,46	SI	RAR	20,321	360,00	-53.701	9.973	17,72	SI	
		QPR	0,918	9,34	-39.660	7.629	10,18	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 47-46-36-37														
00340	P	RAR	0,723	12,45	25.851	4.221	17,23	SI	RAR	4,766	360,00	25.851	4.221	75,53	SI	
		QPR	0,561	9,34	18.596	3.325	16,65	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,202	12,45	-69.567	10.586	10,36	SI	RAR	22,497	360,00	-69.567	10.586	16,00	SI	
		QPR	0,926	9,34	-53.288	8.144	10,09	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 49-48-38-39														
00339	P	RAR	0,735	12,45	22.443	4.426	16,93	SI	RAR	5,335	360,00	22.443	4.426	67,48	SI	
		QPR	0,602	9,34	17.436	3.654	15,52	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	5,563	12,45	-63.119	11.001	2,24	SI	RAR	877,866	360,00	-63.119	11.001	0,41	NO	
		QPR	1,061	9,34	-49.873	8.960	8,80	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 31-44-43-30-7b-8b														
00471	P	RAR	1,964	12,45	119.872	-9.426	6,34	SI	RAR	6,623	360,00	119.872	-9.426	54,35	SI	
		QPR	1,514	9,34	93.257	-7.241	6,17	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,778	12,45	-90.489	8.588	16,01	SI	RAR	20,322	360,00	-90.489	8.588	17,72	SI	
		QPR	0,601	9,34	-65.717	6.495	15,53	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 23-14-15-24-1b														
01024	P	RAR	1,492	12,45	117.884	-6.254	8,35	SI	RAR	1,566	360,00	117.884	-6.254	NS	SI	
		QPR	1,212	9,34	95.124	-5.103	7,71	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,111	12,45	18.406	152	NS	SI	RAR	0,000	360,00	17.527	146	-	SI	
		QPR	0,104	9,34	16.345	176	89,83	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 38-48-47-37-9b-10b														
00443	P	RAR	2,034	12,45	124.619	-9.750	6,12	SI	RAR	6,805	360,00	124.619	-9.750	52,90	SI	
		QPR	1,577	9,34	97.870	-7.513	5,92	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,767	12,45	-89.204	8.470	16,23	SI	RAR	20,039	360,00	-89.204	8.470	17,96	SI	
		QPR	0,595	9,34	-64.242	6.401	15,69	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terzo		Soletta 25-19-20-26-2b														
00441	P	RAR	1,541	12,45	65.384	-8.366	8,08	SI	RAR	8,903	360,00	65.384	-8.366	40,44	SI	
		QPR	1,199	9,34	49.644	-6.547	7,79	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,173	12,45	1.792	1.159	72,11	SI	RAR	1,727	360,00	1.792	1.159	NS	SI	
		QPR	0,131	9,34	769	901	71,17	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 43-42-29-30														
00338	P	RAR	0,693	12,45	19.534	4.224	17,98	SI	RAR	5,227	360,00	19.534	4.224	68,87	SI	
		QPR	0,562	9,34	15.130	3.449	16,63	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,206	12,45	-66.851	10.522	10,33	SI	RAR	22,192	360,00	-66.851	10.522	16,22	SI	
		QPR	0,984	9,34	-51.890	8.499	9,49	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 45-44-31-32														
01055	P	RAR	0,608	12,45	-21.142	-5.073	20,47	SI	RAR	9,630	360,00	-21.142	-5.073	37,38	SI	
		QPR	0,491	9,34	-17.623	-4.117	19,00	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,205	12,45	40.182	-6.910	10,33	SI	RAR	8,373	360,00	40.182	-6.910	43,00	SI	
		QPR	1,009	9,34	33.959	-5.777	9,25	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 47-46-36-37														
01038	P	RAR	0,617	12,45	-18.829	-5.058	20,17	SI	RAR	9,439	360,00	-18.829	-5.058	38,14	SI	
		QPR	0,499	9,34	-15.680	-4.101	18,73	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,191	12,45	39.320	-6.841	10,45	SI	RAR	8,323	360,00	39.320	-6.841	43,25	SI	
		QPR	0,998	9,34	33.291	-5.718	9,36	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 49-48-38-39														
00970	P	RAR	0,607	12,45	-22.076	-5.095	20,51	SI	RAR	9,732	360,00	-22.076	-5.095	36,99	SI	
		QPR	0,491	9,34	-18.382	-4.138	19,03	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,181	12,45	36.311	-6.872	10,55	SI	RAR	8,596	360,00	36.311	-6.872	41,88	SI	
		QPR	0,987	9,34	30.527	-5.742	9,46	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 31-44-43-30-9c-10c														
00467	P	RAR	1,855	12,45	113.849	-8.884	6,71	SI	RAR	6,178	360,00	113.849	-8.884	58,27	SI	
		QPR	1,425	9,34	89.111	-6.768	6,55	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,874	12,45	-82.746	9.005	14,25	SI	RAR	20,428	360,00	-82.746	9.005	17,62	SI	
		QPR	0,689	9,34	-58.781	6.876	13,56	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 23-14-15-24-2c-1c														
00228	P	RAR	4,747	12,45	-85.962	10.175	2,62	SI	RAR	943,913	360,00	-85.962	10.175	0,38	NO	
		QPR	0,861	9,34	-67.706	8.187	10,85	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,599	12,45	-54.838	6.109	20,78	SI	RAR	14,606	360,00	-64.765	6.185	24,65	SI	
		QPR	0,474	9,34	-51.882	5.125	19,69	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Secondo		Soletta 38-48-47-37-11c-12c														
00447	P	RAR	1,886	12,45	115.834	-9.025	6,60	SI	RAR	6,263	360,00	115.834	-9.025	57,48	SI	
		QPR	1,450	9,34	90.761	-6.882	6,44	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,874	12,45	-82.046	8.978	14,25	SI	RAR	20,334	360,00	-82.046	8.978	17,70	SI	

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]		
		QPR	0,690	9,34	-57.969	6.861	13,52	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Secondo		Soletta 25-19-20-26-4c-3c													
00216	P	RAR	4,811	12,45	-88.400	10.350	2,59	SI	RAR	964,752	360,00	-88.400	10.350	0,37	NO
		QPR	0,875	9,34	-69.990	8.362	10,67	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,601	12,45	-55.866	6.158	20,71	SI	RAR	14,769	360,00	-65.889	6.236	24,37	SI
		QPR	0,477	9,34	-52.852	5.176	19,58	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 43-42-29-30													
00936	P	RAR	0,618	12,45	-20.636	-5.122	20,16	SI	RAR	9,672	360,00	-20.636	-5.122	37,22	SI
		QPR	0,499	9,34	-17.151	-4.156	18,71	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,172	12,45	34.674	-6.865	10,63	SI	RAR	8,705	360,00	34.674	-6.865	41,36	SI
		QPR	0,981	9,34	29.389	-5.736	9,52	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 45-44-31-32													
00917	P	RAR	0,616	12,45	-21.813	-5.151	20,21	SI	RAR	9,803	360,00	-21.813	-5.151	36,72	SI
		QPR	0,498	9,34	-18.124	-4.181	18,75	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,204	12,45	39.807	-6.913	10,34	SI	RAR	8,405	360,00	39.807	-6.913	42,83	SI
		QPR	1,008	9,34	33.690	-5.778	9,26	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 47-46-36-37													
01092	P	RAR	0,614	12,45	-19.334	-5.050	20,28	SI	RAR	9,463	360,00	-19.334	-5.050	38,04	SI
		QPR	0,496	9,34	-16.046	-4.094	18,83	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,181	12,45	38.699	-6.796	10,54	SI	RAR	8,295	360,00	38.699	-6.796	43,40	SI
		QPR	0,989	9,34	32.786	-5.678	9,44	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 49-48-38-39													
01259	P	RAR	0,615	12,45	-22.714	-5.178	20,23	SI	RAR	9,911	360,00	-22.714	-5.178	36,32	SI
		QPR	0,498	9,34	-18.895	-4.205	18,76	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,189	12,45	36.080	-6.934	10,48	SI	RAR	8,715	360,00	36.080	-6.934	41,31	SI
		QPR	0,994	9,34	30.336	-5.793	9,39	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 31-44-43-30-9d-10d													
00463	P	RAR	1,864	12,45	114.471	-8.923	6,68	SI	RAR	6,196	360,00	114.471	-8.923	58,10	SI
		QPR	1,423	9,34	89.396	-6.741	6,56	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,877	12,45	-84.565	9.092	14,19	SI	RAR	20,699	360,00	-84.565	9.092	17,39	SI
		QPR	0,702	9,34	-59.459	6.997	13,29	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 23-14-15-24-2d-1d													
00208	P	RAR	4,038	12,45	-100.589	9.566	3,08	SI	RAR	982,448	360,00	-100.589	9.566	0,37	NO
		QPR	0,749	9,34	-79.662	7.821	12,47	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,529	12,45	-59.190	5.762	23,53	SI	RAR	14,295	360,00	-67.983	5.845	25,18	SI
		QPR	0,428	9,34	-54.435	4.888	21,80	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 38-48-47-37-11d-12d													
00451	P	RAR	1,880	12,45	116.182	-8.973	6,62	SI	RAR	6,152	360,00	116.182	-8.973	58,52	SI
		QPR	1,436	9,34	90.892	-6.780	6,50	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,887	12,45	-83.947	9.135	14,04	SI	RAR	20,723	360,00	-83.947	9.135	17,37	SI
		QPR	0,712	9,34	-58.769	7.042	13,11	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano Primo		Soletta 25-19-20-26-4d-3d													
00448	P	RAR	1,813	12,45	100.314	-9.048	6,87	SI	RAR	7,446	360,00	100.314	-9.048	48,35	SI
		QPR	1,390	9,34	76.973	-6.934	6,72	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,560	12,45	5.562	3.771	22,21	SI	RAR	5,638	360,00	5.562	3.771	63,86	SI
		QPR	0,430	9,34	3.710	2.914	21,70	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 43-42-29-30													
01278	P	RAR	0,609	12,45	-20.192	-5.045	20,45	SI	RAR	9,516	360,00	-20.192	-5.045	37,83	SI
		QPR	0,492	9,34	-16.772	-4.095	18,96	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,179	12,45	38.065	-6.803	10,56	SI	RAR	8,353	360,00	38.065	-6.803	43,10	SI
		QPR	0,986	9,34	32.092	-5.681	9,47	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 45-44-31-32													
01209	P	RAR	0,604	12,45	-22.106	-5.079	20,60	SI	RAR	9,709	360,00	-22.106	-5.079	37,08	SI
		QPR	0,489	9,34	-18.370	-4.123	19,11	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,196	12,45	41.560	-6.803	10,41	SI	RAR	8,096	360,00	41.560	-6.803	44,47	SI
		QPR	1,000	9,34	34.956	-5.682	9,33	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 47-46-36-37													
01143	P	RAR	0,603	12,45	-18.592	-4.946	20,65	SI	RAR	9,243	360,00	-18.592	-4.946	38,95	SI
		QPR	0,487	9,34	-15.428	-4.012	19,16	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,177	12,45	42.485	-6.636	10,58	SI	RAR	7,753	360,00	42.485	-6.636	46,43	SI
		QPR	0,984	9,34	35.805	-5.542	9,49	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 49-48-38-39													
01124	P	RAR	0,612	12,45	-23.468	-5.182	20,33	SI	RAR	9,972	360,00	-23.468	-5.182	36,10	SI
		QPR	0,495	9,34	-19.540	-4.211	18,85	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,202	12,45	37.631	-6.976	10,36	SI	RAR	8,669	360,00	37.631	-6.976	41,53	SI
		QPR	1,004	9,34	31.500	-5.826	9,30	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 30-9e-10e-31-44-43													
00402	P	RAR	5,512	12,45	-88.147	11.488	2,26	SI	RAR	1.023,008	360,00	-88.147	11.488	0,35	NO
		QPR	0,968	9,34	-67.088	8.900	9,65	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,542	12,45	21.660	3.087	22,99	SI	RAR	3,374	360,00	21.660	3.087	NS	SI
		QPR	0,416	9,34	14.889	2.430	22,46	SI	-	-	-	-	-	-	
00401	P	RAR	9,085	12,45	-91.766	17.760	1,37	SI	RAR	1.368,948	360,00	-91.766	17.760	0,26	NO
		QPR	6,874	9,34	-67.267	13.402	1,36	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,826	12,45	18.304	5.212	15,07	SI	RAR	7,022	360,00	18.304	5.212	51,27	SI
		QPR	0,624	9,34	12.681	3.977	14,96	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 23-14-15-24-2e-1e													
00464	P	RAR	2,119	12,45	119.409	-10.508	5,87	SI	RAR	8,432	360,00	119.409	-10.508	42,69	SI
		QPR	1,621	9,34	90.956	-8.048	5,76	SI	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,639	12,45	3.368	4.400	19,49	SI	RAR	6,804	360,00	3.368	4.400	52,91	SI
		QPR	0,483	9,34	2.435	3.329	19,34	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano rialzato		Soletta 25-19-20-26-4e-3e													

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp <sub>rnf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio 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]		
00438	P	RAR	2,144	12,45	120.395	-10.641	5,81	SI	RAR	8,578	360,00	120.395	-10.641	41,97	SI
		QPR	1,641	9,34	91.826	-8.158	5,69	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,627	12,45	3.584	4.307	19,86	SI	RAR	6,640	360,00	3.584	4.307	54,22	SI
		QPR	0,474	9,34	2.659	3.260	19,69	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano rialzato		Soletta 37-11e-12e-38-48-47													
00418	P	RAR	9,023	12,45	-110.249	17.999	1,38	SI	RAR	1.469,590	360,00	-110.249	17.999	0,24	NO
		QPR	6,820	9,34	-83.400	13.606	1,37	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,802	12,45	13.671	5.200	15,53	SI	RAR	7,339	360,00	13.671	5.200	49,06	SI
		QPR	0,605	9,34	8.610	3.980	15,44	SI	-	-	-	-	-	-	-

**LEGENDA:**

- Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Id<sub>Cmb</sub> Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ<sub>cc</sub> Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ<sub>cd,amm</sub> Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ<sub>at</sub> Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ<sub>td,amm</sub> Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub> Sollecitazioni di progetto.
- CS 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).
- Verific  
ato [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>).
- Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

**Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)**

Solette - 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/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terzo			Soletta 43-42-29-30					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> )													
00342	P	FRQ	20.041	3.733	0,43	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	19.043	3.489	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-63.441	9.230	1,66	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-59.239	8.617	1,55	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 45-44-31-32					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> )													
00341	P	FRQ	16.006	3.413	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	15.410	3.175	0,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-43.290	8.205	1,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-39.660	7.629	1,31	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 47-46-36-37					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> )													
00340	P	FRQ	19.603	3.563	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	18.596	3.325	0,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-57.217	8.738	1,56	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-53.288	8.144	1,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 49-48-38-39					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> )													
00339	P	FRQ	17.988	3.898	0,46	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	17.436	3.654	0,43	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-53.717	9.550	1,66	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-49.873	8.960	1,55	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 31-44-43-30-7b-8b					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> )													
00471	P	FRQ	99.999	-7.873	0,66	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	93.257	-7.241	0,60	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-73.728	7.058	1,36	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-65.717	6.495	1,24	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 23-14-15-24-1b					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> )													
00247	P	FRQ	-50.650	8.027	1,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-47.405	7.641	1,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-49.961	5.418	1,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-45.764	5.216	0,96	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 38-48-47-37-9b-10b					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> )													
00443	P	FRQ	104.799	-8.159	0,67	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	97.870	-7.513	0,61	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-72.250	6.958	1,34	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-64.242	6.401	1,22	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terzo			Soletta 25-19-20-26-2b					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> )													
00235	P	FRQ	-51.753	8.135	1,44	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-48.486	7.746	1,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-49.365	5.439	1,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-45.185	5.234	0,96	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 43-42-29-30					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> )													
00338	P	FRQ	15.957	3.683	0,44	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

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]		
	S	QPR	15.130	3.449	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
		FRQ	-56.394	9.085	1,60	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-51.890	8.499	1,49	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 45-44-31-32				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> )													
00344	P	FRQ	67.206	2.656	0,05	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	66.337	2.611	0,05	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-66.518	7.841	1,47	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-64.450	7.526	1,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 47-46-36-37				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> )													
00336	P	FRQ	15.573	3.549	0,42	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	14.745	3.321	0,39	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-49.148	8.740	1,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-44.929	8.166	1,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 49-48-38-39				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> )													
00335	P	FRQ	19.386	3.517	0,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	18.599	3.288	0,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-49.244	8.861	1,53	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-45.010	8.288	1,43	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 31-44-43-30-9c-10c				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> )													
00466	P	FRQ	51.153	-3.430	0,25	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	48.303	-3.233	0,23	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-84.433	6.846	1,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-77.188	6.183	1,25	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 23-14-15-24-2c-1c				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> )													
00228	P	FRQ	-72.400	8.634	1,62	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-67.706	8.187	1,53	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-56.478	5.331	1,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-51.882	5.125	0,98	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 38-48-47-37-11c-12c				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> )													
00446	P	FRQ	48.876	-3.298	0,24	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	46.104	-3.106	0,23	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-84.118	6.975	1,40	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-76.874	6.311	1,27	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Secondo			Soletta 25-19-20-26-4c-3c				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> )													
00216	P	FRQ	-74.701	8.812	1,65	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-69.990	8.362	1,56	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-57.505	5.383	1,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-52.852	5.176	0,99	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 43-42-29-30				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> )													
00334	P	FRQ	14.761	3.438	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	13.944	3.222	0,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-50.925	8.424	1,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-46.787	7.880	1,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 45-44-31-32				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> )													
00343	P	FRQ	65.029	2.806	0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	64.316	2.756	0,08	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-68.943	8.052	1,51	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-66.597	7.713	1,45	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 47-46-36-37				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> )													
00332	P	FRQ	14.948	3.442	0,41	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	14.129	3.226	0,38	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-48.423	8.446	1,47	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-44.371	7.902	1,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 49-48-38-39				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> )													
00347	P	FRQ	66.119	2.775	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	65.350	2.727	0,07	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-71.585	7.987	1,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-69.128	7.649	1,46	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 31-44-43-30-9d-10d				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> )													
00462	P	FRQ	57.114	-3.758	0,27	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	54.318	-3.566	0,25	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-81.647	7.651	1,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-74.421	6.977	1,35	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 23-14-15-24-2d-1d				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> )													
00208	P	FRQ	-84.810	8.195	1,61	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-79.662	7.821	1,53	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-58.930	5.079	1,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-54.435	4.888	0,96	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 38-48-47-37-11d-12d				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> )													

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]		
00450	P	FRQ	58.979	-3.770	0,26	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	56.165	-3.579	0,25	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-80.679	7.821	1,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-73.465	7.146	1,37	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Primo			Soletta 25-19-20-26-4d-3d					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> )													
00194	P	FRQ	-83.343	8.137	1,60	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-78.237	7.765	1,52	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-60.086	5.055	1,01	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-55.569	4.864	0,96	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 43-42-29-30					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> )													
00366	P	FRQ	58.507	3.212	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	57.729	3.176	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-74.771	8.450	1,60	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-71.872	8.074	1,53	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 45-44-31-32					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> )													
00188	P	FRQ	61.042	3.300	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	60.509	3.248	0,16	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-75.091	8.623	1,63	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-72.227	8.240	1,56	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 47-46-36-37					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> )													
00365	P	FRQ	59.259	3.100	0,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	58.539	3.064	0,15	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-67.116	8.287	1,54	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-64.544	7.918	1,47	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 49-48-38-39					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> )													
00346	P	FRQ	60.182	3.332	0,18	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	59.604	3.283	0,17	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-80.064	8.682	1,66	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-76.959	8.296	1,59	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 30-9e-10e-31-44-43					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)													
00401	P	FRQ	-75.063	14.658	2,51	1,89	4,1426 E-03	625	421	1,743	0,400	0,23	NO
		QPR	-67.267	13.402	2,29	1,89	3,652 E-03	625	420	1,536	0,300	0,20	NO
	S	FRQ	14.420	4.329	0,55	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	12.681	3.977	0,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 23-14-15-24-2e-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> )													
00185	P	FRQ	-70.123	8.494	1,58	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-65.161	7.981	1,48	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-36.012	4.775	0,85	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-33.562	4.648	0,82	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 25-19-20-26-4e-3e					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> )													
00162	P	FRQ	-78.896	8.172	1,58	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-73.943	7.787	1,50	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-40.502	4.226	0,80	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-37.562	4.082	0,76	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano rialzato			Soletta 37-11e-12e-38-48-47					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)													
00418	P	FRQ	-91.285	14.860	2,62	1,89	4,5613 E-03	625	423	1,929	0,400	0,21	NO
		QPR	-83.400	13.606	2,39	1,89	4,0691 E-03	625	423	1,721	0,300	0,17	NO
	S	FRQ	10.306	4.324	0,57	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	8.610	3.980	0,52	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] = Aggressiva (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressiva.
<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)



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

Piani - Verifiche Regolarità											
Id_piano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	R <sub>dT<sub>mp</sub></sub>	I <sub>rT<sub>mp</sub></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	NO	30.277	275.574	167.616	208.068	393.262	39.179	132.579
Piano Terzo	9,75	2,95	NO		351.673	1.572.301	905.300	2.131.074	3.220.733	993.136	831.932
Piano Secondo	6,80	2,95	NO		448.330	1.596.042	1.199.485	2.737.290	4.082.318	1.838.245	1.585.012
Piano Primo	3,85	2,95	NO		448.365	1.571.310	1.322.551	3.510.178	4.845.045	2.585.603	2.284.744
Piano rialzato	0,90	2,95	NO		453.619	1.927.639	1.539.259	5.308.200	6.307.746	3.247.405	3.258.589
Piano Androne	-0,05	0,95	NO		402.761	20.823.529	11.644.129	35.712.850	30.347.675	4.378.417	3.865.429
Piano Nervature	-1,75	1,70	NO		278.335	105.961.285	25.474.169	6.037.859	5.113.628	176.844	275.791

**LEGENDA:**

**Id<sub>piano</sub>** Identificativo del livello o piano.

**Q<sub>Lv</sub>** Quota del livello o piano.

**H<sub>Lv</sub>** Altezza del livello o piano.

**R<sub>dT<sub>mp</sub></sub>** 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.

**I<sub>rT<sub>mp</sub></sub>** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.

**M<sub>SLU</sub>** Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.

**K<sub>SLU</sub>** Valori delle Rigidzze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.

**R<sub>eff</sub>** Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

**R<sub>ric</sub>** Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

**(\*)** Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma										
Id_piano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>d,x</sub>	δ <sub>d,y</sub>	P <sub>θ,x</sub>	P <sub>θ,y</sub>	T <sub>θ,x</sub>	T <sub>θ,y</sub>	Θ <sub>x</sub>	Θ <sub>y</sub>
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Piano Cop Torino Scala	12,70	2,90	0,3936	0,6471	297.048	297.048	108.459	108.459	3,717 E-03	6,111 E-03
Piano Terzo	9,75	2,95	0,7336	1,2740	3.812.428	3.812.428	1.153.393	1.153.393	8,2195 E-03	1,4275 E-02
Piano Secondo	6,80	2,95	1,3513	1,7981	8.209.213	8.209.213	2.156.744	2.156.744	1,7436 E-02	2,32 E-02
Piano Primo	3,85	2,95	1,8181	2,1601	12.607.695	12.607.695	2.856.787	2.856.787	2,7199 E-02	3,2315 E-02
Piano rialzato	0,90	2,95	1,6876	2,1134	17.005.647	17.005.647	3.253.087	3.253.087	2,9905 E-02	3,7451 E-02
Piano Androne	-0,05	0,95	0,1602	0,2865	20.944.638	20.944.638	3.336.061	3.336.061	1,0588 E-02	1,8934 E-02
Piano Nervature	-1,75	1,70	0,0315	0,1310	20.944.638	20.944.638	3.336.061	3.336.061	0 E+00	0 E+00

**LEGENDA:**

**Id<sub>piano</sub>** Identificativo del livello o piano.

**H<sub>Lv</sub>** Altezza del livello o piano.

**δ<sub>d,x</sub>, δ<sub>d,y</sub>** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

**P<sub>θ,x</sub>, P<sub>θ,z</sub>** Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".

**T<sub>θ,x</sub>, T<sub>θ,y</sub>** Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".

**θ<sub>x</sub>, θ<sub>y</sub>** Coefficienti "θ" del piano.

**Nota** Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche									
Id_piano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>d,x</sub>	δ <sub>d,y</sub>	C <sub>iq</sub> T <sub>mp</sub>	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 Torino Scala	12,70	2,90	0,1533	0,2617	RF	1,4500	1,2967	1,1883	Verificato
Piano Terzo	9,75	2,95	0,2693	0,4978	RF	1,4750	1,2057	0,9772	Verificato
Piano Secondo	6,80	2,95	0,4923	0,6654	RF	1,4750	0,9827	0,8096	Verificato
Piano Primo	3,85	2,95	0,6739	0,7935	RF	1,4750	0,8011	0,6815	Verificato
Piano rialzato	0,90	2,95	0,6549	0,7865	RF	1,4750	0,8201	0,6885	Verificato
Piano Androne	-0,05	0,95	0,0623	0,1089	RF	0,4750	0,4127	0,3661	Verificato
Piano Nervature	-1,75	1,70	0,0194	0,0493	RF	0,8500	0,8306	0,8007	Verificato

Piani - Verifiche									
Id Piano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>d,X</sub>	δ <sub>d,Y</sub>	C <sub>la</sub> T <sub>md</sub>	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]	

**LEGENDA:**

- Id<sub>Piano</sub>**
Identificativo del livello o piano.
- Q<sub>Lv</sub>**
Quota del livello o piano.
- H<sub>Lv</sub>**
Altezza del livello o piano.
- C<sub>la</sub> T<sub>md</sub>**
Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
- δ<sub>lim</sub>**
Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
- δ<sub>d,X</sub>, δ<sub>d,Y</sub>**
Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

**NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)**

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	
				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]		η	ξ/f

**NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)**

Dati indicati per direzione																
Dir	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>V<sub>id</sub></sub>	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]

**LEGENDA:**

- 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.
- b<sub>j</sub>**
Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
- h<sub>jw</sub>**
Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
- A<sub>sup</sub>/M<sup>+</sup>**
Se Or. V<sub>id</sub> = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V<sub>id</sub> = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- A<sub>inf</sub>/M<sup>-</sup>**
Se Or. V<sub>id</sub> = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V<sub>id</sub> = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- Or<sub>V<sub>id</sub></sub>**
Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
- V<sub>d</sub>**
Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
- V<sub>jsr</sub>**
Forza orizzontale resistente del rinforzo.
- V<sub>rsd</sub>**
Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
- h<sub>jc</sub>**
Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
- Id<sub>rf</sub>**
Identificativo dell'intervento.
- Pos**
Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
- C/NC**
Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
- Id<sub>pil,sup</sub>**
Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
- σ<sub>cR</sub>**
Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
- σ<sub>tR</sub>**
Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
- f<sub>yk</sub>**
Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
- f<sub>fk</sub>**
Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
- N<sub>d,sup</sub>**
Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
- N<sub>d,inf</sub>**
Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
- A<sub>sw</sub>**
Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
- CS**
Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f<sub>ctd</sub> e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100).
- R<sub>f</sub>**
[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- V<sub>c</sub>**
Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
- σ**
Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
- V<sub>jsd</sub>**
Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori. [-] = rinforzo non presente.

**PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)**

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]	
Platea 1																			
Fondazione																			
P	S	00009	158	13.018	0,02618	0,02618	4,39	00011	239	14.947	0,02618	0,02618	3,82	00013	338	16.704	0,02618	0,02618	3,42
	I		158	67.182	0,02618	0,02618	0,85		239	65.391	0,02618	0,02618	0,87		338	72.499	0,02618	0,02618	0,79
S	S		-59	2.220	0,07697	0,07697	10,83		-158	4.224	0,07697	0,07697	12,73		-118	428	0,07697	0,07697	9,55
	I		60	72.310	0,06158	0,06158	1,65		42	73.396	0,06158	0,06158	1,63		62	77.796	0,06158	0,06158	1,56
P	S	00024	0	0	0,02618	0,02618	-	00028	0	0	0,02618	0,02618	-	00046	0	0	0,02618	0,02618	-
	I		-261	24.301	0,02618	0,02618	2,36		-487	28.472	0,02618	0,02618	2,01		-705	30.156	0,02618	0,02618	1,90
S	S		0	0	0,07697	0,07697	-		0	0	0,07697	0,07697	-		0	0	0,07697	0,07697	-
	I		-566	64.360	0,06158	0,06158	1,82		-1.942	68.994	0,06158	0,06158	1,72		-1.362	54.207	0,06158	0,06158	2,09
P	S	00051	0	0	0,02618	0,02618	-	00064	0	0	0,02618	0,02618	-	00066	133	429	0,02618	0,02618	NS
	I		-700	30.195	0,02618	0,02618	1,90		-617	10.003	0,02618	0,02618	5,73		133	44.219	0,02618	0,02618	1,29
S	S		0	0	0,07697	0,07697	-		0	0	0,07697	0,07697	-		174	705	0,07697	0,07697	9,73
	I		-1.360	55.305	0,06158	0,06158	2,05		-473	43.587	0,06158	0,06158	2,46		176	9.138	0,06158	0,06158	5,86
P	S	00068	0	0	0,026	0,026	-	00070	0	0	0,026	0,026	-	00072	13	388	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		2	37.64 9	0,026 18	0,026 18	1,52		-931	8.668	0,026 18	0,026 18	6,62		13	40.95 4	0,026 18	0,026 18	1,40	
S	S		10	302	0,076 97	0,076 97	9,47		0	0	0,076 97	0,076 97	-		91	101	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		2	7.106	0,061 58	0,061 58	6,39		-314	44.45 3	0,061 58	0,061 58	2,42		96	11.66 2	0,061 58	0,061 58	5,32	
P	S	00074	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00079	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00080	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		17	38.48 6	0,026 18	0,026 18	1,49		80	36.47 0	0,026 18	0,026 18	1,57		-33	23.79 6	0,026 18	0,026 18	2,40	
S	S		4	269	0,076 97	0,076 97	9,45		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		11	7.211	0,061 58	0,061 58	6,36		-15	62.27 0	0,061 58	0,061 58	1,87		-32	27.15 1	0,061 58	0,061 58	3,40	
P	S	00081	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00082	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00083	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-11	57.40 1	0,026 18	0,026 18	1,00		250	35.54 6	0,026 18	0,026 18	1,61		1.644	2.201	0,026 18	0,026 18	25,81	
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		4	14.99 9	0,061 58	0,061 58	4,74		-77	62.39 2	0,061 58	0,061 58	1,86		292	20.33 8	0,061 58	0,061 58	4,04	
P	S	00084	1.598	1.281	0,026 18	0,026 18	44,3 6	00085	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00086	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		3.662	32.19 9	0,026 18	0,026 18	1,75		-38	55.13 5	0,026 18	0,026 18	1,04	
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		263	5.902	0,061 58	0,061 58	6,74		1.726	8.806	0,061 58	0,061 58	5,93		-22	99.59 7	0,061 58	0,061 58	1,26	
P	S	00087	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00089	1.655	9.936	0,026 18	0,026 18	5,72	00091	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1	48.51 9	0,026 18	0,026 18	1,18		1.655	57.24 0	0,026 18	0,026 18	0,99		0	48.26 4	0,026 18	0,026 18	1,19	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		245	3.702	0,076 97	0,076 97	12,1 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-1	88.15 4	0,061 58	0,061 58	1,40		260	110.8 87	0,061 58	0,061 58	1,15		-1	86.65 5	0,061 58	0,061 58	1,42	
P	S	00092	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00093	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00094	1.473	11.88 1	0,026 18	0,026 18	4,79	
	I		-102	55.90 3	0,026 18	0,026 18	1,02		-60	31.32 1	0,026 18	0,026 18	1,83		1.473	63.85 9	0,026 18	0,026 18	0,89	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		108	2.059	0,076 97	0,076 97	10,70	
	I		-59	96.24 9	0,061 58	0,061 58	1,30		-95	16.74 3	0,061 58	0,061 58	4,49		125	110.6 73	0,061 58	0,061 58	1,15	
P	S	00096	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00097	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00098	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-98	20.06 5	0,026 18	0,026 18	2,85		-3	74.06 5	0,026 18	0,026 18	0,77		-155	39.31 3	0,026 18	0,026 18	1,46	
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		-508	32.15 7	0,061 58	0,061 58	3,04		-1	11.18 6	0,061 58	0,061 58	5,42		-518	102.7 56	0,061 58	0,061 58	1,23	
P	S	00099	95	29	0,026 18	0,026 18	NS	00101	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00102	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		95	734	0,026 18	0,026 18	77,8 9		197	43.69 8	0,026 18	0,026 18	1,31		100	43.93 7	0,026 18	0,026 18	1,30	
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		128	10.17 6	0,061 58	0,061 58	5,63		1.594	110.5 60	0,061 58	0,061 58	1,15		990	106.6 80	0,061 58	0,061 58	1,19	
P	S	00103	-52	12.23 7	0,026 18	0,026 18	4,67	00104	-187	12.92 8	0,026 18	0,026 18	4,43	00107	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-52	38.62 5	0,026 18	0,026 18	1,48		-187	37.17 2	0,026 18	0,026 18	1,54		-111	21.16 3	0,026 18	0,026 18	2,70	
S	S		13	24.41 6	0,076 97	0,076 97	16,5 9		-299	25.65 0	0,076 97	0,076 97	14,5 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		13	71.78 8	0,061 58	0,061 58	1,66		-299	73.32 4	0,061 58	0,061 58	1,63		-1.329	58.82 0	0,061 58	0,061 58	1,96	
P	S	00109	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00111	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00112	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		127	48.79 4	0,026 18	0,026 18	1,17		-123	40.03 1	0,026 18	0,026 18	1,43		-427	30.14 5	0,026 18	0,026 18	1,90	
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		117	11.28 4	0,061 58	0,061 58	5,40		-475	101.3 25	0,061 58	0,061 58	1,24		-189	23.09 7	0,061 58	0,061 58	3,75	
P	S	00113	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00314	141	11.52 3	0,026 18	0,026 18	4,96	00315	297	9.648	0,026 18	0,026 18	5,92	
	I		1.080	59.24 1	0,026 18	0,026 18	0,96		141	28.19 4	0,026 18	0,026 18	2,03		297	28.39 8	0,026 18	0,026 18	2,01	
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		646	10.37 2	0,061 58	0,061 58	5,58		14	13.32 3	0,061 58	0,061 58	5,02		-122	14.73 9	0,061 58	0,061 58	4,79	
P	S	00318	285	6.065	0,026 18	0,026 18	9,42	00324	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00325	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		285	29.96 6	0,026 18	0,026 18	1,91		-188	97.56 2	0,026 18	0,026 18	0,59		8	75.45 6	0,026 18	0,026 18	0,76	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-56	64	0,076 97	0,076 97	9,33		-2	1.839	0,076 97	0,076 97	10,53	
	I		-935	17.58 1	0,061 58	0,061 58	4,38		-45	41.48 0	0,061 58	0,061 58	2,55		-2	32.64 2	0,061 58	0,061 58	3,01	
P	S	00326	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00327	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00388	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-15	97.27 1	0,026 18	0,026 18	0,59		59	82.37 2	0,026 18	0,026 18	0,69		516	31.16 8	0,026 18	0,026 18	1,83	
S	S		-16	162	0,076 97	0,076 97	9,39		21	2.265	0,076 97	0,076 97	10,8 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-15	44.96 3	0,061 58	0,061 58	2,40		21	34.24 0	0,061 58	0,061 58	2,91		-503	3.160	0,061 58	0,061 58	7,74	
P	S	00389	481	24.66 0	0,026 18	0,026 18	2,31	00390	12	2.428	0,026 18	0,026 18	23,5 5	00391	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		481	7.741	0,026 18	0,026 18	7,37		12	1.381	0,026 18	0,026 18	41,4 1		48	1.600	0,026 18	0,026 18	35,74	
S	S		311	1.114	0,076 97	0,076 97	10,0 0		6	55	0,076 97	0,076 97	9,32		39	83	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		323	31.90 6	0,061 58	0,061 58	3,06		10	2.052	0,061 58	0,061 58	8,21		49	559	0,061 58	0,061 58	8,97	
P	S	00392	745	21.27 9	0,026 18	0,026 18	2,68	00393	325	19.76 6	0,026 18	0,026 18	2,89	00394	17	2.546	0,026 18	0,026 18	22,46	
	I		745	5.856	0,026 18	0,026 18	9,74		325	5.622	0,026 18	0,026 18	10,1 6		17	1.353	0,026 18	0,026 18	42,27	
S	S		717	541	0,076 97	0,076 97	9,61		168	452	0,076 97	0,076 97	9,56		4	150	0,076 97	0,076 97	9,38	
	I		853	17.01 1	0,061 58	0,061 58	4,45		190	21.97 5	0,061 58	0,061 58	3,86		7	1.402	0,061 58	0,061 58	8,53	
P	S	00395	2	1.458	0,026 18	0,026 18	39,2 3	00396	459	19.59 7	0,026 18	0,026 18	2,91	00397	-1.623	1.914	0,026 18	0,026 18	30,08	
	I		2	919	0,026 18	0,026 18	62,2 3		459	5.779	0,026 18	0,026 18	9,88		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-1	27	0,076 97	0,076 97	9,31		206	790	0,076 97	0,076 97	9,78		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		1	112	0,061 58	0,061 58	9,22		202	18.76 9	0,061 58	0,061 58	4,22		-2.629	3.087	0,061 58	0,061 58	7,79	
P	S	00398	-1.369	1.747	0,026 18	0,026 18	32,9 2	00399	0	0	0,026 18	0,026 18	-	00400	-4	384	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-1	896	0,026 18	0,026 18	63,8 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-2	126	0,076 97	0,076 97	9,37		6	107	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		-2.523	2.816	0,061 58	0,061 58	7,91		-2	181	0,061 58	0,061 58	9,18		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	00492	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02283	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02284	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		4.383	31.77 9	0,026 18	0,026 18	1,77		15	614	0,026 18	0,026 18	93,1 4		-73	408	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-9	252	0,076 97	0,076 97	9,44		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		1.743	8.936	0,061 58	0,061 58	5,90		-5	635	0,061 58	0,061 58	8,93		95	2.157	0,061 58	0,061 58	8,16	
P	S	02285	35	629	0,026 18	0,026 18	90,9 1	02286	77	1.243	0,026 18	0,026 18	46,0 0	02287	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	-		-17	1.278	0,026 18	0,026 18	44,76	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		15	47	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		10	3.921	0,061 58	0,061 58	7,43		-40	3.222	0,061 58	0,061 58	7,71		15	384	0,061 58	0,061 58	9,07	
P	S	02288	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02289	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02290	-2	1.869	0,026 18	0,026 18	30,60	
	I		1	1.747	0,026 18	0,026 18	32,7 4		-1	496	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		2	735	0,076 97	0,076 97	9,75		1	258	0,076 97	0,076 97	9,45		0	578	0,076 97	0,076 97	9,65	
	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	02291	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02292	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02293	1	1.916	0,026 18	0,026 18	29,85	
	I		1	2.186	0,026 18	0,026 18	26,1 6		7	581	0,026 18	0,026 18	98,4 4		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		1	1.332	0,076 97	0,076 97	10,1 6		-4	851	0,076 97	0,076 97	9,83		0	763	0,076 97	0,076 97	9,77	
	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	02294	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02295	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02296	6	1.115	0,026 18	0,026 18	51,29	
	I		-6	1.644	0,026	0,026	34,7		-6	275	0,026	0,026	NS		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	9				18	18					18	18		
S	S		6	575	0,076 97	0,076 97	9,65		18	115	0,076 97	0,076 97	9,36		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		20	3.236	0,061 58	0,061 58	7,70		2	6.657	0,061 58	0,061 58	6,52	
P	S	02297	18	829	0,026 18	0,026 18	68,9 9	02298	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02299	3	201	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-10	979	0,026 18	0,026 18	58,4 2		3	37	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	-		1	135	0,076 97	0,076 97	9,37	
	I		-25	9.133	0,061 58	0,061 58	5,87		13	4.312	0,061 58	0,061 58	7,28		1	451	0,061 58	0,061 58	9,03	
P	S	02300	5	414	0,026 18	0,026 18	NS	02301	2	1.642	0,026 18	0,026 18	34,8 3	02302	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		5	73	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-2	1.786	0,026 18	0,026 18	32,02	
S	S		-2	35	0,076 97	0,076 97	9,31		0	1.098	0,076 97	0,076 97	9,99		5	2.009	0,076 97	0,076 97	10,66	
	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	02303	2	449	0,026 18	0,026 18	NS	02304	0	1.264	0,026 18	0,026 18	45,2 5	02305	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		2	416	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-1	681	0,026 18	0,026 18	83,98	
S	S		1	113	0,076 97	0,076 97	9,36		0	46	0,076 97	0,076 97	9,32		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2	213	0,061 58	0,061 58	9,17		0	890	0,061 58	0,061 58	8,79		1	2.385	0,061 58	0,061 58	8,06	
P	S	02306	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02307	-5	748	0,026 18	0,026 18	76,4 6	02308	-11	189	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		11	235	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-11	356	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	-		1	11	0,076 97	0,076 97	9,30	
	I		-4	3.178	0,061 58	0,061 58	7,72		0	2.287	0,061 58	0,061 58	8,11		1	839	0,061 58	0,061 58	8,82	
P	S	02309	-1.275	1.267	0,026 18	0,026 18	45,3 7	02310	-1.070	618	0,026 18	0,026 18	92,9 4	02311	3.564	835	0,026 18	0,026 18	67,51	
	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		0	0	0,076 97	0,076 97	-		59	16	0,076 97	0,076 97	9,30		-18	82	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		192	3.088	0,061 58	0,061 58	7,76		144	538	0,061 58	0,061 58	8,98		-18	2.978	0,061 58	0,061 58	7,81	
P	S	02312	1.271	3.102	0,026 18	0,026 18	18,3 4	02313	-262	733	0,026 18	0,026 18	78,1 1	02314	-2.369	776	0,026 18	0,026 18	74,40	
	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	-		-102	345	0,076 97	0,076 97	9,50		-12	451	0,076 97	0,076 97	9,57	
	I		-8	5.597	0,061 58	0,061 58	6,84		-76	124	0,061 58	0,061 58	9,22		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02315	566	1.448	0,026 18	0,026 18	39,4 1	02316	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02317	-216	771	0,026 18	0,026 18	74,24	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		539	962	0,026 18	0,026 18	59,3 2		-216	451	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		-7	125	0,076 97	0,076 97	9,37		-10	3.209	0,076 97	0,076 97	11,6 9		-21	185	0,076 97	0,076 97	9,40	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-4	1.917	0,061 58	0,061 58	8,28	
P	S	02318	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02319	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02320	2.840	389	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		-787	2.628	0,026 18	0,026 18	21,8 3		1.538	3.851	0,026 18	0,026 18	14,7 6		2.840	412	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		212	4.172	0,061 58	0,061 58	7,33		263	3.371	0,061 58	0,061 58	7,64		-8	13.73 8	0,061 58	0,061 58	4,95	
P	S	02321	-306	2.429	0,026 18	0,026 18	23,5 8	02322	-2.709	1.918	0,026 18	0,026 18	30,1 4	02323	-1.956	3.277	0,026 18	0,026 18	17,59	
	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	0	0,076 97	0,076 97	-		-214	274	0,076 97	0,076 97	9,46		55	2.798	0,076 97	0,076 97	11,31	
	I		-139	8.553	0,061 58	0,061 58	6,01		-227	3.754	0,061 58	0,061 58	7,50		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02324	781	2.550	0,026 18	0,026 18	22,3 6	02325	-226	1.003	0,026 18	0,026 18	57,0 7	02326	-753	594	0,026 18	0,026 18	96,58	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-226	2.673	0,026 18	0,026 18	21,4 2		-753	604	0,026 18	0,026 18	94,98	
S	S		-23	2.579	0,076 97	0,076 97	11,1 2		91	257	0,076 97	0,076 97	9,44		-2	3.227	0,076 97	0,076 97	11,70	
	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]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
P	S	02327	524	820	0,026 18	0,026 18	69,6 0	02328	-298	2.557	0,026 18	0,026 18	22,3 9	02329	-1.752	1.388	0,026 18	0,026 18	41,50
	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		-104	1.300	0,076 97	0,076 97	10,1 3		-19	971	0,076 97	0,076 97	9,91		14	2.173	0,076 97	0,076 97	10,79
	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	02330	79	1.745	0,026 18	0,026 18	32,7 7	02331	-226	2.482	0,026 18	0,026 18	23,0 6	02332	5.188	762	0,026 18	0,026 18	73,49
	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		-172	85	0,076 97	0,076 97	9,34		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-145	2.227	0,061 58	0,061 58	8,14		-9	3.897	0,061 58	0,061 58	7,44		-145	4.279	0,061 58	0,061 58	7,30
P	S	02333	-553	1.078	0,026 18	0,026 18	53,1 7	02334	-1.104	1.082	0,026 18	0,026 18	53,0 9	02335	473	7.746	0,026 18	0,026 18	7,37
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		473	311	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	-		2.833	32	0,076 97	0,076 97	9,27
	I		66	1.546	0,061 58	0,061 58	8,45		202	3.428	0,061 58	0,061 58	7,62		3.739	431	0,061 58	0,061 58	8,99
P	S	02336	-72	21.38 1	0,026 18	0,026 18	2,68	02337	0	24.58 3	0,026 18	0,026 18	2,33	02338	0	19.93 4	0,026 18	0,026 18	2,87
	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		-43	120	0,076 97	0,076 97	9,36		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	246	0,076 97	0,076 97	9,44
	I		-45	188	0,061 58	0,061 58	9,18		0	704	0,061 58	0,061 58	8,89		1	400	0,061 58	0,061 58	9,06
P	S	02339	0	16.68 7	0,026 18	0,026 18	3,43	02340	0	15.58 4	0,026 18	0,026 18	3,67	02341	3	14.08 0	0,026 18	0,026 18	4,06
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		3	2.887	0,026 18	0,026 18	19,81
S	S		0	60	0,076 97	0,076 97	9,33		0	103	0,076 97	0,076 97	9,35		-1	120	0,076 97	0,076 97	9,36
	I		0	368	0,061 58	0,061 58	9,08		0	310	0,061 58	0,061 58	9,11		1	960	0,061 58	0,061 58	8,75
P	S	02342	0	18.63 8	0,026 18	0,026 18	3,07	02343	31	20.67 4	0,026 18	0,026 18	2,77	02344	60	3.290	0,026 18	0,026 18	17,38
	I		0	6.593	0,026 18	0,026 18	8,67		31	6.842	0,026 18	0,026 18	8,36		60	1.504	0,026 18	0,026 18	38,02
S	S		1	18	0,076 97	0,076 97	9,30		2	651	0,076 97	0,076 97	9,69		66	289	0,076 97	0,076 97	9,46
	I		2	265	0,061 58	0,061 58	9,14		3	1.754	0,061 58	0,061 58	8,35		66	16.17 8	0,061 58	0,061 58	4,57
P	S	02345	37	1.752	0,026 18	0,026 18	32,6 4	02346	22	4.710	0,026 18	0,026 18	12,1 4	02347	101	5.644	0,026 18	0,026 18	10,13
	I		37	10.94 8	0,026 18	0,026 18	5,22		22	26.07 6	0,026 18	0,026 18	2,19		101	26.27 4	0,026 18	0,026 18	2,18
S	S		-1	43	0,076 97	0,076 97	9,32		125	16	0,076 97	0,076 97	9,30		-7	131	0,076 97	0,076 97	9,37
	I		0	454	0,061 58	0,061 58	9,03		0	0	0,061 58	0,061 58	-		31	3.057	0,061 58	0,061 58	7,77
P	S	02348	-3	2.826	0,026 18	0,026 18	20,2 4	02349	18	4.702	0,026 18	0,026 18	12,1 6	02350	15	732	0,026 18	0,026 18	78,13
	I		-3	12.43 6	0,026 18	0,026 18	4,60		18	1.581	0,026 18	0,026 18	36,1 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-10	165	0,076 97	0,076 97	9,39		0	0	0,076 97	0,076 97	-		41	102	0,076 97	0,076 97	9,35
	I		-10	1.005	0,061 58	0,061 58	8,73		-109	624	0,061 58	0,061 58	8,94		57	547	0,061 58	0,061 58	8,98
P	S	02351	59	2.260	0,026 18	0,026 18	25,3 0	02352	-14	1.591	0,026 18	0,026 18	35,9 5	02353	15	2.263	0,026 18	0,026 18	25,27
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-14	3.142	0,026 18	0,026 18	18,2 0		15	5.279	0,026 18	0,026 18	10,83
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		303	479	0,076 97	0,076 97	9,58		54	86	0,076 97	0,076 97	9,34
	I		55	582	0,061 58	0,061 58	8,96		507	1.287	0,061 58	0,061 58	8,58		45	278	0,061 58	0,061 58	9,13
P	S	02354	45	3.205	0,026 18	0,026 18	17,8 4	02355	-12	893	0,026 18	0,026 18	64,0 5	02356	29	1.038	0,026 18	0,026 18	55,09
	I		45	278	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		29	1.540	0,026 18	0,026 18	37,13
S	S		-161	62	0,076 97	0,076 97	9,33		16	405	0,076 97	0,076 97	9,54		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-79	1.242	0,061 58	0,061 58	8,61		12	452	0,061 58	0,061 58	9,03		6	815	0,061 58	0,061 58	8,83
P	S	02357	10	1.573	0,026 18	0,026 18	36,3 6	02358	1	2.298	0,026 18	0,026 18	24,8 9	02359	-6	1.801	0,026 18	0,026 18	31,76
	I		10	3.815	0,026 18	0,026 18	14,9 9		1	5.829	0,026 18	0,026 18	9,81		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		58	72	0,076	0,076	9,33		1	123	0,076	0,076	9,36		24	80	0,076	0,076	9,34

