

Nodo	Nodo				Nodo	Nodo				Nodo	Nodo				Nodo	Nodo			
	σ <sub>P1</sub>	σ <sub>P2</sub>	τ <sub>P</sub>	τ <sub>P23</sub>		σ <sub>P1</sub>	σ <sub>P2</sub>	τ <sub>P</sub>	τ <sub>P23</sub>		σ <sub>P1</sub>	σ <sub>P2</sub>	τ <sub>P</sub>	τ <sub>P23</sub>		σ <sub>P1</sub>	σ <sub>P2</sub>	τ <sub>P</sub>	τ <sub>P23</sub>
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]
00399	0.001	0.002	0.001	0.000	00493	0.000	0.000	0.000	0.000	00025	0.001	0.001	0.001	0.000	00125	0.000	0.001	0.000	0.000
	0.021	0.018	0.022	0.000		0.007	0.011	0.005	0.000		0.005	0.007	0.005	0.000		0.014	0.009	0.016	0.000
00400	0.001	0.001	0.000	0.000	00124	0.002	0.002	0.000	0.000	00397	0.000	0.001	0.000	0.000	00494	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.006	0.006	0.004	0.000		0.007	0.002	0.008	0.000		0.016	0.014	0.027	0.000		0.005	0.011	0.012	0.000
00372	0.000	0.000	0.000	0.000	00479	0.000	0.000	0.000	0.000	00414	0.000	0.000	0.000	0.000	00415	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.012	0.021	0.008	0.000		0.002	0.008	0.007	0.000		0.001	0.008	0.010	0.000		0.002	0.003	0.008	0.000
00012	0.001	0.005	0.001	0.000	00136	0.001	0.005	0.001	0.000	00386	0.001	0.002	0.001	0.000	00376	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.100	0.053	0.015	0.000		0.100	0.027	0.018	0.000		0.016	0.020	0.032	0.000		0.007	0.032	0.009	0.000
00375	0.000	0.000	0.000	0.000	00013	0.001	0.001	0.001	0.000	00417	0.000	0.001	0.000	0.000	00043	0.001	0.000	0.000	0.000
	0.005	0.011	0.009	0.000		0.040	0.041	0.014	0.000		0.013	0.029	0.010	0.000		0.007	0.023	0.004	0.000
00483	0.000	0.001	0.000	0.000	00396	0.001	0.001	0.001	0.000	00052	0.000	0.001	0.000	0.000	00024	0.003	0.002	0.001	0.000
	0.002	0.003	0.001	0.000		0.002	0.004	0.001	0.000		0.002	0.006	0.001	0.000		0.001	0.002	0.003	0.000
00069	0.001	0.001	0.001	0.000	00423	0.000	0.000	0.000	0.000	00023	0.002	0.000	0.001	0.000	00137	0.000	0.001	0.000	0.000
	0.004	0.005	0.005	0.000		0.000	0.002	0.001	0.000		0.002	0.001	0.003	0.000		0.019	0.010	0.025	0.000
00424	0.000	0.000	0.000	0.000	00374	0.000	0.001	0.000	0.000	00418	0.000	0.000	0.000	0.000	00381	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.001	0.002	0.002	0.000		0.009	0.009	0.011	0.000		0.004	0.005	0.007	0.000		0.004	0.008	0.004	0.000
00416	0.000	0.000	0.000	0.000	00380	0.000	0.001	0.000	0.000	00027	0.003	0.001	0.001	0.000	00138	0.002	0.002	0.000	0.000
	0.004	0.005	0.005	0.000		0.013	0.010	0.006	0.000		0.001	0.003	0.003	0.000		0.009	0.004	0.013	0.000
00028	0.002	0.000	0.001	0.000	00388	0.000	0.001	0.001	0.000	00412	0.000	0.000	0.000	0.000	00385	0.001	0.001	0.001	0.000
	0.002	0.002	0.004	0.000		0.014	0.014	0.023	0.000		0.002	0.004	0.008	0.000		0.004	0.005	0.006	0.000
00395	0.001	0.001	0.000	0.000	00401	0.003	0.002	0.002	0.000	00004	0.002	0.004	0.001	0.000	00485	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.008	0.007	0.004	0.000		0.010	0.010	0.006	0.000		0.008	0.010	0.002	0.000		0.002	0.003	0.002	0.000
00425	0.000	0.000	0.000	0.000	00426	0.000	0.000	0.000	0.000	00486	0.000	0.000	0.000	0.000	00393	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.001	0.002	0.002	0.000		0.001	0.003	0.002	0.000		0.002	0.002	0.002	0.000		0.005	0.017	0.004	0.000
00394	0.000	0.000	0.000	0.000	00437	0.000	0.001	0.001	0.000	00049	0.001	0.000	0.000	0.000	00014	0.001	0.001	0.001	0.000
	0.005	0.019	0.002	0.000		0.009	0.011	0.007	0.000		0.007	0.019	0.007	0.000		0.030	0.034	0.013	0.000
00484	0.001	0.001	0.000	0.000	00408	0.000	0.000	0.000	0.000	00378	0.001	0.001	0.000	0.000	00482	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.009	0.008	0.003	0.000		0.010	0.018	0.006	0.000		0.011	0.007	0.006	0.000		0.004	0.004	0.008	0.000
00422	0.000	0.000	0.000	0.000	00132	0.000	0.000	0.000	0.000	00383	0.000	0.000	0.000	0.000	00480	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.002	0.002	0.003	0.000		0.001	0.009	0.002	0.000		0.003	0.011	0.005	0.000		0.002	0.009	0.003	0.000
00373	0.001	0.001	0.001	0.000	00407	0.000	0.000	0.000	0.000	00064	0.000	0.000	0.000	0.000	00491	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.005	0.005	0.005	0.000		0.002	0.003	0.007	0.000		0.003	0.006	0.005	0.000		0.004	0.004	0.002	0.000
00120	0.000	0.000	0.000	0.000	00121	0.000	0.000	0.000	0.000	00015	0.001	0.001	0.001	0.000	00427	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.002	0.006	0.002	0.000		0.002	0.006	0.002	0.000		0.030	0.037	0.013	0.000		0.005	0.010	0.007	0.000
00058	0.001	0.000	0.000	0.000	00403	0.000	0.000	0.000	0.000	00367	0.002	0.001	0.001	0.000	00003	0.002	0.004	0.001	0.000
	0.008	0.020	0.007	0.000		0.007	0.020	0.006	0.000		0.013	0.022	0.010	0.000		0.014	0.009	0.005	0.000
00368	0.000	0.001	0.000	0.000	00119	0.000	0.000	0.000	0.000	00122	0.000	0.000	0.000	0.000	00123	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.011	0.007	0.003	0.000		0.003	0.003	0.002	0.000		0.004	0.011	0.002	0.000		0.002	0.004	0.003	0.000
00487	0.001	0.000	0.000	0.000	00001	0.002	0.004	0.001	0.000	00369	0.000	0.000	0.000	0.000	00489	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.008	0.013	0.009	0.000		0.008	0.011	0.003	0.000		0.009	0.010	0.005	0.000		0.003	0.003	0.007	0.000
00405	0.000	0.000	0.000	0.000	00406	0.000	0.000	0.000	0.000	00413	0.000	0.000	0.000	0.000	00382	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.001	0.002	0.007	0.000		0.001	0.003	0.007	0.000		0.003	0.010	0.012	0.000		0.005	0.020	0.005	0.000
00419	0.000	0.000	0.000	0.000	00392	0.000	0.000	0.000	0.000	00370	0.000	0.000	0.000	0.000	00362	0.000	0.001	0.000	0.000
	0.001	0.003	0.007	0.000		0.004	0.008	0.002	0.000		0.004	0.013	0.006	0.000		0.009	0.005	0.011	0.000
00384	0.000	0.001	0.000	0.000	00129	0.000	0.001	0.000	0.000	00130	0.000	0.000	0.000	0.000	00404	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.012	0.023	0.008	0.000		0.003	0.004	0.001	0.000		0.002	0.005	0.001	0.000		0.002	0.004	0.007	0.000
00377	0.000	0.000	0.000	0.000	00492	0.000	0.000	0.000	0.000	00016	0.001	0.000	0.000	0.000	00490	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.009	0.015	0.007	0.000		0.011	0.010	0.008	0.000		0.038	0.044	0.013	0.000		0.005	0.006	0.008	0.000
00126	0.001	0.005	0.001	0.000	00133	0.000	0.000	0.000	0.000	00402	0.001	0.001	0.001	0.000	00488	0.000	0.001	0.000	0.000
	0.111	0.030	0.015	0.000		0.003	0.009	0.005	0.000		0.002	0.004	0.001	0.000		0.003	0.001	0.003	0.000
00005	0.001	0.005	0.001	0.000	00391	0.001	0.001	0.000	0.000	00371	0.000	0.000	0.000	0.000	00363	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.094	0.048	0.018	0.000		0.006	0.009	0.003	0.000		0.003	0.013	0.006	0.000		0.006	0.016	0.008	0.000
00364	0.000	0.000	0.000	0.000	00365	0.000	0.000	0.000	0.000	00366	0.001	0.001	0.000	0.000	00431	0.000	0.000	0.000	0.000
	0.007	0.015	0.008	0.000		0.006	0.008	0.007	0.000		0.010	0.009	0.004	0.000		0.002	0.002	0.006	0.000
00432	0.000	0.000	0.000	0.000	00022	0.002	0.000	0.001	0.000	00067	0.001	0.001	0.001	0.000	00398	0.001	0.001	0.000	0.000
	0.001	0.002	0.003	0.000		0.002	0.002	0.005	0.000		0.003	0.007	0.004	0.000		0.005	0.007	0.009	0.000
00390	0.003	0.002	0.002	0.000	00007	0.002	0.004	0.001	0.000	00379	0.003	0.002	0.002	0.000	00135	0.001	0.004	0.000	0.000
	0.013	0.007	0.009	0.000		0.015	0.010	0.006	0.000		0.013	0.022	0.011	0.000		0.020	0.018	0.030	0.000
00128	0.001	0.001	0.000	0.000	00438	0.000	0.000	0.000	0.000	00020	0.001	0.001	0.001	0.000	00127	0.001	0.004	0.000	0.000
	0.007	0.006	0.009	0.000		0.001	0.007	0.011	0.000		0.004	0.008	0.009	0.000		0.026	0.012	0.045	0.000
00409	0.000	0.000	0.000	0.000	00436	0.000	0.0												

## Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>
		[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
00005	001	2	4	207'806	3'410	11'161	0
00005	002	2	4	179'452	4'128	9'762	0
00005	003	0	0	4'754	70	255	0
00005	004	0	0	4'564	67	245	0
00012	001	-2	-4	207'861	-3'456	-11'215	0
00012	002	-2	-4	179'509	-4'197	-9'824	0
00012	003	0	0	4'755	-70	-256	0
00012	004	0	0	4'565	-68	-246	0
00013	001	1	0	203'791	-1'721	-10'003	0
00013	002	-1	0	178'198	-1'777	-8'397	0
00013	003	0	0	4'667	-44	-233	0
00013	004	0	0	4'480	-42	-224	0
00014	001	-3	1	212'790	759	531	0
00014	002	-1	0	186'773	582	154	0
00014	003	0	0	4'883	16	16	0
00014	004	0	0	4'688	15	16	0
00015	001	3	0	212'779	-929	-522	0
00015	002	1	0	186'751	-710	-146	0
00015	003	0	0	4'883	-20	-16	0
00015	004	0	0	4'688	-19	-15	0
00016	001	-1	1	203'814	1'654	10'144	0
00016	002	1	0	178'233	1'717	8'553	0
00016	003	0	0	4'667	42	236	0
00016	004	0	0	4'480	41	226	0
00119	001	69	-190	0	0	0	0
00119	002	-508	-439	0	0	0	0
00119	003	11	-1	0	0	0	0
00119	004	11	-1	0	0	0	0
00120	001	-30	-41	0	0	0	0
00120	002	66	98	0	0	0	0
00120	003	-2	-3	0	0	0	0
00120	004	-2	-3	0	0	0	0
00121	001	-2	0	0	0	0	0
00121	002	-4	-3	0	0	0	0
00121	003	0	0	0	0	0	0
00121	004	0	0	0	0	0	0
00122	001	34	-41	0	0	0	0
00122	002	38	-47	0	0	0	0
00122	003	1	-1	0	0	0	0
00122	004	1	-1	0	0	0	0
00123	001	-282	119	0	0	0	0
00123	002	-320	133	0	0	0	0
00123	003	-4	2	0	0	0	0
00123	004	-4	2	0	0	0	0
00124	001	104	-147	0	0	0	0
00124	002	155	-175	0	0	0	0
00124	003	-1	-2	0	0	0	0
00124	004	-1	-2	0	0	0	0
00125	001	891	219	0	0	0	0
00125	002	1'006	181	0	0	0	0
00125	003	21	4	0	0	0	0
00125	004	21	4	0	0	0	0
00126	001	3'928	10'539	0	0	0	0
00126	002	3'425	10'652	0	0	0	0
00126	003	90	250	0	0	0	0
00126	004	86	240	0	0	0	0
00127	001	-1'504	95	0	0	0	0
00127	002	-1'511	107	0	0	0	0
00127	003	-35	2	0	0	0	0
00127	004	-34	2	0	0	0	0
00128	001	857	253	0	0	0	0
00128	002	705	152	0	0	0	0
00128	003	23	7	0	0	0	0
00128	004	22	6	0	0	0	0
00129	001	-23	238	0	0	0	0
00129	002	654	420	0	0	0	0
00129	003	-13	3	0	0	0	0
00129	004	-12	2	0	0	0	0
00130	001	35	22	0	0	0	0
00130	002	-99	-124	0	0	0	0
00130	003	3	3	0	0	0	0
00130	004	3	3	0	0	0	0
00131	001	1	8	0	0	0	0
00131	002	-5	3	0	0	0	0
00131	003	0	0	0	0	0	0
00131	004	0	0	0	0	0	0
00132	001	-107	78	0	0	0	0
00132	002	-118	87	0	0	0	0
00132	003	-2	1	0	0	0	0
00132	004	-2	1	0	0	0	0
00133	001	480	-125	0	0	0	0
00133	002	537	-137	0	0	0	0
00133	003	8	-2	0	0	0	0
00133	004	8	-2	0	0	0	0
00134	001	-82	229	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
00134	002	-130	260	0	0	0	0
00134	003	2	4	0	0	0	0
00134	004	2	4	0	0	0	0
00135	001	-437	-156	0	0	0	0
00135	002	-549	-161	0	0	0	0
00135	003	-10	-3	0	0	0	0
00135	004	-10	-3	0	0	0	0
00136	001	-3'816	-10'955	0	0	0	0
00136	002	-3'358	-11'131	0	0	0	0
00136	003	-87	-258	0	0	0	0
00136	004	-83	-248	0	0	0	0
00137	001	1'539	442	0	0	0	0
00137	002	1'556	395	0	0	0	0
00137	003	36	11	0	0	0	0
00137	004	34	10	0	0	0	0
00138	001	-701	-486	0	0	0	0
00138	002	-536	-388	0	0	0	0
00138	003	-20	-12	0	0	0	0
00138	004	-19	-12	0	0	0	0
00362	001	-210	6'928	11'890	-986	-114	-7
00362	002	-154	9'044	-831	-1'322	-103	-6
00362	003	-5	189	416	-22	-3	0
00362	004	-5	181	399	-21	-2	0
00363	001	347	5'985	6'107	-938	-77	26
00363	002	309	8'038	-8'506	-1'209	-66	22
00363	003	8	152	302	-25	-2	1
00363	004	8	146	290	-24	-2	1
00364	001	-49	2'931	4'225	-1'049	-14	-20
00364	002	-65	3'348	-11'964	-1'178	-36	-20
00364	003	-1	104	293	-41	0	0
00364	004	-1	100	282	-39	0	0
00365	001	-331	-4'277	7'828	641	97	32
00365	002	-250	-4'559	-6'706	636	104	30
00365	003	-8	-43	382	6	2	1
00365	004	-8	-41	367	5	2	1
00366	001	207	-2'299	13'165	518	196	-18
00366	002	254	-2'770	412	657	173	-15
00366	003	5	-6	447	6	4	0
00366	004	4	-6	429	6	4	0
00367	001	-12'541	2'070	19'482	-333	-1'374	-52
00367	002	-7'978	2'141	9'829	-321	-1'056	-52
00367	003	-329	74	553	-9	-33	-2
00367	004	-316	71	531	-9	-32	-2
00368	001	-1'137	-1'466	10'666	606	-351	40
00368	002	-1'039	-1'537	-2'508	772	-312	36
00368	003	-26	71	398	2	-8	1
00368	004	-25	69	382	2	-8	1
00369	001	122	-1'575	5'658	55	-206	-16
00369	002	90	-1'617	-8'047	-68	-180	-14
00369	003	3	69	347	-15	-5	0
00369	004	3	67	333	-14	-5	0
00370	001	-46	2'985	-471	-1'807	-128	22
00370	002	-37	4'048	-18'271	-2'300	-112	19
00370	003	-1	155	212	-75	-3	1
00370	004	-1	149	204	-72	-3	0
00371	001	-235	11'063	-177	-1'975	-63	-14
00371	002	-209	13'575	-14'937	-2'280	-55	-12
00371	003	-5	293	145	-54	-1	0
00371	004	-5	281	140	-52	-1	0
00372	001	963	16'039	14'467	-2'616	15	10
00372	002	844	18'464	1'833	-2'996	13	9
00372	003	22	381	472	-57	0	0
00372	004	21	365	453	-55	0	0
00373	001	1'503	-844	-2'973	455	-335	-26
00373	002	-2'344	-537	-15'654	363	-735	-20
00373	003	84	-5	127	8	-1	0
00373	004	81	-5	122	8	-1	0
00374	001	444	-7'282	12'558	1'013	192	-20
00374	002	645	-8'845	-588	1'240	186	-19
00374	003	6	-204	436	24	4	0
00374	004	6	-196	418	23	4	0
00375	001	-393	-6'675	5'598	1'020	35	31
00375	002	-473	-8'998	-9'972	1'462	17	28
00375	003	-8	-167	306	25	1	1
00375	004	-7	-160	294	24	1	1
00376	001	5	-1'798	4'032	750	-27	-8
00376	002	-7	-2'357	-11'258	1'132	-25	-5
00376	003	0	-73	278	29	-1	0
00376	004	0	-70	267	28	-1	0
00377	001	253	3'382	7'447	-452	-73	28
00377	002	330	3'876	-6'400	-541	-64	25
00377	003	4	21	363	-1	-2	1
00377	004	4	20	349	-1	-2	1
00378	001	-297	2'999	12'707	-600	-192	-21
00378	002	-419	3'399	-689	-787	-169	-18

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	F <sub>x</sub> [N]	F <sub>y</sub> [N]	F <sub>z</sub> [N]	M <sub>x</sub> [N-m]	M <sub>y</sub> [N-m]	M <sub>z</sub> [N-m]
00378	003	-5	20	446	-7	-4	0
00378	004	-5	19	428	-7	-4	0
00379	001	12'780	-1'884	20'892	313	1'506	-47
00379	002	7'945	-2'087	11'387	302	1'201	-47
00379	003	335	-66	581	9	36	-1
00379	004	322	-64	558	9	34	-1
00380	001	1'469	1'558	10'615	-567	393	49
00380	002	1'505	1'196	-2'878	-662	345	43
00380	003	31	-65	401	-2	9	1
00380	004	30	-62	385	-2	9	1
00381	001	-298	1'596	5'477	-55	164	-17
00381	002	-345	1'893	-9'327	-121	145	-15
00381	003	-5	-79	353	18	4	0
00381	004	-5	-76	339	17	4	0
00382	001	37	-2'330	-192	1'753	120	14
00382	002	30	-3'286	-15'805	2'179	105	13
00382	003	1	-128	190	68	3	0
00382	004	1	-123	182	66	3	0
00383	001	310	-12'144	-1'261	2'185	61	-14
00383	002	271	-14'910	-17'054	2'654	54	-12
00383	003	7	-319	141	57	1	0
00383	004	7	-307	135	55	1	0
00384	001	-1'119	-15'200	14'904	2'329	-28	14
00384	002	-973	-17'396	2'074	2'635	-25	12
00384	003	-25	-367	483	53	-1	0
00384	004	-24	-352	464	50	-1	0
00385	001	-1'633	964	-3'165	-459	146	-26
00385	002	2'237	600	-15'386	-364	594	-19
00385	003	-87	9	116	-8	-3	0
00385	004	-84	8	112	-8	-3	0
00386	001	-10'934	-2'464	24'646	747	-2'203	-74
00386	002	-9'210	-2'783	15'934	887	-1'976	-86
00386	003	-237	-54	626	16	-48	-2
00386	004	-228	-52	601	16	-46	-2
00387	001	-4'271	-285	6'406	534	-1'037	17
00387	002	-4'295	-383	-1'253	659	-976	14
00387	003	-70	-8	223	12	-21	1
00387	004	-68	-7	214	12	-20	1
00388	001	9'383	-2'433	32'614	533	2'219	61
00388	002	7'802	-2'758	22'940	699	1'994	74
00388	003	202	-53	808	12	49	1
00388	004	194	-51	775	11	47	1
00389	001	4'796	842	13'569	51	1'049	18
00389	002	4'734	605	5'011	236	987	16
00389	003	83	17	386	1	21	0
00389	004	80	17	370	1	21	0
00390	001	-13'670	870	18'986	-181	-1'430	-30
00390	002	-9'309	159	9'740	-127	-1'065	-16
00390	003	-348	20	537	-4	-35	-1
00390	004	-334	20	516	-4	-34	-1
00391	001	-947	-4'790	12'338	720	-318	38
00391	002	-895	-6'035	-219	896	-273	34
00391	003	-21	-97	427	14	-7	1
00391	004	-20	-93	410	13	-7	1
00392	001	291	-5'992	6'749	962	-166	-31
00392	002	263	-7'161	-8'154	1'115	-126	-26
00392	003	7	-115	343	19	-4	-1
00392	004	6	-110	329	18	-4	-1
00393	001	35	341	3'857	-61	43	38
00393	002	3	22	-12'124	115	11	31
00393	003	1	11	284	-4	1	1
00393	004	1	11	272	-3	1	1
00394	001	-215	5'290	6'276	-780	119	-26
00394	002	-255	6'740	-7'794	-976	108	-24
00394	003	-4	96	322	-14	3	-1
00394	004	-4	92	309	-14	3	-1
00395	001	840	5'184	12'473	-760	314	41
00395	002	833	6'536	-737	-1'006	277	35
00395	003	17	104	438	-14	7	1
00395	004	17	100	421	-13	7	1
00396	001	4'252	-885	-107	443	161	-27
00396	002	314	-1'180	-12'444	402	-312	-27
00396	003	144	-18	178	11	10	-1
00396	004	138	-18	171	10	10	-1
00397	001	10'627	2'025	23'990	-737	2'109	-69
00397	002	8'960	2'376	15'264	-871	1'887	-80
00397	003	231	44	613	-16	46	-2
00397	004	222	42	588	-16	44	-2
00398	001	3'975	429	6'889	-549	987	17
00398	002	3'972	531	-924	-681	922	14
00398	003	65	12	234	-12	20	1
00398	004	62	11	225	-12	19	1
00399	001	-9'730	2'346	31'864	-525	-2'188	59
00399	002	-8'217	2'662	22'122	-685	-1'954	71
00399	003	-210	51	793	-11	-48	1

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
00399	004	-202	49	761	-11	-46	1
00400	001	-4'630	-809	13'981	-70	-1'032	18
00400	002	-4'568	-556	5'274	-263	-962	16
00400	003	-79	-17	396	-1	-21	0
00400	004	-76	-16	381	-1	-20	0
00401	001	14'231	-15	18'884	196	1'427	-20
00401	002	9'518	-193	9'709	173	1'090	-21
00401	003	367	11	534	4	35	0
00401	004	352	10	513	4	33	0
00402	001	-4'078	1'410	-237	-446	-175	-26
00402	002	48	1'255	-12'645	-404	298	-24
00402	003	-142	37	176	-11	-10	-1
00402	004	-136	35	169	-10	-10	-1
00403	001	1'327	463	0	0	0	0
00403	002	476	39	0	0	0	0
00403	003	40	16	0	0	0	0
00403	004	39	15	0	0	0	0
00404	001	-236	-279	0	0	0	0
00404	002	-98	-122	0	0	0	0
00404	003	-7	-8	0	0	0	0
00404	004	-7	-8	0	0	0	0
00405	001	12	12	0	0	0	0
00405	002	0	9	0	0	0	0
00405	003	0	0	0	0	0	0
00405	004	0	0	0	0	0	0
00406	001	34	-40	0	0	0	0
00406	002	137	-168	0	0	0	0
00406	003	-1	1	0	0	0	0
00406	004	-1	1	0	0	0	0
00407	001	-109	-191	0	0	0	0
00407	002	-701	76	0	0	0	0
00407	003	4	-8	0	0	0	0
00407	004	4	-8	0	0	0	0
00408	001	-2'091	-264	0	0	0	0
00408	002	-819	38	0	0	0	0
00408	003	-63	-10	0	0	0	0
00408	004	-60	-9	0	0	0	0
00409	001	526	268	0	0	0	0
00409	002	245	124	0	0	0	0
00409	003	15	8	0	0	0	0
00409	004	15	8	0	0	0	0
00410	001	-2	-27	0	0	0	0
00410	002	-8	-10	0	0	0	0
00410	003	0	-1	0	0	0	0
00410	004	0	-1	0	0	0	0
00411	001	-49	72	0	0	0	0
00411	002	-170	212	0	0	0	0
00411	003	0	0	0	0	0	0
00411	004	0	0	0	0	0	0
00412	001	227	153	0	0	0	0
00412	002	891	-62	0	0	0	0
00412	003	-3	7	0	0	0	0
00412	004	-3	6	0	0	0	0
00413	001	-105	-35	0	0	0	0
00413	002	-207	-58	0	0	0	0
00413	003	1	0	0	0	0	0
00413	004	1	0	0	0	0	0
00414	001	7	6	0	0	0	0
00414	002	30	23	0	0	0	0
00414	003	-1	0	0	0	0	0
00414	004	0	0	0	0	0	0
00415	001	-1	2	0	0	0	0
00415	002	9	-6	0	0	0	0
00415	003	0	0	0	0	0	0
00415	004	0	0	0	0	0	0
00416	001	-74	93	0	0	0	0
00416	002	76	-61	0	0	0	0
00416	003	-4	5	0	0	0	0
00416	004	-4	4	0	0	0	0
00417	001	836	-458	0	0	0	0
00417	002	-304	-80	0	0	0	0
00417	003	35	-14	0	0	0	0
00417	004	33	-14	0	0	0	0
00418	001	1'028	-89	0	0	0	0
00418	002	-125	-333	0	0	0	0
00418	003	37	2	0	0	0	0
00418	004	36	2	0	0	0	0
00419	001	-235	-175	0	0	0	0
00419	002	-44	-35	0	0	0	0
00419	003	-7	-5	0	0	0	0
00419	004	-7	-5	0	0	0	0
00420	001	-16	-13	0	0	0	0
00420	002	-1	9	0	0	0	0
00420	003	-1	-1	0	0	0	0
00420	004	0	-1	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00421	001	-59	32	0	0	0	0
00421	002	146	-73	0	0	0	0
00421	003	-4	2	0	0	0	0
00421	004	-4	2	0	0	0	0
00422	001	315	-264	0	0	0	0
00422	002	-459	-44	0	0	0	0
00422	003	18	-9	0	0	0	0
00422	004	18	-8	0	0	0	0
00423	001	305	-16	0	0	0	0
00423	002	-303	-248	0	0	0	0
00423	003	15	4	0	0	0	0
00423	004	14	4	0	0	0	0
00424	001	-82	-107	0	0	0	0
00424	002	29	32	0	0	0	0
00424	003	-3	-4	0	0	0	0
00424	004	-3	-4	0	0	0	0
00425	001	11	0	0	0	0	0
00425	002	-6	-4	0	0	0	0
00425	003	0	0	0	0	0	0
00425	004	0	0	0	0	0	0
00426	001	-194	160	0	0	0	0
00426	002	-38	30	0	0	0	0
00426	003	-6	5	0	0	0	0
00426	004	-6	5	0	0	0	0
00427	001	1'678	-838	0	0	0	0
00427	002	528	-387	0	0	0	0
00427	003	52	-24	0	0	0	0
00427	004	49	-23	0	0	0	0
00428	001	-1'163	-203	0	0	0	0
00428	002	-126	172	0	0	0	0
00428	003	-39	-10	0	0	0	0
00428	004	-37	-10	0	0	0	0
00429	001	182	233	0	0	0	0
00429	002	66	93	0	0	0	0
00429	003	5	7	0	0	0	0
00429	004	5	6	0	0	0	0
00430	001	-14	-5	0	0	0	0
00430	002	-6	-6	0	0	0	0
00430	003	0	0	0	0	0	0
00430	004	0	0	0	0	0	0
00431	001	33	-29	0	0	0	0
00431	002	-69	110	0	0	0	0
00431	003	2	-3	0	0	0	0
00431	004	2	-3	0	0	0	0
00432	001	-209	257	0	0	0	0
00432	002	391	-23	0	0	0	0
00432	003	-13	9	0	0	0	0
00432	004	-13	9	0	0	0	0
00433	001	-294	66	0	0	0	0
00433	002	381	264	0	0	0	0
00433	003	-15	-2	0	0	0	0
00433	004	-15	-1	0	0	0	0
00434	001	73	62	0	0	0	0
00434	002	-65	-53	0	0	0	0
00434	003	3	3	0	0	0	0
00434	004	3	3	0	0	0	0
00435	001	-16	13	0	0	0	0
00435	002	-2	6	0	0	0	0
00435	003	-1	0	0	0	0	0
00435	004	-1	0	0	0	0	0
00436	001	250	-336	0	0	0	0
00436	002	82	-111	0	0	0	0
00436	003	8	-10	0	0	0	0
00436	004	7	-10	0	0	0	0
00437	001	-1'298	860	0	0	0	0
00437	002	-492	418	0	0	0	0
00437	003	-39	25	0	0	0	0
00437	004	-38	24	0	0	0	0
00438	001	-24	11	0	0	0	0
00438	002	51	39	0	0	0	0
00438	003	-3	-1	0	0	0	0
00438	004	-3	-1	0	0	0	0
00439	001	-11	6	0	0	0	0
00439	002	-19	-5	0	0	0	0
00439	003	0	1	0	0	0	0
00439	004	0	0	0	0	0	0
00440	001	-4	4	0	0	0	0
00440	002	-2	3	0	0	0	0
00440	003	0	0	0	0	0	0
00440	004	0	0	0	0	0	0
00441	001	128	-159	0	0	0	0
00441	002	19	-29	0	0	0	0
00441	003	4	-5	0	0	0	0
00441	004	4	-5	0	0	0	0
00442	001	-1'147	681	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	F <sub>x</sub> [N]	F <sub>y</sub> [N]	F <sub>z</sub> [N]	M <sub>x</sub> [N-m]	M <sub>y</sub> [N-m]	M <sub>z</sub> [N-m]
00442	002	-142	201	0	0	0	0
00442	003	-39	21	0	0	0	0
00442	004	-37	20	0	0	0	0
00479	001	1	-15	0	0	0	0
00479	002	0	-23	0	0	0	0
00479	003	0	0	0	0	0	0
00479	004	0	0	0	0	0	0
00480	001	0	29	0	0	0	0
00480	002	1	24	0	0	0	0
00480	003	0	1	0	0	0	0
00480	004	0	1	0	0	0	0
00481	001	12	-15	0	0	0	0
00481	002	-70	-39	0	0	0	0
00481	003	1	0	0	0	0	0
00481	004	1	0	0	0	0	0
00482	001	-172	145	0	0	0	0
00482	002	-98	66	0	0	0	0
00482	003	-5	4	0	0	0	0
00482	004	-5	4	0	0	0	0
00483	001	-218	-764	0	0	0	0
00483	002	-321	-189	0	0	0	0
00483	003	-5	-26	0	0	0	0
00483	004	-5	-25	0	0	0	0
00484	001	-1'021	-308	0	0	0	0
00484	002	-202	113	0	0	0	0
00484	003	-32	-12	0	0	0	0
00484	004	-31	-12	0	0	0	0
00485	001	49	122	0	0	0	0
00485	002	21	-28	0	0	0	0
00485	003	1	5	0	0	0	0
00485	004	1	4	0	0	0	0
00486	001	-6	90	0	0	0	0
00486	002	27	6	0	0	0	0
00486	003	-1	3	0	0	0	0
00486	004	-1	3	0	0	0	0
00487	001	699	-841	0	0	0	0
00487	002	288	-350	0	0	0	0
00487	003	21	-25	0	0	0	0
00487	004	20	-24	0	0	0	0
00488	001	-18	-264	0	0	0	0
00488	002	-47	-24	0	0	0	0
00488	003	-2	-9	0	0	0	0
00488	004	-2	-8	0	0	0	0
00489	001	-9	44	0	0	0	0
00489	002	-28	-55	0	0	0	0
00489	003	0	3	0	0	0	0
00489	004	0	2	0	0	0	0
00490	001	-6	249	0	0	0	0
00490	002	13	20	0	0	0	0
00490	003	0	8	0	0	0	0
00490	004	0	7	0	0	0	0
00491	001	47	-164	0	0	0	0
00491	002	32	-1	0	0	0	0
00491	003	3	-5	0	0	0	0
00491	004	2	-5	0	0	0	0
00492	001	-70	-64	0	0	0	0
00492	002	63	196	0	0	0	0
00492	003	-4	-6	0	0	0	0
00492	004	-4	-6	0	0	0	0
00493	001	-120	-237	0	0	0	0
00493	002	-131	-237	0	0	0	0
00493	003	-3	-4	0	0	0	0
00493	004	-3	-4	0	0	0	0
00494	001	232	143	0	0	0	0
00494	002	234	96	0	0	0	0
00494	003	5	4	0	0	0	0
00494	004	5	4	0	0	0	0

LEGENDA:

- IdNd** Identificativo del nodo.
- CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- F<sub>x</sub>, F<sub>y</sub>** Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- F<sub>z</sub>, M<sub>x</sub>**
- M<sub>y</sub>, M<sub>z</sub>**

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA

IdNd	Dir	Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma					
		F <sub>x</sub> [N]	F <sub>y</sub> [N]	F <sub>z</sub> [N]	M <sub>x</sub> [N-m]	M <sub>y</sub> [N-m]	M <sub>z</sub> [N-m]
00005	X	42	4	36'655	1'875	153'915	3
00005	Y	1	3	47'427	4'186	3'790	0
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00012	X	40	2	36'806	1'757	154'101	3
00012	Y	1	3	47'320	4'168	3'798	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id <sub>Nd</sub>	Dir	F <sub>x</sub> [N]	F <sub>y</sub> [N]	F <sub>z</sub> [N]	M <sub>x</sub> [N·m]	M <sub>y</sub> [N·m]	M <sub>z</sub> [N·m]
00012	Z	0	0	0	0	0	0
00013	X	47	1	101'990	3'382	148'645	0
00013	Y	1	0	25'959	4'996	4'051	0
00013	Z	0	0	0	0	0	0
00014	X	66	5	130'326	5'425	145'365	1
00014	Y	2	0	10'794	4'831	3'431	0
00014	Z	0	0	0	0	0	0
00015	X	63	2	130'019	3'049	145'711	1
00015	Y	2	0	10'815	4'824	3'403	0
00015	Z	0	0	0	0	0	0
00016	X	50	0	101'661	3'304	149'831	1
00016	Y	1	0	26'025	4'910	4'098	0
00016	Z	0	0	0	0	0	0
00119	X	892	373	0	0	0	0
00119	Y	91	25	0	0	0	0
00119	Z	0	0	0	0	0	0
00120	X	154	216	0	0	0	0
00120	Y	13	13	0	0	0	0
00120	Z	0	0	0	0	0	0
00121	X	3	4	0	0	0	0
00121	Y	0	1	0	0	0	0
00121	Z	0	0	0	0	0	0
00122	X	18	23	0	0	0	0
00122	Y	11	23	0	0	0	0
00122	Z	0	0	0	0	0	0
00123	X	126	48	0	0	0	0
00123	Y	145	51	0	0	0	0
00123	Z	0	0	0	0	0	0
00124	X	584	180	0	0	0	0
00124	Y	492	277	0	0	0	0
00124	Z	0	0	0	0	0	0
00125	X	3'457	3'415	0	0	0	0
00125	Y	577	112	0	0	0	0
00125	Z	0	0	0	0	0	0
00126	X	49'079	2'604	0	0	0	0
00126	Y	1'177	4'612	0	0	0	0
00126	Z	0	0	0	0	0	0
00127	X	4'707	108	0	0	0	0
00127	Y	512	40	0	0	0	0
00127	Z	0	0	0	0	0	0
00128	X	126	226	0	0	0	0
00128	Y	542	200	0	0	0	0
00128	Z	0	0	0	0	0	0
00129	X	1'390	242	0	0	0	0
00129	Y	164	24	0	0	0	0
00129	Z	0	0	0	0	0	0
00130	X	420	275	0	0	0	0
00130	Y	23	24	0	0	0	0
00130	Z	0	0	0	0	0	0
00131	X	52	58	0	0	0	0
00131	Y	2	2	0	0	0	0
00131	Z	0	0	0	0	0	0
00132	X	151	97	0	0	0	0
00132	Y	33	24	0	0	0	0
00132	Z	0	0	0	0	0	0
00133	X	21	21	0	0	0	0
00133	Y	143	31	0	0	0	0
00133	Z	0	0	0	0	0	0
00134	X	221	63	0	0	0	0
00134	Y	533	189	0	0	0	0
00134	Z	0	0	0	0	0	0
00135	X	3'932	166	0	0	0	0
00135	Y	317	41	0	0	0	0
00135	Z	0	0	0	0	0	0
00136	X	48'490	5'805	0	0	0	0
00136	Y	1'175	4'630	0	0	0	0
00136	Z	0	0	0	0	0	0
00137	X	4'503	3'421	0	0	0	0
00137	Y	531	147	0	0	0	0
00137	Z	0	0	0	0	0	0
00138	X	534	146	0	0	0	0
00138	Y	514	273	0	0	0	0
00138	Z	0	0	0	0	0	0
00362	X	324	3'893	3'304	147	627	22
00362	Y	33	7'436	1'782	670	14	1
00362	Z	0	0	0	0	0	0
00363	X	589	9'096	571	1'358	796	29
00363	Y	87	6'863	2'292	1'207	17	4
00363	Z	0	0	0	0	0	0
00364	X	685	12'406	2'711	4'253	876	21
00364	Y	14	6'991	1'095	3'032	24	1
00364	Z	0	0	0	0	0	0
00365	X	123	9'198	2'135	1'569	681	27
00365	Y	43	7'161	4'739	1'282	23	2

## Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

IdNd	Dir	Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma					
		Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
00365	Z	0	0	0	0	0	0
00366	X	1'302	4'101	5'416	276	661	22
00366	Y	285	8'115	1'844	665	37	4
00366	Z	0	0	0	0	0	0
00367	X	32'310	2'300	12'350	13	1'733	17
00367	Y	1'959	2'360	2'906	177	186	39
00367	Z	0	0	0	0	0	0
00368	X	1'685	1'911	5'297	748	417	9
00368	Y	192	5'513	3'010	420	60	7
00368	Z	0	0	0	0	0	0
00369	X	191	3'001	4'418	487	572	23
00369	Y	25	4'143	3'942	746	41	2
00369	Z	0	0	0	0	0	0
00370	X	838	6'229	5'882	2'499	616	27
00370	Y	23	4'143	1'289	1'893	30	3
00370	Z	0	0	0	0	0	0
00371	X	1'211	5'333	4'418	984	565	16
00371	Y	52	4'590	1'346	857	21	3
00371	Z	0	0	0	0	0	0
00372	X	11'914	6'212	2'365	881	1'063	151
00372	Y	266	5'234	3'657	699	26	3
00372	Z	0	0	0	0	0	0
00373	X	10'123	1'069	44'380	358	940	25
00373	Y	553	1'213	1'085	200	30	15
00373	Z	0	0	0	0	0	0
00374	X	5'471	8'456	2'205	407	421	10
00374	Y	130	7'507	1'707	653	17	1
00374	Z	0	0	0	0	0	0
00375	X	2'781	8'883	973	1'503	851	46
00375	Y	99	7'464	2'021	1'270	20	4
00375	Z	0	0	0	0	0	0
00376	X	931	11'892	967	3'446	962	18
00376	Y	31	6'327	990	2'675	27	1
00376	Z	0	0	0	0	0	0
00377	X	2'446	8'760	5'861	1'152	755	32
00377	Y	62	7'347	4'398	1'256	24	2
00377	Z	0	0	0	0	0	0
00378	X	2'520	5'412	7'532	421	562	19
00378	Y	249	8'507	1'895	679	32	3
00378	Z	0	0	0	0	0	0
00379	X	36'564	96	6'465	51	775	2
00379	Y	1'950	2'370	3'093	201	211	42
00379	Z	0	0	0	0	0	0
00380	X	5'902	2'893	4'226	80	291	15
00380	Y	294	5'594	3'171	412	62	8
00380	Z	0	0	0	0	0	0
00381	X	2'601	747	6'250	56	645	30
00381	Y	64	4'504	3'847	796	32	2
00381	Z	0	0	0	0	0	0
00382	X	775	5'725	5'439	1'661	608	15
00382	Y	20	3'517	1'114	1'661	27	1
00382	Z	0	0	0	0	0	0
00383	X	2'569	6'429	3'390	1'078	596	17
00383	Y	74	5'084	1'235	914	21	2
00383	Z	0	0	0	0	0	0
00384	X	15'732	4'692	2'049	681	1'287	214
00384	Y	340	5'204	3'734	680	29	5
00384	Z	0	0	0	0	0	0
00385	X	10'397	1'300	41'415	369	911	26
00385	Y	502	1'236	1'024	201	19	16
00385	Z	0	0	0	0	0	0
00386	X	4'299	2'922	44'246	355	563	12
00386	Y	2'267	749	7'709	240	533	30
00386	Z	0	0	0	0	0	0
00387	X	4'151	596	43'486	482	348	5
00387	Y	498	328	3'395	203	174	17
00387	Z	0	0	0	0	0	0
00388	X	973	806	60'637	238	1'637	49
00388	Y	2'233	800	8'430	279	604	33
00388	Z	0	0	0	0	0	0
00389	X	6'571	300	46'458	107	870	2
00389	Y	873	379	3'025	241	255	17
00389	Z	0	0	0	0	0	0
00390	X	24'635	7'120	18'276	79	1'140	69
00390	Y	953	2'795	1'092	237	112	47
00390	Z	0	0	0	0	0	0
00391	X	524	5'737	2'442	23	645	19
00391	Y	72	8'848	117	729	14	1
00391	Z	0	0	0	0	0	0
00392	X	381	8'817	1'319	1'622	727	33
00392	Y	27	8'332	3'957	1'501	15	1
00392	Z	0	0	0	0	0	0
00393	X	747	10'369	1'948	3'405	956	12
00393	Y	15	8'029	180	3'482	19	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id <sub>Nd</sub>	Dir	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00393	Z	0	0	0	0	0	0
00394	X	1'549	8'287	3'215	1'173	797	35
00394	Y	39	8'044	3'757	1'404	16	1
00394	Z	0	0	0	0	0	0
00395	X	2'588	5'001	6'441	260	550	18
00395	Y	250	9'102	191	745	12	1
00395	Z	0	0	0	0	0	0
00396	X	8'555	2'908	51'275	84	1'511	14
00396	Y	681	1'417	1'078	287	41	24
00396	Z	0	0	0	0	0	0
00397	X	5'789	445	46'544	190	228	11
00397	Y	2'166	619	7'627	240	506	28
00397	Z	0	0	0	0	0	0
00398	X	5'340	455	43'105	449	473	2
00398	Y	475	424	3'545	210	174	18
00398	Z	0	0	0	0	0	0
00399	X	1'810	562	59'321	344	1'225	61
00399	Y	2'428	764	8'361	280	587	33
00399	Z	0	0	0	0	0	0
00400	X	7'500	519	46'754	72	1'112	5
00400	Y	907	418	3'182	253	265	18
00400	Z	0	0	0	0	0	0
00401	X	33'311	5'839	16'706	115	1'206	36
00401	Y	1'339	3'031	1'096	229	51	48
00401	Z	0	0	0	0	0	0
00402	X	8'441	1'878	50'875	14	1'588	2
00402	Y	383	1'646	1'074	289	34	23
00402	Z	0	0	0	0	0	0
00403	X	10'407	6'292	0	0	0	0
00403	Y	289	156	0	0	0	0
00403	Z	0	0	0	0	0	0
00404	X	1'567	1'633	0	0	0	0
00404	Y	50	51	0	0	0	0
00404	Z	0	0	0	0	0	0
00405	X	120	75	0	0	0	0
00405	Y	3	3	0	0	0	0
00405	Z	0	0	0	0	0	0
00406	X	167	214	0	0	0	0
00406	Y	5	7	0	0	0	0
00406	Z	0	0	0	0	0	0
00407	X	1'002	460	0	0	0	0
00407	Y	102	27	0	0	0	0
00407	Z	0	0	0	0	0	0
00408	X	17'188	5'136	0	0	0	0
00408	Y	509	138	0	0	0	0
00408	Z	0	0	0	0	0	0
00409	X	3'465	1'786	0	0	0	0
00409	Y	107	55	0	0	0	0
00409	Z	0	0	0	0	0	0
00410	X	59	201	0	0	0	0
00410	Y	1	6	0	0	0	0
00410	Z	0	0	0	0	0	0
00411	X	432	312	0	0	0	0
00411	Y	13	15	0	0	0	0
00411	Z	0	0	0	0	0	0
00412	X	1'534	334	0	0	0	0
00412	Y	120	26	0	0	0	0
00412	Z	0	0	0	0	0	0
00413	X	304	115	0	0	0	0
00413	Y	156	33	0	0	0	0
00413	Z	0	0	0	0	0	0
00414	X	89	47	0	0	0	0
00414	Y	36	26	0	0	0	0
00414	Z	0	0	0	0	0	0
00415	X	141	133	0	0	0	0
00415	Y	4	3	0	0	0	0
00415	Z	0	0	0	0	0	0
00416	X	2'012	1'954	0	0	0	0
00416	Y	53	53	0	0	0	0
00416	Z	0	0	0	0	0	0
00417	X	15'143	4'825	0	0	0	0
00417	Y	354	106	0	0	0	0
00417	Z	0	0	0	0	0	0
00418	X	14'581	4'498	0	0	0	0
00418	Y	323	100	0	0	0	0
00418	Z	0	0	0	0	0	0
00419	X	2'004	1'489	0	0	0	0
00419	Y	43	32	0	0	0	0
00419	Z	0	0	0	0	0	0
00420	X	124	85	0	0	0	0
00420	Y	3	4	0	0	0	0
00420	Z	0	0	0	0	0	0
00421	X	442	243	0	0	0	0
00421	Y	41	21	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id <sub>nd</sub>	Dir	F <sub>x</sub> [N]	F <sub>y</sub> [N]	F <sub>z</sub> [N]	M <sub>x</sub> [N-m]	M <sub>y</sub> [N-m]	M <sub>z</sub> [N-m]
00421	Z	0	0	0	0	0	0
00422	X	1'790	496	0	0	0	0
00422	Y	210	28	0	0	0	0
00422	Z	0	0	0	0	0	0
00423	X	1'490	597	0	0	0	0
00423	Y	34	70	0	0	0	0
00423	Z	0	0	0	0	0	0
00424	X	273	335	0	0	0	0
00424	Y	7	10	0	0	0	0
00424	Z	0	0	0	0	0	0
00425	X	99	36	0	0	0	0
00425	Y	4	2	0	0	0	0
00425	Z	0	0	0	0	0	0
00426	X	1'979	1'653	0	0	0	0
00426	Y	50	42	0	0	0	0
00426	Z	0	0	0	0	0	0
00427	X	15'417	6'262	0	0	0	0
00427	Y	390	174	0	0	0	0
00427	Z	0	0	0	0	0	0
00428	X	13'012	5'628	0	0	0	0
00428	Y	288	128	0	0	0	0
00428	Z	0	0	0	0	0	0
00429	X	1'106	1'287	0	0	0	0
00429	Y	26	38	0	0	0	0
00429	Z	0	0	0	0	0	0
00430	X	45	19	0	0	0	0
00430	Y	5	2	0	0	0	0
00430	Z	0	0	0	0	0	0
00431	X	292	351	0	0	0	0
00431	Y	23	12	0	0	0	0
00431	Z	0	0	0	0	0	0
00432	X	1'430	589	0	0	0	0
00432	Y	36	28	0	0	0	0
00432	Z	0	0	0	0	0	0
00433	X	1'401	600	0	0	0	0
00433	Y	150	25	0	0	0	0
00433	Z	0	0	0	0	0	0
00434	X	209	187	0	0	0	0
00434	Y	17	14	0	0	0	0
00434	Z	0	0	0	0	0	0
00435	X	129	113	0	0	0	0
00435	Y	3	3	0	0	0	0
00435	Z	0	0	0	0	0	0
00436	X	1'902	2'529	0	0	0	0
00436	Y	51	68	0	0	0	0
00436	Z	0	0	0	0	0	0
00437	X	9'325	5'686	0	0	0	0
00437	Y	254	168	0	0	0	0
00437	Z	0	0	0	0	0	0
00438	X	122	52	0	0	0	0
00438	Y	156	53	0	0	0	0
00438	Z	0	0	0	0	0	0
00439	X	17	3	0	0	0	0
00439	Y	11	25	0	0	0	0
00439	Z	0	0	0	0	0	0
00440	X	11	7	0	0	0	0
00440	Y	1	1	0	0	0	0
00440	Z	0	0	0	0	0	0
00441	X	1'274	1'374	0	0	0	0
00441	Y	40	42	0	0	0	0
00441	Z	0	0	0	0	0	0
00442	X	12'560	5'800	0	0	0	0
00442	Y	315	135	0	0	0	0
00442	Z	0	0	0	0	0	0
00479	X	2	345	0	0	0	0
00479	Y	0	7	0	0	0	0
00479	Z	0	0	0	0	0	0
00480	X	10	260	0	0	0	0
00480	Y	0	7	0	0	0	0
00480	Z	0	0	0	0	0	0
00481	X	184	261	0	0	0	0
00481	Y	20	6	0	0	0	0
00481	Z	0	0	0	0	0	0
00482	X	728	989	0	0	0	0
00482	Y	23	32	0	0	0	0
00482	Z	0	0	0	0	0	0
00483	X	458	1'367	0	0	0	0
00483	Y	541	505	0	0	0	0
00483	Z	0	0	0	0	0	0
00484	X	14'424	6'426	0	0	0	0
00484	Y	355	185	0	0	0	0
00484	Z	0	0	0	0	0	0
00485	X	316	2'106	0	0	0	0
00485	Y	8	53	0	0	0	0

**Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma**

<b>Id<sub>Nd</sub></b>	<b>Dir</b>	<b>F<sub>x</sub></b> [N]	<b>F<sub>y</sub></b> [N]	<b>F<sub>z</sub></b> [N]	<b>M<sub>x</sub></b> [N-m]	<b>M<sub>y</sub></b> [N-m]	<b>M<sub>z</sub></b> [N-m]
00485	Z	0	0	0	0	0	0
00486	X	47	718	0	0	0	0
00486	Y	4	19	0	0	0	0
00486	Z	0	0	0	0	0	0
00487	X	6'716	6'857	0	0	0	0
00487	Y	288	171	0	0	0	0
00487	Z	0	0	0	0	0	0
00488	X	478	945	0	0	0	0
00488	Y	628	118	0	0	0	0
00488	Z	0	0	0	0	0	0
00489	X	21	246	0	0	0	0
00489	Y	5	30	0	0	0	0
00489	Z	0	0	0	0	0	0
00490	X	185	2'824	0	0	0	0
00490	Y	27	58	0	0	0	0
00490	Z	0	0	0	0	0	0
00491	X	12	476	0	0	0	0
00491	Y	87	31	0	0	0	0
00491	Z	0	0	0	0	0	0
00492	X	2'517	4'362	0	0	0	0
00492	Y	84	100	0	0	0	0
00492	Z	0	0	0	0	0	0
00493	X	119	1'631	0	0	0	0
00493	Y	70	68	0	0	0	0
00493	Z	0	0	0	0	0	0
00494	X	354	1'647	0	0	0	0
00494	Y	88	80	0	0	0	0
00494	Z	0	0	0	0	0	0

**LEGENDA:**

**Id<sub>Nd</sub>** Identificativo del nodo.  
**Dir** Direzione del sisma.  
**F<sub>x</sub>, F<sub>y</sub>, F<sub>z</sub>, M<sub>x</sub>, M<sub>y</sub>, M<sub>z</sub>** Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

**NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE**

**Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale**

<b>Id<sub>Nd</sub></b>	<b>Dir</b>	<b>e</b>	<b>F<sub>x</sub></b> [N]	<b>F<sub>y</sub></b> [N]	<b>F<sub>z</sub></b> [N]	<b>M<sub>x</sub></b> [N-m]	<b>M<sub>y</sub></b> [N-m]	<b>M<sub>z</sub></b> [N-m]
00005	X	+	-7	0	-2'735	-142	-23'657	0
00005	X	-	7	0	2'735	142	23'657	0
00005	Y	+	-2	0	-583	-30	-5'043	0
00005	Y	-	2	0	583	30	5'043	0
00012	X	+	7	0	-2'753	157	23'684	0
00012	X	-	-7	0	2'753	-157	-23'684	0
00012	Y	+	1	0	-587	33	5'049	0
00012	Y	-	-1	0	587	-33	-5'049	0
00013	X	+	4	1	9'157	2'054	14'145	0
00013	X	-	-4	-1	-9'157	-2'054	-14'145	0
00013	Y	+	1	0	1'952	438	3'016	0
00013	Y	-	-1	0	-1'952	-438	-3'016	0
00014	X	+	2	-1	-6'345	-2'099	4'572	0
00014	X	-	-2	1	6'345	2'099	-4'572	0
00014	Y	+	0	0	-1'353	-448	975	0
00014	Y	-	0	0	1'353	448	-975	0
00015	X	+	-2	1	-6'340	2'022	-4'528	0
00015	X	-	2	-1	6'340	-2'022	4'528	0
00015	Y	+	0	0	-1'352	431	-965	0
00015	Y	-	0	0	1'352	-431	965	0
00016	X	+	-5	-1	9'125	-1'996	-14'261	0
00016	X	-	5	1	-9'125	1'996	14'261	0
00016	Y	+	-1	0	1'945	-426	-3'040	0
00016	Y	-	1	0	-1'945	426	3'040	0
00119	X	+	-107	182	0	0	0	0
00119	X	-	107	-182	0	0	0	0
00119	Y	+	-23	39	0	0	0	0
00119	Y	-	23	-39	0	0	0	0
00120	X	+	40	57	0	0	0	0
00120	X	-	-40	-57	0	0	0	0
00120	Y	+	8	12	0	0	0	0
00120	Y	-	-8	-12	0	0	0	0
00121	X	+	1	0	0	0	0	0
00121	X	-	-1	0	0	0	0	0
00121	Y	+	0	0	0	0	0	0
00121	Y	-	0	0	0	0	0	0
00122	X	+	-11	17	0	0	0	0
00122	X	-	11	-17	0	0	0	0
00122	Y	+	-2	4	0	0	0	0
00122	Y	-	2	-4	0	0	0	0
00123	X	+	125	-45	0	0	0	0
00123	X	-	-125	45	0	0	0	0
00123	Y	+	27	-9	0	0	0	0
00123	Y	-	-27	9	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

IdNd	Dir	e	Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
00124	X	+	-499	455	0	0	0	0
00124	X	-	499	-455	0	0	0	0
00124	Y	+	-106	97	0	0	0	0
00124	Y	-	106	-97	0	0	0	0
00125	X	+	938	-697	0	0	0	0
00125	X	-	-938	697	0	0	0	0
00125	Y	+	200	-149	0	0	0	0
00125	Y	-	-200	149	0	0	0	0
00126	X	+	8'544	38	0	0	0	0
00126	X	-	-8'544	-38	0	0	0	0
00126	Y	+	-1'822	8	0	0	0	0
00126	Y	-	1'822	-8	0	0	0	0
00127	X	+	1'023	47	0	0	0	0
00127	X	-	-1'023	-47	0	0	0	0
00127	Y	+	218	10	0	0	0	0
00127	Y	-	-218	-10	0	0	0	0
00128	X	+	-556	-345	0	0	0	0
00128	X	-	556	345	0	0	0	0
00128	Y	+	-119	-74	0	0	0	0
00128	Y	-	119	74	0	0	0	0
00129	X	+	195	-205	0	0	0	0
00129	X	-	-195	205	0	0	0	0
00129	Y	+	42	-44	0	0	0	0
00129	Y	-	-42	44	0	0	0	0
00130	X	+	-81	-65	0	0	0	0
00130	X	-	81	65	0	0	0	0
00130	Y	+	-17	-14	0	0	0	0
00130	Y	-	17	14	0	0	0	0
00131	X	+	-6	-10	0	0	0	0
00131	X	-	6	10	0	0	0	0
00131	Y	+	-1	-2	0	0	0	0
00131	Y	-	1	2	0	0	0	0
00132	X	+	59	-41	0	0	0	0
00132	X	-	-59	41	0	0	0	0
00132	Y	+	13	-9	0	0	0	0
00132	Y	-	-13	9	0	0	0	0
00133	X	+	-153	38	0	0	0	0
00133	X	-	153	-38	0	0	0	0
00133	Y	+	-33	8	0	0	0	0
00133	Y	-	33	-8	0	0	0	0
00134	X	+	614	-354	0	0	0	0
00134	X	-	-614	354	0	0	0	0
00134	Y	+	131	-75	0	0	0	0
00134	Y	-	-131	75	0	0	0	0
00135	X	+	-902	52	0	0	0	0
00135	X	-	902	-52	0	0	0	0
00135	Y	+	-192	11	0	0	0	0
00135	Y	-	192	-11	0	0	0	0
00136	X	+	8'347	522	0	0	0	0
00136	X	-	-8'347	-522	0	0	0	0
00136	Y	+	1'780	111	0	0	0	0
00136	Y	-	-1'780	-111	0	0	0	0
00137	X	+	-958	-689	0	0	0	0
00137	X	-	958	689	0	0	0	0
00137	Y	+	-204	-147	0	0	0	0
00137	Y	-	204	147	0	0	0	0
00138	X	+	558	448	0	0	0	0
00138	X	-	-558	-448	0	0	0	0
00138	Y	+	119	95	0	0	0	0
00138	Y	-	-119	-95	0	0	0	0
00362	X	+	-322	663	-38	-18	-114	-13
00362	X	-	322	-663	38	18	114	13
00362	Y	+	-69	141	-8	-4	-24	-3
00362	Y	-	69	-141	8	4	24	3
00363	X	+	-73	826	-227	-128	-74	-1
00363	X	-	73	-826	227	128	74	1
00363	Y	+	-16	176	-48	-27	-16	0
00363	Y	-	16	-176	48	27	16	0
00364	X	+	-13	1'032	-253	-379	-37	-11
00364	X	-	13	-1'032	253	379	37	11
00364	Y	+	-3	220	-54	-81	-8	-2
00364	Y	-	3	-220	54	81	8	2
00365	X	+	38	843	-153	-150	-7	0
00365	X	-	-38	-843	153	150	7	0
00365	Y	+	8	180	-33	-32	-1	0
00365	Y	-	-8	-180	33	32	1	0
00366	X	+	494	403	-664	-18	40	-11
00366	X	-	-494	-403	664	18	-40	11
00366	Y	+	105	86	-142	-4	9	-2
00366	Y	-	-105	-86	142	4	-9	2
00367	X	+	-2'822	-762	983	269	-143	36
00367	X	-	2'822	762	-983	-269	143	-36
00367	Y	+	-602	-162	210	57	-30	8
00367	Y	-	602	162	-210	-57	30	-8
00368	X	+	605	568	731	-121	35	-12

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id <sub>Nd</sub>	Dir	e	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>
			[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
00368	X	-	-605	-568	-731	121	-35	12
00368	Y	+	129	121	156	-26	7	-3
00368	Y	-	-129	-121	-156	26	-7	3
00369	X	+	42	-187	704	27	-32	1
00369	X	-	-42	187	-704	-27	32	-1
00369	Y	+	9	-40	150	6	-7	0
00369	Y	-	-9	40	-150	-6	7	0
00370	X	+	-82	-573	687	213	-61	-19
00370	X	-	82	573	-687	-213	61	19
00370	Y	+	-17	-122	146	45	-13	-4
00370	Y	-	17	122	-146	-45	13	4
00371	X	+	207	-462	432	85	-117	4
00371	X	-	-207	462	-432	-85	117	-4
00371	Y	+	44	-98	92	18	-25	1
00371	Y	-	-44	98	-92	-18	25	-1
00372	X	+	-2'652	-549	-194	78	-283	-41
00372	X	-	2'652	549	194	-78	283	41
00372	Y	+	-565	-117	-41	17	-60	-9
00372	Y	-	565	117	41	-17	60	9
00373	X	+	1'177	1'528	-3'930	-576	-51	34
00373	X	-	-1'177	-1'528	3'930	576	51	-34
00373	Y	+	251	326	-838	-123	-11	7
00373	Y	-	-251	-326	838	123	11	-7
00374	X	+	-147	-991	-218	52	92	-11
00374	X	-	147	991	218	-52	-92	11
00374	Y	+	-31	-211	-47	11	20	-2
00374	Y	-	31	211	47	-11	-20	2
00375	X	+	245	-765	-186	127	85	-3
00375	X	-	-245	765	186	-127	-85	3
00375	Y	+	52	-163	-40	27	18	-1
00375	Y	-	-52	163	40	-27	-18	1
00376	X	+	22	-987	0	316	50	-13
00376	X	-	-22	987	0	-316	-50	13
00376	Y	+	5	-210	0	67	11	-3
00376	Y	-	-5	210	0	-67	-11	3
00377	X	+	76	-818	-366	120	7	0
00377	X	-	-76	818	366	-120	-7	0
00377	Y	+	16	-174	-78	26	2	0
00377	Y	-	-16	174	78	-26	-2	0
00378	X	+	-524	-542	-720	50	-46	-11
00378	X	-	524	542	720	-50	46	11
00378	Y	+	-112	-116	-153	11	-10	-2
00378	Y	-	112	116	153	-11	10	2
00379	X	+	3'234	948	430	-256	57	34
00379	X	-	-3'234	-948	-430	256	-57	-34
00379	Y	+	689	202	92	-55	12	7
00379	Y	-	-689	-202	-92	55	-12	-7
00380	X	+	-999	13	697	32	-49	-14
00380	X	-	999	-13	-697	-32	49	14
00380	Y	+	-213	3	149	7	-10	-3
00380	Y	-	213	-3	-149	-7	10	3
00381	X	+	250	-40	864	26	38	2
00381	X	-	-250	40	-864	-26	-38	-2
00381	Y	+	53	-9	184	5	8	0
00381	Y	-	-53	9	-184	-5	-8	0
00382	X	+	53	525	632	-133	57	-18
00382	X	-	-53	-525	-632	133	-57	18
00382	Y	+	11	112	135	-28	12	-4
00382	Y	-	-11	-112	-135	28	-12	4
00383	X	+	-436	559	331	-92	126	5
00383	X	-	436	-559	-331	92	-126	-5
00383	Y	+	-93	119	71	-20	27	1
00383	Y	-	93	-119	-71	20	-27	-1
00384	X	+	3'350	320	-158	-54	313	-51
00384	X	-	-3'350	-320	158	54	-313	51
00384	Y	+	714	68	-34	-11	67	-11
00384	Y	-	-714	-68	34	11	-67	11
00385	X	+	-1'227	-1'624	-3'650	578	47	34
00385	X	-	1'227	1'624	3'650	-578	-47	-34
00385	Y	+	-262	-346	-778	123	10	7
00385	Y	-	262	346	778	-123	-10	-7
00386	X	+	2'005	773	10'420	-393	188	29
00386	X	-	-2'005	-773	-10'420	393	-188	-29
00386	Y	+	427	165	2'221	-84	40	6
00386	Y	-	-427	-165	-2'221	84	-40	-6
00387	X	+	885	1'265	14'424	-671	271	-31
00387	X	-	-885	-1'265	-14'424	671	-271	31
00387	Y	+	189	270	3'075	-143	58	-7
00387	Y	-	-189	-270	-3'075	143	-58	7
00388	X	+	1'666	-273	-11'716	348	111	24
00388	X	-	-1'666	273	11'716	-348	-111	-24
00388	Y	+	355	-58	-2'498	74	24	5
00388	Y	-	-355	58	2'498	-74	-24	-5
00389	X	+	638	-1'260	-14'599	639	218	-30
00389	X	-	-638	1'260	14'599	-639	-218	30