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		150	1.157	0,061 97 58	0,061 97 58	8,65		5	817	0,061 97 58	0,061 97 58	8,83		70	1.373	0,061 97 58	0,061 97 58	8,54
P	S	02360	33	6.092	0,026 18	0,026 18	9,39	02361	8	907	0,026 18	0,026 18	63,0 6	02362	41	61	0,026 18	0,026 18	NS
	I		33	1.529	0,026 18	0,026 18	37,4 0		8	2.471	0,026 18	0,026 18	23,1 4		41	5.311	0,026 18	0,026 18	10,77
S	S		-71	36	0,076 97	0,076 97	9,31		-17	83	0,076 97	0,076 97	9,34		-135	351	0,076 97	0,076 97	9,51
	I		50	473	0,061 58	0,061 58	9,02		18	415	0,061 58	0,061 58	9,05		-45	631	0,061 58	0,061 58	8,93
P	S	02363	48	4.897	0,026 18	0,026 18	11,6 8	02364	-4	5.005	0,026 18	0,026 18	11,4 3	02365	8	1.780	0,026 18	0,026 18	32,13
	I		48	22.45 7	0,026 18	0,026 18	2,55		-4	26.07 5	0,026 18	0,026 18	2,19		8	11.34 9	0,026 18	0,026 18	5,04
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		349	114	0,076 97	0,076 97	9,35		85	27	0,076 97	0,076 97	9,31
	I		114	392	0,061 58	0,061 58	9,06		546	859	0,061 58	0,061 58	8,80		105	1.287	0,061 58	0,061 58	8,58
P	S	02366	7	2.459	0,026 18	0,026 18	23,2 6	02367	73	4.067	0,026 18	0,026 18	14,0 6	02368	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		7	968	0,026 18	0,026 18	59,0 8		73	1.449	0,026 18	0,026 18	39,4 6		-74	13.36 2	0,026 18	0,026 18	4,28
S	S		1	172	0,076 97	0,076 97	9,39		81	620	0,076 97	0,076 97	9,67		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		2	8.222	0,061 58	0,061 58	6,09		93	17.61 2	0,061 58	0,061 58	4,37		-78	2.146	0,061 58	0,061 58	8,17
P	S	02369	6	6.966	0,026 18	0,026 18	8,21	02370	0	14.31 3	0,026 18	0,026 18	4,00	02371	0	14.31 9	0,026 18	0,026 18	3,99
	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		6	106	0,076 97	0,076 97	9,35		0	41	0,076 97	0,076 97	9,32		0	70	0,076 97	0,076 97	9,33
	I		7	71	0,061 58	0,061 58	9,25		0	301	0,061 58	0,061 58	9,12		0	82	0,061 58	0,061 58	9,24
P	S	02372	0	12.05 6	0,026 18	0,026 18	4,74	02373	0	12.10 7	0,026 18	0,026 18	4,72	02374	5	11.73 6	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	-		5	1.973	0,026 18	0,026 18	28,99
S	S		0	38	0,076 97	0,076 97	9,31		0	230	0,076 97	0,076 97	9,43		0	98	0,076 97	0,076 97	9,35
	I		0	644	0,061 58	0,061 58	8,92		0	303	0,061 58	0,061 58	9,11		0	1.086	0,061 58	0,061 58	8,69
P	S	02375	9	15.42 6	0,026 18	0,026 18	3,71	02376	76	20.22 6	0,026 18	0,026 18	2,83	02377	733	12.12 5	0,026 18	0,026 18	4,70
	I		9	4.899	0,026 18	0,026 18	11,6 7		76	6.700	0,026 18	0,026 18	8,53		733	3.162	0,026 18	0,026 18	18,03
S	S		-1	115	0,076 97	0,076 97	9,36		36	24	0,076 97	0,076 97	9,30		103	81	0,076 97	0,076 97	9,34
	I		-2	341	0,061 58	0,061 58	9,09		55	585	0,061 58	0,061 58	8,96		278	16.42 8	0,061 58	0,061 58	4,53
P	S	02378	70	1.928	0,026 18	0,026 18	29,6 6	02379	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02380	40	5.181	0,026 18	0,026 18	11,04
	I		70	784	0,026 18	0,026 18	72,9 3		20	11.82 1	0,026 18	0,026 18	4,84		40	28.10 8	0,026 18	0,026 18	2,03
S	S		78	72	0,076 97	0,076 97	9,33		302	146	0,076 97	0,076 97	9,37		187	64	0,076 97	0,076 97	9,33
	I		87	12.79 5	0,061 58	0,061 58	5,11		421	607	0,061 58	0,061 58	8,94		223	2.112	0,061 58	0,061 58	8,18
P	S	02381	49	3.875	0,026 18	0,026 18	14,7 6	02382	3	1.976	0,026 18	0,026 18	28,9 4	02383	33	4.290	0,026 18	0,026 18	13,33
	I		49	23.00 4	0,026 18	0,026 18	2,49		3	10.23 4	0,026 18	0,026 18	5,59		33	1.635	0,026 18	0,026 18	34,98
S	S		-86	18	0,076 97	0,076 97	9,30		15	70	0,076 97	0,076 97	9,33		-43	298	0,076 97	0,076 97	9,47
	I		-10	280	0,061 58	0,061 58	9,13		21	411	0,061 58	0,061 58	9,05		4	649	0,061 58	0,061 58	8,92
P	S	02384	3	4.118	0,026 18	0,026 18	13,8 9	02385	-5	1.041	0,026 18	0,026 18	54,9 4	02386	-12	1.500	0,026 18	0,026 18	38,13
	I		3	395	0,026 18	0,026 18	NS		-5	654	0,026 18	0,026 18	87,4 5		-12	3.832	0,026 18	0,026 18	14,93
S	S		-162	69	0,076 97	0,076 97	9,33		-57	65	0,076 97	0,076 97	9,33		251	141	0,076 97	0,076 97	9,37
	I		-82	979	0,061 58	0,061 58	8,74		-24	325	0,061 58	0,061 58	9,10		391	1.220	0,061 58	0,061 58	8,61
P	S	02387	0	3.205	0,026 18	0,026 18	17,8 4	02388	25	1.267	0,026 18	0,026 18	45,1 4	02389	-4	5.791	0,026 18	0,026 18	9,88
	I		0	9.537	0,026 18	0,026 18	6,00		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-4	951	0,026 18	0,026 18	60,14
S	S		-38	58	0,076 97	0,076 97	9,33		-93	107	0,076 97	0,076 97	9,36		14	119	0,076 97	0,076 97	9,36
	I		-32	132	0,061 58	0,061 58	9,21		-88	1.078	0,061 58	0,061 58	8,69		49	843	0,061 58	0,061 58	8,82
P	S	02390	2	768	0,026 18	0,026 18	74,4 7	02391	25	781	0,026 18	0,026 18	73,2 2	02392	29	2.170	0,026 18	0,026 18	26,35

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		2	463	0,026 18	0,026 18	NS		25	718	0,026 18	0,026 18	79,6 5		29	5.221	0,026 18	0,026 18	10,95
S	S		5	114	0,076 97	0,076 97	9,36		-83	259	0,076 97	0,076 97	9,45		115	55	0,076 97	0,076 97	9,32
	I		6	39	0,061 58	0,061 58	9,27		-47	1.241	0,061 58	0,061 58	8,61		94	217	0,061 58	0,061 58	9,16
P	S	02393	-13	1.489	0,026 18	0,026 18	38,4 1	02394	41	3.745	0,026 18	0,026 18	15,2 7	02395	1	1.186	0,026 18	0,026 18	48,22
	I		-13	2.650	0,026 18	0,026 18	21,5 8		41	606	0,026 18	0,026 18	94,3 6		1	4.037	0,026 18	0,026 18	14,17
S	S		213	449	0,076 97	0,076 97	9,56		-59	41	0,076 97	0,076 97	9,32		15	68	0,076 97	0,076 97	9,33
	I		277	1.154	0,061 58	0,061 58	8,65		-59	631	0,061 58	0,061 58	8,93		20	578	0,061 58	0,061 58	8,96
P	S	02396	56	1.990	0,026 18	0,026 18	28,7 3	02397	6	4.655	0,026 18	0,026 18	12,2 9	02398	5	4.515	0,026 18	0,026 18	12,67
	I		56	10.68 0	0,026 18	0,026 18	5,35		6	22.86 6	0,026 18	0,026 18	2,50		5	20.80 1	0,026 18	0,026 18	2,75
S	S		80	36	0,076 97	0,076 97	9,31		42	363	0,076 97	0,076 97	9,51		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		80	1.540	0,061 58	0,061 58	8,46		59	984	0,061 58	0,061 58	8,74		12	822	0,061 58	0,061 58	8,83
P	S	02399	5	793	0,026 18	0,026 18	72,1 2	02400	6	2.708	0,026 18	0,026 18	21,1 2	02401	50	4.559	0,026 18	0,026 18	12,54
	I		5	8.951	0,026 18	0,026 18	6,39		6	1.057	0,026 18	0,026 18	54,1 1		50	1.673	0,026 18	0,026 18	34,18
S	S		83	101	0,076 97	0,076 97	9,35		2	179	0,076 97	0,076 97	9,40		220	159	0,076 97	0,076 97	9,38
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		2	7.566	0,061 58	0,061 58	6,26		212	19.60 4	0,061 58	0,061 58	4,12
P	S	02402	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02464	213	1.309	0,026 18	0,026 18	43,6 5	02465	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-26	7.546	0,026 18	0,026 18	7,58		213	39.76 6	0,026 18	0,026 18	1,44		63	40.67 8	0,026 18	0,026 18	1,41
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		-43	1.243	0,061 58	0,061 58	8,61		-272	15.52 3	0,061 58	0,061 58	4,67		6	6.413	0,061 58	0,061 58	6,59
P	S	02466	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02467	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02468	-64	3.933	0,026 18	0,026 18	14,55
	I		4	54.02 0	0,026 18	0,026 18	1,06		0	84.06 4	0,026 18	0,026 18	0,68		-64	29.36 4	0,026 18	0,026 18	1,95
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-3	3.652	0,076 97	0,076 97	12,1 2		2.901	6.275	0,076 97	0,076 97	15,44
	I		3	7.170	0,061 58	0,061 58	6,37		7	24.84 4	0,061 58	0,061 58	3,59		2.987	93.86 7	0,061 58	0,061 58	1,32
P	S	02469	182	2.805	0,026 18	0,026 18	20,3 7	02470	62	574	0,026 18	0,026 18	99,6 1	02471	188	3.322	0,026 18	0,026 18	17,20
	I		182	26.50 3	0,026 18	0,026 18	2,16		62	10.27 8	0,026 18	0,026 18	5,56		188	27.29 6	0,026 18	0,026 18	2,09
S	S		440	3.249	0,076 97	0,076 97	11,7 2		319	4.250	0,076 97	0,076 97	12,7 5		360	2.712	0,076 97	0,076 97	11,23
	I		590	91.90 7	0,061 58	0,061 58	1,35		426	95.85 9	0,061 58	0,061 58	1,30		448	93.54 9	0,061 58	0,061 58	1,33
P	S	02472	172	5.216	0,026 18	0,026 18	10,9 6	02473	914	4.436	0,026 18	0,026 18	12,8 5	02474	-2	5.453	0,026 18	0,026 18	10,49
	I		172	31.45 7	0,026 18	0,026 18	1,82		914	29.18 3	0,026 18	0,026 18	1,95		-2	24.38 2	0,026 18	0,026 18	2,35
S	S		710	3.072	0,076 97	0,076 97	11,5 5		2.856	1.055	0,076 97	0,076 97	9,92		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		851	91.96 3	0,061 58	0,061 58	1,35		3.224	97.92 5	0,061 58	0,061 58	1,27		231	93.42 6	0,061 58	0,061 58	1,33
P	S	02475	78	117	0,026 18	0,026 18	NS	02476	128	2.520	0,026 18	0,026 18	22,6 8	02477	185	1.267	0,026 18	0,026 18	45,11
	I		78	9.242	0,026 18	0,026 18	6,19		128	4.503	0,026 18	0,026 18	12,6 9		185	8.163	0,026 18	0,026 18	7,00
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		188	80.65 6	0,061 58	0,061 58	1,51		950	75.86 4	0,061 58	0,061 58	1,59		429	80.28 7	0,061 58	0,061 58	1,51
P	S	02478	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02479	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02480	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-26	10.58 0	0,026 18	0,026 18	5,41		-6	20.36 0	0,026 18	0,026 18	2,81		-17	35.83 4	0,026 18	0,026 18	1,60
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		-309	82.07 5	0,061 58	0,061 58	1,49		24	92.65 4	0,061 58	0,061 58	1,34		-46	107.7 76	0,061 58	0,061 58	1,18
P	S	02481	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02482	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02483	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		26	16.61 0	0,026 18	0,026 18	3,44		31	20.39 6	0,026 18	0,026 18	2,80		-75	17.77 5	0,026 18	0,026 18	3,22
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-17	220	0,076 97	0,076 97	9,42		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		20	11.10	0,061	0,061	5,43		-15	4.790	0,061	0,061	7,11		-15	47.08	0,061	0,061	2,32



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					58	58				0	58	58		
P	S	02484	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02485	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02486	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		2	14.78 8	0,026 18	0,026 18	3,87		48	4.605	0,026 18	0,026 18	12,4 2		12	6.520	0,026 18	0,026 18	8,77	
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		-19	50.26 1	0,061 58	0,061 58	2,21		27	53.28 1	0,061 58	0,061 58	2,11		-25	49.06 9	0,061 58	0,061 58	2,25	
P	S	02487	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02488	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02489	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		3	4.007	0,026 18	0,026 18	14,2 7		8	7.974	0,026 18	0,026 18	7,17		-13	16.42 1	0,026 18	0,026 18	3,48	
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	52.95 4	0,061 58	0,061 58	2,12		0	50.75 9	0,061 58	0,061 58	2,19		-10	54.24 5	0,061 58	0,061 58	2,08	
P	S	02490	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02491	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02492	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		37	19.42 0	0,026 18	0,026 18	2,94		-172	17.82 3	0,026 18	0,026 18	3,21		-5	13.91 2	0,026 18	0,026 18	4,11	
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	63.66 0	0,061 58	0,061 58	1,83		-28	47.12 7	0,061 58	0,061 58	2,32		-64	50.72 1	0,061 58	0,061 58	2,19	
P	S	02493	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02494	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02495	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		12	6.238	0,026 18	0,026 18	9,17		50	4.181	0,026 18	0,026 18	13,6 8		-22	6.299	0,026 18	0,026 18	9,08	
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		-30	51.22 2	0,061 58	0,061 58	2,17		44	55.98 1	0,061 58	0,061 58	2,03		8	54.70 9	0,061 58	0,061 58	2,07	
P	S	02496	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02497	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02498	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		35	5.614	0,026 18	0,026 18	10,1 9		3	19.76 1	0,026 18	0,026 18	2,89		-29	22.45 0	0,026 18	0,026 18	2,55	
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		8	62.99 1	0,061 58	0,061 58	1,85		-3	65.28 5	0,061 58	0,061 58	1,80		-18	80.95 5	0,061 58	0,061 58	1,51	
P	S	02499	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02500	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02501	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-416	10.75 1	0,026 18	0,026 18	5,33		88	7.041	0,026 18	0,026 18	8,12		135	3.539	0,026 18	0,026 18	16,15	
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		-618	43.20 8	0,061 58	0,061 58	2,47		-48	48.30 3	0,061 58	0,061 58	2,27		98	54.41 4	0,061 58	0,061 58	2,07	
P	S	02502	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02503	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02504	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-45	5.947	0,026 18	0,026 18	9,62		62	5.306	0,026 18	0,026 18	10,7 8		12	19.42 6	0,026 18	0,026 18	2,94	
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		40	52.41 5	0,061 58	0,061 58	2,14		44	62.20 4	0,061 58	0,061 58	1,87		-17	64.41 4	0,061 58	0,061 58	1,82	
P	S	02505	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02506	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02507	1.355	2.092	0,026 18	0,026 18	27,19	
	I		-24	27.79 3	0,026 18	0,026 18	2,06		-771	26.19 8	0,026 18	0,026 18	2,19		1.355	13.38 5	0,026 18	0,026 18	4,25	
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	74.77 5	0,061 58	0,061 58	1,61		-527	52.45 8	0,061 58	0,061 58	2,14		-28	9.231	0,061 58	0,061 58	5,84	
P	S	02508	-47	2.123	0,026 18	0,026 18	26,9 4	02509	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02510	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-47	33.01 8	0,026 18	0,026 18	1,73		-8	28.16 4	0,026 18	0,026 18	2,03		69	17.92 9	0,026 18	0,026 18	3,19	
S	S		-5	533	0,076 97	0,076 97	9,62		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-2	8.351	0,061 58	0,061 58	6,06		4	76.25 5	0,061 58	0,061 58	1,58		35	72.03 6	0,061 58	0,061 58	1,66	
P	S	02511	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02512	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02513	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	6.761	0,026 18	0,026 18	8,46		-21	5.249	0,026 18	0,026 18	10,9 0		27	2.969	0,026 18	0,026 18	19,26	
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	59.46 5	0,061 58	0,061 58	1,94		10	50.90 7	0,061 58	0,061 58	2,18		18	48.62 0	0,061 58	0,061 58	2,26	
P	S	02514	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02515	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02516	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		12	6.596	0,026 18	0,026 18	8,67		-66	12.52 8	0,026 18	0,026 18	4,57		142	30.74 4	0,026 18	0,026 18	1,86	

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		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		331	474	0,076 97	0,076 97	9,58	
	I		-9	35.27 5	0,061 58	0,061 58	2,86		50	21.17 1	0,061 58	0,061 58	3,95		333	14.68 5	0,061 58	0,061 58	4,79	
P	S	02517	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02518	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02519	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		356	44.54 3	0,026 18	0,026 18	1,28		227	46.99 4	0,026 18	0,026 18	1,22		-806	55.65 9	0,026 18	0,026 18	1,03	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		254	55	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		240	3.092	0,061 58	0,061 58	7,76		26	4.389	0,061 58	0,061 58	7,26		288	4.611	0,061 58	0,061 58	7,17	
P	S	02520	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02521	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02522	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		397	69.33 1	0,026 18	0,026 18	0,82		297	67.21 4	0,026 18	0,026 18	0,85		-7	9.288	0,026 18	0,026 18	6,16	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-160	563	0,076 97	0,076 97	9,64	
	I		279	9.154	0,061 58	0,061 58	5,86		-2	18.60 5	0,061 58	0,061 58	4,24		-162	21.71 3	0,061 58	0,061 58	3,89	
P	S	02523	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02524	372	423	0,026 18	0,026 18	NS	02525	-25	3.662	0,026 18	0,026 18	15,62	
	I		175	3.912	0,026 18	0,026 18	14,6 1		372	2.640	0,026 18	0,026 18	21,6 3		-25	8.294	0,026 18	0,026 18	6,90	
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		1.017	31.88 3	0,061 58	0,061 58	3,05		1.386	40.87 4	0,061 58	0,061 58	2,57		-261	46.07 7	0,061 58	0,061 58	2,36	
P	S	02526	318	4.760	0,026 18	0,026 18	12,0 0	02527	-451	156	0,026 18	0,026 18	NS	02528	163	4.883	0,026 18	0,026 18	11,71	
	I		318	14.38 2	0,026 18	0,026 18	3,97		-451	19.97 9	0,026 18	0,026 18	2,87		163	18.26 0	0,026 18	0,026 18	3,13	
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		1.154	58.29 6	0,061 58	0,061 58	1,96		-180	53.92 2	0,061 58	0,061 58	2,09		-47	8.596	0,061 58	0,061 58	6,00	
P	S	02529	357	12.85 1	0,026 18	0,026 18	4,44	02530	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02531	247	1.979	0,026 18	0,026 18	28,87	
	I		357	27.94 0	0,026 18	0,026 18	2,04		32	8.614	0,026 18	0,026 18	6,64		247	6.468	0,026 18	0,026 18	8,83	
S	S		347	132	0,076 97	0,076 97	9,36		344	137	0,076 97	0,076 97	9,37		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		365	24.71 8	0,061 58	0,061 58	3,60		351	21.09 0	0,061 58	0,061 58	3,96		926	26.38 5	0,061 58	0,061 58	3,45	
P	S	02532	25	4.172	0,026 18	0,026 18	13,7 1	02533	261	2.166	0,026 18	0,026 18	26,3 8	02534	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		25	5.986	0,026 18	0,026 18	9,55		261	6.108	0,026 18	0,026 18	9,35		146	6.470	0,026 18	0,026 18	8,83	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		187	1.431	0,076 97	0,076 97	10,22	
	I		185	27.36 3	0,061 58	0,061 58	3,38		1.055	26.45 1	0,061 58	0,061 58	3,45		203	20.95 0	0,061 58	0,061 58	3,97	
P	S	02535	-41	15.39 1	0,026 18	0,026 18	3,72	02536	35	6.390	0,026 18	0,026 18	8,95	02537	134	13.81 3	0,026 18	0,026 18	4,14	
	I		-41	33.03 3	0,026 18	0,026 18	1,73		35	17.13 6	0,026 18	0,026 18	3,34		134	28.05 2	0,026 18	0,026 18	2,04	
S	S		-56	1.635	0,076 97	0,076 97	10,3 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-		82	526	0,076 97	0,076 97	9,61	
	I		-80	27.64 8	0,061 58	0,061 58	3,36		697	6.448	0,061 58	0,061 58	6,57		89	70.96 3	0,061 58	0,061 58	1,68	
P	S	02538	68	11.31 2	0,026 18	0,026 18	5,05	02539	-42	6.122	0,026 18	0,026 18	9,34	02540	118	10.45 6	0,026 18	0,026 18	5,47	
	I		68	20.81 0	0,026 18	0,026 18	2,75		-42	11.33 7	0,026 18	0,026 18	5,05		118	19.70 6	0,026 18	0,026 18	2,90	
S	S		-21	31.52 0	0,076 97	0,076 97	9,16		-15	33.00 2	0,076 97	0,076 97	8,38		16	31.00 6	0,076 97	0,076 97	9,47	
	I		-21	75.78 6	0,061 58	0,061 58	1,59		-15	81.66 4	0,061 58	0,061 58	1,49		16	75.74 5	0,061 58	0,061 58	1,59	
P	S	02541	183	12.06 9	0,026 18	0,026 18	4,74	02542	-146	14.08 7	0,026 18	0,026 18	4,06	02543	45	10.92 9	0,026 18	0,026 18	5,23	
	I		183	26.36 6	0,026 18	0,026 18	2,17		-146	27.16 8	0,026 18	0,026 18	2,11		45	18.34 1	0,026 18	0,026 18	3,12	
S	S		278	28.73 3	0,076 97	0,076 97	11,1 1		-58	1.712	0,076 97	0,076 97	10,4 3		-28	1.779	0,076 97	0,076 97	10,48	
	I		278	73.10 3	0,061 58	0,061 58	1,64		-52	69.05 9	0,061 58	0,061 58	1,72		-6	72.14 6	0,061 58	0,061 58	1,66	
P	S	02544	143	4.888	0,026 18	0,026 18	11,6 9	02545	22	4.919	0,026 18	0,026 18	11,6 3	02546	310	4.755	0,026 18	0,026 18	12,01	
	I		143	7.848	0,026 18	0,026 18	7,28		22	11.49 7	0,026 18	0,026 18	4,97		310	16.71 5	0,026 18	0,026 18	3,42	
S	S		53	1.795	0,076 97	0,076 97	10,4 9		-20	2.453	0,076 97	0,076 97	11,0 2		192	14	0,076 97	0,076 97	9,30	
	I		85	77.31 1	0,061 58	0,061 58	1,56		-9	69.88 8	0,061 58	0,061 58	1,70		227	77.28 9	0,061 58	0,061 58	1,56	
P	S	02547	-61	14.01	0,026	0,026	4,08	02548	0	0	0,026	0,026	-	02549	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]		
	I		-61	7 46.77 1	18 0,026 18	18 0,026 18	1,22		-640	6.350	18 0,026 18	18 0,026 18	9,03		-1.412	12.98 3	18 0,026 18	18 0,026 18	4,43	
S	S		135	1.030	0,076 97	0,076 97	9,94		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		159	72.56 9	0,061 58	0,061 58	1,65		-126	14.14 7	0,061 58	0,061 58	4,88		-202	7.095	0,061 58	0,061 58	6,39	
P	S	02550	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02551	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02552	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1.006	11.49 2	0,026 18	0,026 18	4,96		-8	16.43 6	0,026 18	0,026 18	3,48		-113	16.65 9	0,026 18	0,026 18	3,43	
S	S		201	1.858	0,076 97	0,076 97	10,5 4		-9	418	0,076 97	0,076 97	9,55		-8	921	0,076 97	0,076 97	9,87	
	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	02553	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02554	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02555	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-213	13.80 9	0,026 18	0,026 18	4,15		-88	12.04 5	0,026 18	0,026 18	4,75		666	3.642	0,026 18	0,026 18	15,66	
S	S		215	200	0,076 97	0,076 97	9,41		201	131	0,076 97	0,076 97	9,37		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		185	1.215	0,061 58	0,061 58	8,62		196	4.888	0,061 58	0,061 58	7,08		297	6.248	0,061 58	0,061 58	6,64	
P	S	02556	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02557	-16	2.351	0,026 18	0,026 18	24,3 3	02558	36	2.613	0,026 18	0,026 18	21,88	
	I		-370	7.714	0,026 18	0,026 18	7,43		-16	2.164	0,026 18	0,026 18	26,4 3		36	1.624	0,026 18	0,026 18	35,21	
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		-860	48.48 4	0,061 58	0,061 58	2,27		-248	57.88 3	0,061 58	0,061 58	1,98		51	70.30 4	0,061 58	0,061 58	1,69	
P	S	02559	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02560	-1	3.537	0,026 18	0,026 18	16,1 7	02561	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		6	3.924	0,026 18	0,026 18	14,5 7		-1	455	0,026 18	0,026 18	NS		7	11.31 7	0,026 18	0,026 18	5,05	
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		41	76.65 2	0,061 58	0,061 58	1,58		-48	80.65 1	0,061 58	0,061 58	1,51		22	87.27 6	0,061 58	0,061 58	1,41	
P	S	02562	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02563	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02564	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	21.27 1	0,026 18	0,026 18	2,69		-12	39.24 7	0,026 18	0,026 18	1,46		763	5.667	0,026 18	0,026 18	10,06	
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	100.3 16	0,061 58	0,061 58	1,25		-32	116.2 37	0,061 58	0,061 58	1,10		40	12.83 8	0,061 58	0,061 58	5,10	
P	S	02565	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02566	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02567	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1.406	10.86 3	0,026 18	0,026 18	5,24		377	15.94 7	0,026 18	0,026 18	3,58		8	15.89 3	0,026 18	0,026 18	3,60	
S	S		270	378	0,076 97	0,076 97	9,52		186	942	0,076 97	0,076 97	9,88		2	2.532	0,076 97	0,076 97	11,08	
	I		268	11.06 7	0,061 58	0,061 58	5,44		190	7.330	0,061 58	0,061 58	6,33		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02568	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02569	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02570	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		42	14.97 7	0,026 18	0,026 18	3,82		183	14.84 3	0,026 18	0,026 18	3,85		218	15.49 5	0,026 18	0,026 18	3,69	
S	S		52	774	0,076 97	0,076 97	9,77		105	1.706	0,076 97	0,076 97	10,4 3		13	401	0,076 97	0,076 97	9,53	
	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	02571	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02572	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02573	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-241	13.75 0	0,026 18	0,026 18	4,16		478	11.09 8	0,026 18	0,026 18	5,14		19	14.00 8	0,026 18	0,026 18	4,08	
S	S		-18	763	0,076 97	0,076 97	9,77		188	1.083	0,076 97	0,076 97	9,98		-12	167	0,076 97	0,076 97	9,39	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		174	2.467	0,061 58	0,061 58	8,02		-6	8.274	0,061 58	0,061 58	6,08	
P	S	02574	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02575	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02576	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-1.040	4.368	0,026 18	0,026 18	13,1 5		11	16.16 1	0,026 18	0,026 18	3,54		32	19.88 3	0,026 18	0,026 18	2,88	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-19	141	0,076 97	0,076 97	9,38	
	I		-18	7.257	0,061 58	0,061 58	6,35		-9	11.11 8	0,061 58	0,061 58	5,43		-19	4.675	0,061 58	0,061 58	7,15	
P	S	02577	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02578	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02579	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-144	18.85 5	0,026 18	0,026 18	3,04		-5	14.26 7	0,026 18	0,026 18	4,01		11	7.248	0,026 18	0,026 18	7,89	
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		-5	48.02 1	0,061 58	0,061 58	2,28		-79	50.73 2	0,061 58	0,061 58	2,19		-23	49.94 0	0,061 58	0,061 58	2,22
P	S	02580	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02581	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02582	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		74	4.517	0,026 18	0,026 18	12,6 6		-16	6.526	0,026 18	0,026 18	8,76		-1	5.358	0,026 18	0,026 18	10,67
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		44	53.63 6	0,061 58	0,061 58	2,10		-1	50.65 9	0,061 58	0,061 58	2,19		-2	56.38 6	0,061 58	0,061 58	2,02
P	S	02583	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02584	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02585	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-1	17.30 8	0,026 18	0,026 18	3,30		48	19.59 7	0,026 18	0,026 18	2,92		-124	17.81 4	0,026 18	0,026 18	3,21
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	55.49 9	0,061 58	0,061 58	2,04		22	64.76 5	0,061 58	0,061 58	1,81		-39	48.23 2	0,061 58	0,061 58	2,28
P	S	02586	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02587	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02588	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		3	14.94 5	0,026 18	0,026 18	3,83		57	4.145	0,026 18	0,026 18	13,7 9		13	7.219	0,026 18	0,026 18	7,92
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		-10	52.64 9	0,061 58	0,061 58	2,13		32	56.87 2	0,061 58	0,061 58	2,00		-23	53.25 3	0,061 58	0,061 58	2,11
P	S	02589	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02590	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02591	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-36	3.990	0,026 18	0,026 18	14,3 4		18	9.573	0,026 18	0,026 18	5,97		1	19.48 9	0,026 18	0,026 18	2,93
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	58.84 6	0,061 58	0,061 58	1,95		2	58.20 4	0,061 58	0,061 58	1,97		-8	65.37 7	0,061 58	0,061 58	1,79
P	S	02592	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02593	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02594	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-32	23.51 4	0,026 18	0,026 18	2,43		-583	9.621	0,026 18	0,026 18	5,96		41	7.934	0,026 18	0,026 18	7,21
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	80.01 7	0,061 58	0,061 58	1,52		-178	39.97 9	0,061 58	0,061 58	2,61		-37	46.81 8	0,061 58	0,061 58	2,33
P	S	02595	129	279	0,026 18	0,026 18	NS	02596	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02597	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		129	4.018	0,026 18	0,026 18	14,2 3		-51	5.948	0,026 18	0,026 18	9,62		2	8.197	0,026 18	0,026 18	6,98
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		75	54.02 8	0,061 58	0,061 58	2,09		58	51.61 8	0,061 58	0,061 58	2,16		-26	56.93 3	0,061 58	0,061 58	2,00
P	S	02598	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02599	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02600	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		73	18.34 1	0,026 18	0,026 18	3,12		-16	29.23 6	0,026 18	0,026 18	1,96		326	23.89 6	0,026 18	0,026 18	2,39
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	69.81 9	0,061 58	0,061 58	1,70		11	73.39 3	0,061 58	0,061 58	1,63		88	50.95 0	0,061 58	0,061 58	2,18
P	S	02601	-239	931	0,026 18	0,026 18	61,4 9	02602	-434	1.972	0,026 18	0,026 18	29,0 5	02603	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-239	19.31 2	0,026 18	0,026 18	2,96		-434	28.46 0	0,026 18	0,026 18	2,01		29	30.92 9	0,026 18	0,026 18	1,85
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-146	538	0,076 97	0,076 97	9,62		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-578	10.57 4	0,061 58	0,061 58	5,55		-140	6.156	0,061 58	0,061 58	6,67		-12	74.54 1	0,061 58	0,061 58	1,61
P	S	02604	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02605	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02606	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		51	17.50 5	0,026 18	0,026 18	3,27		-101	4.742	0,026 18	0,026 18	12,0 7		9	6.988	0,026 18	0,026 18	8,18
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		-9	62.00 0	0,061 58	0,061 58	1,87		-45	57.57 6	0,061 58	0,061 58	1,99		-11	47.35 4	0,061 58	0,061 58	2,31
P	S	02607	76	997	0,026 18	0,026 18	57,3 5	02608	-11	636	0,026 18	0,026 18	89,9 3	02609	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		76	1.626	0,026 18	0,026 18	35,1 6		-11	1.745	0,026 18	0,026 18	32,7 8		126	8.205	0,026 18	0,026 18	6,97
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		30	43.19 8	0,061 58	0,061 58	2,47		29	29.75 5	0,061 58	0,061 58	3,20		-150	16.55 5	0,061 58	0,061 58	4,52
P	S	02610	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02611	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02612	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		18	34.83	0,026	0,026	1,64		4	21.95	0,026	0,026	2,61		-18	12.35	0,026	0,026	4,63

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]		
				7	18	18				1	18	18				4	18	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		48	112.8 57	0,061 58	0,061 58	1,13		24	95.20 1	0,061 58	0,061 58	1,31		-50	84.42 6	0,061 58	0,061 58	1,45	
P	S	02613	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02614	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02615	19	357	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		7	2.121	0,026 18	0,026 18	26,9 6		14	7.433	0,026 18	0,026 18	7,69		19	3.856	0,026 18	0,026 18	14,83	
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		31	75.86 0	0,061 58	0,061 58	1,59		44	70.29 5	0,061 58	0,061 58	1,69		-92	58.05 7	0,061 58	0,061 58	1,97	
P	S	02616	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02617	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02618	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-10	9.469	0,026 18	0,026 18	6,04		14	19.01 6	0,026 18	0,026 18	3,01		-13	35.47 1	0,026 18	0,026 18	1,61	
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		-257	51.43 7	0,061 58	0,061 58	2,17		-228	44.35 1	0,061 58	0,061 58	2,42		-77	109.8 01	0,061 58	0,061 58	1,16	
P	S	02619	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02620	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02621	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		9	21.58 9	0,026 18	0,026 18	2,65		5	7.529	0,026 18	0,026 18	7,60		77	9.925	0,026 18	0,026 18	5,76	
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		36	98.38 4	0,061 58	0,061 58	1,28		111	86.51 9	0,061 58	0,061 58	1,42		221	82.17 0	0,061 58	0,061 58	1,49	
P	S	02622	-18	1.979	0,026 18	0,026 18	28,9 0	02623	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02624	206	1.156	0,026 18	0,026 18	49,43	
	I		-18	4.405	0,026 18	0,026 18	12,9 8		-180	3.814	0,026 18	0,026 18	15,0 1		206	9.619	0,026 18	0,026 18	5,94	
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		31	76.32 9	0,061 58	0,061 58	1,58		382	78.22 7	0,061 58	0,061 58	1,55		538	78.12 1	0,061 58	0,061 58	1,55	
P	S	02625	27	6.369	0,026 18	0,026 18	8,98	02626	1.680	6.250	0,026 18	0,026 18	9,09	02627	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		27	24.24 6	0,026 18	0,026 18	2,36		1.680	38.70 3	0,026 18	0,026 18	1,47		-1	23.91 3	0,026 18	0,026 18	2,39	
S	S		3.113	173	0,076 97	0,076 97	9,35		4.662	2.859	0,076 97	0,076 97	11,2 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		3.059	93.04 2	0,061 58	0,061 58	1,33		4.576	93.04 8	0,061 58	0,061 58	1,33		-4	19.90 2	0,061 58	0,061 58	4,09	
P	S	02628	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02629	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02630	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-29	40.06 8	0,026 18	0,026 18	1,43		-1	54.49 7	0,026 18	0,026 18	1,05		9	48.87 6	0,026 18	0,026 18	1,17	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-1	119	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		-12	13.34 8	0,061 58	0,061 58	5,01		32	3.733	0,061 58	0,061 58	7,50		7	1.372	0,061 58	0,061 58	8,54	
P	S	02631	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02632	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02633	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		5	49.25 6	0,026 18	0,026 18	1,16		-4	50.64 1	0,026 18	0,026 18	1,13		-6	35.41 3	0,026 18	0,026 18	1,62	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-1	1.151	0,076 97	0,076 97	10,0 3		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		1	2.368	0,061 58	0,061 58	8,07		-1	2.191	0,061 58	0,061 58	8,15		5	7.697	0,061 58	0,061 58	6,23	
P	S	02634	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02635	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02636	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		152	18.54 9	0,026 18	0,026 18	3,08		104	22.61 9	0,026 18	0,026 18	2,53		117	36.85 1	0,026 18	0,026 18	1,55	
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		-263	13.72 4	0,061 58	0,061 58	4,95		-192	19.92 6	0,061 58	0,061 58	4,09		66	17.25 5	0,061 58	0,061 58	4,42	
P	S	02637	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02638	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02639	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-18	38.26 2	0,026 18	0,026 18	1,49		-102	46.82 2	0,026 18	0,026 18	1,22		6	60.79 9	0,026 18	0,026 18	0,94	
S	S		32	1.370	0,076 97	0,076 97	10,1 8		2	477	0,076 97	0,076 97	9,58		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		44	3.101	0,061 58	0,061 58	7,75		0	0	0,061 58	0,061 58	-		14	6.093	0,061 58	0,061 58	6,69	
P	S	02640	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02641	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02642	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-3	52.03 5	0,026 18	0,026 18	1,10		3	48.70 9	0,026 18	0,026 18	1,17		0	47.60 1	0,026 18	0,026 18	1,20	
S	S		1	89	0,076 97	0,076 97	9,34		-2	18	0,076 97	0,076 97	9,30		1	1.453	0,076 97	0,076 97	10,24	
	I		2	707	0,061 58	0,061 58	8,89		0	703	0,061 58	0,061 58	8,89		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	02643	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02644	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02645	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-3	37.98 4	0,026 18	0,026 18	1,51		-1	22.41 4	0,026 18	0,026 18	2,55		41	18.65 1	0,026 18	0,026 18	3,07	
S	S		6	501	0,076 97	0,076 97	9,60		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		6	4.844	0,061 58	0,061 58	7,09		8	7.071	0,061 58	0,061 58	6,40		47	12.94 9	0,061 58	0,061 58	5,08	
P	S	02646	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02647	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02648	5	383	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		-45	16.87 4	0,026 18	0,026 18	3,39		18	10.48 4	0,026 18	0,026 18	5,45		5	2.594	0,026 18	0,026 18	22,05	
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		53	40.82 8	0,061 58	0,061 58	2,57		99	54.99 9	0,061 58	0,061 58	2,06		97	60.09 4	0,061 58	0,061 58	1,92	
P	S	02649	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02650	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02651	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-3	6.259	0,026 18	0,026 18	9,14		7	6.063	0,026 18	0,026 18	9,43		-6	18.03 1	0,026 18	0,026 18	3,17	
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		-5	70.03 3	0,061 58	0,061 58	1,70		-74	75.56 8	0,061 58	0,061 58	1,59		-2	91.62 8	0,061 58	0,061 58	1,36	
P	S	02652	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02653	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02654	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		11	35.11 7	0,026 18	0,026 18	1,63		-12	23.60 6	0,026 18	0,026 18	2,42		-21	18.57 4	0,026 18	0,026 18	3,08	
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		37	108.2 11	0,061 58	0,061 58	1,17		-7	81.87 9	0,061 58	0,061 58	1,49		5	66.29 3	0,061 58	0,061 58	1,77	
P	S	02655	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02656	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02657	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		71	7.241	0,026 18	0,026 18	7,90		5	4.890	0,026 18	0,026 18	11,7 0		-31	4.254	0,026 18	0,026 18	13,45	
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		36	62.20 7	0,061 58	0,061 58	1,87		-34	51.96 9	0,061 58	0,061 58	2,15		14	41.39 2	0,061 58	0,061 58	2,55	
P	S	02658	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02659	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02660	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		48	5.274	0,026 18	0,026 18	10,8 4		65	14.30 6	0,026 18	0,026 18	4,00		52	73.31 7	0,026 18	0,026 18	0,78	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		5	184	0,076 97	0,076 97	9,40	
	I		23	36.51 0	0,061 58	0,061 58	2,79		-57	21.25 0	0,061 58	0,061 58	3,94		4	20.22 0	0,061 58	0,061 58	4,05	
P	S	02661	12	3.724	0,026 18	0,026 18	15,3 6	02662	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02663	989	3.783	0,026 18	0,026 18	15,06	
	I		12	64.59 4	0,026 18	0,026 18	0,89		129	51.56 4	0,026 18	0,026 18	1,11		989	32.22 0	0,026 18	0,026 18	1,77	
S	S		7	2.148	0,076 97	0,076 97	10,7 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		12	16.26 1	0,061 58	0,061 58	4,56		68	8.028	0,061 58	0,061 58	6,14		1.475	17.91 7	0,061 58	0,061 58	4,32	
P	S	02664	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02665	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02666	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		3	66.76 2	0,026 18	0,026 18	0,86		-168	57.39 4	0,026 18	0,026 18	1,00		106	56.90 9	0,026 18	0,026 18	1,00	
S	S		-11	299	0,076 97	0,076 97	9,47		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-12	17.67 4	0,061 58	0,061 58	4,36		-1	8.336	0,061 58	0,061 58	6,06		62	5.620	0,061 58	0,061 58	6,84	
P	S	02667	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02668	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02669	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		26	43.40 8	0,026 18	0,026 18	1,32		-75	31.25 0	0,026 18	0,026 18	1,83		249	32.03 5	0,026 18	0,026 18	1,78	
S	S		-25	873	0,076 97	0,076 97	9,84		10	60	0,076 97	0,076 97	9,33		52	489	0,076 97	0,076 97	9,59	
	I		-22	5.328	0,061 58	0,061 58	6,93		31	2.368	0,061 58	0,061 58	8,07		52	15.52 2	0,061 58	0,061 58	4,66	
P	S	02670	2.088	6.055	0,026 18	0,026 18	9,37	02671	252	3.898	0,026 18	0,026 18	14,6 6	02672	86	1.786	0,026 18	0,026 18	32,01	
	I		2.088	39.46 7	0,026 18	0,026 18	1,44		252	24.94 1	0,026 18	0,026 18	2,29		86	6.234	0,026 18	0,026 18	9,17	
S	S		5.705	2.269	0,076 97	0,076 97	10,7 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		5.603	88.94 5	0,061 58	0,061 58	1,38		2.759	92.59 3	0,061 58	0,061 58	1,34		1.199	83.33 1	0,061 58	0,061 58	1,47	
P	S	02673	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02674	9	1.844	0,026 18	0,026 18	31,0 1	02675	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		85	5.203	0,026 18	0,026 18	10,9 9		9	3.265	0,026 18	0,026 18	17,5 2		85	9.653	0,026 18	0,026 18	5,92	
S	S		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	