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id <sub>Nd</sub>	Dir	e	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>
			[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
00389	Y	+	136	-269	-3'112	136	46	-6
00389	Y	-	-136	269	3'112	-136	-46	6
00390	X	+	1'078	-1'144	-741	264	64	38
00390	X	-	-1'078	1'144	741	-264	-64	-38
00390	Y	+	230	-244	-158	56	14	8
00390	Y	-	-230	244	158	-56	-14	-8
00391	X	+	389	68	-79	11	80	-12
00391	X	-	-389	-68	79	-11	-80	12
00391	Y	+	83	15	-17	2	17	-3
00391	Y	-	-83	-15	17	-2	-17	3
00392	X	+	28	53	-213	-12	33	0
00392	X	-	-28	-53	213	12	-33	0
00392	Y	+	6	11	-46	-3	7	0
00392	Y	-	-6	-11	46	3	-7	0
00393	X	+	-8	-98	-224	32	1	-11
00393	X	-	8	98	224	-32	-1	11
00393	Y	+	-2	-21	-48	7	0	-2
00393	Y	-	2	21	48	-7	0	2
00394	X	+	-66	24	-210	-2	-35	0
00394	X	-	66	-24	210	2	35	0
00394	Y	+	-14	5	-45	-1	-7	0
00394	Y	-	14	-5	45	1	7	0
00395	X	+	-293	22	-177	-6	-80	-12
00395	X	-	293	-22	177	6	80	12
00395	Y	+	-63	5	-38	-1	-17	-3
00395	Y	-	63	-5	38	1	17	3
00396	X	+	-406	1'358	1'451	-517	22	30
00396	X	-	406	-1'358	-1'451	517	-22	-30
00396	Y	+	-87	289	309	-110	5	6
00396	Y	-	87	-289	-309	110	-5	-6
00397	X	+	-2'083	-78	10'812	369	-191	25
00397	X	-	2'083	78	-10'812	-369	191	-25
00397	Y	+	-444	-17	2'305	79	-41	5
00397	Y	-	444	17	-2'305	-79	41	-5
00398	X	+	-911	-1'315	14'158	670	-270	-31
00398	X	-	911	1'315	-14'158	-670	270	31
00398	Y	+	-194	-280	3'018	143	-58	-7
00398	Y	-	194	280	-3'018	-143	58	7
00399	X	+	-1'792	328	-11'623	-331	-119	22
00399	X	-	1'792	-328	11'623	331	119	-22
00399	Y	+	-382	70	-2'478	-70	-25	5
00399	Y	-	382	-70	2'478	70	25	-5
00400	X	+	-731	1'280	-14'341	-637	-224	-31
00400	X	-	731	-1'280	14'341	637	224	31
00400	Y	+	-156	273	-3'057	-136	-48	-7
00400	Y	-	156	-273	3'057	136	48	7
00401	X	+	-1'093	840	-688	-271	-37	35
00401	X	-	1'093	-840	688	271	37	-35
00401	Y	+	-233	179	-147	-58	-8	8
00401	Y	-	233	-179	147	58	8	-8
00402	X	+	375	-1'240	1'409	516	-36	30
00402	X	-	-375	1'240	-1'409	-516	36	-30
00402	Y	+	80	-264	300	110	-8	6
00402	Y	-	-80	264	-300	-110	8	-6
00403	X	+	-343	57	0	0	0	0
00403	X	-	343	-57	0	0	0	0
00403	Y	+	-73	12	0	0	0	0
00403	Y	-	73	-12	0	0	0	0
00404	X	+	78	94	0	0	0	0
00404	X	-	-78	-94	0	0	0	0
00404	Y	+	17	20	0	0	0	0
00404	Y	-	-17	-20	0	0	0	0
00405	X	+	-3	-4	0	0	0	0
00405	X	-	3	4	0	0	0	0
00405	Y	+	-1	-1	0	0	0	0
00405	Y	-	1	1	0	0	0	0
00406	X	+	-24	30	0	0	0	0
00406	X	-	24	-30	0	0	0	0
00406	Y	+	-5	6	0	0	0	0
00406	Y	-	5	-6	0	0	0	0
00407	X	+	7	232	0	0	0	0
00407	X	-	-7	-232	0	0	0	0
00407	Y	+	2	49	0	0	0	0
00407	Y	-	-2	-49	0	0	0	0
00408	X	+	675	-148	0	0	0	0
00408	X	-	-675	148	0	0	0	0
00408	Y	+	144	-32	0	0	0	0
00408	Y	-	-144	32	0	0	0	0
00409	X	+	-226	-116	0	0	0	0
00409	X	-	226	116	0	0	0	0
00409	Y	+	-48	-25	0	0	0	0
00409	Y	-	48	25	0	0	0	0
00410	X	+	-1	12	0	0	0	0
00410	X	-	1	-12	0	0	0	0
00410	Y	+	0	3	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

IdNd	Dir	e	Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
00410	Y	-	0	-3	0	0	0	0
00411	X	+	11	-24	0	0	0	0
00411	X	-	-11	24	0	0	0	0
00411	Y	+	2	-5	0	0	0	0
00411	Y	-	-2	5	0	0	0	0
00412	X	+	18	-230	0	0	0	0
00412	X	-	-18	230	0	0	0	0
00412	Y	+	4	-49	0	0	0	0
00412	Y	-	-4	49	0	0	0	0
00413	X	+	-123	-30	0	0	0	0
00413	X	-	123	30	0	0	0	0
00413	Y	+	-26	-6	0	0	0	0
00413	Y	-	26	6	0	0	0	0
00414	X	+	52	36	0	0	0	0
00414	X	-	-52	-36	0	0	0	0
00414	Y	+	11	8	0	0	0	0
00414	Y	-	-11	-8	0	0	0	0
00415	X	+	-18	19	0	0	0	0
00415	X	-	18	-19	0	0	0	0
00415	Y	+	-4	4	0	0	0	0
00415	Y	-	4	-4	0	0	0	0
00416	X	+	-286	281	0	0	0	0
00416	X	-	286	-281	0	0	0	0
00416	Y	+	-61	60	0	0	0	0
00416	Y	-	61	-60	0	0	0	0
00417	X	+	1'567	-154	0	0	0	0
00417	X	-	-1'567	154	0	0	0	0
00417	Y	+	334	-33	0	0	0	0
00417	Y	-	-334	33	0	0	0	0
00418	X	+	1'178	734	0	0	0	0
00418	X	-	-1'178	-734	0	0	0	0
00418	Y	+	251	157	0	0	0	0
00418	Y	-	-251	-157	0	0	0	0
00419	X	+	-81	-60	0	0	0	0
00419	X	-	81	60	0	0	0	0
00419	Y	+	-17	-13	0	0	0	0
00419	Y	-	17	13	0	0	0	0
00420	X	+	-5	-7	0	0	0	0
00420	X	-	5	7	0	0	0	0
00420	Y	+	-1	-1	0	0	0	0
00420	Y	-	1	1	0	0	0	0
00421	X	+	-73	38	0	0	0	0
00421	X	-	73	-38	0	0	0	0
00421	Y	+	-15	8	0	0	0	0
00421	Y	-	15	-8	0	0	0	0
00422	X	+	158	212	0	0	0	0
00422	X	-	-158	-212	0	0	0	0
00422	Y	+	34	45	0	0	0	0
00422	Y	-	-34	-45	0	0	0	0
00423	X	+	-16	204	0	0	0	0
00423	X	-	16	-204	0	0	0	0
00423	Y	+	-3	44	0	0	0	0
00423	Y	-	3	-44	0	0	0	0
00424	X	+	36	47	0	0	0	0
00424	X	-	-36	-47	0	0	0	0
00424	Y	+	8	10	0	0	0	0
00424	Y	-	-8	-10	0	0	0	0
00425	X	+	-2	-3	0	0	0	0
00425	X	-	2	3	0	0	0	0
00425	Y	+	0	-1	0	0	0	0
00425	Y	-	0	1	0	0	0	0
00426	X	+	-17	14	0	0	0	0
00426	X	-	17	-14	0	0	0	0
00426	Y	+	-4	3	0	0	0	0
00426	Y	-	4	-3	0	0	0	0
00427	X	+	-399	492	0	0	0	0
00427	X	-	399	-492	0	0	0	0
00427	Y	+	-85	105	0	0	0	0
00427	Y	-	85	-105	0	0	0	0
00428	X	+	-1'128	-795	0	0	0	0
00428	X	-	1'128	795	0	0	0	0
00428	Y	+	-240	-170	0	0	0	0
00428	Y	-	240	170	0	0	0	0
00429	X	+	51	55	0	0	0	0
00429	X	-	-51	-55	0	0	0	0
00429	Y	+	11	12	0	0	0	0
00429	Y	-	-11	-12	0	0	0	0
00430	X	+	-2	1	0	0	0	0
00430	X	-	2	-1	0	0	0	0
00430	Y	+	-1	0	0	0	0	0
00430	Y	-	1	0	0	0	0	0
00431	X	+	38	-49	0	0	0	0
00431	X	-	-38	49	0	0	0	0
00431	Y	+	8	-10	0	0	0	0
00431	Y	-	-8	10	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

IdNo	Dir	e	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
			[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00432	X	+	-70	-183	0	0	0	0
00432	X	-	70	183	0	0	0	0
00432	Y	+	-15	-39	0	0	0	0
00432	Y	-	15	39	0	0	0	0
00433	X	+	77	-221	0	0	0	0
00433	X	-	-77	221	0	0	0	0
00433	Y	+	16	-47	0	0	0	0
00433	Y	-	-16	47	0	0	0	0
00434	X	+	-39	-33	0	0	0	0
00434	X	-	39	33	0	0	0	0
00434	Y	+	-8	-7	0	0	0	0
00434	Y	-	8	7	0	0	0	0
00435	X	+	1	2	0	0	0	0
00435	X	-	-1	-2	0	0	0	0
00435	Y	+	0	1	0	0	0	0
00435	Y	-	0	-1	0	0	0	0
00436	X	+	-24	30	0	0	0	0
00436	X	-	24	-30	0	0	0	0
00436	Y	+	-5	6	0	0	0	0
00436	Y	-	5	-6	0	0	0	0
00437	X	+	260	-435	0	0	0	0
00437	X	-	-260	435	0	0	0	0
00437	Y	+	55	-93	0	0	0	0
00437	Y	-	-55	93	0	0	0	0
00438	X	+	135	48	0	0	0	0
00438	X	-	-135	-48	0	0	0	0
00438	Y	+	29	10	0	0	0	0
00438	Y	-	-29	-10	0	0	0	0
00439	X	+	-8	-21	0	0	0	0
00439	X	-	8	21	0	0	0	0
00439	Y	+	-2	-4	0	0	0	0
00439	Y	-	2	4	0	0	0	0
00440	X	+	0	1	0	0	0	0
00440	X	-	0	-1	0	0	0	0
00440	Y	+	0	0	0	0	0	0
00440	Y	-	0	0	0	0	0	0
00441	X	+	154	-179	0	0	0	0
00441	X	-	-154	179	0	0	0	0
00441	Y	+	33	-38	0	0	0	0
00441	Y	-	-33	38	0	0	0	0
00442	X	+	-1'186	262	0	0	0	0
00442	X	-	1'186	-262	0	0	0	0
00442	Y	+	-253	56	0	0	0	0
00442	Y	-	253	-56	0	0	0	0
00479	X	+	-1	67	0	0	0	0
00479	X	-	1	-67	0	0	0	0
00479	Y	+	0	14	0	0	0	0
00479	Y	-	0	-14	0	0	0	0
00480	X	+	-2	-56	0	0	0	0
00480	X	-	2	56	0	0	0	0
00480	Y	+	0	-12	0	0	0	0
00480	Y	-	0	12	0	0	0	0
00481	X	+	4	37	0	0	0	0
00481	X	-	-4	-37	0	0	0	0
00481	Y	+	1	8	0	0	0	0
00481	Y	-	-1	-8	0	0	0	0
00482	X	+	50	-74	0	0	0	0
00482	X	-	-50	74	0	0	0	0
00482	Y	+	11	-16	0	0	0	0
00482	Y	-	-11	16	0	0	0	0
00483	X	+	-77	61	0	0	0	0
00483	X	-	77	-61	0	0	0	0
00483	Y	+	-17	13	0	0	0	0
00483	Y	-	17	-13	0	0	0	0
00484	X	+	287	-187	0	0	0	0
00484	X	-	-287	187	0	0	0	0
00484	Y	+	61	-40	0	0	0	0
00484	Y	-	-61	40	0	0	0	0
00485	X	+	4	11	0	0	0	0
00485	X	-	-4	-11	0	0	0	0
00485	Y	+	1	2	0	0	0	0
00485	Y	-	-1	-2	0	0	0	0
00486	X	+	8	-29	0	0	0	0
00486	X	-	-8	29	0	0	0	0
00486	Y	+	2	-6	0	0	0	0
00486	Y	-	-2	6	0	0	0	0
00487	X	+	-362	506	0	0	0	0
00487	X	-	362	-506	0	0	0	0
00487	Y	+	-77	108	0	0	0	0
00487	Y	-	77	-108	0	0	0	0
00488	X	+	-84	-117	0	0	0	0
00488	X	-	84	117	0	0	0	0
00488	Y	+	-18	-25	0	0	0	0
00488	Y	-	18	25	0	0	0	0
00489	X	+	4	22	0	0	0	0

**Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale**

IdNd	Dir	e	Fx [N]	Fy [N]	Fz [N]	Mx [N-m]	My [N-m]	Mz [N-m]
00489	X	-	-4	-22	0	0	0	0
00489	Y	+	1	5	0	0	0	0
00489	Y	-	-1	-5	0	0	0	0
00490	X	+	5	122	0	0	0	0
00490	X	-	-5	-122	0	0	0	0
00490	Y	+	1	26	0	0	0	0
00490	Y	-	-1	-26	0	0	0	0
00491	X	+	-23	105	0	0	0	0
00491	X	-	23	-105	0	0	0	0
00491	Y	+	-5	22	0	0	0	0
00491	Y	-	5	-22	0	0	0	0
00492	X	+	-317	-608	0	0	0	0
00492	X	-	317	608	0	0	0	0
00492	Y	+	-68	-130	0	0	0	0
00492	Y	-	68	130	0	0	0	0
00493	X	+	-71	336	0	0	0	0
00493	X	-	71	-336	0	0	0	0
00493	Y	+	-15	72	0	0	0	0
00493	Y	-	15	-72	0	0	0	0
00494	X	+	-103	-342	0	0	0	0
00494	X	-	103	342	0	0	0	0
00494	Y	+	-22	-73	0	0	0	0
00494	Y	-	22	73	0	0	0	0

**LEGENDA:**

**IdNd** Identificativo del nodo.  
**Dir** Direzione del sisma.  
**e** Segno dell'eccentricità accidentale.  
**Fx, Fy, Fz, Mx, My, Mz** Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

**EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE**

**Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche**

Dir	V <sub>T,tot</sub> [N]	V <sub>T,Pil</sub> [N]	% <sub>OT,Pil</sub> [%]	V <sub>T,Set</sub> [N]	% <sub>OT,Set</sub> [%]	V <sub>T,atr</sub> [N]	% <sub>OT,atr</sub> [%]
X	254'672	0	0.0	0	0.0	254'672	100.0
Y	166'947	0	0.0	0	0.0	166'947	100.0

**LEGENDA:**

**V<sub>T,tot</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).  
**V<sub>T,Pil</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).  
**%<sub>OT,Pil</sub>** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).  
**V<sub>T,Set</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).  
**%<sub>OT,Set</sub>** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).  
**V<sub>T,atr</sub>** Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).  
**%<sub>OT,atr</sub>** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

**Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)**

**Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU**

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[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]		
<b>Piano Terra</b>																				
<b>Parete P1-P2-P3</b>																				
P	A	0000 5	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0000 6	-784	934	0.076 97	0.076 97	52.72	0006 9	132'40 6	2'177	0.076 97	0.076 97	18.36	
	P		- 31'293	6'373	0.076 97	0.076 97	8.06		0	0	0.076 97	0.076 97	-		132'40 6	1'528	0.076 97	0.076 97	26.16	
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		4'699	301	0.076 97	0.076 97	NS		11'442	1'134	0.076 97	0.076 97	42.67	
	P		150'03 1	1'723	0.076 97	0.076 97	22.49		4'699	451	0.076 97	0.076 97	NS		11'442	218	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0007 0	- 46'787	4'031	0.076 97	0.076 97	13.01	0013 9	- 143'65 7	696	0.076 97	0.076 97	84.91	0014 0	- 43'193	299	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 46'787	2'126	0.076 97	0.076 97	24.66		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
S	A		- 54'592	819	0.076 97	0.076 97	64.67		40'405	1'646	0.076 97	0.073 76	27.13		57'718	949	0.076 97	0.076 97	47.60	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.073 76	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
P	A	0014 1	- 51'347	345	0.076 97	0.076 97	NS	0014 2	- 32'639	373	0.076 97	0.076 97	NS	0014 3	- 27'671	185	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		27'671	212	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		16'888	1'158	0.076 97	0.076 97	41.46		11'074	916	0.076 97	0.076 97	52.85		1'425	649	0.076 97	0.076 97	75.63	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		11'074	351	0.076 97	0.076 97	NS		1'425	785	0.076 97	0.076 97	62.53	
P	A	0014 4	- 21'103	221	0.076 97	0.076 97	NS	0014 5	- 10'850	78	0.076 97	0.076 97	NS	0014 6	- 2'180	112	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 21'103	18	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'850	279	0.076 97	0.076 97	NS		-2'180	232	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		-2'620	443	0.076	0.076	NS		-9'419	146	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-	

Pareti - 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		-2'620	1'023	0.076 97	0.076 97	48.25		-9'419	1'165	0.076 97	0.076 97	42.78		-8'972	1'286	0.076 97	0.076 97	38.73
P	A	0014 7	7'412	1'140	0.076 97	0.076 97	42.69	0014 8	13'494	2'652	0.076 97	0.076 97	18.19	0014 9	-	1'510	0.076 97	0.076 97	35.36
	P		7'412	487	0.076 97	0.076 97	99.94		13'494	892	0.076 97	0.076 97	54.09		-	782	0.076 97	0.076 97	68.28
S	A		5'858	228	0.076 97	0.076 97	NS		11'558	619	0.076 97	0.076 97	78.16		-	64	0.076 97	0.076 97	NS
	P		5'858	132	0.076 97	0.076 97	NS		11'558	121	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0015 0	6'794	578	0.076 97	0.076 97	84.28	0015 1	41'346	309	0.076 97	0.076 97	NS	0015 2	-8'092	306	0.076 97	0.076 97	NS
	P		6'794	345	0.076 97	0.076 97	NS		41'346	275	0.076 97	0.076 97	NS		-8'092	209	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-566	187	0.076 97	0.076 97	NS		-261	22	0.076 97	0.076 97	NS		2'947	89	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-566	113	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'947	79	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0015 3	-8'419	268	0.076 97	0.076 97	NS	0015 4	30'255	218	0.076 97	0.076 97	NS	0015 5	30'566	177	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	191	0.076 97	0.076 97	NS		30'255	240	0.076 97	0.076 97	NS		98'529	468	0.076 97	0.076 97	90.46
S	A		529	55	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		4'603	136	0.076 97	0.076 97	NS
	P		529	103	0.076 97	0.076 97	NS		6'962	27	0.076 97	0.076 97	NS		4'603	147	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0015 6	133'32 9	426	0.076 97	0.076 97	93.70	0039 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0040 0	103'21 5	883	0.076 97	0.076 97	47.58
	P		133'32 9	1'374	0.076 97	0.076 97	29.05		59'139	3'076	0.076 97	0.076 97	14.65		103'21 5	2'195	0.076 97	0.076 97	19.14
S	A		32'272	83	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 27	-		5'042	573	0.076 97	0.076 97	85.22
	P		32'272	71	0.076 97	0.076 97	NS		2'290	1'533	0.076 97	0.074 27	31.04		5'042	643	0.076 97	0.076 97	75.95
P	A	0049 5	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0049 6	-371	415	0.076 97	0.076 97	NS	0049 7	-	2'295	0.076 97	0.076 97	22.08
	P		4'889	1'833	0.076 97	0.076 97	26.65		-371	207	0.076 97	0.076 97	NS		-	1'110	0.076 97	0.076 97	45.65
S	A		72'408	38	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		29'950	447	0.076 97	0.076 97	NS
	P		72'408	371	0.076 97	0.076 97	NS		-6'225	352	0.076 97	0.076 97	NS		-	125	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0049 8	115'92 1	899	0.076 97	0.076 97	45.75	0049 9	4'387	117	0.076 97	0.076 97	NS	0050 0	-	139	0.076 97	0.076 97	NS
	P		115'92 1	1'739	0.076 97	0.076 97	23.65		54'429	1'114	0.076 97	0.076 97	40.76		-	149	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		2'236	420	0.076 97	0.076 97	NS		18'257	66	0.076 97	0.076 97	NS		11'721	171	0.076 97	0.076 97	NS
	P		2'236	348	0.076 97	0.076 97	NS		18'257	546	0.076 97	0.076 97	87.76		11'721	121	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0050 1	-	135	0.076 97	0.076 97	NS	0050 2	4'910	187	0.076 97	0.076 97	NS	0050 3	2'456	926	0.076 97	0.076 97	52.93
	P		18'594	28	0.076 97	0.076 97	NS		4'910	167	0.076 97	0.076 97	NS		2'456	486	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		1'503	166	0.076 97	0.076 97	NS		-2'985	49	0.076 97	0.076 97	NS		-	186	0.076 97	0.076 97	NS
	P		1'503	99	0.076 97	0.076 97	NS		-2'985	139	0.076 97	0.076 97	NS		-	121	0.076 97	0.076 97	NS
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>										<b>Parete P2-P3</b>						
P	A	0000 5	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0000 6	-784	934	0.076 97	0.076 97	52.72	0006 6	-	10'119	0.076 97	0.076 97	5.30
	P		-	6'373	0.076 97	0.076 97	8.06		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		4'699	301	0.076 97	0.076 97	NS		-	4'047	0.076 97	0.076 97	14.01
	P		150'03 1	1'723	0.076 97	0.076 97	22.49		4'699	451	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0006 7	91'232	218	0.076 97	0.076 97	NS	0013 9	-	696	0.076 97	0.076 97	84.91	0014 0	-	299	0.076 97	0.076 97	NS
	P		169'84 9	4'106	0.076 97	0.076 97	9.10		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		16'805	96	0.076 97	0.076 97	NS		40'405	1'646	0.076 97	0.073 76	27.13		57'718	949	0.076 97	0.076 97	47.60
	P		16'805	1'350	0.076 97	0.076 97	35.57		0	0	0.076 97	0.073 76	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0014 1	-	345	0.076 97	0.076 97	NS	0014 2	-	373	0.076 97	0.076 97	NS	0014 3	-	185	0.076 97	0.076 97	NS
	P		51'347	0	0.076 97	0.076 97	-		32'639	0	0.076 97	0.076 97	-		-	212	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		16'888	1'158	0.076 97	0.076 97	41.46		11'074	916	0.076 97	0.076 97	52.85		1'425	649	0.076 97	0.076 97	75.63

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	NEd	MEd	As	Adf	CS	Nodo	NEd	MEd	As	Adf	CS	Nodo	NEd	MEd	As	Adf	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		0	0	0.076 97	0.076 97	-		11'074	351	0.076 97	0.076 97	NS		1'425	785	0.076 97	0.076 97	62.53
P	A	0014 4	- 21'103	221	0.076 97	0.076 97	NS	0014 5	- 10'850	78	0.076 97	0.076 97	NS	0014 6	-2'180	112	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 21'103	18	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'850	279	0.076 97	0.076 97	NS		-2'180	232	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-2'620	443	0.076 97	0.076 97	NS		-9'419	146	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		-2'620	1'023	0.076 97	0.076 97	48.25		-9'419	1'165	0.076 97	0.076 97	42.78		-8'972	1'286	0.076 97	0.076 97	38.73
P	A	0018 8	20'979	4'890	0.076 97	0.076 97	9.76	0018 9	6'610	2'700	0.076 97	0.076 97	18.05	0034 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		168'68 8	2'298	0.076 97	0.076 97	16.30
S	A		10'672	931	0.076 97	0.076 97	52.03		5'258	721	0.076 97	0.076 97	67.71		24'871	61	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		24'871	126	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0034 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0034 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0034 9	-	99	0.076 97	0.076 97	NS
	P		124'01 2	936	0.076 97	0.076 97	43.34		118'48 9	593	0.076 97	0.076 97	69.05		7'503	365	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		14'652	29	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		5'345	414	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-1'045	156	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0035 0	804	241	0.076 97	0.076 97	NS	0035 1	43'241	481	0.076 97	0.076 97	96.01	0035 2	2'582	1'145	0.076 97	0.076 97	42.80
	P		804	267	0.076 97	0.076 97	NS		-2'301	109	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		4'710	68	0.076 97	0.076 97	NS		-2'921	57	0.076 97	0.076 97	NS		-1'512	375	0.076 97	0.076 97	NS
	P		4'710	99	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0035 3	- 85'969	3'160	0.076 97	0.076 97	17.45	0039 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0039 8	58'505	143	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		64'023	3'949	0.076 97	0.076 97	11.33		131'48 6	3'223	0.076 97	0.076 97	12.42
S	A		38'676	32	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 84	-		8'240	134	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		15'438	1'328	0.076 97	0.074 84	35.37		8'240	1'495	0.076 97	0.076 97	32.52
P	A	0070 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0070 4	- 28'338	5'012	0.076 97	0.076 97	10.20	0070 5	-2'104	856	0.076 97	0.076 97	57.63
	P		145'52 0	2'996	0.076 97	0.076 97	13.04		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		2'793	46	0.076 97	0.076 97	NS		- 42'185	891	0.076 97	0.076 97	58.48		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		2'793	941	0.076 97	0.076 97	52.06		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-2'119	371	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0070 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0070 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0070 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		- 57'134	2'590	0.076 97	0.076 97	20.52		62'768	1'820	0.076 97	0.076 97	24.63		16'868	337	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		57'285	416	0.076 97	0.076 97	NS		13'674	808	0.076 97	0.076 97	59.70		10'527	334	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0070 9	- 12'710	17	0.076 97	0.076 97	NS	0071 0	- 13'612	304	0.076 97	0.076 97	NS	0071 1	1'188	1'953	0.076 97	0.076 97	25.14
	P		- 12'710	147	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'612	47	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		1'693	14	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	310	0.076 97	0.076 97	NS
	P		1'693	282	0.076 97	0.076 97	NS		-3'072	193	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>										<b>Parete P4-P5</b>						
P	A	0000 3	-657	303	0.076 97	0.076 97	NS	0000 8	22'144	843	0.076 97	0.076 97	56.52	0006 3	- 77'119	1'039	0.076 97	0.076 97	52.47
	P		14'815	1'184	0.076 97	0.076 97	40.67		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 77'119	4'474	0.076 97	0.076 97	12.19
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		14'801	105	0.076 97	0.076 97	NS		108'14 0	445	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 14'891	887	0.076 97	0.076 97	56.61		14'801	149	0.076 97	0.076 97	NS		108'14 0	1'350	0.076 97	0.076 97	41.97
P	A	0006 4	256'89 8	5'103	0.076 97	0.076 97	6.13	0020 0	31'302	603	0.076 97	0.076 97	77.96	0025 8	3'639	287	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		31'302	1'683	0.076 97	0.076 97	27.93		3'639	262	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		46'049	2'530	0.076 97	0.076 97	18.18		4'682	191	0.076 97	0.076 97	NS		- 27'988	623	0.076 97	0.076 97	82.06
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		4'682	348	0.076 97	0.076 97	NS		-	695	0.076 97	0.076 97	73.56

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	NEd	MEd	As	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	NEd	MEd	As	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	NEd	MEd	As	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	A	00259	-	231	0.076	0.076	NS	00260	-	141	0.076	0.076	NS	00261	-	84	0.076	0.076	NS
P	P		12'236	133	0.076	0.076			14'288	69	0.076	0.076			14'143	232	0.076	0.076	
S	A	00262	-	787	0.076	0.076	64.81	00263	-	640	0.076	0.076	77.60	00264	-	495	0.076	0.076	NS
P	P		26'330	479	0.076	0.076			-6'917	784	0.076	0.076			-8'334	625	0.076	0.076	
P	A	00265	-1'615	78	0.076	0.076	NS	00330	0	0	0.076	0.076	-	00331	7'546	15	0.076	0.076	NS
P	P		-1'615	121	0.076	0.076			-6'511	291	0.076	0.076			7'546	442	0.076	0.076	
S	A	00332	-1'931	184	0.076	0.076	NS	00333	10'897	147	0.076	0.076	NS	00334	19'311	72	0.076	0.076	NS
P	P		-1'931	608	0.076	0.076			10'897	835	0.076	0.076			19'311	1'426	0.076	0.076	
P	A	00335	-	155	0.076	0.076	NS	00336	116'159	208	0.076	0.076	NS	00337	5'222	71	0.076	0.076	NS
P	P		21'340	753	0.076	0.076			116'159	1'122	0.076	0.076			40'573	272	0.076	0.076	
S	A	00338	12'983	264	0.076	0.076	NS	00339	-	127	0.076	0.073	NS	00340	3'748	13	0.076	0.076	NS
P	P		12'983	1'847	0.076	0.076			47'991	15	0.076	0.073			10'178	142	0.076	0.076	
P	A	00339	0	0	0.076	0.076	-	00341	130'046	53	0.076	0.076	NS	00342	0	0	0.076	0.076	-
P	P		135'243	227	0.076	0.076			130'046	182	0.076	0.076			185'821	27	0.076	0.076	
S	A	00343	2'984	59	0.076	0.076	NS	00344	15'262	16	0.076	0.076	NS	00345	0	0	0.076	0.076	-
P	P		0	0	0.076	0.076			13'911	42	0.076	0.076			217	49	0.076	0.076	
P	A	00346	269'414	32	0.076	0.076	NS	00347	245'990	24	0.076	0.076	NS	00348	293'466	1'303	0.076	0.076	21.71
P	P		269'414	133	0.076	0.076			216'547	40	0.076	0.076			262'072	89	0.076	0.076	
S	A	00349	23'766	28	0.076	0.076	NS	00350	21'190	180	0.076	0.076	NS	00351	0	0	0.076	0.076	-
P	P		0	0	0.076	0.076			0	0	0.076	0.076			11'096	163	0.076	0.076	
P	A	00352	147'889	2'443	0.076	0.076	15.92	00667	61'038	1'043	0.076	0.076	43.09	00668	9'624	155	0.076	0.076	NS
P	P		130'825	432	0.076	0.076			61'038	183	0.076	0.076			9'624	522	0.076	0.076	
S	A	00669	18'556	1'176	0.076	0.076	40.73	00670	-1'548	12	0.076	0.076	NS	00671	0	0	0.076	0.076	-
P	P		18'556	169	0.076	0.076			13'230	49	0.076	0.076			13'382	107	0.076	0.076	
P	A	00672	-	406	0.076	0.076	NS	00673	209'356	2'136	0.076	0.076	16.21	00674	137'687	755	0.076	0.076	52.47
P	P		41'655	1'783	0.076	0.076			186'464	138	0.076	0.076			120'108	79	0.076	0.076	
S	A	00675	-	39	0.076	0.076	NS	00676	16'055	521	0.076	0.076	92.26	00677	5'360	304	0.076	0.076	NS
P	P		68'298	261	0.076	0.076			16'055	44	0.076	0.076			5'360	104	0.076	0.076	
P	A	00678	0	0	0.076	0.076	-	00679	77'073	12	0.076	0.076	NS	00680	7'334	44	0.076	0.076	NS
P	P		112'368	141	0.076	0.076			77'073	137	0.076	0.076			31'541	90	0.076	0.076	
S	A	00681	2'129	14	0.076	0.076	NS	00682	-1'156	40	0.076	0.076	NS	00683	-3'960	74	0.076	0.076	NS
P	P		2'129	255	0.076	0.076			-1'156	207	0.076	0.076			-3'960	146	0.076	0.076	
P	A	00684	17'741	140	0.076	0.076	NS	00685						00686					
P	P		17'741	686	0.076	0.076			69.90										
S	A	00687	-	47	0.076	0.076	NS	00688						00689					
P	P		22'657	140	0.076	0.076			56.61										
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>										<b>Parete P5-P6</b>						
P	A	00003	-657	303	0.076	0.076	NS	00008	22'144	843	0.076	0.076	56.52	00006	0	0	0.076	0.076	-
P	P		14'815	1'184	0.076	0.076			40.67	0	0	0.076			0.076	19'271	4'265	0.076	
S	A	00009	0	0	0.076	0.076	-	00010	14'801	105	0.076	0.076	NS	00011	0	0	0.076	0.076	-
P	P		-	887	0.076	0.076			56.61	14'801	149	0.076			0.076	3'911	904	0.076	

Pareti - 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	A	00060	-	6'031	0.07697	0.07697	9.08	00061	0	0	0.07697	0.07697	-	00211	26'864	2'740	0.07697	0.07697	17.27
P	P		80'4090	0	0.07697	0.07697	-		370'000	5'307	0.07697	0.07697	4.10		0	0	0.07697	0.07697	-
S	A		-	2'049	0.07697	0.07697	26.84		0	0	0.07697	0.07697	-		8'619	699	0.07697	0.07697	69.51
S	P		84'0930	0	0.07697	0.07697	-		98'912	1'756	0.07697	0.07697	24.10		0	0	0.07697	0.07697	-
P	A	00250	0	0	0.07697	0.07697	-	00251	0	0	0.07697	0.07697	-	00252	113'681	111	0.07697	0.07697	NS
P	P		319'066	1'396	0.07697	0.07697	18.72		115'825	292	0.07697	0.07697	NS		69'471	90	0.07697	0.07697	NS
S	A		71'205	85	0.07697	0.07450	NS		0	0	0.07697	0.07697	-		11'051	14	0.07697	0.07697	NS
S	P		0	0	0.07697	0.07450	-		10'148	175	0.07697	0.07697	NS		-3'252	16	0.07697	0.07697	NS
P	A	00253	76'465	101	0.07697	0.07697	NS	00254	49'442	144	0.07697	0.07697	NS	00255	49'577	125	0.07697	0.07697	NS
P	P		76'465	64	0.07697	0.07697	NS		-	85	0.07697	0.07697	NS		49'577	89	0.07697	0.07697	NS
S	A		1'876	51	0.07697	0.07697	NS		-935	65	0.07697	0.07697	NS		-131	22	0.07697	0.07697	NS
S	P		0	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07697	-
P	A	00256	6'363	347	0.07697	0.07697	NS	00257	119'155	1'483	0.07697	0.07697	38.72	00258	3'639	287	0.07697	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07697	-		3'639	262	0.07697	0.07697	NS
S	A		2'748	156	0.07697	0.07697	NS		0	0	0.07697	0.07417	-		-	623	0.07697	0.07697	82.06
S	P		0	0	0.07697	0.07697	-		-	150	0.07697	0.07417	NS		-	695	0.07697	0.07697	73.56
P	A	00259	-	231	0.07697	0.07697	NS	00260	-	141	0.07697	0.07697	NS	00261	-	84	0.07697	0.07697	NS
P	P		12'236	133	0.07697	0.07697	NS		14'288	69	0.07697	0.07697	NS		14'143	232	0.07697	0.07697	NS
S	A		-	787	0.07697	0.07697	64.81		-6'917	640	0.07697	0.07697	77.60		-8'334	495	0.07697	0.07697	NS
S	P		26'330	479	0.07697	0.07697	NS		-6'917	784	0.07697	0.07697	63.35		-8'334	625	0.07697	0.07697	79.62
P	A	00262	-1'615	78	0.07697	0.07697	NS	00263	0	0	0.07697	0.07697	-	00264	7'546	15	0.07697	0.07697	NS
P	P		-1'615	121	0.07697	0.07697	NS		-6'511	291	0.07697	0.07697	NS		7'546	442	0.07697	0.07697	NS
S	A		-1'931	184	0.07697	0.07697	NS		10'897	147	0.07697	0.07697	NS		19'311	72	0.07697	0.07697	NS
S	P		-1'931	608	0.07697	0.07697	81.11		10'897	835	0.07697	0.07697	58.00		19'311	1'426	0.07697	0.07697	33.55
P	A	00265	-	155	0.07697	0.07697	NS	00367	0	0	0.07697	0.07697	-	00604	0	0	0.07697	0.07697	-
P	P		21'340	753	0.07697	0.07697	67.28		-	3'233	0.07697	0.07697	17.17		208'078	2'685	0.07697	0.07697	12.93
S	A		12'983	264	0.07697	0.07697	NS		0	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07452	-
S	P		12'983	1'847	0.07697	0.07697	26.14		-	1'097	0.07697	0.07697	46.62		22'201	625	0.07697	0.07452	74.13
P	A	00605	-	2'510	0.07697	0.07697	20.84	00606	11'816	811	0.07697	0.07697	59.63	00607	0	0	0.07697	0.07697	-
P	P		44'9840	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07697	-		-	1'044	0.07697	0.07697	51.15
S	A		-	391	0.07697	0.07697	NS		0	0	0.07697	0.07697	-		18'403	26	0.07697	0.07697	NS
S	P		52'9640	0	0.07697	0.07697	-		-9'577	127	0.07697	0.07697	NS		18'403	212	0.07697	0.07697	NS
P	A	00608	0	0	0.07697	0.07697	-	00609	52'420	81	0.07697	0.07697	NS	00610	31'847	90	0.07697	0.07697	NS
P	P		-4'654	1'154	0.07697	0.07697	42.90		52'420	34	0.07697	0.07697	NS		14'971	44	0.07697	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	0.07413	-		2'424	196	0.07697	0.07697	NS		-1'267	159	0.07697	0.07697	NS
S	P		63'182	344	0.07697	0.07413	NS		2'424	26	0.07697	0.07697	NS		-1'267	78	0.07697	0.07697	NS
P	A	00611	850	75	0.07697	0.07697	NS	00612	6'955	921	0.07697	0.07697	52.88						
P	P		-	55	0.07697	0.07697	NS		0	0	0.07697	0.07697	-						
S	A		-3'386	75	0.07697	0.07697	NS		-	223	0.07697	0.07697	NS						
S	P		30'032	133	0.07697	0.07697	NS		17'501	0	0.07697	0.07697	-						
P	A	00004	-	629	0.07697	0.07697	80.20	00009	22'116	534	0.07697	0.07697	89.23	00015	53'317	4'019	0.07697	0.07697	11.32
P	P		18'189																

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[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		-18'189	1'040	0.076 97	0.076 97	48.50		22'116	408	0.076 97	0.076 97	NS		53'317	428	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		16'130	250	0.076 97	0.076 97	NS		5'488	1'021	0.076 97	0.076 97	47.80
	P		-547	722	0.076 97	0.076 97	68.17		16'130	88	0.076 97	0.076 97	NS		5'488	235	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0005 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0005 8	378'51 9	4'783	0.076 97	0.076 97	4.39	0010 0	29'427	63	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-78'318	4'886	0.076 97	0.076 97	11.18		0	0	0.076 97	0.076 97	-		29'427	1'971	0.076 97	0.076 97	23.92
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		87'638	1'965	0.076 97	0.076 97	21.93		11'026	75	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-94'120	1'653	0.076 97	0.076 97	33.69		87'638	93	0.076 97	0.076 97	NS		11'026	453	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0030 6	3'169	402	0.076 97	0.076 97	NS	0030 7	- 20'054	289	0.076 97	0.076 97	NS	0030 8	- 17'221	132	0.076 97	0.076 97	NS
	P		3'169	138	0.076 97	0.076 97	NS		- 20'054	82	0.076 97	0.076 97	NS		- 19'236	61	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-29'428	1'022	0.076 97	0.076 97	50.12		24'039	1'000	0.076 97	0.076 97	50.85		-2'316	826	0.076 97	0.076 97	59.74
	P		-29'428	397	0.076 97	0.076 97	NS		-24'039	280	0.076 97	0.076 97	NS		-2'316	592	0.076 97	0.076 97	83.35
P	A	0030 9	-25'133	155	0.076 97	0.076 97	NS	0031 0	-24'555	69	0.076 97	0.076 97	NS	0031 1	-18'387	13	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-25'133	157	0.076 97	0.076 97	NS		-24'555	73	0.076 97	0.076 97	NS		-18'120	65	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-1'468	591	0.076 97	0.076 97	83.39		-1'000	265	0.076 97	0.076 97	NS		8'911	15	0.076 97	0.074 72	NS
	P		-1'468	486	0.076 97	0.076 97	NS		-1'000	443	0.076 97	0.076 97	NS		17'541	340	0.076 97	0.074 72	NS
P	A	0031 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0031 3	-25'675	68	0.076 97	0.076 97	NS	0033 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		9'075	264	0.076 97	0.076 97	NS		-25'675	575	0.076 97	0.076 97	88.63		126'54 3	1'202	0.076 97	0.076 97	48.19
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.074 86	-		44'846	141	0.076 97	0.073 82	NS
	P		15'841	869	0.076 97	0.076 97	55.33		24'373	1'259	0.076 97	0.074 86	36.83		0	0	0.076 97	0.073 82	-
P	A	0033 9	-34'286	45	0.076 97	0.076 97	NS	0034 0	-33'009	47	0.076 97	0.076 97	NS	0034 1	-34'370	112	0.076 97	0.076 97	NS
	P		13'386	289	0.076 97	0.076 97	NS		-33'009	133	0.076 97	0.076 97	NS		-34'370	127	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-3'914	13	0.076 97	0.076 97	NS		-1'379	26	0.076 97	0.076 97	NS		-820	32	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-3'914	146	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		13'014	16	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0034 2	81'565	27	0.076 97	0.076 97	NS	0034 3	120'41 8	79	0.076 97	0.076 97	NS	0034 4	136'24 3	244	0.076 97	0.076 97	NS
	P		91'373	27	0.076 97	0.076 97	NS		120'41 8	27	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		1'215	16	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		11'520	181	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		11'222	15	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0034 5	330'95 5	1'177	0.076 97	0.076 97	21.35	0040 1	-75'090	2'781	0.076 97	0.076 97	19.55	0067 6	-59'441	801	0.076 97	0.076 97	66.54
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-75'090	402	0.076 97	0.076 97	NS		-59'441	151	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		67'886	72	0.076 97	0.074 39	NS		24'512	913	0.076 97	0.076 97	55.73		16'416	176	0.076 97	0.076 97	NS
	P		67'886	121	0.076 97	0.074 39	NS		24'512	182	0.076 97	0.076 97	NS		16'416	58	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0067 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0067 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0067 9	218'69 5	2'381	0.076 97	0.076 97	14.27
	P		12'606	606	0.076 97	0.076 97	79.72		-44'368	1'956	0.076 97	0.076 97	26.72		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		-10'355	51	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		24'851	635	0.076 97	0.074 30	72.48
	P		-10'355	64	0.076 97	0.076 97	NS		-60'535	297	0.076 97	0.076 97	NS		24'851	89	0.076 97	0.074 30	NS
P	A	0068 0	19'598	959	0.076 97	0.076 97	49.87	0068 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0068 2	32'803	20	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		59'445	13	0.076 97	0.076 97	NS		37'881	13	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		57'262	302	0.076 97	0.073 91	NS		-1'739	20	0.076 97	0.076 97	NS		-1'823	97	0.076 97	0.076 97	NS
	P		17'689	62	0.076 97	0.073 91	NS		-1'739	104	0.076 97	0.076 97	NS		-1'823	120	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0068 3	-28'141	58	0.076 97	0.076 97	NS	0068 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-						
	P		-28'141	65	0.076 97	0.076 97	NS		10'508	752	0.076 97	0.076 97	64.43						
S	A		-5'073	100	0.076	0.076	NS		-	11	0.076	0.076	NS						

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</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		-5'073	60	0.076 97	0.076 97	NS		20'338 -	154	0.076 97	0.076 97	NS						
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Parete P7-P8-P9</b>										<b>Parete P8-P9</b>									
P	A	0000 4	- 18'189	629	0.076 97	0.076 97	80.20	0000 9	22'116	534	0.076 97	0.076 97	89.23	0005 4	- 90'301	5'001	0.076 97	0.076 97	11.08
	P		- 18'189	1'040	0.076 97	0.076 97	48.50		22'116	408	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		16'130	250	0.076 97	0.076 97	NS		- 110'61 2	1'644	0.076 97	0.074 10	33.65
	P		-547	722	0.076 97	0.076 97	68.17		16'130	88	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 10	-
P	A	0005 5	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0011 1	33'072	2'219	0.076 97	0.076 97	21.13	0029 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		257'81 0	5'371	0.076 97	0.076 97	5.81		0	0	0.076 97	0.076 97	-		301'36 4	1'373	0.076 97	0.076 97	20.12
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		7'834	566	0.076 97	0.076 97	85.94		11'189	133	0.076 97	0.076 97	NS
	P		49'713	1'933	0.076 97	0.076 97	23.66		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0029 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0030 0	263'83 5	56	0.076 97	0.076 97	NS	0030 1	191'95 9	42	0.076 97	0.076 97	NS
	P		251'60 8	292	0.076 97	0.076 97	NS		273'65 8	40	0.076 97	0.076 97	NS		182'25 0	41	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		24'716	20	0.076 97	0.076 97	NS		1'506	21	0.076 97	0.076 97	NS
	P		24'560	178	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0030 2	134'18 1	62	0.076 97	0.076 97	NS	0030 3	139'95 8	76	0.076 97	0.076 97	NS	0030 4	40'424	305	0.076 97	0.076 97	NS
	P		126'94 4	40	0.076 97	0.076 97	NS		54'660	77	0.076 97	0.076 97	NS		-831	29	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		14'098	50	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'907	153	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		3'979	10	0.076 97	0.076 97	NS		2'907	10	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0030 5	- 123'52 4	1'255	0.076 97	0.076 97	45.99	0030 6	3'169	402	0.076 97	0.076 97	NS	0030 7	- 20'054	289	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		3'169	138	0.076 97	0.076 97	NS		- 20'054	82	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.073 31	-		- 29'428	1'022	0.076 97	0.076 97	50.12		24'039	1'000	0.076 97	0.076 97	50.85
	P		- 51'682	133	0.076 97	0.073 31	NS		- 29'428	397	0.076 97	0.076 97	NS		- 24'039	280	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0030 8	- 17'221	132	0.076 97	0.076 97	NS	0030 9	- 25'133	155	0.076 97	0.076 97	NS	0031 0	- 24'555	69	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 19'236	61	0.076 97	0.076 97	NS		- 25'133	157	0.076 97	0.076 97	NS		- 24'555	73	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-2'316	826	0.076 97	0.076 97	59.74		-1'468	591	0.076 97	0.076 97	83.39		-1'000	265	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-2'316	592	0.076 97	0.076 97	83.35		-1'468	486	0.076 97	0.076 97	NS		-1'000	443	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0031 1	- 18'387	13	0.076 97	0.076 97	NS	0031 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0031 3	- 25'675	68	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 18'120	65	0.076 97	0.076 97	NS		9'075	264	0.076 97	0.076 97	NS		- 25'675	575	0.076 97	0.076 97	88.63
S	A		8'911	15	0.076 97	0.074 72	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.074 86	-
	P		17'541	340	0.076 97	0.074 72	NS		15'841	869	0.076 97	0.076 97	55.33		24'373	1'259	0.076 97	0.074 86	36.83
P	A	0040 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0064 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0065 0	- 47'228	2'066	0.076 97	0.076 97	25.39
	P		143'92 8	3'156	0.076 97	0.076 97	12.41		208'27 6	2'459	0.076 97	0.076 97	14.11		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 68'664	326	0.076 97	0.076 97	NS
	P		19'556	972	0.076 97	0.076 97	49.20		18'671	431	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0065 1	11'960	651	0.076 97	0.076 97	74.28	0065 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0065 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		64'306	877	0.076 97	0.076 97	50.99		134'22 0	898	0.076 97	0.076 97	44.38
S	A		- 13'725	50	0.076 97	0.076 97	NS		- 11'850	28	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		- 13'725	83	0.076 97	0.076 97	NS		-9'569	15	0.076 97	0.076 97	NS		-2'477	362	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0065 4	105'92 1	28	0.076 97	0.076 97	NS	0065 5	72'504	38	0.076 97	0.076 97	NS	0065 6	5'194	74	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		5'194	63	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		2'225	93	0.076 97	0.076 97	NS		-1'283	116	0.076 97	0.076 97	NS		-4'554	49	0.076 97	0.076 97	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N·m]	[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		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-1'283	88	0.076 97	0.076 97	NS		-4'554	103	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0065 7	17'876	776	0.076 97	0.076 97	61.78													
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-													
S	A		- 23'432	187	0.076 97	0.076 97	NS													
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-													
<b>Piano Terra</b>																				
<b>Parete P10-P11-P12</b>										<b>Parete P10-P11</b>										
P	A	0000 1	-2'341	1'332	0.076 97	0.076 97	37.05	0001 0	22'764	225	0.076 97	0.076 97	NS	0005 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		-2'341	529	0.076 97	0.076 97	93.28		22'764	690	0.076 97	0.076 97	68.99		- 84'769	5'132	0.076 97	0.076 97	10.73	
S	A		- 16'881	79	0.076 97	0.076 97	NS		15'527	322	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		- 13'450	554	0.076 97	0.076 97	90.46		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 120'97 4	1'814	0.076 97	0.076 97	31.72	
P	A	0005 2	265'08 0	5'662	0.076 97	0.076 97	5.41	0007 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0032 2	2'124	475	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		33'242	2'177	0.076 97	0.076 97	21.53		2'124	48	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		49'151	1'894	0.076 97	0.076 97	24.17		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	1'212	0.076 97	0.076 97	42.39	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		8'341	522	0.076 97	0.076 97	93.11		31'570 -	167	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0032 3	- 16'544	306	0.076 97	0.076 97	NS	0032 4	- 17'673	113	0.076 97	0.076 97	NS	0032 5	- 19'101	161	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 16'544	45	0.076 97	0.076 97	NS		- 17'673	63	0.076 97	0.076 97	NS		- 19'101	130	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		- 29'277	1'073	0.076 97	0.076 97	47.73		- 7'360	877	0.076 97	0.076 97	56.66		- 8'740	592	0.076 97	0.076 97	84.10	
	P		- 29'277	178	0.076 97	0.076 97	NS		- 7'360	506	0.076 97	0.076 97	98.21		- 8'740	464	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0032 6	- 13'853	28	0.076 97	0.076 97	NS	0032 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0032 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		- 13'853	93	0.076 97	0.076 97	NS		- 23'406	98	0.076 97	0.076 97	NS		- 1'249	303	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		- 864	244	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		- 864	457	0.076 97	0.076 97	NS		17'025	460	0.076 97	0.076 97	NS		24'283	990	0.076 97	0.076 97	47.98	
P	A	0032 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0035 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0035 5	-1'910	26	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 32'899	635	0.076 97	0.076 97	81.04		- 130'90 2	1'247	0.076 97	0.076 97	46.69		37'924	307	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 54'264	146	0.076 97	0.073 32	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		16'343	1'426	0.076 97	0.076 97	33.70		0	0	0.076 97	0.073 32	-		2'566	151	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0035 6	133'36 9	23	0.076 97	0.076 97	NS	0035 7	135'16 7	41	0.076 97	0.076 97	NS	0035 8	193'23 1	41	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		139'69 9	42	0.076 97	0.076 97	NS		135'16 7	75	0.076 97	0.076 97	NS		181'32 6	25	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		1'166	21	0.076 97	0.076 97	NS		14'712	32	0.076 97	0.076 97	NS		1'670	21	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		24'844	14	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
P	A	0035 9	278'47 4	72	0.076 97	0.076 97	NS	0036 0	253'43 0	321	0.076 97	0.076 97	98.30	0036 1	303'25 9	1'586	0.076 97	0.076 97	17.32	
	P		278'47 4	55	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
S	A		23'718	10	0.076 97	0.076 97	NS		26'023	179	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		24'600	13	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		10'691	128	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0039 6	146'07 3	3'356	0.076 97	0.076 97	11.63	0076 6	65'135	954	0.076 97	0.076 97	46.81	0076 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		10'744	636	0.076 97	0.076 97	76.16	
S	A		20'788	1'033	0.076 97	0.076 97	46.22		- 12'478	38	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'704	78	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 13'704	39	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0076 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0076 9	212'60 0	2'593	0.076 97	0.076 97	13.27	0077 0	136'60 3	948	0.076 97	0.076 97	41.86	
	P		- 46'260	2'101	0.076 97	0.076 97	24.93		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
S	A		0	0	0.076 97	0.074 38	-		18'670	446	0.076 97	0.076 97	NS		-3'084	365	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		-	306	0.076 97	0.074	NS		0	0	0.076 97	0.076	-		0	0	0.076 97	0.076	-	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	NEd	MEd	As	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	NEd	MEd	As	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	NEd	MEd	As	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]		
			73'048		97	38					97	97						97	97	
P	A	0077 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0077 2	27'389	32	0.076 97	0.076 97	NS	0077 3	6'724	61	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		105'46 0	10	0.076 97	0.076 97	NS		72'187	16	0.076 97	0.076 97	NS		6'724	71	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-1'400	94	0.076 97	0.076 97	NS		-4'798	101	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		-3'020	69	0.076 97	0.076 97	NS		-1'400	118	0.076 97	0.076 97	NS		-4'584	48	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0077 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-													
	P		17'558	780	0.076 97	0.076 97	61.49													
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-													
	P		- 24'508	181	0.076 97	0.076 97	NS													
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>										<b>Parete P11-P12</b>							
P	A	0000 1	-2'341	1'332	0.076 97	0.076 97	37.05	0001 0	22'764	225	0.076 97	0.076 97	NS	0001 4	70'722	689	0.076 97	0.076 97	64.25	
	P		-2'341	529	0.076 97	0.076 97	93.28		22'764	690	0.076 97	0.076 97	68.99		70'722	3'665	0.076 97	0.076 97	12.08	
S	A		- 16'881	79	0.076 97	0.076 97	NS		15'527	322	0.076 97	0.076 97	NS		7'824	341	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 13'450	554	0.076 97	0.076 97	90.46		0	0	0.076 97	0.076 97	-		7'824	858	0.076 97	0.076 97	56.69	
P	A	0004 8	- 84'500	4'712	0.076 97	0.076 97	11.68	0004 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0009 0	28'589	2'005	0.076 97	0.076 97	23.54	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		379'64 4	5'721	0.076 97	0.076 97	3.66		28'589	77	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		- 88'972	1'467	0.076 97	0.076 97	37.72		0	0	0.076 97	0.076 97	-		10'845	489	0.076 97	0.076 97	99.04	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		96'412	2'040	0.076 97	0.076 97	20.83		10'845	85	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0031 4	330'43 1	41	0.076 97	0.076 97	NS	0031 5	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0031 6	139'66 8	34	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		330'43 1	1'476	0.076 97	0.076 97	17.06		136'88 9	283	0.076 97	0.076 97	NS		139'66 8	81	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		62'255	131	0.076 97	0.074 42	NS		12'569	11	0.076 97	0.076 97	NS		11'596	18	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		62'255	35	0.076 97	0.074 42	NS		12'569	162	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
P	A	0031 7	95'713	52	0.076 97	0.076 97	NS	0031 8	- 29'673	134	0.076 97	0.076 97	NS	0031 9	65'735	81	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 35'656	51	0.076 97	0.076 97	NS		- 29'673	118	0.076 97	0.076 97	NS		- 37'959	54	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		1'168	24	0.076 97	0.076 97	NS		-147	46	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-3'966	16	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0032 0	11'598	285	0.076 97	0.076 97	NS	0032 1	- 125'54 4	1'198	0.076 97	0.076 97	48.29	0032 2	2'124	475	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 36'599	49	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'124	48	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		-4'315	148	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 01	-		- 31'570	1'212	0.076 97	0.076 97	42.39	
	P		-4'315	15	0.076 97	0.076 97	NS		- 43'805	126	0.076 97	0.074 01	NS		- 31'570	167	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0032 3	- 16'544	306	0.076 97	0.076 97	NS	0032 4	- 17'673	113	0.076 97	0.076 97	NS	0032 5	- 19'101	161	0.076 97	0.076 97	NS	
	P		- 16'544	45	0.076 97	0.076 97	NS		- 17'673	63	0.076 97	0.076 97	NS		- 19'101	130	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		- 29'277	1'073	0.076 97	0.076 97	47.73		-7'360	877	0.076 97	0.076 97	56.66		-8'740	592	0.076 97	0.076 97	84.10	
	P		- 29'277	178	0.076 97	0.076 97	NS		-7'360	506	0.076 97	0.076 97	98.21		-8'740	464	0.076 97	0.076 97	NS	
P	A	0032 6	- 13'853	28	0.076 97	0.076 97	NS	0032 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0032 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		- 13'853	93	0.076 97	0.076 97	NS		- 23'406	98	0.076 97	0.076 97	NS		-1'249	303	0.076 97	0.076 97	NS	
S	A		-864	244	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		-864	457	0.076 97	0.076 97	NS		17'025	460	0.076 97	0.076 97	NS		24'283	990	0.076 97	0.076 97	47.98	
P	A	0032 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0039 0	- 70'113	447	0.076 97	0.076 97	NS	0065 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	P		- 32'899	635	0.076 97	0.076 97	81.04		- 70'113	2'438	0.076 97	0.076 97	22.16		219'09 5	2'872	0.076 97	0.076 97	11.82	
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 21'566	177	0.076 97	0.076 97	NS		26'730	141	0.076 97	0.074 30	NS	
	P		16'343	1'426	0.076 97	0.076 97	33.70		- 21'566	770	0.076 97	0.076 97	65.82		26'730	570	0.076 97	0.074 30	80.52	
P	A	0065	-	1'926	0.076	0.076	27.22	0066	12'977	608	0.076	0.076	79.41	0066	-	234	0.076	0.076	NS	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</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	9	46'767 0	0	0.076 97	0.076 97	-	0	0	0	0.076 97	0.076 97	-	1	58'163 - 41'956	681	0.076 97	0.076 97	76.49
S	A		56'120 -	310	0.076 97	0.076 97	NS		10'804 -	61	0.076 97	0.076 97	NS		18'501 -	32	0.076 97	0.076 97	NS
	P		56'120	19	0.076 97	0.076 97	NS		10'800	48	0.076 97	0.076 97	NS		18'501	114	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0066 2	31'122	16	0.076 97	0.076 97	NS	0066 3	62'897	30	0.076 97	0.076 97	NS	0066 4	40'386	35	0.076 97	0.076 97	NS
	P		31'122	937	0.076 97	0.076 97	50.18		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		18'283	105	0.076 97	0.073 91	NS		-1'919	108	0.076 97	0.076 97	NS		-2'688	116	0.076 97	0.076 97	NS
	P		61'451	241	0.076 97	0.073 91	NS		-1'919	18	0.076 97	0.076 97	NS		-1'837	86	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0066 5	- 25'896	69	0.076 97	0.076 97	NS	0066 6	8'398	741	0.076 97	0.076 97	65.59						
	P		- 25'896	60	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-						
S	A		-5'065	62	0.076 97	0.076 97	NS		- 18'958	163	0.076 97	0.076 97	NS						
	P		-5'065	98	0.076 97	0.076 97	NS		- 18'958	14	0.076 97	0.076 97	NS						
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>										<b>Parete P13-P14</b>						
P	A	0000 7	- 14'730	1'321	0.076 97	0.076 97	38.00	0001 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0001 3	52'136	4'426	0.076 97	0.076 97	10.29
	P		- 14'730	162	0.076 97	0.076 97	NS		22'003	1'013	0.076 97	0.076 97	47.04		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		1'026	84	0.076 97	0.076 97	NS		20'704	390	0.076 97	0.076 97	NS		-472	969	0.076 97	0.076 97	50.79
	P		1'026	755	0.076 97	0.076 97	65.05		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0004 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0004 3	390'68 1	6'997	0.076 97	0.076 97	2.85	0007 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		- 80'962	6'147	0.076 97	0.076 97	8.91		0	0	0.076 97	0.076 97	-		25'478	2'674	0.076 97	0.076 97	17.73
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		103'29 4	2'215	0.076 97	0.076 97	18.96		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		- 89'039	2'121	0.076 97	0.076 97	26.09		0	0	0.076 97	0.076 97	-		10'091	647	0.076 97	0.076 97	74.94
P	A	0024 2	3'280	595	0.076 97	0.076 97	82.28	0024 3	-9'948	339	0.076 97	0.076 97	NS	0024 4	- 13'579	95	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 17'469	21	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'579	100	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		- 27'315	1'519	0.076 97	0.076 97	33.62		- 21'359	1'206	0.076 97	0.076 97	42.01		-1'974	945	0.076 97	0.076 97	52.19
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 21'359	62	0.076 97	0.076 97	NS		-1'974	464	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0024 5	- 20'304	194	0.076 97	0.076 97	NS	0024 6	- 22'694	12	0.076 97	0.076 97	NS	0024 7	- 10'335	70	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 20'304	110	0.076 97	0.076 97	NS		- 22'694	148	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'335	50	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-1'905	589	0.076 97	0.076 97	83.73		956	184	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 85	-
	P		-1'905	506	0.076 97	0.076 97	97.46		956	553	0.076 97	0.076 97	88.82		16'858	715	0.076 97	0.074 85	65.57
P	A	0024 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0024 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0026 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		-3'467	408	0.076 97	0.076 97	NS		- 16'854	820	0.076 97	0.076 97	61.40		- 133'73 1	1'475	0.076 97	0.076 97	39.61
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.074 97	-		- 42'333	170	0.076 97	0.073 98	NS
	P		25'171	1'319	0.076 97	0.076 97	35.96		33'277	1'904	0.076 97	0.074 97	24.06		0	0	0.076 97	0.073 98	-
P	A	0026 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0026 8	23'070	89	0.076 97	0.076 97	NS	0026 9	47'436	57	0.076 97	0.076 97	NS
	P		2'302	344	0.076 97	0.076 97	NS		47'587	107	0.076 97	0.076 97	NS		47'436	154	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		569	28	0.076 97	0.076 97	NS		-568	27	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-4'949	160	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-9'620	28	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0027 0	73'719	75	0.076 97	0.076 97	NS	0027 1	110'21 1	89	0.076 97	0.076 97	NS	0027 2	111'85 2	355	0.076 97	0.076 97	NS
	P		73'719	113	0.076 97	0.076 97	NS		110'21 1	164	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		1'739	34	0.076 97	0.076 97	NS		7'402	29	0.076 97	0.076 97	NS		10'125	181	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-75	12	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0027 3	329'18 2	1'851	0.076 97	0.076 97	13.66	0037 9	- 117'40 5	3'188	0.076 97	0.076 97	17.97	0061 3	- 67'640	1'019	0.076 97	0.076 97	52.86