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		787	76.20 7	0,061 58	0,061 58	1,58		-4	77.01 8	0,061 58	0,061 58	1,57		241	82.98 9	0,061 58	0,061 58	1,47
P	S	02676	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02677	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02678	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		30	8.000	0,026 18	0,026 18	7,15		-9	18.53 5	0,026 18	0,026 18	3,09		70	41.42 9	0,026 18	0,026 18	1,38
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		95	84.72 2	0,061 58	0,061 58	1,45		-274	97.10 8	0,061 58	0,061 58	1,29		200	116.2 90	0,061 58	0,061 58	1,10
P	S	02679	1.093	5.067	0,026 18	0,026 18	11,2 4	02680	378	3.574	0,026 18	0,026 18	15,9 8	02681	106	1.915	0,026 18	0,026 18	29,85
	I		1.093	37.66 4	0,026 18	0,026 18	1,51		378	19.53 7	0,026 18	0,026 18	2,92		106	17.77 8	0,026 18	0,026 18	3,22
S	S		1.364	6.329	0,076 97	0,076 97	15,5 7		2.820	7.296	0,076 97	0,076 97	17,3 3		288	3.986	0,076 97	0,076 97	12,46
	I		1.580	98.52 9	0,061 58	0,061 58	1,27		2.798	100.2 59	0,061 58	0,061 58	1,25		348	90.67 9	0,061 58	0,061 58	1,37
P	S	02682	64	3.013	0,026 18	0,026 18	18,9 8	02683	1.231	4.824	0,026 18	0,026 18	11,8 0	02684	1.404	7.538	0,026 18	0,026 18	7,54
	I		64	20.06 2	0,026 18	0,026 18	2,85		1.231	35.31 8	0,026 18	0,026 18	1,61		1.404	44.37 2	0,026 18	0,026 18	1,28
S	S		392	6.806	0,076 97	0,076 97	16,4 3		10.28 8	6.650	0,076 97	0,076 97	15,9 0		1.366	422	0,076 97	0,076 97	9,53
	I		485	98.68 0	0,061 58	0,061 58	1,27		10.27 3	98.78 5	0,061 58	0,061 58	1,25		1.229	33.04 5	0,061 58	0,061 58	2,98
P	S	02685	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02686	154	11.78 9	0,026 18	0,026 18	4,85	02687	303	2.844	0,026 18	0,026 18	20,09
	I		528	21.42 9	0,026 18	0,026 18	2,66		154	44.44 9	0,026 18	0,026 18	1,29		303	14.01 8	0,026 18	0,026 18	4,08
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		66	6.755	0,076 97	0,076 97	16,3 4		155	24.23 6	0,076 97	0,076 97	16,93
	I		36	20.96 0	0,061 58	0,061 58	3,97		342	68.88 1	0,061 58	0,061 58	1,72		155	73.10 7	0,061 58	0,061 58	1,64
P	S	02688	32	5.553	0,026 18	0,026 18	10,3 0	02689	161	4.398	0,026 18	0,026 18	13,0 0	02690	22	10.23 9	0,026 18	0,026 18	5,59
	I		32	12.42 8	0,026 18	0,026 18	4,60		161	7.323	0,026 18	0,026 18	7,80		22	17.40 7	0,026 18	0,026 18	3,29
S	S		-1	7.929	0,076 97	0,076 97	18,8 3		71	25.29 3	0,076 97	0,076 97	15,0 8		48	24.16 6	0,076 97	0,076 97	17,07
	I		5	65.05 7	0,061 58	0,061 58	1,80		71	73.24 6	0,061 58	0,061 58	1,64		48	67.49 2	0,061 58	0,061 58	1,75
P	S	02691	-72	12.79 8	0,026 18	0,026 18	4,47	02692	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02693	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-72	26.26 0	0,026 18	0,026 18	2,18		311	24.35 6	0,026 18	0,026 18	2,35		-55	17.23 7	0,026 18	0,026 18	3,32
S	S		-21	24.01 2	0,076 97	0,076 97	17,3 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-21	63.97 6	0,061 58	0,061 58	1,83		1.145	80.25 5	0,061 58	0,061 58	1,51		-3.380	71.43 2	0,061 58	0,061 58	1,68
P	S	02694	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02695	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02696	75	128	0,026 18	0,026 18	NS
	I		-6	19.83 0	0,026 18	0,026 18	2,88		362	23.85 4	0,026 18	0,026 18	2,39		75	21.50 9	0,026 18	0,026 18	2,66
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		-859	83.50 1	0,061 58	0,061 58	1,47		1.319	92.89 0	0,061 58	0,061 58	1,34		765	61.02 6	0,061 58	0,061 58	1,89
P	S	02697	-80	4.568	0,026 18	0,026 18	12,5 2	02698	144	3.612	0,026 18	0,026 18	15,8 3	02699	-15	240	0,026 18	0,026 18	NS
	I		-80	14.57 1	0,026 18	0,026 18	3,93		144	7.569	0,026 18	0,026 18	7,55		-15	3.601	0,026 18	0,026 18	15,88
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		-641	55.16 5	0,061 58	0,061 58	2,06		525	50.54 4	0,061 58	0,061 58	2,19		-393	39.99 5	0,061 58	0,061 58	2,61
P	S	02700	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02701	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02702	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-43	3.707	0,026 18	0,026 18	15,4 3		-17	8.909	0,026 18	0,026 18	6,42		-12	8.020	0,026 18	0,026 18	7,13
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		241	178	0,076 97	0,076 97	9,39
	I		100	32.91 5	0,061 58	0,061 58	2,99		426	23.10 3	0,061 58	0,061 58	3,75		257	23.14 4	0,061 58	0,061 58	3,75
P	S	02703	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02704	-21	1.498	0,026 18	0,026 18	38,1 8	02705	187	5.040	0,026 18	0,026 18	11,34
	I		15	4.198	0,026 18	0,026 18	13,6 2		-21	3.366	0,026 18	0,026 18	16,9 9		187	8.439	0,026 18	0,026 18	6,77
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		187	33.92 7	0,061 58	0,061 58	2,93		-419	40.74 4	0,061 58	0,061 58	2,58		692	52.40 0	0,061 58	0,061 58	2,13
P	S	02706	152	6.481	0,026 18	0,026 18	8,82	02707	99	2.265	0,026 18	0,026 18	25,2 4	02708	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	
	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]		
			152	15.45 2	0,026 18	0,026 18	3,70		99	23.10 0	0,026 18	0,026 18	2,47		403	7.746	0,026 18	0,026 18	7,37	
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		219	56.59 3	0,061 58	0,061 58	2,01		-166	61.69 1	0,061 58	0,061 58	1,88		1.158	25.30 1	0,061 58	0,061 58	3,54	
P	S	02709	163	553	0,026 18	0,026 18	NS	02710	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02711	-26	272	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		163	4.430	0,026 18	0,026 18	12,9 0		138	4.044	0,026 18	0,026 18	14,1 3		-26	9.106	0,026 18	0,026 18	6,28	
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		955	35.99 2	0,061 58	0,061 58	2,81		309	51.28 4	0,061 58	0,061 58	2,17		-352	62.47 4	0,061 58	0,061 58	1,86	
P	S	02712	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02713	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02714	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-51	13.38 3	0,026 18	0,026 18	4,27		10	22.38 4	0,026 18	0,026 18	2,55		111	24.69 9	0,026 18	0,026 18	2,31	
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	-	
	I		-170	72.83 6	0,061 58	0,061 58	1,64		143	85.05 2	0,061 58	0,061 58	1,44		-18	11.68 4	0,061 58	0,061 58	5,32	
P	S	02715	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02716	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02717	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		108	25.94 9	0,026 18	0,026 18	2,20		19	31.38 9	0,026 18	0,026 18	1,82		-17	36.60 9	0,026 18	0,026 18	1,56	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		4	254	0,076 97	0,076 97	9,44		-7	398	0,076 97	0,076 97	9,53	
	I		1	5.947	0,061 58	0,061 58	6,73		4	5.277	0,061 58	0,061 58	6,95		0	105	0,061 58	0,061 58	9,23	
P	S	02718	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02719	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02720	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-53	35.05 7	0,026 18	0,026 18	1,63		-3	36.42 2	0,026 18	0,026 18	1,57		19	43.90 0	0,026 18	0,026 18	1,30	
S	S		-1	55	0,076 97	0,076 97	9,32		3	113	0,076 97	0,076 97	9,36		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2	2.391	0,061 58	0,061 58	8,06		6	780	0,061 58	0,061 58	8,85		15	5.072	0,061 58	0,061 58	7,02	
P	S	02721	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02722	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02723	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		23	35.84 8	0,026 18	0,026 18	1,60		-6	31.16 0	0,026 18	0,026 18	1,84		105	36.76 8	0,026 18	0,026 18	1,55	
S	S		-11	73	0,076 97	0,076 97	9,33		-7	450	0,076 97	0,076 97	9,57		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-6	1.107	0,061 58	0,061 58	8,68		-7	2.529	0,061 58	0,061 58	8,00		93	16.70 3	0,061 58	0,061 58	4,49	
P	S	02724	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02725	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02726	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-55	27.46 3	0,026 18	0,026 18	2,08		-116	26.69 7	0,026 18	0,026 18	2,14		-18	40.78 8	0,026 18	0,026 18	1,40	
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		29	15.46 3	0,061 58	0,061 58	4,67		-66	13.90 9	0,061 58	0,061 58	4,92		7	9.737	0,061 58	0,061 58	5,73	
P	S	02727	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02728	144	488	0,026 18	0,026 18	NS	02729	268	5.379	0,026 18	0,026 18	10,62	
	I		256	43.70 2	0,026 18	0,026 18	1,31		144	22.27 2	0,026 18	0,026 18	2,57		268	15.62 1	0,026 18	0,026 18	3,66	
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		-19	10.14 4	0,061 58	0,061 58	5,64		596	64.05 3	0,061 58	0,061 58	1,82		1.045	60.90 4	0,061 58	0,061 58	1,90	
P	S	02730	-12	4.314	0,026 18	0,026 18	13,2 6	02731	326	817	0,026 18	0,026 18	69,9 1	02732	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-12	8.971	0,026 18	0,026 18	6,38		326	3.192	0,026 18	0,026 18	17,8 9		137	3.871	0,026 18	0,026 18	14,77	
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		-378	48.02 0	0,061 58	0,061 58	2,29		1.055	42.21 4	0,061 58	0,061 58	2,51		605	31.76 1	0,061 58	0,061 58	3,06	
P	S	02733	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02734	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02735	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-67	10.53 5	0,026 18	0,026 18	5,43		-490	20.70 0	0,026 18	0,026 18	2,77		-63	16.47 7	0,026 18	0,026 18	3,47	
S	S		123	72	0,076 97	0,076 97	9,33		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		139	22.47 2	0,061 58	0,061 58	3,81		-742	65.65 8	0,061 58	0,061 58	1,79		-1.543	72.95 8	0,061 58	0,061 58	1,64	
P	S	02736	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02737	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02738	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		283	17.90 6	0,026 18	0,026 18	3,19		81	23.52 4	0,026 18	0,026 18	2,43		1.085	25.23 9	0,026 18	0,026 18	2,26	
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		1.326	80.86	0,061	0,061	1,50		625	87.50	0,061	0,061	1,41		-242	20.35	0,061	0,061	4,04	



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]		
			8	58	58	58			6	58	58	58			1	58	58	58		
P	S	02739	827	13.74 2	0,026 18	0,026 18	4,15	02740	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02741	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		827	58.61 5	0,026 18	0,026 18	0,97		630	4.745	0,026 18	0,026 18	12,0 2		209	8.891	0,026 18	0,026 18	6,43	
S	S		783	113	0,076 97	0,076 97	9,35		0	0	0,076 97	0,076 97	-		311	83	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		802	35.44 9	0,061 58	0,061 58	2,84		59	8.508	0,061 58	0,061 58	6,02		311	4.993	0,061 58	0,061 58	7,04	
P	S	02742	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02743	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02744	23	2.346	0,026 18	0,026 18	24,38	
	I		260	17.26 3	0,026 18	0,026 18	3,31		-248	4.754	0,026 18	0,026 18	12,0 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		156	5.329	0,061 58	0,061 58	6,93		-13	28.43 8	0,061 58	0,061 58	3,30		14	45.84 5	0,061 58	0,061 58	2,36	
P	S	02745	2	688	0,026 18	0,026 18	83,1 3	02746	53	506	0,026 18	0,026 18	NS	02747	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		2	1.970	0,026 18	0,026 18	29,0 3		53	1.930	0,026 18	0,026 18	29,6 3		11	7.711	0,026 18	0,026 18	7,42	
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		-6	50.67 2	0,061 58	0,061 58	2,19		29	61.74 5	0,061 58	0,061 58	1,88		-16	61.98 0	0,061 58	0,061 58	1,87	
P	S	02748	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02749	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02750	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-21	17.49 2	0,026 18	0,026 18	3,27		-13	23.96 6	0,026 18	0,026 18	2,39		99	87.85 1	0,026 18	0,026 18	0,65	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		39	751	0,076 97	0,076 97	9,76	
	I		-6	68.61 8	0,061 58	0,061 58	1,73		-9	83.45 5	0,061 58	0,061 58	1,47		80	25.01 5	0,061 58	0,061 58	3,58	
P	S	02751	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02752	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02753	734	1.381	0,026 18	0,026 18	41,29	
	I		38	60.57 9	0,026 18	0,026 18	0,94		747	43.99 6	0,026 18	0,026 18	1,30		734	41.71 7	0,026 18	0,026 18	1,37	
S	S		39	1.070	0,076 97	0,076 97	9,97		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		38	12.77 0	0,061 58	0,061 58	5,12		-296	6.125	0,061 58	0,061 58	6,68		-856	18.32 7	0,061 58	0,061 58	4,29	
P	S	02754	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02755	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02756	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		107	24.96 9	0,026 18	0,026 18	2,29		-16	33.52 8	0,026 18	0,026 18	1,71		-27	45.06 4	0,026 18	0,026 18	1,27	
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		-118	12.39 4	0,061 58	0,061 58	5,19		-11	8.413	0,061 58	0,061 58	6,04		-34	8.587	0,061 58	0,061 58	6,00	
P	S	02757	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02758	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02759	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		62	23.67 8	0,026 18	0,026 18	2,41		-47	33.32 0	0,026 18	0,026 18	1,72		5	41.54 4	0,026 18	0,026 18	1,38	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		2	17	0,076 97	0,076 97	9,30	
	I		-2	10.98 5	0,061 58	0,061 58	5,46		3	8.078	0,061 58	0,061 58	6,13		2	2.576	0,061 58	0,061 58	7,98	
P	S	02760	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02761	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02762	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		45	38.17 1	0,026 18	0,026 18	1,50		26	37.46 3	0,026 18	0,026 18	1,53		23	44.07 3	0,026 18	0,026 18	1,30	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-1	69	0,076 97	0,076 97	9,33		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-1	3.038	0,061 58	0,061 58	7,78		2	2.047	0,061 58	0,061 58	8,22		14	3.751	0,061 58	0,061 58	7,49	
P	S	02763	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02764	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02765	222	7.499	0,026 18	0,026 18	7,62	
	I		-69	36.78 2	0,026 18	0,026 18	1,56		-1	26.26 4	0,026 18	0,026 18	2,18		222	31.63 7	0,026 18	0,026 18	1,81	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		2.169	658	0,076 97	0,076 97	9,67	
	I		-19	13.26 2	0,061 58	0,061 58	5,03		-38	16.55 7	0,061 58	0,061 58	4,51		2.363	101.3 63	0,061 58	0,061 58	1,24	
P	S	02766	142	6.667	0,026 18	0,026 18	8,57	02767	-35	450	0,026 18	0,026 18	NS	02768	9	855	0,026 18	0,026 18	66,89	
	I		142	28.14 9	0,026 18	0,026 18	2,03		-35	6.277	0,026 18	0,026 18	9,11		9	2.451	0,026 18	0,026 18	23,33	
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		479	89.88 4	0,061 58	0,061 58	1,38		-192	82.59 1	0,061 58	0,061 58	1,48		765	74.93 1	0,061 58	0,061 58	1,60	
P	S	02769	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02770	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02771	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		154	7.971	0,026 18	0,026 18	7,17		-5	5.503	0,026 18	0,026 18	10,3 9		-32	22.69 4	0,026 18	0,026 18	2,52	

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		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		351	78.22 4	0,061 58	0,061 58	1,55		-218	80.71 6	0,061 58	0,061 58	1,51		-154	94.96 2	0,061 58	0,061 58	1,31
P	S	02772	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02773	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02774	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		11	33.08 5	0,026 18	0,026 18	1,73		390	14.33 1	0,026 18	0,026 18	3,98		1.869	8.426	0,026 18	0,026 18	6,74
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		28	107.7 40	0,061 58	0,061 58	1,18		-24	6.218	0,061 58	0,061 58	6,65		603	3.894	0,061 58	0,061 58	7,43
P	S	02775	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02776	45	9.392	0,026 18	0,026 18	6,09	02777	0	7.795	0,026 18	0,026 18	7,34
	I		256	6.994	0,026 18	0,026 18	8,17		45	19.88 1	0,026 18	0,026 18	2,88		0	19.15 2	0,026 18	0,026 18	2,99
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		1.100	722	0,076 97	0,076 97	9,72		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		71	8.140	0,061 58	0,061 58	6,11		1.375	25.60 6	0,061 58	0,061 58	3,52		-6	7.070	0,061 58	0,061 58	6,40
P	S	02778	-4	12.44 2	0,026 18	0,026 18	4,60	02779	50	10.50 3	0,026 18	0,026 18	5,44	02780	622	2.660	0,026 18	0,026 18	21,45
	I		-4	24.20 8	0,026 18	0,026 18	2,36		50	17.18 8	0,026 18	0,026 18	3,33		622	4.835	0,026 18	0,026 18	11,80
S	S		298	1.120	0,076 97	0,076 97	10,0 0		117	2.158	0,076 97	0,076 97	10,7 7		257	2.744	0,076 97	0,076 97	11,26
	I		393	65.53 9	0,061 58	0,061 58	1,79		147	72.91 4	0,061 58	0,061 58	1,64		341	76.77 4	0,061 58	0,061 58	1,57
P	S	02781	116	6.177	0,026 18	0,026 18	9,25	02782	209	13.07 0	0,026 18	0,026 18	4,37	02783	-98	12.48 4	0,026 18	0,026 18	4,58
	I		116	18.86 5	0,026 18	0,026 18	3,03		209	45.98 0	0,026 18	0,026 18	1,24		-98	26.13 1	0,026 18	0,026 18	2,19
S	S		-10	3.472	0,076 97	0,076 97	11,9 4		1.091	33.29 1	0,076 97	0,076 97	8,23		-62	85	0,076 97	0,076 97	9,34
	I		-1	74.57 6	0,061 58	0,061 58	1,61		1.091	100.4 80	0,061 58	0,061 58	1,25		-33	70.02 6	0,061 58	0,061 58	1,70
P	S	02784	258	9.967	0,026 18	0,026 18	5,73	02785	-18	7.353	0,026 18	0,026 18	7,78	02786	249	10.15 1	0,026 18	0,026 18	5,63
	I		258	18.37 2	0,026 18	0,026 18	3,11		-18	13.86 6	0,026 18	0,026 18	4,13		249	19.68 5	0,026 18	0,026 18	2,90
S	S		103	33.29 7	0,076 97	0,076 97	8,24		28	29.36 2	0,076 97	0,076 97	10,6 0		147	32.30 4	0,076 97	0,076 97	8,73
	I		103	84.25 1	0,061 58	0,061 58	1,46		28	74.24 3	0,061 58	0,061 58	1,62		147	81.69 4	0,061 58	0,061 58	1,49
P	S	02787	11	11.82 6	0,026 18	0,026 18	4,84	02788	-160	13.81 0	0,026 18	0,026 18	4,14	02789	110	5.570	0,026 18	0,026 18	10,26
	I		11	25.32 4	0,026 18	0,026 18	2,26		-160	31.12 6	0,026 18	0,026 18	1,84		110	18.64 9	0,026 18	0,026 18	3,07
S	S		233	25.95 0	0,076 97	0,076 97	14,1 1		-299	6.070	0,076 97	0,076 97	15,1 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		233	65.88 3	0,061 58	0,061 58	1,78		-166	25.00 8	0,061 58	0,061 58	3,58		-10	8.924	0,061 58	0,061 58	5,92
P	S	02790	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02791	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02792	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		349	22.93 5	0,026 18	0,026 18	2,49		-57	17.90 3	0,026 18	0,026 18	3,20		168	21.01 9	0,026 18	0,026 18	2,72
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		1.148	94.59 9	0,061 58	0,061 58	1,32		-994	84.41 4	0,061 58	0,061 58	1,46		542	77.76 0	0,061 58	0,061 58	1,56
P	S	02793	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02794	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02795	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		102	22.93 4	0,026 18	0,026 18	2,49		-2	22.25 8	0,026 18	0,026 18	2,57		-106	15.27 6	0,026 18	0,026 18	3,75
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		599	72.11 3	0,061 58	0,061 58	1,66		-43	95.35 8	0,061 58	0,061 58	1,31		-729	82.18 8	0,061 58	0,061 58	1,49
P	S	02796	-8	5.606	0,026 18	0,026 18	10,2 0	02797	145	2.691	0,026 18	0,026 18	21,2 4	02798	17	2.395	0,026 18	0,026 18	23,88
	I		-8	13.53 8	0,026 18	0,026 18	4,22		145	4.926	0,026 18	0,026 18	11,6 0		17	1.928	0,026 18	0,026 18	29,66
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		-444	77.32 4	0,061 58	0,061 58	1,56		438	71.28 0	0,061 58	0,061 58	1,67		120	62.57 9	0,061 58	0,061 58	1,86
P	S	02799	136	1.680	0,026 18	0,026 18	34,0 2	02800	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02801	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		136	892	0,026 18	0,026 18	64,0 8		118	7.595	0,026 18	0,026 18	7,53		-21	22.89 3	0,026 18	0,026 18	2,50
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		586	51.85 1	0,061 58	0,061 58	2,15		1.081	40.02 4	0,061 58	0,061 58	2,61		-184	87.01 1	0,061 58	0,061 58	1,42
P	S	02802	0	0	0,026	0,026	-	02803	0	0	0,026	0,026	-	02804	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]		
	I		70	9.810	18 0,026 18	18 0,026 18	5,83		97	6.657	18 0,026 18	18 0,026 18	8,59		167	3.454	18 0,026 18	18 0,026 18	16,55	
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	74.36 5	0,061 58	0,061 58	1,61		695	65.04 5	0,061 58	0,061 58	1,80		561	53.91 5	0,061 58	0,061 58	2,09	
P	S	02805	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02806	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02807	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		19	6.756	0,026 18	0,026 18	8,46		-27	10.15 3	0,026 18	0,026 18	5,63		-12	22.04 1	0,026 18	0,026 18	2,59	
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		-81	40.03 8	0,061 58	0,061 58	2,61		28	28.35 1	0,061 58	0,061 58	3,30		162	89.14 7	0,061 58	0,061 58	1,39	
P	S	02808	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02809	362	158	0,026 18	0,026 18	NS	02810	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		288	17.73 0	0,026 18	0,026 18	3,22		362	19.33 1	0,026 18	0,026 18	2,95		-164	19.43 1	0,026 18	0,026 18	2,95	
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		1.015	82.21 9	0,061 58	0,061 58	1,48		969	72.06 2	0,061 58	0,061 58	1,66		218	63.45 7	0,061 58	0,061 58	1,84	
P	S	02811	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02812	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02813	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-44	18.61 3	0,026 18	0,026 18	3,07		15	28.68 4	0,026 18	0,026 18	1,99		-3	47.38 3	0,026 18	0,026 18	1,21	
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		316	15.64 5	0,061 58	0,061 58	4,64		-6	8.159	0,061 58	0,061 58	6,11		-3	10.58 3	0,061 58	0,061 58	5,54	
P	S	02814	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02815	243	12.72 3	0,026 18	0,026 18	4,49	02816	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		795	20.92 0	0,026 18	0,026 18	2,73		243	58.98 7	0,026 18	0,026 18	0,97		640	24.00 3	0,026 18	0,026 18	2,38	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		423	2.390	0,076 97	0,076 97	10,9 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		2.155	19.79 2	0,061 58	0,061 58	4,09		349	36.89 0	0,061 58	0,061 58	2,77		-87	21.60 7	0,061 58	0,061 58	3,90	
P	S	02817	599	11.84 8	0,026 18	0,026 18	4,82	02818	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02819	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		599	53.50 4	0,026 18	0,026 18	1,07		494	26.27 2	0,026 18	0,026 18	2,17		13	43.06 0	0,026 18	0,026 18	1,33	
S	S		386	1.230	0,076 97	0,076 97	10,0 8		52	890	0,076 97	0,076 97	9,85		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		696	37.54 7	0,061 58	0,061 58	2,73		158	14.05 1	0,061 58	0,061 58	4,89		8	4.390	0,061 58	0,061 58	7,26	
P	S	02820	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02821	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02822	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-8	44.12 2	0,026 18	0,026 18	1,30		-144	52.93 7	0,026 18	0,026 18	1,08		86	67.71 5	0,026 18	0,026 18	0,84	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		15	27	0,076 97	0,076 97	9,31		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-12	3.384	0,061 58	0,061 58	7,64		17	5.033	0,061 58	0,061 58	7,03		30	9.878	0,061 58	0,061 58	5,70	
P	S	02823	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02824	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02825	31	1.118	0,026 18	0,026 18	51,15	
	I		68	63.01 4	0,026 18	0,026 18	0,91		96	7.499	0,026 18	0,026 18	7,62		31	6.075	0,026 18	0,026 18	9,41	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		127	100	0,076 97	0,076 97	9,35		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-12	14.81 9	0,061 58	0,061 58	4,77		134	22.89 3	0,061 58	0,061 58	3,77		270	26.72 6	0,061 58	0,061 58	3,43	
P	S	02826	32	383	0,026 18	0,026 18	NS	02827	34	2.205	0,026 18	0,026 18	25,9 3	02828	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		32	1.615	0,026 18	0,026 18	35,4 1		34	7.684	0,026 18	0,026 18	7,44		-30	7.627	0,026 18	0,026 18	7,50	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		53	83	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		153	27.42 3	0,061 58	0,061 58	3,37		178	26.45 3	0,061 58	0,061 58	3,45		47	19.61 9	0,061 58	0,061 58	4,12	
P	S	02829	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02830	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02831	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		292	26.58 5	0,026 18	0,026 18	2,15		-79	42.55 2	0,026 18	0,026 18	1,34		114	46.05 8	0,026 18	0,026 18	1,24	
S	S		-12	385	0,076 97	0,076 97	9,53		-20	420	0,076 97	0,076 97	9,55		-153	213	0,076 97	0,076 97	9,42	
	I		-20	15.05 3	0,061 58	0,061 58	4,74		-20	3.546	0,061 58	0,061 58	7,57		-153	5.304	0,061 58	0,061 58	6,94	
P	S	02832	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02833	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02834	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		2.809	59.95 6	0,026 18	0,026 18	0,94		-2.582	63.33 8	0,026 18	0,026 18	0,91		-273	71.01 8	0,026 18	0,026 18	0,81	
S	S		425	1.009	0,076 97	0,076 97	9,92		0	0	0,076 97	0,076 97	-		229	1.365	0,076 97	0,076 97	10,17	

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		439	7.419	0,061 58	0,061 58	6,30		-334	8.553	0,061 58	0,061 58	6,01		229	20.42 3	0,061 58	0,061 58	4,03
P	S	02835	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02836	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02837	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		5	12.57 7	0,026 18	0,026 18	4,55		124	5.226	0,026 18	0,026 18	10,9 4		64	1.865	0,026 18	0,026 18	30,66
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		-38	30.89 9	0,061 58	0,061 58	3,12		593	40.88 2	0,061 58	0,061 58	2,57		602	50.16 8	0,061 58	0,061 58	2,21
P	S	02838	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02839	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02840	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-35	3.791	0,026 18	0,026 18	15,0 9		156	6.485	0,026 18	0,026 18	8,81		10	16.45 8	0,026 18	0,026 18	3,47
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		-348	59.12 7	0,061 58	0,061 58	1,95		578	69.22 6	0,061 58	0,061 58	1,71		261	80.38 8	0,061 58	0,061 58	1,51
P	S	02841	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02842	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02843	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-40	21.43 4	0,026 18	0,026 18	2,67		-61	17.01 4	0,026 18	0,026 18	3,36		4	32.85 4	0,026 18	0,026 18	1,74
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		-235	90.22 2	0,061 58	0,061 58	1,37		661	15.00 5	0,061 58	0,061 58	4,74		5	10.74 0	0,061 58	0,061 58	5,51
P	S	02844	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02845	-2	13.30 2	0,026 18	0,026 18	4,30	02846	209	9.233	0,026 18	0,026 18	6,19
	I		0	44.50 1	0,026 18	0,026 18	1,29		-2	26.31 4	0,026 18	0,026 18	2,17		209	15.48 0	0,026 18	0,026 18	3,69
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		70	25.54 0	0,076 97	0,076 97	14,7 0		137	29.68 6	0,076 97	0,076 97	10,36
	I		-1	12.20 8	0,061 58	0,061 58	5,22		70	66.89 4	0,061 58	0,061 58	1,76		137	78.97 4	0,061 58	0,061 58	1,54
P	S	02847	53	6.516	0,026 18	0,026 18	8,78	02848	117	1.941	0,026 18	0,026 18	29,4 5	02849	47	5.714	0,026 18	0,026 18	10,01
	I		53	11.58 1	0,026 18	0,026 18	4,94		117	6.705	0,026 18	0,026 18	8,53		47	19.13 5	0,026 18	0,026 18	2,99
S	S		24	24.02 0	0,076 97	0,076 97	17,3 7		63	25.71 2	0,076 97	0,076 97	14,4 5		-7	23.28 6	0,076 97	0,076 97	19,04
	I		24	67.77 1	0,061 58	0,061 58	1,74		63	74.30 3	0,061 58	0,061 58	1,62		-7	68.77 0	0,061 58	0,061 58	1,72
P	S	02850	523	12.43 1	0,026 18	0,026 18	4,59	02851	3.204	4.711	0,026 18	0,026 18	11,9 8	02852	1.596	2.214	0,026 18	0,026 18	25,67
	I		523	45.70 9	0,026 18	0,026 18	1,25		3.204	37.01 9	0,026 18	0,026 18	1,53		1.596	49.41 2	0,026 18	0,026 18	1,15
S	S		181	23.72 8	0,076 97	0,076 97	18,0 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		181	68.81 9	0,061 58	0,061 58	1,72		1.752	19.39 9	0,061 58	0,061 58	4,14		433	6.650	0,061 58	0,061 58	6,52
P	S	02853	89	1.232	0,026 18	0,026 18	46,4 1	02854	630	1.517	0,026 18	0,026 18	37,6 1	02855	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		89	65.23 2	0,026 18	0,026 18	0,88		630	84.38 9	0,026 18	0,026 18	0,68		-93	11.23 3	0,026 18	0,026 18	5,09
S	S		19	862	0,076 97	0,076 97	9,83		134	210	0,076 97	0,076 97	9,42		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		30	13.82 3	0,061 58	0,061 58	4,93		119	20.71 3	0,061 58	0,061 58	4,00		110	37.56 4	0,061 58	0,061 58	2,73
P	S	02856	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02857	11	1.461	0,026 18	0,026 18	39,1 4	02858	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		53	5.420	0,026 18	0,026 18	10,5 5		11	1.430	0,026 18	0,026 18	39,9 9		-20	9.205	0,026 18	0,026 18	6,21
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		192	47.69 4	0,061 58	0,061 58	2,29		65	55.89 6	0,061 58	0,061 58	2,03		-52	68.13 8	0,061 58	0,061 58	1,74
P	S	02859	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02860	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02861	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-8	4.265	0,026 18	0,026 18	13,4 1		-29	18.77 9	0,026 18	0,026 18	3,05		64	39.01 9	0,026 18	0,026 18	1,47
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		-31	72.09 9	0,061 58	0,061 58	1,66		-339	89.32 4	0,061 58	0,061 58	1,39		190	107.1 65	0,061 58	0,061 58	1,18
P	S	02862	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02863	36	321	0,026 18	0,026 18	NS	02864	2	6.926	0,026 18	0,026 18	8,26
	I		209	10.30 4	0,026 18	0,026 18	5,55		36	1.555	0,026 18	0,026 18	36,7 7		2	781	0,026 18	0,026 18	73,23
S	S		443	28	0,076 97	0,076 97	9,30		124	204	0,076 97	0,076 97	9,41		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		458	39	0,061 58	0,061 58	9,26		0	0	0,061 58	0,061 58	-		1	1.304	0,061 58	0,061 58	8,58
P	S	02865	0	8.721	0,026 18	0,026 18	6,56	02866	0	10.49 8	0,026 18	0,026 18	5,45	02867	0	11.04 0	0,026 18	0,026 18	5,18
	I		0	0	0,026	0,026	-		0	0	0,026	0,026	-		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					18	18					18	18		
S	S		1	211	0,076 97	0,076 97	9,42		-1	319	0,076 97	0,076 97	9,48		-1	77	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		2	13	0,061 58	0,061 58	9,28		-1	385	0,061 58	0,061 58	9,07		-1	487	0,061 58	0,061 58	9,01	
P	S	02868	0	8.418	0,026 18	0,026 18	6,79	02869	1	3.667	0,026 18	0,026 18	15,6 0	02870	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1	34	0,026 18	0,026 18	NS		-19	6.065	0,026 18	0,026 18	9,43	
S	S		-1	35	0,076 97	0,076 97	9,31		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-1	73	0,061 58	0,061 58	9,25		-1	104	0,061 58	0,061 58	9,23		-25	1.889	0,061 58	0,061 58	8,29	
P	S	02871	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02872	0	4.295	0,026 18	0,026 18	13,3 2	02873	0	11.50 9	0,026 18	0,026 18	4,97	
	I		-5	11.12 4	0,026 18	0,026 18	5,14		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	1.116	0,076 97	0,076 97	10,0 0		0	114	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		0	3.784	0,061 58	0,061 58	7,48		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02874	0	12.26 3	0,026 18	0,026 18	4,66	02875	0	8.909	0,026 18	0,026 18	6,42	02876	0	4.881	0,026 18	0,026 18	11,72	
	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	113	0,076 97	0,076 97	9,36		0	808	0,076 97	0,076 97	9,80	
	I		0	626	0,061 58	0,061 58	8,93		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	02877	0	1.826	0,026 18	0,026 18	31,3 2	02878	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02879	0	762	0,026 18	0,026 18	75,06	
	I		0	989	0,026 18	0,026 18	57,8 3		0	3.598	0,026 18	0,026 18	15,9 0		0	2.413	0,026 18	0,026 18	23,70	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		2	719	0,076 97	0,076 97	9,74		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		0	1.322	0,061 58	0,061 58	8,57		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	1.081	0,061 58	0,061 58	8,69	
P	S	02880	1	3.398	0,026 18	0,026 18	16,8 3	02881	0	6.877	0,026 18	0,026 18	8,32	02882	0	9.475	0,026 18	0,026 18	6,04	
	I		1	1.129	0,026 18	0,026 18	50,6 6		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-1	470	0,076 97	0,076 97	9,58		2	95	0,076 97	0,076 97	9,35		0	62	0,076 97	0,076 97	9,33	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		2	425	0,061 58	0,061 58	9,05		0	134	0,061 58	0,061 58	9,21	
P	S	02883	2	9.376	0,026 18	0,026 18	6,10	02884	0	4.270	0,026 18	0,026 18	13,3 9	02885	191	1.857	0,026 18	0,026 18	30,78	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		191	6.465	0,026 18	0,026 18	8,84	
S	S		-2	106	0,076 97	0,076 97	9,35		9	129	0,076 97	0,076 97	9,37		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-1	399	0,061 58	0,061 58	9,06		0	0	0,061 58	0,061 58	-		44	2.759	0,061 58	0,061 58	7,90	
P	S	02886	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02887	16	324	0,026 18	0,026 18	NS	02888	0	6.894	0,026 18	0,026 18	8,30	
	I		382	9.207	0,026 18	0,026 18	6,20		16	1.323	0,026 18	0,026 18	43,2 3		0	350	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		20	100	0,076 97	0,076 97	9,35		0	92	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		-276	1.364	0,061 58	0,061 58	8,55		24	21	0,061 58	0,061 58	9,28		0	617	0,061 58	0,061 58	8,94	
P	S	02889	0	8.613	0,026 18	0,026 18	6,64	02890	0	11.21 7	0,026 18	0,026 18	5,10	02891	0	9.943	0,026 18	0,026 18	5,75	
	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	54	0,076 97	0,076 97	9,32		0	62	0,076 97	0,076 97	9,33		-1	129	0,076 97	0,076 97	9,37	
	I		2	194	0,061 58	0,061 58	9,18		0	971	0,061 58	0,061 58	8,75		-1	346	0,061 58	0,061 58	9,09	
P	S	02892	0	8.514	0,026 18	0,026 18	6,72	02893	4	3.937	0,026 18	0,026 18	14,5 3	02894	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		4	104	0,026 18	0,026 18	NS		45	5.589	0,026 18	0,026 18	10,23	
S	S		0	373	0,076 97	0,076 97	9,52		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-2	524	0,061 58	0,061 58	8,99		59	1.100	0,061 58	0,061 58	8,68	
P	S	02895	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02896	-24	5.218	0,026 18	0,026 18	10,9 6	02897	2	11.43 5	0,026 18	0,026 18	5,00	
	I		254	12.36 4	0,026 18	0,026 18	4,62		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-304	770	0,076 97	0,076 97	9,78		-77	479	0,076 97	0,076 97	9,59		1	119	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		1	38	0,061 58	0,061 58	9,27	

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	02898	0	12.080	0,02618	0,02618	4,73	02899	0	8.610	0,02618	0,02618	6,64	02900	0	4.835	0,02618	0,02618	11,83
	I		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-	0	0	0,02618	0,02618	-	
S	S		0	0	0,07697	0,07697	-		-1	187	0,07697	0,07697	9,40		0	0	0,07697	0,07697	-
	I		0	607	0,06158	0,06158	8,94		0	0	0,06158	0,06158	-	0	137	0,06158	0,06158	9,21	
P	S	02901	0	1.038	0,02618	0,02618	55,10	02902	0	0	0,02618	0,02618	-	02903	0	487	0,02618	0,02618	NS
	I		0	1.925	0,02618	0,02618	29,71		0	4.241	0,02618	0,02618	13,49		0	2.656	0,02618	0,02618	21,53
S	S		0	27	0,07697	0,07697	9,31		2	581	0,07697	0,07697	9,65		0	0	0,07697	0,07697	-
	I		0	0	0,06158	0,06158	-		0	0	0,06158	0,06158	-	0	540	0,06158	0,06158	8,98	
P	S	02904	0	3.388	0,02618	0,02618	16,88	02905	0	6.519	0,02618	0,02618	8,77	02906	0	8.785	0,02618	0,02618	6,51
	I		0	689	0,02618	0,02618	83,01		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-
S	S		0	195	0,07697	0,07697	9,41		0	0	0,07697	0,07697	-	-1	78	0,07697	0,07697	9,34	
	I		0	0	0,06158	0,06158	-		0	819	0,06158	0,06158	8,83	-1	35	0,06158	0,06158	9,27	
P	S	02907	1	9.022	0,02618	0,02618	6,34	02908	-1	4.278	0,02618	0,02618	13,37	02909	221	1.721	0,02618	0,02618	33,20
	I		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-		221	6.851	0,02618	0,02618	8,34
S	S		-1	153	0,07697	0,07697	9,38		6	144	0,07697	0,07697	9,38		0	0	0,07697	0,07697	-
	I		-1	280	0,06158	0,06158	9,13		0	0	0,06158	0,06158	-		168	2.633	0,06158	0,06158	7,95
P	S	02910	35	22.564	0,02618	0,02618	2,53	02911	3	16.648	0,02618	0,02618	3,44	02912	0	15.928	0,02618	0,02618	3,59
	I		35	7.038	0,02618	0,02618	8,13		3	5.555	0,02618	0,02618	10,30		0	3.778	0,02618	0,02618	15,14
S	S		45	127	0,07697	0,07697	9,37		1	201	0,07697	0,07697	9,41		0	199	0,07697	0,07697	9,41
	I		78	2.339	0,06158	0,06158	8,08		1	631	0,06158	0,06158	8,93		0	547	0,06158	0,06158	8,98
P	S	02913	0	13.725	0,02618	0,02618	4,17	02914	0	15.082	0,02618	0,02618	3,79	02915	1	13.789	0,02618	0,02618	4,15
	I		0	23	0,02618	0,02618	NS		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-
S	S		0	187	0,07697	0,07697	9,40		0	115	0,07697	0,07697	9,36		0	107	0,07697	0,07697	9,35
	I		0	689	0,06158	0,06158	8,90		0	227	0,06158	0,06158	9,16		0	576	0,06158	0,06158	8,96
P	S	02916	-52	6.783	0,02618	0,02618	8,43	02917	0	0	0,02618	0,02618	-	02918	0	0	0,02618	0,02618	-
	I		0	0	0,02618	0,02618	-		242	12.125	0,02618	0,02618	4,71		97	5.684	0,02618	0,02618	10,06
S	S		1	70	0,07697	0,07697	9,33		0	0	0,07697	0,07697	-		0	0	0,07697	0,07697	-
	I		3	399	0,06158	0,06158	9,06		1.236	1.331	0,06158	0,06158	8,55		162	1.023	0,06158	0,06158	8,72
P	S	02919	3	3.469	0,02618	0,02618	16,49	02920	0	6.665	0,02618	0,02618	8,58	02921	0	7.865	0,02618	0,02618	7,27
	I		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-
S	S		0	0	0,07697	0,07697	-		0	337	0,07697	0,07697	9,50		0	80	0,07697	0,07697	9,34
	I		-3	621	0,06158	0,06158	8,94		0	0	0,06158	0,06158	-		0	405	0,06158	0,06158	9,06
P	S	02922	0	5.864	0,02618	0,02618	9,75	02923	0	4.247	0,02618	0,02618	13,47	02924	0	1.634	0,02618	0,02618	35,00
	I		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-		0	954	0,02618	0,02618	59,95
S	S		0	98	0,07697	0,07697	9,35		0	0	0,07697	0,07697	-		0	488	0,07697	0,07697	9,59
	I		0	0	0,06158	0,06158	-		2	406	0,06158	0,06158	9,06		0	0	0,06158	0,06158	-
P	S	02925	0	614	0,02618	0,02618	93,15	02926	0	2.294	0,02618	0,02618	24,93	02927	0	7.227	0,02618	0,02618	7,91
	I		0	2.012	0,02618	0,02618	28,43		0	1.415	0,02618	0,02618	40,42		0	0	0,02618	0,02618	-
S	S		0	0	0,07697	0,07697	-		0	600	0,07697	0,07697	9,66		0	0	0,07697	0,07697	-
	I		0	757	0,06158	0,06158	8,86		0	0	0,06158	0,06158	-		0	1.492	0,06158	0,06158	8,48
P	S	02928	1	12.470	0,02618	0,02618	4,59	02929	0	17.514	0,02618	0,02618	3,27	02930	1	23.403	0,02618	0,02618	2,44
	I		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-		0	0	0,02618	0,02618	-
S	S		0	699	0,076	0,076	9,73		-2	83	0,076	0,076	9,34		0	0	0,076	0,076	-