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[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		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		0	0	0.076 97	0.074 59	-		-	1'024	0.076 97	0.076 97	49.96		25'216	139	0.076 97	0.076 97	NS
	P		75'564	56	0.076 97	0.074 59	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0061 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0061 5	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0061 6	214'63 8	3'651	0.076 97	0.076 97	9.38
	P		10'063	800	0.076 97	0.076 97	60.61		-	2'496	0.076 97	0.076 97	21.05		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		-9'118	117	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		28'559	664	0.076 97	0.074 45	69.06
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	365	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 45	-
P	A	0061 7	6'384	1'165	0.076 97	0.076 97	41.84	0061 8	50'478	33	0.076 97	0.076 97	NS	0061 9	30'477	44	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		50'478	81	0.076 97	0.076 97	NS		30'477	98	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		74'144	356	0.076 97	0.074 09	NS		1'654	22	0.076 97	0.076 97	NS		-2'408	75	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.074 09	-		1'654	194	0.076 97	0.076 97	NS		-1'245	158	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0062 0	-	57	0.076 97	0.076 97	NS	0062 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-						
	P		25'386	77	0.076 97	0.076 97	NS		2'481	926	0.076 97	0.076 97	52.93						
S	A		-3'120	133	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-						
	P		-3'120	76	0.076 97	0.076 97	NS		-	203	0.076 97	0.076 97	NS						
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>										<b>Parete P14-P15</b>						
P	A	0000 7	-	1'321	0.076 97	0.076 97	38.00	0001 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0004 5	-	4'275	0.076 97	0.076 97	12.90
	P		14'730	162	0.076 97	0.076 97	NS		22'003	1'013	0.076 97	0.076 97	47.04		86'163 - 86'163	1'014	0.076 97	0.076 97	54.38
S	A		1'026	84	0.076 97	0.076 97	NS		20'704	390	0.076 97	0.076 97	NS		102'17 9 -	1'145	0.076 97	0.074 21	47.85
	P		1'026	755	0.076 97	0.076 97	65.05		0	0	0.076 97	0.076 97	-		102'17 9	374	0.076 97	0.074 21	NS
P	A	0004 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0008 9	30'007	1'692	0.076 97	0.076 97	27.84	0024 2	3'280	595	0.076 97	0.076 97	82.28
	P		259'81 0	7'316	0.076 97	0.076 97	4.24		30'007	631	0.076 97	0.076 97	74.64		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		7'001	378	0.076 97	0.076 97	NS		-	1'519	0.076 97	0.076 97	33.62
	P		54'829	2'514	0.076 97	0.076 97	18.05		7'001	213	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0024 3	-9'948	339	0.076 97	0.076 97	NS	0024 4	-	95	0.076 97	0.076 97	NS	0024 5	-	194	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	21	0.076 97	0.076 97	NS		13'579	100	0.076 97	0.076 97	NS		20'304 -	110	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		21'359	1'206	0.076 97	0.076 97	42.01		-1'974	945	0.076 97	0.076 97	52.19		-1'905	589	0.076 97	0.076 97	83.73
	P		-	62	0.076 97	0.076 97	NS		-1'974	464	0.076 97	0.076 97	NS		-1'905	506	0.076 97	0.076 97	97.46
P	A	0024 6	-	12	0.076 97	0.076 97	NS	0024 7	-	70	0.076 97	0.076 97	NS	0024 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		22'694	148	0.076 97	0.076 97	NS		10'335	50	0.076 97	0.076 97	NS		-3'467	408	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		956	184	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 85	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		956	553	0.076 97	0.076 97	88.82		16'858	715	0.076 97	0.074 85	65.57		25'171	1'319	0.076 97	0.076 97	35.96
P	A	0024 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0028 2	300'25 3	102	0.076 97	0.076 97	NS	0028 3	245'28 2	43	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	820	0.076 97	0.076 97	61.40		300'25 3	1'897	0.076 97	0.076 97	14.61		245'28 2	279	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.074 97	-		12'584	161	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		33'277	1'904	0.076 97	0.074 97	24.06		0	0	0.076 97	0.076 97	-		24'505	181	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0028 4	267'18 8	174	0.076 97	0.076 97	NS	0028 5	184'30 2	23	0.076 97	0.076 97	NS	0028 6	129'07 1	182	0.076 97	0.076 97	NS
	P		267'18 8	75	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		129'07 1	50	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		20'837	28	0.076 97	0.076 97	NS		3'367	74	0.076 97	0.076 97	NS		22'300	75	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0028 7	134'01 9	206	0.076 97	0.076 97	NS	0028 8	29'740	270	0.076 97	0.076 97	NS	0028 9	-	1'115	0.076 97	0.076 97	51.51
														119'33 0					

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</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		0	0	0.076 97	0.076 97	-		71	66	0.076 97	0.076 97	NS		119'33 0	218	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		8'249	142	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.073 46	-
	P		-154	50	0.076 97	0.076 97	NS		2'859	12	0.076 97	0.076 97	NS		- 48'924	103	0.076 97	0.073 46	NS
P	A	0038 5	141'00 9	449	0.076 97	0.076 97	87.71	0063 1	208'74 4	163	0.076 97	0.076 97	NS	0063 2	-	1'746	0.076 97	0.076 97	30.00
	P		141'00 9	4'013	0.076 97	0.076 97	9.81		208'74 4	3'182	0.076 97	0.076 97	10.89		- 46'276	416	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		21'075	174	0.076 97	0.076 97	NS		22'615	46	0.076 97	0.076 97	NS		- 63'394	281	0.076 97	0.076 97	NS
	P		21'075	1'194	0.076 97	0.076 97	39.97		22'615	525	0.076 97	0.076 97	90.69		- 63'394	83	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0063 3	10'261	522	0.076 97	0.076 97	92.86	0063 4	67'815	185	0.076 97	0.076 97	NS	0063 5	133'80 3	87	0.076 97	0.076 97	NS
	P		10'261	160	0.076 97	0.076 97	NS		67'815	1'058	0.076 97	0.076 97	42.04		133'80 3	1'107	0.076 97	0.076 97	36.03
S	A		- 13'085	126	0.076 97	0.076 97	NS		-6'159	73	0.076 97	0.076 97	NS		3'304	102	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		3'304	312	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0063 6	111'12 6	135	0.076 97	0.076 97	NS	0063 7	76'322	140	0.076 97	0.076 97	NS	0063 8	39'407	91	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		76'322	12	0.076 97	0.076 97	NS		39'407	33	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		3'387	256	0.076 97	0.076 97	NS		-1'139	211	0.076 97	0.076 97	NS		-4'096	145	0.076 97	0.076 97	NS
	P		3'387	18	0.076 97	0.076 97	NS		-1'139	42	0.076 97	0.076 97	NS		-4'096	67	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0063 9	13'788	675	0.076 97	0.076 97	71.45												
	P		13'788	141	0.076 97	0.076 97	NS												
S	A		- 21'144	146	0.076 97	0.076 97	NS												
	P		- 21'144	50	0.076 97	0.076 97	NS												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Parete P16-P17-P18</b>										<b>Parete P16-P17</b>									
P	A	0000 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0001 2	- 58'863	7'378	0.076 97	0.076 97	7.22	0003 9	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		2'985	979	0.076 97	0.076 97	50.03		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 57'355	9'290	0.076 97	0.076 97	5.72
S	A		5'800	833	0.076 97	0.076 97	58.56		120'26 5	2'528	0.076 97	0.076 97	16.15		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		5'800	25	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 109'08 2	3'363	0.076 97	0.076 97	16.87
P	A	0004 0	176'97 3	5'785	0.076 97	0.076 97	6.37	0016 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0016 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		176'97 3	256	0.076 97	0.076 97	NS		7'718	2'484	0.076 97	0.076 97	19.58		17'589	5'448	0.076 97	0.076 97	8.80
S	A		29'335	1'294	0.076 97	0.076 97	36.44		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		29'335	74	0.076 97	0.076 97	NS		6'005	601	0.076 97	0.076 97	81.14		19'347	1'192	0.076 97	0.076 97	40.13
P	A	0023 4	- 122'47 2	45	0.076 97	0.076 97	NS	0023 5	- 75'525	62	0.076 97	0.076 97	NS	0023 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		- 122'47 2	1'111	0.076 97	0.076 97	51.89		- 75'525	384	0.076 97	0.076 97	NS		- 38'752	353	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		46'915	52	0.076 97	0.073 16	NS		55'340	146	0.076 97	0.076 97	NS		24'904	271	0.076 97	0.076 97	NS
	P		46'915	2'436	0.076 97	0.073 16	18.01		55'340	1'532	0.076 97	0.076 97	29.60		24'904	1'001	0.076 97	0.076 97	47.41
P	A	0023 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0023 8	- 26'088	332	0.076 97	0.076 97	NS	0023 9	- 20'532	121	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 36'616	292	0.076 97	0.076 97	NS		- 26'088	50	0.076 97	0.076 97	NS		- 20'532	105	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		11'389	626	0.076 97	0.076 97	77.31		-93	1'203	0.076 97	0.076 97	40.89		-3'783	1'554	0.076 97	0.076 97	31.82
	P		11'389	698	0.076 97	0.076 97	69.33		-93	183	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0024 0	- 10'050	480	0.076 97	0.076 97	NS	0024 1	-4'297	473	0.076 97	0.076 97	NS	0027 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 82'139	3'184	0.076 97	0.076 97	17.23
S	A		- 10'767	1'969	0.076 97	0.076 97	25.36		- 17'799	2'150	0.076 97	0.076 97	23.45		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 66'707	74	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0027	0	0	0.076	0.076	-	0027	-	98	0.076	0.076	NS	0027	-	256	0.076	0.076	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	NEd	MEd	As	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	NEd	MEd	As	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	NEd	MEd	As	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	5	-11'318	1'130	0.076 97	0.076 97	44.22	6	19'552 7'470	478	0.076 97	0.076 97	NS	7	16'411 -16'411	225	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'221	93	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-3'299	382	0.076 97	0.076 97	NS		-2'894	54	0.076 97	0.076 97	NS		2'221	65	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0027 8	68'524	269	0.076 97	0.076 97	NS	0027 9	120'05 0	626	0.076 97	0.076 97	65.24	0028 0	125'38 4	1'261	0.076 97	0.076 97	32.09
	P		7'831	85	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		-1'063	156	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		7'649	422	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		9'172	19	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0028 1	175'78 6	3'240	0.076 97	0.076 97	11.41	0038 6	55'545	5'420	0.076 97	0.076 97	8.36	0038 7	133'26 5	5'638	0.076 97	0.076 97	7.08
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		133'26 5	278	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		25'172	116	0.076 97	0.076 97	NS		17'483	1'535	0.076 97	0.074 77	30.49		16'383	1'470	0.076 97	0.076 97	32.68
	P		25'172	61	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 77	-		16'383	164	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0062 2	-12'852	2'724	0.076 97	0.076 97	18.38	0062 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0062 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-2'335	822	0.076 97	0.076 97	60.03		-27'580	4'958	0.076 97	0.076 97	10.31
S	A		59'132	349	0.076 97	0.076 97	NS		-7'877	396	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-31'368	895	0.076 97	0.076 97	57.38
P	A	0062 5	152'88 0	4'379	0.076 97	0.076 97	8.80	0062 6	68'370	2'450	0.076 97	0.076 97	18.14	0062 7	23'680	352	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		6'180	931	0.076 97	0.076 97	52.37		11'656	859	0.076 97	0.076 97	56.31		10'571	329	0.076 97	0.076 97	NS
	P		6'180	65	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0062 8	-12'524	145	0.076 97	0.076 97	NS	0062 9	-20'246	46	0.076 97	0.076 97	NS	0063 0	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		-24'501	13	0.076 97	0.076 97	NS		-20'246	297	0.076 97	0.076 97	NS		-2'655	1'950	0.076 97	0.076 97	25.32
S	A		1'767	274	0.076 97	0.076 97	NS		-2'854	180	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-11'090	357	0.076 97	0.076 97	NS
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>										<b>Parete P17-P18</b>						
P	A	0000 2	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0001 2	-58'863	7'378	0.076 97	0.076 97	7.22	0003 6	-42'299	1'948	0.076 97	0.076 97	26.75
	P		2'985	979	0.076 97	0.076 97	50.03		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-42'299	4'575	0.076 97	0.076 97	11.39
S	A		5'800	833	0.076 97	0.076 97	58.56		120'26 5	2'528	0.076 97	0.076 97	16.15		-37'605	10	0.076 97	0.076 97	NS
	P		5'800	25	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-37'605	1'403	0.076 97	0.076 97	36.91
P	A	0003 7	138'55 7	1'987	0.076 97	0.076 97	19.91	0017 1	13'729	941	0.076 97	0.076 97	51.25	0017 2	5'252	494	0.076 97	0.076 97	98.82
	P		138'55 7	2'850	0.076 97	0.076 97	13.88		13'729	2'334	0.076 97	0.076 97	20.66		5'252	1'190	0.076 97	0.076 97	41.02
S	A		23'006	186	0.076 97	0.076 97	NS		21'474	168	0.076 97	0.076 97	NS		8'602	111	0.076 97	0.076 97	NS
	P		23'006	1'135	0.076 97	0.076 97	41.93		21'474	460	0.076 97	0.076 97	NS		8'602	242	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0023 4	-122'47 2	45	0.076 97	0.076 97	NS	0023 5	-75'525	62	0.076 97	0.076 97	NS	0023 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		-122'47 2	1'111	0.076 97	0.076 97	51.89		-75'525	384	0.076 97	0.076 97	NS		-38'752	353	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		46'915	52	0.076 97	0.073 16	NS		55'340	146	0.076 97	0.076 97	NS		24'904	271	0.076 97	0.076 97	NS
	P		46'915	2'436	0.076 97	0.073 16	18.01		55'340	1'532	0.076 97	0.076 97	29.60		24'904	1'001	0.076 97	0.076 97	47.41
P	A	0023 7	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0023 8	-26'088	332	0.076 97	0.076 97	NS	0023 9	-20'532	121	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-36'616	292	0.076 97	0.076 97	NS		-26'088	50	0.076 97	0.076 97	NS		-20'532	105	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		11'389	626	0.076 97	0.076 97	77.31		-93	1'203	0.076 97	0.076 97	40.89		-3'783	1'554	0.076 97	0.076 97	31.82
	P		11'389	698	0.076 97	0.076 97	69.33		-93	183	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0024 0	-10'050	480	0.076 97	0.076 97	NS	0024 1	-4'297	473	0.076 97	0.076 97	NS	0029 0	138'95 8	1'401	0.076 97	0.076 97	28.21

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[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		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		138'95 8	537	0.076 97	0.076 97	73.60
S	A		- 10'767	1'969	0.076 97	0.076 97	25.36		- 17'799	2'150	0.076 97	0.076 97	23.45		31'907	55	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		31'907	80	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0029 1	104'33 9	594	0.076 97	0.076 97	70.59	0029 2	101'25 6	233	0.076 97	0.076 97	NS	0029 3	-8'434	186	0.076 97	0.076 97	NS
	P		104'33 9	167	0.076 97	0.076 97	NS		101'25 6	210	0.076 97	0.076 97	NS		-8'434	281	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		6'027	144	0.076 97	0.076 97	NS		7'101	26	0.076 97	0.076 97	NS		191	100	0.076 97	0.076 97	NS
	P		6'027	143	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		191	48	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0029 4	- 26'166	195	0.076 97	0.076 97	NS	0029 5	4'262	271	0.076 97	0.076 97	NS	0029 6	-7'965	337	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-8'158	264	0.076 97	0.076 97	NS		4'262	298	0.076 97	0.076 97	NS		-7'965	579	0.076 97	0.076 97	85.90
S	A		2'030	77	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-2'740	116	0.076 97	0.076 97	NS
	P		2'030	81	0.076 97	0.076 97	NS		-3'491	16	0.076 97	0.076 97	NS		-2'740	181	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0029 7	- 60'166	767	0.076 97	0.076 97	69.56	0038 8	59'029	4'398	0.076 97	0.076 97	10.25	0038 9	108'74 9	2'602	0.076 97	0.076 97	16.00
	P		- 60'166	1'481	0.076 97	0.076 97	36.02		0	0	0.076 97	0.076 97	-		108'74 9	1'531	0.076 97	0.076 97	27.19
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		14'384	1'458	0.076 97	0.074 28	32.06		14'066	617	0.076 97	0.076 97	78.13
	P		- 35'535	24	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.074 28	-		14'066	621	0.076 97	0.076 97	77.63
P	A	0064 0	121'13 8	1'859	0.076 97	0.076 97	21.93	0064 1	- 19'556	1'066	0.076 97	0.076 97	47.41	0064 2	-760	244	0.076 97	0.076 97	NS
	P		121'13 8	1'160	0.076 97	0.076 97	35.14		- 19'556	2'317	0.076 97	0.076 97	21.81		-760	435	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		4'809	335	0.076 97	0.076 97	NS		- 20'952	159	0.076 97	0.076 97	NS		-6'308	349	0.076 97	0.076 97	NS
	P		4'809	442	0.076 97	0.076 97	NS		- 20'952	468	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0064 3	4'614	2'311	0.076 97	0.076 97	21.14	0064 4	61'384	1'356	0.076 97	0.076 97	33.13	0064 5	23'669	143	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		61'384	90	0.076 97	0.076 97	NS		23'669	130	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		73'411	323	0.076 97	0.076 97	NS		15'665	520	0.076 97	0.076 97	92.49		12'838	120	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		15'665	34	0.076 97	0.076 97	NS		12'838	158	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0064 6	- 18'613	27	0.076 97	0.076 97	NS	0064 7	-9'768	164	0.076 97	0.076 97	NS	0064 8	-1'652	484	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 18'613	129	0.076 97	0.076 97	NS		-9'768	184	0.076 97	0.076 97	NS		-1'652	918	0.076 97	0.076 97	53.70
S	A		1'616	95	0.076 97	0.076 97	NS		-2'799	139	0.076 97	0.076 97	NS		-8'259	133	0.076 97	0.076 97	NS
	P		1'616	148	0.076 97	0.076 97	NS		-2'799	30	0.076 97	0.076 97	NS		-8'259	149	0.076 97	0.076 97	NS
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>										<b>Parete P2-P5</b>						
P	A	0000 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0000 5	- 154'92 5	19'048	0.076 97	0.076 97	3.14	0000 6	-525	938	0.076 97	0.076 97	52.47
	P		- 26'385	2'754	0.076 97	0.076 97	18.52		- 154'92 5	14'846	0.076 97	0.076 97	4.03		-525	1'354	0.076 97	0.076 97	36.35
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 48'245	7'168	0.076 97	0.076 97	7.33		2'402	183	0.076 97	0.076 97	NS
	P		394	860	0.076 97	0.076 97	57.16		- 48'245	5'456	0.076 97	0.076 97	9.63		2'402	133	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0000 8	1'204	1'900	0.076 97	0.076 97	25.84	0013 9	- 144'66 3	3'389	0.076 97	0.076 97	17.46	0014 0	- 60'209	164	0.076 97	0.076 97	NS
	P		1'204	540	0.076 97	0.076 97	90.93		- 144'66 3	4'340	0.076 97	0.076 97	13.63		- 60'209	67	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		- 12'868	221	0.076 97	0.076 97	NS		- 45'950	2'432	0.076 97	0.073 92	20.87		- 15'427	953	0.076 97	0.076 97	52.73
	P		- 12'868	227	0.076 97	0.076 97	NS		- 45'950	2'958	0.076 97	0.073 92	17.16		- 15'427	583	0.076 97	0.076 97	86.20
P	A	0014 1	- 60'162	155	0.076 97	0.076 97	NS	0014 2	- 36'487	344	0.076 97	0.076 97	NS	0014 3	- 26'558	352	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 60'162	83	0.076 97	0.076 97	NS		- 36'487	107	0.076 97	0.076 97	NS		- 26'558	104	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		- 10'486	1'074	0.076 97	0.076 97	46.47		2'055	698	0.076 97	0.076 97	70.26		-4'631	654	0.076 97	0.076 97	75.69
	P		- 10'486	678	0.076 97	0.076 97	73.61		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0014	-	348	0.076	0.076	NS	0014	-	395	0.076	0.076	NS	0014	-4'507	654	0.076	0.076	75.68

Pareti - 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	4	24'548	113	0.076	0.076	NS	5	11'520	72	0.076	0.076	NS	6	-4'507	159	0.076	0.076	NS
	S	A	733	825	0.076	0.076	59.55		3'562	852	0.076	0.076	57.44		8'495	1'247	0.076	0.076	38.97
	P		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-
P	A	00219	10'286	157	0.076	0.076	NS	00220	14'258	458	0.076	0.076	NS	00221	15'178	581	0.076	0.076	86.46
	P		10'286	11	0.076	0.076	NS		14'258	701	0.076	0.076	71.57		15'178	211	0.076	0.076	NS
S	A		-22	240	0.076	0.076	NS		-6'680	25	0.076	0.076	NS		-4'632	151	0.076	0.076	NS
	P		-22	162	0.076	0.076	NS		-6'680	76	0.076	0.076	NS		-4'632	56	0.076	0.076	NS
P	A	00222	11'034	504	0.076	0.076	99.10	00223	-5'100	1'066	0.076	0.076	46.47	00225	-1'712	309	0.076	0.076	NS
	P		11'034	127	0.076	0.076	NS		-5'100	194	0.076	0.076	NS		-1'712	1'082	0.076	0.076	45.57
S	A		-3'764	126	0.076	0.076	NS		10'764	517	0.076	0.076	96.58		10'307	391	0.076	0.076	NS
	P		-3'764	36	0.076	0.076	NS		10'764	240	0.076	0.076	NS		10'307	2'177	0.076	0.076	22.92
P	A	00259	11'337	253	0.076	0.076	NS	00260	12'940	185	0.076	0.076	NS	00261	12'807	342	0.076	0.076	NS
	P		11'337	884	0.076	0.076	56.53		12'940	786	0.076	0.076	63.72		12'807	1'094	0.076	0.076	45.77
S	A		10'939	384	0.076	0.076	NS		10'325	408	0.076	0.076	NS		-9'319	357	0.076	0.076	NS
	P		10'939	1'744	0.076	0.076	28.64		10'325	1'965	0.076	0.076	25.39		-9'319	1'727	0.076	0.076	28.85
P	A	00262	-9'865	445	0.076	0.076	NS	00263	18'100	386	0.076	0.076	NS	00264	-6'750	1'041	0.076	0.076	47.70
	P		-9'865	1'341	0.076	0.076	37.19		18'100	897	0.076	0.076	56.23		-6'750	2'136	0.076	0.076	23.24
S	A		-7'428	474	0.076	0.076	NS		10'424	597	0.076	0.076	83.59		-2'288	921	0.076	0.076	53.57
	P		-7'428	1'668	0.076	0.076	29.80		10'424	1'228	0.076	0.076	40.64		-2'288	1'355	0.076	0.076	36.41
P	A	00265	26'240	1'865	0.076	0.076	27.35	00368	0	0	0.076	0.076	-	00369	37'001	683	0.076	0.076	68.25
	P		26'240	1'726	0.076	0.076	29.55		-3'959	2'486	0.076	0.076	19.89		37'001	2'336	0.076	0.076	19.96
S	A		1'219	1'816	0.076	0.076	27.04		0	0	0.076	0.076	-		13'131	149	0.076	0.076	NS
	P		1'219	541	0.076	0.076	90.76		2'811	708	0.076	0.076	69.19		13'131	468	0.076	0.076	NS
P	A	00370	64'788	1'083	0.076	0.076	41.26	00371	41'080	1'115	0.076	0.076	41.55	00372	27'237	2'548	0.076	0.076	20.04
	P		64'788	2'139	0.076	0.076	20.89		41'080	1'839	0.076	0.076	25.19		27'237	2'561	0.076	0.076	19.94
S	A		-5'013	224	0.076	0.076	NS		18'758	164	0.076	0.076	NS		12'528	399	0.076	0.076	NS
	P		-5'013	450	0.076	0.076	NS		18'758	323	0.076	0.076	NS		12'528	463	0.076	0.076	NS
P	A	00685	28'083	216	0.076	0.076	NS	00686	-2'401	70	0.076	0.076	NS	00687	-4'831	286	0.076	0.076	NS
	P		28'083	1'831	0.076	0.076	27.92		-2'401	125	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-
S	A		2'188	328	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-		2'616	428	0.076	0.076	NS
	P		2'188	500	0.076	0.076	98.06		-9'380	493	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-
P	A	00688	96'282	3'062	0.076	0.076	18.24	00689	17'347	945	0.076	0.076	53.32	00690	35'090	285	0.076	0.076	NS
	P		96'282	2'622	0.076	0.076	21.30		17'347	1'272	0.076	0.076	39.61		35'090	459	0.076	0.076	NS
S	A		24'449	216	0.076	0.074	NS		31'145	331	0.076	0.074	NS		14'622	359	0.076	0.074	NS
	P		24'449	297	0.076	0.074	NS		31'145	299	0.076	0.074	NS		14'622	214	0.076	0.074	NS
P	A	00691	27'185	168	0.076	0.076	NS	00692	20'647	223	0.076	0.076	NS	00693	12'928	293	0.076	0.076	NS
	P		27'185	209	0.076	0.076	NS		20'647	144	0.076	0.076	NS		12'928	47	0.076	0.076	NS
S	A		-7'050	570	0.076	0.076	87.14		-666	704	0.076	0.076	69.93		2'283	413	0.076	0.076	NS
	P		-7'050	248	0.076	0.076	NS		-666	284	0.076	0.076	NS		2'283	244	0.076	0.076	NS
P	A	00694	10'721	547	0.076	0.076	88.55	00695	12'198	250	0.076	0.076	NS	00696	0	0	0.076	0.076	-
	P		10'721	1'129	0.076	0.076	42.90		12'198	610	0.076	0.076	82.01		17'267	227	0.076	0.076	NS
S	A		0	0	0.076	0.076	-		-	238	0.076	0.076	NS		-7'874	379	0.076	0.076	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	P		-	198	0.076 97	0.076 97	NS		13'900	451	0.076 97	0.076 97	NS		-7'874	490	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0069 7	-	193	0.076 97	0.076 97	NS	0069 8	15'713	669	0.076 97	0.076 97	71.89	0069 9	-4'888	472	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	236	0.076 97	0.076 97	NS		15'713	1'775	0.076 97	0.076 97	27.09		-4'888	1'144	0.076 97	0.076 97	43.29
S	A		-3'805	368	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		13'736	86	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-3'805	355	0.076 97	0.076 97	NS		-	622	0.076 97	0.076 97	80.29		13'736	672	0.076 97	0.076 97	74.61
P	A	0070 0	-	190	0.076 97	0.076 97	NS	0070 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0070 2	-	33	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	745	0.076 97	0.076 97	67.11		-	283	0.076 97	0.076 97	NS		10'025	87	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		10'025	132	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	565	0.076 97	0.076 97	88.43		-	444	0.076 97	0.076 97	NS		-9'999	303	0.076 97	0.076 97	NS
			11'229						17'993						-9'999				
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>											<b>Parete P5-P8</b>					
P	A	0000 3	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0000 4	-	2'412	0.076 97	0.076 97	21.39	0000 8	1'204	1'900	0.076 97	0.076 97	25.84
	P		-	2'754	0.076 97	0.076 97	18.52		34'803	0	0.076 97	0.076 97	-		1'204	540	0.076 97	0.076 97	90.93
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-5'959	840	0.076 97	0.076 97	59.04		-	221	0.076 97	0.076 97	NS
	P		394	860	0.076 97	0.076 97	57.16		0	0	0.076 97	0.076 97	-		12'868	227	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0000 9	1'094	957	0.076 97	0.076 97	51.31	0020 1	-1'401	1'008	0.076 97	0.076 97	48.89	0020 2	-	419	0.076 97	0.076 97	NS
	P		1'094	1'705	0.076 97	0.076 97	28.80		-1'401	127	0.076 97	0.076 97	NS		10'318	232	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-	494	0.076 97	0.076 97	NS		-	523	0.076 97	0.076 97	95.90		10'318	117	0.076 97	0.076 97	NS
	P		19'705	167	0.076 97	0.076 97	NS		14'015	184	0.076 97	0.076 97	NS		17'614	31	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0020 3	-	203	0.076 97	0.076 97	NS	0020 4	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0020 5	-3'118	314	0.076 97	0.076 97	NS
	P		13'694	328	0.076 97	0.076 97	NS		-9'696	497	0.076 97	0.076 97	NS		10'318	1'157	0.076 97	0.076 97	42.70
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	43	0.076 97	0.076 97	NS		-	274	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	53	0.076 97	0.076 97	NS		17'331	153	0.076 97	0.076 97	NS		19'132	595	0.076 97	0.076 97	84.89
P	A	0025 8	-1'712	309	0.076 97	0.076 97	NS	0025 9	-	253	0.076 97	0.076 97	NS	0026 0	-	185	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-1'712	1'082	0.076 97	0.076 97	45.57		11'337	884	0.076 97	0.076 97	56.53		12'940	786	0.076 97	0.076 97	63.72
S	A		-	391	0.076 97	0.076 97	NS		-	384	0.076 97	0.076 97	NS		12'940	408	0.076 97	0.076 97	NS
	P		10'307	2'177	0.076 97	0.076 97	22.92		10'939	1'744	0.076 97	0.076 97	28.64		10'325	1'965	0.076 97	0.076 97	25.39
P	A	0026 1	-	342	0.076 97	0.076 97	NS	0026 2	-9'865	445	0.076 97	0.076 97	NS	0026 3	-	386	0.076 97	0.076 97	NS
	P		12'807	1'094	0.076 97	0.076 97	45.77		-9'865	1'341	0.076 97	0.076 97	37.19		18'100	897	0.076 97	0.076 97	56.23
S	A		-9'319	357	0.076 97	0.076 97	NS		-7'428	474	0.076 97	0.076 97	NS		18'100	597	0.076 97	0.076 97	83.59
	P		-9'319	1'727	0.076 97	0.076 97	28.85		-7'428	1'668	0.076 97	0.076 97	29.80		10'424	1'228	0.076 97	0.076 97	40.64
P	A	0026 4	-6'750	1'041	0.076 97	0.076 97	47.70	0026 5	-	1'865	0.076 97	0.076 97	27.35	0030 6	-2'265	815	0.076 97	0.076 97	60.54
	P		-6'750	2'136	0.076 97	0.076 97	23.24		26'240	1'726	0.076 97	0.076 97	29.55		18'100	678	0.076 97	0.076 97	72.77
S	A		-2'288	921	0.076 97	0.076 97	53.57		-	1'816	0.076 97	0.076 97	27.04		-2'265	1'374	0.076 97	0.076 97	36.70
	P		-2'288	1'355	0.076 97	0.076 97	36.41		1'219	541	0.076 97	0.076 97	90.76		18'015	1'221	0.076 97	0.076 97	41.30
P	A	0030 7	-	795	0.076 97	0.076 97	62.74	0030 8	-	768	0.076 97	0.076 97	65.40	0030 9	-	1'114	0.076 97	0.076 97	45.04
	P		10'037	435	0.076 97	0.076 97	NS		15'010	259	0.076 97	0.076 97	NS		14'220	272	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-	1'307	0.076 97	0.076 97	38.56		-	1'653	0.076 97	0.076 97	30.41		-	1'684	0.076 97	0.076 97	29.71
	P		17'550	623	0.076 97	0.076 97	80.90		15'714	369	0.076 97	0.076 97	NS		12'294	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0031 0	-	1'403	0.076 97	0.076 97	35.81	0031 1	-	1'019	0.076 97	0.076 97	49.51	0031 2	-	2'455	0.076 97	0.076 97	20.49
	P		15'283	346	0.076 97	0.076 97	NS		18'273	214	0.076 97	0.076 97	NS		15'994	764	0.076 97	0.076 97	65.83
S	A		-1'680	1'743	0.076 97	0.076 97	28.28		-	1'632	0.076 97	0.076 97	30.70		-	2'025	0.076 97	0.076 97	24.16
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		13'369	0	0.076 97	0.076 97	-		3'873	0	0.076 97	0.076 97	-

Pareti - 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	A	00313	-	2'307	0.07697	0.07697	22.32	00362	-	1'317	0.07697	0.07697	38.23	00363	12'710	1'972	0.07697	0.07697	24.49
	P		33'420	1'049	0.07697	0.07697	49.09		16'800	2'046	0.07697	0.07697	24.61		12'710	2'389	0.07697	0.07697	20.22
S	A		5'957	1'832	0.07697	0.07697	26.62		-693	364	0.07697	0.07697	NS		5'783	406	0.07697	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	0.07697	-		-693	494	0.07697	0.07697	99.66		5'783	479	0.07697	0.07697	NS
P	A	00364	25'843	1'886	0.07697	0.07697	25.13	00365	17'222	1'940	0.07697	0.07697	24.74	00366	-	2'353	0.07697	0.07697	21.30
	P		25'843	1'932	0.07697	0.07697	24.53		14'766	1'323	0.07697	0.07697	36.40		13'466	899	0.07697	0.07697	55.75
S	A		-1'365	422	0.07697	0.07697	NS		4'932	392	0.07697	0.07697	NS		1'223	647	0.07697	0.07697	75.89
	P		-1'365	471	0.07697	0.07697	NS		4'932	272	0.07697	0.07697	NS		1'223	202	0.07697	0.07697	NS
P	A	00748	-	2'008	0.07697	0.07697	25.70	00749	-869	96	0.07697	0.07697	NS	00750	-660	230	0.07697	0.07697	NS
	P		35'039	336	0.07697	0.07697	NS		-869	242	0.07697	0.07697	NS		-660	50	0.07697	0.07697	NS
S	A		3'044	842	0.07697	0.07697	58.16		-	220	0.07697	0.07697	NS		-	222	0.07697	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	0.07697	-		18'304	234	0.07697	0.07697	NS		13'320	204	0.07697	0.07697	NS
P	A	00751	-	203	0.07697	0.07697	NS	00752	-6'164	862	0.07697	0.07697	57.55	00753	-	478	0.07697	0.07697	NS
	P		31'907	1'810	0.07697	0.07697	28.39		-6'164	1'758	0.07697	0.07697	28.22		12'825	1'182	0.07697	0.07697	42.36
S	A		0	0	0.07697	0.07697	-		-8'906	54	0.07697	0.07697	NS		0	0	0.07697	0.07697	-
	P		3'638	696	0.07697	0.07697	70.30		-8'906	627	0.07697	0.07697	79.43		-	727	0.07697	0.07697	68.64
P	A	00754	-	315	0.07697	0.07697	NS	00755	-	105	0.07697	0.07697	NS	00756	-7'890	152	0.07697	0.07697	NS
	P		13'608	769	0.07697	0.07697	65.18		13'232	281	0.07697	0.07697	NS		-7'890	79	0.07697	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07697	-		-	222	0.07697	0.07697	NS
	P		-	614	0.07697	0.07697	82.50		-	441	0.07697	0.07697	NS		13'350	313	0.07697	0.07697	NS
P	A	00757	-4'720	1'142	0.07697	0.07697	43.35	00758	-	677	0.07697	0.07697	73.94	00759	-	351	0.07697	0.07697	NS
	P		-4'720	1'134	0.07697	0.07697	43.66		12'646	673	0.07697	0.07697	74.38		13'908	345	0.07697	0.07697	NS
S	A		-	241	0.07697	0.07697	NS		-	266	0.07697	0.07697	NS		-	343	0.07697	0.07697	NS
	P		10'687	225	0.07697	0.07697	NS		13'590	228	0.07697	0.07697	NS		15'944	321	0.07697	0.07697	NS
P	A	00760	-	43	0.07697	0.07697	NS	00761	-4'128	1'878	0.07697	0.07697	26.34	00762	-	1'290	0.07697	0.07697	38.83
	P		12'565	58	0.07697	0.07697	NS		-4'128	954	0.07697	0.07697	51.85		13'050	605	0.07697	0.07697	82.79
S	A		-	294	0.07697	0.07697	NS		-8'114	674	0.07697	0.07697	73.81		-9'168	834	0.07697	0.07697	59.73
	P		16'266	305	0.07697	0.07697	NS		0	0	0.07697	0.07697	-		0	0	0.07697	0.07697	-
P	A	00763	-	798	0.07697	0.07697	62.84	00764	-	355	0.07697	0.07697	NS	00765	-7'715	41	0.07697	0.07697	NS
	P		13'894	334	0.07697	0.07697	NS		13'191	179	0.07697	0.07697	NS		-7'715	168	0.07697	0.07697	NS
S	A		-	674	0.07697	0.07697	75.06		-	408	0.07697	0.07697	NS		-	321	0.07697	0.07697	NS
	P		20'264	0	0.07697	0.07697	-		14'601	0	0.07697	0.07697	-		18'313	244	0.07697	0.07697	NS
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>										<b>Parete P8-P11</b>						
P	A	00001	0	0	0.07697	0.07697	-	00004	-	2'412	0.07697	0.07697	21.39	00009	1'094	957	0.07697	0.07697	51.31
	P		-	2'895	0.07697	0.07697	17.85		34'803	0	0.07697	0.07697	-		1'094	1'705	0.07697	0.07697	28.80
S	A		0	0	0.07697	0.07697	-		-5'959	840	0.07697	0.07697	59.04		-	494	0.07697	0.07697	NS
	P		-8'634	803	0.07697	0.07697	61.99		0	0	0.07697	0.07697	-		19'705	167	0.07697	0.07697	NS
P	A	00010	746	1'950	0.07697	0.07697	25.20	00101	-2'221	362	0.07697	0.07697	NS	00102	0	0	0.07697	0.07697	-
	P		746	623	0.07697	0.07697	78.86		-2'221	987	0.07697	0.07697	49.99		-9'816	467	0.07697	0.07697	NS
S	A		-	392	0.07697	0.07697	NS		-	335	0.07697	0.07697	NS		-	60	0.07697	0.07697	NS
	P		18'840	297	0.07697	0.07697	NS		18'061	510	0.07697	0.07697	98.89		20'122	136	0.07697	0.07697	NS
P	A	00103	-	155	0.07697	0.07697	NS	00104	-	329	0.07697	0.07697	NS	00105	-1'966	1'027	0.07697	0.07697	48.02
	P		13'340	255	0.07697	0.07697	NS		10'316	119	0.07697	0.07697	NS		-1'966	331	0.07697	0.07697	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</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]	
			13'340		97	97			10'316		97	97					97	97	
S	A		0	0	0.076	0.076	-		-	136	0.076	0.076	NS		-	543	0.076	0.076	93.09
	P		-	43	0.076	0.076	NS		-	46	0.076	0.076	NS		-	321	0.076	0.076	NS
P	A	0030 6	-2'265	815	0.076	0.076	60.54	0030 7	-	795	0.076	0.076	62.74	0030 8	-	768	0.076	0.076	65.40
	P		-2'265	678	0.076	0.076	72.77		-	435	0.076	0.076	NS		-	259	0.076	0.076	NS
S	A		-	1'374	0.076	0.076	36.70		-	1'307	0.076	0.076	38.56		-	1'653	0.076	0.076	30.41
	P		-	1'221	0.076	0.076	41.30		-	623	0.076	0.076	80.90		-	369	0.076	0.076	NS
P	A	0030 9	-	1'114	0.076	0.076	45.04	0031 0	-	1'403	0.076	0.076	35.81	0031 1	-	1'019	0.076	0.076	49.51
	P		-	272	0.076	0.076	NS		-	346	0.076	0.076	NS		-	214	0.076	0.076	NS
S	A		-	1'684	0.076	0.076	29.71		-	1'743	0.076	0.076	28.28		-	1'632	0.076	0.076	30.70
	P		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-
P	A	0031 2	-	2'455	0.076	0.076	20.49	0031 3	-	2'307	0.076	0.076	22.32	0032 2	-	373	0.076	0.076	NS
	P		-	764	0.076	0.076	65.83		-	1'049	0.076	0.076	49.09		-	1'155	0.076	0.076	42.74
S	A		3'873	2'025	0.076	0.076	24.16		5'957	1'832	0.076	0.076	26.62		-	419	0.076	0.076	NS
	P		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		-	2'224	0.076	0.076	22.66
P	A	0032 3	-9'760	306	0.076	0.076	NS	0032 4	-	220	0.076	0.076	NS	0032 5	-	280	0.076	0.076	NS
	P		-9'760	963	0.076	0.076	51.78		-	861	0.076	0.076	58.30		-	1'130	0.076	0.076	44.33
S	A		-	202	0.076	0.076	NS		-	48	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-
	P		-	1'732	0.076	0.076	29.11		-	1'964	0.076	0.076	25.60		-	1'763	0.076	0.076	28.40
P	A	0032 6	-	360	0.076	0.076	NS	0032 7	-	255	0.076	0.076	NS	0032 8	-	880	0.076	0.076	57.22
	P		-	1'366	0.076	0.076	36.74		-	878	0.076	0.076	57.40		-	2'117	0.076	0.076	23.78
S	A		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		2'642	73	0.076	0.076	NS
	P		-	1'482	0.076	0.076	33.26		-	1'011	0.076	0.076	49.04		2'642	1'272	0.076	0.076	38.52
P	A	0032 9	-	1'485	0.076	0.076	34.79	0039 1	-	378	0.076	0.076	NS	0039 2	14'045	1'293	0.076	0.076	37.28
	P		-	1'624	0.076	0.076	31.81		-	2'934	0.076	0.076	17.24		14'045	2'414	0.076	0.076	19.97
S	A		4'211	862	0.076	0.076	56.72		0	0	0.076	0.076	-		3'651	264	0.076	0.076	NS
	P		4'211	378	0.076	0.076	NS		389	839	0.076	0.076	58.59		3'651	480	0.076	0.076	NS
P	A	0039 3	29'192	1'956	0.076	0.076	24.11	0039 4	16'874	2'475	0.076	0.076	19.40	0039 5	-	2'698	0.076	0.076	18.53
	P		29'192	1'918	0.076	0.076	24.59		16'874	1'723	0.076	0.076	27.87		-	111	0.076	0.076	NS
S	A		249	489	0.076	0.076	NS		3'696	505	0.076	0.076	96.88		1'060	752	0.076	0.076	65.31
	P		249	450	0.076	0.076	NS		3'696	357	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-
P	A	0071 2	-	321	0.076	0.076	NS	0071 3	-629	89	0.076	0.076	NS	0071 4	-73	273	0.076	0.076	NS
	P		-	1'841	0.076	0.076	28.05		-629	241	0.076	0.076	NS		-73	79	0.076	0.076	NS
S	A		4'161	123	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-		-	503	0.076	0.076	NS
	P		4'161	500	0.076	0.076	97.79		-	490	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-
P	A	0071 5	-	1'781	0.076	0.076	28.79	0071 6	-2'972	1'737	0.076	0.076	28.43	0071 7	-	1'166	0.076	0.076	42.94
	P		-	278	0.076	0.076	NS		-2'972	989	0.076	0.076	49.94		-	664	0.076	0.076	75.40
S	A		4'227	469	0.076	0.076	NS		-9'741	623	0.076	0.076	80.03		-9'754	606	0.076	0.076	82.28
	P		4'227	94	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-
P	A	0071 8	-	792	0.076	0.076	63.42	0071 9	-	458	0.076	0.076	NS	0072 0	-7'610	184	0.076	0.076	NS
	P		-	345	0.076	0.076	NS		-	148	0.076	0.076	NS		-7'610	49	0.076	0.076	NS
S	A		-	625	0.076	0.076	80.97		-	580	0.076	0.076	86.48		-	406	0.076	0.076	NS
	P		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		-	187	0.076	0.076	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</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	A	0072 1	-7'122	1'136	0.076 97	0.076 97	43.73	0072 2	-	683	0.076 97	0.076 97	73.53	0072 3	17'098	-	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-7'122	1'146	0.076 97	0.076 97	43.35		14'984	685	0.076 97	0.076 97	73.32		15'700	352	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-	234	0.076 97	0.076 97	NS		-	259	0.076 97	0.076 97	NS		-	340	0.076 97	0.076 97	NS
	P		10'399	218	0.076 97	0.076 97	NS		13'347	262	0.076 97	0.076 97	NS		16'356	348	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0072 4	-	34	0.076 97	0.076 97	NS	0072 5	-6'756	990	0.076 97	0.076 97	50.15	0072 6	-	662	0.076 97	0.076 97	75.83
	P		13'351	0	0.076 97	0.076 97	-		-6'756	1'742	0.076 97	0.076 97	28.50		14'679	1'166	0.076 97	0.076 97	43.05
S	A		-	298	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		18'167	319	0.076 97	0.076 97	NS		-8'973	643	0.076 97	0.076 97	77.46		-9'492	615	0.076 97	0.076 97	81.04
P	A	0072 7	-	347	0.076 97	0.076 97	NS	0072 8	-	149	0.076 97	0.076 97	NS	0072 9	-7'818	29	0.076 97	0.076 97	NS
	P		14'474	794	0.076 97	0.076 97	63.21		13'900	460	0.076 97	0.076 97	NS		-7'818	194	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	179	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-	627	0.076 97	0.076 97	80.71		-	581	0.076 97	0.076 97	86.43		18'548	411	0.076 97	0.076 97	NS
			20'488						14'901						18'548				
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>										<b>Parete P11-P14</b>						
P	A	0000 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	0000 7	-	2'808	0.076 97	0.076 97	19.01	0001 0	746	1'950	0.076 97	0.076 97	25.20
	P		-	2'895	0.076 97	0.076 97	17.85		60'672	0	0.076 97	0.076 97	-		746	623	0.076 97	0.076 97	78.86
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	1'029	0.076 97	0.076 97	48.50		-	392	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-8'634	803	0.076 97	0.076 97	61.99		10'411	0	0.076 97	0.076 97	-		18'840	297	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0001 1	667	683	0.076 97	0.076 97	71.94	0007 4	-2'858	1'214	0.076 97	0.076 97	40.68	0007 5	-	356	0.076 97	0.076 97	NS
	P		667	1'548	0.076 97	0.076 97	31.74		-2'858	281	0.076 97	0.076 97	NS		10'226	73	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-	496	0.076 97	0.076 97	NS		-	630	0.076 97	0.076 97	80.05		-	146	0.076 97	0.076 97	NS
	P		10'283	173	0.076 97	0.076 97	NS		18'021	256	0.076 97	0.076 97	NS		16'588	28	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0007 6	-	232	0.076 97	0.076 97	NS	0007 7	-9'918	37	0.076 97	0.076 97	NS	0007 8	-1'642	117	0.076 97	0.076 97	NS
	P		13'605	310	0.076 97	0.076 97	NS		-9'918	615	0.076 97	0.076 97	81.09		-1'642	1'005	0.076 97	0.076 97	49.05
S	A		-	14	0.076 97	0.076 97	NS		-	38	0.076 97	0.076 97	NS		-	184	0.076 97	0.076 97	NS
	P		17'694	29	0.076 97	0.076 97	NS		18'591	120	0.076 97	0.076 97	NS		13'239	510	0.076 97	0.076 97	98.24
P	A	0024 2	-3'119	763	0.076 97	0.076 97	64.74	0024 3	-9'332	773	0.076 97	0.076 97	64.46	0024 4	-	753	0.076 97	0.076 97	66.73
	P		-3'119	572	0.076 97	0.076 97	86.36		-9'332	389	0.076 97	0.076 97	NS		15'318	225	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-	1'302	0.076 97	0.076 97	38.36		-	1'251	0.076 97	0.076 97	40.05		-	1'564	0.076 97	0.076 97	31.99
	P		10'997	1'067	0.076 97	0.076 97	46.81		13'245	583	0.076 97	0.076 97	85.94		12'311	371	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0024 5	-	1'068	0.076 97	0.076 97	46.89	0024 6	-	1'318	0.076 97	0.076 97	38.09	0024 7	-	897	0.076 97	0.076 97	55.90
	P		12'925	217	0.076 97	0.076 97	NS		14'688	237	0.076 97	0.076 97	NS		13'832	73	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-	1'586	0.076 97	0.076 97	31.54		-5'527	1'559	0.076 97	0.076 97	31.79		-	1'564	0.076 97	0.076 97	32.22
	P		12'134	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		17'427	0	0.076 97	0.076 97	-
P	A	0024 8	-	2'176	0.076 97	0.076 97	23.10	0024 9	-	1'983	0.076 97	0.076 97	25.72	0032 2	-2'559	373	0.076 97	0.076 97	NS
	P		15'724	401	0.076 97	0.076 97	NS		26'335	719	0.076 97	0.076 97	70.94		-2'559	1'155	0.076 97	0.076 97	42.74
S	A		-	1'803	0.076 97	0.076 97	27.23		-	1'660	0.076 97	0.076 97	29.48		-	419	0.076 97	0.076 97	NS
	P		1'193	0	0.076 97	0.076 97	-		3'458	0	0.076 97	0.076 97	-		17'599	2'224	0.076 97	0.076 97	22.66
P	A	0032 3	-9'760	306	0.076 97	0.076 97	NS	0032 4	-	220	0.076 97	0.076 97	NS	0032 5	-	280	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-9'760	963	0.076 97	0.076 97	51.78		14'662	861	0.076 97	0.076 97	58.30		13'150	1'130	0.076 97	0.076 97	44.33
S	A		-	202	0.076 97	0.076 97	NS		-	48	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	P		17'722	1'732	0.076 97	0.076 97	29.11		15'697	1'964	0.076 97	0.076 97	25.60		-	1'763	0.076 97	0.076 97	28.40
P	A	0032 6	-	360	0.076 97	0.076 97	NS	0032 7	-	255	0.076 97	0.076 97	NS	0032 8	-	880	0.076 97	0.076 97	57.22
			14'499						17'473						16'849				

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>d</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		14'499	1'366	0.076 97	0.076 97	36.74		17'473	878	0.076 97	0.076 97	57.40		16'849	2'117	0.076 97	0.076 97	23.78			
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'642	73	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		-1'481	1'482	0.076 97	0.076 97	33.26		-5'746	1'011	0.076 97	0.076 97	49.04		2'642	1'272	0.076 97	0.076 97	38.52			
P	A	0032 9	- 35'798	1'485	0.076 97	0.076 97	34.79	0037 4	- 19'971	1'887	0.076 97	0.076 97	26.80	0037 5	15'155	2'323	0.076 97	0.076 97	20.72			
	P		- 35'798	1'624	0.076 97	0.076 97	31.81		- 19'971	347	0.076 97	0.076 97	NS		15'155	2'562	0.076 97	0.076 97	18.79			
S	A		4'211	862	0.076 97	0.076 97	56.72		-509	435	0.076 97	0.076 97	NS		2'782	481	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		4'211	378	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'782	532	0.076 97	0.076 97	92.09			
P	A	0037 6	30'935	1'986	0.076 97	0.076 97	23.68	0037 7	22'296	1'753	0.076 97	0.076 97	27.17	0037 8	-8'671	654	0.076 97	0.076 97	76.12			
	P		30'935	2'164	0.076 97	0.076 97	21.74		22'296	2'045	0.076 97	0.076 97	23.29		-8'671	2'082	0.076 97	0.076 97	23.91			
S	A		977	484	0.076 97	0.076 97	NS		3'096	360	0.076 97	0.076 97	NS		1'603	95	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		977	546	0.076 97	0.076 97	89.95		3'096	417	0.076 97	0.076 97	NS		1'603	530	0.076 97	0.076 97	92.59			
P	A	0073 0	- 32'734	1'736	0.076 97	0.076 97	29.64	0073 1	206	62	0.076 97	0.076 97	NS	0073 2	-1'238	262	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		206	215	0.076 97	0.076 97	NS		-1'238	71	0.076 97	0.076 97	NS			
S	A		3'589	717	0.076 97	0.076 97	68.25		-	220	0.076 97	0.076 97	NS		-	246	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		13'077 -	205	0.076 97	0.076 97	NS		17'183 -	209	0.076 97	0.076 97	NS			
P	A	0073 3	- 26'174	300	0.076 97	0.076 97	NS	0073 4	525	976	0.076 97	0.076 97	50.36	0073 5	-	615	0.076 97	0.076 97	81.19			
	P		- 26'174	1'977	0.076 97	0.076 97	25.80		525	1'908	0.076 97	0.076 97	25.76		10'786 -	1'303	0.076 97	0.076 97	38.32			
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-			
	P		4'416	805	0.076 97	0.076 97	60.72		-8'894	650	0.076 97	0.076 97	76.62		-9'227	865	0.076 97	0.076 97	57.60			
P	A	0073 6	- 12'736	336	0.076 97	0.076 97	NS	0073 7	- 13'495	182	0.076 97	0.076 97	NS	0073 8	-8'121	160	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		- 12'736	796	0.076 97	0.076 97	62.90		- 13'495	355	0.076 97	0.076 97	NS		-8'121	68	0.076 97	0.076 97	NS			
S	A		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-	236	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		- 20'315	677	0.076 97	0.076 97	74.73		- 13'995	405	0.076 97	0.076 97	NS		17'665 -	320	0.076 97	0.076 97	NS			
P	A	0073 9	-3'358	1'142	0.076 97	0.076 97	43.27	0074 0	- 11'758	676	0.076 97	0.076 97	73.96	0074 1	- 13'535	343	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		-3'358	1'149	0.076 97	0.076 97	43.01		- 11'758	671	0.076 97	0.076 97	74.51		- 13'535	339	0.076 97	0.076 97	NS			
S	A		- 10'532	229	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'695	224	0.076 97	0.076 97	NS		- 16'114	312	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		- 10'532	299	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'695	269	0.076 97	0.076 97	NS		- 16'114	347	0.076 97	0.076 97	NS			
P	A	0074 2	- 12'459	48	0.076 97	0.076 97	NS	0074 3	-8'405	1'729	0.076 97	0.076 97	28.78	0074 4	- 13'515	1'182	0.076 97	0.076 97	42.40			
	P		- 12'459	52	0.076 97	0.076 97	NS		-8'405	833	0.076 97	0.076 97	59.74		- 13'515	476	0.076 97	0.076 97	NS			
S	A		- 16'590	289	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'192	597	0.076 97	0.076 97	83.57		- 16'394	748	0.076 97	0.076 97	67.27			
	P		- 16'590	317	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'192	14	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-			
P	A	0074 5	- 14'233	768	0.076 97	0.076 97	65.33	0074 6	- 13'759	281	0.076 97	0.076 97	NS	0074 7	-7'512	56	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		- 14'233	302	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'759	97	0.076 97	0.076 97	NS		-7'512	162	0.076 97	0.076 97	NS			
S	A		- 21'240	617	0.076 97	0.076 97	82.10		- 12'597	445	0.076 97	0.076 97	NS		- 12'854	298	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 12'854	244	0.076 97	0.076 97	NS			
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>																<b>Parete P14-P17</b>			
P	A	0000 2	-880	1'436	0.076 97	0.076 97	34.29	0000 7	- 60'672	2'808	0.076 97	0.076 97	19.01	0001 1	667	683	0.076 97	0.076 97	71.94			
	P		-880	961	0.076 97	0.076 97	51.24		0	0	0.076 97	0.076 97	-		667	1'548	0.076 97	0.076 97	31.74			
S	A		1'715	152	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'411	1'029	0.076 97	0.076 97	48.50		- 10'283	496	0.076 97	0.076 97	NS			
	P		1'715	159	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 10'283	173	0.076 97	0.076 97	NS			
P	A	0001 2	- 152'70	14'971	0.076 97	0.076 97	3.99	0015 7	-5'479	287	0.076 97	0.076 97	NS	0015 8	0	0	0.076 97	0.076 97	-			
	P		- 152'70	18'971	0.076 97	0.076 97	3.15		-5'479	963	0.076 97	0.076 97	51.47		- 10'323	719	0.076 97	0.076 97	69.40			

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</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	A		7																	
	P		46'285	5'392	0.076	0.076	9.72						NS		-4'148	23	0.076	0.076	NS	
	P		46'285	6'991	0.076	0.076	7.49						NS		-4'148	161	0.076	0.076	NS	
P	A	00159	14'798	198	0.076	0.076	NS	00160	14'328	189	0.076	0.076	NS	00161	10'175	29	0.076	0.076	NS	
	P		14'798	599	0.076	0.076	83.82		14'328	968	0.076	0.076	51.84		10'175	125	0.076	0.076	NS	
S	A		-3'811	74	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-		14	180	0.076	0.076	NS	
	P		-3'811	145	0.076	0.076	NS		-7'202	107	0.076	0.076	NS		14	217	0.076	0.076	NS	
P	A	00234	150'203	4'435	0.076	0.076	13.43	00235	61'878	59	0.076	0.076	NS	00236	62'118	84	0.076	0.076	NS	
	P		150'203	3'517	0.076	0.076	16.93		61'878	152	0.076	0.076	NS		62'118	155	0.076	0.076	NS	
S	A		47'371	3'171	0.076	0.073	16.03		15'645	654	0.076	0.076	76.86		11'081	706	0.076	0.076	70.75	
	P		47'371	2'624	0.076	0.073	19.37		15'645	1'003	0.076	0.076	50.12		11'081	1'087	0.076	0.076	45.95	
P	A	00237	36'019	109	0.076	0.076	NS	00238	26'280	108	0.076	0.076	NS	00239	24'074	118	0.076	0.076	NS	
	P		36'019	342	0.076	0.076	NS		26'280	351	0.076	0.076	NS		24'074	348	0.076	0.076	NS	
S	A		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-	
	P		2'035	708	0.076	0.076	69.27		-4'432	649	0.076	0.076	76.26		818	786	0.076	0.076	62.50	
P	A	00240	11'475	71	0.076	0.076	NS	00241	-4'256	146	0.076	0.076	NS	00242	-3'119	763	0.076	0.076	64.74	
	P		11'475	377	0.076	0.076	NS		-4'256	637	0.076	0.076	77.67		-3'119	572	0.076	0.076	86.36	
S	A		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		10'997	1'302	0.076	0.076	38.36	
	P		3'700	801	0.076	0.076	61.08		8'458	1'161	0.076	0.076	41.86		10'997	1'067	0.076	0.076	46.81	
P	A	00243	-9'332	773	0.076	0.076	64.46	00244	15'318	753	0.076	0.076	66.73	00245	12'925	1'068	0.076	0.076	46.89	
	P		-9'332	389	0.076	0.076	NS		15'318	225	0.076	0.076	NS		12'925	217	0.076	0.076	NS	
S	A		13'245	1'251	0.076	0.076	40.05		12'311	1'564	0.076	0.076	31.99		12'134	1'586	0.076	0.076	31.54	
	P		13'245	583	0.076	0.076	85.94		12'311	371	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-	
P	A	00246	14'688	1'318	0.076	0.076	38.09	00247	13'832	897	0.076	0.076	55.90	00248	15'724	2'176	0.076	0.076	23.10	
	P		14'688	237	0.076	0.076	NS		13'832	73	0.076	0.076	NS		15'724	401	0.076	0.076	NS	
S	A		-5'527	1'559	0.076	0.076	31.79		17'427	1'564	0.076	0.076	32.22		1'193	1'803	0.076	0.076	27.23	
	P		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-	
P	A	00249	26'335	1'983	0.076	0.076	25.72	00380	-1'303	2'405	0.076	0.076	20.49	00381	33'763	2'365	0.076	0.076	19.81	
	P		26'335	719	0.076	0.076	70.94		0	0	0.076	0.076	-		33'763	1'220	0.076	0.076	38.39	
S	A		3'458	1'660	0.076	0.076	29.48		1'418	772	0.076	0.076	63.58		7'297	483	0.076	0.076	NS	
	P		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		7'297	257	0.076	0.076	NS	
P	A	00382	69'429	2'131	0.076	0.076	20.82	00383	41'631	1'877	0.076	0.076	24.66	00384	27'556	3'105	0.076	0.076	16.46	
	P		69'429	1'184	0.076	0.076	37.47		41'631	1'154	0.076	0.076	40.12		27'556	3'226	0.076	0.076	15.84	
S	A		-3'303	436	0.076	0.076	NS		15'111	359	0.076	0.076	NS		11'842	686	0.076	0.076	72.89	
	P		-3'303	239	0.076	0.076	NS		15'111	211	0.076	0.076	NS		11'842	677	0.076	0.076	73.86	
P	A	00586	94'527	2'740	0.076	0.076	20.34	00587	0	0	0.076	0.076	-	00588	-2'218	177	0.076	0.076	NS	
	P		94'527	3'184	0.076	0.076	17.50		-5'279	269	0.076	0.076	NS		-2'218	42	0.076	0.076	NS	
S	A		25'984	221	0.076	0.074	NS		0	0	0.076	0.076	-		10'386	503	0.076	0.076	99.21	
	P		25'984	156	0.076	0.074	NS		2'630	403	0.076	0.076	NS		0	0	0.076	0.076	-	
P	A	00589	28'648	1'758	0.076	0.076	29.11	00590	8'914	1'753	0.076	0.076	27.70	00591	-6'886	1'140	0.076	0.076	43.56	
	P		28'648	18	0.076	0.076	NS		8'914	654	0.076	0.076	74.26		-6'886	465	0.076	0.076	NS	
S	A		3'199	486	0.076	0.076	NS		-	604	0.076	0.076	82.69		-	663	0.076	0.076	75.54	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nod o	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[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		3'199	251	0.076 97	0.076 97	NS		11'011	0	0.076 97	0.076 97	-		12'974	76	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0059 2	- 13'034	742	0.076 97	0.076 97	67.50	0059 3	- 14'833	284	0.076 97	0.076 97	NS	0059 4	-9'545	94	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 13'034	177	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-9'545	34	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		10'592	563	0.076 97	0.076 97	88.66		- 17'994	449	0.076 97	0.076 97	NS		- 10'485	297	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 10'485	140	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0059 5	8'850	1'132	0.076 97	0.076 97	42.91	0059 6	- 13'183	609	0.076 97	0.076 97	82.26	0059 7	- 17'804	189	0.076 97	0.076 97	NS
	P		8'850	564	0.076 97	0.076 97	86.12		- 13'183	241	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	A		- 20'064	230	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'344	447	0.076 97	0.076 97	NS		-7'491	489	0.076 97	0.076 97	NS
	P		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 13'344	242	0.076 97	0.076 97	NS		-7'491	384	0.076 97	0.076 97	NS
P	A	0059 8	- 16'758	223	0.076 97	0.076 97	NS	0059 9	- 19'323	1'302	0.076 97	0.076 97	38.80	0060 0	- 34'957	449	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 16'758	208	0.076 97	0.076 97	NS		- 19'323	1'002	0.076 97	0.076 97	50.42		- 34'957	275	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-3'539	368	0.076 97	0.076 97	NS		- 30'025	348	0.076 97	0.074 12	NS		- 15'338	208	0.076 97	0.074 82	NS
	P		-3'539	360	0.076 97	0.076 97	NS		- 30'025	386	0.076 97	0.074 12	NS		- 15'338	355	0.076 97	0.074 82	NS
P	A	0060 1	- 27'196	204	0.076 97	0.076 97	NS	0060 2	- 20'624	139	0.076 97	0.076 97	NS	0060 3	- 13'254	21	0.076 97	0.076 97	NS
	P		- 27'196	157	0.076 97	0.076 97	NS		- 20'624	212	0.076 97	0.076 97	NS		- 13'254	300	0.076 97	0.076 97	NS
S	A		-7'498	248	0.076 97	0.076 97	NS		-537	274	0.076 97	0.076 97	NS		2'306	169	0.076 97	0.076 97	NS
	P		-7'498	571	0.076 97	0.076 97	87.05		-537	714	0.076 97	0.076 97	68.94		2'306	470	0.076 97	0.076 97	NS

**LEGENDA:**

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos** Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
- A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A<sub>df</sub>** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza [NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto (N<sub>Ed</sub> < 0: compressione).

**Pareti - 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>	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rcd,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]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]
<b>Piano Terra</b>											
<b>Parete P1-P2-P3</b>											
00005	44'614	2.29	102'305	0	-150'031	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00006	28'191	3.63	102'305	0	-7'035	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00069	10'648	9.67	102'953	0	4'325	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00070	39'947	2.89	115'431	0	87'512	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00139	113'088	5.16	583'862	1'003'150	-57'861	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00140	63'277	1.62	102'305	0	-70'399	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00141	49'562	2.06	102'305	0	-31'044	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00142	39'623	2.58	102'305	0	-16'679	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00143	41'882	2.44	102'305	0	-2'916	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00144	36'534	2.80	102'407	0	685	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00145	38'110	2.73	103'879	0	10'493	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00146	35'608	2.91	103'767	0	9'750	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00147	31'649	3.23	102'305	0	-10'222	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00148	31'612	3.24	102'305	0	-20'063	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00149	55'120	2.00	110'496	0	54'612	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00150	10'303	10.08	103'900	0	10'633	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00151	9'675	10.65	103'084	0	5'199	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00152	9'936	10.30	102'305	0	-3'702	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00153	6'779	15.12	102'480	0	1'169	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00154	16'353	6.26	102'305	0	-2'534	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00155	9'953	10.28	102'305	0	-6'111	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00156	27'431	3.73	102'305	0	-4'645	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00399	95'166	1.17	111'321	0	60'110	0	0	0	2.50	0.0770	0.00540
00400	31'005	3.40	105'438	0	20'889	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00495	44'498	2.48	110'245	0	52'937	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00496	33'775	3.04	102'514	0	1'397	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00497	26'472	4.13	109'283	0	46'524	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00498	27'459	3.73	102'305	0	-2'236	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00499	32'626	3.14	102'305	0	-10'031	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00500	27'294	3.75	102'305	0	-4'725	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00501	31'452	3.25	102'305	0	-1'723	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00502	28'967	3.55	102'793	0	3'255	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU											
<b>IdNd</b>	<b>V<sub>Ed,2</sub></b> [N]	<b>CS</b>	<b>V<sub>Rcd</sub></b> [N]	<b>V<sub>Rcd,s</sub></b> [N]	<b>N<sub>Ed</sub></b> [N]	<b>V<sub>Rcd,p</sub></b> [N]	<b>V<sub>R1</sub></b> [N]	<b>V<sub>Ed</sub></b> [N]	<b>Ctgθ</b>	<b>A<sub>sw</sub></b> [cm <sup>2</sup> /cm]	<b>A<sub>d,w</sub></b> [cm <sup>2</sup> /cm]
00503	26'421	3.96	104'502	0	14'652	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>						<b>Parete P2-P3</b>		
00005	78'430	1.30	102'305	0	-74'380	0	0	0	2.50	0.0770	0.00445
00006	22'767	4.49	102'318	0	86	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00066	54'077	2.19	118'642	0	108'918	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00067	9'314	10.98	102'305	0	-16'805	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00139	135'751	4.30	583'862	1'003'150	-29'350	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00140	53'383	1.92	102'305	0	-43'298	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00141	45'240	2.26	102'305	0	-17'830	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00142	30'936	3.31	102'305	0	-10'696	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00143	34'702	2.95	102'320	0	105	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00144	29'646	3.47	102'758	0	3'020	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00145	31'372	3.32	104'130	0	12'172	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00146	29'588	3.52	104'011	0	11'377	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00188	29'016	3.53	102'342	0	248	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00189	25'625	3.99	102'305	0	-19	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00346	22'967	4.45	102'305	0	-26'201	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00347	10'838	9.44	102'305	0	-6'330	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00348	20'824	4.91	102'305	0	-14'652	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00349	8'256	12.40	102'350	0	303	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00350	11'281	9.07	102'305	0	-10'683	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00351	11'499	8.90	102'305	0	-2'921	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00352	12'165	8.43	102'531	0	1'512	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00353	70'780	1.59	112'538	0	68'220	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00397	74'926	1.37	102'305	0	-5'056	0	0	0	2.50	0.0770	0.00426
00398	25'762	3.97	102'305	0	-17'939	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00703	22'985	4.45	102'305	0	-5'649	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00704	32'039	3.39	108'632	0	42'185	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00705	27'183	3.80	103'385	0	7'204	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00706	61'523	1.66	102'305	0	-40'713	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00707	37'363	2.74	102'305	0	-7'425	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00708	34'344	2.98	102'305	0	-9'850	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00709	26'677	3.83	102'305	0	-1'604	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00710	27'213	3.78	102'819	0	3'426	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00711	29'011	3.60	104'370	0	13'771	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>						<b>Parete P4-P5</b>		
00003	18'932	5.58	105'735	0	22'869	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00008	28'126	3.64	102'305	0	-7'868	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00063	98'277	1.34	131'398	0	193'956	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00064	2'996	34.15	102'305	0	-6'203	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00200	23'646	4.33	102'305	0	-6'442	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00258	54'346	1.97	107'297	0	33'284	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00259	45'410	2.37	107'669	0	35'762	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00260	44'750	2.34	104'809	0	16'699	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00261	51'078	2.06	105'332	0	20'185	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00262	42'971	2.46	105'651	0	22'306	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00263	57'282	1.88	107'587	0	35'218	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00264	43'260	2.58	111'477	0	61'147	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00265	26'925	3.93	105'857	0	23'685	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00330	131'605	4.54	596'976	1'003'150	84'509	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00331	14'682	6.97	102'305	0	-476	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00332	12'925	7.95	102'772	0	3'116	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00333	17'310	5.94	102'750	0	2'970	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00334	6'996	14.67	102'636	0	2'209	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00335	25'714	4.01	103'096	0	5'273	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00336	3'188	32.09	102'305	0	-10'511	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00337	7'321	13.97	102'305	0	-7'154	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00373	25'991	3.94	102'305	0	-21'159	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00667	20'407	5.12	104'577	0	15'150	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00668	47'966	2.19	105'168	0	19'089	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00669	76'842	1.57	120'428	0	120'820	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00670	9'263	11.18	103'516	0	8'073	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00671	16'527	6.27	103'644	0	8'932	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00672	26'802	3.85	103'282	0	6'515	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00673	40'798	2.52	102'931	0	4'179	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00674	51'353	2.01	103'007	0	4'685	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00675	61'101	1.74	106'312	0	26'717	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>						<b>Parete P5-P6</b>		
00003	25'831	4.01	103'633	0	8'858	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00008	34'512	2.96	102'305	0	-10'130	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00016	52'687	2.08	109'435	0	47'533	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00060	80'410	1.55	124'271	0	146'442	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00061	4'950	20.67	102'305	0	-98'912	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00211	39'611	2.58	102'305	0	-5'835	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00250	87'054	1.32	114'509	0	81'363	0	0	0	2.50	0.0770	0.00494
00251	12'519	8.41	105'297	0	19'951	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00252	36'138	2.95	106'585	0	28'534	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00253	8'066	12.71	102'558	0	1'688	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00254	17'067	6.21	105'976	0	24'477	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00255	7'952	12.87	102'305	0	-602	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00256	9'594	10.66	102'305	0	-2'748	0	0	0	0.00	0.0770	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> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dw</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]
00257	98'450	1.15	112'746	0	69'611	0	0	0	2.50	0.0770	0.00559
00258	32'084	3.34	107'081	0	31'845	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00259	43'998	2.43	106'704	0	29'332	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00260	38'426	2.70	103'817	0	10'084	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00261	55'024	1.89	103'922	0	10'783	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00262	45'255	2.27	102'552	0	1'646	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00263	75'009	1.37	102'499	0	1'298	0	0	0	2.50	0.0770	0.00426
00264	54'623	1.90	103'830	0	10'168	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00265	71'573	1.47	105'422	0	20'781	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00367	42'386	2.57	108'867	0	43'749	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00604	86'393	1.29	111'107	0	58'680	0	0	0	2.50	0.0770	0.00491
00605	47'769	2.31	110'249	0	52'964	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00606	29'868	3.49	104'278	0	13'158	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00607	57'437	1.91	109'821	0	50'106	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00608	100'142	1.10	110'490	0	54'566	0	0	0	2.50	0.0770	0.00569
00609	61'243	1.69	103'486	0	7'876	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00610	47'956	2.14	102'713	0	2'723	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00611	34'422	3.00	103'299	0	6'629	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00612	38'951	2.69	104'930	0	17'501	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P7-P8-P9</b>								
00004	22'765	4.50	102'387	0	547	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00009	36'692	2.79	102'305	0	-16'505	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00015	60'510	1.69	102'305	0	-5'488	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00057	86'125	1.49	128'409	0	174'031	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00058	5'239	21.19	111'012	0	58'050	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00100	49'310	2.07	102'305	0	-11'396	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00306	34'172	3.12	106'669	0	29'099	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00307	46'098	2.29	105'487	0	21'218	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00308	40'498	2.53	102'305	0	-2'914	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00309	58'183	1.76	102'305	0	-5'920	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00310	47'817	2.14	102'436	0	874	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00311	79'278	1.29	102'305	0	-18'357	0	0	0	2.50	0.0770	0.00450
00312	57'253	1.79	102'305	0	-14'809	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00313	74'203	1.38	102'305	0	-22'638	0	0	0	2.50	0.0770	0.00421
00338	111'006	1.02	113'686	0	75'873	0	0	0	2.50	0.0770	0.00630
00339	10'456	10.06	105'156	0	19'009	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00340	8'580	12.04	103'261	0	6'379	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00341	18'093	5.65	102'305	0	-11'792	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00342	8'711	11.74	102'305	0	-2'234	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00343	38'186	2.68	102'305	0	-11'571	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00344	12'740	8.03	102'305	0	-11'520	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00345	90'898	1.13	102'305	0	-62'800	0	0	0	2.50	0.0770	0.00516
00401	46'211	2.35	108'390	0	40'567	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00676	59'293	1.73	102'305	0	-16'416	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00677	33'999	3.05	103'773	0	9'789	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00678	53'294	2.23	118'891	0	110'575	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00679	94'160	1.09	102'305	0	-24'851	0	0	0	2.50	0.0770	0.00535
00680	107'675	5.42	583'862	1'003'150	-57'262	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00681	65'424	1.56	102'305	0	-1'115	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00682	51'260	2.00	102'546	0	1'610	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00683	37'210	2.77	102'895	0	3'934	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00684	42'732	2.49	106'349	0	26'962	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P7-P8-P9</b>								
00004	18'217	5.72	104'247	0	12'947	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00009	30'313	3.37	102'305	0	-16'677	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00054	101'081	1.28	129'426	0	180'806	0	0	0	2.50	0.0770	0.00574
00055	7'839	13.60	106'614	0	28'729	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00111	26'796	3.82	102'305	0	-7'834	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00298	5'550	18.69	103'743	0	9'592	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00299	2'495	41.00	102'305	0	-25'814	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00300	26'273	3.89	102'305	0	-24'716	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00301	6'810	15.02	102'305	0	-3'983	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00302	17'715	5.78	102'305	0	-26'202	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00303	13'212	7.74	102'305	0	-4'026	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00304	15'118	6.77	102'305	0	-10'353	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00305	128'779	4.64	597'031	1'003'150	84'868	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00306	56'232	1.90	106'913	0	30'721	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00307	46'578	2.28	106'288	0	26'554	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00308	45'766	2.24	102'701	0	2'640	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00309	52'341	1.96	102'791	0	3'241	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00310	43'730	2.34	102'305	0	-9'591	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00311	58'181	1.76	102'305	0	-15'191	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00312	43'671	2.34	102'305	0	-21'371	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00313	21'014	5.07	106'441	0	27'578	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00402	29'086	3.59	104'467	0	14'415	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00649	8'474	12.32	104'370	0	13'769	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00650	78'438	1.52	119'608	0	115'359	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00651	50'309	2.07	104'342	0	13'582	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00652	12'631	8.20	103'572	0	8'451	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00653	13'260	7.84	103'923	0	10'789	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00654	25'903	3.95	102'305	0	-2'225	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

<b>Id<sub>Nd</sub></b>	<b>V<sub>Ed,2</sub></b> [N]	<b>CS</b>	<b>V<sub>Rcd</sub></b> [N]	<b>V<sub>Rsd,s</sub></b> [N]	<b>N<sub>Ed</sub></b> [N]	<b>V<sub>Rsd,p</sub></b> [N]	<b>V<sub>R1</sub></b> [N]	<b>V<sub>fd</sub></b> [N]	<b>Ctg<math>\theta</math></b>	<b>A<sub>sw</sub></b> [cm <sup>2</sup> /cm]	<b>A<sub>sdw</sub></b> [cm <sup>2</sup> /cm]
00655	41'010	2.49	102'311	0	42	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00656	52'656	1.96	102'976	0	4'476	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00657	63'305	1.67	105'819	0	23'432	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>						<b>Parete P10-P11</b>		
00001	16'791	6.31	106'001	0	24'640	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00010	29'504	3.47	102'305	0	-9'918	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00051	89'479	1.48	132'599	0	201'965	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00052	9'036	11.32	102'305	0	-46'955	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00073	28'658	3.57	102'305	0	-8'341	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00322	56'578	1.90	107'322	0	33'449	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00323	47'013	2.30	107'904	0	37'330	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00324	46'028	2.28	104'939	0	17'563	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00325	52'636	2.00	105'444	0	20'930	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00326	43'954	2.41	105'960	0	24'371	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00327	58'525	1.84	107'902	0	37'314	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00328	43'970	2.55	111'985	0	64'538	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00329	21'231	5.02	106'525	0	28'133	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00354	128'433	4.65	597'583	1'003'150	88'425	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00355	15'151	6.86	103'876	0	10'477	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00356	13'133	7.84	102'959	0	4'363	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00357	17'788	5.81	103'396	0	7'277	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00358	6'838	15.02	102'712	0	2'717	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00359	26'473	3.92	103'744	0	9'596	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00360	2'585	40.18	103'864	0	10'396	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00361	7'215	14.18	102'305	0	-10'691	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00396	28'042	3.65	102'305	0	-20'788	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00766	12'161	8.66	105'353	0	20'323	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00767	49'592	2.12	105'302	0	19'984	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00768	91'085	1.33	121'229	0	126'164	0	0	0	2.50	0.0770	0.00517
00769	8'099	12.63	102'305	0	-18'670	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00770	13'225	7.74	102'305	0	-226	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00771	26'069	3.96	103'313	0	6'723	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00772	41'199	2.50	102'987	0	4'551	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00773	52'621	1.96	103'100	0	5'301	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00774	63'161	1.68	106'392	0	27'252	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>						<b>Parete P11-P12</b>		
00001	21'571	4.82	103'952	0	10'980	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00010	36'949	2.77	102'305	0	-12'996	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00014	59'849	1.83	109'313	0	46'720	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00048	84'701	1.48	125'362	0	153'717	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00049	8'382	12.21	102'305	0	-87'252	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00090	42'604	2.40	102'305	0	-5'526	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00314	89'934	1.28	115'063	0	85'057	0	0	0	2.50	0.0770	0.00511
00315	12'721	8.28	105'358	0	20'357	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00316	38'323	2.79	106'813	0	30'057	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00317	8'738	11.72	102'417	0	748	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00318	18'211	5.83	106'224	0	26'129	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00319	8'676	11.79	102'305	0	-1'169	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00320	10'483	9.76	102'305	0	-3'944	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00321	104'147	1.09	113'318	0	73'425	0	0	0	2.50	0.0770	0.00591
00322	34'304	3.13	107'222	0	32'780	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00323	46'604	2.30	107'034	0	31'530	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00324	40'879	2.55	104'173	0	12'457	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00325	58'506	1.79	104'521	0	14'774	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00326	47'950	2.14	102'667	0	2'417	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00327	79'653	1.30	103'447	0	7'619	0	0	0	2.50	0.0770	0.00452
00328	57'633	1.81	104'037	0	11'552	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00329	75'086	1.41	105'733	0	22'856	0	0	0	2.50	0.0770	0.00426
00390	45'672	2.37	108'366	0	40'409	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00658	94'143	1.18	110'784	0	56'531	0	0	0	2.50	0.0770	0.00535
00659	50'524	2.19	110'776	0	56'476	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00660	32'449	3.21	104'277	0	13'146	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00661	59'332	1.85	109'962	0	51'047	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00662	107'737	1.04	111'821	0	63'441	0	0	0	2.50	0.0770	0.00612
00663	65'614	1.58	103'511	0	8'041	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00664	51'347	2.00	102'740	0	2'905	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00665	37'395	2.77	103'445	0	7'604	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00666	42'935	2.45	105'138	0	18'889	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>						<b>Parete P13-P14</b>		
00007	31'391	3.26	102'305	0	-2'212	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00011	34'590	2.96	102'305	0	-15'147	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00013	58'501	1.76	102'869	0	3'760	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00042	81'995	1.55	127'221	0	166'110	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00043	7'413	17.21	127'568	0	168'422	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00079	45'785	2.23	102'305	0	-10'091	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00242	31'644	3.36	106'376	0	27'141	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00243	43'458	2.42	105'262	0	19'716	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00244	37'964	2.69	102'305	0	-2'842	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00245	54'658	1.87	102'305	0	-4'201	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00246	44'944	2.28	102'305	0	-2'208	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00247	74'644	1.37	102'305	0	-16'858	0	0	0	2.50	0.0770	0.00424

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Red</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> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dsw</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]
00248	53'999	1.89	102'305	0	-25'171	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00249	70'305	1.46	102'305	0	-33'277	0	0	0	2.50	0.0770	0.00399
00266	105'099	1.08	113'118	0	72'088	0	0	0	2.50	0.0770	0.00597
00267	9'504	11.03	104'783	0	16'524	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00268	7'643	13.49	103'142	0	5'580	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00269	16'952	6.03	102'305	0	-7'479	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00270	7'949	12.87	102'305	0	-1'865	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00271	36'005	2.84	102'305	0	-7'402	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00272	11'734	8.72	102'305	0	-7'408	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00273	83'779	1.22	102'305	0	-62'601	0	0	0	2.50	0.0770	0.00476
00379	44'804	2.43	109'032	0	44'849	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00613	55'349	1.85	102'305	0	-18'575	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00614	31'077	3.34	103'727	0	9'480	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00615	50'237	2.35	118'133	0	105'520	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00616	88'559	1.16	102'305	0	-21'537	0	0	0	2.50	0.0770	0.00503
00617	101'260	1.01	102'305	0	-61'990	0	0	0	2.50	0.0770	0.00575
00618	61'117	1.67	102'305	0	-1'654	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00619	47'299	2.17	102'444	0	932	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00620	34'256	3.00	102'810	0	3'366	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00621	37'835	2.81	106'149	0	25'632	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>						<b>Parete P14-P15</b>		
00007	22'724	4.62	105'090	0	18'567	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00011	29'023	3.52	102'305	0	-15'235	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00045	97'101	1.32	128'420	0	174'102	0	0	0	2.50	0.0770	0.00551
00046	5'794	17.66	102'305	0	-54'829	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00089	26'295	3.89	102'305	0	-5'172	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00242	54'029	1.97	106'602	0	28'650	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00243	44'910	2.37	106'311	0	26'709	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00244	44'374	2.32	103'005	0	4'671	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00245	50'653	2.04	103'151	0	5'645	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00246	42'621	2.40	102'305	0	-7'631	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00247	56'706	1.80	102'305	0	-10'965	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00248	42'421	2.41	102'305	0	-18'643	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00249	28'801	3.68	105'863	0	23'722	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00282	9'989	10.24	102'305	0	-8'748	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00283	3'432	29.81	102'305	0	-10'820	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00284	25'506	4.01	102'305	0	-23'600	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00285	6'911	14.80	102'305	0	-3'367	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00286	17'194	5.95	102'305	0	-25'180	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00287	12'948	7.90	102'305	0	-3'727	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00288	14'688	6.97	102'305	0	-594	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00289	123'752	4.82	596'414	1'003'150	80'893	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00385	26'799	3.86	103'372	0	7'113	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00631	7'990	12.80	102'305	0	-20'283	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00632	76'860	1.55	118'912	0	110'719	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00633	48'556	2.15	104'345	0	13'605	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00634	22'035	4.68	103'039	0	4'898	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00635	16'707	6.12	102'305	0	-4'718	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00636	25'908	3.95	102'305	0	-2'423	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00637	40'436	2.53	102'374	0	464	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00638	50'887	2.02	102'919	0	4'096	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00639	61'141	1.73	105'509	0	21'360	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>						<b>Parete P16-P17</b>		
00002	24'027	4.26	102'305	0	-5'800	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00012	74'497	1.76	130'909	0	190'696	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00039	49'373	2.40	118'667	0	109'082	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00040	8'646	11.90	102'881	0	3'844	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00162	26'865	3.81	102'305	0	-12'328	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00163	30'250	3.38	102'305	0	-19'347	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00234	134'289	4.41	592'662	1'003'150	56'710	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00235	53'118	1.96	104'093	0	11'924	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00236	45'355	2.27	102'969	0	4'426	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00237	31'252	3.27	102'305	0	-2'045	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00238	34'909	2.95	102'924	0	4'130	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00239	29'831	3.48	103'756	0	9'679	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00240	31'577	3.31	104'562	0	15'047	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00241	29'930	3.49	104'605	0	15'334	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00274	69'672	1.61	112'311	0	66'707	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00275	12'116	8.58	103'898	0	10'621	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00276	11'547	8.92	103'012	0	4'719	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00277	11'361	9.04	102'736	0	2'878	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00278	8'321	12.33	102'578	0	1'824	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00279	21'214	4.82	102'305	0	-2'393	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00280	11'047	9.26	102'305	0	-6'374	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00281	22'803	4.49	102'305	0	-24'457	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00386	77'281	1.41	109'236	0	46'208	0	0	0	2.50	0.0770	0.00439
00387	24'461	4.26	104'276	0	13'142	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00622	59'715	1.88	112'491	0	67'910	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00623	27'342	3.75	102'401	0	644	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00624	31'627	3.48	110'156	0	52'345	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00625	22'500	4.55	102'305	0	-2'436	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000

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>Ed</sub> [N]	Ctg $\theta$	A <sub>sw</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>d,w</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]
00626	38'578	2.65	102'305	0	-7'723	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00627	34'759	2.94	102'305	0	-7'737	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00628	26'045	3.93	102'305	0	-1'115	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00629	27'367	3.77	103'087	0	5'213	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00630	29'677	3.53	104'656	0	15'677	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>				<b>Parete P17-P18</b>				
00002	27'244	3.76	102'543	0	1'586	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00012	59'062	1.73	102'305	0	-103'596	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00036	41'451	2.67	110'564	0	55'063	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00037	10'932	9.36	102'305	0	-12'833	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00171	30'625	3.34	102'305	0	-1'115	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00172	30'160	3.39	102'305	0	-3'415	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00234	112'844	5.21	588'313	1'003'150	28'686	0	0	0	2.50	0.0770	0.05697
00235	63'307	1.62	102'305	0	-712	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00236	49'711	2.06	102'305	0	-2'331	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00237	39'806	2.57	102'305	0	-4'256	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00238	42'084	2.44	102'887	0	3'882	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00239	36'757	2.81	103'469	0	7'760	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00240	38'350	2.72	104'137	0	12'219	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00241	36'060	2.88	103'825	0	10'137	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00290	27'556	3.71	102'305	0	-31'802	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00291	10'192	10.04	102'305	0	-6'157	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00292	16'655	6.14	102'305	0	-11'790	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00293	6'880	14.87	102'305	0	-614	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00294	9'997	10.40	103'948	0	10'958	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00295	9'762	10.48	102'305	0	-2'671	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00296	10'419	9.83	102'409	0	694	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00297	56'142	1.97	110'693	0	55'921	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00388	94'735	1.08	102'305	0	-1'396	0	0	0	2.50	0.0770	0.00538
00389	31'082	3.29	102'305	0	-4'252	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00640	27'190	3.76	102'305	0	-2'030	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00641	26'899	3.98	106'954	0	30'996	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00642	33'980	3.03	102'942	0	4'249	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00643	44'675	2.29	102'305	0	-56'713	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00644	33'495	3.05	102'305	0	-10'382	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00645	27'799	3.68	102'305	0	-12'838	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00646	30'744	3.33	102'305	0	-692	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00647	29'158	3.53	102'953	0	4'325	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00648	26'080	3.99	103'942	0	10'915	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P2-P5</b>				
00003	12'517	8.17	102'305	0	-3'035	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00005	63'681	1.82	116'163	0	92'390	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00006	12'700	8.06	102'305	0	-1'508	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00008	16'334	6.40	104'520	0	14'770	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00139	107'284	1.07	114'888	0	83'891	0	0	0	2.50	0.0770	0.00609
00140	61'239	1.74	106'450	0	27'634	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00141	59'167	1.78	105'252	0	19'651	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00142	36'717	2.79	102'305	0	-1'742	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00143	33'213	3.12	103'681	0	9'179	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00144	30'800	3.32	102'407	0	680	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00145	23'909	4.28	102'305	0	-3'804	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00146	22'001	4.65	102'305	0	-11'534	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00219	18'841	5.44	102'415	0	735	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00220	20'592	5.07	104'371	0	13'776	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00221	22'812	4.52	103'002	0	4'652	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00222	19'471	5.28	102'792	0	3'250	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00223	20'332	5.13	104'360	0	13'702	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00258	26'367	3.95	104'062	0	11'719	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00259	28'954	3.60	104'196	0	12'608	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00260	32'205	3.23	104'068	0	11'753	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00261	30'369	3.42	103'849	0	10'298	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00262	31'071	3.35	103'992	0	11'251	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00263	27'340	3.81	104'229	0	12'827	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00264	25'139	4.10	102'956	0	4'341	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00265	15'334	6.69	102'642	0	2'251	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00368	15'243	6.71	102'307	0	13	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00369	9'548	10.71	102'305	0	-13'131	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00370	12'641	8.15	103'057	0	5'013	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00371	28'721	3.56	102'305	0	-22'843	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00372	65'990	1.60	105'632	0	22'185	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00685	12'236	8.37	102'358	0	357	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00686	25'209	4.12	103'940	0	10'905	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00687	20'023	5.11	102'305	0	-3'242	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00688	93'557	1.17	109'285	0	46'534	0	0	0	2.50	0.0770	0.00531
00689	100'584	1.10	110'273	0	53'121	0	0	0	2.50	0.0770	0.00571
00690	75'635	1.41	106'335	0	26'867	0	0	0	2.50	0.0770	0.00430
00691	52'811	1.98	104'329	0	13'497	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00692	39'899	2.58	102'759	0	3'029	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00693	30'006	3.41	102'305	0	-1'652	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00694	45'140	2.34	105'405	0	20'666	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00695	49'732	2.13	106'056	0	25'007	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdNd	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Red</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> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dw</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	
00696	44'016	2.37	104'516	0	14'745	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00697	34'272	3.02	103'640	0	8'901	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00698	13'542	7.74	104'820	0	16'768	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00699	29'547	3.54	104'611	0	15'375	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00700	38'014	2.74	104'285	0	13'203	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00701	37'699	2.79	105'004	0	17'993	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00702	31'656	3.29	104'248	0	12'958	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P5-P8</b>					
00003	13'730	7.48	102'716	0	2'740	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00004	11'209	9.13	102'305	0	-96	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00008	16'199	6.42	103'954	0	10'998	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00009	11'805	8.95	105'640	0	22'233	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00201	19'195	5.45	104'601	0	15'309	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00202	19'714	5.32	104'936	0	17'543	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00203	19'013	5.51	104'736	0	16'210	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00204	14'852	7.04	104'538	0	14'892	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00205	15'349	6.87	105'500	0	21'303	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00258	22'605	4.60	103'915	0	10'735	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00259	24'304	4.29	104'290	0	13'239	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00260	27'136	3.84	104'102	0	11'983	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00261	30'358	3.43	104'149	0	12'296	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00262	30'555	3.39	103'691	0	9'243	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00263	34'623	3.00	103'777	0	9'819	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00264	31'147	3.29	102'512	0	1'384	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00265	38'504	2.66	102'305	0	-576	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00306	19'289	5.45	105'215	0	19'400	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00307	20'307	5.17	105'022	0	18'116	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00308	22'696	4.61	104'694	0	15'928	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00309	20'418	5.10	104'176	0	12'476	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00310	21'515	4.80	103'371	0	7'112	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00311	20'548	5.04	103'507	0	8'019	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00312	20'400	5.01	102'305	0	-111	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00313	22'413	4.59	102'786	0	3'207	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00362	30'394	3.37	102'463	0	1'054	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00363	31'630	3.23	102'305	0	-5'730	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00364	16'075	6.38	102'495	0	1'270	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00365	23'851	4.32	103'110	0	5'366	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00366	19'650	5.23	102'859	0	3'695	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00748	23'246	4.40	102'363	0	392	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00749	18'911	5.56	105'231	0	19'510	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00750	21'058	4.96	104'384	0	13'860	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00751	38'642	2.65	102'305	0	-2'757	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00752	49'175	2.11	103'603	0	8'659	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00753	41'313	2.51	103'857	0	10'346	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00754	32'914	3.17	104'202	0	12'646	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00755	27'808	3.75	104'318	0	13'424	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00756	25'552	4.08	104'248	0	12'958	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00757	35'808	2.90	103'910	0	10'700	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00758	29'876	3.49	104'366	0	13'744	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00759	28'202	3.71	104'731	0	16'175	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00760	25'416	4.12	104'660	0	15'701	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00761	33'384	3.11	103'951	0	10'977	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00762	21'102	4.92	103'805	0	10'000	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00763	25'850	4.04	104'310	0	13'372	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00764	26'498	3.95	104'722	0	16'113	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00765	23'830	4.42	105'313	0	20'059	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P8-P11</b>					
00001	13'583	7.65	103'974	0	11'127	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00004	13'855	7.38	102'305	0	-765	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00009	10'192	10.32	105'183	0	19'186	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00010	10'559	10.08	106'434	0	27'528	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00101	12'628	8.36	105'553	0	21'653	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00102	13'614	7.74	105'440	0	20'902	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00103	12'243	8.61	105'410	0	20'704	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00104	14'089	7.51	105'740	0	22'901	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00105	12'732	8.36	106'447	0	27'613	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00306	14'301	7.34	104'903	0	17'323	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00307	14'854	7.06	104'901	0	17'307	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00308	17'101	6.11	104'555	0	15'001	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00309	19'848	5.25	104'179	0	12'496	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00310	20'382	5.07	103'253	0	6'322	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00311	26'638	3.89	103'547	0	8'282	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00312	24'649	4.15	102'310	0	37	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00313	32'953	3.10	102'305	0	-1'549	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00322	14'272	7.41	105'711	0	22'708	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00323	14'907	7.07	105'396	0	20'608	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00324	17'160	6.12	105'044	0	18'261	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00325	19'950	5.23	104'380	0	13'834	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00326	20'484	5.09	104'255	0	13'002	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00327	26'814	3.88	103'957	0	11'017	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00328	24'940	4.12	102'710	0	2'704	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

<b>Id<sub>Nd</sub></b>	<b>V<sub>Ed,2</sub></b> [N]	<b>CS</b>	<b>V<sub>Rcd</sub></b> [N]	<b>V<sub>Rsd,s</sub></b> [N]	<b>N<sub>Ed</sub></b> [N]	<b>V<sub>Rsd,p</sub></b> [N]	<b>V<sub>R1</sub></b> [N]	<b>V<sub>rd</sub></b> [N]	<b>Ctg<sub>θ</sub></b>	<b>A<sub>sw</sub></b> [cm <sup>2</sup> /cm]	<b>A<sub>dsw</sub></b> [cm <sup>2</sup> /cm]	
00329	33'942	3.03	102'814	0	3'398	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00391	26'230	3.93	102'967	0	4'416	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00392	25'632	4.00	102'493	0	1'256	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00393	11'449	8.94	102'305	0	-201	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00394	26'701	3.83	102'305	0	-3'696	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00395	28'184	3.63	102'387	0	546	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00712	33'812	3.03	102'305	0	-392	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00713	13'290	7.97	105'892	0	23'919	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00714	13'384	7.87	105'325	0	20'137	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00715	33'863	3.02	102'305	0	-3'065	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00716	45'073	2.30	103'643	0	8'923	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00717	32'019	3.24	103'816	0	10'078	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00718	23'361	4.47	104'325	0	13'468	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00719	18'034	5.80	104'683	0	15'857	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00720	16'400	6.41	105'111	0	18'709	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00721	23'461	4.43	103'923	0	10'791	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00722	20'752	5.03	104'358	0	13'689	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00723	18'892	5.55	104'780	0	16'502	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00724	16'536	6.35	105'055	0	18'335	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00725	45'347	2.29	104'056	0	11'674	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00726	32'119	3.24	103'973	0	11'120	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00727	23'388	4.47	104'585	0	15'205	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00728	18'039	5.83	105'124	0	18'794	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00729	16'279	6.51	105'902	0	23'983	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P11-P14</b>		
00001	11'082	9.34	103'495	0	7'937	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00007	14'067	7.41	104'216	0	12'745	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00010	11'791	9.01	106'217	0	26'085	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00011	16'027	6.60	105'746	0	22'945	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00074	15'490	6.87	106'384	0	27'199	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00075	15'066	7.01	105'563	0	21'723	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00076	19'110	5.52	105'433	0	20'859	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00077	20'490	5.15	105'426	0	20'806	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00078	19'454	5.44	105'841	0	23'575	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00242	22'753	4.62	105'198	0	19'287	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00243	24'465	4.29	105'074	0	18'464	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00244	27'332	3.84	104'864	0	17'061	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00245	30'560	3.41	104'293	0	13'256	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00246	30'746	3.40	104'504	0	14'665	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00247	34'930	2.99	104'486	0	14'541	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00248	31'312	3.28	102'764	0	3'065	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00249	39'009	2.64	102'986	0	4'542	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00322	19'310	5.46	105'443	0	20'920	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00323	20'336	5.17	105'151	0	18'978	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00324	22'732	4.61	104'890	0	17'237	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00325	20'346	5.12	104'253	0	12'990	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00326	21'388	4.87	104'259	0	13'028	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00327	20'183	5.15	103'992	0	11'248	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00328	19'721	5.21	102'820	0	3'438	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00329	22'140	4.62	102'305	0	-2'576	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00374	31'880	3.23	102'881	0	3'843	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00375	30'071	3.40	102'305	0	-2'183	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00376	17'194	5.98	102'759	0	3'029	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00377	21'346	4.79	102'305	0	-2'831	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00378	21'839	4.69	102'494	0	1'265	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00730	39'452	2.59	102'305	0	-1'481	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00731	21'303	4.95	105'437	0	20'885	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00732	18'977	5.58	105'835	0	23'535	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00733	24'531	4.17	102'305	0	-3'017	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00734	34'372	3.02	103'647	0	8'951	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00735	21'014	4.95	103'962	0	11'049	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00736	25'879	4.04	104'578	0	15'158	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00737	26'129	4.02	104'933	0	17'524	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00738	23'966	4.41	105'604	0	21'994	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00739	35'710	2.91	104'047	0	11'616	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00740	30'298	3.45	104'464	0	14'398	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00741	28'437	3.69	104'826	0	16'807	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00742	25'614	4.10	105'060	0	18'366	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00743	54'252	1.92	104'121	0	12'112	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00744	41'843	2.49	104'224	0	12'794	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00745	33'099	3.17	104'824	0	16'796	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00746	28'056	3.75	105'072	0	18'452	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00747	25'820	4.09	105'552	0	21'649	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P14-P17</b>		
00002	13'401	7.63	102'305	0	-1'007	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00007	12'825	7.98	102'305	0	-12	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00011	16'491	6.38	105'234	0	19'531	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00012	68'080	1.71	116'329	0	93'494	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00157	20'669	5.11	105'675	0	22'471	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00158	19'828	5.26	104'237	0	12'883	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000	
00159	22'897	4.54	103'846	0	10'274	0	0	0	0.00	0.0770	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>Rt</sub> [N]	V <sub>fd</sub> [N]	Ctgθ	A <sub>sw</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dw</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]
00160	21'026	4.96	104'296	0	13'277	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00161	19'474	5.26	102'513	0	1'388	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00234	108'710	1.06	114'901	0	83'976	0	0	0	2.50	0.0770	0.00617
00235	61'666	1.73	106'487	0	27'881	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00236	59'399	1.77	105'282	0	19'850	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00237	36'733	2.79	102'305	0	-1'729	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00238	33'213	3.12	103'681	0	9'176	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00239	30'806	3.32	102'402	0	650	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00240	23'940	4.27	102'305	0	-3'848	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00241	22'081	4.63	102'305	0	-11'545	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00242	26'482	3.96	104'827	0	16'814	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00243	29'096	3.59	104'532	0	14'847	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00244	32'348	3.23	104'412	0	14'048	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00245	30'505	3.41	104'059	0	11'698	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00246	31'211	3.36	104'992	0	17'915	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00247	27'363	3.84	105'031	0	18'179	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00248	25'108	4.13	103'632	0	8'848	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00249	14'346	7.20	103'308	0	6'690	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00380	15'207	6.73	102'305	0	-1'841	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00381	6'656	15.37	102'305	0	-2'124	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00382	13'673	7.53	102'964	0	4'396	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00383	33'008	3.10	102'305	0	-18'024	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00384	65'310	1.62	105'640	0	22'233	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00586	93'182	1.18	109'660	0	49'033	0	0	0	2.50	0.0770	0.00529
00587	20'177	5.07	102'305	0	-3'270	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00588	25'292	4.16	105'132	0	18'850	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00589	12'517	8.17	102'305	0	-1'945	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00590	14'066	7.40	104'086	0	11'879	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00591	29'400	3.59	105'428	0	20'823	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00592	38'072	2.76	104'895	0	17'268	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00593	37'667	2.79	105'004	0	17'994	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00594	31'762	3.30	104'752	0	16'316	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00595	44'170	2.42	107'043	0	31'586	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00596	49'639	2.14	106'074	0	25'127	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00597	43'952	2.38	104'519	0	14'760	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00598	34'200	3.03	103'636	0	8'879	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00599	100'502	1.10	110'212	0	52'715	0	0	0	2.50	0.0770	0.00571
00600	75'809	1.40	106'359	0	27'030	0	0	0	2.50	0.0770	0.00431
00601	52'823	1.98	104'334	0	13'529	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00602	39'877	2.58	102'758	0	3'023	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000
00603	29'831	3.43	102'305	0	-1'540	0	0	0	0.00	0.0770	0.00000

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>Rt</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 PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
<b>Piano Terra</b>																
<b>Parete P1-P2-P3</b>																
P	A	00005	0	0	0.07697	-	00006	-114	585	0.07697	NS	00069	33'186	1'126	0.07697	50.38
	P		-	5'722	0.07697	12.49		0	0	0.07697	-		15'007	545	0.07697	NS
			175'227													
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		8'691	717	0.07697	81.55
	P		60'741	1'750	0.07697	31.30		4'403	136	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00070	-67'997	1'220	0.07697	52.38	00139	-	701	0.07697	99.83	00140	-75'959	323	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		153'966	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		-51'479	561	0.07697	NS		26'518	1'129	0.07697	50.67		44'481	575	0.07697	97.27
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00141	-56'307	485	0.07697	NS	00142	-44'749	406	0.07697	NS	00143	-33'276	153	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-33'276	181	0.07697	NS
S	A		16'307	804	0.07697	72.05		10'527	537	0.07697	NS		-7	256	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-7	393	0.07697	NS
P	A	00144	-25'419	250	0.07697	NS	00145	-14'078	45	0.07697	NS	00146	-4'159	78	0.07697	NS
	P		-25'419	47	0.07697	NS		-14'078	246	0.07697	NS		-4'159	197	0.07697	NS
S	A		-4'035	50	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		-4'035	630	0.07697	94.24		-10'583	808	0.07697	74.06		-10'261	1'041	0.07697	57.46
P	A	00147	4'418	426	0.07697	NS	00148	10'584	1'072	0.07697	54.42	00149	-	515	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		107'820	0	0.07697	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	A		6'827	128	0.07697	NS		12'052	291	0.07697	NS		-32'624	52	0.07697	NS
P	A	00150	6'827	32	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		-31'005	151	0.07697	NS	00151	-38'756	106	0.07697	NS	00152	-36'769	152	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		-38'756	72	0.07697	NS		-36'769	55	0.07697	NS
	P		-5'614	52	0.07697	NS		-2'004	13	0.07697	NS		-525	38	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P	00153	-48'107	164	0.07697	NS	00154	-37'756	119	0.07697	NS	00155	0	0	0.07697	-
S	A		-48'107	63	0.07697	NS		-37'756	141	0.07697	NS		-9'154	344	0.07697	NS
	P		1'059	11	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		4'949	41	0.07697	NS
S	A		2'706	19	0.07697	NS		6'163	17	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P	00156	0	0	0.07697	-	00399	0	0	0.07697	-	00400	-41'029	40	0.07697	NS
S	A		27'603	835	0.07697	68.42		-71'363	3'421	0.07697	18.75		-8'467	1'247	0.07697	47.86
	P		21'440	34	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-6'151	170	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		-174	1'119	0.07697	52.81		-6'151	240	0.07697	NS
	P	00495	0	0	0.07697	-	00496	-283	130	0.07697	NS	00497	-33'319	801	0.07697	76.72
S	A		-	-	-	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		124'541	1'838	0.07697	36.95		0	0	0.07697	-		-27'532	193	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		37'449	264	0.07697	NS		-2'849	291	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A	00498	-10'035	129	0.07697	NS	00499	0	0	0.07697	-	00500	-54'173	61	0.07697	NS
	P		6'531	947	0.07697	61.90		-39'879	893	0.07697	69.33		-54'173	72	0.07697	NS
S	A		2'907	179	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		10'871	90	0.07697	NS
	P		2'907	107	0.07697	NS		9'552	362	0.07697	NS		10'871	40	0.07697	NS
S	A	00501	-40'458	109	0.07697	NS	00502	-28'905	58	0.07697	NS	00503	-8'755	298	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		2'215	92	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-9'121	62	0.07697	NS
	P		2'215	26	0.07697	NS		-2'129	43	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>									<b>Parete P2-P3</b>				
P	A	00005	0	0	0.07697	-	00006	-1'010	761	0.07697	77.74	00066	-76'951	8'048	0.07697	8.02
	P		-	-	-	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		148'619	5'931	0.07697	11.74		0	0	0.07697	-		-71'158	3'019	0.07697	21.24
	P		0	0	0.07697	-		1'957	568	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A	00067	0	0	0.07697	-	00139	-	-	-	-	00140	-	-	-	-
	P		89'300	3'073	0.07697	17.16		156'535	834	0.07697	84.13		-74'238	395	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-74'238	57	0.07697	NS
	P		17'382	747	0.07697	77.45		10'598	1'595	0.07697	36.57		31'387	1'011	0.07697	56.24
S	A	00141	-56'887	450	0.07697	NS	00142	-40'334	326	0.07697	NS	00143	0	0	0.07697	-
	P		-59'230	13	0.07697	NS		-40'334	31	0.07697	NS		-31'040	24	0.07697	NS
S	A		11'149	674	0.07697	86.49		8'565	349	0.07697	NS		-31'040	305	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		8'565	263	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A	00144	-25'162	128	0.07697	NS	00145	0	0	0.07697	-	00146	-317	822	0.07697	71.91
	P		-25'162	146	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		-13'110	427	0.07697	NS		-5'995	396	0.07697	NS
	P		-4'758	1'136	0.07697	52.31		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A	00188	18'539	3'829	0.07697	15.09	00189	-11'658	1'539	0.07697	38.93	00346	-11'513	1'591	0.07697	37.65
	P		0	0	0.07697	-		6'234	2'062	0.07697	28.44		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		85'314	1'854	0.07697	28.60
	P		8'692	787	0.07697	74.29		5'775	613	0.07697	95.72		0	0	0.07697	-
S	A	00347	0	0	0.07697	-	00348	0	0	0.07697	-	00349	17'082	42	0.07697	NS
	P		33'600	815	0.07697	69.57		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		31'176	485	0.07697	NS		-16'540	244	0.07697	NS
	P		4'514	260	0.07697	NS		9'492	20	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A	00350	-16'900	101	0.07697	NS	00351	0	0	0.07697	-	00352	1'777	116	0.07697	NS
	P		-16'900	127	0.07697	NS		-20'642	370	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		3'054	23	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-20'975	870	0.07697	69.63
	P		4'762	15	0.07697	NS		-1'051	45	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A	00353	-	-	-	-	00397	0	0	0.07697	-	00398	-5'714	297	0.07697	NS
	P		112'481	2'458	0.07697	27.28		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		-35'530	3'732	0.07697	16.51		39'968	2'859	0.07697	19.67
	P		-43'799	28	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A	00703	0	0	0.07697	-	00704	6'185	1'119	0.07697	52.41	00705	-3'066	783	0.07697	75.74
	P		0	0	0.07697	-		-35'092	3'950	0.07697	15.59		-923	665	0.07697	88.95
S	A		64'322	2'375	0.07697	22.96		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		-40'057	705	0.07697	87.84		0	0	0.07697	-
S	A	00706	2'854	499	0.07697	NS	00707	0	0	0.07697	-	00708	-5'184	239	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		-94'348	2'008	0.07697	32.75		-8'119	1'528	0.07697	39.05		-23'063	265	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A	00709	17'641	328	0.07697	NS	00710	8'979	547	0.07697	NS	00711	11'602	183	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		-22'618	211	0.07697	NS		-4'210	1'522	0.07697	39.02
S	A		-26'177	120	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-12'322	255	0.07697	NS
	P		2'308	199	0.07697	NS		-2'891	94	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>									<b>Parete P4-P5</b>				
P	A	00003	0	0	0.07697	-	00008	20'412	572	0.07697	NS	00063	0	0	0.07697	-
	P		-6'755	850	0.07697	70.08		0	0	0.07697	-		-	-	-	-
S	A		0	0	0.07697	-		13'893	51	0.07697	NS		112'386	2'281	0.07697	29.39
	P		-15'012	627	0.07697	95.93		13'893	95	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A	00064	145'938	4'859	0.07697	10.03	00200	-	-	-	-	00258	-	-	-	-
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		1'252	255	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		29'792	749	0.07697	76.06		1'252	230	0.07697	NS

## Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
S	A		30'473	1'703	0.07697	33.43		0	0	0.07697	-		-29'743	273	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		3'886	126	0.07697	NS		-29'743	345	0.07697	NS	
P	A	00259	-16'393	272	0.07697	NS	00260	-18'249	294	0.07697	NS	00261	-15'907	156	0.07697	NS	
	P		-16'393	175	0.07697	NS		-18'249	222	0.07697	NS		-15'907	303	0.07697	NS	
S	A		-28'496	448	0.07697	NS		-8'586	245	0.07697	NS		-9'640	181	0.07697	NS	
	P		-28'496	140	0.07697	NS		-8'586	389	0.07697	NS		-9'640	311	0.07697	NS	
P	A	00262	-10'009	202	0.07697	NS	00263	-24'820	138	0.07697	NS	00264	0	0	0.07697	-	
	P		-10'009	245	0.07697	NS		-24'820	453	0.07697	NS		-8'560	410	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-3'219	393	0.07697	NS		504	463	0.07697	NS		1'130	734	0.07697	80.39	
P	A	00265	0	0	0.07697	-	00330	0	0	0.07697	-	00331	0	0	0.07697	-	
	P		-29'899	511	0.07697	NS		-	573	0.07697	NS		3'553	147	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		166'049	77	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		-2'049	881	0.07697	67.23		-53'568	0	0.07697	-		3'782	83	0.07697	NS	
P	A	00332	0	0	0.07697	-	00333	0	0	0.07697	-	00334	0	0	0.07697	-	
	P		61'922	108	0.07697	NS		35'402	123	0.07697	NS		95'906	71	0.07697	NS	
S	A		2'402	44	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		15'159	21	0.07697	NS		1'580	27	0.07697	NS	
P	A	00335	0	0	0.07697	-	00336	133'580	182	0.07697	NS	00337	166'140	1'211	0.07697	39.05	
	P		143'202	105	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		0	0	0.07697	-		13'498	119	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		7'263	105	0.07697	NS	
P	A	00373	80'993	2'491	0.07697	21.41	00667	31'780	631	0.07697	90.06	00668	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		10'099	243	0.07697	NS	
S	A		11'229	725	0.07697	80.40		-6'288	22	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-6'288	91	0.07697	NS		-14'625	47	0.07697	NS	
P	A	00669	0	0	0.07697	-	00670	117'051	2'046	0.07697	24.82	00671	72'564	697	0.07697	77.38	
	P		-68'721	921	0.07697	69.44		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		0	0	0.07697	-		10'679	335	0.07697	NS		-407	190	0.07697	NS	
	P		-77'252	132	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00672	0	0	0.07697	-	00673	0	0	0.07697	-	00674	-237	20	0.07697	NS	
	P		55'036	56	0.07697	NS		33'546	39	0.07697	NS		10'165	18	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-2'973	23	0.07697	NS	
	P		-641	106	0.07697	NS		-395	144	0.07697	NS		-2'973	95	0.07697	NS	
P	A	00675	0	0	0.07697	-											
	P		5'151	348	0.07697	NS											
S	A		0	0	0.07697	-											
	P		-22'000	67	0.07697	NS											
Piano Terra			Parete P4-P5-P6									Parete P5-P6					
P	A	00003	0	0	0.07697	-	00008	21'727	799	0.07697	72.02	00016	0	0	0.07697	-	
	P		-25'445	941	0.07697	64.71		0	0	0.07697	-		-79'578	2'491	0.07697	25.98	
S	A		7'329	495	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		13'902	325	0.07697	NS		17'983	501	0.07697	NS	
P	A	00060	-	4'082	0.07697	16.25	00061	0	0	0.07697	-	00211	27'161	1'865	0.07697	30.65	
	P		102'033	0	0.07697	-		51'484	4'091	0.07697	13.55		0	0	0.07697	-	
S	A		-90'757	1'504	0.07697	43.56		0	0	0.07697	-		9'365	500	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		17'195	1'346	0.07697	42.99		0	0	0.07697	-	
P	A	00250	0	0	0.07697	-	00251	0	0	0.07697	-	00252	-33'117	73	0.07697	NS	
	P		23'330	1'149	0.07697	49.98		-37'963	224	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
S	A		26'042	62	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		5'158	116	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
P	A	00253	-29'279	60	0.07697	NS	00254	-57'539	104	0.07697	NS	00255	-29'591	62	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-62'497	33	0.07697	NS	
S	A		6'245	25	0.07697	NS		-4'002	39	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00256	-47'592	282	0.07697	NS	00257	-	990	0.07697	71.31	00258	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		162'706	0	0.07697	-		2'685	468	0.07697	NS	
S	A		-6'127	119	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-44'905	104	0.07697	NS		-27'886	933	0.07697	65.45	
P	A	00259	0	0	0.07697	-	00260	-14'724	244	0.07697	NS	00261	-26'622	182	0.07697	NS	
	P		-21'601	330	0.07697	NS		-14'724	239	0.07697	NS		-26'622	265	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-2'765	169	0.07697	NS	
	P		-23'439	682	0.07697	89.07		-3'366	478	0.07697	NS		-2'765	252	0.07697	NS	
P	A	00262	-29'013	294	0.07697	NS	00263	-11'940	301	0.07697	NS	00264	-40'950	487	0.07697	NS	
	P		-29'013	160	0.07697	NS		-11'940	321	0.07697	NS		-40'950	30	0.07697	NS	
S	A		3'590	392	0.07697	NS		8'338	573	0.07697	NS		19'940	960	0.07697	60.07	
	P		3'590	28	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00265	-22'026	862	0.07697	70.36	00367	0	0	0.07697	-	00604	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-99'517	2'393	0.07697	27.64		-15'567	2'208	0.07697	27.26	
S	A		17'165	1'401	0.07697	41.30		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-2'197	792	0.07697	74.80		4'187	369	0.07697	NS	
P	A	00605	-62'175	1'696	0.07697	37.44	00606	9'606	554	0.07697	NS	00607	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-65'643	719	0.07697	88.65	
S	A		-58'336	271	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-10'981	57	0.07697	NS		2'423	90	0.07697	NS	
P	A	00608	0	0	0.07697	-	00609	-26'518	62	0.07697	NS	00610	-23'820	64	0.07697	NS	
	P		-67'071	743	0.07697	85.92		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		0	0	0.07697	-		5'453	133	0.07697	NS		234	98	0.07697	NS	
	P		30'220	242	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		234	18	0.07697	NS	
P	A	00611	-37'840	59	0.07697	NS	00612	-7'182	625	0.07697	95.35						
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-						

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	A		-3'154	13	0.07697	NS		-19'125	181	0.07697	NS					
	P		-349	27	0.07697	NS		0	0	0.07697	-					
Piano Terra		Parete P7-P8-P9					Parete P7-P8									
P	A	00004	-23'829	164	0.07697	NS	00009	21'663	218	0.07697	NS	00015	-77'047	2'537	0.07697	25.44
	P		-23'829	574	0.07697	NS		21'663	92	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		16'057	167	0.07697	NS		21'775	620	0.07697	92.81
	P		1'607	419	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00057	0	0	0.07697	-	00058	36'844	3'669	0.07697	15.39	00100	0	0	0.07697	-
	P		-	3'103	0.07697	21.37		0	0	0.07697	-		29'758	1'210	0.07697	47.09
S	A		0	0	0.07697	-		13'155	1'258	0.07697	46.23		0	0	0.07697	-
	P		-	1'040	0.07697	64.25		0	0	0.07697	-		11'126	268	0.07697	NS
P	A	00306	3'221	417	0.07697	NS	00307	-23'338	366	0.07697	NS	00308	-17'099	350	0.07697	NS
	P		3'221	153	0.07697	NS		-23'338	158	0.07697	NS		-17'099	279	0.07697	NS
S	A		-29'941	644	0.07697	95.05		-25'406	657	0.07697	92.68		-3'874	434	0.07697	NS
	P		-29'941	19	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-3'874	200	0.07697	NS
P	A	00309	-30'348	267	0.07697	NS	00310	-34'971	256	0.07697	NS	00311	-18'365	320	0.07697	NS
	P		-30'348	270	0.07697	NS		-34'971	260	0.07697	NS		-18'365	389	0.07697	NS
S	A		-3'163	290	0.07697	NS		1'990	84	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		-3'163	185	0.07697	NS		1'990	262	0.07697	NS		6'929	256	0.07697	NS
P	A	00312	-48'623	88	0.07697	NS	00313	-24'722	31	0.07697	NS	00338	0	0	0.07697	-
	P		-48'623	383	0.07697	NS		-24'722	538	0.07697	NS		-	770	0.07697	92.91
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-49'648	96	0.07697	NS
	P		14'525	600	0.07697	96.76		9'812	780	0.07697	74.86		0	0	0.07697	-
P	A	00339	0	0	0.07697	-	00340	0	0	0.07697	-	00341	-59'321	45	0.07697	NS
	P		-30'623	183	0.07697	NS		-24'743	52	0.07697	NS		-59'321	60	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		-1'574	18	0.07697	NS		-3'958	11	0.07697	NS
	P		-3'304	86	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00342	-76'865	29	0.07697	NS	00343	-24'500	48	0.07697	NS	00344	-29'829	191	0.07697	NS
	P		-24'766	13	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		3'049	11	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		6'916	118	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		-43	12	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00345	19'680	1'010	0.07697	57.12	00401	100'094	1'792	0.07697	36.93	00676	-64'467	547	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		1'136	585	0.07697	NS		-12'008	128	0.07697	NS
	P		166	24	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00677	0	0	0.07697	-	00678	0	0	0.07697	-	00679	-18'676	1'905	0.07697	31.71
	P		10'231	378	0.07697	NS		-63'745	1'259	0.07697	50.52		0	0	0.07697	-
S	A		-10'636	28	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		4'961	398	0.07697	NS
	P		-10'068	14	0.07697	NS		-67'913	190	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00680	-62'061	650	0.07697	97.67	00681	-65'145	28	0.07697	NS	00682	-50'253	37	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		-26'744	17	0.07697	NS		-23'137	11	0.07697	NS
S	A		7'801	244	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-54	43	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		5'527	53	0.07697	NS		-54	66	0.07697	NS
P	A	00683	-39'975	46	0.07697	NS	00684	0	0	0.07697	-					
	P		-22'830	12	0.07697	NS		-5'981	482	0.07697	NS					
S	A		-3'781	76	0.07697	NS		0	0	0.07697	-					
	P		-3'781	37	0.07697	NS		-19'100	97	0.07697	NS					
Piano Terra		Parete P7-P8-P9					Parete P8-P9									
P	A	00004	-6'611	72	0.07697	NS	00009	22'464	451	0.07697	NS	00054	-	3'345	0.07697	20.00
	P		-6'611	672	0.07697	88.62		0	0	0.07697	-		110'489	0	0.07697	-
S	A		-17'126	433	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-	1'191	0.07697	56.73
	P		0	0	0.07697	-		15'696	188	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00055	0	0	0.07697	-	00111	33'218	1'536	0.07697	36.93	00298	0	0	0.07697	-
	P		136'353	3'739	0.07697	13.21		0	0	0.07697	-		161'957	985	0.07697	48.31
S	A		0	0	0.07697	-		3'715	424	0.07697	NS		2'114	95	0.07697	NS
	P		27'568	1'249	0.07697	45.74		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00299	0	0	0.07697	-	00300	88'831	14	0.07697	NS	00301	56'743	45	0.07697	NS
	P		134'972	217	0.07697	NS		148'154	17	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		9'518	11	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		14'781	117	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00302	33'328	71	0.07697	NS	00303	31'151	73	0.07697	NS	00304	-12'224	245	0.07697	NS
	P		33'328	34	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		11'373	26	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		1'154	110	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00305	-	841	0.07697	84.11	00306	0	0	0.07697	-	00307	-17'874	77	0.07697	NS
	P		164'601	0	0.07697	-		1'725	404	0.07697	NS		-17'874	335	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		-54'907	90	0.07697	NS		-30'821	674	0.07697	90.91		-29'305	580	0.07697	NS
P	A	00308	-20'561	273	0.07697	NS	00309	-19'764	246	0.07697	NS	00310	-16'172	292	0.07697	NS
	P		-20'561	322	0.07697	NS		-19'764	274	0.07697	NS		-16'172	226	0.07697	NS
S	A		-8'802	45	0.07697	NS		-9'679	135	0.07697	NS		-4'536	304	0.07697	NS
	P		-8'802	407	0.07697	NS		-9'679	254	0.07697	NS		-4'536	85	0.07697	NS
P	A	00311	-30'949	418	0.07697	NS	00312	-16'707	467	0.07697	NS	00313	-33'025	678	0.07697	90.60
	P		-30'949	316	0.07697	NS		-16'707	116	0.07697	NS		-33'025	42	0.07697	NS
S	A		-6'719	412	0.07697	NS		-14'411	793	0.07697	75.80		-15'037	1'002	0.07697	60.03
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00402	0	0	0.07697	-	00649	0	0	0.07697	-	00650	-62'703	1'397	0.07697	45.48