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	0	97 0,061 58	97 0,061 58	-		0	0	97 0,061 58	97 0,061 58	-		-1	1.328	97 0,061 58	97 0,061 58	8,56
P	S	02931	-48	19.67 5	0,026 18	0,026 18	2,91	02932	940	8.329	0,026 18	0,026 18	6,84	02933	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	-		30	4.524	0,026 18	0,026 18	12,64
S	S		-92	253	0,076 97	0,076 97	9,44		4.198	93	0,076 97	0,076 97	9,28		75	106	0,076 97	0,076 97	9,35
	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	02934	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02935	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02936	-1	2.765	0,026 18	0,026 18	20,68
	I		-205	20.41 2	0,026 18	0,026 18	2,80		37	5.899	0,026 18	0,026 18	9,69		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		297	368	0,076 97	0,076 97	9,51		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		60	1.774	0,061 58	0,061 58	8,34		0	66	0,061 58	0,061 58	9,25
P	S	02937	0	6.989	0,026 18	0,026 18	8,18	02938	0	7.869	0,026 18	0,026 18	7,27	02939	0	5.698	0,026 18	0,026 18	10,04
	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	174	0,076 97	0,076 97	9,40		0	165	0,076 97	0,076 97	9,39		0	25	0,076 97	0,076 97	9,31
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	90	0,061 58	0,061 58	9,24		0	365	0,061 58	0,061 58	9,08
P	S	02940	0	3.816	0,026 18	0,026 18	14,9 9	02941	0	1.124	0,026 18	0,026 18	50,8 8	02942	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	1.146	0,026 18	0,026 18	49,9 1		0	2.096	0,026 18	0,026 18	27,29
S	S		0	32	0,076 97	0,076 97	9,31		0	47	0,076 97	0,076 97	9,32		0	128	0,076 97	0,076 97	9,37
	I		0	79	0,061 58	0,061 58	9,24		0	57	0,061 58	0,061 58	9,26		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02943	0	1.115	0,026 18	0,026 18	51,2 9	02944	0	4.876	0,026 18	0,026 18	11,7 3	02945	0	8.081	0,026 18	0,026 18	7,08
	I		0	1.293	0,026 18	0,026 18	44,2 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		2	330	0,076 97	0,076 97	9,49		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	491	0,076 97	0,076 97	9,59
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	586	0,061 58	0,061 58	8,96		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02946	0	11.33 4	0,026 18	0,026 18	5,05	02947	0	11.11 7	0,026 18	0,026 18	5,14	02948	-2	4.943	0,026 18	0,026 18	11,57
	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	-		-1	154	0,076 97	0,076 97	9,38		4	661	0,076 97	0,076 97	9,70
	I		-1	655	0,061 58	0,061 58	8,92		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02949	0	0	0,026 18	0,026 18	-	02950	6	20.64 3	0,026 18	0,026 18	2,77	02951	0	17.84 1	0,026 18	0,026 18	3,21
	I		5	14.57 2	0,026 18	0,026 18	3,92		6	5.570	0,026 18	0,026 18	10,2 7		0	4.658	0,026 18	0,026 18	12,28
S	S		-9	1.870	0,076 97	0,076 97	10,5 5		5	180	0,076 97	0,076 97	9,40		0	105	0,076 97	0,076 97	9,35
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		7	286	0,061 58	0,061 58	9,12		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	02952	0	14.72 5	0,026 18	0,026 18	3,88	02953	1	13.54 5	0,026 18	0,026 18	4,22	02954	0	14.74 7	0,026 18	0,026 18	3,88
	I		0	1.888	0,026 18	0,026 18	30,2 9		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		0	122	0,076 97	0,076 97	9,36		0	20	0,076 97	0,076 97	9,30		0	118	0,076 97	0,076 97	9,36
	I		0	12	0,061 58	0,061 58	9,28		0	587	0,061 58	0,061 58	8,96		0	420	0,061 58	0,061 58	9,05
P	S	02955	0	13.31 7	0,026 18	0,026 18	4,29	02956	-4	5.563	0,026 18	0,026 18	10,2 8	02957	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	-		59	9.323	0,026 18	0,026 18	6,13
S	S		0	120	0,076 97	0,076 97	9,36		3	1.338	0,076 97	0,076 97	10,1 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	452	0,061 58	0,061 58	9,03		0	0	0,061 58	0,061 58	-		63	4.493	0,061 58	0,061 58	7,22
P	S	03898	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03899	10	574	0,026 18	0,026 18	99,6 4	03900	7	58	0,026 18	0,026 18	NS
	I		-10	2.117	0,026 18	0,026 18	27,0 2		10	4.761	0,026 18	0,026 18	12,0 1		7	2.899	0,026 18	0,026 18	19,73
S	S		-2	129	0,076 97	0,076 97	9,37		45	239	0,076 97	0,076 97	9,43		32	144	0,076 97	0,076 97	9,38
	I		-2	949	0,061 58	0,061 58	8,76		44	6.053	0,061 58	0,061 58	6,70		37	5.455	0,061 58	0,061 58	6,89
P	S	03901	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03902	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03903	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]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	I		165	3.718	0,026 18	0,026 18	15,3 7		-7	1.613	0,026 18	0,026 18	35,4 6		7	3.457	0,026 18	0,026 18	16,54	
S	S		135	297	0,076 97	0,076 97	9,47		26	42	0,076 97	0,076 97	9,32		-7	41	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		578	5.829	0,061 58	0,061 58	6,76		25	4.768	0,061 58	0,061 58	7,12		-4	306	0,061 58	0,061 58	9,11	
P	S	03904	371	5.139	0,026 18	0,026 18	11,1 1	03905	-12	3.329	0,026 18	0,026 18	17,1 8	03906	-139	4.387	0,026 18	0,026 18	13,04	
	I		371	26.89 5	0,026 18	0,026 18	2,12		-12	16.20 9	0,026 18	0,026 18	3,53		-139	1.257	0,026 18	0,026 18	45,53	
S	S		84	360	0,076 97	0,076 97	9,51		-36	85	0,076 97	0,076 97	9,34		643	137	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		231	6.395	0,061 58	0,061 58	6,59		58	11.43 2	0,061 58	0,061 58	5,37		585	11.82 1	0,061 58	0,061 58	5,29	
P	S	03907	72	4.855	0,026 18	0,026 18	11,7 8	03908	886	2.135	0,026 18	0,026 18	26,6 9	03909	-148	5.777	0,026 18	0,026 18	9,91	
	I		72	684	0,026 18	0,026 18	83,5 9		886	5.504	0,026 18	0,026 18	10,3 5		-148	1.044	0,026 18	0,026 18	54,82	
S	S		25	258	0,076 97	0,076 97	9,45		-107	242	0,076 97	0,076 97	9,44		184	512	0,076 97	0,076 97	9,60	
	I		26	12.22 6	0,061 58	0,061 58	5,22		-37	7.832	0,061 58	0,061 58	6,19		171	10.17 0	0,061 58	0,061 58	5,63	
P	S	03910	-105	7.178	0,026 18	0,026 18	7,97	03911	274	1.800	0,026 18	0,026 18	31,7 4	03912	353	3.019	0,026 18	0,026 18	18,92	
	I		-105	1.183	0,026 18	0,026 18	48,3 7		274	5.200	0,026 18	0,026 18	10,9 9		353	123	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		249	504	0,076 97	0,076 97	9,60		60	601	0,076 97	0,076 97	9,66		84	600	0,076 97	0,076 97	9,66	
	I		216	11.31 7	0,061 58	0,061 58	5,39		50	9.934	0,061 58	0,061 58	5,68		115	9.917	0,061 58	0,061 58	5,69	
P	S	03913	94	9.717	0,026 18	0,026 18	5,88	03914	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03915	438	5.523	0,026 18	0,026 18	10,34	
	I		94	2.411	0,026 18	0,026 18	23,7 1		-78	2.764	0,026 18	0,026 18	20,7 0		438	31.78 3	0,026 18	0,026 18	1,80	
S	S		251	646	0,076 97	0,076 97	9,69		182	671	0,076 97	0,076 97	9,70		-40	1.105	0,076 97	0,076 97	10,00	
	I		228	11.68 0	0,061 58	0,061 58	5,32		170	11.25 8	0,061 58	0,061 58	5,40		-16	7.479	0,061 58	0,061 58	6,29	
P	S	03916	429	4.746	0,026 18	0,026 18	12,0 3	03917	502	3.074	0,026 18	0,026 18	18,5 7	03918	5	5.178	0,026 18	0,026 18	11,05	
	I		429	25.36 2	0,026 18	0,026 18	2,25		502	17.91 1	0,026 18	0,026 18	3,19		5	1.436	0,026 18	0,026 18	39,83	
S	S		77	337	0,076 97	0,076 97	9,49		542	949	0,076 97	0,076 97	9,88		8	912	0,076 97	0,076 97	9,87	
	I		184	9.991	0,061 58	0,061 58	5,67		523	9.671	0,061 58	0,061 58	5,74		8	11.80 2	0,061 58	0,061 58	5,30	
P	S	03919	-96	9.010	0,026 18	0,026 18	6,35	03920	1.257	2.187	0,026 18	0,026 18	26,0 2	03921	-209	1.504	0,026 18	0,026 18	38,06	
	I		-96	2.011	0,026 18	0,026 18	28,4 5		1.257	5.383	0,026 18	0,026 18	10,5 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		235	799	0,076 97	0,076 97	9,79		-142	379	0,076 97	0,076 97	9,52		174	782	0,076 97	0,076 97	9,78	
	I		211	11.60 8	0,061 58	0,061 58	5,33		-30	7.162	0,061 58	0,061 58	6,37		160	11.13 7	0,061 58	0,061 58	5,43	
P	S	03922	126	7.061	0,026 18	0,026 18	8,10	03923	-308	911	0,026 18	0,026 18	62,8 6	03924	160	1.556	0,026 18	0,026 18	36,73	
	I		126	1.172	0,026 18	0,026 18	48,7 7		-308	766	0,026 18	0,026 18	74,7 6		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-43	729	0,076 97	0,076 97	9,75		58	891	0,076 97	0,076 97	9,85		-73	714	0,076 97	0,076 97	9,74	
	I		-33	10.37 5	0,061 58	0,061 58	5,59		106	10.95 6	0,061 58	0,061 58	5,46		-94	12.05 8	0,061 58	0,061 58	5,25	
P	S	03925	58	9.121	0,026 18	0,026 18	6,27	03926	-137	202	0,026 18	0,026 18	NS	03927	782	6.533	0,026 18	0,026 18	8,73	
	I		58	2.247	0,026 18	0,026 18	25,4 5		-137	1.389	0,026 18	0,026 18	41,2 0		782	31.32 7	0,026 18	0,026 18	1,82	
S	S		6	459	0,076 97	0,076 97	9,57		144	173	0,076 97	0,076 97	9,39		-64	662	0,076 97	0,076 97	9,70	
	I		-3	11.10 3	0,061 58	0,061 58	5,44		128	11.82 3	0,061 58	0,061 58	5,29		-28	7.979	0,061 58	0,061 58	6,15	
P	S	03928	439	1.200	0,026 18	0,026 18	47,5 8	03929	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03930	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		439	11.68 9	0,026 18	0,026 18	4,88		-123	17.80 4	0,026 18	0,026 18	3,21		189	8.679	0,026 18	0,026 18	6,58	
S	S		172	461	0,076 97	0,076 97	9,57		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		358	9.621	0,061 58	0,061 58	5,75		-49	2.213	0,061 58	0,061 58	8,14		80	2.448	0,061 58	0,061 58	8,03	
P	S	03931	10	10.28 1	0,026 18	0,026 18	5,56	03932	-5	11.26 0	0,026 18	0,026 18	5,08	03933	12	9.828	0,026 18	0,026 18	5,82	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		12	3.960	0,026 18	0,026 18	14,44	
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		-14	4.036	0,061	0,061	7,39		10	5.129	0,061	0,061	7,00		-8	5.979	0,061	0,061	6,72	



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	03934	-9	14.47 1	0,026 18	0,026 18	3,95	03935	95	10.58 3	0,026 18	0,026 18	5,40	03936	531	6.730	0,026 18	0,026 18	8,48	
	I		-9	7.206	0,026 18	0,026 18	7,94		95	5.267	0,026 18	0,026 18	10,8 5		531	36.57 1	0,026 18	0,026 18	1,56	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		240	210	0,076 97	0,076 97	9,41	
	I		30	9.286	0,061 58	0,061 58	5,83		-4	14.27 5	0,061 58	0,061 58	4,86		399	31.57 0	0,061 58	0,061 58	3,08	
P	S	03937	121	801	0,026 18	0,026 18	71,3 7	03938	923	7.546	0,026 18	0,026 18	7,55	03939	-98	5.062	0,026 18	0,026 18	11,30	
	I		121	10.25 6	0,026 18	0,026 18	5,57		923	947	0,026 18	0,026 18	60,1 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		148	2.117	0,076 97	0,076 97	10,7 4		25	700	0,076 97	0,076 97	9,73		35	773	0,076 97	0,076 97	9,77	
	I		150	21.15 4	0,061 58	0,061 58	3,95		152	14.99 2	0,061 58	0,061 58	4,74		29	14.25 0	0,061 58	0,061 58	4,86	
P	S	03940	388	4.956	0,026 18	0,026 18	11,5 2	03941	388	6.054	0,026 18	0,026 18	9,43	03942	721	4.629	0,026 18	0,026 18	12,32	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		721	9.109	0,026 18	0,026 18	6,26	
S	S		-75	257	0,076 97	0,076 97	9,45		-167	337	0,076 97	0,076 97	9,50		325	220	0,076 97	0,076 97	9,42	
	I		-57	13.10 3	0,061 58	0,061 58	5,06		18	12.51 9	0,061 58	0,061 58	5,16		380	21.77 0	0,061 58	0,061 58	3,88	
P	S	03943	257	3.422	0,026 18	0,026 18	16,7 0	03944	238	7.972	0,026 18	0,026 18	7,17	03945	521	3.103	0,026 18	0,026 18	18,39	
	I		257	179	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-		521	1.687	0,026 18	0,026 18	33,83	
S	S		55	2.748	0,076 97	0,076 97	11,2 7		22	41	0,076 97	0,076 97	9,31		15	969	0,076 97	0,076 97	9,90	
	I		19	15.96 4	0,061 58	0,061 58	4,60		66	12.98 3	0,061 58	0,061 58	5,08		21	18.17 1	0,061 58	0,061 58	4,30	
P	S	03946	143	7.129	0,026 18	0,026 18	8,02	03947	145	15.47 0	0,026 18	0,026 18	3,69	03948	8	7.723	0,026 18	0,026 18	7,41	
	I		143	6.651	0,026 18	0,026 18	8,59		145	6.254	0,026 18	0,026 18	9,14		8	5.130	0,026 18	0,026 18	11,15	
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		664	13.14 2	0,061 58	0,061 58	5,04		-67	9.363	0,061 58	0,061 58	5,81		33	7.847	0,061 58	0,061 58	6,19	
P	S	03949	11	8.461	0,026 18	0,026 18	6,76	03950	4	11.93 7	0,026 18	0,026 18	4,79	03951	-7	10.75 0	0,026 18	0,026 18	5,32	
	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	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	7.233	0,061 58	0,061 58	6,35		-4	5.636	0,061 58	0,061 58	6,83		8	4.210	0,061 58	0,061 58	7,32	
P	S	03952	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03953	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03954	9	8.830	0,026 18	0,026 18	6,48	
	I		-3	7.807	0,026 18	0,026 18	7,33		-19	13.76 2	0,026 18	0,026 18	4,16		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		-17	2.952	0,061 58	0,061 58	7,82		17	4.638	0,061 58	0,061 58	7,17		-9	3.257	0,061 58	0,061 58	7,69	
P	S	03955	-9	11.29 0	0,026 18	0,026 18	5,07	03956	11	9.071	0,026 18	0,026 18	6,30	03957	12	13.14 7	0,026 18	0,026 18	4,35	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		11	1.272	0,026 18	0,026 18	44,9 6		12	5.521	0,026 18	0,026 18	10,36	
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	4.760	0,061 58	0,061 58	7,12		-8	6.532	0,061 58	0,061 58	6,56		5	7.529	0,061 58	0,061 58	6,27	
P	S	03958	6	13.68 0	0,026 18	0,026 18	4,18	03959	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03960	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		6	5.283	0,026 18	0,026 18	10,8 3		565	10.39 0	0,026 18	0,026 18	5,49		1.837	10.66 0	0,026 18	0,026 18	5,33	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		134	886	0,076 97	0,076 97	9,85		-40	143	0,076 97	0,076 97	9,38	
	I		-11	11.29 0	0,061 58	0,061 58	5,40		213	28.68 6	0,061 58	0,061 58	3,28		16	25.59 8	0,061 58	0,061 58	3,53	
P	S	03961	186	7.462	0,026 18	0,026 18	7,66	03962	296	6.419	0,026 18	0,026 18	8,90	03963	-464	7.926	0,026 18	0,026 18	7,23	
	I		186	1.400	0,026 18	0,026 18	40,8 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-464	13.84 9	0,026 18	0,026 18	4,14	
S	S		31	690	0,076 97	0,076 97	9,72		-37	1.159	0,076 97	0,076 97	10,0 3		771	5.037	0,076 97	0,076 97	13,68	
	I		37	15.58 6	0,061 58	0,061 58	4,65		42	14.48 0	0,061 58	0,061 58	4,83		699	21.99 8	0,061 58	0,061 58	3,86	
P	S	03964	405	2.547	0,026 18	0,026 18	22,4 2	03965	-47	7.171	0,026 18	0,026 18	7,98	03966	885	4.149	0,026 18	0,026 18	13,74	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		885	4.389	0,026 18	0,026 18	12,98	

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		-253	783	0,076 97	0,076 97	9,78		105	735	0,076 97	0,076 97	9,75		114	1.028	0,076 97	0,076 97	9,94
	I		-162	14.63 6	0,061 58	0,061 58	4,80		105	12.27 0	0,061 58	0,061 58	5,21		137	20.46 5	0,061 58	0,061 58	4,03
P	S	03967	30	5.432	0,026 18	0,026 18	10,5 3	03968	268	8.427	0,026 18	0,026 18	6,78	03969	487	4.788	0,026 18	0,026 18	11,92
	I		30	5.334	0,026 18	0,026 18	10,7 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-		487	1.309	0,026 18	0,026 18	43,61
S	S		198	123	0,076 97	0,076 97	9,36		66	80	0,076 97	0,076 97	9,34		106	1.600	0,076 97	0,076 97	10,35
	I		250	19.96 7	0,061 58	0,061 58	4,08		105	14.53 9	0,061 58	0,061 58	4,82		114	18.45 7	0,061 58	0,061 58	4,26
P	S	03970	2.884	2.794	0,026 18	0,026 18	20,2 3	03971	314	2.103	0,026 18	0,026 18	27,1 6	03972	-30	17.22 5	0,026 18	0,026 18	3,32
	I		2.884	27.13 8	0,026 18	0,026 18	2,08		314	5.556	0,026 18	0,026 18	10,2 8		-30	7.171	0,026 18	0,026 18	7,98
S	S		1.485	160	0,076 97	0,076 97	9,37		620	379	0,076 97	0,076 97	9,51		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		1.238	30.84 9	0,061 58	0,061 58	3,12		609	18.41 1	0,061 58	0,061 58	4,26		55	11.29 9	0,061 58	0,061 58	5,40
P	S	03973	14	11.24 3	0,026 18	0,026 18	5,09	03974	-1	10.71 6	0,026 18	0,026 18	5,34	03975	9	14.91 4	0,026 18	0,026 18	3,83
	I		14	6.422	0,026 18	0,026 18	8,91		-1	374	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		27	8.239	0,061 58	0,061 58	6,09		3	8.173	0,061 58	0,061 58	6,10		-8	7.311	0,061 58	0,061 58	6,33
P	S	03976	-8	20.59 7	0,026 18	0,026 18	2,78	03977	465	12.20 2	0,026 18	0,026 18	4,68	03978	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	-		159	3.899	0,026 18	0,026 18	14,66
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-312	159	0,076 97	0,076 97	9,39		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		11	2.757	0,061 58	0,061 58	7,90		-247	908	0,061 58	0,061 58	8,78		-71	4.699	0,061 58	0,061 58	7,15
P	S	03979	191	379	0,026 18	0,026 18	NS	03980	-41	3.294	0,026 18	0,026 18	17,3 7	03981	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		191	1.531	0,026 18	0,026 18	37,3 3		-41	884	0,026 18	0,026 18	64,7 1		11	5.180	0,026 18	0,026 18	11,04
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	16.63 7	0,061 58	0,061 58	4,50		-776	27.42 1	0,061 58	0,061 58	3,38		259	40.62 8	0,061 58	0,061 58	2,58
P	S	03982	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03983	139	2.157	0,026 18	0,026 18	26,5 0	03984	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-20	16.97 3	0,026 18	0,026 18	3,37		139	9.535	0,026 18	0,026 18	5,99		424	10.91 9	0,026 18	0,026 18	5,23
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		473	47.03 2	0,061 58	0,061 58	2,32		-1.742	42.92 1	0,061 58	0,061 58	2,49		795	33.46 6	0,061 58	0,061 58	2,96
P	S	03985	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03986	164	5.524	0,026 18	0,026 18	10,3 5	03987	104	6.141	0,026 18	0,026 18	9,31
	I		237	8.015	0,026 18	0,026 18	7,13		164	5.002	0,026 18	0,026 18	11,4 3		104	769	0,026 18	0,026 18	74,34
S	S		2.511	190	0,076 97	0,076 97	9,37		164	435	0,076 97	0,076 97	9,55		-438	1.729	0,076 97	0,076 97	10,45
	I		2.497	33.81 3	0,061 58	0,061 58	2,93		164	25.56 2	0,061 58	0,061 58	3,53		-284	18.88 5	0,061 58	0,061 58	4,21
P	S	03988	220	2.370	0,026 18	0,026 18	24,1 1	03989	47	1.534	0,026 18	0,026 18	37,2 8	03990	28	7.751	0,026 18	0,026 18	7,38
	I		220	5.188	0,026 18	0,026 18	11,0 1		47	5.731	0,026 18	0,026 18	9,98		28	2.702	0,026 18	0,026 18	21,16
S	S		442	1.504	0,076 97	0,076 97	10,2 7		180	153	0,076 97	0,076 97	9,38		-53	44	0,076 97	0,076 97	9,32
	I		326	16.07 0	0,061 58	0,061 58	4,58		303	13.41 1	0,061 58	0,061 58	5,00		161	13.36 1	0,061 58	0,061 58	5,01
P	S	03991	147	2.893	0,026 18	0,026 18	19,7 6	03992	89	6.000	0,026 18	0,026 18	9,53	03993	-45	6.122	0,026 18	0,026 18	9,34
	I		147	1.811	0,026 18	0,026 18	31,5 6		89	13.06 5	0,026 18	0,026 18	4,38		-45	571	0,026 18	0,026 18	NS
S	S		204	59	0,076 97	0,076 97	9,32		1.049	2.662	0,076 97	0,076 97	11,1 8		996	234	0,076 97	0,076 97	9,42
	I		438	13.56 3	0,061 58	0,061 58	4,97		1.327	14.95 4	0,061 58	0,061 58	4,74		908	16.52 6	0,061 58	0,061 58	4,51
P	S	03994	101	6.701	0,026 18	0,026 18	8,53	03995	0	0	0,026 18	0,026 18	-	03996	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		101	3.195	0,026 18	0,026 18	17,8 9		1.108	9.924	0,026 18	0,026 18	5,74		425	12.20 0	0,026 18	0,026 18	4,68
S	S		-88	160	0,076 97	0,076 97	9,39		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	23.18 6	0,061 58	0,061 58	3,74		-443	30.32 9	0,061 58	0,061 58	3,16		1.401	30.80 2	0,061 58	0,061 58	3,12
P	S	03997	68	3.975	0,026	0,026	14,3	03998	0	0	0,026	0,026	-	03999	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]		
	I		68	9.070	18 0,026 18	18 0,026 18	8 6,30		94	12.18 1	18 0,026 18	18 0,026 18	4,69		3	11.50 7	18 0,026 18	18 0,026 18	4,97	
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		1.717	40.63 4	0,061 58	0,061 58	2,58		-1.247	48.64 3	0,061 58	0,061 58	2,27		233	48.09 3	0,061 58	0,061 58	2,28	
P	S	04000	106	2.418	0,026 18	0,026 18	23,6 4	04001	-39	3.164	0,026 18	0,026 18	18,0 8	04002	13	1.300	0,026 18	0,026 18	43,99	
	I		106	1.680	0,026 18	0,026 18	34,0 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-		13	2.019	0,026 18	0,026 18	28,33	
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		-174	39.00 4	0,061 58	0,061 58	2,66		377	29.58 7	0,061 58	0,061 58	3,21		-862	19.47 0	0,061 58	0,061 58	4,15	
P	S	04003	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04004	128	3.620	0,026 18	0,026 18	15,7 9	04005	3	592	0,026 18	0,026 18	96,61	
	I		-37	1.832	0,026 18	0,026 18	31,2 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-		3	3.116	0,026 18	0,026 18	18,35	
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		352	17.72 2	0,061 58	0,061 58	4,35		-263	27.79 7	0,061 58	0,061 58	3,35		-386	40.03 7	0,061 58	0,061 58	2,61	
P	S	04006	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04007	167	1.988	0,026 18	0,026 18	28,7 5	04008	225	1.281	0,026 18	0,026 18	44,61	
	I		2	15.88 8	0,026 18	0,026 18	3,60		167	8.857	0,026 18	0,026 18	6,45		225	9.502	0,026 18	0,026 18	6,01	
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		665	48.07 4	0,061 58	0,061 58	2,28		-641	43.86 1	0,061 58	0,061 58	2,45		-529	34.36 1	0,061 58	0,061 58	2,91	
P	S	04009	529	5.185	0,026 18	0,026 18	11,0 1	04010	61	6.803	0,026 18	0,026 18	8,40	04011	51	1.508	0,026 18	0,026 18	37,92	
	I		529	5.334	0,026 18	0,026 18	10,7 0		61	1.359	0,026 18	0,026 18	42,0 7		51	757	0,026 18	0,026 18	75,54	
S	S		416	171	0,076 97	0,076 97	9,39		-1.074	131	0,076 97	0,076 97	9,38		499	2.768	0,076 97	0,076 97	11,28	
	I		416	25.96 1	0,061 58	0,061 58	3,49		-1.059	19.17 2	0,061 58	0,061 58	4,18		367	15.56 3	0,061 58	0,061 58	4,66	
P	S	04012	55	2.865	0,026 18	0,026 18	19,9 6	04013	73	7.557	0,026 18	0,026 18	7,57	04014	140	4.827	0,026 18	0,026 18	11,84	
	I		55	7.978	0,026 18	0,026 18	7,17		73	2.905	0,026 18	0,026 18	19,6 8		140	2.238	0,026 18	0,026 18	25,54	
S	S		531	20	0,076 97	0,076 97	9,30		-327	139	0,076 97	0,076 97	9,38		104	620	0,076 97	0,076 97	9,67	
	I		946	16.35 5	0,061 58	0,061 58	4,54		268	13.06 8	0,061 58	0,061 58	5,06		362	13.43 6	0,061 58	0,061 58	5,00	
P	S	04015	29	4.007	0,026 18	0,026 18	14,2 7	04016	6	6.959	0,026 18	0,026 18	8,22	04017	786	925	0,026 18	0,026 18	61,64	
	I		29	26	0,026 18	0,026 18	NS		6	2.779	0,026 18	0,026 18	20,5 8		786	7.667	0,026 18	0,026 18	7,44	
S	S		1.191	199	0,076 97	0,076 97	9,39		-883	1.449	0,076 97	0,076 97	10,2 5		-1.486	631	0,076 97	0,076 97	9,70	
	I		1.025	16.50 7	0,061 58	0,061 58	4,51		-764	22.67 4	0,061 58	0,061 58	3,80		-1.279	29.61 7	0,061 58	0,061 58	3,22	
P	S	04018	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04019	185	4.619	0,026 18	0,026 18	12,3 7	04020	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1.644	11.28 8	0,026 18	0,026 18	5,03		185	9.954	0,026 18	0,026 18	5,74		28	11.32 5	0,026 18	0,026 18	5,05	
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		2.551	32.02 0	0,061 58	0,061 58	3,04		-1.031	39.68 9	0,061 58	0,061 58	2,63		-2.084	49.34 7	0,061 58	0,061 58	2,24	
P	S	04021	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04022	-23	3.611	0,026 18	0,026 18	15,8 4	04023	116	7.868	0,026 18	0,026 18	7,27	
	I		33	14.16 5	0,026 18	0,026 18	4,04		-23	1.814	0,026 18	0,026 18	31,5 3		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		208	52.12 6	0,061 58	0,061 58	2,14		476	44.99 3	0,061 58	0,061 58	2,40		-49	34.49 5	0,061 58	0,061 58	2,90	
P	S	04024	27	9.078	0,026 18	0,026 18	6,30	04025	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04026	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-328	3.560	0,026 18	0,026 18	16,0 9		-145	17.15 8	0,026 18	0,026 18	3,34	
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		-693	22.70 3	0,061 58	0,061 58	3,80		516	11.55 2	0,061 58	0,061 58	5,34		39	4.603	0,061 58	0,061 58	7,18	
P	S	04027	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04028	131	4.351	0,026 18	0,026 18	13,1 4	04029	-119	2.873	0,026 18	0,026 18	19,92	
	I		368	8.474	0,026 18	0,026 18	6,74		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-119	1.744	0,026 18	0,026 18	32,81	
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		-606	10.18 3	0,061 58	0,061 58	5,63		-294	16.75 5	0,061 58	0,061 58	4,49		154	26.74 3	0,061 58	0,061 58	3,43
P	S	04030	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04031	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04032	-81	3.827	0,026 18	0,026 18	14,95
	I		31	10.06 9	0,026 18	0,026 18	5,68		250	9.504	0,026 18	0,026 18	6,01		-81	9.103	0,026 18	0,026 18	6,28
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		-156	35.35 3	0,061 58	0,061 58	2,85		-497	37.79 2	0,061 58	0,061 58	2,72		2.064	41.76 3	0,061 58	0,061 58	2,52
P	S	04033	513	4.353	0,026 18	0,026 18	13,1 1	04034	439	8.749	0,026 18	0,026 18	6,53	04035	47	9.538	0,026 18	0,026 18	6,00
	I		513	18.57 6	0,026 18	0,026 18	3,07		439	7.019	0,026 18	0,026 18	8,13		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-460	3.858	0,076 97	0,076 97	12,3 4		1.845	275	0,076 97	0,076 97	9,43		718	616	0,076 97	0,076 97	9,66
	I		-209	49.32 9	0,061 58	0,061 58	2,24		2.313	42.95 9	0,061 58	0,061 58	2,47		744	29.01 4	0,061 58	0,061 58	3,25
P	S	04036	161	4.184	0,026 18	0,026 18	13,6 6	04037	116	6.149	0,026 18	0,026 18	9,30	04038	79	9.855	0,026 18	0,026 18	5,80
	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		-330	1.075	0,076 97	0,076 97	9,98		281	367	0,076 97	0,076 97	9,51		177	845	0,076 97	0,076 97	9,82
	I		-122	17.81 5	0,061 58	0,061 58	4,35		798	10.05 5	0,061 58	0,061 58	5,65		670	10.36 2	0,061 58	0,061 58	5,58
P	S	04039	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04040	-205	1.135	0,026 18	0,026 18	50,4 3	04041	-25	8.959	0,026 18	0,026 18	6,38
	I		258	8.480	0,026 18	0,026 18	6,74		-205	3.089	0,026 18	0,026 18	18,5 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-24	49	0,076 97	0,076 97	9,32		348	2.843	0,076 97	0,076 97	11,3 5		1.619	4.985	0,076 97	0,076 97	13,60
	I		264	10.76 0	0,061 58	0,061 58	5,50		524	14.28 5	0,061 58	0,061 58	4,85		1.677	22.64 4	0,061 58	0,061 58	3,79
P	S	04042	-199	9.157	0,026 18	0,026 18	6,25	04043	1.152	3.591	0,026 18	0,026 18	15,8 5	04044	-236	2.729	0,026 18	0,026 18	20,98
	I		-199	3.163	0,026 18	0,026 18	18,1 0		1.152	20.10 8	0,026 18	0,026 18	2,83		-236	9.978	0,026 18	0,026 18	5,74
S	S		859	3.838	0,076 97	0,076 97	12,2 9		-1.845	303	0,076 97	0,076 97	9,50		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		1.000	35.24 4	0,061 58	0,061 58	2,85		-1.374	45.94 1	0,061 58	0,061 58	2,37		1.581	43.59 1	0,061 58	0,061 58	2,45
P	S	04045	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04046	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04047	103	1.221	0,026 18	0,026 18	46,82
	I		138	8.052	0,026 18	0,026 18	7,10		275	14.31 3	0,026 18	0,026 18	3,99		103	4.754	0,026 18	0,026 18	12,03
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		2.068	39.20 3	0,061 58	0,061 58	2,64		-1.036	39.81 2	0,061 58	0,061 58	2,63		-494	35.51 1	0,061 58	0,061 58	2,84
P	S	04048	-235	3.358	0,026 18	0,026 18	17,0 5	04049	161	4.230	0,026 18	0,026 18	13,5 1	04050	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	-		8	6.659	0,026 18	0,026 18	8,59
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		653	25.78 0	0,061 58	0,061 58	3,51		-623	17.58 6	0,061 58	0,061 58	4,38		135	11.60 3	0,061 58	0,061 58	5,33
P	S	04051	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04052	-281	2.787	0,026 18	0,026 18	20,5 4	04053	228	3.081	0,026 18	0,026 18	18,55
	I		-71	8.207	0,026 18	0,026 18	6,97		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		-408	12.03 3	0,061 58	0,061 58	5,26		704	16.25 3	0,061 58	0,061 58	4,55		-828	26.39 9	0,061 58	0,061 58	3,46
P	S	04054	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04055	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04056	-145	2.822	0,026 18	0,026 18	20,28
	I		-74	6.344	0,026 18	0,026 18	9,02		101	9.632	0,026 18	0,026 18	5,94		-145	8.119	0,026 18	0,026 18	7,05
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		273	35.73 9	0,061 58	0,061 58	2,83		-575	38.47 9	0,061 58	0,061 58	2,69		1.013	39.11 5	0,061 58	0,061 58	2,65
P	S	04057	284	3.224	0,026 18	0,026 18	17,7 2	04058	272	6.692	0,026 18	0,026 18	8,54	04059	164	10.01 8	0,026 18	0,026 18	5,71
	I		284	15.27 8	0,026 18	0,026 18	3,74		272	8.643	0,026 18	0,026 18	6,61		164	339	0,026 18	0,026 18	NS
S	S		-623	564	0,076 97	0,076 97	9,65		972	3.007	0,076 97	0,076 97	11,4 8		212	5.890	0,076 97	0,076 97	14,89
	I		-620	47.84 1	0,061 58	0,061 58	2,29		1.188	43.49 2	0,061 58	0,061 58	2,45		382	29.34 6	0,061 58	0,061 58	3,23
P	S	04060	273	6.763	0,026 18	0,026 18	8,45	04061	-141	575	0,026 18	0,026 18	99,5 2	04062	145	3.319	0,026 18	0,026 18	17,22
	I		0	0	0,026	0,026	-		-141	18.85	0,026	0,026	3,04		145	1.400	0,026	0,026	40,83

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				0	18	18					18	18		
S	S		-229	120	0,076 97	0,076 97	9,37		325	1.061	0,076 97	0,076 97	9,96		50	586	0,076 97	0,076 97	9,65	
	I		-35	18.47 2	0,061 58	0,061 58	4,26		176	11.72 5	0,061 58	0,061 58	5,31		442	10.72 3	0,061 58	0,061 58	5,51	
P	S	04063	44	10.60 9	0,026 18	0,026 18	5,39	04064	663	359	0,026 18	0,026 18	NS	04065	-131	181	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		663	6.308	0,026 18	0,026 18	9,04		-131	7.429	0,026 18	0,026 18	7,70	
S	S		-24	658	0,076 97	0,076 97	9,70		224	134	0,076 97	0,076 97	9,37		-155	592	0,076 97	0,076 97	9,66	
	I		145	9.893	0,061 58	0,061 58	5,69		182	10.88 7	0,061 58	0,061 58	5,48		-107	14.09 9	0,061 58	0,061 58	4,89	
P	S	04066	-71	8.707	0,026 18	0,026 18	6,57	04067	-160	10.22 5	0,026 18	0,026 18	5,60	04068	886	5.619	0,026 18	0,026 18	10,14	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-160	1.773	0,026 18	0,026 18	32,2 8		886	17.68 0	0,026 18	0,026 18	3,22	
S	S		1.049	1.114	0,076 97	0,076 97	9,99		614	2.599	0,076 97	0,076 97	11,1 3		-843	190	0,076 97	0,076 97	9,42	
	I		1.263	22.20 6	0,061 58	0,061 58	3,83		621	36.33 9	0,061 58	0,061 58	2,79		-585	49.80 8	0,061 58	0,061 58	2,22	
P	S	04069	192	4.860	0,026 18	0,026 18	11,7 6	04070	163	2.221	0,026 18	0,026 18	25,7 3	04071	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		192	11.00 1	0,026 18	0,026 18	5,19		163	8.406	0,026 18	0,026 18	6,80		361	14.63 2	0,026 18	0,026 18	3,90	
S	S		1.220	142	0,076 97	0,076 97	9,36		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		1.466	48.87 4	0,061 58	0,061 58	2,25		1.435	41.90 5	0,061 58	0,061 58	2,52		-1.092	41.20 8	0,061 58	0,061 58	2,56	
P	S	04072	9	927	0,026 18	0,026 18	61,6 9	04073	-34	7.224	0,026 18	0,026 18	7,92	04074	133	11.27 1	0,026 18	0,026 18	5,07	
	I		9	4.481	0,026 18	0,026 18	12,7 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	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		106	38.57 7	0,061 58	0,061 58	2,68		762	30.88 3	0,061 58	0,061 58	3,12		-304	21.61 5	0,061 58	0,061 58	3,90	
P	S	04075	62	6.601	0,026 18	0,026 18	8,66	04076	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04077	60	3.249	0,026 18	0,026 18	17,60	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-121	5.299	0,026 18	0,026 18	10,8 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		140	161	0,076 97	0,076 97	9,39		-128	1.046	0,076 97	0,076 97	9,96	
	I		-790	11.27 8	0,061 58	0,061 58	5,41		138	478	0,061 58	0,061 58	9,01		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04078	6	9.857	0,026 18	0,026 18	5,80	04079	-6	6.598	0,026 18	0,026 18	8,67	04080	-6	2.767	0,026 18	0,026 18	20,67	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-6	249	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		-4	1.568	0,076 97	0,076 97	10,3 3		7	1.108	0,076 97	0,076 97	10,0 0		13	293	0,076 97	0,076 97	9,47	
	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	04081	27	5.314	0,026 18	0,026 18	10,7 6	04082	3	7.837	0,026 18	0,026 18	7,30	04083	-22	10.96 9	0,026 18	0,026 18	5,21	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		3	1.579	0,026 18	0,026 18	36,2 2		-22	652	0,026 18	0,026 18	87,73	
S	S		-14	387	0,076 97	0,076 97	9,53		7	19	0,076 97	0,076 97	9,30		49	1.062	0,076 97	0,076 97	9,97	
	I		-7	2.275	0,061 58	0,061 58	8,11		9	3.783	0,061 58	0,061 58	7,48		43	3.429	0,061 58	0,061 58	7,62	
P	S	04084	37	15.73 7	0,026 18	0,026 18	3,63	04085	41	14.21 8	0,026 18	0,026 18	4,02	04086	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	12.66 0	0,026 18	0,026 18	4,52	
S	S		-13	307	0,076 97	0,076 97	9,48		-28	268	0,076 97	0,076 97	9,45		40	59	0,076 97	0,076 97	9,33	
	I		-11	2.819	0,061 58	0,061 58	7,87		-28	1.282	0,061 58	0,061 58	8,59		50	486	0,061 58	0,061 58	9,01	
P	S	04087	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04088	-17	16.73 1	0,026 18	0,026 18	3,42	04089	-19	5.758	0,026 18	0,026 18	9,93	
	I		45	10.76 3	0,026 18	0,026 18	5,31		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-19	585	0,026 18	0,026 18	97,77	
S	S		11	249	0,076 97	0,076 97	9,44		30	2.667	0,076 97	0,076 97	11,2 0		33	1.499	0,076 97	0,076 97	10,27	
	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	04090	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04091	22	9.381	0,026 18	0,026 18	6,10	04092	39	16.87 0	0,026 18	0,026 18	3,39	
	I		97	24.40 2	0,026 18	0,026 18	2,34		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		38	231	0,076 97	0,076 97	9,43		-14	16	0,076 97	0,076 97	9,30		-21	714	0,076 97	0,076 97	9,74	
	I		40	3.171	0,061 58	0,061 58	7,73		-14	791	0,061 58	0,061 58	8,84		-23	1.614	0,061 58	0,061 58	8,42	

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]		
P	S	04093	4	11.35 1	0,026 18	0,026 18	5,04	04094	-14	7.618	0,026 18	0,026 18	7,51	04095	-1	5.230	0,026 18	0,026 18	10,94	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-14	1.318	0,026 18	0,026 18	43,4 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		15	74	0,076 97	0,076 97	9,33		18	635	0,076 97	0,076 97	9,68		12	103	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		13	2.586	0,061 58	0,061 58	7,97		27	2.950	0,061 58	0,061 58	7,82		12	2.551	0,061 58	0,061 58	7,99	
P	S	04096	27	2.321	0,026 18	0,026 18	24,6 4	04097	-15	3.859	0,026 18	0,026 18	14,8 2	04098	2	9.998	0,026 18	0,026 18	5,72	
	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	514	0,076 97	0,076 97	9,61		19	1.408	0,076 97	0,076 97	10,2 1		-2	2.137	0,076 97	0,076 97	10,76	
	I		-7	199	0,061 58	0,061 58	9,17		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04099	-2	12.46 8	0,026 18	0,026 18	4,59	04100	-1	3.700	0,026 18	0,026 18	15,4 6	04101	32	852	0,026 18	0,026 18	67,12	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		32	479	0,026 18	0,026 18	NS	
S	S		6	2.964	0,076 97	0,076 97	11,4 6		8	2.483	0,076 97	0,076 97	11,0 4		-4	1.715	0,076 97	0,076 97	10,43	
	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	04102	-2	10.94 7	0,026 18	0,026 18	5,22	04103	-2	9.063	0,026 18	0,026 18	6,31	04104	-4	3.560	0,026 18	0,026 18	16,07	
	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		7	2.558	0,076 97	0,076 97	11,1 1		-4	1.988	0,076 97	0,076 97	10,6 4		4	1.099	0,076 97	0,076 97	9,99	
	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	04105	4	4.772	0,026 18	0,026 18	11,9 8	04106	40	7.295	0,026 18	0,026 18	7,84	04107	-7	9.587	0,026 18	0,026 18	5,97	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		40	411	0,026 18	0,026 18	NS		-7	578	0,026 18	0,026 18	98,95	
S	S		-3	486	0,076 97	0,076 97	9,59		-6	1.152	0,076 97	0,076 97	10,0 3		55	813	0,076 97	0,076 97	9,80	
	I		-3	1.554	0,061 58	0,061 58	8,45		13	3.357	0,061 58	0,061 58	7,65		57	3.132	0,061 58	0,061 58	7,74	
P	S	04108	23	14.74 9	0,026 18	0,026 18	3,88	04109	16	15.53 6	0,026 18	0,026 18	3,68	04110	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	-		416	5.517	0,026 18	0,026 18	10,35	
S	S		-11	1.019	0,076 97	0,076 97	9,94		-10	806	0,076 97	0,076 97	9,80		42	250	0,076 97	0,076 97	9,44	
	I		-9	2.780	0,061 58	0,061 58	7,89		-10	1.332	0,061 58	0,061 58	8,56		39	944	0,061 58	0,061 58	8,76	
P	S	04111	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04112	6	15.35 5	0,026 18	0,026 18	3,72	04113	80	9.700	0,026 18	0,026 18	5,89	
	I		-315	15.56 7	0,026 18	0,026 18	3,68		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		65	196	0,076 97	0,076 97	9,41		5	2.115	0,076 97	0,076 97	10,7 4		-59	1.568	0,076 97	0,076 97	10,33	
	I		111	1.046	0,061 58	0,061 58	8,71		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04114	-58	6.656	0,026 18	0,026 18	8,59	04115	8	16.96 6	0,026 18	0,026 18	3,37	04116	3	12.61 5	0,026 18	0,026 18	4,53	
	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		159	472	0,076 97	0,076 97	9,58		-2	764	0,076 97	0,076 97	9,77		2	1.501	0,076 97	0,076 97	10,28	
	I		192	569	0,061 58	0,061 58	8,96		-3	2.042	0,061 58	0,061 58	8,22		3	3.397	0,061 58	0,061 58	7,63	
P	S	04117	0	8.777	0,026 18	0,026 18	6,52	04118	26	6.415	0,026 18	0,026 18	8,91	04119	7	3.437	0,026 18	0,026 18	16,64	
	I		0	1.829	0,026 18	0,026 18	31,2 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		26	619	0,076 97	0,076 97	9,67		-9	165	0,076 97	0,076 97	9,39		-6	166	0,076 97	0,076 97	9,39	
	I		31	3.610	0,061 58	0,061 58	7,55		-3	3.238	0,061 58	0,061 58	7,70		-6	1.025	0,061 58	0,061 58	8,72	
P	S	04120	-9	3.768	0,026 18	0,026 18	15,1 8	04121	-9	12.30 7	0,026 18	0,026 18	4,65	04122	10	19.98 2	0,026 18	0,026 18	2,86	
	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	995	0,076 97	0,076 97	9,92		13	1.859	0,076 97	0,076 97	10,5 4		-4	2.775	0,076 97	0,076 97	11,29	
	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	04123	-6	19.75 9	0,026 18	0,026 18	2,89	04124	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04125	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1.376	2.469	0,026 18	0,026 18	23,0 4		243	16.57 9	0,026 18	0,026 18	3,45	
S	S		10	2.741	0,076	0,076	11,2		179	47	0,076	0,076	9,32		1	178	0,076	0,076	9,40	

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	97 0,061 58	97 0,061 58	6 -		191	830	97 0,061 58	97 0,061 58	8,82		0	0	97 0,061 58	97 0,061 58	-	
P	S	04126	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04127	-4	10.56 0	0,026 18	0,026 18	5,42	04128	0	13.18 5	0,026 18	0,026 18	4,34	
	I		-207	11.32 1	0,026 18	0,026 18	5,06		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		48	2.832	0,076 97	0,076 97	11,3 4		3	7.333	0,076 97	0,076 97	17,4 8		0	22.46 0	0,076 97	0,076 97	21,35	
	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	04129	1	9.766	0,026 18	0,026 18	5,86	04130	0	8.094	0,026 18	0,026 18	7,07	04131	-1	9.498	0,026 18	0,026 18	6,02	
	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	26.47 1	0,076 97	0,076 97	13,4 4		0	28.59 7	0,076 97	0,076 97	11,2 3		1	29.70 0	0,076 97	0,076 97	10,35	
	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	04132	2	12.59 9	0,026 18	0,026 18	4,54	04133	0	18.95 8	0,026 18	0,026 18	3,02	04134	-1	21.15 9	0,026 18	0,026 18	2,70	
	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	30.35 2	0,076 97	0,076 97	9,89		0	28.73 1	0,076 97	0,076 97	11,1 2		1	24.12 4	0,076 97	0,076 97	17,16	
	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	04135	-74	4.898	0,026 18	0,026 18	11,6 8	04136	88	9.147	0,026 18	0,026 18	6,25	04137	39	18.31 7	0,026 18	0,026 18	3,12	
	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		382	7.784	0,076 97	0,076 97	18,4 7		-81	6.136	0,076 97	0,076 97	15,2 8		-26	6.852	0,076 97	0,076 97	16,53	
	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	04138	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04139	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04140	-1	18.43 1	0,026 18	0,026 18	3,10	
	I		277	22.93 1	0,026 18	0,026 18	2,49		-224	9.692	0,026 18	0,026 18	5,91		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		336	1.411	0,076 97	0,076 97	10,2 1		198	5.668	0,076 97	0,076 97	14,5 6		1	21.64 9	0,076 97	0,076 97	24,24	
	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	04141	-1	20.73 6	0,026 18	0,026 18	2,76	04142	1	14.41 5	0,026 18	0,026 18	3,97	04143	1	10.17 2	0,026 18	0,026 18	5,62	
	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	27.59 0	0,076 97	0,076 97	12,1 8		-1	30.38 7	0,076 97	0,076 97	9,87		-1	30.47 5	0,076 97	0,076 97	9,81	
	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	04144	0	7.885	0,026 18	0,026 18	7,25	04145	0	7.957	0,026 18	0,026 18	7,19	04146	0	12.18 3	0,026 18	0,026 18	4,69	
	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	29.91 5	0,076 97	0,076 97	10,1 9		0	29.04 9	0,076 97	0,076 97	10,8 5		0	26.76 3	0,076 97	0,076 97	13,08	
	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	04147	0	15.86 5	0,026 18	0,026 18	3,60	04148	0	11.95 3	0,026 18	0,026 18	4,78	04149	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	-		14	14.86 0	0,026 18	0,026 18	3,85	
S	S		0	23.38 7	0,076 97	0,076 97	18,7 9		1	10.22 5	0,076 97	0,076 97	26,8 0		-5	4.651	0,076 97	0,076 97	13,22	
	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	04150	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04151	0	9.257	0,026 18	0,026 18	6,18	04152	0	15.13 8	0,026 18	0,026 18	3,78	
	I		-21	21.10 8	0,026 18	0,026 18	2,71		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		4	3.115	0,076 97	0,076 97	11,6 0		1	9.317	0,076 97	0,076 97	22,9 6		0	23.37 3	0,076 97	0,076 97	18,83	
	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	04153	0	12.07 2	0,026 18	0,026 18	4,74	04154	0	9.230	0,026 18	0,026 18	6,20	04155	-1	9.745	0,026 18	0,026 18	5,87	
	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		0	27.16 6	0,076 97	0,076 97	12,6 3		0	29.10 0	0,076 97	0,076 97	10,8 1		1	29.86 2	0,076 97	0,076 97	10,23	
	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	04156	1	12.14 3	0,026 18	0,026 18	4,71	04157	1	17.84 5	0,026 18	0,026 18	3,20	04158	0	21.40 9	0,026 18	0,026 18	2,67	