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	P		77'973	2'200	0.07697	24.34		110'380	1'708	0.07697	30.01		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-76'183	235	0.07697	NS
	P		9'951	660	0.07697	88.45		9'744	288	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00651	11'357	464	0.07697	NS	00652	0	0	0.07697	-	00653	0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		29'213	604	0.07697	94.39		69'534	622	0.07697	87.06
S	A		-14'348	14	0.07697	NS		-13'303	31	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		-14'000	28	0.07697	NS		-11'861	15	0.07697	NS		1'533	219	0.07697	NS
P	A	00654	27'190	48	0.07697	NS	00655	13'431	49	0.07697	NS	00656	-2'639	51	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		-163	89	0.07697	NS		-436	62	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-1'165	45	0.07697	NS
P	A	00657	662	557	0.07697	NS										
	P		0	0	0.07697	-										
S	A		-23'352	152	0.07697	NS										
	P		0	0	0.07697	-										
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P10-P11-P12</b>					<b>Parete P10-P11</b>									
P	A	00001	-6'310	809	0.07697	73.59	00010	0	0	0.07697	-	00051	0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		21'126	400	0.07697	NS		-	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		14'962	252	0.07697	NS		104'870	3'334	0.07697	19.95
	P		-15'155	325	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-	0	0.07697	-
P	A	00052	140'471	3'829	0.07697	12.83	00073	0	0	0.07697	-	00322	1'599	496	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		35'935	1'430	0.07697	39.54		1'599	69	0.07697	NS
S	A		24'888	1'280	0.07697	44.78		0	0	0.07697	-		-31'959	844	0.07697	72.69
	P		0	0	0.07697	-		5'786	342	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00323	-18'151	392	0.07697	NS	00324	-20'521	341	0.07697	NS	00325	-19'721	283	0.07697	NS
	P		-18'151	131	0.07697	NS		-20'521	291	0.07697	NS		-19'721	251	0.07697	NS
S	A		-30'510	738	0.07697	82.99		-8'801	494	0.07697	NS		-9'656	297	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		-8'801	123	0.07697	NS		-9'656	169	0.07697	NS
P	A	00326	-16'100	226	0.07697	NS	00327	-30'943	308	0.07697	NS	00328	-16'760	62	0.07697	NS
	P		-16'100	290	0.07697	NS		-30'943	403	0.07697	NS		-16'760	413	0.07697	NS
S	A		-4'582	65	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		-4'582	277	0.07697	NS		-6'765	341	0.07697	NS		-2'792	679	0.07697	87.31
P	A	00329	0	0	0.07697	-	00354	0	0	0.07697	-	00355	0	0	0.07697	-
	P		-33'460	615	0.07697	99.93		-	826	0.07697	86.28		5'163	201	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		-58'656	101	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		-5'859	886	0.07697	67.16		0	0	0.07697	-		4'061	91	0.07697	NS
P	A	00356	31'794	14	0.07697	NS	00357	33'713	37	0.07697	NS	00358	57'200	32	0.07697	NS
	P		66'490	32	0.07697	NS		33'713	70	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		772	13	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		2'526	14	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00359	150'432	30	0.07697	NS	00360	137'046	220	0.07697	NS	00361	162'137	1'070	0.07697	44.46
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		15'031	120	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		4'604	87	0.07697	NS
P	A	00396	78'732	2'276	0.07697	23.50	00766	29'489	645	0.07697	88.36	00767	0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		11'467	434	0.07697	NS
S	A		5'333	740	0.07697	79.33		-13'691	49	0.07697	NS		-14'984	53	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00768	0	0	0.07697	-	00769	112'414	1'753	0.07697	29.15	00770	70'597	639	0.07697	84.62
	P		-61'758	1'377	0.07697	46.09		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		3'538	319	0.07697	NS		-3'008	268	0.07697	NS
	P		-79'949	206	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00771	27'465	28	0.07697	NS	00772	13'674	33	0.07697	NS	00773	-2'496	46	0.07697	NS
	P		54'466	17	0.07697	NS		33'937	14	0.07697	NS		-2'496	56	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		-437	41	0.07697	NS		-3'562	85	0.07697	NS
	P		3'823	58	0.07697	NS		-437	66	0.07697	NS		-3'562	26	0.07697	NS
P	A	00774	0	0	0.07697	-										
	P		6'487	521	0.07697	NS										
S	A		0	0	0.07697	-										
	P		-22'808	123	0.07697	NS										
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P10-P11-P12</b>					<b>Parete P11-P12</b>									
P	A	00001	-25'187	678	0.07697	89.78	00010	22'440	165	0.07697	NS	00014	0	0	0.07697	-
	P		-25'187	78	0.07697	NS		22'440	275	0.07697	NS		-79'947	1'634	0.07697	39.63
S	A		-3'167	497	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		15'307	104	0.07697	NS		23'352	333	0.07697	NS
P	A	00048	-	3'071	0.07697	21.69	00049	0	0	0.07697	-	00090	26'364	1'314	0.07697	43.54
	P		106'148	0	0.07697	-		32'728	3'724	0.07697	15.24		0	0	0.07697	-
S	A		-	1'018	0.07697	65.04		0	0	0.07697	-		9'498	347	0.07697	NS
	P		100'597	0	0.07697	-		12'013	1'223	0.07697	47.62		0	0	0.07697	-
P	A	00314	0	0	0.07697	-	00315	0	0	0.07697	-	00316	0	0	0.07697	-
	P		15'427	867	0.07697	66.89		-32'161	181	0.07697	NS		-26'680	32	0.07697	NS
S	A		21'684	82	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-5'836	12	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		6'756	92	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00317	-77'100	45	0.07697	NS	00318	-59'453	59	0.07697	NS	00319	-64'233	87	0.07697	NS
	P		0	0	0.07697	-		-59'453	42	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		3'060	14	0.07697	NS		-3'992	22	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		715	12	0.07697	NS
P	A	00320	-49'628	226	0.07697	NS	00321	-	782	0.07697	90.87	00322	3'108	62	0.07697	NS
	P							169'263								

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		3'108	322	0.07697	NS
S	A		-6'436	105	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	P		0	0	0.07697	-		-46'561	85	0.07697	NS		-28'642	473	0.07697	NS
P	A	00323	-23'202	106	0.07697	NS	00324	-17'149	265	0.07697	NS	00325	-30'330	263	0.07697	NS
S	P		-23'202	309	0.07697	NS		-17'149	334	0.07697	NS		-30'330	259	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		-3'876	119	0.07697	NS		-3'127	148	0.07697	NS
P	P		-24'419	495	0.07697	NS		-3'876	343	0.07697	NS		-3'127	247	0.07697	NS
P	A	00326	-35'004	263	0.07697	NS	00327	-18'321	404	0.07697	NS	00328	-48'737	435	0.07697	NS
S	P		-35'004	259	0.07697	NS		-18'321	331	0.07697	NS		-48'737	157	0.07697	NS
S	A		1'990	285	0.07697	NS		6'958	316	0.07697	NS		5'957	693	0.07697	84.65
P	P		1'990	105	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00329	-24'829	602	0.07697	NS	00390	0	0	0.07697	-	00658	0	0	0.07697	-
S	P		-24'829	191	0.07697	NS		-92'525	1'181	0.07697	55.58		-22'151	1'766	0.07697	34.35
S	A		3'390	846	0.07697	69.56		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	P		0	0	0.07697	-		1'738	376	0.07697	NS		5'454	229	0.07697	NS
P	A	00659	-63'975	1'268	0.07697	50.17	00660	9'105	408	0.07697	NS	00661	0	0	0.07697	-
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-64'884	335	0.07697	NS
S	A		-65'253	212	0.07697	NS		-11'210	43	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-2'735	45	0.07697	NS
P	A	00662	0	0	0.07697	-	00663	-65'321	47	0.07697	NS	00664	-50'348	45	0.07697	NS
S	P		-63'798	541	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		-409	85	0.07697	NS		-44	61	0.07697	NS
P	P		26'705	129	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00665	-39'971	50	0.07697	NS	00666	-13'069	519	0.07697	NS					
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-					
S	A		-3'804	19	0.07697	NS		-20'939	125	0.07697	NS					
P	P		-83	36	0.07697	NS		0	0	0.07697	-					
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>				<b>Parete P13-P14</b>									
P	A	00007	-27'382	871	0.07697	70.07	00011	0	0	0.07697	-	00013	-80'936	3'063	0.07697	21.16
S	P		0	0	0.07697	-		20'993	738	0.07697	78.04		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		15'051	339	0.07697	NS		20'113	670	0.07697	86.06
P	P		-1'183	396	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00042	0	0	0.07697	-	00043	64'581	4'808	0.07697	11.34	00079	0	0	0.07697	-
S	P		-	-	0.07697	-		0	0	0.07697	-		22'078	1'666	0.07697	34.53
S	A		111'410	3'862	0.07697	17.34		22'893	1'524	0.07697	37.70		0	0	0.07697	-
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		9'169	390	0.07697	NS
P	A	00242	2'765	558	0.07697	NS	00243	-21'839	385	0.07697	NS	00244	-14'652	259	0.07697	NS
S	P		0	0	0.07697	-		-21'839	66	0.07697	NS		-14'652	265	0.07697	NS
S	A		-27'791	1'134	0.07697	53.84		-23'343	865	0.07697	70.22		-3'337	554	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-3'337	73	0.07697	NS
P	A	00245	-26'808	273	0.07697	NS	00246	-29'243	157	0.07697	NS	00247	-12'047	313	0.07697	NS
S	P		-26'808	189	0.07697	NS		-29'243	293	0.07697	NS		-12'047	293	0.07697	NS
S	A		-2'770	282	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	P		-2'770	200	0.07697	NS		3'677	360	0.07697	NS		8'628	506	0.07697	NS
P	A	00248	0	0	0.07697	-	00249	0	0	0.07697	-	00266	0	0	0.07697	-
S	P		-41'776	430	0.07697	NS		-22'277	739	0.07697	82.09		-	880	0.07697	81.11
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		173'754	880	0.07697	
P	P		22'201	802	0.07697	71.71		20'833	1'215	0.07697	47.41		-45'139	118	0.07697	NS
P	A	00267	0	0	0.07697	-	00268	-63'450	29	0.07697	NS	00269	0	0	0.07697	-
S	P		-34'309	234	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-58'449	12	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		203	13	0.07697	NS		-58'449	109	0.07697	NS
P	P		-3'896	97	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00270	-30'939	25	0.07697	NS	00271	-35'162	12	0.07697	NS	00272	-36'808	254	0.07697	NS
S	P		0	0	0.07697	-		-	12	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		118'592	12	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	P		0	0	0.07697	-		-742	12	0.07697	NS		5'780	132	0.07697	NS
P	A	00273	36'448	1'288	0.07697	43.87	00379	0	0	0.07697	-	00613	0	0	0.07697	-
S	P		0	0	0.07697	-		112'261	2'481	0.07697	27.02		-71'007	819	0.07697	78.29
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	P		29'856	41	0.07697	NS		-5'282	769	0.07697	77.32		-6'054	125	0.07697	NS
P	A	00614	0	0	0.07697	-	00615	0	0	0.07697	-	00616	0	0	0.07697	-
S	P		6'402	496	0.07697	NS		-73'511	1'586	0.07697	40.54		-7'741	2'530	0.07697	23.57
S	A		-10'176	96	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	P		0	0	0.07697	-		-66'197	209	0.07697	NS		9'582	459	0.07697	NS
P	A	00617	-71'871	824	0.07697	77.89	00618	-27'700	14	0.07697	NS	00619	0	0	0.07697	-
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		36'972	280	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		211	17	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		5'268	70	0.07697	NS		211	99	0.07697	NS
P	A	00620	-38'341	31	0.07697	NS	00621	0	0	0.07697	-					
S	P		-25'652	10	0.07697	NS		-8'128	560	0.07697	NS					
S	A		-3'175	86	0.07697	NS		0	0	0.07697	-					
P	P		-3'175	29	0.07697	NS		-18'667	142	0.07697	NS					
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>				<b>Parete P14-P15</b>									
P	A	00007	-5'517	744	0.07697	79.94	00011	0	0	0.07697	-	00045	-	2'397	0.07697	27.74
S	P		0	0	0.07697	-		21'552	639	0.07697	90.07		104'456	0	0.07697	-
S	A		-18'452	708	0.07697	85.30		14'385	84	0.07697	NS		-	625	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		14'385	25	0.07697	NS		111'757	0	0.07697	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
P	A	00046	0	0	0.07697	-	00089	33'258	868	0.07697	65.35	00242	1'346	144	0.07697	NS	
	P		146'256	3'853	0.07697	12.64		0	0	0.07697	-		1'346	152	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		3'364	217	0.07697	NS		-29'847	197	0.07697	NS	
	P		25'239	1'518	0.07697	37.74		3'364	53	0.07697	NS		-29'847	68	0.07697	NS	
P	A	00243	-16'090	126	0.07697	NS	00244	-18'364	211	0.07697	NS	00245	-15'886	302	0.07697	NS	
	P		-16'090	214	0.07697	NS		-18'364	281	0.07697	NS		-15'886	152	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		-8'671	316	0.07697	NS		-9'751	282	0.07697	NS	
	P		-28'578	241	0.07697	NS		-8'671	157	0.07697	NS		-9'751	145	0.07697	NS	
P	A	00246	-10'018	255	0.07697	NS	00247	-25'147	476	0.07697	NS	00248	-8'826	478	0.07697	NS	
	P		-10'018	211	0.07697	NS		-25'147	159	0.07697	NS		-8'826	50	0.07697	NS	
S	A		-3'122	431	0.07697	NS		607	552	0.07697	NS		875	944	0.07697	62.53	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00249	-30'779	637	0.07697	96.18	00282	0	0	0.07697	-	00283	0	0	0.07697	-	
	P		-30'779	25	0.07697	NS		170'364	916	0.07697	51.30		132'078	136	0.07697	NS	
S	A		-2'884	1'144	0.07697	51.83		8'887	112	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		9'677	107	0.07697	NS	
P	A	00284	142'840	94	0.07697	NS	00285	96'517	144	0.07697	NS	00286	62'585	115	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		13'596	11	0.07697	NS		5'157	50	0.07697	NS		15'304	49	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00287	62'581	167	0.07697	NS	00288	-9'336	194	0.07697	NS	00289	-	644	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		154'684	0	0.07697	-	
S	A		0	0	0.07697	-		1'629	103	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		636	33	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-52'579	65	0.07697	NS	
P	A	00385	0	0	0.07697	-	00631	0	0	0.07697	-	00632	-59'603	982	0.07697	64.47	
	P		77'070	1'846	0.07697	29.04		115'949	1'594	0.07697	31.90		0	0	0.07697	-	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-70'921	168	0.07697	NS	
	P		7'576	582	0.07697	NS		9'828	272	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
P	A	00633	10'535	283	0.07697	NS	00634	0	0	0.07697	-	00635	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		30'137	465	0.07697	NS		70'464	549	0.07697	98.51	
S	A		-13'797	92	0.07697	NS		-8'467	85	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-8'467	25	0.07697	NS		3'276	116	0.07697	NS	
P	A	00636	55'442	119	0.07697	NS	00637	34'081	108	0.07697	NS	00638	-48	73	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		3'518	176	0.07697	NS		-415	147	0.07697	NS		-3'048	83	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00639	1'393	402	0.07697	NS											
	P		0	0	0.07697	-											
S	A		-21'463	96	0.07697	NS											
	P		0	0	0.07697	-											
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>									<b>Parete P16-P17</b>					
P	A	00002	0	0	0.07697	-	00012	-	6'213	0.07697	11.21	00039	0	0	0.07697	-	
	P		-926	658	0.07697	89.90		148'785	0	0.07697	-		-79'229	6'747	0.07697	9.59	
S	A		3'545	470	0.07697	NS		15'237	1'912	0.07697	30.34		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-71'233	2'432	0.07697	26.37	
P	A	00040	93'593	3'732	0.07697	14.05	00162	0	0	0.07697	-	00163	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		6'194	1'772	0.07697	33.10		13'787	3'907	0.07697	14.87	
S	A		15'881	860	0.07697	67.39		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		6'257	506	0.07697	NS		8'699	907	0.07697	64.46	
P	A	00234	-	0	0.07697	-	00235	-74'659	26	0.07697	NS	00236	0	0	0.07697	-	
	P		157'553	859	0.07697	81.77		-74'659	348	0.07697	NS		-57'095	434	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		11'155	1'462	0.07697	39.87		32'007	815	0.07697	69.71		11'426	569	0.07697	NS	
P	A	00237	-40'309	20	0.07697	NS	00238	-31'005	307	0.07697	NS	00239	-24'784	155	0.07697	NS	
	P		-40'309	314	0.07697	NS		-31'005	25	0.07697	NS		-24'784	138	0.07697	NS	
S	A		8'786	215	0.07697	NS		-268	823	0.07697	71.82		-4'751	1'168	0.07697	50.88	
	P		8'786	286	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00240	-13'124	452	0.07697	NS	00241	-5'744	431	0.07697	NS	00274	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-	2'238	0.07697	30.08	
S	A		-11'712	1'646	0.07697	36.40		-11'583	1'683	0.07697	35.60		116'378	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00275	0	0	0.07697	-	00276	0	0	0.07697	-	00277	-16'642	109	0.07697	NS	
	P		-22'340	775	0.07697	78.28		-20'344	297	0.07697	NS		-16'642	78	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		3'081	44	0.07697	NS	
	P		-4'647	267	0.07697	NS		-207	35	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
P	A	00278	-16'276	256	0.07697	NS	00279	34'224	531	0.07697	NS	00280	36'809	928	0.07697	60.86	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		97	141	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		7'081	286	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00281	89'493	2'232	0.07697	23.63	00386	-36'102	4'253	0.07697	14.49	00387	41'653	3'659	0.07697	15.34	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		21'251	72	0.07697	NS		8'244	1'253	0.07697	46.69		4'453	919	0.07697	63.95	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00622	-97'203	2'229	0.07697	29.60	00623	0	0	0.07697	-	00624	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-1'440	584	0.07697	NS		-39'745	3'613	0.07697	17.13	
S	A		18'908	357	0.07697	NS		-4'762	323	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-41'194	647	0.07697	95.84	
P	A	00625	68'693	2'926	0.07697	18.53	00626	-5'693	1'785	0.07697	33.33	00627	-19'989	312	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		5'257	593	0.07697	99.01		9'205	654	0.07697	89.35		10'574	251	0.07697	NS	

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm/cm]	CS
P	A	00628	0	0	0.07697	-	00629	0	0	0.07697	-	00630	0	0	0.07697	-
P	P		-26'015	119	0.07697	NS		-18'956	140	0.07697	NS		-7'391	1'389	0.07697	42.92
S	A		0	0	0.07697	-		-3'204	131	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	P		2'362	193	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-12'732	236	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
<b>Piano Terra</b>																
<b>Parete P16-P17-P18</b>																
P	A	00002	0	0	0.07697	-	00012	-	5'918	0.07697	12.08	00036	0	0	0.07697	-
P	P		-250	681	0.07697	86.79		175'210	0	0.07697	-		-60'571	2'379	0.07697	26.64
S	A		3'329	199	0.07697	NS		58'340	1'907	0.07697	28.81		0	0	0.07697	-
S	P		3'329	58	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-50'877	949	0.07697	66.06
P	A	00037	40'540	13	0.07697	NS	00171	0	0	0.07697	-	00172	0	0	0.07697	-
P	P		40'540	875	0.07697	64.24		15'576	1'236	0.07697	46.91		5'264	630	0.07697	93.19
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		6'397	41	0.07697	NS
S	P		11'337	608	0.07697	95.86		12'525	286	0.07697	NS		6'397	173	0.07697	NS
P	A	00234	0	0	0.07697	-	00235	-82'230	63	0.07697	NS	00236	0	0	0.07697	-
P	P		-154'591	823	0.07697	85.09		-76'534	360	0.07697	NS		-56'432	498	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	P		27'482	1'303	0.07697	43.85		45'937	670	0.07697	83.32		16'622	835	0.07697	69.35
P	A	00237	0	0	0.07697	-	00238	-33'271	179	0.07697	NS	00239	-25'429	37	0.07697	NS
P	P		-44'773	407	0.07697	NS		-33'271	146	0.07697	NS		-24'415	237	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		60	365	0.07697	NS		-4'010	570	0.07697	NS
S	P		10'768	540	0.07697	NS		60	203	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00240	-14'002	220	0.07697	NS	00241	-4'405	162	0.07697	NS	00290	36'978	683	0.07697	82.67
P	P		-14'002	13	0.07697	NS		-4'405	19	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		-10'540	683	0.07697	87.60		-10'256	941	0.07697	63.56		0	0	0.07697	-
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		23'961	17	0.07697	NS
P	A	00291	-10'579	278	0.07697	NS	00292	-37'573	52	0.07697	NS	00293	-48'251	43	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		-9'081	28	0.07697	NS		-48'251	138	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		5'530	25	0.07697	NS		1'037	48	0.07697	NS
S	P		5'624	30	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00294	-36'914	64	0.07697	NS	00295	-38'948	135	0.07697	NS	00296	-31'185	39	0.07697	NS
P	P		-36'914	157	0.07697	NS		-38'948	162	0.07697	NS		-23'152	275	0.07697	NS
S	A		-516	35	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-5'793	23	0.07697	NS
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-5'793	88	0.07697	NS
P	A	00297	0	0	0.07697	-	00388	-73'479	2'960	0.07697	21.72	00389	-10'023	897	0.07697	66.66
P	P		-90'997	724	0.07697	90.52		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		0	0	0.07697	-		617	972	0.07697	60.74		-2'605	97	0.07697	NS
S	P		-34'939	13	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-2'605	102	0.07697	NS
P	A	00640	17'893	674	0.07697	85.78	00641	0	0	0.07697	-	00642	-601	22	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		-28'057	1'177	0.07697	51.89		-601	213	0.07697	NS
S	A		4'426	16	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-2'993	278	0.07697	NS
S	P		4'426	123	0.07697	NS		-28'388	261	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	A	00643	-	1'710	0.07697	39.75	00644	-43'928	756	0.07697	82.28	00645	-54'247	30	0.07697	NS
P	P		125'472	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
S	A		37'891	259	0.07697	NS		9'697	267	0.07697	NS		11'063	22	0.07697	NS
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		12'389	14	0.07697	NS
P	A	00646	0	0	0.07697	-	00647	-28'987	72	0.07697	NS	00648	-5'152	15	0.07697	NS
P	P		-40'529	104	0.07697	NS		-28'987	93	0.07697	NS		-5'152	449	0.07697	NS
S	A		2'273	29	0.07697	NS		-2'821	100	0.07697	NS		-9'028	56	0.07697	NS
S	P		2'273	82	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-9'028	72	0.07697	NS
<b>Piano Terra</b>																
<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>																
P	A	00003	0	0	0.07697	-	00005	-	8'826	0.07697	8.07	00006	-773	54	0.07697	NS
P	P		-38'260	2'376	0.07697	26.01		171'428	4'625	0.07697	15.40		-773	470	0.07697	NS
S	A		0	0	0.07697	-		171'428	0	0.07697	-		1'528	246	0.07697	NS
S	P		596	672	0.07697	87.86		-57'729	3'375	0.07697	18.72		1'528	196	0.07697	NS
P	A	00008	34	1'124	0.07697	52.57	00139	-	1'602	0.07697	44.28	00140	-69'045	629	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		167'364	2'554	0.07697	27.77		-69'045	532	0.07697	NS
S	A		-16'628	90	0.07697	NS		-53'864	350	0.07697	NS		-17'842	371	0.07697	NS
S	P		-16'628	96	0.07697	NS		-53'864	876	0.07697	71.81		0	0	0.07697	-
P	A	00141	-69'029	689	0.07697	92.86	00142	-40'320	523	0.07697	NS	00143	-29'147	529	0.07697	NS
P	P		-69'029	617	0.07697	NS		-40'320	287	0.07697	NS		-29'147	281	0.07697	NS
S	A		-12'542	359	0.07697	NS		2'507	550	0.07697	NS		-5'575	639	0.07697	93.09
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00144	-27'479	609	0.07697	NS	00145	-12'331	539	0.07697	NS	00146	-4'908	690	0.07697	86.14
P	P		-27'479	373	0.07697	NS		-12'331	215	0.07697	NS		-4'908	195	0.07697	NS
S	A		-25	759	0.07697	77.85		2'984	712	0.07697	82.69		8'097	942	0.07697	62.11
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	A	00219	-10'391	181	0.07697	NS	00220	-14'654	111	0.07697	NS	00221	-14'775	346	0.07697	NS
P	P		-10'391	35	0.07697	NS		-14'654	353	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	A		-98	214	0.07697	NS		-8'049	96	0.07697	NS		-6'065	117	0.07697	NS
S	P		-98	136	0.07697	NS		-8'049	146	0.07697	NS		-6'065	22	0.07697	NS
P	A	00222	-11'299	313	0.07697	NS	00223	-5'983	647	0.07697	91.98	00258	-599	97	0.07697	NS
P	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-599	870	0.07697	67.96
S	A		-6'127	76	0.07697	NS		-15'083	283	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
S	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-12'870	1'199	0.07697	50.04
P	A	00259	-11'461	152	0.07697	NS	00260	-15'818	202	0.07697	NS	00261	-16'514	202	0.07697	NS
P	P		-11'461	783	0.07697	76.50		-15'818	802	0.07697	75.07		-16'514	955	0.07697	63.10

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	Nodo				CS	Nodo	Nodo				CS	Nodo	Nodo			
			N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS			N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS			N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A	00262	-12'156	1'003	0.07697	59.77	00263	-11'989	1'198	0.07697	50.03	00264	-8'847	1'112	0.07697	53.70		
S	A		-13'264	144	0.07697	NS		-21'389	549	0.07697	NS		-8'125	156	0.07697	NS		
P	A		-13'264	1'040	0.07697	57.72		-21'389	1'061	0.07697	57.12		-8'125	1'251	0.07697	47.69		
S	A		0	0	0.07697	-		-13'443	42	0.07697	NS		-4'905	221	0.07697	NS		
P	A	00265	-11'677	1'037	0.07697	57.78	00368	-13'443	673	0.07697	89.21	00369	-4'905	655	0.07697	90.74		
S	A		-29'544	782	0.07697	78.24		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A		-29'544	644	0.07697	95.00		-10'235	1'815	0.07697	32.95		24'411	1'452	0.07697	39.50		
S	A		-1'963	1'054	0.07697	56.19		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A	00370	0	0	0.07697	-	00371	2'857	527	0.07697	NS	00372	9'187	287	0.07697	NS		
S	A		56'432	124	0.07697	NS		36'977	221	0.07697	NS		-31'076	972	0.07697	63.06		
P	A		56'432	1'181	0.07697	46.64		36'977	946	0.07697	59.68		-31'076	984	0.07697	62.29		
S	A		-2'249	24	0.07697	NS		19'666	17	0.07697	NS		-12'962	347	0.07697	NS		
P	A	00685	-2'249	251	0.07697	NS	00686	19'666	175	0.07697	NS	00687	-12'962	412	0.07697	NS		
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-5'047	224	0.07697	NS		
P	A		-29'056	1'222	0.07697	50.04		-2'897	57	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		
S	A		1'425	70	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		2'621	337	0.07697	NS		
P	A	00688	1'425	242	0.07697	NS	00689	-12'777	317	0.07697	NS	00690	0	0	0.07697	-		
S	A		-	1'353	0.07697	49.28		-19'037	359	0.07697	NS		-37'762	64	0.07697	NS		
P	A		107'224	-	0.07697	-		-19'037	686	0.07697	88.10		-37'762	238	0.07697	NS		
S	A		107'224	912	0.07697	73.12		-34'661	149	0.07697	NS		-16'988	153	0.07697	NS		
P	A	00691	-29'429	538	0.07697	NS	00692	-34'661	117	0.07697	NS	00693	0	0	0.07697	-		
S	A		-29'429	619	0.07697	98.83		-22'030	127	0.07697	NS		-13'390	225	0.07697	NS		
P	A		-29'011	67	0.07697	NS		-22'030	49	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		
S	A		-29'011	108	0.07697	NS		-1'376	407	0.07697	NS		1'742	213	0.07697	NS		
P	A	00694	-8'438	332	0.07697	NS	00695	0	0	0.07697	-	00696	1'742	43	0.07697	NS		
S	A		-8'438	10	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A		5'111	46	0.07697	NS		-15'257	353	0.07697	NS		-18'992	198	0.07697	NS		
S	A		5'111	627	0.07697	93.66		-15'969	38	0.07697	NS		-9'207	127	0.07697	NS		
P	A	00697	0	0	0.07697	-	00698	-15'969	251	0.07697	NS	00699	-9'207	239	0.07697	NS		
S	A		-17'313	65	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A		-17'313	108	0.07697	NS		6'769	1'045	0.07697	56.08		-10'889	659	0.07697	90.83		
S	A		-5'197	155	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A	00700	-5'197	142	0.07697	NS	00701	-12'048	442	0.07697	NS	00702	-15'742	439	0.07697	NS		
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-10'097	69	0.07697	NS		
P	A		-15'917	467	0.07697	NS		-16'666	276	0.07697	NS		-10'097	123	0.07697	NS		
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A		-13'400	430	0.07697	NS		-12'479	332	0.07697	NS		-12'726	154	0.07697	NS		
Piano Terra			Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17										Parete P5-P8					
P	A	00003	0	0	0.07697	-	00004	-39'461	1'913	0.07697	32.35	00008	-894	840	0.07697	70.42		
S	A		-34'701	2'087	0.07697	29.49		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A	00009	0	0	0.07697	-	00201	-3'760	690	0.07697	86.02	00202	-14'582	56	0.07697	NS		
S	A		-5'876	836	0.07697	71.18		0	0	0.07697	-		-14'582	406	0.07697	NS		
P	A		50	144	0.07697	NS		-2'721	648	0.07697	91.48		-10'243	186	0.07697	NS		
S	A		50	891	0.07697	66.31		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A	00203	-21'702	282	0.07697	NS	00204	-17'000	364	0.07697	NS	00205	-18'569	107	0.07697	NS		
S	A		0	0	0.07697	-		-17'000	24	0.07697	NS		-18'569	21	0.07697	NS		
P	A		-12'616	36	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
S	A		-12'616	161	0.07697	NS		-10'325	375	0.07697	NS		-3'445	690	0.07697	85.99		
P	A	00258	-17'559	14	0.07697	NS	00259	-17'706	18	0.07697	NS	00260	-21'379	49	0.07697	NS		
S	A		-17'559	90	0.07697	NS		-17'706	128	0.07697	NS		-21'379	369	0.07697	NS		
P	A		-2'276	480	0.07697	NS		-9'133	317	0.07697	NS		-17'751	259	0.07697	NS		
S	A		-2'276	577	0.07697	NS		-9'133	669	0.07697	89.29		-17'751	777	0.07697	77.66		
P	A	00261	-13'473	367	0.07697	NS	00262	-13'992	50	0.07697	NS	00263	0	0	0.07697	-		
S	A		-13'473	487	0.07697	NS		-13'992	646	0.07697	93.00		-13'635	966	0.07697	62.17		
P	A		-14'932	151	0.07697	NS		-15'248	41	0.07697	NS		-16'418	380	0.07697	NS		
S	A		-14'932	987	0.07697	60.94		-15'248	1'107	0.07697	54.35		-16'418	1'198	0.07697	50.29		
P	A	00264	0	0	0.07697	-	00265	0	0	0.07697	-	00306	0	0	0.07697	-		
S	A		-10'429	1'114	0.07697	53.70		-9'142	1'328	0.07697	44.98		-10'683	1'260	0.07697	47.50		
P	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-1'199	618	0.07697	95.75		
S	A		-13'545	1'514	0.07697	39.66		-26'925	1'195	0.07697	51.04		-1'199	481	0.07697	NS		
P	A	00307	0	0	0.07697	-	00308	0	0	0.07697	-	00309	-18'796	365	0.07697	NS		
S	A		-517	1'438	0.07697	41.11		-2'107	1'297	0.07697	45.67		-18'796	212	0.07697	NS		
P	A		-10'173	710	0.07697	84.24		-18'451	837	0.07697	72.16		-17'419	1'056	0.07697	57.12		
S	A		-10'173	351	0.07697	NS		-18'451	328	0.07697	NS		-17'419	214	0.07697	NS		
P	A	00310	-16'713	608	0.07697	99.13	00311	-15'453	968	0.07697	62.17	00312	-10'345	1'171	0.07697	51.08		
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A		-17'371	1'168	0.07697	51.64		-22'648	1'306	0.07697	46.47		-16'100	1'581	0.07697	38.09		
S	A		-17'371	111	0.07697	NS		-22'648	500	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		
P	A	00313	-6'415	1'439	0.07697	41.38	00362	-7'625	1'418	0.07697	42.05	00363	1'448	1'565	0.07697	37.69		
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		
P	A		-29'441	1'303	0.07697	46.95		-23'927	299	0.07697	NS		8'063	687	0.07697	85.17		
S	A		-29'441	45	0.07697	NS		-23'927	1'028	0.07697	59.13		8'063	1'105	0.07697	52.95		
P	A	00364	2'136	1'314	0.07697	44.85	00365	5	102	0.07697	NS	00366	8'158	144	0.07697	NS		
S	A		0	0	0.07697	-		5	232	0.07697	NS		8'158	217	0.07697	NS		
P	A		32'322	771	0.07697	73.66		6'135	1'014	0.07697	57.84		-25'366	1'336	0.07			

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
	P		0	0	0.07697	-		-19'618	86	0.07697	NS		-15'586	125	0.07697	NS	
P	A	00751	0	0	0.07697	-	00752	-11'369	96	0.07697	NS	00753	0	0	0.07697	-	
	P		-32'452	1'222	0.07697	50.24		-11'369	992	0.07697	60.38		-15'900	697	0.07697	86.39	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		2'977	495	0.07697	NS		-8'953	427	0.07697	NS		-10'028	595	0.07697	NS	
P	A	00754	0	0	0.07697	-	00755	-15'103	27	0.07697	NS	00756	-7'317	151	0.07697	NS	
	P		-16'024	448	0.07697	NS		-15'103	203	0.07697	NS		-7'317	77	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-15'705	58	0.07697	NS	
	P		-13'766	486	0.07697	NS		-14'584	317	0.07697	NS		-15'705	149	0.07697	NS	
P	A	00757	-5'634	473	0.07697	NS	00758	-13'729	280	0.07697	NS	00759	-14'486	145	0.07697	NS	
	P		-5'634	465	0.07697	NS		-13'729	276	0.07697	NS		-14'486	139	0.07697	NS	
S	A		-9'202	105	0.07697	NS		-13'137	124	0.07697	NS		-15'510	152	0.07697	NS	
	P		-9'202	89	0.07697	NS		-13'137	87	0.07697	NS		-15'510	130	0.07697	NS	
P	A	00760	-12'819	52	0.07697	NS	00761	-10'356	1'046	0.07697	57.19	00762	-17'688	731	0.07697	82.55	
	P		-12'819	66	0.07697	NS		-10'356	122	0.07697	NS		-17'688	46	0.07697	NS	
S	A		-16'347	121	0.07697	NS		-7'773	487	0.07697	NS		-8'682	678	0.07697	88.06	
	P		-16'347	133	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00763	-17'175	467	0.07697	NS	00764	-15'817	193	0.07697	NS	00765	-7'955	29	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		-15'817	18	0.07697	NS		-7'955	156	0.07697	NS	
S	A		-13'213	528	0.07697	NS		-15'375	300	0.07697	NS		-19'402	116	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-19'402	39	0.07697	NS	
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>										<b>Parete P8-P11</b>					
P	A	00001	0	0	0.07697	-	00004	-41'220	2'260	0.07697	27.44	00009	0	0	0.07697	-	
	P		-39'235	2'275	0.07697	27.19		0	0	0.07697	-		-190	1'173	0.07697	50.38	
S	A		0	0	0.07697	-		-3'066	617	0.07697	96.12		-20'654	190	0.07697	NS	
	P		-5'307	655	0.07697	90.78		0	0	0.07697	-		-20'654	327	0.07697	NS	
P	A	00010	-442	1'203	0.07697	49.14	00101	0	0	0.07697	-	00102	0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-2'720	599	0.07697	98.96		-9'988	307	0.07697	NS	
S	A		-22'664	171	0.07697	NS		-21'685	130	0.07697	NS		-20'584	32	0.07697	NS	
	P		-22'664	75	0.07697	NS		-21'685	305	0.07697	NS		-20'584	109	0.07697	NS	
P	A	00103	-12'229	37	0.07697	NS	00104	-10'006	193	0.07697	NS	00105	-2'821	631	0.07697	93.96	
	P		-12'229	137	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		-19'804	17	0.07697	NS		-20'359	108	0.07697	NS		-21'769	321	0.07697	NS	
	P		-19'939	38	0.07697	NS		-20'359	17	0.07697	NS		-21'769	99	0.07697	NS	
P	A	00306	-1'451	1'043	0.07697	56.75	00307	-9'798	903	0.07697	66.20	00308	-18'776	920	0.07697	65.67	
	P		-1'451	193	0.07697	NS		-9'798	230	0.07697	NS		-18'776	280	0.07697	NS	
S	A		-18'551	1'422	0.07697	42.48		-16'944	1'159	0.07697	52.02		-15'498	1'366	0.07697	44.06	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00309	-17'253	1'064	0.07697	56.68	00310	-17'334	1'139	0.07697	52.95	00311	-22'599	1'199	0.07697	50.62	
	P		-17'253	214	0.07697	NS		-17'334	135	0.07697	NS		-22'599	578	0.07697	NS	
S	A		-10'739	1'276	0.07697	46.90		-6'097	1'233	0.07697	48.27		-7'876	880	0.07697	67.78	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00312	-15'506	1'311	0.07697	45.91	00313	-29'910	653	0.07697	93.73	00322	-1'518	149	0.07697	NS	
	P		-15'506	81	0.07697	NS		-29'910	508	0.07697	NS		-1'518	931	0.07697	63.58	
S	A		1'241	803	0.07697	73.47		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		0	0	0.07697	-		-890	393	0.07697	NS		-18'630	1'159	0.07697	52.12	
P	A	00323	-9'835	194	0.07697	NS	00324	-18'779	257	0.07697	NS	00325	-17'277	201	0.07697	NS	
	P		-9'835	851	0.07697	70.25		-18'779	898	0.07697	67.28		-17'277	1'051	0.07697	57.38	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-16'986	1'006	0.07697	59.93		-15'507	1'257	0.07697	47.88		-10'741	1'226	0.07697	48.82	
P	A	00326	-17'328	124	0.07697	NS	00327	-22'479	586	0.07697	NS	00328	-15'830	91	0.07697	NS	
	P		-17'328	1'130	0.07697	53.38		-22'479	1'210	0.07697	50.15		-15'830	1'328	0.07697	45.34	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-6'089	1'241	0.07697	47.96		-7'922	948	0.07697	62.92		1'146	900	0.07697	65.56	
P	A	00329	-30'079	565	0.07697	NS	00391	0	0	0.07697	-	00392	7'255	165	0.07697	NS	
	P		-30'079	705	0.07697	86.84		-26'276	1'834	0.07697	33.23		7'255	1'286	0.07697	45.55	
S	A		1'210	478	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		7'182	38	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		211	558	0.07697	NS		7'182	254	0.07697	NS	
P	A	00393	34'985	838	0.07697	67.55	00394	9'607	1'249	0.07697	46.76	00395	-21'727	1'853	0.07697	32.72	
	P		34'985	799	0.07697	70.84		9'607	496	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
S	A		4'995	218	0.07697	NS		6'709	253	0.07697	NS		403	562	0.07697	NS	
	P		4'995	179	0.07697	NS		6'709	106	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
P	A	00712	0	0	0.07697	-	00713	0	0	0.07697	-	00714	-575	157	0.07697	NS	
	P		-33'363	1'221	0.07697	50.33		-951	108	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-20'153	420	0.07697	NS	
	P		2'778	306	0.07697	NS		-20'001	332	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
P	A	00715	-32'121	1'188	0.07697	51.65	00716	-10'131	943	0.07697	63.42	00717	-17'890	628	0.07697	96.11	
	P		0	0	0.07697	-		-10'131	196	0.07697	NS		-17'890	127	0.07697	NS	
S	A		3'673	250	0.07697	NS		-8'781	448	0.07697	NS		-8'879	468	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00718	-17'784	462	0.07697	NS	00719	-16'170	278	0.07697	NS	00720	-7'599	188	0.07697	NS	
	P		-17'784	15	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-7'599	54	0.07697	NS	
S	A		-13'304	499	0.07697	NS		-15'744	464	0.07697	NS		-19'577	224	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00721	-6'244	477	0.07697	NS	00722	-15'235	289	0.07697	NS	00723	-15'674	150	0.07697	NS	
	P		-6'244	487	0.07697	NS		-15'235	290	0.07697	NS		-15'674	149	0.07697	NS	
S	A		-9'111	105	0.07697	NS		-12'912	111	0.07697	NS		-15'996	143	0.07697	NS	
	P		-9														

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm²/cm]	CS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-14'200	457	0.07697	NS		-16'997	421	0.07697	NS		-19'778	195	0.07697	NS	
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>									<b>Parete P11-P14</b>					
P	A	00001	0	0	0.07697	-	00007	-37'291	2'108	0.07697	29.28	00010	-381	942	0.07697	62.75	
	P		-43'664	2'041	0.07697	30.47		0	0	0.07697	-		-381	166	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		-5'593	857	0.07697	69.41		-21'874	70	0.07697	NS	
	P		-710	680	0.07697	86.97		0	0	0.07697	-		-21'874	446	0.07697	NS	
P	A	00011	-485	22	0.07697	NS	00074	-3'992	772	0.07697	76.90	00075	-10'072	226	0.07697	NS	
	P		-485	887	0.07697	66.65		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		-16'185	266	0.07697	NS		-21'413	414	0.07697	NS		-17'746	131	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		-21'413	40	0.07697	NS		-17'746	14	0.07697	NS	
P	A	00076	-12'616	73	0.07697	NS	00077	0	0	0.07697	-	00078	0	0	0.07697	-	
	P		-12'616	152	0.07697	NS		-10'506	419	0.07697	NS		-2'188	674	0.07697	87.89	
S	A		-17'603	28	0.07697	NS		-18'565	25	0.07697	NS		-17'061	21	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		-18'565	107	0.07697	NS		-17'061	348	0.07697	NS	
P	A	00242	-2'278	516	0.07697	NS	00243	-9'096	618	0.07697	96.65	00244	-17'777	736	0.07697	81.99	
	P		-2'278	325	0.07697	NS		-9'096	234	0.07697	NS		-17'777	209	0.07697	NS	
S	A		-14'241	313	0.07697	NS		-14'090	537	0.07697	NS		-13'685	876	0.07697	68.56	
	P		-14'241	78	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00245	-14'942	955	0.07697	62.98	00246	-15'247	1'075	0.07697	55.97	00247	-16'570	1'180	0.07697	51.07	
	P		-14'942	105	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-16'570	357	0.07697	NS	
S	A		-10'462	1'071	0.07697	55.86		-9'071	1'343	0.07697	44.47		-10'656	1'350	0.07697	44.33	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00248	-13'645	1'477	0.07697	40.66	00249	-28'287	1'197	0.07697	51.04	00322	-1'188	585	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-1'188	655	0.07697	90.34	
S	A		58	1'541	0.07697	38.34		451	1'325	0.07697	44.57		-18'766	446	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-18'766	533	0.07697	NS	
P	A	00323	-10'177	391	0.07697	NS	00324	-18'461	341	0.07697	NS	00325	-17'334	213	0.07697	NS	
	P		-10'177	736	0.07697	81.26		-18'461	850	0.07697	71.05		-17'334	1'054	0.07697	57.23	
S	A		-16'661	61	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-16'661	695	0.07697	86.72		-15'441	1'038	0.07697	57.98		-10'327	1'200	0.07697	49.85	
P	A	00326	-17'213	99	0.07697	NS	00327	-22'691	480	0.07697	NS	00328	0	0	0.07697	-	
	P		-17'213	1'157	0.07697	52.12		-22'691	1'287	0.07697	47.16		-15'395	1'523	0.07697	39.51	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-6'295	1'417	0.07697	42.01		-7'496	1'341	0.07697	44.46		1'795	1'446	0.07697	40.77	
P	A	00329	0	0	0.07697	-	00374	-26'429	1'084	0.07697	56.24	00375	10'928	770	0.07697	75.73	
	P		-30'441	1'168	0.07697	52.44		0	0	0.07697	-		10'928	1'009	0.07697	57.79	
S	A		0	0	0.07697	-		858	275	0.07697	NS		8'497	157	0.07697	NS	
	P		-473	1'187	0.07697	49.81		0	0	0.07697	-		8'497	208	0.07697	NS	
P	A	00376	32'182	714	0.07697	79.55	00377	8'639	646	0.07697	90.52	00378	0	0	0.07697	-	
	P		32'182	893	0.07697	63.61		8'639	937	0.07697	62.40		-19'943	1'271	0.07697	47.60	
S	A		4'565	170	0.07697	NS		6'406	133	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		4'565	231	0.07697	NS		6'406	190	0.07697	NS		352	340	0.07697	NS	
P	A	00730	-33'703	1'239	0.07697	49.62	00731	0	0	0.07697	-	00732	-1'483	156	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		-871	103	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
S	A		3'675	593	0.07697	99.20		-16'895	70	0.07697	NS		-19'553	165	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		-16'895	55	0.07697	NS		-19'553	129	0.07697	NS	
P	A	00733	0	0	0.07697	-	00734	-8'496	79	0.07697	NS	00735	0	0	0.07697	-	
	P		-32'028	1'269	0.07697	48.35		-8'496	1'011	0.07697	59.04		-17'103	698	0.07697	86.39	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		3'606	537	0.07697	NS		-8'121	453	0.07697	NS		-8'753	646	0.07697	92.43	
P	A	00736	0	0	0.07697	-	00737	-15'748	26	0.07697	NS	00738	-8'018	172	0.07697	NS	
	P		-16'930	449	0.07697	NS		-15'748	200	0.07697	NS		-8'018	80	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-19'491	66	0.07697	NS	
	P		-13'232	531	0.07697	NS		-15'395	332	0.07697	NS		-19'491	150	0.07697	NS	
P	A	00739	-5'197	433	0.07697	NS	00740	-13'425	255	0.07697	NS	00741	-14'340	125	0.07697	NS	
	P		-5'197	440	0.07697	NS		-13'425	250	0.07697	NS		-14'340	121	0.07697	NS	
S	A		-9'320	63	0.07697	NS		-13'148	74	0.07697	NS		-15'550	117	0.07697	NS	
	P		-9'320	133	0.07697	NS		-13'148	119	0.07697	NS		-15'550	152	0.07697	NS	
P	A	00742	-12'774	51	0.07697	NS	00743	-12'658	953	0.07697	62.94	00744	-15'964	677	0.07697	88.95	
	P		-12'774	55	0.07697	NS		-12'658	57	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
S	A		-16'396	110	0.07697	NS		-9'426	407	0.07697	NS		-9'950	606	0.07697	98.67	
	P		-16'396	137	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00745	-16'000	425	0.07697	NS	00746	-15'086	173	0.07697	NS	00747	-7'233	30	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-7'233	136	0.07697	NS	
S	A		-13'813	473	0.07697	NS		-14'628	273	0.07697	NS		-15'695	98	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-15'695	44	0.07697	NS	
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>									<b>Parete P14-P17</b>					
P	A	00002	-818	687	0.07697	86.09	00007	-39'529	2'512	0.07697	24.64	00011	0	0	0.07697	-	
	P		-818	213	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		233	1'175	0.07697	50.27	
S	A		1'160	199	0.07697	NS		1'230	731	0.07697	80.71		-16'482	162	0.07697	NS	
	P		1'160	206	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-16'482	233	0.07697	NS	
P	A	00012	-	3'356	0.07697	21.20	00157	0	0	0.07697	-	00158	0	0	0.07697	-	
	P		170'454	7'357	0.07697	9.67		-5'888	588	0.07697	NS		-11'102	505	0.07697	NS	
S	A		-58'047	1'197	0.07697	52.80		-15'028	69	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
	P		-58'047	2'795	0.07697	22.61		-15'028	252	0.07697	NS		-6'913	77	0.07697	NS	
P	A	00159	0	0	0.07697	-	00160	0	0	0.07697	-	00161	-10'894	52	0.07697	NS	
	P		-14'786	338	0.07697	NS		-14'699	584	0.07697	NS		-10'894	148	0.07697		

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																	
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
	P		-														
			167'997	2'018	0.07697	35.17		-69'266	636	0.07697	NS		-69'405	706	0.07697	90.66	
S	A		-53'957	1'390	0.07697	45.26		-17'860	207	0.07697	NS		-12'677	139	0.07697	NS	
	P		-53'957	843	0.07697	74.63		-17'860	555	0.07697	NS		-12'677	520	0.07697	NS	
P	A	00237	-40'332	265	0.07697	NS	00238	-29'170	256	0.07697	NS	00239	-27'490	335	0.07697	NS	
	P		-40'332	498	0.07697	NS		-29'170	499	0.07697	NS		-27'490	565	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		2'476	597	0.07697	98.68		-5'596	606	0.07697	98.16		-32	633	0.07697	93.35	
P	A	00240	-12'360	175	0.07697	NS	00241	-4'874	114	0.07697	NS	00242	-537	945	0.07697	62.57	
	P		-12'360	482	0.07697	NS		-4'874	606	0.07697	98.07		-537	108	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-12'897	1'390	0.07697	43.17	
	P		3'251	584	0.07697	NS		8'694	781	0.07697	74.86		0	0	0.07697	-	
P	A	00243	-11'453	803	0.07697	74.59	00244	-15'825	794	0.07697	75.83	00245	-16'537	929	0.07697	64.86	
	P		-11'453	154	0.07697	NS		-15'825	187	0.07697	NS		-16'537	165	0.07697	NS	
S	A		-12'165	1'117	0.07697	53.67		-12'023	1'270	0.07697	47.20		-8'862	1'128	0.07697	52.94	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00246	-13'256	1'001	0.07697	59.97	00247	-21'582	1'008	0.07697	60.14	00248	-8'251	1'131	0.07697	52.76	
	P		-13'256	91	0.07697	NS		-21'582	493	0.07697	NS		-8'251	38	0.07697	NS	
S	A		-11'584	996	0.07697	60.15		-13'438	587	0.07697	NS		-4'878	518	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-4'878	55	0.07697	NS	
P	A	00249	-30'919	448	0.07697	NS	00380	-10'061	1'942	0.07697	30.79	00381	25'928	1'258	0.07697	45.51	
	P		-30'919	684	0.07697	89.59		0	0	0.07697	-		25'928	113	0.07697	NS	
S	A		0	0	0.07697	-		2'714	606	0.07697	97.18		6'571	254	0.07697	NS	
	P		-4'250	869	0.07697	68.34		0	0	0.07697	-		6'571	29	0.07697	NS	
P	A	00382	63'078	1'050	0.07697	52.01	00383	39'692	816	0.07697	68.96	00384	-31'997	799	0.07697	76.79	
	P		63'078	102	0.07697	NS		39'692	92	0.07697	NS		-31'997	920	0.07697	66.69	
S	A		-1'000	221	0.07697	NS		16'217	159	0.07697	NS		-12'885	251	0.07697	NS	
	P		-1'000	24	0.07697	NS		16'217	11	0.07697	NS		-12'885	242	0.07697	NS	
P	A	00586	-	735	0.07697	90.64	00587	0	0	0.07697	-	00588	-2'641	120	0.07697	NS	
	P		106'383	1'179	0.07697	56.51		-5'510	185	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
S	A		-30'853	690	0.07697	88.80		0	0	0.07697	-		-13'005	388	0.07697	NS	
	P		-30'853	626	0.07697	97.88		2'985	265	0.07697	NS		0	0	0.07697	-	
P	A	00589	-27'703	1'176	0.07697	51.91	00590	4'838	957	0.07697	61.38	00591	-10'984	597	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		1'526	192	0.07697	NS		-12'119	414	0.07697	NS		-15'716	390	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
P	A	00592	-15'955	438	0.07697	NS	00593	-16'674	275	0.07697	NS	00594	-10'100	141	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-10'100	81	0.07697	NS	
S	A		-13'431	417	0.07697	NS		-10'852	376	0.07697	NS		-12'591	170	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-12'591	13	0.07697	NS	
P	A	00595	5'232	567	0.07697	NS	00596	-15'246	322	0.07697	NS	00597	-18'998	176	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
S	A		-24'354	199	0.07697	NS		-16'077	235	0.07697	NS		-9'249	226	0.07697	NS	
	P		0	0	0.07697	-		-16'077	31	0.07697	NS		-9'249	121	0.07697	NS	
P	A	00598	-17'298	78	0.07697	NS	00599	-21'096	620	0.07697	97.71	00600	-37'735	214	0.07697	NS	
	P		-17'298	63	0.07697	NS		-21'096	321	0.07697	NS		-37'735	40	0.07697	NS	
S	A		-5'215	136	0.07697	NS		-34'326	100	0.07697	NS		-17'098	37	0.07697	NS	
	P		-5'215	128	0.07697	NS		-34'326	138	0.07697	NS		-17'098	184	0.07697	NS	
P	A	00601	-29'019	82	0.07697	NS	00602	-22'058	17	0.07697	NS	00603	0	0	0.07697	-	
	P		-29'019	34	0.07697	NS		-22'058	89	0.07697	NS		-13'439	203	0.07697	NS	
S	A		-8'486	12	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-	
	P		-8'486	334	0.07697	NS		-1'395	379	0.07697	NS		1'652	241	0.07697	NS	

**LEGENDA:**

**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**Pos** Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.  
**A<sub>s</sub>** Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.  
**CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto (N<sub>Ed</sub> < 0: compressione).

**PARETI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)**

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Nodo	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Rcd</sub>	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>rd</sub> [N]	Ctgθ		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>				<b>Parete P1-P2</b>				
00005	53'328	2.08	110'946	0	57'609	0	0	0	0.00		
00006	13'715	7.46	102'305	0	-4'437	0	0	0	0.00		
00069	5'614	18.22	102'305	0	-6'572	0	0	0	0.00		
00070	33'002	3.42	112'927	0	70'819	0	0	0	0.00		
00139	50'905	2.01	102'305	0	-26'518	0	0	0	0.00		
00140	31'437	3.25	102'305	0	-45'408	0	0	0	0.00		
00141	23'354	4.38	102'305	0	-19'968	0	0	0	0.00		
00142	20'069	5.10	102'305	0	-11'946	0	0	0	0.00		
00143	20'647	4.95	102'305	0	-647	0	0	0	0.00		
00144	17'856	5.76	102'820	0	3'439	0	0	0	0.00		
00145	18'530	5.61	103'881	0	10'506	0	0	0	0.00		
00146	16'710	6.22	103'891	0	10'579	0	0	0	0.00		
00147	17'668	5.79	102'305	0	-6'827	0	0	0	0.00		
00148	20'579	4.97	102'305	0	-12'052	0	0	0	0.00		
00149	45'787	2.38	108'863	0	43'721	0	0	0	0.00		

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Ed</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
00150	6'654	15.58	103'655	0	9'003	0	0	0	0.00
00151	4'353	23.63	102'869	0	3'760	0	0	0	0.00
00152	3'909	26.17	102'305	0	-1'447	0	0	0	0.00
00153	2'819	36.43	102'708	0	2'691	0	0	0	0.00
00154	9'615	10.64	102'305	0	-3'628	0	0	0	0.00
00155	8'216	12.45	102'305	0	-2'820	0	0	0	0.00
00156	21'162	4.83	102'305	0	-12'973	0	0	0	0.00
00399	59'780	1.82	108'996	0	44'610	0	0	0	0.00
00400	21'830	4.78	104'447	0	14'282	0	0	0	0.00
00495	40'211	2.61	105'001	0	17'978	0	0	0	0.00
00496	16'542	6.21	102'785	0	3'200	0	0	0	0.00
00497	18'682	5.79	108'205	0	39'334	0	0	0	0.00
00498	20'313	5.04	102'423	0	788	0	0	0	0.00
00499	30'172	3.39	102'305	0	-1'691	0	0	0	0.00
00500	13'106	7.81	102'305	0	-5'564	0	0	0	0.00
00501	15'152	6.75	102'305	0	-3'492	0	0	0	0.00
00502	12'814	8.01	102'579	0	1'826	0	0	0	0.00
00503	10'625	9.82	104'372	0	13'784	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>					<b>Parete P2-P3</b>	
00005	69'280	1.48	102'305	0	-14'669	0	0	0	0.00
00006	8'999	11.37	102'305	0	-649	0	0	0	0.00
00066	42'477	2.66	112'952	0	70'984	0	0	0	0.00
00067	4'370	23.41	102'305	0	-17'583	0	0	0	0.00
00139	72'876	1.40	102'305	0	-10'598	0	0	0	2.50
00140	22'507	4.55	102'305	0	-31'387	0	0	0	0.00
00141	19'939	5.13	102'305	0	-13'851	0	0	0	0.00
00142	12'413	8.24	102'305	0	-9'376	0	0	0	0.00
00143	14'147	7.23	102'305	0	-732	0	0	0	0.00
00144	12'214	8.43	102'940	0	4'236	0	0	0	0.00
00145	12'479	8.34	104'026	0	11'479	0	0	0	0.00
00146	11'542	9.02	104'068	0	11'757	0	0	0	0.00
00188	19'084	5.36	102'305	0	-1'732	0	0	0	0.00
00189	13'144	7.78	102'305	0	-1'536	0	0	0	0.00
00346	18'736	5.46	102'305	0	-21'336	0	0	0	0.00
00347	8'836	11.58	102'305	0	-7'017	0	0	0	0.00
00348	13'238	7.73	102'305	0	-9'492	0	0	0	0.00
00349	4'623	22.13	102'305	0	-1'862	0	0	0	0.00
00350	5'684	18.00	102'305	0	-4'891	0	0	0	0.00
00351	6'750	15.16	102'321	0	106	0	0	0	0.00
00352	8'844	11.64	102'988	0	4'558	0	0	0	0.00
00353	56'283	1.93	108'855	0	43'672	0	0	0	0.00
00397	45'565	2.25	102'305	0	-7'237	0	0	0	0.00
00398	18'474	5.54	102'305	0	-5'076	0	0	0	0.00
00703	17'729	5.77	102'305	0	-5'269	0	0	0	0.00
00704	24'592	4.40	108'313	0	40'057	0	0	0	0.00
00705	11'132	9.28	103'278	0	6'491	0	0	0	0.00
00706	52'627	1.94	102'305	0	-17'641	0	0	0	0.00
00707	33'427	3.06	102'305	0	-9'501	0	0	0	0.00
00708	20'079	5.10	102'305	0	-12'008	0	0	0	0.00
00709	11'468	8.92	102'305	0	-3'266	0	0	0	0.00
00710	13'098	7.84	102'691	0	2'579	0	0	0	0.00
00711	15'007	6.94	104'113	0	12'054	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>					<b>Parete P4-P5</b>	
00003	12'809	8.26	105'795	0	23'266	0	0	0	0.00
00008	15'717	6.51	102'305	0	-10'550	0	0	0	0.00
00063	73'186	1.69	123'856	0	143'676	0	0	0	0.00
00064	3'279	31.20	102'305	0	-30'473	0	0	0	0.00
00200	10'295	9.94	102'305	0	-4'897	0	0	0	0.00
00258	38'421	2.79	107'221	0	32'779	0	0	0	0.00
00259	29'182	3.68	107'320	0	33'435	0	0	0	0.00
00260	30'430	3.42	104'204	0	12'664	0	0	0	0.00
00261	31'796	3.30	104'987	0	17'882	0	0	0	0.00
00262	27'029	3.85	104'196	0	12'611	0	0	0	0.00
00263	35'905	2.93	105'332	0	20'185	0	0	0	0.00
00264	27'810	3.87	107'547	0	34'949	0	0	0	0.00
00265	21'402	5.00	107'055	0	31'672	0	0	0	0.00
00330	97'918	1.14	111'607	0	62'017	0	0	0	2.50
00331	12'222	8.41	102'768	0	3'092	0	0	0	0.00
00332	9'988	10.28	102'685	0	2'534	0	0	0	0.00
00333	11'232	9.11	102'305	0	-4'126	0	0	0	0.00
00334	4'977	20.70	103'037	0	4'880	0	0	0	0.00
00335	16'252	6.29	102'305	0	-2'076	0	0	0	0.00
00336	3'468	29.50	102'305	0	-1'395	0	0	0	0.00
00337	7'951	12.87	102'305	0	-2'372	0	0	0	0.00
00373	12'850	7.96	102'305	0	-11'229	0	0	0	0.00
00667	12'087	8.62	104'226	0	12'806	0	0	0	0.00
00668	33'210	3.16	104'957	0	17'685	0	0	0	0.00
00669	57'829	2.00	115'826	0	90'140	0	0	0	0.00
00670	3'677	27.85	102'405	0	669	0	0	0	0.00
00671	7'957	13.01	103'551	0	8'311	0	0	0	0.00
00672	18'342	5.63	103'349	0	6'963	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	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
00673	26'902	3.84	103'334	0	6'860	0	0	0	0.00
00674	36'798	2.81	103'461	0	7'706	0	0	0	0.00
00675	47'247	2.25	106'459	0	27'693	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P4-P5-P6</b>				<b>Parete P5-P6</b>			
00003	17'275	6.04	104'357	0	13'680	0	0	0	0.00
00008	20'354	5.03	102'305	0	-11'596	0	0	0	0.00
00016	29'225	3.80	110'969	0	57'761	0	0	0	0.00
00060	60'068	1.93	115'918	0	90'757	0	0	0	0.00
00061	21'691	4.72	102'305	0	-18'307	0	0	0	0.00
00211	24'308	4.21	102'305	0	-4'285	0	0	0	0.00
00250	40'917	2.63	107'735	0	36'200	0	0	0	0.00
00251	6'031	17.33	104'547	0	14'950	0	0	0	0.00
00252	20'729	5.06	104'827	0	16'819	0	0	0	0.00
00253	4'350	23.73	103'230	0	6'171	0	0	0	0.00
00254	9'570	10.91	104'415	0	14'066	0	0	0	0.00
00255	3'633	28.16	102'305	0	-271	0	0	0	0.00
00256	6'518	15.78	102'840	0	3'570	0	0	0	0.00
00257	74'616	1.46	108'838	0	43'553	0	0	0	0.00
00258	14'051	7.62	107'010	0	31'372	0	0	0	0.00
00259	25'761	4.13	106'410	0	27'368	0	0	0	0.00
00260	21'018	4.92	103'337	0	6'883	0	0	0	0.00
00261	32'703	3.16	103'472	0	7'785	0	0	0	0.00
00262	26'723	3.88	103'721	0	9'440	0	0	0	0.00
00263	44'392	2.30	102'305	0	-2'315	0	0	0	0.00
00264	34'415	3.00	103'131	0	5'508	0	0	0	0.00
00265	48'922	2.11	103'043	0	4'923	0	0	0	0.00
00367	42'316	2.63	111'401	0	60'642	0	0	0	0.00
00604	33'957	3.16	107'337	0	33'549	0	0	0	0.00
00605	39'706	2.80	111'055	0	58'336	0	0	0	0.00
00606	12'814	8.13	104'176	0	12'477	0	0	0	0.00
00607	39'775	2.68	106'487	0	27'883	0	0	0	0.00
00608	54'763	1.93	105'597	0	21'949	0	0	0	0.00
00609	34'781	2.99	103'940	0	10'905	0	0	0	0.00
00610	27'112	3.82	103'443	0	7'586	0	0	0	0.00
00611	16'236	6.39	103'828	0	10'156	0	0	0	0.00
00612	22'250	4.71	104'904	0	17'326	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P7-P8-P9</b>				<b>Parete P7-P8</b>			
00004	16'696	6.13	102'305	0	-1'756	0	0	0	0.00
00009	21'746	4.70	102'305	0	-16'367	0	0	0	0.00
00015	37'842	2.70	102'305	0	-21'775	0	0	0	0.00
00057	64'744	1.88	121'732	0	129'519	0	0	0	0.00
00058	26'149	4.48	117'063	0	98'389	0	0	0	0.00
00100	31'976	3.20	102'305	0	-11'489	0	0	0	0.00
00306	14'354	7.43	106'641	0	28'906	0	0	0	0.00
00307	26'443	4.01	105'916	0	24'074	0	0	0	0.00
00308	21'926	4.68	102'564	0	1'727	0	0	0	0.00
00309	34'113	3.00	102'346	0	273	0	0	0	0.00
00310	28'046	3.65	102'305	0	-9'476	0	0	0	0.00
00311	46'859	2.18	102'305	0	-10'608	0	0	0	0.00
00312	35'852	2.85	102'305	0	-14'756	0	0	0	0.00
00313	51'043	2.00	102'305	0	-9'994	0	0	0	0.00
00338	84'153	1.32	110'672	0	55'780	0	0	0	2.50
00339	7'218	14.44	104'206	0	12'677	0	0	0	0.00
00340	4'008	25.76	103'233	0	6'192	0	0	0	0.00
00341	10'060	10.17	102'305	0	-1'433	0	0	0	0.00
00342	4'797	21.33	102'305	0	-7'906	0	0	0	0.00
00343	21'972	4.66	102'305	0	-105	0	0	0	0.00
00344	6'919	14.79	102'305	0	-6'916	0	0	0	0.00
00345	45'769	2.24	102'305	0	-21'733	0	0	0	0.00
00401	44'549	2.30	102'305	0	-1'136	0	0	0	0.00
00676	42'752	2.40	102'659	0	2'365	0	0	0	0.00
00677	14'984	6.93	103'797	0	9'947	0	0	0	0.00
00678	42'233	2.72	114'849	0	83'632	0	0	0	0.00
00679	40'512	2.53	102'305	0	-4'961	0	0	0	0.00
00680	62'946	1.63	102'305	0	-26'836	0	0	0	0.00
00681	38'105	2.68	102'305	0	-5'696	0	0	0	0.00
00682	29'030	3.52	102'305	0	-4'437	0	0	0	0.00
00683	17'113	5.98	102'305	0	-45	0	0	0	0.00
00684	24'446	4.36	106'488	0	27'886	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P7-P8-P9</b>				<b>Parete P8-P9</b>			
00004	12'955	8.06	104'472	0	14'451	0	0	0	0.00
00009	16'442	6.22	102'305	0	-15'882	0	0	0	0.00
00054	74'392	1.61	119'579	0	115'161	0	0	0	0.00
00055	6'337	16.30	103'324	0	6'798	0	0	0	0.00
00111	12'803	7.99	102'305	0	-6'045	0	0	0	0.00
00298	4'063	25.32	102'882	0	3'848	0	0	0	0.00
00299	3'004	34.06	102'305	0	-14'912	0	0	0	0.00
00300	15'841	6.46	102'305	0	-14'398	0	0	0	0.00
00301	4'688	21.82	102'305	0	-6'614	0	0	0	0.00
00302	11'115	9.20	102'305	0	-16'119	0	0	0	0.00
00303	10'032	10.20	102'305	0	-2'732	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	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>Rl</sub> [N]	V <sub>rd</sub> [N]	CtgΘ
00304	12'468	8.21	102'305	0	-4'122	0	0	0	0.00
00305	95'486	1.16	110'464	0	54'394	0	0	0	2.50
00306	38'726	2.76	106'884	0	30'530	0	0	0	0.00
00307	28'949	3.68	106'656	0	29'007	0	0	0	0.00
00308	30'168	3.42	103'319	0	6'762	0	0	0	0.00
00309	31'509	3.27	103'105	0	5'334	0	0	0	0.00
00310	26'774	3.82	102'305	0	-254	0	0	0	0.00
00311	35'149	2.91	102'305	0	-731	0	0	0	0.00
00312	27'403	3.75	102'644	0	2'265	0	0	0	0.00
00313	17'637	5.84	103'081	0	5'177	0	0	0	0.00
00402	18'153	5.68	103'043	0	4'920	0	0	0	0.00
00649	8'391	12.28	103'049	0	4'964	0	0	0	0.00
00650	59'115	1.92	113'244	0	72'929	0	0	0	0.00
00651	34'311	3.04	104'380	0	13'834	0	0	0	0.00
00652	6'400	16.26	104'056	0	11'676	0	0	0	0.00
00653	6'979	14.90	103'990	0	11'239	0	0	0	0.00
00654	16'293	6.28	102'305	0	-3'903	0	0	0	0.00
00655	25'976	3.94	102'305	0	-3'245	0	0	0	0.00
00656	36'765	2.79	102'464	0	1'060	0	0	0	0.00
00657	48'364	2.18	105'522	0	21'452	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>					<b>Parete P10-P11</b>	
00001	12'446	8.51	105'875	0	23'801	0	0	0	0.00
00010	15'341	6.67	102'305	0	-12'628	0	0	0	0.00
00051	65'701	1.90	124'544	0	148'263	0	0	0	0.00
00052	6'124	16.71	102'305	0	-24'888	0	0	0	0.00
00073	13'590	7.53	102'305	0	-6'148	0	0	0	0.00
00322	38'437	2.79	107'362	0	33'717	0	0	0	0.00
00323	28'707	3.74	107'485	0	34'534	0	0	0	0.00
00324	29'848	3.49	104'243	0	12'920	0	0	0	0.00
00325	31'048	3.38	105'051	0	18'307	0	0	0	0.00
00326	26'409	3.95	104'371	0	13'778	0	0	0	0.00
00327	34'674	3.04	105'452	0	20'983	0	0	0	0.00
00328	27'083	3.99	107'977	0	37'816	0	0	0	0.00
00329	17'925	6.00	107'473	0	34'453	0	0	0	0.00
00354	94'776	1.18	111'959	0	64'365	0	0	0	2.50
00355	12'396	8.31	103'046	0	4'945	0	0	0	0.00
00356	9'857	10.43	102'807	0	3'352	0	0	0	0.00
00357	10'956	9.34	102'305	0	-1'687	0	0	0	0.00
00358	4'646	22.20	103'159	0	5'698	0	0	0	0.00
00359	15'654	6.54	102'360	0	369	0	0	0	0.00
00360	3'025	33.85	102'406	0	676	0	0	0	0.00
00361	5'323	19.22	102'305	0	-4'709	0	0	0	0.00
00396	17'616	5.81	102'305	0	-10'359	0	0	0	0.00
00766	6'455	16.26	104'932	0	17'516	0	0	0	0.00
00767	32'920	3.19	104'901	0	17'311	0	0	0	0.00
00768	68'754	1.69	116'340	0	93'568	0	0	0	0.00
00769	8'643	11.84	102'305	0	-8'641	0	0	0	0.00
00770	7'226	14.16	102'305	0	-1'384	0	0	0	0.00
00771	16'178	6.40	103'535	0	8'200	0	0	0	0.00
00772	25'644	4.03	103'460	0	7'703	0	0	0	0.00
00773	36'294	2.85	103'614	0	8'732	0	0	0	0.00
00774	47'410	2.25	106'682	0	29'182	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>					<b>Parete P11-P12</b>	
00001	16'345	6.38	104'328	0	13'491	0	0	0	0.00
00010	21'065	4.86	102'305	0	-13'292	0	0	0	0.00
00014	37'210	3.00	111'642	0	62'249	0	0	0	0.00
00048	63'065	1.85	116'619	0	95'432	0	0	0	0.00
00049	26'837	3.81	102'305	0	-12'995	0	0	0	0.00
00090	25'611	3.99	102'305	0	-4'647	0	0	0	0.00
00314	44'081	2.46	108'259	0	39'699	0	0	0	0.00
00315	6'743	15.50	104'514	0	14'732	0	0	0	0.00
00316	21'577	4.86	104'873	0	17'120	0	0	0	0.00
00317	4'705	21.95	103'287	0	6'551	0	0	0	0.00
00318	9'871	10.58	104'451	0	14'308	0	0	0	0.00
00319	3'887	26.32	102'305	0	-781	0	0	0	0.00
00320	7'077	14.52	102'784	0	3'198	0	0	0	0.00
00321	78'658	1.39	109'225	0	46'139	0	0	0	2.50
00322	13'998	7.66	107'206	0	32'674	0	0	0	0.00
00323	26'138	4.08	106'692	0	29'251	0	0	0	0.00
00324	21'534	4.81	103'561	0	8'376	0	0	0	0.00
00325	33'543	3.09	103'707	0	9'348	0	0	0	0.00
00326	27'595	3.78	104'232	0	12'846	0	0	0	0.00
00327	46'107	2.22	102'400	0	637	0	0	0	0.00
00328	35'412	2.94	103'955	0	11'000	0	0	0	0.00
00329	50'882	2.04	103'632	0	8'846	0	0	0	0.00
00390	44'564	2.49	111'151	0	58'979	0	0	0	0.00
00658	39'344	2.74	107'649	0	35'631	0	0	0	0.00
00659	41'899	2.66	111'505	0	61'336	0	0	0	0.00
00660	13'097	7.96	104'196	0	12'609	0	0	0	0.00
00661	42'175	2.53	106'825	0	30'138	0	0	0	0.00
00662	61'842	1.72	106'671	0	29'109	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD									
Nodo	V <sub>Ed,2</sub> [N]	CS	V <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,s</sub> [N]	N <sub>Ed</sub> [N]	V <sub>Rsd,p</sub> [N]	V <sub>R1</sub> [N]	V <sub>Rd</sub> [N]	Ctgθ
00663	37'420	2.78	104'164	0	12'397	0	0	0	0.00
00664	28'505	3.64	103'654	0	8'995	0	0	0	0.00
00665	16'611	6.26	104'034	0	11'527	0	0	0	0.00
00666	24'388	4.31	105'033	0	18'189	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>	<b>Parete P13-P14-P15</b>			<b>Parete P13-P14</b>					
00007	21'605	4.74	102'305	0	-6'714	0	0	0	0.00
00011	19'783	5.17	102'305	0	-15'039	0	0	0	0.00
00013	28'253	3.62	102'305	0	-20'113	0	0	0	0.00
00042	61'437	1.97	120'836	0	123'540	0	0	0	0.00
00043	25'213	4.58	115'508	0	88'020	0	0	0	0.00
00079	28'686	3.57	102'305	0	-10'146	0	0	0	0.00
00242	12'314	8.64	106'441	0	27'575	0	0	0	0.00
00243	23'927	4.42	105'723	0	22'791	0	0	0	0.00
00244	19'406	5.29	102'569	0	1'761	0	0	0	0.00
00245	30'889	3.31	102'384	0	526	0	0	0	0.00
00246	25'298	4.04	102'305	0	-9'913	0	0	0	0.00
00247	42'090	2.43	102'305	0	-11'724	0	0	0	0.00
00248	33'134	3.09	102'305	0	-22'513	0	0	0	0.00
00249	48'049	2.13	102'305	0	-21'085	0	0	0	0.00
00266	79'128	1.39	110'245	0	52'935	0	0	0	2.50
00267	6'209	16.77	104'150	0	12'301	0	0	0	0.00
00268	3'244	31.81	103'197	0	5'952	0	0	0	0.00
00269	8'961	11.42	102'305	0	-311	0	0	0	0.00
00270	4'078	25.09	102'305	0	-6'127	0	0	0	0.00
00271	19'484	5.26	102'416	0	742	0	0	0	0.00
00272	5'355	19.10	102'305	0	-5'780	0	0	0	0.00
00273	33'779	3.03	102'305	0	-30'260	0	0	0	0.00
00379	41'556	2.48	103'097	0	5'282	0	0	0	0.00
00613	38'999	2.62	102'305	0	-3'288	0	0	0	0.00
00614	12'678	8.19	103'805	0	10'005	0	0	0	0.00
00615	38'829	2.94	114'247	0	79'618	0	0	0	0.00
00616	29'213	3.50	102'305	0	-9'582	0	0	0	0.00
00617	51'079	2.00	102'305	0	-36'972	0	0	0	0.00
00618	32'684	3.13	102'305	0	-5'505	0	0	0	0.00
00619	25'465	4.02	102'305	0	-3'886	0	0	0	0.00
00620	14'574	7.02	102'324	0	127	0	0	0	0.00
00621	19'976	5.32	106'210	0	26'034	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>	<b>Parete P13-P14-P15</b>			<b>Parete P14-P15</b>					
00007	15'851	6.61	104'838	0	16'891	0	0	0	0.00
00011	15'631	6.54	102'305	0	-14'603	0	0	0	0.00
00045	71'736	1.66	118'727	0	109'480	0	0	0	0.00
00046	4'469	22.89	102'305	0	-33'458	0	0	0	0.00
00089	12'800	7.99	102'305	0	-4'843	0	0	0	0.00
00242	36'909	2.89	106'660	0	29'039	0	0	0	0.00
00243	27'515	3.87	106'488	0	27'891	0	0	0	0.00
00244	29'095	3.55	103'392	0	7'246	0	0	0	0.00
00245	30'178	3.42	103'254	0	6'326	0	0	0	0.00
00246	25'766	3.97	102'305	0	-1'056	0	0	0	0.00
00247	34'282	2.98	102'305	0	-607	0	0	0	0.00
00248	26'725	3.83	102'305	0	-875	0	0	0	0.00
00249	23'135	4.44	102'737	0	2'884	0	0	0	0.00
00282	10'250	9.98	102'305	0	-8'887	0	0	0	0.00
00283	3'667	27.90	102'305	0	-13'737	0	0	0	0.00
00284	15'547	6.58	102'305	0	-13'596	0	0	0	0.00
00285	4'828	21.19	102'305	0	-5'157	0	0	0	0.00
00286	10'727	9.54	102'305	0	-15'304	0	0	0	0.00
00287	9'816	10.42	102'305	0	-2'346	0	0	0	0.00
00288	11'959	8.55	102'305	0	-3'987	0	0	0	0.00
00289	91'724	1.20	109'988	0	51'225	0	0	0	2.50
00385	15'077	6.79	102'305	0	-32	0	0	0	0.00
00631	4'657	21.97	102'305	0	-13'952	0	0	0	0.00
00632	56'969	1.98	112'691	0	69'240	0	0	0	0.00
00633	32'934	3.17	104'352	0	13'651	0	0	0	0.00
00634	13'503	7.67	103'575	0	8'467	0	0	0	0.00
00635	8'612	11.88	102'305	0	-3'474	0	0	0	0.00
00636	17'831	5.74	102'305	0	-3'518	0	0	0	0.00
00637	25'774	3.97	102'305	0	-2'600	0	0	0	0.00
00638	35'593	2.88	102'463	0	1'056	0	0	0	0.00
00639	46'463	2.27	105'347	0	20'283	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>	<b>Parete P16-P17-P18</b>			<b>Parete P16-P17</b>					
00002	7'130	14.35	102'305	0	-2'983	0	0	0	0.00
00012	62'626	1.84	115'155	0	85'669	0	0	0	0.00
00039	37'417	3.06	114'454	0	80'996	0	0	0	0.00
00040	4'294	23.83	102'305	0	-6'565	0	0	0	0.00
00162	11'452	8.93	102'305	0	-6'257	0	0	0	0.00
00163	18'302	5.59	102'305	0	-8'699	0	0	0	0.00
00234	61'616	1.71	105'447	0	20'950	0	0	0	0.00
00235	16'710	6.12	102'305	0	-11'408	0	0	0	0.00
00236	14'698	6.96	102'305	0	-6'365	0	0	0	0.00
00237	8'233	12.43	102'305	0	-6'388	0	0	0	0.00
00238	9'511	10.81	102'838	0	3'558	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	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]	Ctg $\theta$
00239	8'056	12.82	103'290	0	6'572	0	0	0	0.00
00240	8'124	12.86	104'442	0	14'246	0	0	0	0.00
00241	7'801	13.36	104'238	0	12'889	0	0	0	0.00
00274	52'663	2.09	109'832	0	50'184	0	0	0	0.00
00275	7'802	13.30	103'744	0	9'594	0	0	0	0.00
00276	5'534	18.59	102'891	0	3'910	0	0	0	0.00
00277	4'410	23.28	102'648	0	2'288	0	0	0	0.00
00278	3'782	27.19	102'815	0	3'402	0	0	0	0.00
00279	11'742	8.71	102'305	0	-3'241	0	0	0	0.00
00280	8'539	11.98	102'305	0	-1'920	0	0	0	0.00
00281	18'625	5.49	102'305	0	-13'175	0	0	0	0.00
00386	49'325	2.19	107'850	0	36'969	0	0	0	0.00
00387	17'975	5.78	103'890	0	10'570	0	0	0	0.00
00622	48'127	2.21	106'458	0	27'686	0	0	0	0.00
00623	7'650	13.46	103'006	0	4'678	0	0	0	0.00
00624	21'675	5.03	109'023	0	44'786	0	0	0	0.00
00625	17'597	5.81	102'305	0	-448	0	0	0	0.00
00626	31'860	3.21	102'305	0	-1'514	0	0	0	0.00
00627	17'092	5.99	102'305	0	-5'903	0	0	0	0.00
00628	8'051	12.72	102'384	0	527	0	0	0	0.00
00629	9'567	10.78	103'149	0	5'631	0	0	0	0.00
00630	12'028	8.69	104'494	0	14'593	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P16-P17-P18</b>				<b>Parete P17-P18</b>			
00002	10'070	10.16	102'305	0	-245	0	0	0	0.00
00012	45'064	2.27	102'305	0	-58'340	0	0	0	0.00
00036	33'558	3.28	109'936	0	50'877	0	0	0	0.00
00037	6'218	16.45	102'305	0	-11'614	0	0	0	0.00
00171	18'264	5.60	102'305	0	-669	0	0	0	0.00
00172	14'370	7.12	102'305	0	-1'998	0	0	0	0.00
00234	40'301	2.59	104'491	0	14'573	0	0	0	0.00
00235	25'707	3.98	102'305	0	-12'984	0	0	0	0.00
00236	17'976	5.69	102'305	0	-6'079	0	0	0	0.00
00237	15'819	6.47	102'305	0	-5'653	0	0	0	0.00
00238	15'932	6.45	102'794	0	3'264	0	0	0	0.00
00239	13'602	7.60	103'343	0	6'920	0	0	0	0.00
00240	14'131	7.38	104'352	0	13'646	0	0	0	0.00
00241	12'947	8.05	104'177	0	12'482	0	0	0	0.00
00290	21'512	4.76	102'305	0	-24'606	0	0	0	0.00
00291	8'008	12.78	102'305	0	-5'860	0	0	0	0.00
00292	8'136	12.57	102'305	0	-6'532	0	0	0	0.00
00293	1'984	51.56	102'305	0	-2'784	0	0	0	0.00
00294	2'577	39.89	102'809	0	3'362	0	0	0	0.00
00295	3'137	32.66	102'459	0	1'027	0	0	0	0.00
00296	5'797	17.76	102'966	0	4'409	0	0	0	0.00
00297	43'702	2.45	107'244	0	32'926	0	0	0	0.00
00388	62'303	1.64	102'305	0	-617	0	0	0	0.00
00389	22'316	4.60	102'621	0	2'110	0	0	0	0.00
00640	20'486	4.99	102'305	0	-4'704	0	0	0	0.00
00641	16'621	6.41	106'563	0	28'388	0	0	0	0.00
00642	13'153	7.84	103'108	0	5'358	0	0	0	0.00
00643	35'663	2.87	102'305	0	-37'891	0	0	0	0.00
00644	28'774	3.56	102'305	0	-12'096	0	0	0	0.00
00645	10'171	10.06	102'305	0	-12'822	0	0	0	0.00
00646	11'539	8.88	102'489	0	1'230	0	0	0	0.00
00647	9'143	11.29	103'226	0	6'145	0	0	0	0.00
00648	6'550	15.83	103'659	0	9'028	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P2-P5</b>			
00003	7'544	13.56	102'305	0	-1'273	0	0	0	0.00
00005	49'199	2.25	110'810	0	56'703	0	0	0	0.00
00006	10'190	10.04	102'305	0	-2'099	0	0	0	0.00
00008	13'201	7.95	104'905	0	17'338	0	0	0	0.00
00139	83'812	1.32	110'347	0	53'616	0	0	0	2.50
00140	47'990	2.19	104'990	0	17'900	0	0	0	0.00
00141	46'524	2.24	104'186	0	12'542	0	0	0	0.00
00142	29'324	3.49	102'305	0	-2'927	0	0	0	0.00
00143	26'489	3.89	103'141	0	5'575	0	0	0	0.00
00144	24'540	4.17	102'305	0	-542	0	0	0	0.00
00145	18'959	5.40	102'305	0	-2'984	0	0	0	0.00
00146	17'607	5.81	102'305	0	-8'814	0	0	0	0.00
00219	15'636	6.54	102'305	0	-476	0	0	0	0.00
00220	16'874	6.14	103'550	0	8'301	0	0	0	0.00
00221	18'835	5.48	103'200	0	5'971	0	0	0	0.00
00222	15'644	6.60	103'196	0	5'942	0	0	0	0.00
00223	16'507	6.34	104'667	0	15'750	0	0	0	0.00
00258	21'674	4.81	104'314	0	13'394	0	0	0	0.00
00259	23'920	4.36	104'248	0	12'957	0	0	0	0.00
00260	26'390	3.95	104'187	0	12'552	0	0	0	0.00
00261	24'512	4.24	103'828	0	10'158	0	0	0	0.00
00262	24'784	4.21	104'365	0	13'737	0	0	0	0.00
00263	20'642	5.06	104'524	0	14'798	0	0	0	0.00
00264	18'754	5.50	103'221	0	6'108	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	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>Ed</sub> [N]	Ctgθ
00265	8'175	12.58	102'852	0	3'648	0	0	0	0.00
00368	11'671	8.79	102'560	0	1'700	0	0	0	0.00
00369	4'318	23.69	102'305	0	-9'187	0	0	0	0.00
00370	11'342	9.05	102'642	0	2'249	0	0	0	0.00
00371	23'254	4.40	102'305	0	-19'666	0	0	0	0.00
00372	50'038	2.08	104'249	0	12'962	0	0	0	0.00
00685	6'300	16.24	102'305	0	-333	0	0	0	0.00
00686	20'771	5.02	104'286	0	13'206	0	0	0	0.00
00687	16'394	6.24	102'305	0	-3'066	0	0	0	0.00
00688	72'162	1.48	106'617	0	28'751	0	0	0	0.00
00689	78'130	1.38	107'504	0	34'661	0	0	0	2.50
00690	59'474	1.76	104'853	0	16'988	0	0	0	0.00
00691	41'887	2.47	103'573	0	8'453	0	0	0	0.00
00692	31'798	3.22	102'460	0	1'033	0	0	0	0.00
00693	24'325	4.21	102'305	0	-2'280	0	0	0	0.00
00694	36'676	2.89	106'009	0	24'699	0	0	0	0.00
00695	40'400	2.59	104'799	0	16'627	0	0	0	0.00
00696	35'616	2.91	103'734	0	9'528	0	0	0	0.00
00697	28'005	3.68	103'093	0	5'257	0	0	0	0.00
00698	7'160	14.61	104'597	0	15'281	0	0	0	0.00
00699	22'193	4.72	104'815	0	16'738	0	0	0	0.00
00700	30'957	3.37	104'450	0	14'302	0	0	0	0.00
00701	30'954	3.36	104'054	0	11'662	0	0	0	0.00
00702	26'324	3.96	104'313	0	13'391	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P5-P8</b>		
00003	10'155	10.15	103'113	0	5'387	0	0	0	0.00
00004	6'232	16.48	102'687	0	2'548	0	0	0	0.00
00008	11'926	8.76	104'519	0	14'763	0	0	0	0.00
00009	6'999	15.11	105'744	0	22'927	0	0	0	0.00
00201	13'185	7.96	104'910	0	17'371	0	0	0	0.00
00202	14'142	7.43	105'029	0	18'162	0	0	0	0.00
00203	12'080	8.68	104'880	0	17'166	0	0	0	0.00
00204	8'464	12.39	104'840	0	16'903	0	0	0	0.00
00205	9'080	11.63	105'602	0	21'984	0	0	0	0.00
00258	16'056	6.50	104'302	0	13'319	0	0	0	0.00
00259	17'682	5.91	104'460	0	14'371	0	0	0	0.00
00260	19'173	5.44	104'333	0	13'524	0	0	0	0.00
00261	22'419	4.64	103'996	0	11'274	0	0	0	0.00
00262	22'241	4.67	103'888	0	10'557	0	0	0	0.00
00263	24'372	4.27	104'012	0	11'381	0	0	0	0.00
00264	21'604	4.74	102'504	0	1'329	0	0	0	0.00
00265	28'293	3.62	102'485	0	1'202	0	0	0	0.00
00306	11'936	8.81	105'202	0	19'317	0	0	0	0.00
00307	12'716	8.25	104'953	0	17'655	0	0	0	0.00
00308	13'835	7.57	104'697	0	15'949	0	0	0	0.00
00309	11'655	8.93	104'061	0	11'709	0	0	0	0.00
00310	12'516	8.27	103'564	0	8'398	0	0	0	0.00
00311	9'749	10.63	103'608	0	8'688	0	0	0	0.00
00312	10'395	9.84	102'332	0	180	0	0	0	0.00
00313	11'679	8.78	102'582	0	1'850	0	0	0	0.00
00362	25'134	4.07	102'305	0	-399	0	0	0	0.00
00363	20'921	4.89	102'305	0	-8'158	0	0	0	0.00
00364	10'577	9.67	102'305	0	-5'126	0	0	0	0.00
00365	13'162	7.83	103'069	0	5'098	0	0	0	0.00
00366	13'824	7.47	103'206	0	6'011	0	0	0	0.00
00748	13'814	7.41	102'305	0	-20	0	0	0	0.00
00749	10'587	9.96	105'436	0	20'877	0	0	0	0.00
00750	14'466	7.24	104'674	0	15'797	0	0	0	0.00
00751	29'590	3.46	102'305	0	-3'073	0	0	0	0.00
00752	38'316	2.71	103'715	0	9'401	0	0	0	0.00
00753	27'500	3.77	103'809	0	10'028	0	0	0	0.00
00754	21'495	4.86	104'411	0	14'042	0	0	0	0.00
00755	18'014	5.80	104'530	0	14'833	0	0	0	0.00
00756	16'898	6.19	104'648	0	15'624	0	0	0	0.00
00757	19'819	5.23	103'685	0	9'202	0	0	0	0.00
00758	17'782	5.87	104'314	0	13'396	0	0	0	0.00
00759	17'459	5.99	104'650	0	15'639	0	0	0	0.00
00760	16'069	6.52	104'732	0	16'183	0	0	0	0.00
00761	20'726	5.02	103'944	0	10'931	0	0	0	0.00
00762	8'645	12.00	103'752	0	9'649	0	0	0	0.00
00763	14'507	7.19	104'345	0	13'601	0	0	0	0.00
00764	16'425	6.37	104'697	0	15'949	0	0	0	0.00
00765	14'869	7.08	105'301	0	19'979	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P8-P11</b>		
00001	8'283	12.50	103'572	0	8'446	0	0	0	0.00
00004	8'462	12.13	102'680	0	2'502	0	0	0	0.00
00009	5'402	19.53	105'488	0	21'221	0	0	0	0.00
00010	5'824	18.21	106'084	0	25'197	0	0	0	0.00
00101	6'371	16.59	105'680	0	22'505	0	0	0	0.00
00102	7'227	14.57	105'313	0	20'059	0	0	0	0.00
00103	5'302	19.85	105'246	0	19'608	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	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>Rd</sub> [N]	Ctgθ
00104	7'691	13.75	105'735	0	22'866	0	0	0	0.00
00105	6'568	16.17	106'233	0	26'192	0	0	0	0.00
00306	6'987	15.04	105'092	0	18'585	0	0	0	0.00
00307	7'345	14.29	104'941	0	17'578	0	0	0	0.00
00308	8'312	12.59	104'652	0	15'647	0	0	0	0.00
00309	11'244	9.26	104'077	0	11'816	0	0	0	0.00
00310	11'567	8.94	103'465	0	7'736	0	0	0	0.00
00311	16'044	6.46	103'622	0	8'785	0	0	0	0.00
00312	15'005	6.82	102'346	0	275	0	0	0	0.00
00313	22'416	4.56	102'305	0	-82	0	0	0	0.00
00322	7'081	14.90	105'478	0	21'155	0	0	0	0.00
00323	7'569	13.92	105'325	0	20'135	0	0	0	0.00
00324	8'527	12.31	104'928	0	17'492	0	0	0	0.00
00325	11'498	9.09	104'468	0	14'424	0	0	0	0.00
00326	11'800	8.81	103'987	0	11'213	0	0	0	0.00
00327	16'196	6.41	103'863	0	10'390	0	0	0	0.00
00328	15'039	6.83	102'690	0	2'566	0	0	0	0.00
00329	23'037	4.45	102'607	0	2'013	0	0	0	0.00
00391	20'284	5.09	103'302	0	6'646	0	0	0	0.00
00392	17'682	5.83	103'023	0	4'788	0	0	0	0.00
00393	7'120	14.37	102'305	0	-5'139	0	0	0	0.00
00394	18'037	5.67	102'305	0	-6'709	0	0	0	0.00
00395	22'352	4.58	102'305	0	-1'420	0	0	0	0.00
00712	24'098	4.25	102'305	0	-475	0	0	0	0.00
00713	6'294	16.80	105'752	0	22'983	0	0	0	0.00
00714	6'284	16.77	105'398	0	20'622	0	0	0	0.00
00715	22'850	4.48	102'305	0	-2'442	0	0	0	0.00
00716	32'381	3.20	103'680	0	9'170	0	0	0	0.00
00717	19'750	5.25	103'768	0	9'757	0	0	0	0.00
00718	12'147	8.59	104'355	0	13'669	0	0	0	0.00
00719	8'015	13.07	104'738	0	16'222	0	0	0	0.00
00720	7'459	14.12	105'286	0	19'878	0	0	0	0.00
00721	10'247	10.15	103'994	0	11'261	0	0	0	0.00
00722	9'027	11.57	104'403	0	13'989	0	0	0	0.00
00723	8'209	12.76	104'749	0	16'298	0	0	0	0.00
00724	5'613	18.71	105'011	0	18'045	0	0	0	0.00
00725	32'556	3.20	104'017	0	11'417	0	0	0	0.00
00726	19'787	5.26	104'017	0	11'418	0	0	0	0.00
00727	12'213	8.56	104'539	0	14'895	0	0	0	0.00
00728	8'077	13.00	105'009	0	18'032	0	0	0	0.00
00729	7'409	14.26	105'683	0	22'521	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>		<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>					<b>Parete P11-P14</b>		
00001	5'453	18.89	103'015	0	4'733	0	0	0	0.00
00007	10'767	9.64	103'768	0	9'759	0	0	0	0.00
00010	7'133	14.87	106'043	0	24'921	0	0	0	0.00
00011	11'985	8.78	105'260	0	19'703	0	0	0	0.00
00074	9'593	11.07	106'233	0	26'186	0	0	0	0.00
00075	9'016	11.69	105'390	0	20'572	0	0	0	0.00
00076	12'601	8.36	105'284	0	19'860	0	0	0	0.00
00077	14'620	7.21	105'407	0	20'680	0	0	0	0.00
00078	13'778	7.66	105'590	0	21'905	0	0	0	0.00
00242	16'450	6.37	104'850	0	16'971	0	0	0	0.00
00243	18'079	5.80	104'915	0	17'403	0	0	0	0.00
00244	19'737	5.30	104'659	0	15'696	0	0	0	0.00
00245	22'980	4.54	104'432	0	14'185	0	0	0	0.00
00246	22'823	4.57	104'380	0	13'833	0	0	0	0.00
00247	25'324	4.12	104'291	0	13'242	0	0	0	0.00
00248	22'343	4.60	102'802	0	3'315	0	0	0	0.00
00249	29'354	3.50	102'752	0	2'982	0	0	0	0.00
00322	12'270	8.59	105'379	0	20'499	0	0	0	0.00
00323	13'065	8.05	105'210	0	19'371	0	0	0	0.00
00324	14'279	7.34	104'845	0	16'934	0	0	0	0.00
00325	12'016	8.68	104'353	0	13'654	0	0	0	0.00
00326	12'851	8.09	103'980	0	11'171	0	0	0	0.00
00327	9'981	10.40	103'840	0	10'234	0	0	0	0.00
00328	10'539	9.74	102'687	0	2'546	0	0	0	0.00
00329	12'193	8.39	102'305	0	-697	0	0	0	0.00
00374	26'573	3.89	103'286	0	6'541	0	0	0	0.00
00375	21'849	4.71	102'892	0	3'917	0	0	0	0.00
00376	9'798	10.55	103'356	0	7'012	0	0	0	0.00
00377	12'002	8.52	102'305	0	-6'406	0	0	0	0.00
00378	16'265	6.29	102'305	0	-1'156	0	0	0	0.00
00730	30'781	3.32	102'305	0	-1'243	0	0	0	0.00
00731	14'981	7.02	105'194	0	19'263	0	0	0	0.00
00732	12'214	8.65	105'664	0	22'398	0	0	0	0.00
00733	15'477	6.61	102'305	0	-2'868	0	0	0	0.00
00734	21'703	4.77	103'581	0	8'508	0	0	0	0.00
00735	9'272	11.22	103'987	0	11'219	0	0	0	0.00
00736	15'173	6.89	104'514	0	14'728	0	0	0	0.00
00737	17'090	6.14	104'921	0	17'444	0	0	0	0.00
00738	15'500	6.81	105'565	0	21'734	0	0	0	0.00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD									
Nodo	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]	Ctg $\Theta$
00739	20'515	5.08	104'221	0	12'773	0	0	0	0.00
00740	18'806	5.56	104'471	0	14'445	0	0	0	0.00
00741	18'332	5.72	104'837	0	16'881	0	0	0	0.00
00742	16'809	6.25	104'983	0	17'856	0	0	0	0.00
00743	40'818	2.55	104'216	0	12'742	0	0	0	0.00
00744	28'798	3.62	104'283	0	13'192	0	0	0	0.00
00745	22'103	4.74	104'693	0	15'923	0	0	0	0.00
00746	18'844	5.57	104'894	0	17'265	0	0	0	0.00
00747	17'628	5.97	105'195	0	19'266	0	0	0	0.00
<b>Piano Terra</b>	<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>Parete P14-P17</b>				
00002	10'709	9.57	102'433	0	857	0	0	0	0.00
00007	6'803	15.06	102'430	0	834	0	0	0	0.00
00011	13'473	7.82	105'383	0	20'523	0	0	0	0.00
00012	52'133	2.18	113'429	0	74'162	0	0	0	0.00
00157	16'670	6.32	105'294	0	19'927	0	0	0	0.00
00158	15'885	6.54	103'822	0	10'117	0	0	0	0.00
00159	18'741	5.53	103'606	0	8'677	0	0	0	0.00
00160	17'131	6.06	103'803	0	9'992	0	0	0	0.00
00161	15'850	6.47	102'609	0	2'026	0	0	0	0.00
00234	84'378	1.33	111'961	0	64'375	0	0	0	2.50
00235	47'954	2.20	105'471	0	21'110	0	0	0	0.00
00236	46'292	2.26	104'580	0	15'166	0	0	0	0.00
00237	29'086	3.52	102'378	0	486	0	0	0	0.00
00238	26'242	3.94	103'403	0	7'325	0	0	0	0.00
00239	24'354	4.21	102'558	0	1'686	0	0	0	0.00
00240	18'815	5.44	102'305	0	-1'817	0	0	0	0.00
00241	17'534	5.83	102'305	0	-6'349	0	0	0	0.00
00242	21'728	4.82	104'624	0	15'465	0	0	0	0.00
00243	24'121	4.33	104'506	0	14'674	0	0	0	0.00
00244	26'539	3.93	104'322	0	13'451	0	0	0	0.00
00245	24'761	4.20	104'104	0	11'997	0	0	0	0.00
00246	25'078	4.18	104'725	0	16'135	0	0	0	0.00
00247	20'724	5.06	104'821	0	16'773	0	0	0	0.00
00248	18'943	5.46	103'454	0	7'665	0	0	0	0.00
00249	7'920	13.03	103'178	0	5'822	0	0	0	0.00
00380	12'265	8.34	102'305	0	-3'427	0	0	0	0.00
00381	2'813	36.37	102'305	0	-1'136	0	0	0	0.00
00382	9'687	10.67	103'385	0	7'202	0	0	0	0.00
00383	26'222	3.90	102'305	0	-8'588	0	0	0	0.00
00384	48'640	2.16	105'104	0	18'662	0	0	0	0.00
00586	71'408	1.51	108'120	0	38'772	0	0	0	0.00
00587	16'378	6.25	102'305	0	-982	0	0	0	0.00
00588	20'765	5.05	104'805	0	16'670	0	0	0	0.00
00589	7'204	14.20	102'305	0	-1'136	0	0	0	0.00
00590	7'469	13.95	104'228	0	12'821	0	0	0	0.00
00591	21'860	4.81	105'167	0	19'084	0	0	0	0.00
00592	30'795	3.40	104'684	0	15'864	0	0	0	0.00
00593	30'867	3.38	104'322	0	13'446	0	0	0	0.00
00594	26'162	4.00	104'658	0	15'691	0	0	0	0.00
00595	35'508	3.01	106'720	0	29'433	0	0	0	0.00
00596	40'050	2.62	105'096	0	18'609	0	0	0	0.00
00597	35'361	2.94	103'983	0	11'191	0	0	0	0.00
00598	27'804	3.72	103'392	0	7'251	0	0	0	0.00
00599	77'545	1.40	108'282	0	39'850	0	0	0	2.50
00600	59'105	1.78	105'360	0	20'371	0	0	0	0.00
00601	41'576	2.50	103'883	0	10'523	0	0	0	0.00
00602	31'555	3.26	102'807	0	3'351	0	0	0	0.00
00603	24'042	4.26	102'340	0	234	0	0	0	0.00

**LEGENDA:**

- V<sub>Ed,2</sub>** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS  $\geq$  100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- 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  $\alpha$ .
- 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.
- Ctg $\Theta$**  Cotangente dell'angolo  $\Theta$  utilizzata nella verifica.

**Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)**

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio																
Nodo/ T <sub>pmf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id <sub>Cmb</sub>	$\sigma_{cc}$	$\sigma_{cd,amm}$	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	$\sigma_{at}$	$\sigma_{td,amm}$	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>Piano Terra</b>		<b>Parete P1-P2-P3</b>							<b>Parete P1-P2</b>							
00005	P	RAR	1.827	19.92	253'088	-5'291	10.90	SI	RAR	0.000	360.00	253'088	-5'291	-	SI	
		QPR	1.797	14.94	248'623	-5'213	8.32	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.208	19.92	-1'506	-1'642	95.72	SI	RAR	2.196	360.00	-1'506	-1'642	NS	SI	

Nodo/ Tp <sub>mf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio							
		IdCmb	Occ	Occ,amm	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	Trazione acciaio/FRP rinforzo							
IdCmb	Occ								Occ,amm	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato			
		[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	0.204	14.94	-1'566	-1'616	73.08	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>				<b>Parete P1-P2-P3</b>							<b>Parete P2-P3</b>					
00005	P	RAR	1.638	19.92	210'344	-5'313	12.16	SI	RAR	0.000	360.00	210'344	-5'313	-	SI	
		QPR	1.611	14.94	206'573	-5'234	9.27	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.361	19.92	35'837	-1'535	55.10	SI	RAR	0.000	360.00	35'837	-1'535	-	SI	
		QPR	0.355	14.94	35'172	-1'511	42.04	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>							<b>Parete P4-P5</b>						
00330	P	RAR	0.978	19.92	204'566	-463	20.38	SI	RAR	0.000	360.00	204'566	-463	-	SI	
		QPR	0.907	14.94	189'083	-457	16.47	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.286	19.92	62'127	57	69.66	SI	RAR	0.000	360.00	62'127	57	-	SI	
		QPR	0.266	14.94	57'793	56	56.08	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>							<b>Parete P5-P6</b>						
00061	P	RAR	1.288	19.92	172'452	-3'935	15.47	SI	RAR	0.000	360.00	172'452	-3'935	-	SI	
		QPR	1.260	14.94	168'222	-3'869	11.85	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.337	19.92	38'276	-1'266	59.07	SI	RAR	0.000	360.00	38'276	-1'266	-	SI	
		QPR	0.330	14.94	37'303	-1'245	45.26	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P7-P8-P9</b>							<b>Parete P7-P8</b>						
00058	P	RAR	1.259	19.92	194'852	2'950	15.82	SI	RAR	0.000	360.00	194'852	2'950	-	SI	
		QPR	1.233	14.94	190'298	2'902	12.12	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.320	19.92	43'680	951	62.20	SI	RAR	0.000	360.00	43'680	951	-	SI	
		QPR	0.314	14.94	42'617	936	47.65	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P7-P8-P9</b>							<b>Parete P8-P9</b>						
00305	P	RAR	1.032	19.92	210'063	689	19.31	SI	RAR	0.000	360.00	210'063	689	-	SI	
		QPR	0.961	14.94	194'563	678	15.55	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.290	19.92	62'414	-77	68.73	SI	RAR	0.000	360.00	62'414	-77	-	SI	
		QPR	0.270	14.94	58'097	-76	55.26	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>							<b>Parete P10-P11</b>						
00354	P	RAR	1.064	19.92	217'063	-692	18.73	SI	RAR	0.000	360.00	217'063	-692	-	SI	
		QPR	0.990	14.94	201'061	-681	15.09	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.302	19.92	65'022	81	65.95	SI	RAR	0.000	360.00	65'022	81	-	SI	
		QPR	0.282	14.94	60'532	80	53.02	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>							<b>Parete P11-P12</b>						
00049	P	RAR	1.297	19.92	196'214	-3'194	15.35	SI	RAR	0.000	360.00	196'214	-3'194	-	SI	
		QPR	1.270	14.94	191'636	-3'143	11.76	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.341	19.92	43'630	-1'113	58.38	SI	RAR	0.000	360.00	43'630	-1'113	-	SI	
		QPR	0.334	14.94	42'565	-1'095	44.72	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>							<b>Parete P13-P14</b>						
00043	P	RAR	1.252	19.92	164'427	3'932	15.92	SI	RAR	0.000	360.00	164'427	3'932	-	SI	
		QPR	1.224	14.94	160'304	3'866	12.20	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.312	19.92	33'479	1'241	63.75	SI	RAR	0.000	360.00	33'479	1'241	-	SI	
		QPR	0.306	14.94	32'564	1'221	48.87	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>							<b>Parete P14-P15</b>						
00289	P	RAR	0.943	19.92	197'014	454	21.13	SI	RAR	0.000	360.00	197'014	454	-	SI	
		QPR	0.875	14.94	182'078	449	17.08	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.274	19.92	59'476	-53	72.82	SI	RAR	0.000	360.00	59'476	-53	-	SI	
		QPR	0.255	14.94	55'321	-53	58.61	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>							<b>Parete P16-P17</b>						
00012	P	RAR	1.668	19.92	212'449	5'471	11.94	SI	RAR	0.000	360.00	212'449	5'471	-	SI	
		QPR	1.641	14.94	208'639	5'390	9.11	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.370	19.92	35'878	1'595	53.91	SI	RAR	0.000	360.00	35'878	1'595	-	SI	
		QPR	0.363	14.94	35'216	1'570	41.12	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>							<b>Parete P17-P18</b>						
00012	P	RAR	1.844	19.92	252'485	5'443	10.80	SI	RAR	0.000	360.00	252'485	5'443	-	SI	
		QPR	1.814	14.94	248'026	5'363	8.24	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.224	19.92	396	1'700	88.84	SI	RAR	2.142	360.00	396	1'700	NS	SI	
		QPR	0.220	14.94	310	1'674	67.78	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P2-P5</b>						
00005	P	RAR	1.121	19.92	187'789	2'135	17.77	SI	RAR	0.000	360.00	187'789	2'135	-	SI	
		QPR	1.101	14.94	184'353	2'101	13.57	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.410	19.92	66'096	870	48.57	SI	RAR	0.000	360.00	66'096	870	-	SI	
		QPR	0.403	14.94	64'980	856	37.05	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P5-P8</b>						
00003	P	RAR	0.433	19.92	43'136	-1'832	46.00	SI	RAR	0.000	360.00	43'136	-1'832	-	SI	
		QPR	0.423	14.94	41'727	-1'802	35.33	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.132	19.92	8'039	-733	NS	SI	RAR	0.398	360.00	7'917	-729	NS	SI	
		QPR	0.129	14.94	7'693	-721	NS	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P8-P11</b>						
00001	P	RAR	0.455	19.92	42'821	-2'010	43.78	SI	RAR	0.000	360.00	42'821	-2'010	-	SI	
		QPR	0.444	14.94	41'416	-1'977	33.62	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.104	19.92	6'516	-575	NS	SI	RAR	0.299	360.00	6'411	-572	NS	SI	
		QPR	0.102	14.94	6'219	-566	NS	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P11-P14</b>						
00007	P	RAR	0.465	19.92	44'944	2'012	42.86	SI	RAR	0.000	360.00	44'944	2'012	-	SI	
		QPR	0.454	14.94	43'497	1'979	32.91	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.131	19.92	7'778	738	NS	SI	RAR	0.422	360.00	7'654	734	NS	SI	
		QPR	0.128	14.94	7'425	726	NS	SI	-	-	-	-	-	-		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>							<b>Parete P14-P17</b>						
00012	P	RAR	1.096	19.92	185'135	-2'033	18.18	SI	RAR	0.000	360.00	185'135	-2'033	-	SI	
		QPR	1.076	14.94	181'719	-2'000	13.88	SI	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	0.406	19.92	66'883	-812	49.06	SI	RAR	0.000	360.00	66'883	-812	-	SI	
		QPR	0.399	14.94	65'756	-799	37.42	SI	-	-	-	-	-	-		

Nodo/ T <sub>prf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio						
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato
	[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]			

**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>** Sollecitazioni di progetto.
- M<sub>Ed</sub>** 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).
- CS** [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>).
- Verificato** 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)**

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
<b>Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione</b>													
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P1-P2</b>		
<b>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>)</b>													
00005	P	FRQ	248'623	-5'213	-0.43	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	248'623	-5'213	-0.43	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-1'558	-1'620	0.22	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-1'566	-1'616	0.22	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P1-P2-P3</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P2-P3</b>		
<b>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>)</b>													
00067	P	FRQ	-41'671	-2'864	0.56	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-41'648	-2'857	0.56	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-11'900	-629	0.14	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-11'883	-627	0.14	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P4-P5</b>		
<b>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>)</b>													
00064	P	FRQ	-80'440	3'723	0.85	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-80'448	3'715	0.85	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-18'373	1'329	0.26	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-18'380	1'326	0.26	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P4-P5-P6</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P5-P6</b>		
<b>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>)</b>													
00211	P	FRQ	-22'145	1'489	0.29	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-21'888	1'486	0.29	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-7'249	372	0.08	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-7'227	371	0.08	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P7-P8-P9</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P7-P8</b>		
<b>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>)</b>													
00100	P	FRQ	-24'434	-956	0.23	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-24'155	-954	0.23	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-7'415	-190	0.06	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-7'395	-189	0.06	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P7-P8-P9</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P8-P9</b>		
<b>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>)</b>													
00055	P	FRQ	-49'181	-3'168	0.63	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-49'256	-3'160	0.63	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-10'467	-1'066	0.19	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-10'492	-1'064	0.19	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P10-P11</b>		
<b>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>)</b>													
00052	P	FRQ	-51'033	3'112	0.64	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-51'109	3'104	0.64	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-7'428	1'046	0.17	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-7'459	1'044	0.17	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P10-P11-P12</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P11-P12</b>		
<b>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>)</b>													
00090	P	FRQ	-24'589	967	0.24	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-24'309	964	0.24	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-8'039	203	0.06	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-8'013	202	0.06	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P13-P14</b>		
<b>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>)</b>													
00079	P	FRQ	-22'083	-1'454	0.29	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-21'826	-1'451	0.29	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-6'663	-348	0.08	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-6'646	-348	0.08	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P13-P14-P15</b>				<b>AA= PCA</b>				<b>Parete P14-P15</b>		
<b>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>)</b>													
00046	P	FRQ	-82'249	-3'674	0.85	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-82'254	-3'666	0.85	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-20'915	-1'305	0.26	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-20'918	-1'302	0.26	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	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]		
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P16-P17</b>				
<b>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>)</b>													
00040	P	FRQ	-43'814	2'771	0.56	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-43'787	2'765	0.56	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-12'764	612	0.14	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-12'746	610	0.14	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P16-P17-P18</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P17-P18</b>				
<b>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>)</b>													
00012	P	FRQ	248'026	5'363	-0.41	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	248'026	5'363	-0.41	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	322	1'678	0.22	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	310	1'674	0.22	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P2-P5</b>				
<b>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>)</b>													
00370	P	FRQ	-48'465	-528	0.29	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-48'465	-528	0.29	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	6'294	-113	-0.01	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	6'294	-113	-0.01	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P5-P8</b>				
<b>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>)</b>													
00312	P	FRQ	23'327	845	0.01	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	23'327	845	0.01	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	1'302	1'247	0.16	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	1'268	1'244	0.16	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P8-P11</b>				
<b>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>)</b>													
00393	P	FRQ	-26'282	19	0.12	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-26'282	19	0.12	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	1'288	19	0.00	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	1'288	19	0.00	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P11-P14</b>				
<b>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>)</b>													
00248	P	FRQ	20'026	887	0.03	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	20'026	887	0.03	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	2'053	1'278	0.16	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	2'025	1'275	0.16	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>			<b>Parete P2-P5-P8-P11-P14-P17</b>				<b>AA= PCA</b>		<b>Parete P14-P17</b>				
<b>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>)</b>													
00382	P	FRQ	-53'807	474	0.30	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-53'807	474	0.30	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	3'850	98	0.00	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	3'850	98	0.00	2.58	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] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- IdCmb** 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 (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ε<sub>sm</sub>** Deformazione media nel calcestruzzo.
- 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>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]														
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 15a-P18-P17-P14-P15-13a</b>																	
P	S	00002	6'257	221	0.061	0.061	NS	00011	0	0	0.061	0.061	-	00035	25'151	868	0.061	0.061	45.09	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58	58				
I			6'257	153	0.061	0.061	NS		4'222	1'241	0.061	0.061	32.7		25'151	453	0.061	0.061	86.40	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
S	S		19'690	514	0.061	0.061	76.9		28'343	1'047	0.061	0.061	37.1		0	0	0.061	0.061	-	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
I			19'690	596	0.061	0.061	66.3		28'343	583	0.061	0.061	66.7		16'049	107	0.061	0.061	NS	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
P	S	00036	-1'055	5'528	0.061	0.061	7.41	00044	15'210	12	0.061	0.061	NS	00045	-	13'165	0.061	0.061	3.17	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
I			0	0	0.061	0.061	-		26'522	77	0.061	0.061	NS		0	0	0.061	0.061	-	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
S	S		9'395	7'904	0.061	0.061	5.09		0	0	0.061	0.061	-		-4'390	18'746	0.061	0.061	2.20	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
I			0	0	0.061	0.061	-		17'988	626	0.061	0.061	63.3		0	0	0.061	0.061	-	
			58	58	58	58	58		58	58	58	58	58		58					
P	S	00087	7'616	2'031	0.061	0.061	19.8	00088	3'805	6'840	0.061	0.061	5.94	00089	-8'707	2'698	0.061	0.061	15.39	
			58	58	58	58	8				58	58	58				58	58	58	

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	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	-
S	S		3'006	652	0.061 58	0.061 58	62.4 2		2'162	4'680	0.061 58	0.061 58	8.71		30'006	812	0.061 58	0.061 58	47.78
	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	00157	-3'088	869	0.061 58	0.061 58	47.3 2	00158	-3'020	775	0.061 58	0.061 58	53.0 6	00159	-5'560	1'052	0.061 58	0.061 58	39.26
	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	-
S	S		18'383	2'388	0.061 58	0.061 58	16.5 9		11'577	5'117	0.061 58	0.061 58	7.84		6'560	6'485	0.061 58	0.061 58	6.24
	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	00160	-3'139	1'191	0.061 58	0.061 58	34.5 3	00161	6'017	647	0.061 58	0.061 58	62.5 7	00170	6'413	1'594	0.061 58	0.061 58	25.38
	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	-
S	S		7'097	5'045	0.061 58	0.061 58	8.01		8'663	2'523	0.061 58	0.061 58	15.9 7		5'032	1'811	0.061 58	0.061 58	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	00171	-98	2'657	0.061 58	0.061 58	15.4 0	00172	2'333	432	0.061 58	0.061 58	94.3 2	00173	8'411	14	0.061 58	0.061 58	NS
	I		-98	464	0.061 58	0.061 58	88.1 8		2'333	725	0.061 58	0.061 58	56.2 0		14'633	44	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		35'556	498	0.061 58	0.061 58	77.1 3		9'128	535	0.061 58	0.061 58	75.2 7		7'580	96	0.061 58	0.061 58	NS
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		9'128	146	0.061 58	0.061 58	NS		7'580	17	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00174	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00175	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00176	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		11'223	989	0.061 58	0.061 58	40.5 7		8'474	2'581	0.061 58	0.061 58	15.6 2		19'768	1'906	0.061 58	0.061 58	20.73
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'468	311	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		1'092	581	0.061 58	0.061 58	70.2 8		1'468	64	0.061 58	0.061 58	NS		4'426	496	0.061 58	0.061 58	81.85
P	S	00177	24'911	471	0.061 58	0.061 58	83.1 4	00513	-1'498	562	0.061 58	0.061 58	72.9 8	00514	-6'476	1'182	0.061 58	0.061 58	34.99
	I		24'911	756	0.061 58	0.061 58	51.8 0		-1'498	21	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		9'209	494	0.061 58	0.061 58	81.5 0		8'001	817	0.061 58	0.061 58	49.3 8		19'866	2'242	0.061 58	0.061 58	17.62
	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	00515	10'018	1'048	0.061 58	0.061 58	38.3 6	00516	12'916	1'510	0.061 58	0.061 58	26.4 9	00517	-	823	0.061 58	0.061 58	50.56
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		12'916	366	0.061 58	0.061 58	NS		10'004	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		3'222	304	0.061 58	0.061 58	NS		2'398	709	0.061 58	0.061 58	57.4 6		11'508	5'163	0.061 58	0.061 58	7.77
	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	00518	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00519	1'803	84	0.061 58	0.061 58	NS	00520	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		405	1'278	0.061 58	0.061 58	31.9 9		1'803	707	0.061 58	0.061 58	57.6 8		6'100	1'547	0.061 58	0.061 58	26.17
S	S		5'808	1'985	0.061 58	0.061 58	20.4 0		10'667	184	0.061 58	0.061 58	NS		4'005	1'744	0.061 58	0.061 58	23.30
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00521	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		5'882	2'602	0.061 58	0.061 58	15.5 6												
S	S		5'790	1'501	0.061 58	0.061 58	26.9 8												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra Soletta 12a-P13-P14-P17-P16-14a</b>																			
P	S	00002	2'586	666	0.061 58	0.061 58	61.1 5	00011	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00038	22'405	2'013	0.061 58	0.061 58	19.54
	I		2'586	196	0.061 58	0.061 58	NS		-391	1'000	0.061 58	0.061 58	40.9 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		16'904	326	0.061 58	0.061 58	NS		34'501	940	0.061 58	0.061 58	40.9 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		16'904	701	0.061 58	0.061 58	56.6 6		34'501	1'096	0.061 58	0.061 58	35.1 1		17'873	172	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00039	-9'923	12'609	0.061 58	0.061 58	3.30	00041	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00042	-1'560	6'662	0.061 58	0.061 58	6.16
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		7'044	733	0.061 58	0.061 58	55.1 3		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		10'426	11'879	0.061 58	0.061 58	3.38		0	0	0.061 58	0.061 58	-		8'485	12'796	0.061 58	0.061 58	3.15

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dif</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dif</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dif</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		19'950	348	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00079	-6'422	2'369	0.061 58	0.061 58	17.4 6	00080	-4'676	5'239	0.061 58	0.061 58	7.87	00081	-5'718	1'474	0.061 58	0.061 58	28.03
	I		-6'422	197	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		33'360	2'736	0.061 58	0.061 58	14.0 9		2'946	3'417	0.061 58	0.061 58	11.9 1		4'856	1'035	0.061 58	0.061 58	39.20
	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	00157	-2'955	597	0.061 58	0.061 58	68.8 7	00158	-1'073	539	0.061 58	0.061 58	76.0 4	00159	-2'550	1'108	0.061 58	0.061 58	37.08
	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	-
S	S		18'667	3'011	0.061 58	0.061 58	13.1 5		12'396	4'755	0.061 58	0.061 58	8.42		9'207	5'796	0.061 58	0.061 58	6.95
	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	00160	-323	968	0.061 58	0.061 58	42.2 8	00161	-6'447	678	0.061 58	0.061 58	61.0 0	00162	-5'498	1'738	0.061 58	0.061 58	23.76
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		7'228	5'129	0.061 58	0.061 58	7.88		4'553	2'668	0.061 58	0.061 58	15.2 1		16'494	510	0.061 58	0.061 58	77.94
	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	00163	-5'287	3'528	0.061 58	0.061 58	11.7 0	00164	4'839	4'348	0.061 58	0.061 58	9.33	00165	36'431	1'612	0.061 58	0.061 58	23.79
	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	-
S	S		20'931	2'309	0.061 58	0.061 58	17.0 8		5'774	2'662	0.061 58	0.061 58	15.2 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		8'324	57	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00166	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00167	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00168	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		3'938	1'872	0.061 58	0.061 58	21.7 0		1'055	1'762	0.061 58	0.061 58	23.1 7		-5'736	1'942	0.061 58	0.061 58	21.27
S	S		4'231	628	0.061 58	0.061 58	64.6 7		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-315	257	0.061 58	0.061 58	NS
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-419	646	0.061 58	0.061 58	63.3 7		-315	16	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00169	-7'273	186	0.061 58	0.061 58	NS	00504	-7'518	701	0.061 58	0.061 58	59.1 1	00505	4'988	688	0.061 58	0.061 58	58.95
	I		-7'273	138	0.061 58	0.061 58	NS		-7'518	47	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		25'082	1'837	0.061 58	0.061 58	21.3 1		7'223	816	0.061 58	0.061 58	49.51
	I		-510	293	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00506	16'002	2'325	0.061 58	0.061 58	17.1 1	00507	-913	335	0.061 58	0.061 58	NS	00508	-	402	0.061 58	0.061 58	NS
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		10'949	178	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		5'148	1'751	0.061 58	0.061 58	23.1 6		4'344	580	0.061 58	0.061 58	70.0 1		4'457	2'590	0.061 58	0.061 58	15.67
	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	00509	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00510	-685	641	0.061 58	0.061 58	63.8 9	00511	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		1'168	2'340	0.061 58	0.061 58	17.4 5		-685	195	0.061 58	0.061 58	NS		-2'654	980	0.061 58	0.061 58	41.93
S	S		3'171	1'150	0.061 58	0.061 58	35.3 8		9'957	3'876	0.061 58	0.061 58	10.3 7		13'933	2'673	0.061 58	0.061 58	14.94
	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	00512	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		1'120	762	0.061 58	0.061 58	53.5 8												
S	S		6'481	1'740	0.061 58	0.061 58	23.2 5												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 13a-P15-P14-P11-P12-11a</b>																			
P	S	00010	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00011	-3'536	576	0.061 58	0.061 58	71.4 5	00044	17'257	501	0.061 58	0.061 58	79.23
	I		-8'471	935	0.061 58	0.061 58	44.3 9		-3'536	693	0.061 58	0.061 58	59.3 9		6'732	348	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		35'558	892	0.061 58	0.061 58	43.0 6		31'589	1'439	0.061 58	0.061 58	26.8 9		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		35'558	1'418	0.061 58	0.061 58	27.0 9		31'589	116	0.061 58	0.061 58	NS		17'415	427	0.061 58	0.061 58	92.94
P	S	00045	-9'586	11'634	0.061 58	0.061 58	3.57	00047	-	295	0.061 58	0.061 58	NS	00048	-	12'807	0.061 58	0.061 58	3.33
	I								20'704						25'503				