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	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-1	30.35 1	0,076 97	0,076 97	9,89		-1	29.03 2	0,076 97	0,076 97	10,8 7		0	24.71 5	0,076 97	0,076 97	16,04	
	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	04159	-34	10.05 1	0,026 18	0,026 18	5,69	04160	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04161	62	5.205	0,026 18	0,026 18	10,99	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-320	38.26 3	0,026 18	0,026 18	1,50		62	1.694	0,026 18	0,026 18	33,75	
S	S		37	8.606	0,076 97	0,076 97	20,6 4		-75	328	0,076 97	0,076 97	9,49		-17	5.809	0,076 97	0,076 97	14,78	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-19	500	0,061 58	0,061 58	9,00		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04162	12	19.90 1	0,026 18	0,026 18	2,87	04163	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04164	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		444	14.58 5	0,026 18	0,026 18	3,91		-352	19.39 6	0,026 18	0,026 18	2,95	
S	S		-7	7.055	0,076 97	0,076 97	16,9 2		312	4.037	0,076 97	0,076 97	12,5 1		-286	5.259	0,076 97	0,076 97	14,00	
	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	04165	-12	16.65 0	0,026 18	0,026 18	3,44	04166	0	21.19 3	0,026 18	0,026 18	2,70	04167	1	15.28 8	0,026 18	0,026 18	3,74	
	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		11	10.57 7	0,076 97	0,076 97	28,6 6		0	26.63 7	0,076 97	0,076 97	13,2 3		-1	30.01 9	0,076 97	0,076 97	10,12	
	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	04168	0	10.59 1	0,026 18	0,026 18	5,40	04169	-1	8.089	0,026 18	0,026 18	7,07	04170	0	7.967	0,026 18	0,026 18	7,18	
	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	30.51 6	0,076 97	0,076 97	9,78		1	30.28 6	0,076 97	0,076 97	9,93		0	30.17 0	0,076 97	0,076 97	10,01	
	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	04171	0	13.64 5	0,026 18	0,026 18	4,19	04172	0	21.92 8	0,026 18	0,026 18	2,61	04173	0	26.47 6	0,026 18	0,026 18	2,16	
	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		-1	29.07 7	0,076 97	0,076 97	10,8 3		0	27.31 9	0,076 97	0,076 97	12,4 6		0	23.95 6	0,076 97	0,076 97	17,51	
	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	04174	130	15.82 2	0,026 18	0,026 18	3,61	04175	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04176	-4	3.238	0,026 18	0,026 18	17,66	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		10	5.408	0,026 18	0,026 18	10,5 8		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-7	5.669	0,076 97	0,076 97	14,5 7		15	1.059	0,076 97	0,076 97	9,96		15	6.659	0,076 97	0,076 97	16,17	
	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	04177	0	14.48 4	0,026 18	0,026 18	3,95	04178	0	14.06 4	0,026 18	0,026 18	4,07	04179	0	11.00 6	0,026 18	0,026 18	5,20	
	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	23.80 3	0,076 97	0,076 97	17,8 3		0	29.89 8	0,076 97	0,076 97	10,2 1		0	33.84 3	0,076 97	0,076 97	7,99	
	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	04180	0	10.50 5	0,026 18	0,026 18	5,44	04181	0	13.33 5	0,026 18	0,026 18	4,29	04182	0	19.04 5	0,026 18	0,026 18	3,00	
	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	35.73 4	0,076 97	0,076 97	7,24		0	35.96 9	0,076 97	0,076 97	7,16		0	34.25 5	0,076 97	0,076 97	7,82	
	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	04183	1	24.04 6	0,026 18	0,026 18	2,38	04184	-21	17.54 8	0,026 18	0,026 18	3,26	04185	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	-		1	23.86 3	0,026 18	0,026 18	2,40	
S	S		-1	29.37 3	0,076 97	0,076 97	10,6 0		22	20.23 0	0,076 97	0,076 97	31,7 5		-123	3.340	0,076 97	0,076 97	11,81	
	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	04186	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04187	21	20.87 0	0,026 18	0,026 18	2,74	04188	145	4.933	0,026 18	0,026 18	11,59	
	I		75	20.59 0	0,026 18	0,026 18	2,78		0	0	0,026 18	0,026 18	-		145	2.526	0,026 18	0,026 18	22,63	
S	S		359	824	0,076 97	0,076 97	9,80		-7	6.039	0,076 97	0,076 97	15,1 3		-258	3.147	0,076 97	0,076 97	11,63	
	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	04189	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04190	-39	9.249	0,026 18	0,026 18	6,18	04191	1	23.65 1	0,026 18	0,026 18	2,42	
	I		584	45.17 9	0,026 18	0,026 18	1,26		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-47	247	0,076 97	0,076 97	9,44			25	9.382	0,076 97	0,076 97		23,2 0	-1	27.03 7	0,076 97	0,076 97	12,77
	I		-24	4.667	0,061 58	0,061 58	7,16			0	0	0,061 58	0,061 58		-	0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04192	0	21.20 9	0,026 18	0,026 18	2,70	04193	0	15.09 4	0,026 18	0,026 18	3,79	04194	0	10.74 6	0,026 18	0,026 18	5,32	
	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	33.30 6	0,076 97	0,076 97	8,24			0	36.21 0	0,076 97	0,076 97		7,07	0	37.10 6	0,076 97	0,076 97	6,78
	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	04195	0	9.522	0,026 18	0,026 18	6,01	04196	0	12.16 2	0,026 18	0,026 18	4,70	04197	0	16.47 6	0,026 18	0,026 18	3,47	
	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	36.68 9	0,076 97	0,076 97	6,91			0	34.62 9	0,076 97	0,076 97		7,66	0	30.84 8	0,076 97	0,076 97	9,57
	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	04198	0	16.46 9	0,026 18	0,026 18	3,47	04199	-10	1.801	0,026 18	0,026 18	31,7 6	04200	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	-		14	3.503	0,026 18	0,026 18	16,33	
S	S		0	25.06 7	0,076 97	0,076 97	15,4 4			7	9.311	0,076 97	0,076 97		22,9 4	7	8.144	0,076 97	0,076 97	19,37
	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	04201	0	14.96 0	0,026 18	0,026 18	3,82	04202	0	16.47 2	0,026 18	0,026 18	3,47	04203	0	12.91 3	0,026 18	0,026 18	4,43	
	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		0	24.25 9	0,076 97	0,076 97	16,8 9			0	30.67 5	0,076 97	0,076 97		9,68	0	34.53 3	0,076 97	0,076 97	7,70
	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	04204	0	11.21 7	0,026 18	0,026 18	5,10	04205	0	13.04 1	0,026 18	0,026 18	4,39	04206	0	18.06 0	0,026 18	0,026 18	3,17	
	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	36.25 6	0,076 97	0,076 97	7,06			0	36.33 0	0,076 97	0,076 97		7,03	0	34.70 1	0,076 97	0,076 97	7,63
	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	04207	0	23.39 9	0,026 18	0,026 18	2,44	04208	0	19.69 1	0,026 18	0,026 18	2,90	04209	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	-		382	13.10 3	0,026 18	0,026 18	4,36	
S	S		0	30.33 8	0,076 97	0,076 97	9,90			0	21.95 0	0,076 97	0,076 97		23,0 8	-9	3.899	0,076 97	0,076 97	12,37
	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	04210	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04211	23	18.53 3	0,026 18	0,026 18	3,09	04212	16	9.095	0,026 18	0,026 18	6,29	
	I		-75	29.82 3	0,026 18	0,026 18	1,92		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		117	14	0,076 97	0,076 97	9,30			-5	5.330	0,076 97	0,076 97		14,0 9	-183	4.015	0,076 97	0,076 97	12,50
	I		208	2.844	0,061 58	0,061 58	7,86			0	0	0,061 58	0,061 58		-	0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04213	-10	3.852	0,026 18	0,026 18	14,8 5	04214	1	22.95 1	0,026 18	0,026 18	2,49	04215	0	21.93 4	0,026 18	0,026 18	2,61	
	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		267	8.196	0,076 97	0,076 97	19,5 0			-1	25.53 7	0,076 97	0,076 97		14,7 1	0	32.51 0	0,076 97	0,076 97	8,62
	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	04216	0	15.62 2	0,026 18	0,026 18	3,66	04217	0	10.92 1	0,026 18	0,026 18	5,24	04218	0	9.403	0,026 18	0,026 18	6,08	
	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	35.96 0	0,076 97	0,076 97	7,16			0	37.39 1	0,076 97	0,076 97		6,69	0	37.78 6	0,076 97	0,076 97	6,57
	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	04219	0	12.74 4	0,026 18	0,026 18	4,49	04220	0	20.34 1	0,026 18	0,026 18	2,81	04221	0	27.80 9	0,026 18	0,026 18	2,06	
	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	-	

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		0	36.91 5	0,076 97	0,076 97	6,84		0	34.82 3	0,076 97	0,076 97	7,58		0	31.02 2	0,076 97	0,076 97	9,46
	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	04222	-3	26.06 1	0,026 18	0,026 18	2,19	04223	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04224	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		147	5.792	0,026 18	0,026 18	9,87		-131	17.90 5	0,026 18	0,026 18	3,20
S	S		3	23.45 5	0,076 97	0,076 97	18,6 3		47	2.917	0,076 97	0,076 97	11,4 2		12	1.023	0,076 97	0,076 97	9,94
	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	04225	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04226	-5	11.42 5	0,026 18	0,026 18	5,01	04227	0	15.71 8	0,026 18	0,026 18	3,64
	I		117	12.83 2	0,026 18	0,026 18	4,45		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-21	4.235	0,076 97	0,076 97	12,7 4		5	10.18 9	0,076 97	0,076 97	26,6 3		0	26.92 9	0,076 97	0,076 97	12,89
	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	04228	0	12.78 5	0,026 18	0,026 18	4,47	04229	0	9.972	0,026 18	0,026 18	5,74	04230	0	11.22 6	0,026 18	0,026 18	5,09
	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	32.02 1	0,076 97	0,076 97	8,88		0	35.07 2	0,076 97	0,076 97	7,49		0	35.84 6	0,076 97	0,076 97	7,20
	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	04231	0	16.50 0	0,026 18	0,026 18	3,47	04232	0	22.75 2	0,026 18	0,026 18	2,51	04233	0	23.51 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		0	34.60 1	0,076 97	0,076 97	7,67		0	31.25 6	0,076 97	0,076 97	9,32		0	24.33 1	0,076 97	0,076 97	16,75
	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	04234	14	5.690	0,026 18	0,026 18	10,0 5	04235	7	11.29 6	0,026 18	0,026 18	5,06	04236	-22	20.51 6	0,026 18	0,026 18	2,79
	I		14	765	0,026 18	0,026 18	74,7 6		7	173	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-44	5.989	0,076 97	0,076 97	15,0 5		59	1.886	0,076 97	0,076 97	10,5 6		28	3.919	0,076 97	0,076 97	12,39
	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	04237	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04238	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04239	1	20.04 8	0,026 18	0,026 18	2,85
	I		-20	36.73 4	0,026 18	0,026 18	1,56		56	14.11 0	0,026 18	0,026 18	4,05		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-72	115	0,076 97	0,076 97	9,36		-14	53	0,076 97	0,076 97	9,32		-1	9.506	0,076 97	0,076 97	23,67
	I		-76	16.04 3	0,061 58	0,061 58	4,59		-17	1.098	0,061 58	0,061 58	8,68		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04240	0	24.14 7	0,026 18	0,026 18	2,37	04241	0	19.01 8	0,026 18	0,026 18	3,01	04242	0	12.89 1	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		0	29.56 9	0,076 97	0,076 97	10,4 5		0	34.04 8	0,076 97	0,076 97	7,90		0	36.39 2	0,076 97	0,076 97	7,01
	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	04243	0	9.115	0,026 18	0,026 18	6,27	04244	0	10.27 0	0,026 18	0,026 18	5,57	04245	0	14.84 9	0,026 18	0,026 18	3,85
	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		0	37.29 4	0,076 97	0,076 97	6,72		0	36.15 2	0,076 97	0,076 97	7,09		0	33.06 9	0,076 97	0,076 97	8,35
	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	04246	0	17.86 5	0,026 18	0,026 18	3,20	04247	0	12.03 3	0,026 18	0,026 18	4,75	04248	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	-		25	18.28 9	0,026 18	0,026 18	3,13
S	S		0	28.26 8	0,076 97	0,076 97	11,5 2		0	20.93 7	0,076 97	0,076 97	27,5 0		-12	5.931	0,076 97	0,076 97	14,96
	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	04249	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04250	0	9.073	0,026 18	0,026 18	6,30	04251	0	17.38 1	0,026 18	0,026 18	3,29
	I		-37	26.33 4	0,026 18	0,026 18	2,17		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		5	4.370	0,076 97	0,076 97	12,8 9		0	11.41 4	0,076 97	0,076 97	34,3 2		0	27.64 8	0,076 97	0,076 97	12,12
	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	04252	0	15.27	0,026	0,026	3,74	04253	0	11.47	0,026	0,026	4,98	04254	0	11.31	0,026	0,026	5,05

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	5 0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		0	9 0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		0	6 0	18 0,026 18	18 0,026 18	-	
S	S		0	32.77 4	0,076 97	0,076 97	8,49		0	35.68 6	0,076 97	0,076 97	7,26		0	36.39 0	0,076 97	0,076 97	7,01	
	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	04255	0	15.69 0	0,026 18	0,026 18	3,65	04256	0	21.82 8	0,026 18	0,026 18	2,62	04257	0	23.92 3	0,026 18	0,026 18	2,39	
	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	35.06 8	0,076 97	0,076 97	7,49		0	31.84 9	0,076 97	0,076 97	8,98		0	25.52 7	0,076 97	0,076 97	14,72	
	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	04258	22	10.41 0	0,026 18	0,026 18	5,49	04259	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04260	13	4.052	0,026 18	0,026 18	14,11	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		17	52.78 4	0,026 18	0,026 18	1,08		13	3.218	0,026 18	0,026 18	17,77	
S	S		14	7.038	0,076 97	0,076 97	16,8 8		45	1.240	0,076 97	0,076 97	10,0 9		12	211	0,076 97	0,076 97	9,42	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		45	15.82 3	0,061 58	0,061 58	4,62		16	799	0,061 58	0,061 58	8,84	
P	S	04261	-11	23.30 1	0,026 18	0,026 18	2,45	04262	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04263	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-18	24.92 8	0,026 18	0,026 18	2,29		119	28.12 5	0,026 18	0,026 18	2,03	
S	S		19	4.577	0,076 97	0,076 97	13,1 3		-77	748	0,076 97	0,076 97	9,76		175	113	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-81	9.584	0,061 58	0,061 58	5,76		143	5.238	0,061 58	0,061 58	6,96	
P	S	04264	22	17.85 8	0,026 18	0,026 18	3,20	04265	-1	24.42 4	0,026 18	0,026 18	2,34	04266	0	19.80 4	0,026 18	0,026 18	2,89	
	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		-13	8.650	0,076 97	0,076 97	20,7 7		1	28.28 3	0,076 97	0,076 97	11,5 1		0	33.45 6	0,076 97	0,076 97	8,17	
	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	04267	0	13.21 6	0,026 18	0,026 18	4,33	04268	0	9.058	0,026 18	0,026 18	6,31	04269	0	10.19 1	0,026 18	0,026 18	5,61	
	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	36.30 9	0,076 97	0,076 97	7,04		0	37.88 6	0,076 97	0,076 97	6,54		0	37.89 8	0,076 97	0,076 97	6,54	
	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	04270	0	16.66 8	0,026 18	0,026 18	3,43	04271	0	25.11 5	0,026 18	0,026 18	2,28	04272	0	29.45 6	0,026 18	0,026 18	1,94	
	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	36.28 8	0,076 97	0,076 97	7,05		0	33.36 4	0,076 97	0,076 97	8,21		0	28.12 9	0,076 97	0,076 97	11,65	
	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	04273	101	15.79 6	0,026 18	0,026 18	3,62	04274	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04275	-82	3.678	0,026 18	0,026 18	15,56	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		118	4.921	0,026 18	0,026 18	11,6 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-52	7.765	0,076 97	0,076 97	18,4 4		-60	947	0,076 97	0,076 97	9,89		160	6.639	0,076 97	0,076 97	16,13	
	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	04276	0	14.50 6	0,026 18	0,026 18	3,94	04277	0	13.44 5	0,026 18	0,026 18	4,25	04278	0	8.553	0,026 18	0,026 18	6,69	
	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	10.71 9	0,076 97	0,076 97	29,4 9		0	24.42 1	0,076 97	0,076 97	16,5 8		0	27.89 9	0,076 97	0,076 97	11,87	
	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	04279	0	6.539	0,026 18	0,026 18	8,75	04280	0	11.20 5	0,026 18	0,026 18	5,10	04281	0	18.06 9	0,026 18	0,026 18	3,17	
	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	29.58 0	0,076 97	0,076 97	10,4 4		0	28.72 6	0,076 97	0,076 97	11,1 2		0	26.83 8	0,076 97	0,076 97	13,00	
	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	04282	0	22.73 1	0,026 18	0,026 18	2,52	04283	1	17.59 8	0,026 18	0,026 18	3,25	04284	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	-		63	21.66 6	0,026 18	0,026 18	2,64	
S	S		0	7.676	0,076 97	0,076 97	18,2 3		3	5.027	0,076 97	0,076 97	13,6 9		67	1.596	0,076 97	0,076 97	10,34	

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	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	04285	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04286	4	22.93 1	0,026 18	0,026 18	2,49	04287	41	3.598	0,026 18	0,026 18	15,89
	I		24	18.67 8	0,026 18	0,026 18	3,06		0	0	0,026 18	0,026 18	-		41	1.555	0,026 18	0,026 18	36,77
S	S		-7	42	0,076 97	0,076 97	9,32		2	1.937	0,076 97	0,076 97	10,6 0		113	2.475	0,076 97	0,076 97	11,03
	I		8	1.330	0,061 58	0,061 58	8,56		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04288	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04289	9	9.301	0,026 18	0,026 18	6,15	04290	1	23.28 6	0,026 18	0,026 18	2,46
	I		-93	51.26 7	0,026 18	0,026 18	1,12		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		34	894	0,076 97	0,076 97	9,85		-3	4.545	0,076 97	0,076 97	13,0 9		0	6.559	0,076 97	0,076 97	15,99
	I		13	11.32 2	0,061 58	0,061 58	5,39		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04291	0	20.72 7	0,026 18	0,026 18	2,76	04292	0	14.44 1	0,026 18	0,026 18	3,96	04293	0	7.786	0,026 18	0,026 18	7,35
	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	25.96 2	0,076 97	0,076 97	14,1 0		0	28.36 1	0,076 97	0,076 97	11,4 4		0	30.26 1	0,076 97	0,076 97	9,95
	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	04294	0	5.560	0,026 18	0,026 18	10,2 9	04295	0	10.53 5	0,026 18	0,026 18	5,43	04296	0	15.78 7	0,026 18	0,026 18	3,62
	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	30.75 3	0,076 97	0,076 97	9,63		0	28.59 3	0,076 97	0,076 97	11,2 3		0	25.63 9	0,076 97	0,076 97	14,56
	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	04297	0	16.05 1	0,026 18	0,026 18	3,56	04298	-1	2.745	0,026 18	0,026 18	20,8 4	04299	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	-		62	1.974	0,026 18	0,026 18	28,97
S	S		0	21.36 1	0,076 97	0,076 97	25,4 6		0	7.855	0,076 97	0,076 97	18,6 5		8	6.198	0,076 97	0,076 97	15,38
	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	04300	0	14.84 9	0,026 18	0,026 18	3,85	04301	0	15.83 5	0,026 18	0,026 18	3,61	04302	0	10.93 0	0,026 18	0,026 18	5,23
	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	20.36 5	0,076 97	0,076 97	30,8 4		0	25.31 5	0,076 97	0,076 97	15,0 4		0	28.47 8	0,076 97	0,076 97	11,34
	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	04303	0	7.355	0,026 18	0,026 18	7,78	04304	0	10.51 1	0,026 18	0,026 18	5,44	04305	0	17.26 8	0,026 18	0,026 18	3,31
	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	30.12 2	0,076 97	0,076 97	10,0 5		0	29.24 2	0,076 97	0,076 97	10,7 0		0	27.06 2	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	04306	0	22.27 2	0,026 18	0,026 18	2,57	04307	3	19.57 9	0,026 18	0,026 18	2,92	04308	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	-		69	12.82 1	0,026 18	0,026 18	4,46
S	S		0	23.87 5	0,076 97	0,076 97	17,6 8		1	5.179	0,076 97	0,076 97	13,8 9		24	2.738	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	04309	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04310	6	21.12 4	0,026 18	0,026 18	2,71	04311	-10	9.805	0,026 18	0,026 18	5,83
	I		203	32.84 3	0,026 18	0,026 18	1,74		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		30	990	0,076 97	0,076 97	9,92		4	1.653	0,076 97	0,076 97	10,3 9		72	2.895	0,076 97	0,076 97	11,40
	I		32	7.711	0,061 58	0,061 58	6,22		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04312	35	4.214	0,026 18	0,026 18	13,5 7	04313	0	23.02 4	0,026 18	0,026 18	2,48	04314	0	21.74 1	0,026 18	0,026 18	2,63
	I		35	752	0,026 18	0,026 18	76,0 4		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-43	4.044	0,076 97	0,076 97	12,5 3		0	5.968	0,076 97	0,076 97	15,0 2		0	25.32 4	0,076 97	0,076 97	15,03
	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	04315	0	15.14 3	0,026 18	0,026 18	3,78	04316	0	8.358	0,026 18	0,026 18	6,84	04317	0	5.337	0,026 18	0,026 18	10,72
	I		0	0	0,026	0,026	-		0	0	0,026	0,026	-		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]	[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					18	18		
S	S		0	28.00 3	0,076 97	0,076 97	11,7 7		0	30.30 6	0,076 97	0,076 97	9,92		0	31.55 8	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	04318	0	10.91 6	0,026 18	0,026 18	5,24	04319	0	19.55 9	0,026 18	0,026 18	2,92	04320	0	26.97 5	0,026 18	0,026 18	2,12	
	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	30.56 0	0,076 97	0,076 97	9,75		0	28.93 5	0,076 97	0,076 97	10,9 5		0	26.64 7	0,076 97	0,076 97	13,22	
	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	04321	-13	25.60 3	0,026 18	0,026 18	2,23	04322	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04323	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-65	4.991	0,026 18	0,026 18	11,4 6		-251	17.63 6	0,026 18	0,026 18	3,25	
S	S		12	9.992	0,076 97	0,076 97	25,7 0		-19	3.979	0,076 97	0,076 97	12,4 6		73	33	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	-		69	2.013	0,061 58	0,061 58	8,23	
P	S	04324	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04325	12	9.806	0,026 18	0,026 18	5,83	04326	-1	12.44 9	0,026 18	0,026 18	4,59	
	I		189	9.758	0,026 18	0,026 18	5,86		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		25	415	0,076 97	0,076 97	9,54		-4	3.522	0,076 97	0,076 97	11,9 9		1	4.607	0,076 97	0,076 97	13,17	
	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	04327	1	6.464	0,026 18	0,026 18	8,85	04328	1	912	0,026 18	0,026 18	62,7 1	04329	2	3.883	0,026 18	0,026 18	14,73	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1	1.842	0,026 18	0,026 18	31,0 5		2	2.026	0,026 18	0,026 18	28,23	
S	S		1	3.431	0,076 97	0,076 97	11,9 0		1	3.642	0,076 97	0,076 97	12,1 1		3	2.685	0,076 97	0,076 97	11,21	
	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	04330	2	11.28 5	0,026 18	0,026 18	5,07	04331	1	17.28 1	0,026 18	0,026 18	3,31	04332	11	18.26 7	0,026 18	0,026 18	3,13	
	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	960	0,076 97	0,076 97	9,90		0	176	0,076 97	0,076 97	9,40		-1	95	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-1	264	0,061 58	0,061 58	9,14	
P	S	04333	22	4.852	0,026 18	0,026 18	11,7 9	04334	5	9.169	0,026 18	0,026 18	6,24	04335	19	15.00 1	0,026 18	0,026 18	3,81	
	I		22	1.425	0,026 18	0,026 18	40,1 3		5	2.211	0,026 18	0,026 18	25,8 7		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-4	287	0,076 97	0,076 97	9,46		52	74	0,076 97	0,076 97	9,33		-2	64	0,076 97	0,076 97	9,33	
	I		-1	180	0,061 58	0,061 58	9,19		54	798	0,061 58	0,061 58	8,84		-2	161	0,061 58	0,061 58	9,20	
P	S	04336	-32	2.901	0,026 18	0,026 18	19,7 2	04337	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04338	13	15.15 6	0,026 18	0,026 18	3,77	
	I		-32	25.99 4	0,026 18	0,026 18	2,20		166	10.32 9	0,026 18	0,026 18	5,53		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		10	94	0,076 97	0,076 97	9,35		-11	739	0,076 97	0,076 97	9,75		55	484	0,076 97	0,076 97	9,59	
	I		33	2.458	0,061 58	0,061 58	8,03		0	0	0,061 58	0,061 58	-		58	192	0,061 58	0,061 58	9,18	
P	S	04339	7	19.24 5	0,026 18	0,026 18	2,97	04340	8	15.12 7	0,026 18	0,026 18	3,78	04341	4	8.041	0,026 18	0,026 18	7,11	
	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		9	62	0,076 97	0,076 97	9,33		3	642	0,076 97	0,076 97	9,69		4	1.819	0,076 97	0,076 97	10,51	
	I		9	38	0,061 58	0,061 58	9,27		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04342	4	462	0,026 18	0,026 18	NS	04343	2	1.764	0,026 18	0,026 18	32,4 2	04344	-1	9.817	0,026 18	0,026 18	5,83	
	I		4	4.057	0,026 18	0,026 18	14,1 0		2	434	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		3	3.619	0,076 97	0,076 97	12,0 9		2	3.826	0,076 97	0,076 97	12,3 0		4	3.911	0,076 97	0,076 97	12,39	
	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	04345	0	13.94 0	0,026 18	0,026 18	4,10	04346	2	10.52 3	0,026 18	0,026 18	5,44	04347	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	-		70	11.10 3	0,026 18	0,026 18	5,15	
S	S		2	4.638	0,076 97	0,076 97	13,2 0		3	3.998	0,076 97	0,076 97	12,4 8		92	553	0,076 97	0,076 97	9,63	
	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]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
P	S	04348	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04349	-5	8.293	0,026 18	0,026 18	6,90	04350	1	13.85 8	0,026 18	0,026 18	4,13	
	I		-116	19.13 5	0,026 18	0,026 18	2,99		0	0	0,026 18	0,026 18	-	0	0	0,026 18	0,026 18	-		
S	S		49	361	0,076 97	0,076 97	9,51		8	3.176	0,076 97	0,076 97	11,6 6		1	4.331	0,076 97	0,076 97	12,85	
	I		32	849	0,061 58	0,061 58	8,81		0	0	0,061 58	0,061 58	-	0	0	0,061 58	0,061 58	-		
P	S	04351	0	9.370	0,026 18	0,026 18	6,10	04352	1	2.297	0,026 18	0,026 18	24,9 0	04353	2	3.345	0,026 18	0,026 18	17,10	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1	309	0,026 18	0,026 18	NS	2	2.440	0,026 18	0,026 18	23,44		
S	S		3	3.963	0,076 97	0,076 97	12,4 4		3	3.844	0,076 97	0,076 97	12,3 2		1	2.944	0,076 97	0,076 97	11,44	
	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	04354	0	10.61 6	0,026 18	0,026 18	5,39	04355	13	17.29 3	0,026 18	0,026 18	3,31	04356	1	18.60 1	0,026 18	0,026 18	3,07	
	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	1.160	0,076 97	0,076 97	10,0 3		0	105	0,076 97	0,076 97	9,35		12	121	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	14	505	0,061 58	0,061 58	9,00		
P	S	04357	20	7.777	0,026 18	0,026 18	7,35	04358	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04359	0	3.854	0,026 18	0,026 18	14,84	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		753	35.30 2	0,026 18	0,026 18	1,62		0	3.355	0,026 18	0,026 18	17,05	
S	S		63	28	0,076 97	0,076 97	9,31		0	0	0,076 97	0,076 97	-	78	296	0,076 97	0,076 97	9,47		
	I		77	829	0,061 58	0,061 58	8,82		14	2.276	0,061 58	0,061 58	8,11	92	429	0,061 58	0,061 58	9,04		
P	S	04360	38	17.58 0	0,026 18	0,026 18	3,25	04361	31	3.098	0,026 18	0,026 18	18,4 6	04362	540	949	0,026 18	0,026 18	60,14	
	I		38	45	0,026 18	0,026 18	NS		31	19.30 7	0,026 18	0,026 18	2,96		540	21.66 3	0,026 18	0,026 18	2,63	
S	S		12	510	0,076 97	0,076 97	9,60		171	244	0,076 97	0,076 97	9,44		-162	691	0,076 97	0,076 97	9,72	
	I		6	480	0,061 58	0,061 58	9,01		0	0	0,061 58	0,061 58	-	0	0	0,061 58	0,061 58	-		
P	S	04363	4	13.31 1	0,026 18	0,026 18	4,30	04364	32	20.19 7	0,026 18	0,026 18	2,83	04365	8	16.21 1	0,026 18	0,026 18	3,53	
	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	69	0,076 97	0,076 97	9,33		11	31	0,076 97	0,076 97	9,31		-1	245	0,076 97	0,076 97	9,44	
	I		58	446	0,061 58	0,061 58	9,03		12	268	0,061 58	0,061 58	9,13	0	0	0,061 58	0,061 58	-		
P	S	04366	0	8.953	0,026 18	0,026 18	6,39	04367	-2	1.373	0,026 18	0,026 18	41,6 6	04368	2	1.553	0,026 18	0,026 18	36,83	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-2	3.851	0,026 18	0,026 18	14,8 5		2	960	0,026 18	0,026 18	59,58	
S	S		0	1.127	0,076 97	0,076 97	10,0 1		3	3.076	0,076 97	0,076 97	11,5 6		0	4.065	0,076 97	0,076 97	12,55	
	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	04369	0	11.00 7	0,026 18	0,026 18	5,20	04370	0	19.84 1	0,026 18	0,026 18	2,88	04371	2	23.84 3	0,026 18	0,026 18	2,40	
	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	4.267	0,076 97	0,076 97	12,7 7		1	5.526	0,076 97	0,076 97	14,3 6		1	5.477	0,076 97	0,076 97	14,29	
	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	04372	291	13.12 7	0,026 18	0,026 18	4,35	04373	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04374	18	267	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		127	5.271	0,026 18	0,026 18	10,8 5		18	1.110	0,026 18	0,026 18	51,52	
S	S		-111	3.878	0,076 97	0,076 97	12,3 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		-96	6.264	0,061 58	0,061 58	6,64	-27	12.85 7	0,061 58	0,061 58	5,10		
P	S	04375	26	6.835	0,026 18	0,026 18	8,37	04376	8	4.726	0,026 18	0,026 18	12,1 0	04377	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	-	-138	9.310	0,026 18	0,026 18	6,15		
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		-58	18.57 1	0,061 58	0,061 58	4,25		-22	27.62 9	0,061 58	0,061 58	3,36	181	35.57 8	0,061 58	0,061 58	2,84		
P	S	04378	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04379	32	826	0,026 18	0,026 18	69,2 3	04380	-35	6.124	0,026 18	0,026 18	9,34	
	I		84	21.02 1	0,026 18	0,026 18	2,72		32	5.573	0,026 18	0,026 18	10,2 6	-35	1.516	0,026 18	0,026 18	37,73		
S	S		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	

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		-189	38.85 0	0,061 58	0,061 58	2,67		-57	37.31 4	0,061 58	0,061 58	2,75		200	29.12 8	0,061 58	0,061 58	3,25	
P	S	04381	440	10.33 9	0,026 18	0,026 18	5,52	04382	194	6.411	0,026 18	0,026 18	8,91	04383	2.357	416	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		194	444	0,026 18	0,026 18	NS		2.357	16.44 4	0,026 18	0,026 18	3,45	
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		-639	25.54 3	0,061 58	0,061 58	3,53		-25	21.30 9	0,061 58	0,061 58	3,93		3.262	18.22 5	0,061 58	0,061 58	4,27	
P	S	04384	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04385	93	5.655	0,026 18	0,026 18	10,1 1	04386	1.008	1.110	0,026 18	0,026 18	51,32	
	I		4.433	12.50 0	0,026 18	0,026 18	4,49		0	0	0,026 18	0,026 18	-		1.008	5.744	0,026 18	0,026 18	9,92	
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		456	20.87 6	0,061 58	0,061 58	3,98		239	18.89 5	0,061 58	0,061 58	4,21		220	19.55 2	0,061 58	0,061 58	4,13	
P	S	04387	2.014	3.641	0,026 18	0,026 18	15,5 8	04388	633	3.833	0,026 18	0,026 18	14,8 8	04389	95	7.391	0,026 18	0,026 18	7,74	
	I		2.014	30.19 6	0,026 18	0,026 18	1,88		633	3.904	0,026 18	0,026 18	14,6 1		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		685	21.87 0	0,061 58	0,061 58	3,87		593	22.79 1	0,061 58	0,061 58	3,78		284	23.36 8	0,061 58	0,061 58	3,72	
P	S	04390	57	10.18 4	0,026 18	0,026 18	5,61	04391	92	6.658	0,026 18	0,026 18	8,59	04392	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		92	2.133	0,026 18	0,026 18	26,8 0		-16	10.24 4	0,026 18	0,026 18	5,58	
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		147	27.54 4	0,061 58	0,061 58	3,37		-77	33.64 4	0,061 58	0,061 58	2,95		30	40.40 3	0,061 58	0,061 58	2,59	
P	S	04393	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04394	58	276	0,026 18	0,026 18	NS	04395	20	5.626	0,026 18	0,026 18	10,17	
	I		-23	22.50 3	0,026 18	0,026 18	2,54		58	2.288	0,026 18	0,026 18	24,9 9		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		29	40.31 7	0,061 58	0,061 58	2,60		-35	37.10 2	0,061 58	0,061 58	2,76		-49	27.50 9	0,061 58	0,061 58	3,37	
P	S	04396	-36	6.102	0,026 18	0,026 18	9,37	04397	-5	1.345	0,026 18	0,026 18	42,5 2	04398	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-5	2.023	0,026 18	0,026 18	28,2 7		-16	3.637	0,026 18	0,026 18	15,73	
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		49	20.37 0	0,061 58	0,061 58	4,04		114	16.30 3	0,061 58	0,061 58	4,55		-10	13.94 6	0,061 58	0,061 58	4,91	
P	S	04399	47	6.885	0,026 18	0,026 18	8,31	04400	8	4.022	0,026 18	0,026 18	14,2 2	04401	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	-		-12	5.507	0,026 18	0,026 18	10,39	
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		-96	19.52 3	0,061 58	0,061 58	4,13		0	25.97 3	0,061 58	0,061 58	3,49		37	35.67 5	0,061 58	0,061 58	2,83	
P	S	04402	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04403	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04404	-29	8.342	0,026 18	0,026 18	6,86	
	I		23	20.46 7	0,026 18	0,026 18	2,79		8	7.303	0,026 18	0,026 18	7,83		-29	772	0,026 18	0,026 18	74,09	
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		-48	39.04 6	0,061 58	0,061 58	2,66		57	37.35 7	0,061 58	0,061 58	2,74		154	31.12 3	0,061 58	0,061 58	3,11	
P	S	04405	386	11.21 2	0,026 18	0,026 18	5,09	04406	-41	5.647	0,026 18	0,026 18	10,1 3	04407	975	2.355	0,026 18	0,026 18	24,19	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		975	13.66 2	0,026 18	0,026 18	4,17	
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		-443	25.88 0	0,061 58	0,061 58	3,50		545	21.93 6	0,061 58	0,061 58	3,87		2.623	19.40 9	0,061 58	0,061 58	4,13	
P	S	04408	5.291	1.121	0,026 18	0,026 18	49,9 3	04409	448	4.133	0,026 18	0,026 18	13,8 1	04410	1.141	1.018	0,026 18	0,026 18	55,92	
	I		5.291	18.14 8	0,026 18	0,026 18	3,08		448	78	0,026 18	0,026 18	NS		1.141	1.131	0,026 18	0,026 18	50,34	
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		428	18.05 0	0,061 58	0,061 58	4,31		137	19.06 7	0,061 58	0,061 58	4,19		417	20.39 7	0,061 58	0,061 58	4,03	
P	S	04411	-45	1.550	0,026 18	0,026 18	36,9 1	04412	624	10.03 6	0,026 18	0,026 18	5,68	04413	4	11.03 4	0,026 18	0,026 18	5,18	

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]	
	I		-45	5.744	0,026 18	0,026 18	9,96		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		178	21.89 4	0,061 58	0,061 58	3,87		-420	22.99 1	0,061 58	0,061 58	3,77		109	26.90 5	0,061 58	0,061 58	3,42
P	S	04414	99	7.493	0,026 18	0,026 18	7,63	04415	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04416	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		99	584	0,026 18	0,026 18	97,8 9		-159	9.582	0,026 18	0,026 18	5,97		85	23.77 3	0,026 18	0,026 18	2,40
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	33.26 4	0,061 58	0,061 58	2,97		208	39.77 1	0,061 58	0,061 58	2,62		-175	42.13 9	0,061 58	0,061 58	2,52
P	S	04417	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04418	-8	7.441	0,026 18	0,026 18	7,69	04419	-6	12.00 9	0,026 18	0,026 18	4,76
	I		10	3.412	0,026 18	0,026 18	16,7 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	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		-22	39.89 9	0,061 58	0,061 58	2,62		9	29.90 9	0,061 58	0,061 58	3,19		5	22.57 2	0,061 58	0,061 58	3,80
P	S	04420	-66	13.27 5	0,026 18	0,026 18	4,31	04421	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04422	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-167	2.992	0,026 18	0,026 18	19,1 3		-73	17.64 2	0,026 18	0,026 18	3,24
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		101	16.26 6	0,061 58	0,061 58	4,56		-444	12.79 0	0,061 58	0,061 58	5,12		93	16.45 2	0,061 58	0,061 58	4,53
P	S	04423	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04424	-1	2.078	0,026 18	0,026 18	27,5 2	04425	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		239	16.49 2	0,026 18	0,026 18	3,46		-1	1.304	0,026 18	0,026 18	43,8 6		14	3.322	0,026 18	0,026 18	17,22
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		126	23.40 8	0,061 58	0,061 58	3,72		-117	31.93 5	0,061 58	0,061 58	3,06		66	43.90 6	0,061 58	0,061 58	2,44
P	S	04426	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04427	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04428	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		3	13.28 4	0,026 18	0,026 18	4,31		43	29.78 2	0,026 18	0,026 18	1,92		7	27.46 9	0,026 18	0,026 18	2,08
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		135	54.41 3	0,061 58	0,061 58	2,07		162	74.51 1	0,061 58	0,061 58	1,61		38	69.66 5	0,061 58	0,061 58	1,70
P	S	04429	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04430	7	253	0,026 18	0,026 18	NS	04431	91	1.805	0,026 18	0,026 18	31,67
	I		5	6.201	0,026 18	0,026 18	9,22		7	2.310	0,026 18	0,026 18	24,7 6		91	6.375	0,026 18	0,026 18	8,97
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		174	60.31 6	0,061 58	0,061 58	1,91		113	53.36 8	0,061 58	0,061 58	2,11		490	59.56 1	0,061 58	0,061 58	1,93
P	S	04432	681	5.114	0,026 18	0,026 18	11,1 5	04433	275	7.338	0,026 18	0,026 18	7,79	04434	403	2.766	0,026 18	0,026 18	20,64
	I		681	25.25 4	0,026 18	0,026 18	2,26		275	38.91 1	0,026 18	0,026 18	1,47		403	21.81 0	0,026 18	0,026 18	2,62
S	S		1.081	2.803	0,076 97	0,076 97	11,3 0		1.706	8.975	0,076 97	0,076 97	21,7 2		1.446	7.419	0,076 97	0,076 97	17,62
	I		1.086	76.91 2	0,061 58	0,061 58	1,57		1.835	91.36 1	0,061 58	0,061 58	1,35		1.505	76.60 4	0,061 58	0,061 58	1,57
P	S	04435	56	2.338	0,026 18	0,026 18	24,4 6	04436	797	7.580	0,026 18	0,026 18	7,52	04437	592	6.409	0,026 18	0,026 18	8,90
	I		56	17.73 4	0,026 18	0,026 18	3,22		797	39.39 3	0,026 18	0,026 18	1,45		592	29.57 9	0,026 18	0,026 18	1,93
S	S		484	5.682	0,076 97	0,076 97	14,5 8		1.827	7.092	0,076 97	0,076 97	16,9 4		2.109	2.391	0,076 97	0,076 97	10,93
	I		516	73.98 1	0,061 58	0,061 58	1,62		1.847	95.05 5	0,061 58	0,061 58	1,31		2.557	75.61 2	0,061 58	0,061 58	1,59
P	S	04438	506	3.064	0,026 18	0,026 18	18,6 3	04439	104	677	0,026 18	0,026 18	84,4 5	04440	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		506	11.34 7	0,026 18	0,026 18	5,03		104	2.351	0,026 18	0,026 18	24,3 2		-27	5.260	0,026 18	0,026 18	10,87
S	S		2.158	336	0,076 97	0,076 97	9,46		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		2.122	68.42 5	0,061 58	0,061 58	1,72		251	53.50 0	0,061 58	0,061 58	2,10		-137	56.81 2	0,061 58	0,061 58	2,01
P	S	04441	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04442	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04443	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		8	14.89 5	0,026 18	0,026 18	3,84		4	39.86 9	0,026 18	0,026 18	1,43		0	22.08 1	0,026 18	0,026 18	2,59
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	64.78	0,061	0,061	1,81		39	77.60	0,061	0,061	1,56		-7	69.67	0,061	0,061	1,70



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				0	58	58				0	58	58		
P	S	04444	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04445	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04446	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		8	7.460	0,026 18	0,026 18	7,67		15	750	0,026 18	0,026 18	76,2 5		-1	4.371	0,026 18	0,026 18	13,08	
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	58.22 1	0,061 58	0,061 58	1,97		85	48.26 5	0,061 58	0,061 58	2,27		-8	40.64 9	0,061 58	0,061 58	2,58	
P	S	04447	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04448	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04449	29	682	0,026 18	0,026 18	83,85	
	I		120	17.61 4	0,026 18	0,026 18	3,25		-72	13.04 4	0,026 18	0,026 18	4,39		29	3.642	0,026 18	0,026 18	15,70	
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		307	28.49 8	0,061 58	0,061 58	3,29		160	24.24 3	0,061 58	0,061 58	3,64		-44	32.39 7	0,061 58	0,061 58	3,03	
P	S	04450	6	25	0,026 18	0,026 18	NS	04451	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04452	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		6	1.128	0,026 18	0,026 18	50,7 0		-8	12.89 7	0,026 18	0,026 18	4,43		-5	27.13 2	0,026 18	0,026 18	2,11	
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		23	45.99 0	0,061 58	0,061 58	2,36		-16	61.42 1	0,061 58	0,061 58	1,89		-23	69.95 3	0,061 58	0,061 58	1,70	
P	S	04453	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04454	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04455	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		12	26.75 3	0,026 18	0,026 18	2,14		23	11.26 3	0,026 18	0,026 18	5,08		16	3.952	0,026 18	0,026 18	14,47	
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		29	73.97 1	0,061 58	0,061 58	1,62		108	57.11 0	0,061 58	0,061 58	2,00		67	53.20 8	0,061 58	0,061 58	2,11	
P	S	04456	117	3.609	0,026 18	0,026 18	15,8 4	04457	189	5.759	0,026 18	0,026 18	9,92	04458	1.124	11.79 3	0,026 18	0,026 18	4,83	
	I		117	8.336	0,026 18	0,026 18	6,86		189	19.95 2	0,026 18	0,026 18	2,86		1.124	51.72 0	0,026 18	0,026 18	1,10	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		263	1.148	0,076 97	0,076 97	10,0 2		2.535	1.268	0,076 97	0,076 97	10,07	
	I		1.440	55.36 0	0,061 58	0,061 58	2,04		307	73.35 5	0,061 58	0,061 58	1,63		4.860	81.70 4	0,061 58	0,061 58	1,48	
P	S	04459	125	3.439	0,026 18	0,026 18	16,6 2	04460	73	2.364	0,026 18	0,026 18	24,1 9	04461	814	5.585	0,026 18	0,026 18	10,21	
	I		125	19.60 9	0,026 18	0,026 18	2,92		73	15.75 2	0,026 18	0,026 18	3,63		814	26.43 9	0,026 18	0,026 18	2,16	
S	S		2.137	863	0,076 97	0,076 97	9,80		201	8.079	0,076 97	0,076 97	19,2 0		556	7.265	0,076 97	0,076 97	17,33	
	I		1.815	78.35 6	0,061 58	0,061 58	1,54		239	75.11 3	0,061 58	0,061 58	1,60		625	75.35 4	0,061 58	0,061 58	1,60	
P	S	04462	1.155	7.511	0,026 18	0,026 18	7,58	04463	335	4.135	0,026 18	0,026 18	13,8 1	04464	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1.155	36.91 5	0,026 18	0,026 18	1,54		335	15.06 2	0,026 18	0,026 18	3,79		147	1.613	0,026 18	0,026 18	35,44	
S	S		3.667	7.059	0,076 97	0,076 97	16,8 3		2.732	113	0,076 97	0,076 97	9,32		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		4.145	89.78 1	0,061 58	0,061 58	1,37		2.683	61.74 3	0,061 58	0,061 58	1,87		654	56.80 8	0,061 58	0,061 58	2,00	
P	S	04465	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04466	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04467	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-57	4.942	0,026 18	0,026 18	11,5 8		3	12.59 1	0,026 18	0,026 18	4,54		31	32.20 7	0,026 18	0,026 18	1,78	
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		-234	54.75 5	0,061 58	0,061 58	2,07		208	61.65 8	0,061 58	0,061 58	1,88		54	81.37 3	0,061 58	0,061 58	1,50	
P	S	04468	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04469	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04470	15	3.298	0,026 18	0,026 18	17,34	
	I		4	29.14 6	0,026 18	0,026 18	1,96		5	7.099	0,026 18	0,026 18	8,06		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		24	76.22 9	0,061 58	0,061 58	1,58		29	64.64 3	0,061 58	0,061 58	1,81		40	53.08 0	0,061 58	0,061 58	2,12	
P	S	04471	4	6.439	0,026 18	0,026 18	8,88	04472	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04473	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-187	2.589	0,026 18	0,026 18	22,1 1		127	5.510	0,026 18	0,026 18	10,37	
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		-76	42.52 2	0,061 58	0,061 58	2,50		987	25.91 5	0,061 58	0,061 58	3,49		-143	2.240	0,061 58	0,061 58	8,13	
P	S	04474	-37	2.356	0,026 18	0,026 18	24,2 8	04475	4	12.78 9	0,026 18	0,026 18	4,47	04476	-2	10.27 0	0,026 18	0,026 18	5,57	
	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	-	