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>Ar</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>Ar</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>Ar</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS		
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-5'829	364	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		
S	S		-5'891	18'440	0.061 58	0.061 58	2.24		0	0	0.061 58	0.061 58	-		7'447	18'258	0.061 58	0.061 58	2.21		
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		18'178	618	0.061 58	0.061 58	64.1 3		0	0	0.061 58	0.061 58	-		
P	S	00074	-8'111	784	0.061 58	0.061 58	52.9 1	00075	-3'514	550	0.061 58	0.061 58	74.8 3	00076	-7'784	780	0.061 58	0.061 58	53.15		
	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	-		
S	S		24'127	2'051	0.061 58	0.061 58	19.1 2		15'917	5'450	0.061 58	0.061 58	7.30		9'999	6'879	0.061 58	0.061 58	5.84		
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		
P	S	00077	-9'257	889	0.061 58	0.061 58	46.7 5	00078	-9'735	725	0.061 58	0.061 58	57.3 7	00087	13'917	1'981	0.061 58	0.061 58	20.16		
	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	-		
S	S		13'617	5'712	0.061 58	0.061 58	6.99		19'473	2'419	0.061 58	0.061 58	16.3 5		2'365	639	0.061 58	0.061 58	63.76		
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		
P	S	00088	2'438	6'387	0.061 58	0.061 58	6.38	00089	-	12'999	2'241	0.061 58	0.061 58	18.6 6	00090	-	20'568	3'542	0.061 58	0.061 58	11.96
	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	-		
S	S		2'101	4'599	0.061 58	0.061 58	8.86		28'152	665	0.061 58	0.061 58	58.5 4		34'280	3'417	0.061 58	0.061 58	11.27		
	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	00091	-	5'665	0.061 58	0.061 58	7.35	00092	-	12'598	1'939	0.061 58	0.061 58	21.5 5	00093	-	285	0.061 58	0.061 58	NS	
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		11'050	90	0.061 58	0.061 58	NS		
S	S		6'246	4'634	0.061 58	0.061 58	8.73		4'759	749	0.061 58	0.061 58	54.1 7		3'777	193	0.061 58	0.061 58	NS		
	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	00094	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00095	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00096	0	0	0.061 58	0.061 58	-		
	I		-9'992	379	0.061 58	0.061 58	NS		-4'084	1'865	0.061 58	0.061 58	22.0 9		10'036	410	0.061 58	0.061 58	98.06		
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'086	620	0.061 58	0.061 58	65.8 6		0	0	0.061 58	0.061 58	-		
	I		777	709	0.061 58	0.061 58	57.6 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-		900	718	0.061 58	0.061 58	56.89		
P	S	00097	19'902	412	0.061 58	0.061 58	95.9 0	00452	-	11'473	1'256	0.061 58	0.061 58	33.2 1	00453	-	1'526	0.061 58	0.061 58	27.63	
	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	-		
S	S		7'781	196	0.061 58	0.061 58	NS		21'862	2'200	0.061 58	0.061 58	17.9 0		26'337	2'306	0.061 58	0.061 58	16.94		
	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	00454	-	1'104	0.061 58	0.061 58	37.8 7	00455	12'197	1'074	0.061 58	0.061 58	37.2 9	00456	-	943	0.061 58	0.061 58	44.84		
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		
S	S		3'891	383	0.061 58	0.061 58	NS		2'980	365	0.061 58	0.061 58	NS		17'453	5'456	0.061 58	0.061 58	7.27		
	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	00457	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00458	-	806	0.061 58	0.061 58	51.8 7	00459	0	0	0.061 58	0.061 58	-		
	I		-7'927	1'122	0.061 58	0.061 58	36.9 6		12'813	0	0.061 58	0.061 58	-		-7'449	1'210	0.061 58	0.061 58	34.24		
S	S		8'879	3'174	0.061 58	0.061 58	12.6 9		9'599	5'217	0.061 58	0.061 58	7.71		4'173	2'359	0.061 58	0.061 58	17.22		
	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	00460	0	0	0.061 58	0.061 58	-														
	I		-847	1'395	0.061 58	0.061 58	29.3 7														
S	S		2'830	2'388	0.061 58	0.061 58	17.0 5														
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-														
<b>Piano Terra</b>																					
<b>Soletta 10a-P10-P11-P14-P13-12a</b>																					
P	S	00010	-	254	0.061 58	0.061 58	NS	00011	-	111	0.061 58	0.061 58	NS	00041	0	0	0.061 58	0.061 58	-		
	I		-6'330	1'028	0.061 58	0.061 58	40.2 3		-	511	0.061 58	0.061 58	82.0 0		-8'740	904	0.061 58	0.061 58	45.93		
S	S		31'333	1'478	0.061 58	0.061 58	26.1 9		36'660	774	0.061 58	0.061 58	49.5 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-		

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		31'333	477	0.061 58	0.061 58	81.1 4		36'660	972	0.061 58	0.061 58	39.4 4		19'853	387	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00042	- 10'699	8'727	0.061 58	0.061 58	4.77	00050	9'780	717	0.061 58	0.061 58	56.1 0	00051	- 26'075	10'432	0.061 58	0.061 58	4.10
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		9'056	13'476	0.061 58	0.061 58	2.99		0	0	0.061 58	0.061 58	-		4'192	14'870	0.061 58	0.061 58	2.73
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		5'897	253	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00071	-6'120	2'630	0.061 58	0.061 58	15.7 2	00072	- 24'152	8'272	0.061 58	0.061 58	5.15	00073	- 13'218	2'320	0.061 58	0.061 58	18.03
	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	-
S	S		3'857	1'362	0.061 58	0.061 58	29.8 4		-2'004	4'173	0.061 58	0.061 58	9.84		29'865	579	0.061 58	0.061 58	67.03
	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	00074	- 14'495	702	0.061 58	0.061 58	59.7 2	00075	-7'780	578	0.061 58	0.061 58	71.7 2	00076	-3'807	810	0.061 58	0.061 58	50.83
	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	-
S	S		16'895	3'475	0.061 58	0.061 58	11.4 3		13'229	5'377	0.061 58	0.061 58	7.44		13'409	6'704	0.061 58	0.061 58	5.96
	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	00077	- 11'392	735	0.061 58	0.061 58	56.7 5	00078	- 11'354	510	0.061 58	0.061 58	81.7 8	00079	-8'717	3'564	0.061 58	0.061 58	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	-
S	S		13'898	5'252	0.061 58	0.061 58	7.60		15'236	2'950	0.061 58	0.061 58	13.5 0		30'100	3'181	0.061 58	0.061 58	12.20
	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	00080	-5'773	4'909	0.061 58	0.061 58	8.42	00081	644	1'477	0.061 58	0.061 58	27.6 7	00082	10'502	564	0.061 58	0.061 58	71.22
	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	-
S	S		1'856	3'395	0.061 58	0.061 58	12.0 1		5'724	975	0.061 58	0.061 58	41.5 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		210	420	0.061 58	0.061 58	97.37
P	S	00083	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00084	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00085	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-5'792	1'570	0.061 58	0.061 58	26.3 2		-5'731	995	0.061 58	0.061 58	41.5 2		-9'373	1'314	0.061 58	0.061 58	31.63
S	S		2'669	425	0.061 58	0.061 58	95.8 1		0	0	0.061 58	0.061 58	-		2'699	555	0.061 58	0.061 58	73.37
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		498	743	0.061 58	0.061 58	55.0 1		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00086	4'361	1'224	0.061 58	0.061 58	33.1 7	00443	- 15'807	785	0.061 58	0.061 58	53.5 3	00444	- 11'136	1'178	0.061 58	0.061 58	35.39
	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	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		20'194	2'293	0.061 58	0.061 58	17.2 2		19'039	1'388	0.061 58	0.061 58	28.51
	I		1'344	386	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00445	-2'207	666	0.061 58	0.061 58	61.6 6	00446	-96	1'536	0.061 58	0.061 58	26.6 4	00447	-5'253	930	0.061 58	0.061 58	44.38
	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	-
S	S		4'546	562	0.061 58	0.061 58	72.2 2		4'215	781	0.061 58	0.061 58	52.0 0		-2'018	3'843	0.061 58	0.061 58	10.68
	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	00448	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00449	-7'900	949	0.061 58	0.061 58	43.6 9	00450	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-6'688	1'920	0.061 58	0.061 58	21.5 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		- 12'705	688	0.061 58	0.061 58	60.76
S	S		4'262	1'853	0.061 58	0.061 58	21.9 2		4'393	2'786	0.061 58	0.061 58	14.5 7		15'105	3'577	0.061 58	0.061 58	11.14
	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	00451	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		-9'358	864	0.061 58	0.061 58	48.1 1												
S	S		16'236	3'514	0.061 58	0.061 58	11.3 2												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
P	S	00009	-5'968	250	0.061 58	0.061 58	NS	00010	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00047	- 21'690	248	0.061 58	0.061 58	NS

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>sf</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>sf</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>sf</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
	I		-5'968	994	0.061 58	0.061 58	41.5 8		-	17'549	833	0.061 58	0.061 58	50.5 9		-6'321	391	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		32'409	1'254	0.061 58	0.061 58	30.8 1		26'643	242	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-	
	I		32'409	647	0.061 58	0.061 58	59.7 1		36'885	1'063	0.061 58	0.061 58	36.0 4		17'554	401	0.061 58	0.061 58	98.94	
P	S	00048	-	10'065	0.061 58	0.061 58	4.15	00053	2'008	834	0.061 58	0.061 58	48.8 8	00054	-	14'276	0.061 58	0.061 58	2.98	
	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	-	
S	S		6'785	17'835	0.061 58	0.061 58	2.27		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-3'874	19'919	0.061 58	0.061 58	2.07	
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		17'830	634	0.061 58	0.061 58	62.5 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-	
P	S	00090	-	2'588	0.061 58	0.061 58	16.3 4	00091	-	5'217	0.061 58	0.061 58	7.98	00092	-7'215	1'941	0.061 58	0.061 58	21.34	
	I		19'483	544	0.061 58	0.061 58	77.7 1		10'651	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-	
S	S		34'209	3'015	0.061 58	0.061 58	12.7 7		6'275	4'543	0.061 58	0.061 58	8.91		4'470	755	0.061 58	0.061 58	53.77	
	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	00101	-	780	0.061 58	0.061 58	53.7 7	00102	-4'586	593	0.061 58	0.061 58	69.5 3	00103	-8'837	769	0.061 58	0.061 58	54.00	
	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	-	
S	S		20'801	2'234	0.061 58	0.061 58	17.6 6		14'305	5'529	0.061 58	0.061 58	7.22		10'284	6'778	0.061 58	0.061 58	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	00104	-4'229	554	0.061 58	0.061 58	74.3 8	00105	-8'479	754	0.061 58	0.061 58	55.0 5	00111	-	3'180	0.061 58	0.061 58	13.29	
	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	-	
S	S		15'751	5'490	0.061 58	0.061 58	7.25		24'120	2'046	0.061 58	0.061 58	19.1 7		30'431	3'044	0.061 58	0.061 58	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	00112	-	7'643	0.061 58	0.061 58	5.45	00113	-1'049	2'542	0.061 58	0.061 58	16.1 2	00114	3'900	772	0.061 58	0.061 58	52.63	
	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	-	
S	S		2'381	5'257	0.061 58	0.061 58	7.75		2'734	881	0.061 58	0.061 58	46.2 2		6'655	263	0.061 58	0.061 58	NS	
	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	00115	-4'130	235	0.061 58	0.061 58	NS	00116	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00117	0	0	0.061 58	0.061 58	-	
	I		-4'130	47	0.061 58	0.061 58	NS		-	1'707	0.061 58	0.061 58	24.5 9		-	399	0.061 58	0.061 58	NS	
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		660	707	0.061 58	0.061 58	57.8 0		0	0	0.061 58	0.061 58	-	
	I		762	765	0.061 58	0.061 58	53.4 0		0	0	0.061 58	0.061 58	-		382	742	0.061 58	0.061 58	55.10	
P	S	00118	-6'954	205	0.061 58	0.061 58	NS	00470	-	1'208	0.061 58	0.061 58	34.9 6	00471	-	1'567	0.061 58	0.061 58	26.93	
	I		-6'954	182	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-	
S	S		3'981	234	0.061 58	0.061 58	NS		27'023	2'097	0.061 58	0.061 58	18.6 0		22'104	2'429	0.061 58	0.061 58	16.20	
	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	00472	-2'066	1'623	0.061 58	0.061 58	25.2 9	00473	-9'151	995	0.061 58	0.061 58	41.7 6	00474	-	1'221	0.061 58	0.061 58	34.75	
	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	-	
S	S		3'145	453	0.061 58	0.061 58	89.8 2		3'812	406	0.061 58	0.061 58	NS		11'472	5'871	0.061 58	0.061 58	6.83	
	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	00475	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00476	-	671	0.061 58	0.061 58	62.8 8	00477	0	0	0.061 58	0.061 58	-	
	I		-	1'070	0.061 58	0.061 58	39.0 6		18'309	23	0.061 58	0.061 58	NS		-	1'082	0.061 58	0.061 58	38.53	
S	S		8'952	3'259	0.061 58	0.061 58	12.3 6		16'469	5'083	0.061 58	0.061 58	7.82		3'083	2'675	0.061 58	0.061 58	15.21	
	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	00478	0	0	0.061 58	0.061 58	-													
	I		-	1'362	0.061 58	0.061 58	30.7 2													
S	S		3'971	2'400	0.061 58	0.061 58	16.9 3													
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-													

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
Piano Terra																			
Soletta 8a-P7-P8-P11-P10-10a																			
P	S	00009	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00010	-7'350	350	0.061 58	0.061 58	NS	00050	3'152	715	0.061 58	0.061 58	56.90
	I		- 18'361	757	0.061 58	0.061 58	55.7 4		-7'350	928	0.061 58	0.061 58	44.6 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		27'204	311	0.061 58	0.061 58	NS		32'111	1'259	0.061 58	0.061 58	30.7 0		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		37'944	985	0.061 58	0.061 58	38.8 2		32'111	631	0.061 58	0.061 58	61.2 5		19'997	366	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00051	- 28'165	11'861	0.061 58	0.061 58	3.62	00056	- 22'715	50	0.061 58	0.061 58	NS	00057	- 15'686	8'250	0.061 58	0.061 58	5.09
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-7'263	522	0.061 58	0.061 58	79.3 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		4'846	15'454	0.061 58	0.061 58	2.63		0	0	0.061 58	0.061 58	-		8'789	13'578	0.061 58	0.061 58	2.97
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		19'671	351	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00071	-373	2'674	0.061 58	0.061 58	15.3 1	00072	- 24'501	8'041	0.061 58	0.061 58	5.30	00073	- 17'505	3'400	0.061 58	0.061 58	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	-
S	S		4'083	1'325	0.061 58	0.061 58	30.6 6		-2'214	4'134	0.061 58	0.061 58	9.93		28'629	1'018	0.061 58	0.061 58	38.21
	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	00098	-6'747	1'999	0.061 58	0.061 58	20.7 0	00099	- 12'382	5'674	0.061 58	0.061 58	7.36	00100	- 12'843	2'739	0.061 58	0.061 58	15.26
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		- 12'843	185	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		5'516	1'223	0.061 58	0.061 58	33.1 3		3'087	3'788	0.061 58	0.061 58	10.7 4		33'296	2'970	0.061 58	0.061 58	12.99
	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	00101	- 13'754	569	0.061 58	0.061 58	73.5 9	00102	-8'220	584	0.061 58	0.061 58	71.0 4	00103	-4'731	788	0.061 58	0.061 58	52.34
	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	-
S	S		17'144	3'079	0.061 58	0.061 58	12.8 9		13'912	5'193	0.061 58	0.061 58	7.69		13'358	6'627	0.061 58	0.061 58	6.03
	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	00104	-8'509	572	0.061 58	0.061 58	72.5 6	00105	- 18'671	640	0.061 58	0.061 58	65.9 7	00106	12'060	1'441	0.061 58	0.061 58	27.80
	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	-
S	S		13'091	5'197	0.061 58	0.061 58	7.69		15'102	3'217	0.061 58	0.061 58	12.3 9		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'416	419	0.061 58	0.061 58	97.40
P	S	00107	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00108	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00109	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-9'012	1'230	0.061 58	0.061 58	33.7 7		- 13'639	830	0.061 58	0.061 58	50.4 4		- 13'927	1'497	0.061 58	0.061 58	27.98
S	S		3'048	587	0.061 58	0.061 58	69.3 3		0	0	0.061 58	0.061 58	-		2'384	534	0.061 58	0.061 58	76.29
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		688	776	0.061 58	0.061 58	52.6 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00110	1'395	828	0.061 58	0.061 58	49.2 9	00461	- 15'917	843	0.061 58	0.061 58	49.8 5	00462	- 15'762	1'176	0.061 58	0.061 58	35.73
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		- 15'917	26	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		25'874	2'077	0.061 58	0.061 58	18.8 2		19'335	2'600	0.061 58	0.061 58	15.21
	I		545	390	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00463	-1'389	1'759	0.061 58	0.061 58	23.3 1	00464	-9'962	1'056	0.061 58	0.061 58	39.4 0	00465	- 14'585	896	0.061 58	0.061 58	46.80
	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	-
S	S		4'188	763	0.061 58	0.061 58	53.2 3		4'701	692	0.061 58	0.061 58	58.6 4		4'870	3'065	0.061 58	0.061 58	13.24
	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	00466	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00467	- 11'408	1'588	0.061 58	0.061 58	26.2 7	00468	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		- 12'391	1'826	0.061 58	0.061 58	22.8 8		0	0	0.061 58	0.061 58	-		- 14'247	888	0.061 58	0.061 58	47.19
S	S		4'376	1'968	0.061 58	0.061 58	20.6 3		-2'113	3'871	0.061 58	0.061 58	10.6 1		16'326	3'408	0.061 58	0.061 58	11.67
	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	00469	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		-	654	0.061 58	0.061 58	64.2												

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
			15'733		58	58	4												
S	S		15'445	3'834	0.061 58	0.061 58	10.3 9												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 9a-P9-P8-P5-P6-7a</b>																			
P	S	00008	- 19'227	73	0.061 58	0.061 58	NS	00009	- 17'912	106	0.061 58	0.061 58	NS	00053	8'640	810	0.061 58	0.061 58	49.75
	I		- 13'305	560	0.061 58	0.061 58	74.7 2		-4'928	1'137	0.061 58	0.061 58	36.2 8		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		35'703	799	0.061 58	0.061 58	48.0 6		19'129	52	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		35'703	984	0.061 58	0.061 58	39.0 2		31'944	547	0.061 58	0.061 58	70.6 8		17'353	427	0.061 58	0.061 58	92.95
P	S	00054	- 19'807	12'010	0.061 58	0.061 58	3.52	00059	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00060	- 21'760	12'488	0.061 58	0.061 58	3.40
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-7'795	765	0.061 58	0.061 58	54.1 9		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		-3'937	19'466	0.061 58	0.061 58	2.12		0	0	0.061 58	0.061 58	-		6'684	17'369	0.061 58	0.061 58	2.33
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		18'085	625	0.061 58	0.061 58	63.4 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00111	- 14'825	1'999	0.061 58	0.061 58	20.9 9	00112	-9'877	7'018	0.061 58	0.061 58	5.93	00113	-7'040	2'600	0.061 58	0.061 58	15.92
	I		- 15'830	110	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		31'718	584	0.061 58	0.061 58	66.2 3		2'742	5'163	0.061 58	0.061 58	7.89		2'818	887	0.061 58	0.061 58	45.90
	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	00201	-4'226	654	0.061 58	0.061 58	63.0 0	00202	-9'934	819	0.061 58	0.061 58	50.8 0	00203	-7'638	782	0.061 58	0.061 58	53.00
	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	-
S	S		23'895	1'988	0.061 58	0.061 58	19.7 3		15'729	5'505	0.061 58	0.061 58	7.23		10'425	6'898	0.061 58	0.061 58	5.82
	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	00204	-3'819	597	0.061 58	0.061 58	68.9 7	00205	- 12'105	882	0.061 58	0.061 58	47.3 5	00211	- 15'079	3'618	0.061 58	0.061 58	11.60
	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	-
S	S		14'322	5'676	0.061 58	0.061 58	7.03		20'665	2'473	0.061 58	0.061 58	15.9 5		31'774	3'190	0.061 58	0.061 58	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	00212	-3'902	4'904	0.061 58	0.061 58	8.40	00213	-131	1'316	0.061 58	0.061 58	31.0 9	00214	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'726	141	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		5'547	4'133	0.061 58	0.061 58	9.80		3'914	520	0.061 58	0.061 58	78.1 4		3'707	130	0.061 58	0.061 58	NS
	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	00215	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00216	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00217	- 10'759	88	0.061 58	0.061 58	NS
	I		-1'438	520	0.061 58	0.061 58	78.8 6		-8'200	1'837	0.061 58	0.061 58	22.5 8		- 10'759	227	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		880	621	0.061 58	0.061 58	65.7 8		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		194	681	0.061 58	0.061 58	60.0 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		587	750	0.061 58	0.061 58	54.49
P	S	00218	-3'775	620	0.061 58	0.061 58	66.4 1	00559	- 11'426	989	0.061 58	0.061 58	42.1 7	00560	- 14'010	1'521	0.061 58	0.061 58	27.54
	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	-
S	S		6'905	264	0.061 58	0.061 58	NS		22'100	2'234	0.061 58	0.061 58	17.6 2		26'433	2'287	0.061 58	0.061 58	17.07
	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	00561	-1'661	623	0.061 58	0.061 58	65.8 5	00562	-5'653	1'351	0.061 58	0.061 58	30.5 7	00563	- 13'500	846	0.061 58	0.061 58	49.48
	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	-
S	S		3'637	285	0.061 58	0.061 58	NS		3'266	468	0.061 58	0.061 58	86.9 2		15'302	5'323	0.061 58	0.061 58	7.48
	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	00564	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00565	- 13'404	715	0.061 58	0.061 58	58.5 3	00566	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-8'967	1'110	0.061 58	0.061 58	37.4 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-6'681	1'388	0.061 58	0.061 58	29.81
S	S		8'923	3'192	0.061 58	0.061 58	12.6 2		12'095	5'399	0.061 58	0.061 58	7.42		3'909	2'212	0.061 58	0.061 58	18.37
	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	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>d</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>d</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>d</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
					58	58					58	58					58	58	
P	S	00567	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		-7'295	1'185	0.061 58	0.061 58	34.9 5												
S	S		2'993	2'581	0.061 58	0.061 58	15.7 7												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 6a-P4-P5-P8-P7-8a</b>																			
P	S	00008	-4'810	684	0.061 58	0.061 58	60.3 0	00009	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00056	-	69	0.061 58	0.061 58	NS
	I		-4'810	608	0.061 58	0.061 58	67.8 4		-	992	0.061 58	0.061 58	42.1 2		21'669 -6'761	512	0.061 58	0.061 58	80.83
S	S		30'963	1'472	0.061 58	0.061 58	26.3 1		28'260	234	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		30'963	91	0.061 58	0.061 58	NS		36'682	1'365	0.061 58	0.061 58	28.0 8		19'922	370	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00057	-	10'310	0.061 58	0.061 58	4.15	00062	12'388	381	0.061 58	0.061 58	NS	00063	-	9'949	0.061 58	0.061 58	4.23
	I		27'031	0	0.061 58	0.061 58	-		12'388	270	0.061 58	0.061 58	NS		16'226	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		9'303	14'118	0.061 58	0.061 58	2.85		0	0	0.061 58	0.061 58	-		3'409	14'115	0.061 58	0.061 58	2.88
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		19'855	364	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00098	-	2'050	0.061 58	0.061 58	20.3 3	00099	-	5'660	0.061 58	0.061 58	7.37	00100	-	3'565	0.061 58	0.061 58	11.74
	I		10'917	0	0.061 58	0.061 58	-		11'516	0	0.061 58	0.061 58	-		13'416	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		4'857	1'194	0.061 58	0.061 58	33.9 8		3'381	3'760	0.061 58	0.061 58	10.8 2		34'148	3'369	0.061 58	0.061 58	11.43
	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	00198	13'391	2'086	0.061 58	0.061 58	19.1 6	00199	-	7'554	0.061 58	0.061 58	5.52	00200	-	2'460	0.061 58	0.061 58	16.92
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		10'841	0	0.061 58	0.061 58	-		10'072	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		4'222	1'134	0.061 58	0.061 58	35.8 1		-3'239	3'831	0.061 58	0.061 58	10.7 4		25'552	2'473	0.061 58	0.061 58	15.82
	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	00201	-	603	0.061 58	0.061 58	69.4 4	00202	-7'286	629	0.061 58	0.061 58	65.8 5	00203	-3'421	808	0.061 58	0.061 58	50.93
	I		13'757	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		12'903	3'416	0.061 58	0.061 58	11.7 1		12'279	5'486	0.061 58	0.061 58	7.30		13'191	6'692	0.061 58	0.061 58	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	00204	-7'270	551	0.061 58	0.061 58	75.1 7	00205	-	588	0.061 58	0.061 58	71.0 6	00206	-2'429	934	0.061 58	0.061 58	43.98
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		12'445	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		14'024	5'127	0.061 58	0.061 58	7.79		18'468	3'015	0.061 58	0.061 58	13.1 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		153	404	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00207	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00208	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00209	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-	1'404	0.061 58	0.061 58	29.6 8		-883	1'025	0.061 58	0.061 58	39.9 7		3'793	1'534	0.061 58	0.061 58	26.49
S	S		2'309	493	0.061 58	0.061 58	82.6 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		3'513	484	0.061 58	0.061 58	84.01
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		953	730	0.061 58	0.061 58	55.9 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00210	28'132	954	0.061 58	0.061 58	40.8 1	00550	-8'618	857	0.061 58	0.061 58	48.4 4	00551	-	1'178	0.061 58	0.061 58	35.62
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		14'995	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		19'018	2'292	0.061 58	0.061 58	17.2 7		25'439	2'365	0.061 58	0.061 58	16.54
	I		2'307	406	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00552	-7'910	1'041	0.061 58	0.061 58	39.8 3	00553	14'099	1'196	0.061 58	0.061 58	33.3 8	00554	565	980	0.061 58	0.061 58	41.70
	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	-
S	S		4'458	676	0.061 58	0.061 58	60.0 5		4'194	668	0.061 58	0.061 58	60.8 0		2'330	3'083	0.061 58	0.061 58	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	00555	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00556	-7'986	887	0.061 58	0.061 58	46.7 5	00557	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-4'219	1'946	0.061 58	0.061 58	21.1		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-8'869	805	0.061 58	0.061 58	51.59

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
					58	58	7				58	58					58	58	
S	S		4'416	1'829	0.061 58	0.061 58	22.2 0		5'090	3'046	0.061 58	0.061 58	13.3 1		14'973	3'470	0.061 58	0.061 58	11.49
	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	00558	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		- 11'284	763	0.061 58	0.061 58	54.6 5												
S	S		16'427	3'572	0.061 58	0.061 58	11.1 3												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 7a-P6-P5-P2-P3-5a</b>																			
P	S	00006	5'570	438	0.061 58	0.061 58	92.5 0	00008	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00059	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		5'570	364	0.061 58	0.061 58	NS		744	1'080	0.061 58	0.061 58	37.8 3		4'816	566	0.061 58	0.061 58	71.68
S	S		20'209	285	0.061 58	0.061 58	NS		33'868	925	0.061 58	0.061 58	41.6 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		20'209	673	0.061 58	0.061 58	58.6 7		33'868	1'172	0.061 58	0.061 58	32.8 7		17'547	411	0.061 58	0.061 58	96.53
P	S	00060	- 16'324	9'892	0.061 58	0.061 58	4.25	00065	24'562	1'961	0.061 58	0.061 58	19.9 8	00066	-6'770	8'213	0.061 58	0.061 58	5.04
	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	-
S	S		7'587	16'849	0.061 58	0.061 58	2.40		0	0	0.061 58	0.061 58	-		7'369	10'044	0.061 58	0.061 58	4.02
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		15'958	140	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00187	6'179	2'282	0.061 58	0.061 58	17.7 4	00188	-2'780	4'686	0.061 58	0.061 58	8.77	00189	732	1'270	0.061 58	0.061 58	32.17
	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	-
S	S		2'993	2'078	0.061 58	0.061 58	19.5 9		36'710	2'180	0.061 58	0.061 58	17.5 8		4'755	508	0.061 58	0.061 58	79.87
	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	00211	- 12'491	2'068	0.061 58	0.061 58	20.2 1	00212	2'913	3'998	0.061 58	0.061 58	10.1 8	00213	-6'281	1'412	0.061 58	0.061 58	29.28
	I		- 14'062	559	0.061 58	0.061 58	74.9 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		33'439	2'767	0.061 58	0.061 58	13.9 3		5'981	4'039	0.061 58	0.061 58	10.0 2		4'461	539	0.061 58	0.061 58	75.32
	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	00219	6'924	629	0.061 58	0.061 58	64.2 6	00220	-4'621	1'177	0.061 58	0.061 58	35.0 3	00221	-1'346	864	0.061 58	0.061 58	47.46
	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	-
S	S		8'398	2'157	0.061 58	0.061 58	18.6 9		7'315	4'689	0.061 58	0.061 58	8.61		7'707	6'179	0.061 58	0.061 58	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	00222	-3'391	683	0.061 58	0.061 58	60.2 4	00223	455	795	0.061 58	0.061 58	51.4 2	00229	22'923	1'579	0.061 58	0.061 58	24.89
	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	-
S	S		13'622	4'914	0.061 58	0.061 58	8.13		22'582	2'088	0.061 58	0.061 58	18.8 3		11'796	226	0.061 58	0.061 58	NS
	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	00230	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00231	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00232	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		11'520	1'157	0.061 58	0.061 58	34.6 6		-1'749	2'369	0.061 58	0.061 58	17.3 2		-5'591	1'127	0.061 58	0.061 58	36.65
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		781	398	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		3'897	552	0.061 58	0.061 58	73.6 1		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'015	503	0.061 58	0.061 58	81.19
P	S	00233	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00577	- 10'240	1'008	0.061 58	0.061 58	41.3 0	00578	-2'430	970	0.061 58	0.061 58	42.35
	I		-5'577	475	0.061 58	0.061 58	86.9 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		4'181	88	0.061 58	0.061 58	NS		25'015	1'922	0.061 58	0.061 58	20.3 7		9'348	825	0.061 58	0.061 58	48.79
	I		4'181	29	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00579	9'614	2'844	0.061 58	0.061 58	14.1 5	00580	- 14'815	414	0.061 58	0.061 58	NS	00581	207	883	0.061 58	0.061 58	46.31
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		1'651	797	0.061 58	0.061 58	51.1 8		3'965	270	0.061 58	0.061 58	NS		11'189	1'496	0.061 58	0.061 58	26.82
	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	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
					58	58					58	58					58	58	
P	S	00582	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00583	-	381	0.061 58	0.061 58	NS	00584	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		1'088	1'195	0.061 58	0.061 58	34.1 7		13'303 -	134	0.061 58	0.061 58	NS		1'347	2'097	0.061 58	0.061 58	19.46
S	S		6'176	1'960	0.061 58	0.061 58	20.6 5		16'940	4'460	0.061 58	0.061 58	8.91		5'419	1'907	0.061 58	0.061 58	21.25
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00585	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		-1'274	1'717	0.061 58	0.061 58	23.8 8												
S	S		4'284	1'626	0.061 58	0.061 58	24.9 7												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 4a-P1-P2-P5-P4-6a</b>																			
P	S	00006	3'340	395	0.061 58	0.061 58	NS	00008	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00062	26'716	297	0.061 58	0.061 58	NS
	I		3'340	17	0.061 58	0.061 58	NS		2'764	1'146	0.061 58	0.061 58	35.5 3		27'196	266	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		16'209	636	0.061 58	0.061 58	62.5 3		27'519	1'055	0.061 58	0.061 58	36.9 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		16'209	534	0.061 58	0.061 58	74.4 7		27'519	585	0.061 58	0.061 58	66.6 2		20'302	367	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00063	-	11'017	0.061 58	0.061 58	3.80	00068	23'013	942	0.061 58	0.061 58	41.7 1	00070	2'886	8'510	0.061 58	0.061 58	4.78
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		23'013	435	0.061 58	0.061 58	90.3 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		3'984	14'492	0.061 58	0.061 58	2.80		0	0	0.061 58	0.061 58	-		11'557	9'358	0.061 58	0.061 58	4.28
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		18'197	160	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00147	-986	700	0.061 58	0.061 58	58.5 4	00148	-265	1'911	0.061 58	0.061 58	21.4 2	00182	6'753	3'157	0.061 58	0.061 58	12.81
	I		-986	906	0.061 58	0.061 58	45.2 3		-265	523	0.061 58	0.061 58	78.2 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		12'737	31	0.061 58	0.061 58	NS		15'865	319	0.061 58	0.061 58	NS		1'779	2'594	0.061 58	0.061 58	15.72
	I		14'708	65	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00198	7'481	2'155	0.061 58	0.061 58	18.7 4	00199	-9'990	7'378	0.061 58	0.061 58	5.64	00200	-3'857	2'884	0.061 58	0.061 58	14.28
	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	-
S	S		3'083	1'140	0.061 58	0.061 58	35.6 9		-2'593	3'800	0.061 58	0.061 58	10.8 1		28'803	801	0.061 58	0.061 58	48.54
	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	00219	-5'360	723	0.061 58	0.061 58	57.1 0	00220	-790	1'036	0.061 58	0.061 58	39.5 4	00221	-1'662	1'170	0.061 58	0.061 58	35.06
	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	-
S	S		4'886	3'021	0.061 58	0.061 58	13.4 3		6'682	5'537	0.061 58	0.061 58	7.30		8'523	6'103	0.061 58	0.061 58	6.60
	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	00222	-7'606	655	0.061 58	0.061 58	63.2 7	00223	-4'966	700	0.061 58	0.061 58	58.9 4	00224	12'983	869	0.061 58	0.061 58	46.03
	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	-
S	S		10'764	4'928	0.061 58	0.061 58	8.15		16'017	3'254	0.061 58	0.061 58	12.2 3		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'407	351	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00225	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00226	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00227	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		7'305	1'809	0.061 58	0.061 58	22.3 3		14'138	2'047	0.061 58	0.061 58	19.5 0		11'098	2'459	0.061 58	0.061 58	16.32
S	S		926	260	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		4'463	443	0.061 58	0.061 58	91.64
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		611	586	0.061 58	0.061 58	69.7 4		4'463	74	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00228	39'290	461	0.061 58	0.061 58	82.7 5	00568	863	267	0.061 58	0.061 58	NS	00569	-7'752	1'036	0.061 58	0.061 58	40.01
	I		39'290	852	0.061 58	0.061 58	44.7 7		863	179	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		8'276	337	0.061 58	0.061 58	NS		18'301	2'335	0.061 58	0.061 58	16.97
	I		8'058	30	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00570	15'814	1'104	0.061 58	0.061 58	36.0 5	00571	16'968	1'180	0.061 58	0.061 58	33.6 6	00572	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061	0.061	-		16'968	416	0.061	0.061	95.4		2'455	1'325	0.061	0.061	30.74

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>Ar</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>Ar</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>Ar</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
					58	58					58	58	7				58	58	
S	S		3'896	651	0.061 58	0.061 58	62.4 2		5'237	1'502	0.061 58	0.061 58	26.9 9		9'833	3'116	0.061 58	0.061 58	12.91
	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	00573	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00574	7'511	953	0.061 58	0.061 58	42.3 7	00575	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		6'760	2'520	0.061 58	0.061 58	16.0 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'707	1'116	0.061 58	0.061 58	36.55
S	S		3'609	1'051	0.061 58	0.061 58	38.6 8		2'489	2'859	0.061 58	0.061 58	14.2 5		6'227	1'451	0.061 58	0.061 58	27.89
	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	00576	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		-4'266	814	0.061 58	0.061 58	50.6 2												
S	S		13'085	3'048	0.061 58	0.061 58	13.1 2												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 2a-3a-5a-P3-P2</b>																			
P	S	00006	22'111	140	0.061 58	0.061 58	NS	00032	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00034	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		26'635	38	0.061 58	0.061 58	NS		15'831	191	0.061 58	0.061 58	NS		15'562	589	0.061 58	0.061 58	67.60
S	S		18'336	744	0.061 58	0.061 58	53.2 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		18'336	796	0.061 58	0.061 58	49.7 7		11'702	216	0.061 58	0.061 58	NS		21'576	1'893	0.061 58	0.061 58	20.81
P	S	00065	63'831	1'652	0.061 58	0.061 58	22.0 5	00066	-3'764	5'118	0.061 58	0.061 58	8.04	00183	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		2'743	103	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		12'106	9'270	0.061 58	0.061 58	4.32		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		1'636	788	0.061 58	0.061 58	51.7 7		0	0	0.061 58	0.061 58	-		10'421	448	0.061 58	0.061 58	89.68
P	S	00184	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00185	4'331	259	0.061 58	0.061 58	NS	00186	6'924	16	0.061 58	0.061 58	NS
	I		9'288	218	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		17'409	254	0.061 58	0.061 58	NS		50'207	5'214	0.061 58	0.061 58	7.17		51'036	4'345	0.061 58	0.061 58	8.59
	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	00187	4'006	3'777	0.061 58	0.061 58	10.7 6	00188	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00189	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'095	865	0.061 58	0.061 58	47.2 0		545	724	0.061 58	0.061 58	56.45
S	S		5'581	3'589	0.061 58	0.061 58	11.2 9		30'393	1'642	0.061 58	0.061 58	23.6 1		18'991	290	0.061 58	0.061 58	NS
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		18'991	68	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00529	17'530	1'501	0.061 58	0.061 58	26.4 3	00530	15'251	1'214	0.061 58	0.061 58	32.8 1	00531	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		1'015	335	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		13'161	2'147	0.061 58	0.061 58	18.6 2		25'512	1'877	0.061 58	0.061 58	20.8 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		11'520	610	0.061 58	0.061 58	65.74
P	S	00532	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00533	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00534	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		12'126	282	0.061 58	0.061 58	NS		4'741	399	0.061 58	0.061 58	NS		796	705	0.061 58	0.061 58	57.95
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		19'857	739	0.061 58	0.061 58	53.4 7		22'783	665	0.061 58	0.061 58	59.11
	I		7'355	701	0.061 58	0.061 58	57.6 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-		22'783	46	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00535	4'583	2'085	0.061 58	0.061 58	19.4 7												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
S	S		20'573	6'710	0.061 58	0.061 58	5.88												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 1a-2a-P2-P1-4a</b>																			
P	S	00006	24'423	108	0.061 58	0.061 58	NS	00033	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00034	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		24'423	706	0.061 58	0.061 58	55.5 1		16'145	279	0.061 58	0.061 58	NS		14'724	273	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		16'749	636	0.061 58	0.061 58	62.4 7		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		16'749	1'291	0.061 58	0.061 58	30.7 8		11'400	124	0.061 58	0.061 58	NS		20'400	1'778	0.061 58	0.061 58	22.20
P	S	00068	64'859	840	0.061 58	0.061 58	43.2 7	00070	-1'029	4'795	0.061 58	0.061 58	8.55	00147	5'842	87	0.061 58	0.061 58	NS
	I		64'859	382	0.061 58	0.061 58	95.1 5		0	0	0.061 58	0.061 58	-		5'842	350	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		9'938	9'335	0.061 58	0.061 58	4.31		17'029	697	0.061 58	0.061 58	56.97
	I		1'829	633	0.061 58	0.061 58	64.4 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-		17'029	47	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00148	-1'460	623	0.061 58	0.061 58	65.8 3	00178	6'585	58	0.061 58	0.061 58	NS	00179	2'060	313	0.061 58	0.061 58	NS
	I		-1'460	73	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		31'928	1'842	0.061 58	0.061 58	20.9 9		18'063	3'731	0.061 58	0.061 58	10.6 2		50'869	5'037	0.061 58	0.061 58	7.41
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00180	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00181	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00182	7'175	2'101	0.061 58	0.061 58	19.23
	I		6'468	405	0.061 58	0.061 58	99.8 9		3'301	65	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		15'026	1'643	0.061 58	0.061 58	24.2 6		5'194	28	0.061 58	0.061 58	NS		5'663	2'176	0.061 58	0.061 58	18.62
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		6'446	329	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00522	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00523	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00524	14'745	64	0.061 58	0.061 58	NS
	I		14'518	127	0.061 58	0.061 58	NS		-1'188	325	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		26'412	1'421	0.061 58	0.061 58	27.48
	I		7'830	623	0.061 58	0.061 58	64.7 8		8'928	496	0.061 58	0.061 58	81.2 1		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00525	19'752	989	0.061 58	0.061 58	39.9 6	00526	6'863	416	0.061 58	0.061 58	97.1 8	00527	-642	3'144	0.061 58	0.061 58	13.03
	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	-
S	S		12'108	1'607	0.061 58	0.061 58	24.9 3		34'610	5'472	0.061 58	0.061 58	7.03		19'562	7'073	0.061 58	0.061 58	5.59
	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	00528	2'202	15	0.061 58	0.061 58	NS												
	I		2'202	209	0.061 58	0.061 58	NS												
S	S		18'324	86	0.061 58	0.061 58	NS												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta 14a-P16-P17-17a-16a</b>																			
P	S	00002	22'445	103	0.061 58	0.061 58	NS	00029	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00030	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		26'567	61	0.061 58	0.061 58	NS		16'657	359	0.061 58	0.061 58	NS		14'279	644	0.061 58	0.061 58	61.96
S	S		18'250	683	0.061 58	0.061 58	58.0 2		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		18'250	864	0.061 58	0.061 58	45.8 6		11'958	201	0.061 58	0.061 58	NS		20'467	1'900	0.061 58	0.061 58	20.77
P	S	00038	65'011	1'795	0.061 58	0.061 58	20.2 4	00039	-5'486	5'097	0.061 58	0.061 58	8.10	00162	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		6'727	755	0.061 58	0.061 58	53.56
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		888	11'170	0.061 58	0.061 58	3.66		18'709	447	0.061 58	0.061 58	88.58
	I		1'651	730	0.061 58	0.061 58	55.8 8		0	0	0.061 58	0.061 58	-		18'709	230	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00163	-1'527	110	0.061 58	0.061 58	NS	00164	7'125	2'999	0.061 58	0.061 58	13.4 7	00194	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		-1'527	598	0.061 58	0.061 58	68.5 9		0	0	0.061 58	0.061 58	-		-734	102	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		32'964	1'708	0.061 58	0.061 58	22.5 9		4'532	2'681	0.061 58	0.061 58	15.1 4		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		10'699	312	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00195	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00196	-416	323	0.061 58	0.061 58	NS	00197	6'701	82	0.061 58	0.061 58	NS
	I		7'360	290	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		16'523	334	0.061 58	0.061 58	NS		50'322	5'451	0.061 58	0.061 58	6.86		45'117	4'296	0.061 58	0.061 58	8.78
	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	00543	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00544	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00545	19'668	1'604	0.061 58	0.061 58	24.64

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		-2'370	454	0.061 58	0.061 58	90.4 7		12'122	326	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		11'936	2'058	0.061 58	0.061 58	19.47
	I		10'002	612	0.061 58	0.061 58	65.7 0		7'776	708	0.061 58	0.061 58	57.0 1		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00546	15'427	1'310	0.061 58	0.061 58	30.4 0	00547	-1'074	3'430	0.061 58	0.061 58	11.9 5	00548	7'233	329	0.061 58	0.061 58	NS
	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	-
S	S		9'820	1'144	0.061 58	0.061 58	35.1 6		18'902	7'866	0.061 58	0.061 58	5.03		34'537	5'983	0.061 58	0.061 58	6.43
	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	00549	0	0	0.061 58	0.061 58	-												
	I		4'176	402	0.061 58	0.061 58	NS												
S	S		19'867	727	0.061 58	0.061 58	54.3 5												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
<b>Piano Terra</b>																			
<b>Soletta P17-P18-15a-18a-17a</b>																			
P	S	00002	23'941	174	0.061 58	0.061 58	NS	00030	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00031	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		26'151	491	0.061 58	0.061 58	79.5 7		14'161	296	0.061 58	0.061 58	NS		15'233	89	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		16'808	725	0.061 58	0.061 58	54.8 0		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		16'808	1'215	0.061 58	0.061 58	32.7 0		22'736	1'775	0.061 58	0.061 58	22.1 5		11'206	120	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00035	63'845	720	0.061 58	0.061 58	50.5 8	00036	-4'301	5'063	0.061 58	0.061 58	8.14	00170	3'946	2'626	0.061 58	0.061 58	15.47
	I		63'845	390	0.061 58	0.061 58	93.3 8		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		12'887	8'433	0.061 58	0.061 58	4.74		6'437	3'000	0.061 58	0.061 58	13.49
	I		1'837	723	0.061 58	0.061 58	56.4 0		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00171	1'539	595	0.061 58	0.061 58	68.5 7	00172	1'451	39	0.061 58	0.061 58	NS	00190	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		1'539	247	0.061 58	0.061 58	NS		1'451	385	0.061 58	0.061 58	NS		1'373	21	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		29'670	1'886	0.061 58	0.061 58	20.5 8		17'513	446	0.061 58	0.061 58	88.9 6		51'257	3'542	0.061 58	0.061 58	10.53
	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	00191	3'861	327	0.061 58	0.061 58	NS	00192	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00193	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		10'414	244	0.061 58	0.061 58	NS		3'279	172	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		49'917	4'745	0.061 58	0.061 58	7.88		15'894	1'700	0.061 58	0.061 58	23.4 1		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		6'397	392	0.061 58	0.061 58	NS
P	S	00536	15'488	11	0.061 58	0.061 58	NS	00537	17'652	936	0.061 58	0.061 58	42.3 8	00538	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		14'631	100	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		25'609	1'535	0.061 58	0.061 58	25.4 8		13'263	1'739	0.061 58	0.061 58	22.9 9		0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-		0	0	0.061 58	0.061 58	-		7'751	620	0.061 58	0.061 58	65.10
P	S	00539	0	0	0.061 58	0.061 58	-	00540	975	126	0.061 58	0.061 58	NS	00541	0	0	0.061 58	0.061 58	-
	I		253	295	0.061 58	0.061 58	NS		975	373	0.061 58	0.061 58	NS		3'741	234	0.061 58	0.061 58	NS
S	S		0	0	0.061 58	0.061 58	-		22'450	730	0.061 58	0.061 58	53.8 8		18'719	72	0.061 58	0.061 58	NS
	I		10'561	493	0.061 58	0.061 58	81.4 7		22'450	24	0.061 58	0.061 58	NS		0	0	0.061 58	0.061 58	-
P	S	00542	4'962	1'873	0.061 58	0.061 58	21.6 5												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												
S	S		21'808	6'016	0.061 58	0.061 58	6.55												
	I		0	0	0.061 58	0.061 58	-												

**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>dr</sub>** Armatura disponibile per la flessione

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
-----	-----	------	------------------------	--------------------------	---	--	----	------	------------------------	--------------------------	---	--	----	------	------------------------	--------------------------	---	--	----

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

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

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
<b>Piano Terra</b>																	
<b>Soletta 15a-P18-P17-P14-P15-13a</b>																	
P	S	0000 2	-1'538	135	0.06158	NS	0001 1	0	0	0.06158	-	0003 5	5'002	302	0.06158	NS	
	I		-1'538	66	0.06158	NS		-5'576	1'006	0.06158	49.4 1		0	0	0.06158	-	
S	S		9'091	213	0.06158	NS		14'303	15	0.06158	NS		0	0	0.06158	-	
	I		9'091	296	0.06158	NS		14'806	16	0.06158	NS		3'323	98	0.06158	NS	
P	S	0003 6	143	3'660	0.06158	13.4 7	0004 4	8'214	318	0.06158	NS	0004 5	-7'243	9'918	0.06158	5.02	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
S	S		8'078	6'039	0.06158	8.07		0	0	0.06158	-		1'169	14'129	0.06158	3.48	
	I		0	0	0.06158	-		4'929	592	0.06158	82.6 8		0	0	0.06158	-	
P	S	0008 7	-873	1'925	0.06158	25.6 4	0008 8	3'179	5'046	0.06158	9.72	0008 9	-12'497	2'069	0.06158	24.26	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
S	S		-2'147	558	0.06158	88.6 3		3'270	3'669	0.06158	13.3 7		22'471	2'168	0.06158	22.00	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
P	S	0015 7	-12'437	866	0.06158	57.9 6	0015 8	-2'720	702	0.06158	70.5 1	0015 9	-4'101	973	0.06158	50.97	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
S	S		14'893	1'675	0.06158	28.7 9		8'971	3'696	0.06158	13.1 6		5'033	4'669	0.06158	10.48	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
P	S	0016 0	-300	920	0.06158	53.6 1	0016 1	1'734	693	0.06158	70.9 6	0017 0	2'683	1'042	0.06158	47.13	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
S	S		5'892	3'653	0.06158	13.3 8		6'682	1'811	0.06158	26.9 6		-1'213	1'578	0.06158	31.30	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
P	S	0017 1	-944	1'265	0.06158	39.0 3	0017 2	0	0	0.06158	-	0017 3	4'929	245	0.06158	NS	
	I		0	0	0.06158	-		21	203	0.06158	NS		0	0	0.06158	-	
S	S		25'024	1'392	0.06158	34.1 3		7'027	426	0.06158	NS		4'229	52	0.06158	NS	
	I		0	0	0.06158	-		7'027	37	0.06158	NS		0	0	0.06158	-	
P	S	0017 4	0	0	0.06158	-	0017 5	0	0	0.06158	-	0017 6	0	0	0.06158	-	
	I		-81	786	0.06158	62.7 3		-5'647	2'160	0.06158	23.0 1		-844	1'439	0.06158	34.30	
S	S		0	0	0.06158	-		136	168	0.06158	NS		0	0	0.06158	-	
	I		788	395	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		768	468	0.06158	NS	
P	S	0017 7	0	0	0.06158	-	0051 3	-492	286	0.06158	NS	0051 4	-12'519	1'236	0.06158	40.62	
	I		3'410	227	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
S	S		3'780	334	0.06158	NS		6'723	648	0.06158	75.3 4		16'169	1'669	0.06158	28.84	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
P	S	0051 5	724	1'042	0.06158	47.2 6	0051 6	-250	666	0.06158	74.0 5	0051 7	-13'176	897	0.06158	56.02	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
S	S		541	273	0.06158	NS		-1'031	568	0.06158	86.9 3		10'245	3'974	0.06158	12.22	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
P	S	0051 8	0	0	0.06158	-	0051 9	0	0	0.06158	-	0052 0	0	0	0.06158	-	
	I		-3'358	1'103	0.06158	44.9 2		273	341	0.06158	NS		-4'148	1'371	0.06158	36.18	
S	S		4'220	1'568	0.06158	31.2 5		9'182	806	0.06158	60.3 5		2'469	1'511	0.06158	32.51	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-	
P	S	0052 1	0	0	0.06158	-											
	I		-2'505	2'140	0.06158	23.1 2											
S	S		2'108	1'032	0.06158	47.6 3											
	I		0	0	0.06158	-											
<b>Piano Terra</b>																	
<b>Soletta 12a-P13-P14-P17-P16-14a</b>																	
P	S	0000 2	-444	419	0.06158	NS	0001 1	0	0	0.06158	-	0003 8	7'351	1'555	0.06158	31.36	
	I		0	0	0.06158	-		-11'756	974	0.06158	51.4 8		0	0	0.06158	-	
S	S		2'423	65	0.06158	NS		26'685	321	0.06158	NS		0	0	0.06158	-	

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		2'423	439	0.06158	NS		26'685	477	0.06158	99.34		4'131	164	0.06158	NS
P	S	00039	-6'445	9'830	0.06158	5.06	00041	0	0	0.06158	-	00042	-9'669	6'167	0.06158	8.11
	I		0	0	0.06158	-		-9'139	671	0.06158	74.45		0	0	0.06158	-
S	S		10'3070	9'3740	0.06158	5.18		0	0	0.06158	-		8'7670	9'6270	0.06158	5.06
	I		0	0	0.06158	-		2'488	350	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00079	-5'680	1'299	0.06158	38.27	00080	-12'142	4'653	0.06158	10.78	00081	-11'785	1'336	0.06158	37.54
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		26'074	1'931	0.06158	24.56		-617	3'016	0.06158	16.36		1'321	879	0.06158	55.98
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00157	-8'251	578	0.06158	86.32	00158	-4'833	603	0.06158	82.34	00159	-1'885	980	0.06158	50.45
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		13'383	2'200	0.06158	21.97		9'023	3'390	0.06158	14.35		7'339	4'162	0.06158	11.72
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00160	-1'031	830	0.06158	59.49	00161	-3'267	532	0.06158	93.11	00162	-4'633	1'342	0.06158	36.98
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		5'760	3'624	0.06158	13.49		4'601	1'875	0.06158	26.12		8'421	635	0.06158	76.69
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00163	-3'894	2'832	0.06158	17.51	00164	-571	3'613	0.06158	13.66	00165	7'618	1'171	0.06158	41.63
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		12'949	2'114	0.06158	22.88		-1'082	2'451	0.06158	20.15		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		3'519	49	0.06158	NS
P	S	00166	0	0	0.06158	-	00167	0	0	0.06158	-	00168	0	0	0.06158	-
	I		-8'108	1'509	0.06158	33.06		-11'506	1'490	0.06158	33.64		-13'810	1'751	0.06158	28.72
S	S		1'0600	4720	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		-2170	1740	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		-50	451	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00169	-14'195	48	0.06158	NS	00504	-10'090	375	0.06158	NS	00505	-1'569	623	0.06158	79.32
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		19'403	1'303	0.06158	36.77		5'989	742	0.06158	65.86
	I		528	209	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00506	4'984	1'802	0.06158	27.16	00507	-11'033	322	0.06158	NS	00508	-10'083	159	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		1'699	1'468	0.06158	33.50		175	501	0.06158	98.38		1'408	2'255	0.06158	21.82
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00509	0	0	0.06158	-	00510	-2'973	455	0.06158	NS	00511	0	0	0.06158	-
	I		-6'767	2'047	0.06158	24.32		0	0	0.06158	-		-7'431	953	0.06158	52.29
S	S		2'399	910	0.06158	53.99		6'087	3'211	0.06158	15.22		10'912	2'071	0.06158	23.43
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00512	0	0	0.06158	-										
	I		-2'075	615	0.06158	80.41										
S	S		5'158	1'410	0.06158	34.70										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra</b>																
P	S	00010	0	0	0.06158	-	00011	-17'257	189	0.06158	NS	00044	7'344	315	0.06158	NS
	I		-16'620	903	0.06158	55.92		-17'257	306	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		21'981	144	0.06158	NS		20'021	987	0.06158	48.49		0	0	0.06158	-
	I		21'981	670	0.06158	71.23		0	0	0.06158	-		2'202	556	0.06158	88.39
P	S	00045	-5'454	8'579	0.06158	5.79	00047	-14'867	12	0.06158	NS	00048	-16'630	9'827	0.06158	5.14
	I		0	0	0.06158	-		-14'867	98	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		0	13'862	0.06158	3.56		0	0	0.06158	-		9'954	13'816	0.06158	3.52
	I		0	0	0.06158	-		4'283	506	0.06158	96.82		0	0	0.06158	-
P	S	00074	-18'392	783	0.06158	64.65	00075	-9'892	709	0.06158	70.54	00076	-14'287	1'046	0.06158	48.11
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		18'634	1'563	0.06158	30.6		12'175	3'820	0.06158	12.6		7'538	4'829	0.06158	10.10

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	PoS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0.06158	9		0	0	0.06158	8		0	0	0.06158	-
P	S	00077	-8'236	830	0.06158	60.1	00078	-14'448	803	0.06158	62.6	00087	945	1'853	0.06158	26.57
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	9		0	0	0.06158	-
S	S		10'541	4'027	0.06158	12.0		14'560	1'692	0.06158	28.5		-1'404	553	0.06158	89.33
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	2		0	0	0.06158	-
P	S	00088	2'816	4'647	0.06158	10.5	00089	-11'739	1'344	0.06158	37.3	00090	-20'307	2'562	0.06158	19.81
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	1		0	0	0.06158	-
S	S		3'617	3'597	0.06158	13.6		20'586	1'890	0.06158	25.3		27'648	2'658	0.06158	17.80
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	0		0	0	0.06158	-
P	S	00091	-11'872	4'723	0.06158	10.6	00092	-15'640	1'691	0.06158	29.8	00093	-14'296	170	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	2		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		6'336	3'640	0.06158	13.4		-408	634	0.06158	77.8		1'446	146	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	1		0	0	0.06158	-
P	S	00094	0	0	0.06158	-	00095	0	0	0.06158	-	00096	0	0	0.06158	-
	I		-14'732	380	0.06158	NS		-15'021	1'672	0.06158	30.1		-8'977	319	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		223	524	0.06158	94.0		0	0	0.06158	-
	I		681	491	0.06158	NS		0	0	0.06158	5		1'067	495	0.06158	99.44
P	S	00097	1'026	282	0.06158	NS	00452	-14'531	1'030	0.06158	48.8	00453	-20'069	1'244	0.06158	40.79
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	8		0	0	0.06158	-
S	S		6'426	157	0.06158	NS		17'483	1'612	0.06158	29.8		19'927	1'706	0.06158	28.06
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	0		0	0	0.06158	-
P	S	00454	-15'231	910	0.06158	55.3	00455	-1'017	957	0.06158	51.5	00456	-20'609	800	0.06158	63.48
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	9		0	0	0.06158	-
S	S		1'115	329	0.06158	NS		-510	334	0.06158	NS		14'277	4'223	0.06158	11.43
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00457	0	0	0.06158	-	00458	-15'708	694	0.06158	72.6	00459	0	0	0.06158	-
	I		-12'447	1'051	0.06158	47.7		0	0	0.06158	7		-14'758	1'230	0.06158	40.94
S	S		6'627	2'438	0.06158	20.0		9'273	3'963	0.06158	12.2		3'817	1'885	0.06158	26.01
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	7		0	0	0.06158	-
P	S	00460	0	0	0.06158	-										
	I		-9'502	1'210	0.06158	41.3										
S	S		2'154	1'893	0.06158	25.9										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra Soletta 10a-P10-P11-P14-P13-12a</b>																
P	S	00010	0	0	0.06158	-	00011	0	0	0.06158	-	00041	0	0	0.06158	-
	I		-17'590	735	0.06158	68.8		-17'033	362	0.06158	NS		-13'062	637	0.06158	78.87
S	S		20'727	892	0.06158	53.6		24'328	248	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		24'328	446	0.06158	NS		5'455	385	0.06158	NS
P	S	00042	-14'577	7'529	0.06158	6.69	00050	-2'414	612	0.06158	80.8	00051	-15'416	7'608	0.06158	6.63
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		8'947	10'222	0.06158	4.76		0	0	0.06158	-		5'859	11'090	0.06158	4.41
	I		0	0	0.06158	-		2'544	334	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00071	-9'514	2'454	0.06158	20.3	00072	-14'124	6'052	0.06158	8.31	00073	-14'065	1'494	0.06158	33.68
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		243	1'196	0.06158	41.2		-6'410	3'753	0.06158	13.2		20'699	1'904	0.06158	25.11
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00074	-17'795	694	0.06158	72.8	00075	-14'310	774	0.06158	65.0	00076	-9'909	1'034	0.06158	48.37
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		12'237	2'457	0.06158	19.7		9'471	3'746	0.06158	12.9		10'264	4'717	0.06158	10.30
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	8		0	0	0.06158	-
P	S	00077	-12'118	821	0.06158	61.1	00078	-16'212	531	0.06158	95.0	00079	-11'746	2'753	0.06158	18.21
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	4		0	0	0.06158	-
S	S		10'204	3'631	0.06158	13.3		11'871	2'098	0.06158	23.0		24'639	2'564	0.06158	18.54
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	9		0	0	0.06158	-

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00080	-12'914	4'435	0.06158	11.33	00081	-10'565	1'318	0.06158	37.98	00082	-9'520	458	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		-2'825	2'973	0.06158	16.65		183	813	0.06158	60.62		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		173	281	0.06158	NS
P	S	00083	0	0	0.06158	-	00084	0	0	0.06158	-	00085	0	0	0.06158	-
	I		-17'085	1'398	0.06158	36.14		-16'063	895	0.06158	56.37		-15'590	1'175	0.06158	42.91
S	S		642	351	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		416	470	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		350	513	0.06158	96.05		0	0	0.06158	-
P	S	00086	-8'978	1'122	0.06158	44.52	00443	-16'737	585	0.06158	86.33	00444	-14'647	926	0.06158	54.38
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		16'757	1'647	0.06158	29.20		18'658	1'752	0.06158	27.37
	I		1'123	257	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00445	-11'558	568	0.06158	88.26	00446	-6'426	1'475	0.06158	33.74	00447	-11'568	1'008	0.06158	49.73
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		1'554	483	0.06158	NS		-25	700	0.06158	70.43		-448	2'954	0.06158	16.70
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00448	0	0	0.06158	-	00449	-13'796	765	0.06158	65.74	00450	0	0	0.06158	-
	I		-13'771	1'729	0.06158	29.09		0	0	0.06158	-		-14'806	660	0.06158	76.31
S	S		3'303	1'495	0.06158	32.82		2'039	2'442	0.06158	20.13		11'743	2'713	0.06158	17.86
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00451	0	0	0.06158	-										
	I		-13'627	809	0.06158	62.15										
S	S		12'417	2'710	0.06158	17.86										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra Soletta 11a-P12-P11-P8-P9-9a</b>																
P	S	00009	0	0	0.06158	-	00010	0	0	0.06158	-	00047	0	0	0.06158	-
	I		-15'961	638	0.06158	79.07		-22'094	653	0.06158	77.93		-15'978	85	0.06158	NS
S	S		17'294	235	0.06158	NS		26'773	477	0.06158	99.32		0	0	0.06158	-
	I		16'344	47	0.06158	NS		26'773	426	0.06158	NS		3'412	493	0.06158	99.50
P	S	00048	-13'132	8'006	0.06158	6.28	00053	-3'635	770	0.06158	64.37	00054	-15'291	10'701	0.06158	4.71
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		9'296	13'452	0.06158	3.62		0	0	0.06158	-		1'576	14'879	0.06158	3.31
	I		0	0	0.06158	-		4'703	496	0.06158	98.72		0	0	0.06158	-
P	S	00090	-16'721	1'394	0.06158	36.23	00091	-10'442	4'225	0.06158	11.85	00092	-16'792	1'714	0.06158	29.47
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		26'602	2'210	0.06158	21.44		6'749	3'561	0.06158	13.71		544	639	0.06158	77.09
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00101	-20'544	822	0.06158	61.77	00102	-11'919	784	0.06158	63.98	00103	-16'154	1'063	0.06158	47.47
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		16'339	1'585	0.06158	30.36		10'533	3'860	0.06158	12.58		7'612	4'713	0.06158	10.34
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00104	-11'250	731	0.06158	68.55	00105	-16'580	776	0.06158	65.07	00111	-21'518	2'535	0.06158	20.06
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		11'812	3'821	0.06158	12.68		17'626	1'577	0.06158	30.46		22'952	2'442	0.06158	19.51
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00112	-5'750	5'614	0.06158	8.86	00113	-8'720	2'391	0.06158	20.88	00114	-5'042	768	0.06158	64.67
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		3'498	4'049	0.06158	12.11		-2'404	772	0.06158	64.08		4'832	214	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00115	-12'828	148	0.06158	NS	00116	0	0	0.06158	-	00117	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		-19'511	1'542	0.06158	32.88		-20'520	319	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		110	600	0.06158	82.15		0	0	0.06158	-