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		118	16	0,076 97	0,076 97	9,30		-6	79	0,076 97	0,076 97	9,34		-4	68	0,076 97	0,076 97	9,33
	I		130	762	0,061 58	0,061 58	8,86		9	278	0,061 58	0,061 58	9,13		27	1.676	0,061 58	0,061 58	8,39
P	S	04477	8	818	0,026 18	0,026 18	69,9 2	04478	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04479	9	3.442	0,026 18	0,026 18	16,62
	I		5	622	0,026 18	0,026 18	91,9 5		-4	8.651	0,026 18	0,026 18	6,61		9	1.165	0,026 18	0,026 18	49,09
S	S		-3	28	0,076 97	0,076 97	9,31		7	95	0,076 97	0,076 97	9,35		8	342	0,076 97	0,076 97	9,50
	I		1	3.395	0,061 58	0,061 58	7,63		4	2.214	0,061 58	0,061 58	8,14		8	4.069	0,061 58	0,061 58	7,37
P	S	04480	12	8.265	0,026 18	0,026 18	6,92	04481	-20	10.85 7	0,026 18	0,026 18	5,27	04482	-100	7.103	0,026 18	0,026 18	8,06
	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		-5	272	0,076 97	0,076 97	9,46		30	61	0,076 97	0,076 97	9,33		-31	264	0,076 97	0,076 97	9,45
	I		1	3.630	0,061 58	0,061 58	7,54		47	2.382	0,061 58	0,061 58	8,06		-31	524	0,061 58	0,061 58	8,99
P	S	04483	11	5.186	0,026 18	0,026 18	11,0 3	04484	297	3.067	0,026 18	0,026 18	18,6 3	04485	15	5.649	0,026 18	0,026 18	10,12
	I		11	6.360	0,026 18	0,026 18	8,99		297	931	0,026 18	0,026 18	61,3 6		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		355	1.455	0,076 97	0,076 97	10,2 4		11	994	0,076 97	0,076 97	9,92		46	341	0,076 97	0,076 97	9,50
	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	04486	95	2.958	0,026 18	0,026 18	19,3 3	04487	341	5.427	0,026 18	0,026 18	10,5 2	04488	4	5.647	0,026 18	0,026 18	10,13
	I		95	65	0,026 18	0,026 18	NS		341	8.608	0,026 18	0,026 18	6,64		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		369	1.318	0,076 97	0,076 97	10,1 4		557	4.576	0,076 97	0,076 97	13,1 2		20	1.080	0,076 97	0,076 97	9,98
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		42	1.005	0,061 58	0,061 58	8,73
P	S	04489	-15	9.149	0,026 18	0,026 18	6,25	04490	-35	10.71 2	0,026 18	0,026 18	5,34	04491	6	8.040	0,026 18	0,026 18	7,11
	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		15	123	0,076 97	0,076 97	9,36		-15	33	0,076 97	0,076 97	9,31		4	824	0,076 97	0,076 97	9,81
	I		18	2.154	0,061 58	0,061 58	8,17		15	2.070	0,061 58	0,061 58	8,21		4	3.833	0,061 58	0,061 58	7,46
P	S	04492	22	549	0,026 18	0,026 18	NS	04493	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04494	0	4.706	0,026 18	0,026 18	12,15
	I		22	3.628	0,026 18	0,026 18	15,7 6		1	8.500	0,026 18	0,026 18	6,73		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		7	34	0,076 97	0,076 97	9,31		-1	119	0,076 97	0,076 97	9,36		3	39	0,076 97	0,076 97	9,31
	I		24	3.554	0,061 58	0,061 58	7,57		-1	3.305	0,061 58	0,061 58	7,67		9	2.640	0,061 58	0,061 58	7,95
P	S	04495	1	12.92 0	0,026 18	0,026 18	4,43	04496	1	13.41 0	0,026 18	0,026 18	4,26	04497	-29	3.382	0,026 18	0,026 18	16,91
	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		-1	104	0,076 97	0,076 97	9,35		34	736	0,076 97	0,076 97	9,75		45	440	0,076 97	0,076 97	9,56
	I		13	1.109	0,061 58	0,061 58	8,68		0	0	0,061 58	0,061 58	-		91	174	0,061 58	0,061 58	9,19
P	S	04498	88	915	0,026 18	0,026 18	62,4 8	04499	-15	13.58 5	0,026 18	0,026 18	4,21	04500	9	12.31 2	0,026 18	0,026 18	4,65
	I		88	1.378	0,026 18	0,026 18	41,4 9		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		-45	14	0,076 97	0,076 97	9,30		4	585	0,076 97	0,076 97	9,65		8	295	0,076 97	0,076 97	9,47
	I		0	1.123	0,061 58	0,061 58	8,67		0	0	0,061 58	0,061 58	-		45	120	0,061 58	0,061 58	9,22
P	S	04501	-1	3.150	0,026 18	0,026 18	18,1 6	04502	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04503	7	2.818	0,026 18	0,026 18	20,30
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-5	7.555	0,026 18	0,026 18	7,57		7	2.283	0,026 18	0,026 18	25,05
S	S		-2	247	0,076 97	0,076 97	9,44		0	89	0,076 97	0,076 97	9,34		2	417	0,076 97	0,076 97	9,55
	I		3	2.680	0,061 58	0,061 58	7,93		4	1.753	0,061 58	0,061 58	8,35		5	4.194	0,061 58	0,061 58	7,33
P	S	04504	1	9.068	0,026 18	0,026 18	6,31	04505	-68	10.76 4	0,026 18	0,026 18	5,31	04506	25	7.773	0,026 18	0,026 18	7,36
	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		-11	233	0,076 97	0,076 97	9,43		-14	48	0,076 97	0,076 97	9,32		-4	113	0,076 97	0,076 97	9,36
	I		-2	3.122	0,061 58	0,061 58	7,75		6	2.141	0,061 58	0,061 58	8,17		8	2.175	0,061 58	0,061 58	8,16
P	S	04507	54	5.130	0,026	0,026	11,1	04508	18	4.105	0,026	0,026	13,9	04509	-14	4.921	0,026	0,026	11,62

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		54	2.772	18 0,026 18	18 0,026 18	5 20,6 3		18	6.061	18 0,026 18	18 0,026 18	3 9,44		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	-	
S	S		47	468	0,076 97	0,076 97	9,58		11	601	0,076 97	0,076 97	9,66		30	696	0,076 97	0,076 97	9,72	
	I		75	306	0,061 58	0,061 58	9,11		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04510	-63	4.481	0,026 18	0,026 18	12,7 7	04511	210	5.124	0,026 18	0,026 18	11,1 5	04512	31	4.068	0,026 18	0,026 18	14,06	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		210	8.800	0,026 18	0,026 18	6,49		31	683	0,026 18	0,026 18	83,73	
S	S		112	469	0,076 97	0,076 97	9,58		39	3.860	0,076 97	0,076 97	12,3 3		46	511	0,076 97	0,076 97	9,60	
	I		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		69	1.533	0,061 58	0,061 58	8,46	
P	S	04513	-134	9.393	0,026 18	0,026 18	6,09	04514	16	11.39 6	0,026 18	0,026 18	5,02	04515	5	8.414	0,026 18	0,026 18	6,80	
	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		-10	700	0,076 97	0,076 97	9,73		2	141	0,076 97	0,076 97	9,38		7	112	0,076 97	0,076 97	9,36	
	I		39	1.155	0,061 58	0,061 58	8,65		9	2.565	0,061 58	0,061 58	7,98		14	3.744	0,061 58	0,061 58	7,50	
P	S	04516	12	1.491	0,026 18	0,026 18	38,3 6	04517	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04518	-1	4.442	0,026 18	0,026 18	12,88	
	I		12	2.584	0,026 18	0,026 18	22,1 3		-13	9.759	0,026 18	0,026 18	5,86		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	235	0,076 97	0,076 97	9,43		4	113	0,076 97	0,076 97	9,36		1	132	0,076 97	0,076 97	9,37	
	I		1	5.105	0,061 58	0,061 58	7,01		14	2.499	0,061 58	0,061 58	8,01		3	3.528	0,061 58	0,061 58	7,58	
P	S	04519	0	15.18 7	0,026 18	0,026 18	3,77	04520	2	21.23 1	0,026 18	0,026 18	2,69	04521	22	20.17 8	0,026 18	0,026 18	2,83	
	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		-4	160	0,076 97	0,076 97	9,39		3	803	0,076 97	0,076 97	9,79		8	1.665	0,076 97	0,076 97	10,40	
	I		19	1.235	0,061 58	0,061 58	8,61		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04522	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04523	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04524	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		363	4.504	0,026 18	0,026 18	12,6 8		117	18.59 4	0,026 18	0,026 18	3,07		-85	10.26 5	0,026 18	0,026 18	5,57	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		39	123	0,076 97	0,076 97	9,36		-45	2.968	0,076 97	0,076 97	11,47	
	I		-49	2.883	0,061 58	0,061 58	7,85		43	277	0,061 58	0,061 58	9,13		0	0	0,061 58	0,061 58	-	
P	S	04525	-8	13.32 7	0,026 18	0,026 18	4,29	04526	1	16.01 1	0,026 18	0,026 18	3,57	04527	0	10.46 0	0,026 18	0,026 18	5,47	
	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		6	9.276	0,076 97	0,076 97	22,8 1		-1	23.70 0	0,076 97	0,076 97	18,0 6		0	28.14 6	0,076 97	0,076 97	11,64	
	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	04528	-1	3.631	0,026 18	0,026 18	15,7 5	04529	1	3.781	0,026 18	0,026 18	15,1 3	04530	0	8.534	0,026 18	0,026 18	6,70	
	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	31.31 1	0,076 97	0,076 97	9,28		-1	31.50 4	0,076 97	0,076 97	9,17		0	29.32 1	0,076 97	0,076 97	10,64	
	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	04531	-1	11.49 0	0,026 18	0,026 18	4,98	04532	3	11.14 7	0,026 18	0,026 18	5,13	04533	0	7.879	0,026 18	0,026 18	7,26	
	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		2	28.72 2	0,076 97	0,076 97	11,1 2		-3	29.92 1	0,076 97	0,076 97	10,1 9		0	32.32 5	0,076 97	0,076 97	8,72	
	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	04534	-19	5.372	0,026 18	0,026 18	10,6 5	04535	19	7.542	0,026 18	0,026 18	7,58	04536	15	8.283	0,026 18	0,026 18	6,90	
	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		41	34.56 6	0,076 97	0,076 97	7,69		6	34.46 2	0,076 97	0,076 97	7,73		5	34.32 5	0,076 97	0,076 97	7,79	
	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	04537	2	6.163	0,026 18	0,026 18	9,28	04538	-27	6.493	0,026 18	0,026 18	8,81	04539	10	9.660	0,026 18	0,026 18	5,92	
	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	35.07 3	0,076 97	0,076 97	7,49		29	33.36 6	0,076 97	0,076 97	8,21		-10	31.14 9	0,076 97	0,076 97	9,38	

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	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
P	S	04540	2	11.73 8	0,026 18	0,026 18	4,87	04541	-2	10.91 4	0,026 18	0,026 18	5,24	04542	0	6.902	0,026 18	0,026 18	8,29
	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	29.37 3	0,076 97	0,076 97	10,6 0		2	29.05 5	0,076 97	0,076 97	10,8 5		0	30.55 8	0,076 97	0,076 97	9,75
	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	04543	1	3.043	0,026 18	0,026 18	18,7 9	04544	0	5.811	0,026 18	0,026 18	9,84	04545	1	13.40 2	0,026 18	0,026 18	4,27
	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	32.69 4	0,076 97	0,076 97	8,53		0	32.31 2	0,076 97	0,076 97	8,73		-1	30.07 1	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	04546	0	18.45 0	0,026 18	0,026 18	3,10	04547	-1	14.92 4	0,026 18	0,026 18	3,83	04548	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	-		-45	12.45 3	0,026 18	0,026 18	4,59
S	S		0	26.38 5	0,076 97	0,076 97	13,5 5		0	11.50 8	0,076 97	0,076 97	35,1 0		-1	5.100	0,076 97	0,076 97	13,78
	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	04549	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04550	-1	12.69 9	0,026 18	0,026 18	4,50	04551	1	18.20 6	0,026 18	0,026 18	3,14
	I		68	19.36 6	0,026 18	0,026 18	2,95		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		54	2.608	0,076 97	0,076 97	11,1 5		1	10.31 9	0,076 97	0,076 97	27,2 7		-1	25.32 0	0,076 97	0,076 97	15,04
	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	04552	0	13.57 4	0,026 18	0,026 18	4,21	04553	0	5.576	0,026 18	0,026 18	10,2 6	04554	0	4.161	0,026 18	0,026 18	13,75
	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	29.47 3	0,076 97	0,076 97	10,5 2		0	32.40 2	0,076 97	0,076 97	8,68		0	32.27 0	0,076 97	0,076 97	8,75
	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	04555	0	7.956	0,026 18	0,026 18	7,19	04556	-1	11.34 5	0,026 18	0,026 18	5,04	04557	1	11.58 9	0,026 18	0,026 18	4,94
	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	30.00 5	0,076 97	0,076 97	10,1 3		1	28.85 8	0,076 97	0,076 97	11,0 1		-1	29.41 3	0,076 97	0,076 97	10,56
	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	04558	3	8.696	0,026 18	0,026 18	6,58	04559	-4	5.370	0,026 18	0,026 18	10,6 5	04560	-1	7.031	0,026 18	0,026 18	8,13
	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		-4	31.64 1	0,076 97	0,076 97	9,09		9	34.98 4	0,076 97	0,076 97	7,52		1	34.97 1	0,076 97	0,076 97	7,53
	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	04561	3	8.388	0,026 18	0,026 18	6,82	04562	24	6.631	0,026 18	0,026 18	8,62	04563	-27	5.996	0,026 18	0,026 18	9,54
	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	34.41 3	0,076 97	0,076 97	7,75		10	34.81 1	0,076 97	0,076 97	7,59		60	33.38 5	0,076 97	0,076 97	8,20
	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	04564	4	8.854	0,026 18	0,026 18	6,46	04565	0	11.20 1	0,026 18	0,026 18	5,11	04566	-2	11.02 6	0,026 18	0,026 18	5,19
	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		-5	31.11 7	0,076 97	0,076 97	9,40		0	29.33 0	0,076 97	0,076 97	10,6 3		2	28.72 5	0,076 97	0,076 97	11,12
	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	04567	0	7.830	0,026 18	0,026 18	7,30	04568	0	3.444	0,026 18	0,026 18	16,6 1	04569	1	4.878	0,026 18	0,026 18	11,72
	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	29.86 6	0,076 97	0,076 97	10,2 3		1	32.67 8	0,076 97	0,076 97	8,54		-1	33.75 9	0,076 97	0,076 97	8,03
	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	04570	0	14.44 8	0,026 18	0,026 18	3,96	04571	0	23.87 9	0,026 18	0,026 18	2,40	04572	-1	28.19 4	0,026 18	0,026 18	2,03
	I		0	0	0,026	0,026	-		0	0	0,026	0,026	-		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]	[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					18	18	
S	S		0	32.35 3	0,076 97	0,076 97	8,71		0	30.45 7	0,076 97	0,076 97	9,82		1	26.35 3	0,076 97	0,076 97	13,59
	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	04573	59	15.96 8	0,026 18	0,026 18	3,58	04574	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04575	35	5.548	0,026 18	0,026 18	10,31
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-40	5.459	0,026 18	0,026 18	10,4 8		0	0	0,026 18	0,026 18	-
S	S		49	6.827	0,076 97	0,076 97	16,4 8		45	1.552	0,076 97	0,076 97	10,3 1		-53	8.170	0,076 97	0,076 97	19,44
	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	04576	0	17.14 5	0,026 18	0,026 18	3,34	04577	0	15.20 7	0,026 18	0,026 18	3,76	04578	0	9.159	0,026 18	0,026 18	6,24
	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	26.40 8	0,076 97	0,076 97	13,5 2		1	33.45 6	0,076 97	0,076 97	8,17		0	38.36 7	0,076 97	0,076 97	6,40
	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	04579	1	5.238	0,026 18	0,026 18	10,9 2	04580	0	7.542	0,026 18	0,026 18	7,58	04581	1	10.81 2	0,026 18	0,026 18	5,29
	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	40.50 7	0,076 97	0,076 97	5,85		0	39.15 1	0,076 97	0,076 97	6,19		-1	37.18 5	0,076 97	0,076 97	6,75
	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	04582	-1	11.81 0	0,026 18	0,026 18	4,84	04583	0	10.25 5	0,026 18	0,026 18	5,58	04584	2	7.369	0,026 18	0,026 18	7,76
	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	36.72 4	0,076 97	0,076 97	6,90		0	38.08 7	0,076 97	0,076 97	6,48		-2	40.18 1	0,076 97	0,076 97	5,93
	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	04585	-1	7.691	0,026 18	0,026 18	7,44	04586	0	9.643	0,026 18	0,026 18	5,93	04587	-1	9.576	0,026 18	0,026 18	5,97
	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	40.64 2	0,076 97	0,076 97	5,82		0	39.94 8	0,076 97	0,076 97	5,98		1	39.69 4	0,076 97	0,076 97	6,05
	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	04588	-1	8.271	0,026 18	0,026 18	6,91	04589	2	8.219	0,026 18	0,026 18	6,96	04590	1	9.957	0,026 18	0,026 18	5,74
	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		1	39.77 1	0,076 97	0,076 97	6,03		-2	39.20 1	0,076 97	0,076 97	6,17		-1	37.91 5	0,076 97	0,076 97	6,53
	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	04591	-1	11.38 3	0,026 18	0,026 18	5,02	04592	-1	10.51 1	0,026 18	0,026 18	5,44	04593	0	7.686	0,026 18	0,026 18	7,44
	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		1	37.14 1	0,076 97	0,076 97	6,77		1	38.02 4	0,076 97	0,076 97	6,50		0	40.33 5	0,076 97	0,076 97	5,89
	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	04594	0	6.788	0,026 18	0,026 18	8,43	04595	1	11.12 3	0,026 18	0,026 18	5,14	04596	0	17.49 6	0,026 18	0,026 18	3,27
	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	41.87 4	0,076 97	0,076 97	5,54		-1	40.50 7	0,076 97	0,076 97	5,85		0	36.43 0	0,076 97	0,076 97	7,00
	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	04597	-1	19.12 1	0,026 18	0,026 18	2,99	04598	8	5.952	0,026 18	0,026 18	9,61	04599	0	1.084	0,026 18	0,026 18	52,76
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	58	0,026 18	0,026 18	NS
S	S		1	29.80 4	0,076 97	0,076 97	10,2 7		-12	10.80 0	0,076 97	0,076 97	29,9 8		7	9.157	0,076 97	0,076 97	22,39
	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	04600	0	18.22 4	0,026 18	0,026 18	3,14	04601	0	18.03 4	0,026 18	0,026 18	3,17	04602	0	11.82 6	0,026 18	0,026 18	4,84
	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	27.80 8	0,076 97	0,076 97	11,9 6		0	35.18 8	0,076 97	0,076 97	7,44		0	39.73 1	0,076 97	0,076 97	6,04
	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	04603	1	6.539	0,026 18	0,026 18	8,75	04604	-1	7.597	0,026 18	0,026 18	7,53	04605	1	10.62 8	0,026 18	0,026 18	5,38	
	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		-1	41.67 9	0,076 97	0,076 97	5,59		1	40.08 3	0,076 97	0,076 97	5,95		-1	37.61 2	0,076 97	0,076 97	6,62	
	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	04606	0	11.96 0	0,026 18	0,026 18	4,78	04607	0	10.74 6	0,026 18	0,026 18	5,32	04608	1	7.816	0,026 18	0,026 18	7,32	
	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	36.52 6	0,076 97	0,076 97	6,97		0	37.39 3	0,076 97	0,076 97	6,69		-1	39.36 8	0,076 97	0,076 97	6,13	
	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	04609	-2	7.310	0,026 18	0,026 18	7,82	04610	0	9.081	0,026 18	0,026 18	6,30	04611	-1	9.692	0,026 18	0,026 18	5,90	
	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		1	40.58 4	0,076 97	0,076 97	5,83		0	40.32 8	0,076 97	0,076 97	5,89		2	39.67 6	0,076 97	0,076 97	6,05	
	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	04612	-1	8.488	0,026 18	0,026 18	6,74	04613	2	8.163	0,026 18	0,026 18	7,01	04614	1	9.267	0,026 18	0,026 18	6,17	
	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	39.37 6	0,076 97	0,076 97	6,13		-2	38.91 7	0,076 97	0,076 97	6,25		-1	37.76 5	0,076 97	0,076 97	6,57	
	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	04615	-2	11.00 0	0,026 18	0,026 18	5,20	04616	0	10.70 3	0,026 18	0,026 18	5,34	04617	1	8.418	0,026 18	0,026 18	6,79	
	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	36.77 8	0,076 97	0,076 97	6,88		0	37.52 3	0,076 97	0,076 97	6,65		-1	40.01 1	0,076 97	0,076 97	5,97	
	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	04618	0	6.649	0,026 18	0,026 18	8,60	04619	0	11.25 4	0,026 18	0,026 18	5,08	04620	0	20.27 9	0,026 18	0,026 18	2,82	
	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	42.65 6	0,076 97	0,076 97	5,38		0	42.69 0	0,076 97	0,076 97	5,38		0	40.39 4	0,076 97	0,076 97	5,88	
	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	04621	0	28.43 6	0,026 18	0,026 18	2,01	04622	0	26.65 6	0,026 18	0,026 18	2,15	04623	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	-		-306	7.118	0,026 18	0,026 18	8,04	
S	S		0	35.81 9	0,076 97	0,076 97	7,21		0	26.46 4	0,076 97	0,076 97	13,4 5		3	3.017	0,076 97	0,076 97	11,51	
	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	04624	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04625	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04626	-12	12.84 4	0,026 18	0,026 18	4,45	
	I		-22	17.70 9	0,026 18	0,026 18	3,23		21	10.39 6	0,026 18	0,026 18	5,50		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		2	718	0,076 97	0,076 97	9,74		20	4.157	0,076 97	0,076 97	12,6 5		15	8.786	0,076 97	0,076 97	21,18	
	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	04627	17	15.60 1	0,026 18	0,026 18	3,67	04628	2	9.826	0,026 18	0,026 18	5,82	04629	-5	3.628	0,026 18	0,026 18	15,76	
	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		-18	23.28 1	0,076 97	0,076 97	19,0 6		-2	27.41 7	0,076 97	0,076 97	12,3 6		5	30.41 3	0,076 97	0,076 97	9,85	
	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	04630	-16	3.789	0,026 18	0,026 18	15,1 0	04631	25	7.689	0,026 18	0,026 18	7,44	04632	-41	10.37 4	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		18	30.43 4	0,076 97	0,076 97	9,84		-26	28.02 1	0,076 97	0,076 97	11,7 5		43	26.70 7	0,076 97	0,076 97	13,15	
	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	04633	86	10.13 0	0,026 18	0,026 18	5,64	04634	-86	6.299	0,026 18	0,026 18	9,08	04635	29	4.052	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		-91	27.24	0,076	0,076	12,5		91	28.84	0,076	0,076	11,0		-33	30.09	0,076	0,076	10,07	

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	4 0	97 0,061 58	97 0,061 58	4 -		0	5 0	97 0,061 58	97 0,061 58	2 -		0	1 0	97 0,061 58	97 0,061 58	-
P	S	04636	2	7.009	0,026 18	0,026 18	8,16	04637	-22	9.441	0,026 18	0,026 18	6,06	04638	33	8.411	0,026 18	0,026 18	6,80
	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	29.95 0	0,076 97	0,076 97	10,1 7		34	29.21 1	0,076 97	0,076 97	10,7 2		-15	28.40 6	0,076 97	0,076 97	11,40
	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	04639	32	5.747	0,026 18	0,026 18	9,95	04640	-39	5.025	0,026 18	0,026 18	11,3 8	04641	16	8.096	0,026 18	0,026 18	7,06
	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	28.34 7	0,076 97	0,076 97	11,4 5		84	28.72 3	0,076 97	0,076 97	11,1 2		-17	27.54 8	0,076 97	0,076 97	12,22
	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	04642	27	10.26 0	0,026 18	0,026 18	5,57	04643	-1	8.544	0,026 18	0,026 18	6,69	04644	-5	5.399	0,026 18	0,026 18	10,59
	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		-29	27.03 5	0,076 97	0,076 97	12,7 7		1	28.18 6	0,076 97	0,076 97	11,6 0		6	30.52 8	0,076 97	0,076 97	9,77
	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	04645	3	5.353	0,026 18	0,026 18	10,6 8	04646	-29	11.28 5	0,026 18	0,026 18	5,07	04647	35	16.54 2	0,026 18	0,026 18	3,46
	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		-4	32.00 2	0,076 97	0,076 97	8,89		30	29.76 9	0,076 97	0,076 97	10,3 0		-36	25.79 3	0,076 97	0,076 97	14,34
	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	04648	-15	14.24 4	0,026 18	0,026 18	4,02	04649	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04650	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-6	11.84 7	0,026 18	0,026 18	4,83		12	18.71 5	0,026 18	0,026 18	3,06
S	S		18	10.52 8	0,076 97	0,076 97	28,3 9		14	4.391	0,076 97	0,076 97	12,9 1		4	2.457	0,076 97	0,076 97	11,02
	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	04651	17	11.97 5	0,026 18	0,026 18	4,78	04652	-20	17.26 7	0,026 18	0,026 18	3,31	04653	25	12.64 4	0,026 18	0,026 18	4,52
	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		-16	9.471	0,076 97	0,076 97	23,5 3		21	24.67 2	0,076 97	0,076 97	16,1 2		-26	28.66 3	0,076 97	0,076 97	11,17
	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	04654	-18	6.014	0,026 18	0,026 18	9,51	04655	-10	3.697	0,026 18	0,026 18	15,4 7	04656	30	7.280	0,026 18	0,026 18	7,86
	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		18	31.44 1	0,076 97	0,076 97	9,21		11	31.16 5	0,076 97	0,076 97	9,37		-32	28.65 0	0,076 97	0,076 97	11,19
	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	04657	-66	10.89 5	0,026 18	0,026 18	5,25	04658	76	10.16 9	0,026 18	0,026 18	5,62	04659	-96	6.976	0,026 18	0,026 18	8,20
	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		70	26.90 7	0,076 97	0,076 97	12,9 2		-80	26.66 4	0,076 97	0,076 97	13,2 0		102	28.12 6	0,076 97	0,076 97	11,65
	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	04660	23	4.293	0,026 18	0,026 18	13,3 2	04661	4	5.985	0,026 18	0,026 18	9,56	04662	2	8.612	0,026 18	0,026 18	6,64
	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		-29	30.39 9	0,076 97	0,076 97	9,86		-1	30.26 1	0,076 97	0,076 97	9,95		13	29.27 9	0,076 97	0,076 97	10,67
	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	04663	23	9.044	0,026 18	0,026 18	6,32	04664	17	6.594	0,026 18	0,026 18	8,67	04665	-36	4.959	0,026 18	0,026 18	11,53
	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	28.60 9	0,076 97	0,076 97	11,2 2		-18	28.39 8	0,076 97	0,076 97	11,4 1		81	28.59 1	0,076 97	0,076 97	11,23
	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	04666	27	6.994	0,026 18	0,026 18	8,18	04667	38	9.648	0,026 18	0,026 18	5,93	04668	-33	9.522	0,026 18	0,026 18	6,01

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	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-29	27.08 5	0,076 97	0,076 97	12,7 2		-40	26.49 1	0,076 97	0,076 97	13,4 1		35	28.02 5	0,076 97	0,076 97	11,75	
	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	04669	5	6.411	0,026 18	0,026 18	8,92	04670	0	5.500	0,026 18	0,026 18	10,4 0	04671	-10	11.84 2	0,026 18	0,026 18	4,83	
	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		-5	30.80 3	0,076 97	0,076 97	9,60		-1	32.85 7	0,076 97	0,076 97	8,45		10	31.70 8	0,076 97	0,076 97	9,05	
	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	04672	27	21.23 2	0,026 18	0,026 18	2,69	04673	-13	27.03 4	0,026 18	0,026 18	2,12	04674	507	15.82 3	0,026 18	0,026 18	3,61	
	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		-28	29.70 6	0,076 97	0,076 97	10,3 5		13	26.03 2	0,076 97	0,076 97	14,0 1		-44	7.513	0,076 97	0,076 97	17,87	
	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	04675	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04676	-60	3.447	0,026 18	0,026 18	16,6 0	04677	-209	11.51 6	0,026 18	0,026 18	4,97	
	I		70	4.971	0,026 18	0,026 18	11,5 0		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-72	174	0,076 97	0,076 97	9,40		139	110	0,076 97	0,076 97	9,35		157	34	0,076 97	0,076 97	9,31	
	I		-47	1.356	0,061 58	0,061 58	8,55		136	826	0,061 58	0,061 58	8,82		188	1.613	0,061 58	0,061 58	8,42	
P	S	04678	312	9.579	0,026 18	0,026 18	5,96	04679	-439	974	0,026 18	0,026 18	58,8 2	04680	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-443	864	0,026 18	0,026 18	66,3 1		370	7.662	0,026 18	0,026 18	7,45	
S	S		-101	400	0,076 97	0,076 97	9,54		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-148	134	0,076 97	0,076 97	9,37	
	I		-97	4.107	0,061 58	0,061 58	7,36		170	5.700	0,061 58	0,061 58	6,81		-148	6.057	0,061 58	0,061 58	6,70	
P	S	04681	-119	2.185	0,026 18	0,026 18	26,1 9	04682	186	6.299	0,026 18	0,026 18	9,07	04683	-527	8.646	0,026 18	0,026 18	6,63	
	I		-119	128	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		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-38	649	0,076 97	0,076 97	9,69		328	1.587	0,076 97	0,076 97	10,33	
	I		111	7.396	0,061 58	0,061 58	6,31		-30	6.577	0,061 58	0,061 58	6,54		310	8.151	0,061 58	0,061 58	6,11	
P	S	04684	1.233	6.580	0,026 18	0,026 18	8,65	04685	-329	1.443	0,026 18	0,026 18	39,6 9	04686	-31	1.162	0,026 18	0,026 18	49,23	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-329	1.365	0,026 18	0,026 18	41,9 6		-31	1.152	0,026 18	0,026 18	49,65	
S	S		-320	1.860	0,076 97	0,076 97	10,5 5		89	285	0,076 97	0,076 97	9,46		41	364	0,076 97	0,076 97	9,51	
	I		-306	11.16 6	0,061 58	0,061 58	5,42		123	11.44 0	0,061 58	0,061 58	5,37		48	11.63 0	0,061 58	0,061 58	5,33	
P	S	04687	41	6.377	0,026 18	0,026 18	8,97	04688	-302	7.874	0,026 18	0,026 18	7,27	04689	260	4.668	0,026 18	0,026 18	12,24	
	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	30	0,076 97	0,076 97	9,31		1	519	0,076 97	0,076 97	9,61		-31	581	0,076 97	0,076 97	9,65	
	I		69	10.42 2	0,061 58	0,061 58	5,58		24	10.01 0	0,061 58	0,061 58	5,67		-18	10.83 9	0,061 58	0,061 58	5,49	
P	S	04690	25	807	0,026 18	0,026 18	70,8 6	04691	103	2.216	0,026 18	0,026 18	25,8 0	04692	-181	7.245	0,026 18	0,026 18	7,90	
	I		25	3.281	0,026 18	0,026 18	17,4 3		103	709	0,026 18	0,026 18	80,6 3		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-93	1.294	0,076 97	0,076 97	10,1 3		5	343	0,076 97	0,076 97	9,50		51	235	0,076 97	0,076 97	9,43	
	I		-59	12.13 9	0,061 58	0,061 58	5,23		-8	11.46 9	0,061 58	0,061 58	5,36		64	8.701	0,061 58	0,061 58	5,97	
P	S	04693	149	8.319	0,026 18	0,026 18	6,87	04694	-107	4.308	0,026 18	0,026 18	13,2 8	04695	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	-		133	2.872	0,026 18	0,026 18	19,90	
S	S		-55	259	0,076 97	0,076 97	9,45		42	172	0,076 97	0,076 97	9,39		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-59	6.934	0,061 58	0,061 58	6,44		43	6.447	0,061 58	0,061 58	6,58		-39	6.381	0,061 58	0,061 58	6,60	
P	S	04696	69	1.234	0,026 18	0,026 18	46,3 3	04697	-243	8.568	0,026 18	0,026 18	6,68	04698	197	11.71 9	0,026 18	0,026 18	4,88	
	I		69	952	0,026 18	0,026 18	60,0 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	-		36	129	0,076 97	0,076 97	9,37		-63	144	0,076 97	0,076 97	9,38	
	I		-35	5.763	0,061	0,061	6,79		35	4.294	0,061	0,061	7,29		-38	1.765	0,061	0,061	8,35	



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	04699	-132	4.213	0,026 18	0,026 18	13,5 8	04700	96	1.141	0,026 18	0,026 18	50,1 1	04701	-100	11.64 8	0,026 18	0,026 18	4,91	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		96	274	0,026 18	0,026 18	NS		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		130	133	0,076 97	0,076 97	9,37		-22	31	0,076 97	0,076 97	9,31		29	75	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		135	1.253	0,061 58	0,061 58	8,60		-19	1.247	0,061 58	0,061 58	8,61		46	1.599	0,061 58	0,061 58	8,43	
P	S	04702	149	9.737	0,026 18	0,026 18	5,87	04703	-220	3.538	0,026 18	0,026 18	16,1 8	04704	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	-		158	7.133	0,026 18	0,026 18	8,01	
S	S		-31	65	0,076 97	0,076 97	9,33		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-76	96	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		-19	3.079	0,061 58	0,061 58	7,76		89	5.849	0,061 58	0,061 58	6,76		-76	5.988	0,061 58	0,061 58	6,72	
P	S	04705	219	1.699	0,026 18	0,026 18	33,6 3	04706	-196	7.294	0,026 18	0,026 18	7,85	04707	-551	8.885	0,026 18	0,026 18	6,45	
	I		219	1.071	0,026 18	0,026 18	53,3 5		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	-		51	24	0,076 97	0,076 97	9,30		150	263	0,076 97	0,076 97	9,45	
	I		-29	7.270	0,061 58	0,061 58	6,34		47	7.303	0,061 58	0,061 58	6,33		182	7.890	0,061 58	0,061 58	6,18	
P	S	04708	200	6.106	0,026 18	0,026 18	9,36	04709	302	1.703	0,026 18	0,026 18	33,5 4	04710	-33	453	0,026 18	0,026 18	NS	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		302	1.012	0,026 18	0,026 18	56,4 5		-33	2.127	0,026 18	0,026 18	26,89	
S	S		-47	340	0,076 97	0,076 97	9,50		-34	503	0,076 97	0,076 97	9,60		2	77	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		-34	9.680	0,061 58	0,061 58	5,74		25	10.82 8	0,061 58	0,061 58	5,49		26	11.47 1	0,061 58	0,061 58	5,36	
P	S	04711	85	4.669	0,026 18	0,026 18	12,2 5	04712	46	7.755	0,026 18	0,026 18	7,37	04713	-151	6.286	0,026 18	0,026 18	9,10	
	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		-4	97	0,076 97	0,076 97	9,35		-43	23	0,076 97	0,076 97	9,31		34	463	0,076 97	0,076 97	9,57	
	I		12	10.38 1	0,061 58	0,061 58	5,59		-30	9.943	0,061 58	0,061 58	5,68		38	10.74 2	0,061 58	0,061 58	5,51	
P	S	04714	57	1.988	0,026 18	0,026 18	28,7 6	04715	101	1.345	0,026 18	0,026 18	42,5 1	04716	256	5.761	0,026 18	0,026 18	9,92	
	I		57	1.518	0,026 18	0,026 18	37,6 7		101	2.639	0,026 18	0,026 18	21,6 6		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		41	1.757	0,076 97	0,076 97	10,4 7		-130	828	0,076 97	0,076 97	9,81		-14	788	0,076 97	0,076 97	9,78	
	I		37	12.13 5	0,061 58	0,061 58	5,23		-108	11.59 6	0,061 58	0,061 58	5,34		-20	8.924	0,061 58	0,061 58	5,92	
P	S	04717	-314	8.446	0,026 18	0,026 18	6,78	04718	-46	6.375	0,026 18	0,026 18	8,97	04719	127	1.282	0,026 18	0,026 18	44,59	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		127	1.223	0,026 18	0,026 18	46,74	
S	S		-12	346	0,076 97	0,076 97	9,50		68	399	0,076 97	0,076 97	9,53		-35	80	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		-9	7.201	0,061 58	0,061 58	6,36		69	6.905	0,061 58	0,061 58	6,45		-35	6.788	0,061 58	0,061 58	6,48	
P	S	04720	66	1.448	0,026 18	0,026 18	39,4 9	04721	127	10.92 1	0,026 18	0,026 18	5,23	04722	-177	18.74 9	0,026 18	0,026 18	3,05	
	I		66	1.589	0,026 18	0,026 18	35,9 8		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-20	147	0,076 97	0,076 97	9,38		-15	414	0,076 97	0,076 97	9,54		11	84	0,076 97	0,076 97	9,34	
	I		-20	6.023	0,061 58	0,061 58	6,71		-14	4.843	0,061 58	0,061 58	7,10		40	2.395	0,061 58	0,061 58	8,06	
P	S	04723	-126	19.33 3	0,026 18	0,026 18	2,96	04724	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04725	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		232	3.505	0,026 18	0,026 18	16,3 0		-323	16.47 9	0,026 18	0,026 18	3,48	
S	S		55	45	0,076 97	0,076 97	9,32		3	159	0,076 97	0,076 97	9,39		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		58	639	0,061 58	0,061 58	8,93		-13	1.185	0,061 58	0,061 58	8,64		63	9.214	0,061 58	0,061 58	5,85	
P	S	04726	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04727	-33	2.051	0,026 18	0,026 18	27,8 9	04728	174	8.024	0,026 18	0,026 18	7,12	
	I		75	4.569	0,026 18	0,026 18	12,5 1		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		-84	146	0,076 97	0,076 97	9,38		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-92	2.427	0,061 58	0,061 58	8,04		284	5.735	0,061 58	0,061 58	6,80		-200	11.17 1	0,061 58	0,061 58	5,42	
P	S	04729	-256	5.402	0,026 18	0,026 18	10,6 0	04730	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04731	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		342	6.271	0,026 18	0,026 18	9,11		-219	14.71 9	0,026 18	0,026 18	3,89	

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		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		260	18.41 6	0,061 58	0,061 58	4,27		-262	23.64 3	0,061 58	0,061 58	3,70		265	24.42 7	0,061 58	0,061 58	3,63	
P	S	04732	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04733	-70	4.135	0,026 18	0,026 18	13,8 4	04734	368	6.728	0,026 18	0,026 18	8,49	
	I		163	3.039	0,026 18	0,026 18	18,8 1		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		-108	24.14 2	0,061 58	0,061 58	3,65		96	19.21 4	0,061 58	0,061 58	4,17		-532	15.56 6	0,061 58	0,061 58	4,66	
P	S	04735	-645	1.299	0,026 18	0,026 18	44,1 4	04736	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04737	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		-645	454	0,026 18	0,026 18	NS		2.016	8.724	0,026 18	0,026 18	6,50		102	4.548	0,026 18	0,026 18	12,57	
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		829	14.11 8	0,061 58	0,061 58	4,88		340	13.98 5	0,061 58	0,061 58	4,90		-142	15.10 4	0,061 58	0,061 58	4,73	
P	S	04738	-29	3.954	0,026 18	0,026 18	14,4 7	04739	221	6.239	0,026 18	0,026 18	9,16	04740	-16	3.490	0,026 18	0,026 18	16,39	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-16	250	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		47	16.75 9	0,061 58	0,061 58	4,49		-81	15.93 7	0,061 58	0,061 58	4,60		132	15.05 1	0,061 58	0,061 58	4,74	
P	S	04741	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04742	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04743	134	4.661	0,026 18	0,026 18	12,26	
	I		314	7.109	0,026 18	0,026 18	8,04		115	5.169	0,026 18	0,026 18	11,0 6		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		289	15.82 5	0,061 58	0,061 58	4,62		5	15.87 3	0,061 58	0,061 58	4,61		-63	16.68 4	0,061 58	0,061 58	4,50	
P	S	04744	-102	5.835	0,026 18	0,026 18	9,81	04745	84	1.476	0,026 18	0,026 18	38,7 4	04746	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		84	413	0,026 18	0,026 18	NS		-80	9.084	0,026 18	0,026 18	6,30	
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		81	19.49 4	0,061 58	0,061 58	4,14		-60	22.89 8	0,061 58	0,061 58	3,77		86	25.09 2	0,061 58	0,061 58	3,57	
P	S	04747	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04748	269	3.456	0,026 18	0,026 18	16,5 3	04749	-165	7.105	0,026 18	0,026 18	8,06	
	I		-30	6.961	0,026 18	0,026 18	8,22		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		38	24.40 8	0,061 58	0,061 58	3,63		-27	20.25 7	0,061 58	0,061 58	4,05		95	13.85 3	0,061 58	0,061 58	4,93	
P	S	04750	86	2.167	0,026 18	0,026 18	26,3 8	04751	-33	399	0,026 18	0,026 18	NS	04752	80	7.872	0,026 18	0,026 18	7,26	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-33	1.625	0,026 18	0,026 18	35,2 0		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		-150	7.693	0,061 58	0,061 58	6,23		5	6.929	0,061 58	0,061 58	6,44		-66	12.21 4	0,061 58	0,061 58	5,22	
P	S	04753	-135	4.730	0,026 18	0,026 18	12,1 0	04754	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04755	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		155	2.872	0,026 18	0,026 18	19,9 0		-95	14.38 4	0,026 18	0,026 18	3,98	
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		55	18.25 8	0,061 58	0,061 58	4,29		-97	24.47 8	0,061 58	0,061 58	3,62		121	25.08 8	0,061 58	0,061 58	3,57	
P	S	04756	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04757	196	4.797	0,026 18	0,026 18	11,9 1	04758	405	7.175	0,026 18	0,026 18	7,96	
	I		-128	4.562	0,026 18	0,026 18	12,5 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	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		91	25.16 7	0,061 58	0,061 58	3,56		-93	20.49 0	0,061 58	0,061 58	4,02		-326	16.05 3	0,061 58	0,061 58	4,59	
P	S	04759	-939	1.689	0,026 18	0,026 18	33,9 9	04760	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04761	33	2.898	0,026 18	0,026 18	19,73	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		155	6.145	0,026 18	0,026 18	9,30		33	39	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		680	14.00 1	0,061 58	0,061 58	4,90		-23	14.52 7	0,061 58	0,061 58	4,82		36	16.78 8	0,061 58	0,061 58	4,48	
P	S	04762	-30	6.262	0,026	0,026	9,13	04763	146	5.089	0,026	0,026	11,2	04764	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]		
	I		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	-		0	0	18 0,026 18	18 0,026 18	3 - -		337	5.281	18 0,026 18	18 0,026 18	10,82	
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		24	15.93 2	0,061 58	0,061 58	4,60		-21	14.81 3	0,061 58	0,061 58	4,77		40	15.13 9	0,061 58	0,061 58	4,72	
P	S	04765	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04766	-37	3.529	0,026 18	0,026 18	16,2 1	04767	212	5.905	0,026 18	0,026 18	9,68	
	I		28	6.832	0,026 18	0,026 18	8,37		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		243	16.02 4	0,061 58	0,061 58	4,59		121	15.99 9	0,061 58	0,061 58	4,59		-60	18.34 0	0,061 58	0,061 58	4,28	
P	S	04768	90	3.329	0,026 18	0,026 18	17,1 7	04769	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04770	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-75	6.432	0,026 18	0,026 18	8,89		-32	8.318	0,026 18	0,026 18	6,88	
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		-32	22.29 0	0,061 58	0,061 58	3,83		78	25.50 5	0,061 58	0,061 58	3,53		38	25.70 0	0,061 58	0,061 58	3,52	
P	S	04771	-49	5.677	0,026 18	0,026 18	10,0 8	04772	161	12.87 8	0,026 18	0,026 18	4,44	04773	69	14.38 4	0,026 18	0,026 18	3,98	
	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	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		55	23.19 2	0,061 58	0,061 58	3,74		-15	16.64 8	0,061 58	0,061 58	4,50		-38	9.020	0,061 58	0,061 58	5,89	
P	S	04774	1.541	347	0,026 18	0,026 18	NS	04775	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04776	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		1.541	2.251	0,026 18	0,026 18	25,2 5		239	20.43 8	0,026 18	0,026 18	2,80		-85	12.36 2	0,026 18	0,026 18	4,63	
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	4.012	0,061 58	0,061 58	7,40		-238	1.297	0,061 58	0,061 58	8,58		274	362	0,061 58	0,061 58	9,08	
P	S	04777	13	9.890	0,026 18	0,026 18	5,78	04778	-8	10.84 8	0,026 18	0,026 18	5,27	04779	4	4.586	0,026 18	0,026 18	12,47	
	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	25	0,076 97	0,076 97	9,31		9	29	0,076 97	0,076 97	9,31		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-3	697	0,061 58	0,061 58	8,89		12	768	0,061 58	0,061 58	8,86		0	977	0,061 58	0,061 58	8,74	
P	S	04780	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04781	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04782	-9	5.194	0,026 18	0,026 18	11,01	
	I		3	4.750	0,026 18	0,026 18	12,0 4		9	3.354	0,026 18	0,026 18	17,0 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		-2	736	0,061 58	0,061 58	8,87		-11	977	0,061 58	0,061 58	8,74		14	2.005	0,061 58	0,061 58	8,24	
P	S	04783	23	9.072	0,026 18	0,026 18	6,30	04784	-45	6.241	0,026 18	0,026 18	9,17	04785	541	1.692	0,026 18	0,026 18	33,73	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		541	18.81 6	0,026 18	0,026 18	3,03	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		7	142	0,076 97	0,076 97	9,38	
	I		-16	2.196	0,061 58	0,061 58	8,15		46	1.520	0,061 58	0,061 58	8,47		7	3.649	0,061 58	0,061 58	7,53	
P	S	04786	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04787	1	5.688	0,026 18	0,026 18	10,0 6	04788	19	9.470	0,026 18	0,026 18	6,04	
	I		-26	5.129	0,026 18	0,026 18	11,1 5		1	10	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	-		-1	105	0,076 97	0,076 97	9,35		-9	100	0,076 97	0,076 97	9,35	
	I		143	806	0,061 58	0,061 58	8,83		3	1.152	0,061 58	0,061 58	8,65		-3	1.618	0,061 58	0,061 58	8,42	
P	S	04789	-8	8.664	0,026 18	0,026 18	6,60	04790	-5	1.183	0,026 18	0,026 18	48,3 5	04791	2	2.529	0,026 18	0,026 18	22,61	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		-5	974	0,026 18	0,026 18	58,7 2		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		20	286	0,076 97	0,076 97	9,46		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		20	1.535	0,061 58	0,061 58	8,46		25	1.604	0,061 58	0,061 58	8,43		0	1.718	0,061 58	0,061 58	8,37	
P	S	04792	-17	8.087	0,026 18	0,026 18	7,07	04793	1	5.758	0,026 18	0,026 18	9,93	04794	3	1.136	0,026 18	0,026 18	50,35	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		3	854	0,026 18	0,026 18	66,97	
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	-	

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		18	2.259	0,061 58	0,061 58	8,12		-1	2.533	0,061 58	0,061 58	8,00		-3	1.934	0,061 58	0,061 58	8,27	
P	S	04795	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04796	23	4.093	0,026 18	0,026 18	13,9 7	04797	-19	10.05 7	0,026 18	0,026 18	5,69	
	I		-3	3.571	0,026 18	0,026 18	16,0 2		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	-		27	291	0,076 97	0,076 97	9,47	
	I		4	719	0,061 58	0,061 58	8,88		-17	818	0,061 58	0,061 58	8,83		27	711	0,061 58	0,061 58	8,89	
P	S	04798	7	9.946	0,026 18	0,026 18	5,75	04799	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04800	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		17	12.53 1	0,026 18	0,026 18	4,56		24	20.04 9	0,026 18	0,026 18	2,85	
S	S		-5	273	0,076 97	0,076 97	9,46		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-4	625	0,061 58	0,061 58	8,93		13	382	0,061 58	0,061 58	9,07		-14	2.709	0,061 58	0,061 58	7,92	
P	S	04801	-10	8.154	0,026 18	0,026 18	7,01	04802	9	11.58 0	0,026 18	0,026 18	4,94	04803	-16	6.126	0,026 18	0,026 18	9,34	
	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		11	487	0,076 97	0,076 97	9,59		-10	156	0,076 97	0,076 97	9,38		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		10	31	0,061 58	0,061 58	9,27		-8	606	0,061 58	0,061 58	8,94		17	1.263	0,061 58	0,061 58	8,60	
P	S	04804	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04805	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04806	-7	4.606	0,026 18	0,026 18	12,42	
	I		10	2.270	0,026 18	0,026 18	25,1 9		4	3.932	0,026 18	0,026 18	14,5 5		-7	141	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	898	0,061 58	0,061 58	8,79		-4	1.147	0,061 58	0,061 58	8,66		19	2.350	0,061 58	0,061 58	8,08	
P	S	04807	43	9.285	0,026 18	0,026 18	6,16	04808	-68	7.309	0,026 18	0,026 18	7,83	04809	358	2.082	0,026 18	0,026 18	27,43	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		358	13.23 9	0,026 18	0,026 18	4,31	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		54	138	0,076 97	0,076 97	9,37		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		-22	1.894	0,061 58	0,061 58	8,29		54	1.502	0,061 58	0,061 58	8,48		43	3.364	0,061 58	0,061 58	7,65	
P	S	04810	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04811	1	4.495	0,026 18	0,026 18	12,7 2	04812	7	9.144	0,026 18	0,026 18	6,25	
	I		25	7.939	0,026 18	0,026 18	7,20		1	830	0,026 18	0,026 18	68,9 1		0	0	0,026 18	0,026 18	-	
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		-2	157	0,076 97	0,076 97	9,39		15	586	0,076 97	0,076 97	9,65	
	I		229	346	0,061 58	0,061 58	9,09		1	1.137	0,061 58	0,061 58	8,66		12	1.986	0,061 58	0,061 58	8,24	
P	S	04813	3	9.551	0,026 18	0,026 18	5,99	04814	10	3.212	0,026 18	0,026 18	17,8 1	04815	-8	800	0,026 18	0,026 18	71,49	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		10	213	0,026 18	0,026 18	NS		-8	597	0,026 18	0,026 18	95,80	
S	S		15	285	0,076 97	0,076 97	9,46		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	
	I		19	1.621	0,061 58	0,061 58	8,42		5	1.067	0,061 58	0,061 58	8,70		9	2.259	0,061 58	0,061 58	8,12	
P	S	04816	-10	7.127	0,026 18	0,026 18	8,03	04817	20	6.903	0,026 18	0,026 18	8,28	04818	1	2.441	0,026 18	0,026 18	23,43	
	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		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	1.955	0,061 58	0,061 58	8,26		-21	2.566	0,061 58	0,061 58	7,98		3	2.499	0,061 58	0,061 58	8,01	
P	S	04819	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04820	4	4.992	0,026 18	0,026 18	11,4 6	04821	-2	14.09 2	0,026 18	0,026 18	4,06	
	I		-1	3.418	0,026 18	0,026 18	16,7 3		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	-		15	45	0,076 97	0,076 97	9,32	
	I		3	1.091	0,061 58	0,061 58	8,69		-4	1.334	0,061 58	0,061 58	8,56		30	1.097	0,061 58	0,061 58	8,68	
P	S	04822	18	21.14 1	0,026 18	0,026 18	2,71	04823	28	11.92 2	0,026 18	0,026 18	4,80	04842	693	11.33 0	0,026 18	0,026 18	5,03	
	I		0	0	0,026 18	0,026 18	-		0	0	0,026 18	0,026 18	-		693	56.49 4	0,026 18	0,026 18	1,01	
S	S		-6	48	0,076 97	0,076 97	9,32		-393	78	0,076 97	0,076 97	9,34		777	1.427	0,076 97	0,076 97	10,21	
	I		0	388	0,061 58	0,061 58	9,07		-330	391	0,061 58	0,061 58	9,07		965	51.74 1	0,061 58	0,061 58	2,15	
P	S	04844	471	17.56 0	0,026 18	0,026 18	3,25	04846	1.132	16.20 0	0,026 18	0,026 18	3,51	04860	0	0	0,026 18	0,026 18	-	
	I		471	68.49	0,026	0,026	0,83		1.132	65.89	0,026	0,026	0,86		-38	16.54	0,026	0,026	3,46	

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	18	18				7	18	18				5	18	18	
S	S		1.123	1.903	0,076 97	0,076 97	10,5 6		1.037	272	0,076 97	0,076 97	9,44		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		1.611	57.96 4	0,061 58	0,061 58	1,97		1.117	60.64 2	0,061 58	0,061 58	1,90		3.479	34.72 3	0,061 58	0,061 58	2,87
P	S	04861	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04864	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04869	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-182	22.97 1	0,026 18	0,026 18	2,49		443	18.52 3	0,026 18	0,026 18	3,08		43	10.86 4	0,026 18	0,026 18	5,26
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		956	66.30 4	0,061 58	0,061 58	1,77		4.496	34.66 6	0,061 58	0,061 58	2,87		4.622	29.35 8	0,061 58	0,061 58	3,21
P	S	04887	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04889	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04895	884	465	0,026 18	0,026 18	NS
	I		-69	15.78 7	0,026 18	0,026 18	3,62		-48	15.75 7	0,026 18	0,026 18	3,63		884	5.457	0,026 18	0,026 18	10,44
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		1.075	31.06 6	0,061 58	0,061 58	3,11		1.078	31.73 2	0,061 58	0,061 58	3,06		693	26.84 9	0,061 58	0,061 58	3,42
P	S	04897	741	6.738	0,026 18	0,026 18	8,46	04899	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04900	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		741	1.426	0,026 18	0,026 18	39,9 9		2	72.55 6	0,026 18	0,026 18	0,79		-9	30.72 4	0,026 18	0,026 18	1,86
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		868	22.47 0	0,061 58	0,061 58	3,81		140	136.5 76	0,061 58	0,061 58	0,95		130	48.50 0	0,061 58	0,061 58	2,27
P	S	04902	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04903	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04904	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		-5	73.68 5	0,026 18	0,026 18	0,78		-1.990	16.68 6	0,026 18	0,026 18	3,46		-869	10.17 1	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		-47	137.4 24	0,061 58	0,061 58	0,95		131	33.76 8	0,061 58	0,061 58	2,94		-59	14.87 0	0,061 58	0,061 58	4,76
P	S	04905	1.883	9.275	0,026 18	0,026 18	6,12	04906	4.621	9.842	0,026 18	0,026 18	5,70	04909	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		1.883	38.28 7	0,026 18	0,026 18	1,48		4.621	56.63 3	0,026 18	0,026 18	0,99		0	62.41 9	0,026 18	0,026 18	0,92
S	S		682	531	0,076 97	0,076 97	9,61		672	5.695	0,076 97	0,076 97	14,5 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		755	71.24 0	0,061 58	0,061 58	1,67		762	99.13 9	0,061 58	0,061 58	1,27		51	126.0 65	0,061 58	0,061 58	1,03
P	S	04910	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04913	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04915	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		155	15.62 3	0,026 18	0,026 18	3,66		4	63.62 4	0,026 18	0,026 18	0,90		-180	9.514	0,026 18	0,026 18	6,02
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		48	10.76 4	0,061 58	0,061 58	5,50		139	124.3 78	0,061 58	0,061 58	1,04		299	23.82 9	0,061 58	0,061 58	3,68
P	S	04916	34	9.779	0,026 18	0,026 18	5,85	04918	100	11.29 7	0,026 18	0,026 18	5,06	04920	140	9.468	0,026 18	0,026 18	6,04
	I		34	20.96 6	0,026 18	0,026 18	2,73		100	23.34 2	0,026 18	0,026 18	2,45		140	21.92 0	0,026 18	0,026 18	2,61
S	S		1.051	1.543	0,076 97	0,076 97	10,2 9		1.336	1.521	0,076 97	0,076 97	10,2 7		1.036	872	0,076 97	0,076 97	9,82
	I		1.429	42.41 9	0,061 58	0,061 58	2,50		1.669	48.51 0	0,061 58	0,061 58	2,26		1.279	45.59 8	0,061 58	0,061 58	2,37
P	S	04921	-95	11.68 6	0,026 18	0,026 18	4,90	04922	39	5.942	0,026 18	0,026 18	9,62	04923	-50	12.89 0	0,026 18	0,026 18	4,44
	I		-95	36.91 7	0,026 18	0,026 18	1,55		39	14.04 8	0,026 18	0,026 18	4,07		-50	39.49 8	0,026 18	0,026 18	1,45
S	S		-402	7.832	0,076 97	0,076 97	18,6 1		513	2.018	0,076 97	0,076 97	10,6 6		-306	6.528	0,076 97	0,076 97	15,95
	I		-262	68.79 4	0,061 58	0,061 58	1,72		489	41.51 3	0,061 58	0,061 58	2,54		-64	72.55 3	0,061 58	0,061 58	1,65
P	S	04925	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04926	371	21.31 5	0,026 18	0,026 18	2,68	04928	0	0	0,026 18	0,026 18	-
	I		710	18.53 9	0,026 18	0,026 18	3,08		371	84.93 8	0,026 18	0,026 18	0,67		234	21.06 4	0,026 18	0,026 18	2,71
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		1.709	31.46 1	0,076 97	0,076 97	9,17		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		3.144	32.94 4	0,061 58	0,061 58	2,98		1.709	97.92 3	0,061 58	0,061 58	1,28		-58	28.41 1	0,061 58	0,061 58	3,30
P	S	04929	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04930	0	0	0,026 18	0,026 18	-	04932	9	6.424	0,026 18	0,026 18	8,90
	I		-206	37.15 7	0,026 18	0,026 18	1,54		745	16.78 6	0,026 18	0,026 18	3,40		9	19.16 8	0,026 18	0,026 18	2,98
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		845	1.445	0,076 97	0,076 97	10,22
	I		-93	33.11 8	0,061 58	0,061 58	2,98		-129	16.73 1	0,061 58	0,061 58	4,49		1.232	16.18 0	0,061 58	0,061 58	4,56

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	04934	63	572	0,026 18	0,026 18	99,9 6	04935	126	4.605	0,026 18	0,026 18	12,4 1	04936	1.282	10.36 9	0,026 18	0,026 18	5,49
	I		63	13.67 2	0,026 18	0,026 18	4,18		126	40.07 0	0,026 18	0,026 18	1,43		1.282	70.84 4	0,026 18	0,026 18	0,80
S	S		1.379	2.890	0,076 97	0,076 97	11,3 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		3.171	8.481	0,076 97	0,076 97	20,18
	I		1.956	16.04 8	0,061 58	0,061 58	4,57		603	51.57 7	0,061 58	0,061 58	2,16		3.714	125.7 18	0,061 58	0,061 58	1,02
P	S	04937	318	5.362	0,026 18	0,026 18	10,6 5	04938	82	2.869	0,026 18	0,026 18	19,9 3	04940	212	13.14 0	0,026 18	0,026 18	4,35
	I		318	25.78 5	0,026 18	0,026 18	2,22		82	19.03 2	0,026 18	0,026 18	3,00		212	24.51 1	0,026 18	0,026 18	2,33
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		1.007	2.124	0,076 97	0,076 97	10,7 3		496	2.523	0,076 97	0,076 97	11,07
	I		223	15.20 8	0,061 58	0,061 58	4,71		1.334	17.53 6	0,061 58	0,061 58	4,37		707	18.26 1	0,061 58	0,061 58	4,28

**LEGENDA:**

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A<sub>df</sub>** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.

**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/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>Fondazione</b>			<b>Platea 1</b>												
04902	P	RAR	1,262	12,45	5	-54.609	9,86	SI	RAR	17,043	360,00	5	-54.609	21,12	SI
		QPR	1,041	9,34	6	-45.041	8,97	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	4,841	12,45	36	-102.010	2,57	SI	RAR	368,867	360,00	36	-102.010	0,98	NO
		QPR	1,845	9,34	33	-84.973	5,06	SI	-	-	-	-	-	-	-
04899	P	RAR	1,243	12,45	-1	-53.768	10,02	SI	RAR	16,780	360,00	-1	-53.768	21,45	SI
		QPR	1,031	9,34	0	-44.582	9,06	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	4,822	12,45	-110	-101.615	2,58	SI	RAR	367,519	360,00	-110	-101.615	0,98	NO
		QPR	1,858	9,34	-94	-85.598	5,02	SI	-	-	-	-	-	-	-

**LEGENDA:**

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.
- CS** 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).
- Verific  
ato** [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>).
- Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

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

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id <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]		
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)													
04902	P	FRQ	6	-47.627	1,10	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	6	-45.041	1,04	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	33	-89.560	1,96	1,89	1,0742 E-03	625	272	0,292	0,400	1,37	SI
		QPR	33	-84.973	1,86	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
04899	P	FRQ	-	-47.150	1,09	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-44.582	1,03	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-98	-90.053	1,97	1,89	1,0826 E-03	625	272	0,294	0,400	1,36	SI
		QPR	-94	-85.598	1,87	1,89	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

**LEGENDA:**

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
- Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.
- σ<sub>ct,f</sub>** 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.

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	IdCmb	NEd	MEd	σct,f	σt	εsm	Ae	Δsm	Wd	Wamm	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.													
σt	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].												
εsm	Deformazione media nel calcestruzzo.												
Ae	Area efficace del calcestruzzo teso.												
Δsm	Distanza media tra le fessure.												
Wd	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.												
Wamm	Valore ammissibile di apertura delle fessure.												
CS	Coefficiente di Sicurezza (=Wd / Wamm). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (Wd = 0).												
Verificato	[SI] = Wd ≤ Wamm ; [NO] = Wd > Wamm												

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>Fld</sub>	Cmp T	C. Terzaghi							Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>a</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>y</sub>	N <sub>a</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	1,44	41,85	14,40	180,0 0	2,20	-	NON Coesivo	0,72	0,47	0,41	1,00	5,14	0,00	0,087	0,125	NO	

LEGENDA:

IdFnd	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Lx/ly	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Zp.cmp	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Zfid	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	
QEd	Carico di progetto sul terreno.
QRd	Resistenza di progetto del terreno.
Rf	[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>Fld</sub>	Cmp T	C. Terzaghi								
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>	Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	2,68	41,85	14,40	180,0 0	2,20	-	NON Coesivo	0,65	0,45	0,36	1,00	5,14	0,00	0,058	0,154	NO

LEGENDA:

IdFnd	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Lx/ly	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Zp.cmp	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Zfid	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	
QEd	Carico di progetto sul terreno.
QRd	Resistenza di progetto del terreno.
Rf	[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							
IdElm	FLESSIONE			TAGLIO			
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>C/PGA<sub>D</sub></sub>	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C/PGA<sub>D</sub></sub>	
			[%]			[%]	
Piano Nervature							
Pilastro 27	0.00 %	1,861	200	0.00 %	0,650	200	
Pilastro 28	0.00 %	2,015	200	0.00 %	0,642	200	
Pilastro 29	0.00 %	3,277	200	0.00 %	0,957	200	
Pilastro 12	0.00 %	2,748	200	0.00 %	0,730	200	
Pilastro 1	0.00 %	3,964	200	0.00 %	1,214	200	
Pilastro 42	0.00 %	0,262	120	0.00 %	0,806	200	
Pilastro 43	0.00 %	0,186	85	0.00 %	0,515	200	
Pilastro 44	0.00 %	0,191	87	0.00 %	0,499	200	
Pilastro 45	0.00 %	0,279	127	0.00 %	0,780	200	
Pilastro 46	0.00 %	0,275	126	0.00 %	0,755	200	
Pilastro 49	0.00 %	0,253	115	0.00 %	0,717	200	
Pilastro 47	0.00 %	0,185	84	0.00 %	0,511	200	
Pilastro 48	0.00 %	0,175	80	0.00 %	0,466	200	
Pilastro 30	0.00 %	1,535	200	0.00 %	0,717	200	
Pilastro 31	0.00 %	1,583	200	0.00 %	0,677	200	
Pilastro 38	0.00 %	1,455	200	0.00 %	0,644	200	
Pilastro 37	0.00 %	1,497	200	0.00 %	0,695	200	
Pilastro 32	0.00 %	3,090	200	0.00 %	0,968	200	
Pilastro 33	0.00 %	2,091	200	0.00 %	0,654	200	
Pilastro 39	0.00 %	3,189	200	0.00 %	0,956	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> [%]
Pilastro 40	0.00 %	2,129	200	0.00 %	0,653	200
Pilastro 41	0.00 %	2,565	200	0.00 %	0,645	200
Pilastro 36	0.00 %	3,065	200	0.00 %	0,939	200
Pilastro 35	0.00 %	2,100	200	0.00 %	0,736	200
Pilastro 34	0.00 %	2,580	200	0.00 %	0,597	200
Pilastro 23	0.00 %	0,879	200	0.00 %	0,795	200
Pilastro 24	0.00 %	0,665	200	0.00 %	0,725	200
Pilastro 13	0.00 %	2,112	200	0.00 %	0,435	198
Pilastro 14	0.00 %	0,370	169	0.00 %	0,577	200
Pilastro 15	0.00 %	0,354	161	0.00 %	0,504	200
Pilastro 2	0.00 %	1,440	200	0.00 %	0,450	200
Pilastro 5	0.00 %	1,291	200	0.00 %	0,451	200
Pilastro 18	0.00 %	1,975	200	0.00 %	0,432	197
Pilastro 19	0.00 %	0,350	160	0.00 %	0,540	200
Pilastro 20	0.00 %	0,355	162	0.00 %	0,537	200
Pilastro 10	0.00 %	1,367	200	0.00 %	0,462	200
Pilastro 7	0.00 %	1,421	200	0.00 %	0,457	200
Pilastro 11	0.00 %	4,564	200	0.00 %	1,188	200
Pilastro 22	0.00 %	2,725	200	0.00 %	0,705	200
Pilastro 9	0.00 %	1,786	200	0.00 %	0,696	200
Pilastro 8	0.00 %	1,592	200	0.00 %	0,457	200
Pilastro 6	0.00 %	4,116	200	0.00 %	0,985	200
Pilastro 3	0.00 %	1,607	200	0.00 %	0,461	200
Pilastro 4	0.00 %	1,594	200	0.00 %	0,692	200
Pilastro 16	0.00 %	1,171	200	0.00 %	0,300	137
Pilastro 17	0.00 %	1,740	200	0.00 %	0,533	200
Pilastro 21	0.00 %	1,244	200	0.00 %	0,298	136
Pilastro 25	0.00 %	0,815	200	0.00 %	0,799	200
Pilastro 26	0.00 %	0,626	200	0.00 %	0,705	200
Trave 2g-3g	0.00 %	0,995	200	100.00 %	0,920	200
Trave 5g-6g	0.00 %	0,982	200	100.00 %	0,894	200
Trave 23-24	100.00 %	4,160	200	87.50 %	7,828	200
Trave 25-26	100.00 %	4,202	200	87.50 %	8,069	200
Trave 4g-5g	0.00 %	0,437	199	0.00 %	0,077	35
Trave 1g-2g	0.00 %	0,432	197	0.00 %	0,077	35
Parete 27-P10	[03572-01942-01941]	2,482	200	[03572-01942-01941]	0,896	200
Parete 12-27	[03558-01956-04929]	4,831	200	[03558-01956-04929]	0,741	200
Parete 1-12	[03545-00005-01937]	4,024	200	[03545-00005-01937]	0,619	200
Parete P1-1	[01937-00005-03601]	3,359	200	[01937-00005-03601]	0,954	200
Parete 21-22	[01973-03588-04903]	2,385	200	[01973-03588-04903]	0,787	200
Parete 17-18	[01903-03576-04909]	2,784	200	[01903-03576-04909]	0,693	200
Parete 19-20	[01915-03534-00088]	0,429	196	[01915-03534-00088]	0,716	200
Parete 20-21	[03490-01874-04906]	1,166	200	[03490-01874-04906]	0,592	200
Parete 12-13	[03480-01859-04928]	2,400	200	[03480-01859-04928]	0,563	200
Parete 13-14	[01836-03465-04936]	1,149	200	[01836-03465-04936]	0,605	200
Parete 14-15	[01904-03525-00094]	0,458	200	[01904-03525-00094]	0,771	200
Parete 18-19	[03516-01903-04909]	1,140	200	[03516-01903-04909]	0,572	200
Parete 15-16	[03503-01889-04912]	1,253	200	[03503-01889-04912]	0,595	200
Parete 16-17	[03609-01875-04902]	2,419	200	[03609-01875-04902]	0,638	200
Parete 10-11	[02087-03699-04904]	1,999	200	[02087-03699-04904]	0,722	200
Parete 5-6	[02074-03689-00080]	2,434	200	[02074-03689-00080]	0,639	200
Parete 9-10	[02063-03677-00087]	1,954	200	[02063-03677-00087]	0,667	200
Parete 1-2	[03736-02127-04910]	2,420	200	[03736-02127-04910]	0,576	200
Parete 4-5	[03724-02001-00051]	2,100	200	[03724-02001-00051]	0,661	200
Parete 6-7	[03712-02074-00080]	2,624	200	[03712-02074-00080]	0,689	200
Parete 8-9	[02052-03665-00046]	1,819	200	[02052-03665-00046]	0,575	200
Parete P9-8	[02020-03636-02019]	1,349	200	[02020-03636-02019]	0,691	200
Parete P8-3	[02013-03632-02014]	1,411	200	[02013-03632-02014]	0,758	200
Parete 3-4	[02001-03618-00051]	1,835	200	[02001-03618-00051]	0,567	200
Parete 41-P12	[02046-02047-03659]	2,554	200	[02046-02047-03659]	0,993	200
Parete 22-41	[02032-03644-00099]	3,343	200	[02032-03644-00099]	0,692	200
Parete P7-11	[03640-02029-02030]	2,523	200	[03640-02029-02030]	1,112	200
Parete 11-22	[01822-03453-00083]	3,475	200	[01822-03453-00083]	0,780	200
Parete 44-45	[03314-01665-04921]	0,251	115	[03314-01665-04921]	0,584	200
Parete 42-43	[03305-01653-04927]	0,235	107	[03305-01653-04927]	0,495	200
Parete 43-44	[01632-03293-00105]	0,307	140	[01632-03293-00105]	0,475	200
Parete 29-42	[02738-03340-04925]	0,563	200	[02738-03340-04925]	0,755	200
Parete 40-41	[01676-03327-04915]	1,996	200	[01676-03327-04915]	0,703	200
Parete 32-33	[01666-03320-00102]	1,130	200	[01666-03320-00102]	0,734	200
Parete 35-36	[01622-03286-04870]	1,224	200	[01622-03286-04870]	0,725	200
Parete 36-37	[03255-01594-00028]	1,800	200	[03255-01594-00028]	0,703	200
Parete 39-40	[03248-01582-04865]	1,046	200	[03248-01582-04865]	0,707	200
Parete 27-28	[01561-03236-00111]	1,863	200	[01561-03236-00111]	0,817	200
Parete 28-29	[01615-03279-04924]	1,092	200	[01615-03279-04924]	0,793	200
Parete 29-30	[03273-01614-00107]	1,705	200	[03273-01614-00107]	0,671	200
Parete 30-31	[00315-01595-03261]	2,601	200	[00315-01595-03261]	0,722	200
Parete 37-38	[03345-00020-01585]	2,441	200	[03345-00020-01585]	0,578	200
Parete 31-32	[01787-03422-00021]	1,797	200	[01787-03422-00021]	0,709	200
Parete 38-39	[01778-03413-00024]	1,615	200	[01778-03413-00024]	0,616	200
Parete 34-35	[01774-00031-03405]	2,152	200	[01774-00031-03405]	0,698	200
Parete 33-34	[03446-01666-00102]	2,121	200	[03446-01666-00102]	0,771	200
Parete 30-43	[02777-03440-04932]	1,756	200	[02777-03440-04932]	0,513	200
Parete 31-44	[02789-03434-04934]	1,798	200	[02789-03434-04934]	0,500	200
Parete 32-45	[02685-03400-04860]	0,559	200	[02685-03400-04860]	0,680	200
Parete 48-49	[01725-03370-00013]	0,232	106	[01725-03370-00013]	0,516	200



Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell						
IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA <sub>PF/RC</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]	%LLI/Shell	PGA <sub>T</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
Parete 47-48	[01714-03361-00104]	0,294	134	[01714-03361-00104]	0,460	200
Parete 46-47	[01702-03352-04917]	0,244	111	[01702-03352-04917]	0,457	200
Parete 36-46	[02814-03394-04869]	0,586	200	[02814-03394-04869]	0,759	200
Parete 37-47	[04916-01745-03385]	1,781	200	[04916-01745-03385]	0,517	200
Parete 38-48	[04918-01737-03379]	1,468	200	[04918-01737-03379]	0,495	200
Parete 39-49	[02816-03746-04864]	0,511	200	[02816-03746-04864]	0,767	200
Parete 23-30	[03827-02225-04941]	1,870	200	[03827-02225-04941]	0,481	200
Parete 14-23	[02205-03817-00325]	1,537	200	[02205-03817-00325]	0,449	200
Parete 24-31	[03810-02204-00324]	2,545	200	[03810-02204-00324]	0,600	200
Parete 15-24	[03858-02252-04911]	0,967	200	[03858-02252-04911]	0,464	200
Parete 34-P11	[02244-02245-03854]	4,606	200	[02244-02245-03854]	0,975	200
Parete 17-34	[01777-03834-00096]	7,845	200	[01777-03834-00096]	0,768	200
Parete P4-6	[02074-02075-03801]	6,171	200	[02074-02075-03801]	0,823	200
Parete 6-17	[00077-01972-03766]	5,982	200	[00077-01972-03766]	0,823	200
Parete 25-37	[03759-02136-00327]	1,760	200	[03759-02136-00327]	0,485	200
Parete 19-25	[03752-02145-04907]	1,310	200	[03752-02145-04907]	0,441	200
Parete 26-38	[03794-02170-00326]	2,430	200	[03794-02170-00326]	0,546	200
Parete 20-26	[02170-03784-00326]	1,041	200	[02170-03784-00326]	0,458	200
Parete P2-P8	[04895-02162-03778]	5,007	200	[04895-02162-03778]	0,855	200
Parete 2-P8	[02018-03862-00064]	2,184	200	[02018-03862-00064]	0,642	200
Parete P3-4	[04889-02275-03892]	6,921	200	[04889-02275-03892]	1,014	200
Parete P5-P9	[04897-02267-03886]	4,719	200	[04897-02267-03886]	0,833	200
Parete 7-P9	[02025-03874-00070]	2,210	200	[02025-03874-00070]	0,599	200
Parete P6-9	[04826-02408-02409]	6,795	200	[04826-02408-02409]	0,996	200
<b>Piano Androne</b>						
Pilastro 27	0.00 %	0,280	128	0.00 %	0,088	40
Pilastro 28	0.00 %	0,472	200	0.00 %	0,080	37
Pilastro 29	0.00 %	0,345	157	0.00 %	0,071	32
Pilastro 12	0.00 %	0,298	136	0.00 %	0,058	27
Pilastro 1	0.00 %	0,299	136	0.00 %	0,091	42
Pilastro 42	0.00 %	0,159	73	0.00 %	0,169	77
Pilastro 43	0.00 %	0,080	37	0.00 %	0,161	73
Pilastro 44	0.00 %	0,089	41	0.00 %	0,139	63
Pilastro 45	0.00 %	0,167	76	0.00 %	0,172	79
Pilastro 46	0.00 %	0,157	72	0.00 %	0,176	80
Pilastro 49	0.00 %	0,153	70	0.00 %	0,162	74
Pilastro 47	0.00 %	0,077	35	0.00 %	0,161	73
Pilastro 48	0.00 %	0,080	36	0.00 %	0,133	61
Pilastro 30	0.00 %	0,398	182	0.00 %	0,099	45
Pilastro 31	0.00 %	0,348	159	0.00 %	0,119	54
Pilastro 38	0.00 %	0,311	142	0.00 %	0,115	53
Pilastro 37	0.00 %	0,287	131	0.00 %	0,098	44
Pilastro 32	0.00 %	0,408	186	0.00 %	0,071	33
Pilastro 33	0.00 %	0,445	200	0.00 %	0,071	33
Pilastro 39	0.00 %	0,319	145	0.00 %	0,059	27
Pilastro 40	0.00 %	0,470	200	0.00 %	0,078	36
Pilastro 41	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,087	40
Pilastro 36	0.00 %	0,409	186	0.00 %	0,073	33
Pilastro 35	0.00 %	0,473	200	0.00 %	0,069	32
Pilastro 34	0.00 %	0,408	186	0.00 %	0,079	36
Pilastro 23	0.00 %	0,218	99	0.00 %	0,099	45
Pilastro 24	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,050	23
Pilastro 13	0.00 %	0,664	200	0.00 %	0,106	48
Pilastro 14	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,032	15
Pilastro 15	0.00 %	0,186	85	0.00 %	0,051	23
Pilastro 2	0.00 %	0,526	200	0.00 %	0,162	74
Pilastro 5	0.00 %	0,562	200	0.00 %	0,135	62
Pilastro 18	0.00 %	0,661	200	0.00 %	0,093	42
Pilastro 19	0.00 %	0,200	91	0.00 %	0,031	14
Pilastro 20	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,051	23
Pilastro 10	0.00 %	0,559	200	0.00 %	0,167	76
Pilastro 7	0.00 %	0,541	200	0.00 %	0,141	64
Pilastro 11	0.00 %	0,269	123	0.00 %	0,091	42
Pilastro 22	0.00 %	0,291	133	0.00 %	0,058	27
Pilastro 9	0.00 %	0,415	189	0.00 %	0,154	70
Pilastro 8	0.00 %	0,448	200	0.00 %	0,115	53
Pilastro 6	0.00 %	0,353	161	0.00 %	0,071	32
Pilastro 3	0.00 %	0,453	200	0.00 %	0,119	54
Pilastro 4	0.00 %	0,434	198	0.00 %	0,145	66
Pilastro 16	0.00 %	0,601	200	0.00 %	0,167	76
Pilastro 17	0.00 %	0,376	171	0.00 %	0,044	20
Pilastro 21	0.00 %	0,601	200	0.00 %	0,203	93
Pilastro 25	0.00 %	0,217	99	0.00 %	0,095	43
Pilastro 26	0.00 %	0,178	81	0.00 %	0,047	21
Trave 44-45	0.00 %	0,165	75	87.50 %	0,428	195
Trave 42-43	0.00 %	0,162	74	12.50 %	0,415	189
Trave 29-42	0.00 %	0,163	75	62.50 %	0,229	104
Trave 28-29	0.00 %	0,175	80	0.00 %	0,212	97
Trave 27-28	0.00 %	0,207	94	12.50 %	0,401	183
Trave 12-27	12.50 %	0,160	73	25.00 %	0,893	200
Trave 1-12	0.00 %	0,131	60	87.50 %	0,559	200
Trave 10-11	87.50 %	0,123	56	37.50 %	0,514	200
Trave 2-3	12.50 %	0,174	79	37.50 %	0,625	200
Trave 8-9	87.50 %	0,189	86	62.50 %	0,564	200
Trave 9-10	25.00 %	0,151	69	62.50 %	0,543	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 1-2	12.50 %	0,118	54	62.50 %	0,554	200
Trave 4-5	25.00 %	0,158	72	62.50 %	0,535	200
Trave 6-7	87.50 %	0,166	76	62.50 %	0,515	200
Trave 7-8	75.00 %	0,179	82	37.50 %	0,622	200
Trave 5-6	12.50 %	0,174	79	37.50 %	0,465	200
Trave 3-4	87.50 %	0,195	89	62.50 %	0,565	200
Trave 22-41	12.50 %	0,159	72	25.00 %	0,873	200
Trave 11-22	0.00 %	0,129	59	87.50 %	0,554	200
Trave 40-41	87.50 %	0,223	102	12.50 %	0,490	200
Trave 39-40	100.00 %	0,151	69	100.00 %	0,213	97
Trave 39-49	0.00 %	0,157	72	100.00 %	0,218	100
Trave 48-49	100.00 %	0,161	74	87.50 %	0,413	188
Trave 46-47	100.00 %	0,165	75	12.50 %	0,426	194
Trave 36-46	0.00 %	0,184	84	62.50 %	0,234	107
Trave 32-45	0.00 %	0,183	84	62.50 %	0,232	106
Trave 32-33	100.00 %	0,171	78	100.00 %	0,217	99
Trave 33-34	12.50 %	0,241	110	87.50 %	0,428	195
Trave 34-35	87.50 %	0,237	108	87.50 %	0,369	168
Trave 35-36	0.00 %	0,174	80	0.00 %	0,212	97
Trave 30-43	0.00 %	0,141	64	100.00 %	0,155	71
Trave 23-30	0.00 %	0,133	60	12.50 %	0,370	169
Trave 14-23	100.00 %	0,105	48	100.00 %	0,212	97
Trave 3-14	12.50 %	0,161	73	25.00 %	0,667	200
Trave 31-44	12.50 %	0,159	72	100.00 %	0,170	78
Trave 24-31	0.00 %	0,144	66	12.50 %	0,405	185
Trave 15-24	100.00 %	0,094	43	100.00 %	0,201	92
Trave 37-47	0.00 %	0,144	65	100.00 %	0,155	71
Trave 25-37	100.00 %	0,135	62	12.50 %	0,373	170
Trave 8-19	12.50 %	0,163	75	25.00 %	0,657	200
Trave 19-25	100.00 %	0,104	48	100.00 %	0,208	95
Trave 38-48	12.50 %	0,151	69	100.00 %	0,166	76
Trave 20-26	100.00 %	0,093	42	100.00 %	0,196	90
Trave 26-38	0.00 %	0,134	61	12.50 %	0,389	177
Trave 21-22	87.50 %	0,120	55	62.50 %	0,454	200
Trave 16-17	75.00 %	0,113	52	50.00 %	0,403	184
Trave 19-20	12.50 %	0,143	65	87.50 %	0,251	115
Trave 20-21	75.00 %	0,113	52	62.50 %	0,457	200
Trave 12-13	12.50 %	0,083	38	37.50 %	0,415	189
Trave 13-14	75.00 %	0,151	69	62.50 %	0,445	200
Trave 14-15	12.50 %	0,152	69	87.50 %	0,254	116
Trave 17-18	87.50 %	0,204	93	62.50 %	0,373	170
Trave 18-19	75.00 %	0,137	63	37.50 %	0,433	198
Trave 15-16	75.00 %	0,125	57	62.50 %	0,443	200
Trave 29-30	100.00 %	0,547	200	0.00 %	0,196	89
Trave 31-32	0.00 %	0,545	200	100.00 %	0,204	93
Trave 36-37	100.00 %	0,539	200	0.00 %	0,201	92
Trave 38-39	100.00 %	0,546	200	100.00 %	0,193	88
Trave 17-34	87.50 %	0,153	70	25.00 %	0,726	200
Trave 6-17	0.00 %	0,116	53	87.50 %	0,449	200
Trave 4f-26	100.00 %	0,087	40	100.00 %	0,022	10
Trave 2f-24	100.00 %	0,094	43	100.00 %	0,025	11
Trave 3f-5g	100.00 %	0,229	105	100.00 %	0,972	200
Trave 25-3f	0.00 %	0,160	73	0.00 %	0,057	26
Trave 3f-4f	100.00 %	0,231	105	0.00 %	0,173	79
Trave 1f-2g	100.00 %	0,240	110	100.00 %	1,012	200
Trave 23-1f	0.00 %	0,168	77	0.00 %	0,060	27
Trave 1f-2f	100.00 %	0,253	115	0.00 %	0,186	85
<b>Piano rialzato</b>						
Pilastro 27	0.00 %	0,191	87	0.00 %	0,226	103
Pilastro 28	0.00 %	0,306	139	0.00 %	0,195	89
Pilastro 29	0.00 %	0,185	84	0.00 %	0,192	88
Pilastro 12	0.00 %	0,221	101	0.00 %	0,158	72
Pilastro 1	0.00 %	0,260	118	0.00 %	0,241	110
Pilastro 42	0.00 %	0,110	50	0.00 %	0,189	86
Pilastro 43	0.00 %	0,077	35	0.00 %	0,061	28
Pilastro 44	0.00 %	0,073	33	0.00 %	0,046	21
Pilastro 45	0.00 %	0,127	58	0.00 %	0,196	89
Pilastro 46	0.00 %	0,126	58	0.00 %	0,194	89
Pilastro 49	0.00 %	0,112	51	0.00 %	0,189	86
Pilastro 47	0.00 %	0,077	35	0.00 %	0,060	27
Pilastro 48	0.00 %	0,066	30	0.00 %	0,044	20
Pilastro 30	0.00 %	0,273	125	0.00 %	0,118	54
Pilastro 31	0.00 %	0,204	93	0.00 %	0,083	38
Pilastro 38	0.00 %	0,205	93	0.00 %	0,078	36
Pilastro 37	0.00 %	0,266	121	0.00 %	0,115	53
Pilastro 32	0.00 %	0,192	88	0.00 %	0,199	91
Pilastro 33	0.00 %	0,310	141	0.00 %	0,190	87
Pilastro 39	0.00 %	0,190	87	0.00 %	0,193	88
Pilastro 40	0.00 %	0,309	141	0.00 %	0,189	86
Pilastro 41	0.00 %	0,177	81	0.00 %	0,229	104
Pilastro 36	0.00 %	0,190	87	0.00 %	0,199	91
Pilastro 35	0.00 %	0,312	142	0.00 %	0,191	87
Pilastro 34	0.00 %	0,251	115	0.00 %	0,137	63
Pilastro 23	0.00 %	0,150	69	0.00 %	0,147	67
Pilastro 24	0.00 %	0,140	64	0.00 %	0,145	66

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 %	0,268	122	0.00 %	0,131	60
Pilastro 14	0.00 %	0,153	70	0.00 %	0,111	51
Pilastro 15	0.00 %	0,137	63	0.00 %	0,114	52
Pilastro 2	0.00 %	0,289	132	0.00 %	0,146	67
Pilastro 5	0.00 %	0,264	120	0.00 %	0,134	61
Pilastro 18	0.00 %	0,270	123	0.00 %	0,129	59
Pilastro 19	0.00 %	0,134	61	0.00 %	0,110	50
Pilastro 20	0.00 %	0,144	66	0.00 %	0,115	52
Pilastro 10	0.00 %	0,269	123	0.00 %	0,142	65
Pilastro 7	0.00 %	0,278	127	0.00 %	0,143	65
Pilastro 11	0.00 %	0,263	120	0.00 %	0,238	109
Pilastro 22	0.00 %	0,209	95	0.00 %	0,153	70
Pilastro 9	0.00 %	0,266	121	0.00 %	0,146	67
Pilastro 8	0.00 %	0,243	111	0.00 %	0,146	67
Pilastro 6	0.00 %	0,258	118	0.00 %	0,144	66
Pilastro 3	0.00 %	0,245	112	0.00 %	0,147	67
Pilastro 4	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,146	67
Pilastro 16	0.00 %	0,242	110	0.00 %	0,111	50
Pilastro 17	0.00 %	0,229	105	0.00 %	0,109	50
Pilastro 21	0.00 %	0,239	109	0.00 %	0,111	50
Pilastro 25	0.00 %	0,151	69	0.00 %	0,148	67
Pilastro 26	0.00 %	0,135	62	0.00 %	0,137	63
Pilastro 43	0.00 %	0,058	26	0.00 %	0,068	31
Pilastro 44	0.00 %	0,066	30	0.00 %	0,086	39
Pilastro 30	0.00 %	0,156	71	0.00 %	0,057	26
Pilastro 31	0.00 %	0,192	87	0.00 %	0,070	32
Pilastro 47	0.00 %	0,060	27	0.00 %	0,068	31
Pilastro 48	0.00 %	0,060	27	0.00 %	0,083	38
Pilastro 38	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,071	32
Pilastro 37	0.00 %	0,156	71	0.00 %	0,058	26
Trave 44-45	0.00 %	0,074	34	100.00 %	0,204	93
Trave 42-43	100.00 %	0,073	33	100.00 %	0,195	89
Trave 43-44	0.00 %	0,107	49	0.00 %	0,131	60
Trave 29-42	0.00 %	0,135	61	100.00 %	0,189	86
Trave 28-29	0.00 %	0,200	91	12.50 %	0,275	125
Trave 12-27	12.50 %	0,127	58	25.00 %	0,783	200
Trave 1-12	0.00 %	0,107	49	87.50 %	0,527	200
Trave 10-11	87.50 %	0,078	36	37.50 %	0,355	162
Trave 2-3	87.50 %	0,126	58	62.50 %	0,428	195
Trave 8-9	87.50 %	0,135	61	62.50 %	0,388	177
Trave 9-10	25.00 %	0,112	51	37.50 %	0,369	168
Trave 1-2	12.50 %	0,077	35	62.50 %	0,378	172
Trave 4-5	25.00 %	0,114	52	37.50 %	0,373	170
Trave 6-7	25.00 %	0,126	58	62.50 %	0,371	169
Trave 7-8	75.00 %	0,117	53	62.50 %	0,432	197
Trave 5-6	87.50 %	0,125	57	37.50 %	0,351	160
Trave 3-4	87.50 %	0,132	60	62.50 %	0,385	176
Trave 22-41	12.50 %	0,122	55	25.00 %	0,741	200
Trave 11-22	0.00 %	0,100	46	87.50 %	0,499	200
Trave 40-41	100.00 %	0,156	71	12.50 %	0,375	171
Trave 39-49	0.00 %	0,130	59	100.00 %	0,181	82
Trave 48-49	0.00 %	0,075	34	100.00 %	0,199	91
Trave 47-48	0.00 %	0,108	49	0.00 %	0,134	61
Trave 46-47	100.00 %	0,073	33	100.00 %	0,197	90
Trave 36-46	0.00 %	0,147	67	100.00 %	0,196	89
Trave 32-45	0.00 %	0,148	68	100.00 %	0,198	90
Trave 33-34	0.00 %	0,193	88	87.50 %	0,379	173
Trave 35-36	87.50 %	0,224	102	25.00 %	0,280	128
Trave 30-43	25.00 %	0,101	46	0.00 %	0,104	47
Trave 23-30	100.00 %	0,079	36	87.50 %	0,269	123
Trave 14-23	100.00 %	0,074	34	100.00 %	0,135	61
Trave 3-14	12.50 %	0,107	49	25.00 %	0,668	200
Trave 31-44	100.00 %	0,090	41	0.00 %	0,099	45
Trave 24-31	100.00 %	0,077	35	12.50 %	0,279	127
Trave 15-24	100.00 %	0,078	36	100.00 %	0,118	54
Trave 37-47	25.00 %	0,098	45	0.00 %	0,105	48
Trave 25-37	100.00 %	0,079	36	87.50 %	0,271	123
Trave 8-19	12.50 %	0,109	50	25.00 %	0,656	200
Trave 19-25	100.00 %	0,071	32	100.00 %	0,134	61
Trave 38-48	100.00 %	0,087	40	0.00 %	0,092	42
Trave 20-26	100.00 %	0,075	34	100.00 %	0,110	50
Trave 26-38	100.00 %	0,072	33	12.50 %	0,260	119
Trave 21-22	87.50 %	0,068	31	62.50 %	0,249	113
Trave 16-17	87.50 %	0,105	48	50.00 %	0,249	114
Trave 19-20	87.50 %	0,112	51	0.00 %	0,149	68
Trave 20-21	25.00 %	0,103	47	62.50 %	0,361	165
Trave 12-13	12.50 %	0,045	20	37.50 %	0,289	132
Trave 13-14	75.00 %	0,117	53	62.50 %	0,405	185
Trave 14-15	12.50 %	0,111	51	100.00 %	0,150	68
Trave 17-18	37.50 %	0,129	59	62.50 %	0,268	122
Trave 18-19	75.00 %	0,116	53	37.50 %	0,420	192
Trave 15-16	25.00 %	0,102	47	62.50 %	0,359	164
Trave 29-30	100.00 %	0,202	92	0.00 %	0,058	26
Trave 31-32	0.00 %	0,205	93	100.00 %	0,060	27
Trave 36-37	100.00 %	0,209	95	0.00 %	0,061	28

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 38-39	0.00 %	0,203	92	100.00 %	0,057	26
Trave 17-34	87.50 %	0,144	66	25.00 %	0,734	200
Trave 6-17	0.00 %	0,114	52	12.50 %	0,487	200
Trave 39-40	100.00 %	0,189	86	87.50 %	0,275	125
Trave 34-35	100.00 %	0,184	84	87.50 %	0,316	144
Trave 32-33	0.00 %	0,214	98	87.50 %	0,285	130
Trave 27-28	0.00 %	0,160	73	87.50 %	0,337	154
Trave 4e-26	0.00 %	0,151	69	100.00 %	0,022	10
Trave 37-47	25.00 %	0,051	23	0.00 %	0,065	29
Trave 38-48	25.00 %	0,053	24	100.00 %	0,068	31
Trave 30-43	25.00 %	0,050	23	0.00 %	0,063	29
Trave 31-44	25.00 %	0,056	26	100.00 %	0,070	32
Trave 2e-24	100.00 %	0,150	68	100.00 %	0,022	10
Trave 12e-38	100.00 %	0,127	58	100.00 %	0,035	16
Trave 10e-31	100.00 %	0,129	59	100.00 %	0,037	17
Trave 4f-5e	0.00 %	0,078	35	0.00 %	0,025	12
Trave 5e-12e	0.00 %	0,116	53	100.00 %	0,343	156
Trave 11e-12e	100.00 %	0,129	59	100.00 %	0,101	46
Trave 7e-11e	100.00 %	0,091	42	100.00 %	0,061	28
Trave 3e-7e	0.00 %	0,125	57	0.00 %	0,270	123
Trave 37-11e	0.00 %	0,103	47	0.00 %	0,044	20
Trave 25-3e	0.00 %	0,197	90	0.00 %	0,032	14
Trave 3e-4e	0.00 %	0,190	87	25.00 %	0,151	69
Trave 2f-6e	0.00 %	0,081	37	0.00 %	0,029	13
Trave 6e-10e	0.00 %	0,123	56	100.00 %	0,347	158
Trave 10e-13e	25.00 %	154,151	200	62.50 %	57,262	200
Trave 8e-9e	100.00 %	0,088	40	100.00 %	0,060	27
Trave 1e-8e	0.00 %	0,124	57	0.00 %	0,273	124
Trave 9e-10e	100.00 %	0,123	56	100.00 %	0,102	47
Trave 30-9e	0.00 %	0,103	47	0.00 %	0,040	18
Trave 23-1e	0.00 %	0,208	95	0.00 %	0,032	15
Trave 1e-2e	0.00 %	0,198	90	25.00 %	0,162	74
<b>Piano Primo</b>						
Pilastro 27	0.00 %	0,147	67	0.00 %	0,243	111
Pilastro 28	0.00 %	0,208	95	0.00 %	0,195	89
Pilastro 29	0.00 %	0,184	84	0.00 %	0,197	90
Pilastro 12	0.00 %	0,170	77	0.00 %	0,231	105
Pilastro 1	0.00 %	0,235	107	0.00 %	0,229	105
Pilastro 42	0.00 %	0,123	56	0.00 %	0,191	87
Pilastro 43	0.00 %	0,106	48	0.00 %	0,054	25
Pilastro 44	0.00 %	0,107	49	0.00 %	0,059	27
Pilastro 45	0.00 %	0,127	58	0.00 %	0,194	89
Pilastro 46	0.00 %	0,126	57	0.00 %	0,192	88
Pilastro 49	0.00 %	0,122	55	0.00 %	0,194	88
Pilastro 47	0.00 %	0,106	48	0.00 %	0,056	25
Pilastro 48	0.00 %	0,107	49	0.00 %	0,058	26
Pilastro 30	0.00 %	0,231	106	0.00 %	0,133	60
Pilastro 31	0.00 %	0,191	87	0.00 %	0,115	52
Pilastro 38	0.00 %	0,178	81	0.00 %	0,110	50
Pilastro 37	0.00 %	0,245	112	0.00 %	0,136	62
Pilastro 32	0.00 %	0,171	78	0.00 %	0,196	89
Pilastro 33	0.00 %	0,202	92	0.00 %	0,187	85
Pilastro 39	0.00 %	0,189	86	0.00 %	0,199	91
Pilastro 40	0.00 %	0,211	96	0.00 %	0,190	87
Pilastro 41	0.00 %	0,154	70	0.00 %	0,251	114
Pilastro 36	0.00 %	0,168	77	0.00 %	0,193	88
Pilastro 35	0.00 %	0,198	90	0.00 %	0,187	85
Pilastro 34	0.00 %	0,321	146	0.00 %	0,214	98
Pilastro 23	0.00 %	0,135	61	0.00 %	0,151	69
Pilastro 24	0.00 %	0,132	60	0.00 %	0,148	67
Pilastro 13	0.00 %	0,352	160	0.00 %	0,196	90
Pilastro 14	0.00 %	0,143	65	0.00 %	0,166	76
Pilastro 15	0.00 %	0,154	70	0.00 %	0,161	73
Pilastro 2	0.00 %	0,291	133	0.00 %	0,212	97
Pilastro 5	0.00 %	0,255	116	0.00 %	0,199	91
Pilastro 18	0.00 %	0,333	152	0.00 %	0,186	85
Pilastro 19	0.00 %	0,163	74	0.00 %	0,162	74
Pilastro 20	0.00 %	0,151	69	0.00 %	0,168	77
Pilastro 10	0.00 %	0,259	118	0.00 %	0,205	93
Pilastro 7	0.00 %	0,265	121	0.00 %	0,205	94
Pilastro 11	0.00 %	0,226	103	0.00 %	0,226	103
Pilastro 22	0.00 %	0,173	79	0.00 %	0,218	99
Pilastro 9	0.00 %	0,227	104	0.00 %	0,201	92
Pilastro 8	0.00 %	0,203	93	0.00 %	0,201	92
Pilastro 6	0.00 %	0,224	102	0.00 %	0,202	92
Pilastro 3	0.00 %	0,199	91	0.00 %	0,201	92
Pilastro 4	0.00 %	0,227	104	0.00 %	0,200	91
Pilastro 16	0.00 %	0,278	127	0.00 %	0,141	64
Pilastro 17	0.00 %	0,254	116	0.00 %	0,140	64
Pilastro 21	0.00 %	0,300	137	0.00 %	0,150	68
Pilastro 25	0.00 %	0,131	60	0.00 %	0,150	68
Pilastro 26	0.00 %	0,125	57	0.00 %	0,137	62
Pilastro 43	0.00 %	0,124	56	0.00 %	0,059	27
Pilastro 44	0.00 %	0,093	42	0.00 %	0,056	26
Pilastro 30	0.00 %	0,185	84	0.00 %	0,053	24

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 31	0.00 %	0,258	118	0.00 %	0,070	32
Pilastro 47	0.00 %	0,087	40	0.00 %	0,056	26
Pilastro 48	0.00 %	0,090	41	0.00 %	0,059	27
Pilastro 38	0.00 %	0,253	115	0.00 %	0,067	31
Pilastro 37	0.00 %	0,185	84	0.00 %	0,056	26
Trave 44-45	0.00 %	0,070	32	0.00 %	0,206	94
Trave 42-43	100.00 %	0,068	31	100.00 %	0,197	90
Trave 43-44	12.50 %	0,062	28	0.00 %	0,132	60
Trave 29-42	0.00 %	0,183	83	87.50 %	0,279	127
Trave 28-29	87.50 %	0,228	104	75.00 %	0,313	143
Trave 12-27	12.50 %	0,147	67	25.00 %	0,887	200
Trave 1-12	0.00 %	0,114	52	87.50 %	0,614	200
Trave 10-11	87.50 %	0,080	37	37.50 %	0,473	200
Trave 2-3	25.00 %	0,173	79	37.50 %	0,612	200
Trave 7-8	12.50 %	0,185	85	37.50 %	0,621	200
Trave 5-6	87.50 %	0,186	85	37.50 %	0,562	200
Trave 22-41	12.50 %	0,138	63	25.00 %	0,826	200
Trave 11-22	0.00 %	0,105	48	12.50 %	0,573	200
Trave 40-41	100.00 %	0,182	83	12.50 %	0,431	197
Trave 39-49	0.00 %	0,171	78	87.50 %	0,260	118
Trave 48-49	0.00 %	0,070	32	0.00 %	0,205	93
Trave 47-48	12.50 %	0,059	27	100.00 %	0,132	60
Trave 46-47	100.00 %	0,069	32	100.00 %	0,199	91
Trave 36-46	0.00 %	0,178	81	87.50 %	0,277	126
Trave 32-45	0.00 %	0,179	81	87.50 %	0,281	128
Trave 33-34	12.50 %	0,259	118	12.50 %	0,501	200
Trave 35-36	87.50 %	0,243	111	25.00 %	0,311	142
Trave 30-43	25.00 %	0,193	88	25.00 %	0,220	101
Trave 23-30	100.00 %	0,095	43	12.50 %	0,316	144
Trave 14-23	100.00 %	0,076	35	100.00 %	0,163	74
Trave 3-14	12.50 %	0,119	54	25.00 %	0,755	200
Trave 31-44	100.00 %	0,161	74	0.00 %	0,179	82
Trave 24-31	87.50 %	0,085	39	12.50 %	0,309	141
Trave 15-24	100.00 %	0,083	38	100.00 %	0,142	65
Trave 37-47	87.50 %	0,197	90	0.00 %	0,211	96
Trave 25-37	100.00 %	0,094	43	12.50 %	0,321	146
Trave 8-19	12.50 %	0,119	54	25.00 %	0,726	200
Trave 19-25	100.00 %	0,072	33	100.00 %	0,158	72
Trave 38-48	25.00 %	0,149	68	0.00 %	0,168	77
Trave 20-26	100.00 %	0,079	36	100.00 %	0,131	60
Trave 21-22	87.50 %	0,126	58	62.50 %	0,421	192
Trave 16-17	87.50 %	0,161	73	50.00 %	0,416	190
Trave 19-20	100.00 %	0,251	115	12.50 %	0,288	131
Trave 20-21	25.00 %	0,154	70	62.50 %	0,506	200
Trave 13-14	25.00 %	0,149	68	37.50 %	0,531	200
Trave 14-15	0.00 %	0,260	118	87.50 %	0,287	131
Trave 18-19	25.00 %	0,156	71	37.50 %	0,519	200
Trave 15-16	12.50 %	0,150	68	62.50 %	0,494	200
Trave 29-30	100.00 %	0,198	91	0.00 %	0,059	27
Trave 31-32	0.00 %	0,207	94	100.00 %	0,060	27
Trave 36-37	100.00 %	0,208	95	0.00 %	0,061	28
Trave 38-39	0.00 %	0,199	91	100.00 %	0,058	26
Trave 17-34	87.50 %	0,174	79	25.00 %	0,900	200
Trave 6-17	0.00 %	0,139	63	12.50 %	0,621	200
Trave 1-2	12.50 %	0,079	36	62.50 %	0,500	200
Trave 3-4	87.50 %	0,193	88	62.50 %	0,582	200
Trave 4-5	12.50 %	0,183	83	62.50 %	0,547	200
Trave 6-7	12.50 %	0,183	83	62.50 %	0,568	200
Trave 8-9	87.50 %	0,196	90	62.50 %	0,590	200
Trave 9-10	12.50 %	0,177	81	62.50 %	0,537	200
Trave 12-13	12.50 %	0,083	38	37.50 %	0,494	200
Trave 17-18	37.50 %	0,193	88	37.50 %	0,444	200
Trave 39-40	0.00 %	0,211	96	75.00 %	0,318	145
Trave 34-35	87.50 %	0,264	120	87.50 %	0,424	193
Trave 32-33	12.50 %	0,233	106	75.00 %	0,315	144
Trave 27-28	0.00 %	0,185	85	87.50 %	0,391	178
Trave 4d-26	100.00 %	0,173	79	100.00 %	0,029	13
Trave 2d-24	100.00 %	0,162	74	100.00 %	0,028	13
Trave 10d-31	100.00 %	0,129	59	100.00 %	0,026	12
Trave 37-47	0.00 %	0,073	33	0.00 %	0,080	36
Trave 38-48	0.00 %	0,082	37	0.00 %	0,107	49
Trave 26-38	87.50 %	0,078	36	12.50 %	0,281	128
Trave 31-44	0.00 %	0,090	41	0.00 %	0,115	53
Trave 30-43	0.00 %	0,072	33	0.00 %	0,081	37
Trave 12d-38	100.00 %	0,113	52	100.00 %	0,024	11
Trave 4e-6d	0.00 %	0,068	31	0.00 %	0,027	12
Trave 6d-12d	0.00 %	0,119	54	100.00 %	0,346	158
Trave 12d-14d	25.00 %	170,587	200	50.00 %	63,061	200
Trave 8d-11d	100.00 %	0,079	36	100.00 %	0,030	14
Trave 3d-8d	0.00 %	0,109	50	0.00 %	0,359	164
Trave 11d-12d	100.00 %	0,142	65	75.00 %	0,097	44
Trave 37-11d	0.00 %	0,088	40	0.00 %	0,022	10
Trave 25-3d	100.00 %	0,148	67	0.00 %	0,026	12
Trave 3d-4d	0.00 %	0,170	78	25.00 %	0,154	70
Trave 7d-9d	100.00 %	0,079	36	100.00 %	0,030	14

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 1d-7d	0.00 %	0,108	49	0.00 %	0,369	168
Trave 2e-5d	0.00 %	0,074	34	0.00 %	0,029	13
Trave 5d-10d	0.00 %	0,128	59	100.00 %	0,368	168
Trave 10d-13d	25.00 %	161,950	200	25.00 %	60,553	200
Trave 30-9d	0.00 %	0,088	40	0.00 %	0,021	10
Trave 23-1d	100.00 %	0,166	76	0.00 %	0,028	13
Trave 1d-2d	0.00 %	0,150	69	25.00 %	0,148	67
Trave 9d-10d	100.00 %	0,131	60	75.00 %	0,098	45
<b>Piano Secondo</b>						
Pilastro 27	0.00 %	0,160	73	0.00 %	0,340	155
Pilastro 28	0.00 %	0,230	105	0.00 %	0,268	122
Pilastro 29	0.00 %	0,205	93	0.00 %	0,268	122
Pilastro 12	0.00 %	0,161	73	0.00 %	0,283	129
Pilastro 1	0.00 %	0,285	130	0.00 %	0,321	146
Pilastro 42	0.00 %	0,163	74	0.00 %	0,264	120
Pilastro 43	0.00 %	0,134	61	0.00 %	0,080	37
Pilastro 44	0.00 %	0,140	64	0.00 %	0,090	41
Pilastro 45	0.00 %	0,208	95	0.00 %	0,271	123
Pilastro 46	0.00 %	0,164	75	0.00 %	0,268	122
Pilastro 49	0.00 %	0,165	75	0.00 %	0,266	121
Pilastro 47	0.00 %	0,136	62	0.00 %	0,084	38
Pilastro 48	0.00 %	0,133	61	0.00 %	0,089	41
Pilastro 30	0.00 %	0,265	121	0.00 %	0,183	83
Pilastro 31	0.00 %	0,218	100	0.00 %	0,180	82
Pilastro 38	0.00 %	0,206	94	0.00 %	0,163	74
Pilastro 37	0.00 %	0,261	119	0.00 %	0,194	89
Pilastro 32	0.00 %	0,197	90	0.00 %	0,269	123
Pilastro 33	0.00 %	0,218	100	0.00 %	0,253	116
Pilastro 39	0.00 %	0,204	93	0.00 %	0,271	123
Pilastro 40	0.00 %	0,230	105	0.00 %	0,261	119
Pilastro 41	0.00 %	0,160	73	0.00 %	0,346	158
Pilastro 36	0.00 %	0,215	98	0.00 %	0,265	121
Pilastro 35	0.00 %	0,218	99	0.00 %	0,254	116
Pilastro 34	0.00 %	0,243	111	0.00 %	0,267	122
Pilastro 23	0.00 %	0,167	76	0.00 %	0,195	89
Pilastro 24	0.00 %	0,176	80	0.00 %	0,196	89
Pilastro 13	0.00 %	0,305	139	0.00 %	0,261	119
Pilastro 14	0.00 %	0,156	71	0.00 %	0,221	101
Pilastro 15	0.00 %	0,170	77	0.00 %	0,222	101
Pilastro 2	0.00 %	0,287	131	0.00 %	0,275	126
Pilastro 5	0.00 %	0,264	121	0.00 %	0,262	119
Pilastro 18	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,237	108
Pilastro 19	0.00 %	0,152	69	0.00 %	0,216	98
Pilastro 20	0.00 %	0,163	74	0.00 %	0,226	103
Pilastro 10	0.00 %	0,272	124	0.00 %	0,266	121
Pilastro 7	0.00 %	0,272	124	0.00 %	0,264	120
Pilastro 11	0.00 %	0,270	123	0.00 %	0,319	145
Pilastro 22	0.00 %	0,168	77	0.00 %	0,260	119
Pilastro 9	0.00 %	0,232	106	0.00 %	0,256	117
Pilastro 8	0.00 %	0,195	89	0.00 %	0,251	115
Pilastro 6	0.00 %	0,238	109	0.00 %	0,263	120
Pilastro 3	0.00 %	0,200	91	0.00 %	0,252	115
Pilastro 4	0.00 %	0,232	106	0.00 %	0,255	116
Pilastro 16	0.00 %	0,312	142	0.00 %	0,260	119
Pilastro 17	0.00 %	0,292	133	0.00 %	0,270	123
Pilastro 21	0.00 %	0,349	159	0.00 %	0,285	130
Pilastro 25	0.00 %	0,205	93	0.00 %	0,194	89
Pilastro 26	0.00 %	0,163	74	0.00 %	0,181	82
Pilastro 43	0.00 %	0,124	56	0.00 %	0,084	39
Pilastro 44	0.00 %	0,162	74	0.00 %	0,086	39
Pilastro 30	0.00 %	0,228	104	0.00 %	0,078	35
Pilastro 31	0.00 %	0,337	154	0.00 %	0,108	49
Pilastro 47	0.00 %	0,133	61	0.00 %	0,085	39
Pilastro 48	0.00 %	0,130	59	0.00 %	0,082	37
Pilastro 38	0.00 %	0,330	150	0.00 %	0,095	43
Pilastro 37	0.00 %	0,226	103	0.00 %	0,088	40
Trave 44-45	0.00 %	0,115	53	12.50 %	0,337	154
Trave 42-43	100.00 %	0,108	49	87.50 %	0,316	144
Trave 43-44	12.50 %	0,089	41	0.00 %	0,197	90
Trave 29-42	25.00 %	0,291	133	87.50 %	0,550	200
Trave 28-29	87.50 %	0,305	139	75.00 %	0,425	194
Trave 12-27	87.50 %	0,183	83	25.00 %	1,095	200
Trave 1-12	0.00 %	0,149	68	12.50 %	0,789	200
Trave 10-11	87.50 %	0,108	49	37.50 %	0,674	200
Trave 2-3	25.00 %	0,225	103	37.50 %	0,796	200
Trave 7-8	12.50 %	0,233	106	37.50 %	0,799	200
Trave 5-6	87.50 %	0,244	111	37.50 %	0,755	200
Trave 22-41	87.50 %	0,171	78	25.00 %	1,017	200
Trave 11-22	0.00 %	0,137	62	12.50 %	0,734	200
Trave 40-41	87.50 %	0,258	118	12.50 %	0,603	200
Trave 39-49	25.00 %	0,273	124	87.50 %	0,500	200
Trave 48-49	0.00 %	0,113	52	12.50 %	0,329	150
Trave 47-48	12.50 %	0,089	41	100.00 %	0,196	90
Trave 46-47	100.00 %	0,112	51	87.50 %	0,325	148
Trave 36-46	25.00 %	0,252	115	87.50 %	0,560	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 32-45	25.00 %	0,251	114	87.50 %	0,560	200
Trave 33-34	12.50 %	0,321	146	12.50 %	0,642	200
Trave 35-36	87.50 %	0,325	148	25.00 %	0,423	193
Trave 30-43	0.00 %	0,404	184	87.50 %	0,768	200
Trave 23-30	100.00 %	0,136	62	12.50 %	0,468	200
Trave 14-23	100.00 %	0,097	44	100.00 %	0,215	98
Trave 3-14	12.50 %	0,130	59	25.00 %	0,816	200
Trave 31-44	0.00 %	0,359	164	25.00 %	0,502	200
Trave 24-31	87.50 %	0,117	54	12.50 %	0,435	199
Trave 15-24	100.00 %	0,111	51	100.00 %	0,196	89
Trave 37-47	0.00 %	0,418	191	87.50 %	0,681	200
Trave 25-37	100.00 %	0,135	62	12.50 %	0,486	200
Trave 8-19	12.50 %	0,130	59	25.00 %	0,777	200
Trave 19-25	100.00 %	0,091	41	100.00 %	0,207	94
Trave 38-48	0.00 %	0,302	138	87.50 %	0,483	200
Trave 20-26	100.00 %	0,106	48	100.00 %	0,182	83
Trave 26-38	87.50 %	0,107	49	12.50 %	0,386	176
Trave 21-22	87.50 %	0,162	74	62.50 %	0,695	200
Trave 16-17	87.50 %	0,311	142	50.00 %	0,837	200
Trave 19-20	100.00 %	0,397	181	12.50 %	0,550	200
Trave 13-14	75.00 %	0,187	85	62.50 %	0,613	200
Trave 14-15	100.00 %	0,624	200	87.50 %	0,564	200
Trave 18-19	75.00 %	0,182	83	37.50 %	0,598	200
Trave 29-30	100.00 %	0,301	137	0.00 %	0,087	40
Trave 31-32	0.00 %	0,318	145	100.00 %	0,091	41
Trave 36-37	100.00 %	0,318	145	0.00 %	0,093	42
Trave 38-39	0.00 %	0,299	136	100.00 %	0,084	38
Trave 17-34	87.50 %	0,203	93	75.00 %	1,145	200
Trave 6-17	0.00 %	0,165	75	12.50 %	0,826	200
Trave 1-2	12.50 %	0,104	47	62.50 %	0,707	200
Trave 3-4	87.50 %	0,248	113	62.50 %	0,780	200
Trave 4-5	12.50 %	0,229	104	62.50 %	0,728	200
Trave 6-7	12.50 %	0,234	107	62.50 %	0,755	200
Trave 8-9	87.50 %	0,256	117	62.50 %	0,800	200
Trave 9-10	12.50 %	0,217	99	62.50 %	0,713	200
Trave 12-13	12.50 %	0,100	46	37.50 %	0,689	200
Trave 15-16	12.50 %	0,202	92	100.00 %	0,636	200
Trave 17-18	37.50 %	0,352	160	37.50 %	0,713	200
Trave 20-21	12.50 %	0,202	92	100.00 %	0,679	200
Trave 39-40	12.50 %	0,273	125	25.00 %	0,434	198
Trave 34-35	87.50 %	0,341	156	87.50 %	0,569	200
Trave 32-33	12.50 %	0,316	144	75.00 %	0,436	199
Trave 27-28	12.50 %	0,268	122	87.50 %	0,572	200
Trave 4c-26	100.00 %	0,279	127	100.00 %	0,048	22
Trave 2c-24	100.00 %	0,255	116	100.00 %	0,046	21
Trave 38-48	0.00 %	0,151	69	0.00 %	0,207	94
Trave 37-47	0.00 %	0,124	57	0.00 %	0,134	61
Trave 31-44	0.00 %	0,166	76	25.00 %	0,222	101
Trave 30-43	0.00 %	0,122	56	0.00 %	0,136	62
Trave 12c-38	100.00 %	0,160	73	100.00 %	0,034	15
Trave 10c-31	100.00 %	0,188	86	100.00 %	0,036	16
Trave 4d-6c	0.00 %	0,088	40	0.00 %	0,036	16
Trave 6c-12c	0.00 %	0,156	71	100.00 %	0,466	200
Trave 12c-14c	12.50 %	129,233	200	50.00 %	61,615	200
Trave 8c-11c	100.00 %	0,108	49	100.00 %	0,043	19
Trave 3c-8c	0.00 %	0,147	67	0.00 %	0,509	200
Trave 11c-12c	100.00 %	0,201	92	75.00 %	0,139	63
Trave 37-11c	0.00 %	0,121	55	0.00 %	0,031	14
Trave 25-3c	100.00 %	0,208	95	0.00 %	0,036	16
Trave 3c-4c	0.00 %	0,270	123	25.00 %	0,252	115
Trave 7c-9c	100.00 %	0,107	49	100.00 %	0,043	19
Trave 1c-7c	0.00 %	0,147	67	0.00 %	0,522	200
Trave 2d-5c	0.00 %	0,099	45	0.00 %	0,040	18
Trave 5c-10c	0.00 %	0,171	78	100.00 %	0,497	200
Trave 10c-13c	25.00 %	180,205	200	25.00 %	64,338	200
Trave 30-9c	0.00 %	0,123	56	0.00 %	0,030	14
Trave 23-1c	100.00 %	0,237	108	0.00 %	0,041	19
Trave 1c-2c	0.00 %	0,226	103	25.00 %	0,229	105
Trave 9c-10c	100.00 %	0,186	85	75.00 %	0,140	64
<b>Piano Terzo</b>						
Pilastro 27	0.00 %	0,198	90	0.00 %	0,524	200
Pilastro 28	0.00 %	0,322	147	0.00 %	0,512	200
Pilastro 29	0.00 %	0,271	124	0.00 %	0,505	200
Pilastro 12	0.00 %	0,155	71	0.00 %	0,396	181
Pilastro 1	0.00 %	0,371	169	0.00 %	0,507	200
Pilastro 42	0.00 %	0,283	129	0.00 %	0,534	200
Pilastro 43	0.00 %	0,230	105	0.00 %	0,202	92
Pilastro 44	0.00 %	0,271	123	0.00 %	0,227	104
Pilastro 45	0.00 %	0,283	129	0.00 %	0,555	200
Pilastro 46	0.00 %	0,280	128	0.00 %	0,548	200
Pilastro 49	0.00 %	0,279	127	0.00 %	0,533	200
Pilastro 47	0.00 %	0,233	106	0.00 %	0,213	97
Pilastro 48	0.00 %	0,247	113	0.00 %	0,220	100
Pilastro 30	0.00 %	0,412	188	0.00 %	0,356	162
Pilastro 31	0.00 %	0,350	159	0.00 %	0,420	192

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 38	0.00 %	0,436	199	0.00 %	0,336	153
Pilastro 37	0.00 %	0,413	188	0.00 %	0,410	187
Pilastro 32	0.00 %	0,280	128	0.00 %	0,513	200
Pilastro 33	0.00 %	0,296	135	0.00 %	0,465	200
Pilastro 39	0.00 %	0,278	127	0.00 %	0,510	200
Pilastro 40	0.00 %	0,302	138	0.00 %	0,490	200
Pilastro 41	0.00 %	0,170	78	0.00 %	0,482	200
Pilastro 36	0.00 %	0,324	148	0.00 %	0,500	200
Pilastro 35	0.00 %	0,315	144	0.00 %	0,464	200
Pilastro 34	0.00 %	0,301	137	0.00 %	0,487	200
Pilastro 23	0.00 %	0,267	122	0.00 %	0,312	142
Pilastro 24	0.00 %	0,288	131	0.00 %	0,322	147
Pilastro 13	0.00 %	0,409	187	0.00 %	0,502	200
Pilastro 14	0.00 %	0,215	98	0.00 %	0,321	147
Pilastro 15	0.00 %	0,229	105	0.00 %	0,403	184
Pilastro 2	0.00 %	0,391	178	0.00 %	0,534	200
Pilastro 5	0.00 %	0,350	160	0.00 %	0,487	200
Pilastro 18	0.00 %	0,404	184	0.00 %	0,419	191
Pilastro 19	0.00 %	0,191	87	0.00 %	0,311	142
Pilastro 20	0.00 %	0,213	97	0.00 %	0,371	169
Pilastro 10	0.00 %	0,374	171	0.00 %	0,507	200
Pilastro 7	0.00 %	0,356	162	0.00 %	0,490	200
Pilastro 11	0.00 %	0,346	158	0.00 %	0,468	200
Pilastro 22	0.00 %	0,155	71	0.00 %	0,362	165
Pilastro 9	0.00 %	0,300	137	0.00 %	0,473	200
Pilastro 8	0.00 %	0,188	86	0.00 %	0,378	172
Pilastro 6	0.00 %	0,285	130	0.00 %	0,491	200
Pilastro 3	0.00 %	0,186	85	0.00 %	0,388	177
Pilastro 4	0.00 %	0,303	138	0.00 %	0,471	200
Pilastro 16	0.00 %	0,348	159	0.00 %	0,432	197
Pilastro 17	0.00 %	0,327	149	0.00 %	0,432	197
Pilastro 21	0.00 %	0,440	200	0.00 %	0,503	200
Pilastro 25	0.00 %	0,261	119	0.00 %	0,307	140
Pilastro 26	0.00 %	0,267	122	0.00 %	0,297	135
Pilastro 43	0.00 %	0,262	119	0.00 %	0,185	85
Pilastro 44	0.00 %	0,234	107	0.00 %	0,198	90
Pilastro 30	0.00 %	0,390	178	0.00 %	0,162	74
Pilastro 31	0.00 %	0,564	200	0.00 %	0,231	105
Pilastro 47	0.00 %	0,249	114	0.00 %	0,197	90
Pilastro 48	0.00 %	0,237	108	0.00 %	0,177	81
Pilastro 38	0.00 %	0,451	200	0.00 %	0,206	94
Pilastro 37	0.00 %	0,358	163	0.00 %	0,158	72
Trave 44-45	12.50 %	0,288	132	12.50 %	0,949	200
Trave 42-43	87.50 %	0,269	123	87.50 %	0,837	200
Trave 43-44	12.50 %	0,209	95	12.50 %	0,457	200
Trave 29-42	25.00 %	0,435	198	87.50 %	1,213	200
Trave 28-29	75.00 %	0,594	200	25.00 %	0,881	200
Trave 12-27	87.50 %	0,358	163	75.00 %	2,164	200
Trave 1-12	12.50 %	0,331	151	12.50 %	1,701	200
Trave 10-11	87.50 %	0,281	128	37.50 %	1,508	200
Trave 2-3	25.00 %	0,395	180	37.50 %	1,500	200
Trave 7-8	12.50 %	0,448	200	37.50 %	1,516	200
Trave 5-6	87.50 %	0,515	200	37.50 %	1,587	200
Trave 22-41	87.50 %	0,332	152	75.00 %	1,981	200
Trave 11-22	0.00 %	0,303	138	12.50 %	1,569	200
Trave 40-41	12.50 %	0,549	200	12.50 %	1,241	200
Trave 39-49	25.00 %	0,405	185	87.50 %	1,210	200
Trave 48-49	12.50 %	0,275	126	12.50 %	0,881	200
Trave 47-48	0.00 %	0,216	99	12.50 %	0,456	200
Trave 46-47	87.50 %	0,276	126	87.50 %	0,901	200
Trave 36-46	25.00 %	0,411	187	87.50 %	1,143	200
Trave 32-45	25.00 %	0,404	184	87.50 %	1,170	200
Trave 33-34	12.50 %	0,566	200	12.50 %	1,236	200
Trave 35-36	75.00 %	0,573	200	25.00 %	0,881	200
Trave 30-43	0.00 %	0,240	109	25.00 %	0,488	200
Trave 23-30	100.00 %	0,211	96	25.00 %	0,784	200
Trave 14-23	100.00 %	0,146	66	87.50 %	0,365	166
Trave 3-14	12.50 %	0,235	107	25.00 %	1,129	200
Trave 31-44	0.00 %	0,271	124	25.00 %	0,763	200
Trave 24-31	100.00 %	0,186	85	12.50 %	0,652	200
Trave 15-24	100.00 %	0,174	79	87.50 %	0,358	163
Trave 37-47	0.00 %	0,231	105	25.00 %	0,505	200
Trave 25-37	100.00 %	0,213	97	25.00 %	0,842	200
Trave 8-19	12.50 %	0,225	102	25.00 %	1,057	200
Trave 19-25	100.00 %	0,137	63	87.50 %	0,352	160
Trave 38-48	0.00 %	0,267	122	25.00 %	0,731	200
Trave 20-26	100.00 %	0,165	75	87.50 %	0,333	152
Trave 26-38	0.00 %	0,149	68	12.50 %	0,556	200
Trave 21-22	87.50 %	0,365	167	50.00 %	1,339	200
Trave 16-17	87.50 %	0,530	200	50.00 %	1,606	200
Trave 19-20	50.00 %	0,637	200	12.50 %	1,395	200
Trave 13-14	75.00 %	0,228	104	62.50 %	0,836	200
Trave 14-15	87.50 %	1,028	200	12.50 %	1,585	200
Trave 18-19	75.00 %	0,200	91	37.50 %	0,807	200
Trave 29-30	100.00 %	0,695	200	0.00 %	0,197	90



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 31-32	0.00 %	0,766	200	100.00 %	0,224	102
Trave 36-37	100.00 %	0,752	200	0.00 %	0,227	104
Trave 38-39	0.00 %	0,653	200	100.00 %	0,166	76
Trave 17-34	87.50 %	0,367	168	25.00 %	1,922	200
Trave 6-17	12.50 %	0,335	153	12.50 %	1,565	200
Trave 1-2	12.50 %	0,273	125	62.50 %	1,546	200
Trave 3-4	87.50 %	0,520	200	62.50 %	1,695	200
Trave 4-5	100.00 %	0,469	200	62.50 %	1,464	200
Trave 6-7	12.50 %	0,472	200	62.50 %	1,533	200
Trave 8-9	87.50 %	0,544	200	62.50 %	1,794	200
Trave 9-10	100.00 %	0,421	192	62.50 %	1,391	200
Trave 12-13	12.50 %	0,260	119	37.50 %	1,483	200
Trave 15-16	25.00 %	0,239	109	62.50 %	0,922	200
Trave 17-18	12.50 %	0,633	200	37.50 %	1,392	200
Trave 20-21	12.50 %	0,251	114	62.50 %	0,927	200
Trave 39-40	12.50 %	0,433	198	75.00 %	0,885	200
Trave 34-35	87.50 %	0,654	200	75.00 %	1,153	200
Trave 32-33	12.50 %	0,567	200	75.00 %	0,941	200
Trave 27-28	12.50 %	0,656	200	75.00 %	1,338	200
Trave 2b-26	0.00 %	0,475	200	100.00 %	0,385	176
Trave 1b-24	0.00 %	0,442	200	100.00 %	0,343	157
Trave 38-48	25.00 %	0,819	200	25.00 %	1,259	200
Trave 37-47	25.00 %	0,450	200	25.00 %	0,464	200
Trave 31-44	25.00 %	0,868	200	25.00 %	1,355	200
Trave 30-43	25.00 %	0,479	200	25.00 %	0,495	200
Trave 10b-38	100.00 %	0,310	141	100.00 %	0,059	27
Trave 8b-31	100.00 %	0,328	150	100.00 %	0,062	28
Trave 4c-4b	0.00 %	0,148	67	0.00 %	0,061	28
Trave 4b-10b	0.00 %	0,256	117	100.00 %	0,790	200
Trave 10b-12b	87.50 %	104,765	200	50.00 %	63,359	200
Trave 6b-9b	100.00 %	0,177	81	100.00 %	0,073	33
Trave 2b-6b	0.00 %	0,180	82	0.00 %	0,934	200
Trave 9b-10b	100.00 %	0,433	198	75.00 %	0,308	141
Trave 37-9b	0.00 %	0,203	92	0.00 %	0,053	24
Trave 25-2b	100.00 %	0,402	183	0.00 %	0,085	39
Trave 5b-7b	100.00 %	0,179	82	100.00 %	0,074	34
Trave 1b-5b	0.00 %	0,000	0	0.00 %	0,964	200
Trave 2c-3b	0.00 %	0,166	76	0.00 %	0,068	31
Trave 3b-8b	0.00 %	0,280	128	100.00 %	0,851	200
Trave 8b-11b	25.00 %	161,164	200	25.00 %	65,279	200
Trave 30-7b	0.00 %	0,214	98	0.00 %	0,054	25
Trave 23-1b	100.00 %	0,465	200	0.00 %	0,099	45
Trave 7b-8b	100.00 %	0,401	183	75.00 %	0,313	143
<b>Piano Cop Torino Scala</b>						
Pilastro 23	0.00 %	0,634	200	0.00 %	0,657	200
Pilastro 24	0.00 %	1,127	200	0.00 %	0,822	200
Pilastro 14	0.00 %	0,286	131	0.00 %	0,688	200
Pilastro 15	0.00 %	0,439	200	0.00 %	1,036	200
Pilastro 19	0.00 %	0,290	132	0.00 %	0,708	200
Pilastro 20	0.00 %	0,369	168	0.00 %	0,877	200
Pilastro 25	0.00 %	0,666	200	0.00 %	0,687	200
Pilastro 26	0.00 %	0,716	200	0.00 %	0,708	200
Pilastro 48	0.00 %	0,353	161	0.00 %	0,534	200
Pilastro 47	0.00 %	0,307	140	0.00 %	0,456	200
Pilastro 43	0.00 %	0,406	185	0.00 %	0,595	200
Pilastro 44	0.00 %	0,284	130	0.00 %	0,453	200
Pilastro 38	0.00 %	3,542	200	0.00 %	1,592	200
Pilastro 37	0.00 %	4,217	200	0.00 %	1,228	200
Pilastro 30	0.00 %	4,680	200	0.00 %	1,400	200
Pilastro 31	0.00 %	2,630	200	0.00 %	1,311	200
Trave 43-44	0.00 %	0,954	200	75.00 %	2,221	200
Trave 30-43	37.50 %	0,343	157	37.50 %	0,564	200
Trave 23-30	87.50 %	0,249	113	25.00 %	1,136	200
Trave 14-23	87.50 %	0,302	138	75.00 %	0,746	200
Trave 31-44	37.50 %	0,164	75	37.50 %	0,435	198
Trave 24-31	87.50 %	0,134	61	25.00 %	1,013	200
Trave 15-24	75.00 %	0,430	196	75.00 %	1,077	200
Trave 14-15	0.00 %	1,135	200	75.00 %	2,246	200
Trave 47-48	0.00 %	0,956	200	75.00 %	2,246	200
Trave 37-47	37.50 %	0,295	135	37.50 %	0,459	200
Trave 25-37	87.50 %	0,259	118	25.00 %	1,213	200
Trave 19-25	87.50 %	0,305	139	75.00 %	0,721	200
Trave 38-48	37.50 %	0,287	131	37.50 %	0,474	200
Trave 20-26	87.50 %	0,378	173	75.00 %	1,010	200
Trave 26-38	0.00 %	0,216	98	25.00 %	0,881	200
Trave 19-20	0.00 %	1,089	200	75.00 %	2,195	200

**LEGENDA:**

<b>Id<sub>Elm</sub></b>	Identificativo dell'elemento strutturale.
<b>%LLI/Shell</b>	Rigidezza equivalente orizzontale in direzione x
<b>PGA<sub>PF/RC</sub></b>	Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$ . N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.
<b>PGA<sub>T</sub></b>	Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica

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> [%]

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

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>g</sub>/g). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2·PGA<sub>D</sub>.

## ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI

IdNd	Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi	
	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
Nodo 114	0,033	15
Nodo 115	0,081	37
Nodo 116	0,192	88
Nodo 117	0,091	42
Nodo 118	0,154	70
Nodo 119	0,124	57
Nodo 120	0,135	61
Nodo 121	0,134	61
Nodo 122	0,135	61
Nodo 123	0,127	58
Nodo 124	0,104	47
Nodo 125	0,125	57
Nodo 126	0,200	91
Nodo 127	0,189	86
Nodo 128	0,087	39
Nodo 129	0,078	36
Nodo 130	0,137	62
Nodo 131	0,179	82
Nodo 132	0,208	95
Nodo 133	0,086	39
Nodo 134	0,083	38
Nodo 135	0,135	61
Nodo 136	0,037	17
Nodo 137	0,084	39
Nodo 138	0,161	73
Nodo 139	0,104	47
Nodo 140	0,067	31
Nodo 141	0,187	85
Nodo 142	0,128	59
Nodo 143	0,063	29
Nodo 144	0,114	52
Nodo 145	0,194	88
Nodo 146	0,177	81
Nodo 147	0,171	78
Nodo 148	0,212	97
Nodo 149	0,070	32
Nodo 150	0,078	36
Nodo 151	0,164	75
Nodo 152	0,175	80
Nodo 153	0,180	82
Nodo 154	0,076	35
Nodo 155	0,076	35
Nodo 156	0,169	77
Nodo 157	0,128	58
Nodo 158	0,105	48
Nodo 159	0,064	29
Nodo 160	0,107	49
Nodo 161	0,190	87
Nodo 162	0,164	75
Nodo 163	0,176	80
Nodo 164	0,068	31
Nodo 165	0,061	28
Nodo 166	0,060	27
Nodo 167	0,072	33
Nodo 168	0,067	31
Nodo 169	0,074	34
Nodo 170	0,068	31
Nodo 171	0,072	33
Nodo 172	0,069	31
Nodo 173	0,080	36
Nodo 174	0,079	36
Nodo 175	0,075	34
Nodo 176	0,150	68
Nodo 177	0,108	49
Nodo 178	0,069	32
Nodo 179	0,077	35
Nodo 180	0,079	36
Nodo 181	0,150	68
Nodo 182	0,116	53
Nodo 183	0,071	33
Nodo 184	0,177	81
Nodo 185	0,169	77
Nodo 186	0,081	37
Nodo 187	0,099	45
Nodo 188	0,664	200
Nodo 189	0,479	200
Nodo 190	0,208	95

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id <sub>Nd</sub>	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>
		[%]
Nodo 191	0,078	36
Nodo 192	0,085	39
Nodo 193	0,098	45
Nodo 194	0,131	60
Nodo 195	0,161	74
Nodo 196	0,077	35
Nodo 197	0,077	35
Nodo 198	0,069	31
Nodo 199	0,069	31
Nodo 200	0,077	35
Nodo 201	0,070	32
Nodo 202	0,068	31
Nodo 203	0,075	34
Nodo 204	0,434	198
Nodo 205	0,068	31
Nodo 206	0,435	199
Nodo 207	0,073	33
Nodo 208	0,144	66
Nodo 209	0,156	71
Nodo 210	0,077	35
Nodo 211	0,088	40
Nodo 212	0,072	33
Nodo 213	0,075	34
Nodo 214	0,089	41
Nodo 215	0,143	65
Nodo 216	0,202	92
Nodo 217	0,050	23
Nodo 218	0,057	26
Nodo 219	0,064	29
Nodo 220	0,058	27
Nodo 221	0,065	29
Nodo 222	0,078	36
Nodo 223	0,903	200
Nodo 224	0,031	14
Nodo 225	0,937	200
Nodo 226	0,032	15
Nodo 227	0,163	74
Nodo 228	0,191	87
Nodo 229	0,081	37
Nodo 230	0,080	36
Nodo 231	0,072	33
Nodo 232	0,071	32
Nodo 233	0,083	38
Nodo 234	0,151	69
Nodo 235	0,314	143
Nodo 236	0,003	2
Nodo 237	0,082	38
Nodo 238	0,099	45
Nodo 239	0,077	35
Nodo 240	0,089	41
Nodo 241	0,123	56
Nodo 242	4,677	200
Nodo 243	0,001	0
Nodo 244	4,494	200
Nodo 245	0,000	0
Nodo 246	0,179	82
Nodo 247	0,282	129
Nodo 248	0,119	54
Nodo 249	0,119	54
Nodo 250	0,136	62
Nodo 251	0,099	45
Nodo 252	0,131	60
Nodo 253	0,110	50
Nodo 254	0,105	48
Nodo 255	0,242	110
Nodo 256	0,171	78
Nodo 257	0,252	115
Nodo 258	0,181	83
Nodo 259	0,116	53
Nodo 260	0,108	49
Nodo 261	0,068	31
Nodo 262	0,204	93
Nodo 263	0,222	101
Nodo 264	0,195	89
Nodo 265	0,264	120
Nodo 266	0,114	52
Nodo 267	0,095	43
Nodo 268	0,102	47
Nodo 269	0,119	54
Nodo 270	0,074	34
Nodo 271	0,060	27
Nodo 272	0,081	37
Nodo 273	0,069	31
Nodo 274	0,061	28
Nodo 275	0,110	50
Nodo 276	0,076	35

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi		
Id <sub>Nd</sub>	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub>
		[%]
Nodo 277	0,077	35
Nodo 278	0,123	56
Nodo 279	0,079	36
Nodo 280	0,060	28
Nodo 281	0,086	39
Nodo 282	0,069	31
Nodo 283	0,056	26
Nodo 284	0,097	44
Nodo 285	0,073	34
Nodo 286	0,079	36
Nodo 287	0,111	51
Nodo 288	0,063	29
Nodo 289	0,041	19
Nodo 290	0,007	3
Nodo 291	0,006	3
Nodo 292	0,000	0
Nodo 293	0,065	30
Nodo 294	0,039	18
Nodo 295	0,011	5
Nodo 296	0,016	7
Nodo 297	0,000	0
Nodo 298	0,070	32
Nodo 299	0,065	30
Nodo 300	0,073	33
Nodo 301	0,127	58
Nodo 302	0,065	30
Nodo 303	0,066	30
Nodo 304	0,073	33
Nodo 305	0,123	56
Nodo 306	0,070	32
Nodo 307	0,067	31
Nodo 308	0,072	33
Nodo 309	0,120	55
Nodo 310	0,070	32
Nodo 311	0,066	30
Nodo 312	0,076	35
Nodo 313	0,141	64
Nodo 323	0,502	200
Nodo 328	0,525	200
Nodo 329	0,518	200
Nodo 330	0,548	200
Nodo 331	0,464	200
Nodo 332	0,512	200
Nodo 333	0,489	200
Nodo 334	0,506	200
Nodo 335	0,616	200
Nodo 336	0,699	200
Nodo 337	0,673	200
Nodo 338	0,677	200
Nodo 339	2,125	200
Nodo 340	2,572	200
Nodo 341	2,370	200
Nodo 342	2,455	200
Nodo 343	1,084	200
Nodo 344	2,302	200
Nodo 345	43,846	200
Nodo 346	0,647	200
Nodo 347	1,083	200
Nodo 348	2,018	200
Nodo 349	43,846	200
Nodo 350	0,758	200
Nodo 351	0,707	200
Nodo 352	2,134	200
Nodo 353	1,080	200
Nodo 354	2,890	200
Nodo 355	1,160	200
Nodo 356	0,200	91
Nodo 357	2,365	200
Nodo 358	2,341	200
Nodo 359	1,123	200
Nodo 360	1,083	200
Nodo 361	0,720	200
Nodo 362	0,696	200
Nodo 363	0,205	93
Nodo 364	0,185	84
Nodo 365	0,119	54
Nodo 366	0,122	56
Nodo 367	0,461	200
Nodo 368	0,438	200
Nodo 369	0,450	200
Nodo 370	0,104	47
Nodo 371	0,106	48
Nodo 372	1,055	200
Nodo 373	1,019	200
Nodo 374	0,983	200
Nodo 375	1,018	200

Id <sub>Nd</sub>	Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi	
	PGA <sub>Conf</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
Nodo 376	0,107	49
Nodo 377	0,108	49
Nodo 378	3,641	200
Nodo 379	3,528	200
Nodo 380	3,588	200
Nodo 381	3,796	200
Nodo 382	0,150	68
Nodo 383	0,153	70
Nodo 384	43,846	200
Nodo 385	43,846	200
Nodo 386	43,846	200
Nodo 387	43,846	200
Nodo 401	0,653	200
Nodo 402	0,741	200
Nodo 403	0,131	60
Nodo 404	0,129	59
Nodo 405	0,604	200
Nodo 406	0,585	200
Nodo 407	0,455	200
Nodo 408	0,498	200
Nodo 409	0,641	200
Nodo 410	0,617	200
Nodo 411	1,179	200
Nodo 412	1,060	200
Nodo 413	1,161	200
Nodo 414	1,102	200
Nodo 415	1,219	200
Nodo 416	1,084	200
Nodo 417	0,671	200
Nodo 418	0,693	200
Nodo 419	0,115	53
Nodo 420	0,134	61
Nodo 421	0,591	200
Nodo 422	0,585	200
Nodo 423	0,423	193
Nodo 424	0,485	200
Nodo 425	1,116	200
Nodo 426	1,083	200
Nodo 427	1,185	200
Nodo 428	1,060	200
Nodo 429	0,635	200
Nodo 430	0,598	200
Nodo 431	1,186	200
Nodo 432	1,066	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  $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$   
**PGA<sub>C</sub>/PGA<sub>D</sub>** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA<sub>C</sub>) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA<sub>D</sub> =  $S_S \cdot S_T \cdot a_g / g$ ). [200] = PGA<sub>C</sub> > 2 · PGA<sub>D</sub>.

### ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Id <sub>Elm</sub>	Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite	
	PGA <sub>Ql</sub>	PGA <sub>C</sub> /PGA <sub>D</sub> [%]
<b>Fondazione</b>		
Platea 1	0,939	200

#### LEGENDA:

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

### ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Id <sub>Piano</sub>	Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano			
	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	1,592	200	-	-
<b>Piano Androne</b>				
Piano Androne	0,403	200	-	-
<b>Piano rialzato</b>				
Piano rialzato	0,173	188	-	-
<b>Piano Primo</b>				
Piano Primo	0,172	186	-	-
<b>Piano Secondo</b>				
Piano Secondo	0,205	200	-	-
<b>Piano Terzo</b>				
Piano Terzo	0,274	200	-	-
<b>Piano Cop Torrino Scala</b>				
Piano Cop Torrino Scala	0,512	200	-	-

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> [%]

**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>Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u></a> .....	pag.	2
<a href="#"><u>Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u></a> .....	pag.	14
<a href="#"><u>Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u></a> .....	pag.	19
<a href="#"><u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u></a> .....	pag.	26
<a href="#"><u>Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u></a> .....	pag.	58
<a href="#"><u>Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u></a> .....	pag.	61
<a href="#"><u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u></a> .....	pag.	63
<a href="#"><u>EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</u></a> .....	pag.	64
<a href="#"><u>PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI</u></a> .....	pag.	64
<a href="#"><u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)</u></a> .....	pag.	65
<a href="#"><u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)</u></a> .....	pag.	65
<a href="#"><u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u></a> .....	pag.	65
<a href="#"><u>Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u></a> .....	pag.	117
<a href="#"><u>Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u></a> .....	pag.	117
<a href="#"><u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u></a> .....	pag.	118
<a href="#"><u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)</u></a> .....	pag.	118
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL</u></a> .....	pag.	119
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI</u></a> .....	pag.	129
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE</u></a> .....	pag.	133
<a href="#"><u>ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO</u></a> .....	pag.	133