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	PoS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		743	536	0.06158	91.88		0	0	0.06158	-		624	522	0.06158	94.36
P	S	00118	-17'501	65	0.06158	NS	00470	-19'589	863	0.06158	58.76	00471	-20'735	1'426	0.06158	35.62
	I		-17'501	41	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		2'764	187	0.06158	NS		20'440	1'520	0.06158	31.47		17'660	1'790	0.06158	26.83
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00472	-9'173	1'567	0.06158	31.88	00473	-17'653	774	0.06158	65.34	00474	-21'972	1'161	0.06158	43.82
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		461	404	0.06158	NS		156	357	0.06158	NS		10'335	4'461	0.06158	10.89
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00475	0	0	0.06158	-	00476	-20'725	453	0.06158	NS	00477	0	0	0.06158	-
	I		-15'408	1'020	0.06158	49.42		0	0	0.06158	-		-15'143	963	0.06158	52.33
S	S		6'623	2'480	0.06158	19.69		13'884	3'889	0.06158	12.42		3'009	2'095	0.06158	23.43
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00478	0	0	0.06158	-										
	I		-16'945	1'275	0.06158	39.62										
S	S		2'989	1'907	0.06158	25.74										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra Soletta 8a-P7-P8-P11-P10-10a</b>																
P	S	00009	0	0	0.06158	-	00010	0	0	0.06158	-	00050	-5'906	636	0.06158	78.18
	I		-22'267	576	0.06158	88.37		-16'516	563	0.06158	89.68		0	0	0.06158	-
S	S		28'226	523	0.06158	90.39		16'829	237	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
	I		28'226	357	0.06158	NS		17'859	24	0.06158	NS		5'672	359	0.06158	NS
P	S	00051	-18'491	8'829	0.06158	5.73	00056	0	0	0.06158	-	00057	-15'976	6'729	0.06158	7.50
	I		0	0	0.06158	-		-15'849	216	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		6'188	11'587	0.06158	4.22		0	0	0.06158	-		9'357	10'279	0.06158	4.73
	I		0	0	0.06158	-		2'201	352	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00071	-7'871	2'489	0.06158	20.03	00072	-14'545	5'853	0.06158	8.60	00073	-17'354	2'722	0.06158	18.57
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		-1'171	1'152	0.06158	42.87		-7'638	3'713	0.06158	13.43		20'955	2'417	0.06158	19.77
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00098	-16'460	1'724	0.06158	29.28	00099	-16'833	5'099	0.06158	9.91	00100	-13'070	1'645	0.06158	30.54
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		1'611	1'042	0.06158	47.20		-1'395	3'342	0.06158	14.78		26'066	2'182	0.06158	21.74
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00101	-17'928	573	0.06158	88.29	00102	-14'904	814	0.06158	61.88	00103	-12'186	1'020	0.06158	49.19
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		12'290	2'230	0.06158	21.71		10'060	3'536	0.06158	13.74		9'784	4'652	0.06158	10.45
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00104	-15'458	790	0.06158	63.81	00105	-20'591	650	0.06158	78.12	00106	-3'159	1'356	0.06158	36.52
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		9'619	3'532	0.06158	13.76		11'753	2'225	0.06158	21.78		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		1'000	287	0.06158	NS
P	S	00107	0	0	0.06158	-	00108	0	0	0.06158	-	00109	0	0	0.06158	-
	I		-15'753	1'042	0.06158	48.40		-18'341	754	0.06158	67.13		-21'508	1'339	0.06158	37.97
S	S		1'224	500	0.06158	98.43		0	0	0.06158	-		-148	445	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		541	548	0.06158	89.89		0	0	0.06158	-
P	S	00110	-17'700	597	0.06158	84.71	00461	-17'930	494	0.06158	NS	00462	-18'429	1'033	0.06158	49.01
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		20'441	1'488	0.06158	32.14		15'537	1'909	0.06158	25.24
	I		474	262	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00463	-6'678	1'626	0.06158	30.62	00464	-15'251	832	0.06158	60.57	00465	-16'059	563	0.06158	89.62
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		1'134	678	0.06158	72.59		442	603	0.06158	81.71		1'636	2'676	0.06158	18.38

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00466	0	0	0.06158	-	00467	-13'733	1'447	0.06158	34.75	00468	0	0	0.06158	-
	I		-16'017	1'663	0.06158	30.34		0	0	0.06158	-		-16'142	837	0.06158	60.29
S	S		3'327	1'585	0.06158	30.95		152	2'978	0.06158	16.55		12'704	2'618	0.06158	18.48
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00469	0	0	0.06158	-										
	I		-16'776	584	0.06158	86.48										
S	S		11'858	2'928	0.06158	16.55										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra</b>																
<b>Soletta 9a-P9-P8-P5-P6-7a</b>																
P	S	00008	0	0	0.06158	-	00009	0	0	0.06158	-	00053	-1'702	725	0.06158	68.17
	I		-16'547	409	0.06158	NS		-17'729	846	0.06158	59.78		0	0	0.06158	-
S	S		21'520	275	0.06158	NS		20'701	833	0.06158	57.40		0	0	0.06158	-
	I		21'520	460	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		3'173	511	0.06158	96.03
P	S	00054	-11'394	8'760	0.06158	5.72	00059	0	0	0.06158	-	00060	-12'495	9'543	0.06158	5.26
	I		0	0	0.06158	-		-11'446	488	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		1'321	14'490	0.06158	3.40		0	0	0.06158	-		8'610	13'107	0.06158	3.71
	I		0	0	0.06158	-		4'906	583	0.06158	83.96		0	0	0.06158	-
P	S	00111	-17'156	1'114	0.06158	45.36	00112	-3'524	5'081	0.06158	9.75	00113	-10'418	2'431	0.06158	20.59
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		22'596	1'906	0.06158	25.01		4'191	3'969	0.06158	12.35		-1'201	780	0.06158	63.32
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00201	-15'473	685	0.06158	73.60	00202	-8'474	772	0.06158	64.65	00203	-14'197	1'048	0.06158	48.02
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		18'022	1'511	0.06158	31.77		11'968	3'868	0.06158	12.52		7'725	4'824	0.06158	10.10
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00204	-10'182	775	0.06158	64.56	00205	-17'339	916	0.06158	55.18	00211	-16'002	2'733	0.06158	18.46
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		10'889	3'996	0.06158	12.14		15'309	1'773	0.06158	27.19		25'369	2'614	0.06158	18.16
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00212	-8'739	4'285	0.06158	11.65	00213	-11'182	1'197	0.06158	41.86	00214	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		-11'507	223	0.06158	NS
S	S		5'623	3'264	0.06158	14.98		-808	432	0.06158	NS		2'288	87	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00215	0	0	0.06158	-	00216	0	0	0.06158	-	00217	0	0	0.06158	-
	I		-15'877	424	0.06158	NS		-17'234	1'643	0.06158	30.76		-17'482	77	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		114	527	0.06158	93.53		0	0	0.06158	-
	I		420	471	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		712	519	0.06158	94.89
P	S	00218	-7'035	596	0.06158	83.57	00559	-18'512	1'004	0.06158	50.43	00560	-16'659	1'262	0.06158	40.01
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		5'115	223	0.06158	NS		17'753	1'621	0.06158	29.63		19'626	1'688	0.06158	28.37
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00561	-12'672	529	0.06158	94.92	00562	-9'961	1'383	0.06158	36.17	00563	-17'700	720	0.06158	70.24
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		984	250	0.06158	NS		-383	421	0.06158	NS		12'375	4'098	0.06158	11.81
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00564	0	0	0.06158	-	00565	-20'188	769	0.06158	66.00	00566	0	0	0.06158	-
	I		-13'154	1'039	0.06158	48.36		0	0	0.06158	-		-14'142	1'272	0.06158	39.56
S	S		6'613	2'437	0.06158	20.04		11'066	4'064	0.06158	11.94		3'582	1'762	0.06158	27.83
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00567	0	0	0.06158	-										
	I		-13'495	1'110	0.06158	45.29										
S	S		2'322	2'019	0.06158	24.3										

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	PoS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0.06158	4										
<b>Piano Terra Soletta 6a-P4-P5-P8-P7-8a</b>																
P	S	00008	-17'007	294	0.06158	NS	00009	0	0	0.06158	-	00056	0	0	0.06158	-
	I		-17'007	218	0.06158	NS		-16'845	831	0.06158	60.78		-13'507	197	0.06158	NS
S	S		19'968	1'015	0.06158	47.16		24'944	145	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		24'944	623	0.06158	76.26		5'680	366	0.06158	NS
P	S	00057	-17'689	7'871	0.06158	6.43	00062	6'210	199	0.06158	NS	00063	-10'237	7'318	0.06158	6.84
	I		0	0	0.06158	-		6'210	88	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		9'554	10'743	0.06158	4.53		0	0	0.06158	-		5'354	10'627	0.06158	4.60
	I		0	0	0.06158	-		2'195	364	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00098	-14'200	1'770	0.06158	28.43	00099	-16'881	4'915	0.06158	10.28	00100	-14'564	2'660	0.06158	18.93
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		-157	1'008	0.06158	48.92		-1'565	3'305	0.06158	14.95		27'562	2'622	0.06158	18.05
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00198	661	1'899	0.06158	25.94	00199	-7'091	5'547	0.06158	8.98	00200	-10'063	1'634	0.06158	30.61
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		399	981	0.06158	50.23		-7'535	3'409	0.06158	14.62		18'154	1'871	0.06158	25.65
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00201	-16'039	636	0.06158	79.33	00202	-13'349	859	0.06158	58.51	00203	-9'608	1'028	0.06158	48.63
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		9'764	2'406	0.06158	20.20		9'040	3'812	0.06158	12.76		10'204	4'712	0.06158	10.31
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00204	-13'253	730	0.06158	68.84	00205	-17'586	576	0.06158	87.79	00206	-11'637	743	0.06158	67.48
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		10'394	3'550	0.06158	13.68		13'859	2'165	0.06158	22.31		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		141	274	0.06158	NS
P	S	00207	0	0	0.06158	-	00208	0	0	0.06158	-	00209	0	0	0.06158	-
	I		-17'142	1'330	0.06158	37.99		-13'503	933	0.06158	53.88		-11'175	1'302	0.06158	38.48
S	S		755	400	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		545	412	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		815	510	0.06158	96.55		0	0	0.06158	-
P	S	00210	4'574	783	0.06158	62.54	00550	-12'887	619	0.06158	81.14	00551	-17'592	898	0.06158	56.31
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		15'808	1'660	0.06158	29.01		19'590	1'745	0.06158	27.45
	I		1'638	264	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00552	-15'236	941	0.06158	53.56	00553	1'847	1'078	0.06158	45.61	00554	-5'830	832	0.06158	59.76
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		1'359	581	0.06158	84.69		178	593	0.06158	83.12		-742	2'735	0.06158	18.05
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00555	0	0	0.06158	-	00556	-16'291	929	0.06158	54.33	00557	0	0	0.06158	-
	I		-12'137	1'754	0.06158	28.60		0	0	0.06158	-		-11'678	703	0.06158	71.32
S	S		3'359	1'493	0.06158	32.86		2'430	2'656	0.06158	18.50		11'560	2'653	0.06158	18.27
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00558	0	0	0.06158	-										
	I		-15'256	788	0.06158	63.96										
S	S		12'733	2'775	0.06158	17.44										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra Soletta 7a-P6-P5-P2-P3-5a</b>																
P	S	00006	145	214	0.06158	NS	00008	0	0	0.06158	-	00059	0	0	0.06158	-
	I		145	141	0.06158	NS		-12'018	1'062	0.06158	47.24		-9'407	516	0.06158	96.85
S	S		1'943	57	0.06158	NS		25'194	291	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
	I		1'943	445	0.06158	NS		25'194	538	0.06158	88.27		1'834	544	0.06158	90.38
P	S	00060	-7'423	7'259	0.06158	6.87	00065	7'862	1'517	0.06158	32.13	00066	-3'801	6'442	0.06158	7.70

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	-		[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	-		[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	-
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	I		9'040	12'651	0.06158	3.85		0	0	0.06158	-		7'297	7'954	0.06158	6.13
P	S	00187	0	0	0.06158	-		2'865	135	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	I		3'983	1'877	0.06158	26.1	00188	-3'275	3'777	0.06158	13.1	00189	-4'088	1'123	0.06158	44.16
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	I		-6'176	1'922	0.06158	25.8		23'518	1'954	0.06158	24.3		6'024	730	0.06158	66.94
P	S	00211	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	I		-10'225	1'005	0.06158	49.7	00212	-5'774	3'685	0.06158	13.4	00213	-13'253	1'275	0.06158	39.41
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	I		25'887	1'943	0.06158	24.4		6'268	3'185	0.06158	15.3		587	448	0.06158	NS
P	S	00219	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	I		-1'300	641	0.06158	77.0	00220	-1'728	899	0.06158	54.9	00221	-3'677	914	0.06158	54.23
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	I		7'326	1'499	0.06158	32.5		5'972	3'345	0.06158	14.6		6'027	4'403	0.06158	11.10
P	S	00222	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	I		-2'465	620	0.06158	79.8	00223	-8'332	791	0.06158	63.0	00229	5'003	1'178	0.06158	41.55
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	I		10'432	3'529	0.06158	13.7		16'134	1'595	0.06158	30.1		6'484	505	0.06158	96.70
P	S	00230	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	I		-6'026	862	0.06158	57.7	00231	-11'434	2'050	0.06158	24.4	00232	-14'270	1'014	0.06158	49.63
S	S		0	0	0.06158	-		-174	281	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	I		765	474	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		-51	408	0.06158	NS
P	S	00233	0	0	0.06158	-		-11'930	670	0.06158	74.8	00578	-2'395	843	0.06158	58.69
P	I		-12'867	412	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		1'798	53	0.06158	NS		18'704	1'386	0.06158	34.6		5'273	767	0.06158	63.78
S	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00579	0	0	0.06158	-		-12'207	269	0.06158	NS	00581	-1'285	656	0.06158	75.29
P	I		-1'400	2'228	0.06158	22.1	00580	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	I		-926	677	0.06158	72.9		259	241	0.06158	NS		8'816	1'226	0.06158	39.70
P	S	00582	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	I		-3'536	1'076	0.06158	46.0	00583	-13'261	216	0.06158	NS	00584	0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		-4'900	1'756	0.06158	28.28
S	I		4'870	1'548	0.06158	31.6		13'749	3'399	0.06158	14.2		2'865	1'535	0.06158	31.98
P	S	00585	0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	I		-9'393	1'597	0.06158	31.2										
S	S		0	0	0.06158	-										
S	I		2'378	1'395	0.06158	35.2										
S	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 4a-P1-P2-P5-P4-6a</b>													
P	S	00006	-1'605	273	0.06158	NS	00008	0	0	0.06158	-	00062	5'933	200	0.06158	NS
P	I		0	0	0.06158	-		-6'219	910	0.06158	54.6		5'933	97	0.06158	NS
S	S		7'999	316	0.06158	NS		15'791	26	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	I		7'999	214	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		6'007	362	0.06158	NS
P	S	00063	-8'623	8'239	0.06158	6.06	00068	4'421	346	0.06158	NS	00070	648	5'713	0.06158	8.62
P	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		5'543	10'960	0.06158	4.46		0	0	0.06158	-		14'607	7'203	0.06158	6.70
S	I		0	0	0.06158	-		3'584	159	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00147	0	0	0.06158	-	00148	-395	819	0.06158	60.2	00182	320	2'120	0.06158	23.24
P	I		-2'283	207	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		9'819	425	0.06158	NS		14'207	1'463	0.06158	33.0		1'281	2'020	0.06158	24.36
S	I		9'819	124	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00198	691	2'063	0.06158	23.8	00199	-6'760	5'396	0.06158	9.23	00200	-7'817	2'292	0.06158	21.76
P	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		-1'625	976	0.06158	50.6		-6'748	3'379	0.06158	14.7		21'143	2'154	0.06158	22.18
S	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	PoS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS
			[N]	[N.m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N.m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N.m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00219	-1'960	567	0.06158	87.20	00220	-1'546	923	0.06158	53.53	00221	-1'115	1'040	0.06158	47.48
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		4'259	2'169	0.06158	22.59		5'159	3'966	0.06158	12.34		6'691	4'424	0.06158	11.04
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00222	-5'802	605	0.06158	82.18	00223	-10'510	677	0.06158	73.94	00224	7'348	754	0.06158	64.69
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		8'113	3'524	0.06158	13.82		12'270	2'324	0.06158	20.83		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		1'225	230	0.06158	NS
P	S	00225	0	0	0.06158	-	00226	0	0	0.06158	-	00227	0	0	0.06158	-
	I		-3'071	1'548	0.06158	31.99		-3'621	1'644	0.06158	30.15		-4'864	1'957	0.06158	25.37
S	S		1'465	166	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		202	241	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		776	401	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	00228	0	0	0.06158	-	00568	2'331	53	0.06158	NS	00569	-9'650	906	0.06158	55.18
	I		6'988	298	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		8'691	504	0.06158	96.58		14'839	1'730	0.06158	27.88
	I		2'608	18	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00570	4'184	1'028	0.06158	47.67	00571	3'422	470	0.06158	NS	00572	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		-309	902	0.06158	54.68
S	S		875	569	0.06158	86.53		321	1'147	0.06158	42.96		4'648	2'261	0.06158	21.66
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00573	0	0	0.06158	-	00574	-2'519	976	0.06158	50.70	00575	0	0	0.06158	-
	I		-3'440	2'140	0.06158	23.15		0	0	0.06158	-		-777	890	0.06158	55.46
S	S		2'229	775	0.06158	63.41		-2	2'523	0.06158	19.54		4'922	1'089	0.06158	44.95
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00576	0	0	0.06158	-										
	I		-7'109	731	0.06158	68.14										
S	S		10'137	2'371	0.06158	20.49										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra</b>																
<b>Soletta 2a-3a-5a-P3-P2</b>																
P	S	00006	7'706	20	0.06158	NS	00032	0	0	0.06158	-	00034	0	0	0.06158	-
	I		7'706	382	0.06158	NS		4'790	285	0.06158	NS		4'410	540	0.06158	90.71
S	S		7'175	266	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
	I		7'175	319	0.06158	NS		4'602	199	0.06158	NS		3'954	1'660	0.06158	29.53
P	S	00065	17'547	1'270	0.06158	37.33	00066	-1'149	3'991	0.06158	12.37	00183	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		-18	95	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		6'414	7'935	0.06158	6.15		0	0	0.06158	-
	I		-498	689	0.06158	71.61		0	0	0.06158	-		6'615	376	0.06158	NS
P	S	00184	0	0	0.06158	-	00185	842	262	0.06158	NS	00186	2'509	84	0.06158	NS
	I		936	79	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		2'509	79	0.06158	NS
S	S		10'100	1'030	0.06158	47.16		19'271	4'618	0.06158	10.38		12'089	4'137	0.06158	11.71
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00187	3'300	2'972	0.06158	16.51	00188	0	0	0.06158	-	00189	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		-1'130	473	0.06158	NS		1'480	591	0.06158	83.24
S	S		-522	3'010	0.06158	16.39		12'703	1'057	0.06158	45.78		7'319	300	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		7'319	79	0.06158	NS
P	S	00529	4'901	1'220	0.06158	40.12	00530	4'805	970	0.06158	50.47	00531	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		-1'552	215	0.06158	NS
S	S		1'657	2'040	0.06158	24.11		5'070	1'781	0.06158	27.48		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		557	403	0.06158	NS
P	S	00532	0	0	0.06158	-	00533	0	0	0.06158	-	00534	0	0	0.06158	-
	I		6'744	292	0.06158	NS		1'313	326	0.06158	NS		-150	473	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		11'851	471	0.06158	NS		13'095	405	0.06158	NS
	I		3'956	540	0.06158	90.77		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00535	404	1'788	0.06158	27.56										
	I		0	0	0.06158	-										

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	PoS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		2'058 0	6'126 0	0.06158 0.06158	8.02 -										
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 1a-2a-P2-P1-4a</b>													
P	S	0000 6	0	0	0.06158	-	0003 3	0	0	0.06158	-	0003 4	0	0	0.06158	-
	I		10'760	464	0.06158	NS		5'173	172	0.06158	NS		3'532	514	0.06158	95.42
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
	I		3'993	586	0.06158	83.6 4		2'887	124	0.06158	NS		7'036	1'770	0.06158	27.57
P	S	0006 8	15'764	146	0.06158	NS	0007 0	-2'783	4'118	0.06158	12.0 2	0014 7	906	64	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		906	328	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		3'866	7'551	0.06158	6.49		10'363	615	0.06158	78.95
	I		303	552	0.06158	89.2 7		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	0014 8	-1'082	444	0.06158	NS	0017 8	3'008	95	0.06158	NS	0017 9	-845	331	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		3'008	55	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		18'607	1'390	0.06158	34.5 1		14'634	3'120	0.06158	15.4 6		22'466	4'344	0.06158	10.98
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	0018 0	0	0	0.06158	-	0018 1	0	0	0.06158	-	0018 2	2'957	1'387	0.06158	35.39
	I		917	245	0.06158	NS		147	63	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		10'763	1'266	0.06158	38.3 3		0	0	0.06158	-		-3'191	1'591	0.06158	31.13
	I		0	0	0.06158	-		5'459	229	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	0052 2	0	0	0.06158	-	0052 3	0	0	0.06158	-	0052 4	3'826	455	0.06158	NS
	I		4'090	237	0.06158	NS		-1'077	264	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		8'028	1'277	0.06158	38.15
	I		5'475	573	0.06158	85.3 5		4'246	425	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
P	S	0052 5	4'601	541	0.06158	90.5 2	0052 6	2'525	319	0.06158	NS	0052 7	52	2'481	0.06158	19.87
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		3'292	1'446	0.06158	33.9 3		15'224	4'758	0.06158	10.1 3		7'943	6'248	0.06158	7.80
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	0052 8	0	0	0.06158	-										
	I		-100	165	0.06158	NS										
S	S		12'255	607	0.06158	79.7 7										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 14a-P16-P17-17a-16a</b>													
P	S	0000 2	0	0	0.06158	-	0002 9	0	0	0.06158	-	0003 0	0	0	0.06158	-
	I		7'784	401	0.06158	NS		5'155	273	0.06158	NS		4'415	529	0.06158	92.60
S	S		7'597	204	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
	I		7'597	385	0.06158	NS		4'898	195	0.06158	NS		3'330	1'653	0.06158	29.68
P	S	0003 8	18'275	1'388	0.06158	34.5 7	0003 9	-3'582	3'990	0.06158	12.4 2	0016 2	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		3'072	665	0.06158	73.80
S	S		0	0	0.06158	-		4'266	8'817	0.06158	5.56		6'617	307	0.06158	NS
	I		-521	632	0.06158	78.0 7		0	0	0.06158	-		6'617	89	0.06158	NS
P	S	0016 3	0	0	0.06158	-	0016 4	3'563	2'507	0.06158	19.5 6	0019 4	0	0	0.06158	-
	I		-2'517	259	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		285	64	0.06158	NS
S	S		13'617	1'212	0.06158	39.8 7		-1'588	2'228	0.06158	22.1 8		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		6'655	324	0.06158	NS
P	S	0019 5	0	0	0.06158	-	0019 6	513	237	0.06158	NS	0019 7	2'337	118	0.06158	NS
	I		-447	273	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		2'337	22	0.06158	NS
S	S		10'091	1'095	0.06158	44.3 6		15'742	4'803	0.06158	10.0 3		10'627	4'118	0.06158	11.79
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	0054 3	0	0	0.06158	-	0054 4	0	0	0.06158	-	0054 5	5'438	1'302	0.06158	37.57
	I		-1'301	261	0.06158	NS		6'785	320	0.06158	NS		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		1'360	1'986	0.06158	24.77
	I		813	384	0.06158	NS		4'220	546	0.06158	89.7 4		0	0	0.06158	-
P	S	0054 6	5'033	1'048	0.06158	46.7 0	0054 7	-608	2'693	0.06158	18.3 2	0054 8	2'353	214	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		5'443	1'732	0.06158	28.2 4		3'043	7'228	0.06158	6.79		10'942	5'352	0.06158	9.06
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	0054 9	0	0	0.06158	-										

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		1'713	308	0.06158	NS										
S	S		11'082	457	0.06158	NS										
	I		0	0	0.06158	-										
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta P17-P18-15a-18a-17a</b>													
P	S	00002	0	0	0.06158	-	00030	0	0	0.06158	-	00031	0	0	0.06158	-
	I		10'630	419	0.06158	NS		3'424	531	0.06158	92.38		4'843	172	0.06158	NS
S	S		3'288	16	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
	I		3'288	507	0.06158	96.77		7'837	1'778	0.06158	27.41		2'731	106	0.06158	NS
P	S	00035	15'960	146	0.06158	NS	00036	-2'895	4'002	0.06158	12.37	00170	2'936	1'790	0.06158	27.42
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
S	S		0	0	0.06158	-		5'517	6'841	0.06158	7.15		-2'421	2'262	0.06158	21.87
	I		305	634	0.06158	77.73		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00171	-1'499	348	0.06158	NS	00172	0	0	0.06158	-	00190	3'272	79	0.06158	NS
	I		0	0	0.06158	-		595	351	0.06158	NS		3'272	98	0.06158	NS
S	S		17'454	1'368	0.06158	35.12		10'883	495	0.06158	98.02		16'297	3'174	0.06158	15.16
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00191	-1'272	342	0.06158	NS	00192	0	0	0.06158	-	00193	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		2'641	137	0.06158	NS		840	105	0.06158	NS
S	S		25'790	4'096	0.06158	11.58		11'101	1'300	0.06158	37.31		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		5'194	284	0.06158	NS
P	S	00536	3'732	428	0.06158	NS	00537	4'209	525	0.06158	93.33	00538	0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		4'023	224	0.06158	NS
S	S		7'636	1'370	0.06158	35.59		3'656	1'555	0.06158	31.54		0	0	0.06158	-
	I		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-		5'283	573	0.06158	85.38
P	S	00539	0	0	0.06158	-	00540	0	0	0.06158	-	00541	0	0	0.06158	-
	I		-713	240	0.06158	NS		86	214	0.06158	NS		526	197	0.06158	NS
S	S		0	0	0.06158	-		14'906	206	0.06158	NS		12'847	601	0.06158	80.49
	I		4'766	433	0.06158	NS		0	0	0.06158	-		0	0	0.06158	-
P	S	00542	1'527	1'507	0.06158	32.64										
	I		0	0	0.06158	-										
S	S		7'005	5'292	0.06158	9.22										
	I		0	0	0.06158	-										

## 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.

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.

## Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp <sub>inf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo						Trazione acciaio								
		Compressione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo rinforzo			Trazione acciaio/FRP 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	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	
			[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>Piano Terra</b>			<b>Soletta 15a-P18-P17-P14-P15-13a</b>													
00045	P	RAR	1.332	19.92	7'526	9'660	14.96	SI	RAR	12.130	360.00	7'526	9'660	29.68	SI	
		QPR	1.238	14.94	7'539	8'964	12.07	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.868	19.92	3'145	13'804	10.66	SI	RAR	17.857	360.00	3'145	13'804	20.16	SI	
		QPR	1.737	14.94	3'116	12'827	8.60	SI	-	-	-	-	-	-	-	
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 12a-P13-P14-P17-P16-14a</b>													
00039	P	RAR	1.274	19.92	7'169	9'245	15.63	SI	RAR	11.612	360.00	7'169	9'245	31.00	SI	
		QPR	1.202	14.94	6'894	8'715	12.43	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.143	19.92	-7'879	8'778	17.43	SI	RAR	12.033	360.00	-7'879	8'778	29.92	SI	
		QPR	1.080	14.94	-7'312	8'289	13.84	SI	-	-	-	-	-	-	-	
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 13a-P15-P14-P11-P12-11a</b>													
00045	P	RAR	1.180	19.92	6'537	8'565	16.88	SI	RAR	10.765	360.00	6'537	8'565	33.44	SI	
		QPR	1.088	14.94	6'564	7'881	13.73	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.843	19.92	4'205	13'585	10.81	SI	RAR	17.497	360.00	4'205	13'585	20.57	SI	
		QPR	1.712	14.94	4'167	12'610	8.72	SI	-	-	-	-	-	-	-	
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 10a-P10-P11-P14-P13-12a</b>													
00051	P	RAR	1.115	19.92	18'351	7'681	17.86	SI	RAR	8.796	360.00	18'351	7'681	40.93	SI	
		QPR	1.035	14.94	18'024	7'094	14.43	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.458	19.92	-3'140	10'963	13.67	SI	RAR	14.569	360.00	-3'140	10'963	24.71	SI	
		QPR	1.356	14.94	-2'813	10'192	11.02	SI	-	-	-	-	-	-	-	
<b>Piano Terra</b>			<b>Soletta 11a-P12-P11-P8-P9-9a</b>													
00054	P	RAR	1.482	19.92	16'623	10'470	13.44	SI	RAR	12.566	360.00	16'623	10'470	28.65	SI	

Nodo/ Tp <sub>mf</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	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato
	[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]			
00051	S	QPR	1.384	14.94	16'529	9'743	10.80	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.982	19.92	2'759	14'667	10.05	SI	RAR	19.013	360.00	2'759	14'667	18.93	SI
		QPR	1.845	14.94	2'748	13'646	8.10	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 8a-P7-P8-P11-P10-10a</b>													
00051	P	RAR	1.260	19.92	19'833	8'704	15.82	SI	RAR	10.034	360.00	19'833	8'704	35.88	SI
		QPR	1.177	14.94	19'486	8'101	12.69	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.512	19.92	-3'607	11'381	13.18	SI	RAR	15.148	360.00	-3'607	11'381	23.77	SI
00054	S	QPR	1.409	14.94	-3'273	10'603	10.60	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.251	19.92	13'746	8'848	15.92	SI	RAR	10.640	360.00	13'746	8'848	33.83	SI
		QPR	1.157	14.94	13'697	8'147	12.92	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 9a-P9-P8-P5-P6-7a</b>													
00054	P	RAR	1.939	19.92	2'809	14'342	10.27	SI	RAR	18.584	360.00	2'809	14'342	19.37	SI
		QPR	1.802	14.94	2'796	13'327	8.29	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.035	19.92	11'387	7'320	19.25	SI	RAR	8.802	360.00	11'387	7'320	40.90	SI
00063	P	QPR	0.958	14.94	11'147	6'754	15.60	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.385	19.92	-2'565	10'405	14.38	SI	RAR	13.799	360.00	-2'565	10'405	26.09	SI
		QPR	1.287	14.94	-2'256	9'664	11.61	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 6a-P4-P5-P8-P7-8a</b>													
00060	P	RAR	1.034	19.92	11'380	7'315	19.26	SI	RAR	8.796	360.00	11'380	7'315	40.93	SI
		QPR	0.946	14.94	11'331	6'657	15.80	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.646	19.92	-5'437	12'445	12.10	SI	RAR	16.667	360.00	-5'437	12'445	21.60	SI
00060	S	QPR	1.518	14.94	-5'327	11'489	9.84	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	1.130	19.92	9'667	8'088	17.62	SI	RAR	9.925	360.00	9'667	8'088	36.27	SI
		QPR	1.051	14.94	9'435	7'508	14.21	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 4a-P1-P2-P5-P4-6a</b>													
00063	P	RAR	1.420	19.92	-2'976	10'675	14.03	SI	RAR	14.180	360.00	-2'976	10'675	25.39	SI
		QPR	1.321	14.94	-2'667	9'931	11.31	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.523	19.92	2'780	3'803	38.06	SI	RAR	4.788	360.00	2'780	3'803	75.19	SI
00066	P	QPR	0.492	14.94	2'626	3'576	30.35	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.986	19.92	-2'645	7'435	20.20	SI	RAR	9.916	360.00	-2'645	7'435	36.31	SI
		QPR	0.932	14.94	-2'440	7'025	16.03	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 2a-3a-5a-P3-P2</b>													
00070	P	RAR	0.538	19.92	4'459	3'854	37.03	SI	RAR	4.740	360.00	4'459	3'854	75.96	SI
		QPR	0.507	14.94	4'221	3'629	29.49	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.947	19.92	-1'575	7'108	21.03	SI	RAR	9.414	360.00	-1'575	7'108	38.24	SI
00039	S	QPR	0.889	14.94	-1'469	6'667	16.81	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.528	19.92	4'049	3'792	37.75	SI	RAR	4.687	360.00	4'049	3'792	76.81	SI
		QPR	0.497	14.94	3'818	3'568	30.09	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 14a-P16-P17-17a-16a</b>													
00039	P	RAR	1.109	19.92	-716	8'281	17.97	SI	RAR	10.891	360.00	-716	8'281	33.06	SI
		QPR	1.047	14.94	-624	7'821	14.26	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.520	19.92	3'165	3'763	38.32	SI	RAR	4.709	360.00	3'165	3'763	76.44	SI
00036	P	QPR	0.489	14.94	3'005	3'537	30.57	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.845	19.92	-3'381	6'411	23.56	SI	RAR	8.626	360.00	-3'381	6'411	41.74	SI
		QPR	0.793	14.94	-3'163	6'017	18.83	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>** Sollecitazioni di progetto.  
**M<sub>Ed</sub>**  
**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).  
**Verificato** [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)

Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	Solette - verifica allo stato limite di fessurazione				E <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
			N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>							
			[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]			
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 15a-P18-P17-P14-P15-13a AA= PCA</b>											
<b>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>)</b>													
00045	P	FRQ	7'537	9'066	1.18	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	7'539	8'964	1.17	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	3'121	12'970	1.73	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	3'116	12'827	1.71	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>		<b>Soletta 12a-P13-P14-P17-P16-14a AA= PCA</b>											
<b>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>)</b>													
00042	P	FRQ	13'914	5'729	0.71	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	13'869	5'648	0.69	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-5'892	8'842	1.21	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-5'839	8'735	1.20	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI

Nodo	Dir	IdCmb	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]		
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 13a-P15-P14-P11-P12-11a AA= PCA</b>													
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> )													
00048	P	FRQ	17'728	8'813	1.10	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	17'711	8'709	1.09	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-5'245	12'623	1.72	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-5'228	12'476	1.70	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 10a-P10-P11-P14-P13-12a AA= PCA</b>													
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> )													
00051	P	FRQ	18'072	7'180	0.88	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	18'024	7'094	0.87	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-2'861	10'305	1.40	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-2'813	10'192	1.38	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 11a-P12-P11-P8-P9-9a AA= PCA</b>													
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> )													
00054	P	FRQ	16'543	9'850	1.25	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	16'529	9'743	1.23	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	2'749	13'796	1.84	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	2'748	13'646	1.82	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 8a-P7-P8-P11-P10-10a AA= PCA</b>													
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> )													
00051	P	FRQ	19'537	8'189	1.01	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	19'486	8'101	1.00	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-3'322	10'717	1.45	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-3'273	10'603	1.44	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 9a-P9-P8-P5-P6-7a AA= PCA</b>													
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> )													
00054	P	FRQ	13'704	8'250	1.05	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	13'697	8'147	1.03	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	2'798	13'476	1.80	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	2'796	13'327	1.78	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 6a-P4-P5-P8-P7-8a AA= PCA</b>													
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> )													
00057	P	FRQ	18'748	7'094	0.87	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	18'698	7'008	0.86	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-6'472	9'773	1.34	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-6'415	9'661	1.33	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 7a-P6-P5-P2-P3-5a AA= PCA</b>													
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> )													
00060	P	FRQ	11'338	6'754	0.86	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	11'331	6'657	0.84	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-5'343	11'630	1.59	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-5'327	11'489	1.57	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 4a-P1-P2-P5-P4-6a AA= PCA</b>													
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> )													
00063	P	FRQ	9'469	7'593	0.98	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	9'435	7'508	0.96	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-2'712	10'040	1.36	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-2'667	9'931	1.35	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 2a-3a-5a-P3-P2 AA= PCA</b>													
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> )													
00066	P	FRQ	2'649	3'609	0.47	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	2'626	3'576	0.47	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-2'470	7'085	0.96	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-2'440	7'025	0.95	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 1a-2a-P2-P1-4a AA= PCA</b>													
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> )													
00070	P	FRQ	4'256	3'662	0.47	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	4'221	3'629	0.47	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-1'485	6'732	0.91	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-1'469	6'667	0.90	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta 14a-P16-P17-17a-16a AA= PCA</b>													
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> )													
00039	P	FRQ	3'852	3'601	0.47	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	3'818	3'568	0.46	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-638	7'889	1.06	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-624	7'821	1.05	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
<b>Piano Terra</b>													
<b>Soletta P17-P18-15a-18a-17a AA= PCA</b>													
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> )													
00036	P	FRQ	3'028	3'570	0.47	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	3'005	3'537	0.46	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-3'195	6'075	0.83	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-3'163	6'017	0.82	2.58	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] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".

**IdCmb** 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 α 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 (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].

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

**A<sub>e</sub>** Area efficace del calcestruzzo teso.

Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	E <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]		
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> ). [-] = 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>												

## PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

### REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA

a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidità 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 rigidità 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;	NO
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidità nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidità degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI

La struttura non è regolare in pianta.

### REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA

d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	SI
e)	massa e rigidità 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 rigidità non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidità si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	SI

La struttura è regolare in altezza.

### Piani - Verifiche Regolarità

IdPiano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	Rd <sub>Tmp</sub>	Ir <sub>Tmp</sub>	M <sub>SLU</sub>	K <sub>SLU</sub>		R <sub>eff</sub>		R <sub>ric</sub>	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s <sup>2</sup> /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0.00	4.10	NO	NO	75'415	263'137	2'840'271	0	0	0	0

### LEGENDA:

<b>IdPiano</b>	Identificativo del livello o piano.
<b>Q<sub>Lv</sub></b>	Quota del livello o piano.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>Rd<sub>Tmp</sub></b>	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
<b>Ir<sub>Tmp</sub></b>	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
<b>M<sub>SLU</sub></b>	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
<b>K<sub>SLU</sub></b>	Valori delle Rigidità di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
<b>R<sub>eff</sub></b>	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
<b>R<sub>ric</sub></b>	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
<b>(*)</b>	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

## EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

### Effetti delle non linearità geometriche per sisma

IdPiano	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>
Piano Terra	0.00	4.10	1.3845	0.0940	892'966	892'966	364'323	267'118	8.2769 E-03	7.6682 E-04

### LEGENDA:

<b>IdPiano</b>	Identificativo del livello o piano.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>δ<sub>d,x</sub>, δ<sub>d,y</sub></b>	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
<b>P<sub>θ,x</sub>, P<sub>θ,y</sub></b>	Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
<b>T<sub>θ,x</sub>, T<sub>θ,y</sub></b>	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
<b>θ<sub>x</sub>, θ<sub>y</sub></b>	Coefficienti "θ" del piano.
<b>Nota</b>	Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

## PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

### Piani - Verifiche allo SLO

IdPiano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>amm,SLO</sub>	δ <sub>d,SLO</sub>		Δδ <sub>SLO</sub>		C <sub>lgT<sub>mp</sub></sub>	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	0.00	4.10	1.3667	0.3791	0.0309	0.9876	1.3358	RF	Verificato

### LEGENDA:

<b>IdPiano</b>	Identificativo del livello o piano.
<b>Q<sub>Lv</sub></b>	Quota del livello o piano.
<b>H<sub>Lv</sub></b>	Altezza del livello o piano.
<b>δ<sub>amm,SLO</sub></b>	Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.

IdPiano	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	Δ <sub>amm,SLO</sub>	Δ <sub>d,SLO</sub>		Δ <sub>δ,SLO</sub>		C <sub>igT<sub>mp</sub></sub>	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Δ <sub>d,SLO</sub>	Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.								
Δ <sub>δ,SLO</sub>	Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.								
C <sub>igT<sub>mp</sub></sub>	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.								

### 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]		Platea 1												
<b>Fondazione</b>																				
P	S	00001	-2'634	2'556	0.076	0.076	66.6	00003	-4'478	6'316	0.076	0.076	27.0	00004	-3'488	3'147	0.076	0.076	54.21	
	I		318	39'852	0.076	0.076	4.26		38	37'918	0.076	0.076	4.47		383	39'043	0.076	0.076	4.34	
S	S		-1'207	12'579	0.076	0.076	13.5		-1'895	28'724	0.076	0.076	5.92		-1'232	11'850	0.076	0.076	14.34	
	I		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-	
P	S	00005	-8'274	126'230	0.076	0.076	1.36	00007	0	0	0.076	0.076	-	00012	-7'742	138'420	0.076	0.076	1.24	
	I		0	0	0.076	0.076	-		126	34'739	0.076	0.076	4.88		0	0	0.076	0.076	-	
S	S		-11'836	59'352	0.076	0.076	2.91		-2'203	31'392	0.076	0.076	5.42		-18'746	69'888	0.076	0.076	2.50	
	I		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-	
P	S	00013	1'565	98'458	0.076	0.076	1.72	00014	4'556	100'751	0.076	0.076	1.67	00015	3'539	97'601	0.076	0.076	1.73	
	I		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-	
S	S		830	108'246	0.076	0.076	1.57		-1'891	121'889	0.076	0.076	1.40		-1'132	119'476	0.076	0.076	1.42	
	I		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-	
P	S	00016	3'518	84'405	0.076	0.076	2.00	00017	-4'064	1'505	0.076	0.076	NS	00018	-	6'509	0.076	0.076	27.38	
	I		0	0	0.076	0.076	-		683	1'706	0.076	0.076	99.3		31'722	5'713	0.076	0.076	30.87	
S	S		-292	101'807	0.076	0.076	1.67		10	4'032	0.076	0.076	42.0		173	9'617	0.076	0.076	17.64	
	I		0	0	0.076	0.076	-		-1'680	4'790	0.076	0.076	35.5		-1'227	7'010	0.076	0.076	24.25	
P	S	00019	-10'488	4'751	0.076	0.076	36.3	00020	-464	4'154	0.076	0.076	40.8	00021	-	7'669	0.076	0.076	23.01	
	I		-11'567	15'183	0.076	0.076	11.3		-6'947	18'154	0.076	0.076	9.45		25'283	4'215	0.076	0.076	40.31	
S	S		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		-9'584	11'681	0.076	0.076	14.75	
	I		2'664	8'149	0.076	0.076	20.7		9'017	7'756	0.076	0.076	21.5		-	5'166	0.076	0.076	33.39	
P	S	00022	-18'211	200	0.076	0.076	NS	00023	-3'079	107	0.076	0.076	NS	00024	-	5'599	0.076	0.076	31.76	
	I		-6'968	4'313	0.076	0.076	39.7		1'545	2'152	0.076	0.076	78.6		30'386	4'793	0.076	0.076	37.04	
S	S		914	5'083	0.076	0.076	33.3		-370	3'881	0.076	0.076	43.7		-171	8'480	0.076	0.076	20.01	
	I		-2'933	4'123	0.076	0.076	41.3		-2'564	5'112	0.076	0.076	33.3		-1'372	5'499	0.076	0.076	30.92	
P	S	00025	-8'490	5'847	0.076	0.076	29.4	00026	565	3'590	0.076	0.076	47.2	00027	-	8'104	0.076	0.076	21.81	
	I		-8'827	13'578	0.076	0.076	12.6		-9'306	23'279	0.076	0.076	7.40		26'317	4'567	0.076	0.076	37.09	
S	S		0	0	0.076	0.076	-		0	0	0.076	0.076	-		-9'015	11'957	0.076	0.076	14.39	
	I		2'125	10'184	0.076	0.076	16.6		13'365	5'955	0.076	0.076	27.8		-	5'606	0.076	0.076	30.76	
P	S	00028	0	0	0.076	0.076	-	00037	-	7'268	0.076	0.076	23.9	00040	-	8'346	0.076	0.076	20.86	
	I		-9'187	3'199	0.076	0.076	53.8		15'007	10'926	0.076	0.076	15.9		16'578	8'565	0.076	0.076	20.05	
S	S		-1'198	5'929	0.076	0.076	28.6		317	12'498	0.076	0.076	13.5		2'985	19'530	0.076	0.076	8.65	
	I		-3'412	3'279	0.076	0.076	52.0		487	15'613	0.076	0.076	10.8		4'269	11'107	0.076	0.076	15.17	
P	S	00043	-51'664	26'729	0.076	0.076	6.87	00046	-	21'418	0.076	0.076	8.14	00049	-	25'712	0.076	0.076	7.15	
	I		77'936	43'937	0.076	0.076	3.38		17'663	5'063	0.076	0.076	33.3		53'103	47'935	0.076	0.076	3.03	
S	S		-15'007	106'895	0.076	0.076	1.62		4'494	43'297	0.076	0.076	3.89		-	116'902	0.076	0.076	1.49	
	I		13'887	15'176	0.076	0.076	10.9		-617	20'474	0.076	0.076	8.29		18'797	22'261	0.076	0.076	7.44	
P	S	00052	-11'519	16'382	0.076	0.076	10.5	00055	-	22'417	0.076	0.076	7.76	00058	-	25'197	0.076	0.076	7.31	
	I				0.076	0.076	5		15'804		0.076	0.076			53'965		0.076	0.076		

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		11'807	13'274	0.076 97	0.076 97	12.5 4		13'554	9'584	0.076 97	0.076 97	17.3 2		90'976	47'476	0.076 97	0.076 97	3.06
S	S		3'131	37'272	0.076 97	0.076 97	4.53		3'193	39'551	0.076 97	0.076 97	4.27		- 17'482	111'73 4	0.076 97	0.076 97	1.56
	I		-3'279	35'119	0.076 97	0.076 97	4.86		-2'905	44'698	0.076 97	0.076 97	3.81		13'970	16'153	0.076 97	0.076 97	10.27
P	S	00061	- 51'820	21'749	0.076 97	0.076 97	8.44	00064	- 14'454	21'479	0.076 97	0.076 97	8.08	00067	- 15'127	7'117	0.076 97	0.076 97	24.41
	I		84'515	42'818	0.076 97	0.076 97	3.43		4'204	6'026	0.076 97	0.076 97	27.9 7		-8'797	9'266	0.076 97	0.076 97	18.57
S	S		- 13'867	93'510	0.076 97	0.076 97	1.85		2'966	40'069	0.076 97	0.076 97	4.21		3'339	20'657	0.076 97	0.076 97	8.17
	I		12'430	7'616	0.076 97	0.076 97	21.8 4		-695	17'452	0.076 97	0.076 97	9.73		4'224	10'687	0.076 97	0.076 97	15.77
P	S	00069	- 13'927	6'174	0.076 97	0.076 97	28.0 9	00119	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00120	307	3'403	0.076 97	0.076 97	49.83
	I		- 15'595	11'050	0.076 97	0.076 97	15.7 3		-2'484	9'245	0.076 97	0.076 97	18.4 2		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	S		-601	13'020	0.076 97	0.076 97	13.0 4		-2'337	7'132	0.076 97	0.076 97	23.8 8		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		591	14'902	0.076 97	0.076 97	11.3 7		-641	11'705	0.076 97	0.076 97	14.5 1		298	29'769	0.076 97	0.076 97	5.70
P	S	00121	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00122	75	6'439	0.076 97	0.076 97	26.3 5	00123	754	2'636	0.076 97	0.076 97	64.28
	I		3	9'459	0.076 97	0.076 97	17.9 4		233	6'331	0.076 97	0.076 97	26.7 9		454	4'686	0.076 97	0.076 97	36.18
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		-70	28'834	0.076 97	0.076 97	5.88		388	31'654	0.076 97	0.076 97	5.36		-2'522	17'415	0.076 97	0.076 97	9.78
P	S	00124	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00125	-6'464	28'148	0.076 97	0.076 97	6.09	00126	- 23'289	156'34 4	0.076 97	0.076 97	1.13
	I		5'351	11'741	0.076 97	0.076 97	14.3 3		4'528	42'082	0.076 97	0.076 97	4.00		0	0	0.076 97	0.076 97	-
S	S		-860	2'090	0.076 97	0.076 97	81.2 9		0	0	0.076 97	0.076 97	-		- 39'409	42'171	0.076 97	0.076 97	4.27
	I		9'982	67	0.076 97	0.076 97	NS		-7'659	8'653	0.076 97	0.076 97	19.8 5		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	S	00127	- 12'496	2'835	0.076 97	0.076 97	61.0 3	00128	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00129	-4'665	432	0.076 97	0.076 97	NS
	I		6'493	40'744	0.076 97	0.076 97	4.12		-2'193	12'650	0.076 97	0.076 97	13.4 6		-3'008	7'666	0.076 97	0.076 97	22.24
S	S		- 41'828	36'520	0.076 97	0.076 97	4.95		5'615	5'602	0.076 97	0.076 97	30.0 1		-1'343	4'116	0.076 97	0.076 97	41.31
	I		- 11'671	54'145	0.076 97	0.076 97	3.19		-5'659	12'300	0.076 97	0.076 97	13.9 2		-1'193	15'549	0.076 97	0.076 97	10.93
P	S	00130	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00131	-53	1'455	0.076 97	0.076 97	NS	00132	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		61	9'294	0.076 97	0.076 97	18.2 5		49	1'812	0.076 97	0.076 97	93.6 2		30	5'625	0.076 97	0.076 97	30.16
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		764	22'406	0.076 97	0.076 97	7.56		21	30'759	0.076 97	0.076 97	5.52		328	29'015	0.076 97	0.076 97	5.84
P	S	00133	-859	4'292	0.076 97	0.076 97	39.5 8	00134	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00135	- 17'699	4'622	0.076 97	0.076 97	37.74
	I		-1'016	10'167	0.076 97	0.076 97	16.7 1		2'950	13'598	0.076 97	0.076 97	12.4 2		5'001	31'835	0.076 97	0.076 97	5.29
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		8'517	4'650	0.076 97	0.076 97	35.9 9		- 29'904	30'103	0.076 97	0.076 97	5.90
	I		-3'711	22'158	0.076 97	0.076 97	7.70		-78	15'832	0.076 97	0.076 97	10.7 2		- 21'533	66'038	0.076 97	0.076 97	2.66
P	S	00136	- 16'927	121'15 6	0.076 97	0.076 97	1.44	00137	-4'808	21'456	0.076 97	0.076 97	7.97	00138	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		0	0	0.076 97	0.076 97	-		5'563	42'722	0.076 97	0.076 97	3.94		- 10'699	15'792	0.076 97	0.076 97	10.93
S	S		- 40'570	35'512	0.076 97	0.076 97	5.09		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-9'620	797	0.076 97	0.076 97	NS
	I		0	0	0.076 97	0.076 97	-		7'787	7'020	0.076 97	0.076 97	23.8 7		-2'258	661	0.076 97	0.076 97	NS
P	S	00362	-1'677	12'305	0.076 97	0.076 97	13.8 2	00363	14	8'204	0.076 97	0.076 97	20.6 8	00364	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		388	31'894	0.076 97	0.076 97	5.32		0	16'286	0.076 97	0.076 97	10.4 2		1	6'146	0.076 97	0.076 97	27.60
S	S		733	10'913	0.076 97	0.076 97	15.5 3		0	2'589	0.076 97	0.076 97	65.5 3		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		385	1'034	0.076 97	0.076 97	NS		2	11'928	0.076 97	0.076 97	14.2 2		-54	21'704	0.076 97	0.076 97	7.82
P	S	00365	170	5'943	0.076 97	0.076 97	28.5 4	00366	1'040	11'937	0.076 97	0.076 97	14.1 9	00367	- 18'690	62'355	0.076 97	0.076 97	2.80
	I		-201	17'447	0.076 97	0.076 97	9.73		-4'701	40'090	0.076 97	0.076 97	4.26		15'467	49'201	0.076 97	0.076 97	3.36
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		3'696	11'254	0.076 97	0.076 97	14.9 9		-3'686	68'051	0.076 97	0.076 97	2.51
	I		104	18'065	0.076 97	0.076 97	9.39		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> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
					97	97					97	97					97	97	
P	S	00368	-152	17'798	0.076 97	0.076 97	9.53	00369	229	17'460	0.076 97	0.076 97	9.71	00370	60	14'328	0.076 97	0.076 97	11.84
	I		-288	33'644	0.076 97	0.076 97	5.04		-250	18'184	0.076 97	0.076 97	9.33		-63	5'684	0.076 97	0.076 97	29.85
S	S		-851	13'997	0.076 97	0.076 97	12.1 4		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-3	19'172	0.076 97	0.076 97	8.85		-30	29'142	0.076 97	0.076 97	5.82
P	S	00371	53	16'938	0.076 97	0.076 97	10.0 2	00372	-1'418	38'204	0.076 97	0.076 97	4.45	00373	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		398	10'546	0.076 97	0.076 97	16.08
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		519	22'123	0.076 97	0.076 97	7.66
	I		11	23'157	0.076 97	0.076 97	7.33		3'146	27'134	0.076 97	0.076 97	6.22		-652	2'522	0.076 97	0.076 97	67.34
P	S	00374	-9'414	11'324	0.076 97	0.076 97	15.2 1	00375	338	10'505	0.076 97	0.076 97	16.1 4	00376	63	3'393	0.076 97	0.076 97	50.00
	I		8'799	33'757	0.076 97	0.076 97	4.96		-297	13'965	0.076 97	0.076 97	12.1 5		-18	5'537	0.076 97	0.076 97	30.64
S	S		3'608	13'481	0.076 97	0.076 97	12.5 1		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-2'236	3'393	0.076 97	0.076 97	50.1 8		406	15'219	0.076 97	0.076 97	11.1 4		-4	20'132	0.076 97	0.076 97	8.43
P	S	00377	-99	10'471	0.076 97	0.076 97	16.2 1	00378	-8'310	8'053	0.076 97	0.076 97	21.3 5	00379	-	83'176	0.076 97	0.076 97	2.20
	I		149	14'046	0.076 97	0.076 97	12.0 8		9'834	31'368	0.076 97	0.076 97	5.32		50'078	74'131	0.076 97	0.076 97	2.12
S	S		29	3'812	0.076 97	0.076 97	44.5 0		-738	9'650	0.076 97	0.076 97	17.6 0		-8'155	74'975	0.076 97	0.076 97	2.29
	I		7	14'634	0.076 97	0.076 97	11.5 9		251	4'376	0.076 97	0.076 97	38.7 5		7'851	7'467	0.076 97	0.076 97	22.44
P	S	00380	-9'086	20'035	0.076 97	0.076 97	8.59	00381	-12	20'665	0.076 97	0.076 97	8.21	00382	0	17'254	0.076 97	0.076 97	9.83
	I		7'856	34'606	0.076 97	0.076 97	4.84		10	12'460	0.076 97	0.076 97	13.6 2		0	2'320	0.076 97	0.076 97	73.13
S	S		2'277	12'447	0.076 97	0.076 97	13.5 8		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-1'053	1'521	0.076 97	0.076 97	NS		-3	20'821	0.076 97	0.076 97	8.15		0	24'374	0.076 97	0.076 97	6.96
P	S	00383	4	16'304	0.076 97	0.076 97	10.4 1	00384	-491	30'057	0.076 97	0.076 97	5.65	00385	-2'524	2'038	0.076 97	0.076 97	83.58
	I		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		2'578	7'696	0.076 97	0.076 97	21.95
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		1'419	25'098	0.076 97	0.076 97	6.74
	I		-332	25'045	0.076 97	0.076 97	6.78		4'378	30'827	0.076 97	0.076 97	5.47		-1'346	4'900	0.076 97	0.076 97	34.70
P	S	00386	973	1'050	0.076 97	0.076 97	NS	00387	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00388	-921	6'504	0.076 97	0.076 97	26.12
	I		-2'927	21'017	0.076 97	0.076 97	8.11		-6'016	16'435	0.076 97	0.076 97	10.4 2		4'415	18'861	0.076 97	0.076 97	8.93
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		3'436	5'311	0.076 97	0.076 97	31.7 7		19'753	3'632	0.076 97	0.076 97	45.25
	I		-	45'078	0.076 97	0.076 97	9.04		-8'286	12'716	0.076 97	0.076 97	13.5 2		-4'890	15'488	0.076 97	0.076 97	11.04
P	S	00389	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00390	-	38'777	0.076 97	0.076 97	3.34	00391	1'437	8'935	0.076 97	0.076 97	18.94
	I		-4'045	12'491	0.076 97	0.076 97	13.6 7		45'204	62'294	0.076 97	0.076 97	2.53		-6'025	39'776	0.076 97	0.076 97	4.31
S	S		-1'310	1'137	0.076 97	0.076 97	NS		-8'337	59'593	0.076 97	0.076 97	2.88		-2'563	3'939	0.076 97	0.076 97	43.25
	I		-2'515	11'282	0.076 97	0.076 97	15.1 0		10'169	11'871	0.076 97	0.076 97	14.0 6		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	S	00392	209	6'039	0.076 97	0.076 97	28.0 8	00393	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00394	1	10'084	0.076 97	0.076 97	16.82
	I		-276	20'203	0.076 97	0.076 97	8.40		15	7'796	0.076 97	0.076 97	21.7 6		-2	16'289	0.076 97	0.076 97	10.42
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		67	15'486	0.076 97	0.076 97	10.9 5		-9	21'393	0.076 97	0.076 97	7.93		0	15'962	0.076 97	0.076 97	10.63
P	S	00395	-8'376	9'267	0.076 97	0.076 97	18.5 5	00396	-4'281	265	0.076 97	0.076 97	NS	00397	-3'333	7'851	0.076 97	0.076 97	21.72
	I		9'345	32'451	0.076 97	0.076 97	5.15		5'732	11'472	0.076 97	0.076 97	14.6 5		7'934	23'254	0.076 97	0.076 97	7.20
S	S		579	8'124	0.076 97	0.076 97	20.8 6		-1'911	25'139	0.076 97	0.076 97	6.77		14'137	7'351	0.076 97	0.076 97	22.56
	I		358	5'116	0.076 97	0.076 97	33.1 4		-363	21'705	0.076 97	0.076 97	7.82		-8'254	19'454	0.076 97	0.076 97	8.84
P	S	00398	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00399	-1'274	5'817	0.076 97	0.076 97	29.2 2	00400	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-8'238	13'272	0.076 97	0.076 97	12.9 5		-298	23'402	0.076 97	0.076 97	7.25		-1'649	10'186	0.076 97	0.076 97	16.70

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>dr</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	S		-5'762	5'519	0.076 97	0.076 97	31.0 2		0	0	0.076 97	0.076 97	-		5'647	5'227	0.076 97	0.076 97	32.17
	I		-5'586	8'128	0.076 97	0.076 97	21.0 6		-	34'827	16'469	0.076 97	0.076 97	10.8 7	-6'641	17'001	0.076 97	0.076 97	10.08
P	S	00401	-	58'474	0.076 97	0.076 97	3.06	00402	-2'708	443	0.076 97	0.076 97	NS	00403	3'616	24'814	0.076 97	0.076 97	6.80
	I		35'170	63'712	0.076 97	0.076 97	2.49		4'038	11'175	0.076 97	0.076 97	15.0 8	1'511	17'932	0.076 97	0.076 97	9.44	
S	S		-5'542	61'410	0.076 97	0.076 97	2.79		408	22'838	0.076 97	0.076 97	7.42	6'964	35'125	0.076 97	0.076 97	4.78	
	I		7'499	10'246	0.076 97	0.076 97	16.3 6		369	22'620	0.076 97	0.076 97	7.50	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
P	S	00404	2'448	3'953	0.076 97	0.076 97	42.7 5	00405	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00406	-133	3'026	0.076 97	0.076 97	56.08
	I		-4'064	3'812	0.076 97	0.076 97	44.7 9		-16	7'662	0.076 97	0.076 97	22.1 4	0	0	0.076 97	0.076 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		-997	13'951	0.076 97	0.076 97	12.1 8		-64	23'590	0.076 97	0.076 97	7.19	773	28'382	0.076 97	0.076 97	5.97	
P	S	00407	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00408	12'523	19'655	0.076 97	0.076 97	8.46	00409	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-1'567	9'895	0.076 97	0.076 97	17.1 9		-6'844	8'913	0.076 97	0.076 97	19.2 4	532	9'408	0.076 97	0.076 97	18.02	
S	S		-4'139	7'530	0.076 97	0.076 97	22.6 8		5'782	26'107	0.076 97	0.076 97	6.44	-3'248	6'018	0.076 97	0.076 97	28.34	
	I		-2'699	11'572	0.076 97	0.076 97	14.7 2		0	0	0.076 97	0.076 97	-	-797	9'142	0.076 97	0.076 97	18.58	
P	S	00410	43	2'139	0.076 97	0.076 97	79.3 1	00411	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00412	-4'350	14	0.076 97	0.076 97	NS
	I		-151	148	0.076 97	0.076 97	NS		247	10'693	0.076 97	0.076 97	15.8 6	-2'479	7'303	0.076 97	0.076 97	23.32	
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-	-4'205	3'563	0.076 97	0.076 97	47.93	
	I		136	23'062	0.076 97	0.076 97	7.35		840	20'881	0.076 97	0.076 97	8.11	-3'744	17'764	0.076 97	0.076 97	9.61	
P	S	00413	826	747	0.076 97	0.076 97	NS	00414	0	648	0.076 97	0.076 97	NS	00415	127	704	0.076 97	0.076 97	NS
	I		-326	7'797	0.076 97	0.076 97	21.7 7		5	5'435	0.076 97	0.076 97	31.2 2	-139	4'109	0.076 97	0.076 97	41.30	
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		-1'566	20'424	0.076 97	0.076 97	8.33		91	25'866	0.076 97	0.076 97	6.56	21	23'385	0.076 97	0.076 97	7.25	
P	S	00416	1'111	2'737	0.076 97	0.076 97	61.8 8	00417	13'973	23'820	0.076 97	0.076 97	6.96	00418	9'242	19'134	0.076 97	0.076 97	8.74
	I		-1'120	1'700	0.076 97	0.076 97	99.9 8		-6'381	10'514	0.076 97	0.076 97	16.3 0	-5'520	9'354	0.076 97	0.076 97	18.30	
S	S		-824	5'944	0.076 97	0.076 97	28.5 8		-	31'389	0.076 97	0.076 97	5.63	2'177	22'835	0.076 97	0.076 97	7.40	
	I		-639	14'542	0.076 97	0.076 97	11.6 8		0	0	0.076 97	0.076 97	-	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
P	S	00419	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00420	-84	330	0.076 97	0.076 97	NS	00421	298	2'186	0.076 97	0.076 97	77.57
	I		-8	4'799	0.076 97	0.076 97	35.3 5		93	2'154	0.076 97	0.076 97	78.7 5	-361	2'459	0.076 97	0.076 97	69.03	
S	S		-2'342	1'426	0.076 97	0.076 97	NS		0	0	0.076 97	0.076 97	-	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	I		-340	13'300	0.076 97	0.076 97	12.7 6		-50	24'667	0.076 97	0.076 97	6.88	112	25'168	0.076 97	0.076 97	6.74	
P	S	00422	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00423	501	3'529	0.076 97	0.076 97	48.0 4	00424	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-69	10'298	0.076 97	0.076 97	16.4 8		0	0	0.076 97	0.076 97	-	-155	11'220	0.076 97	0.076 97	15.12	
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-4'557	696	0.076 97	0.076 97	NS	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	I		-533	23'423	0.076 97	0.076 97	7.25		1'120	23'529	0.076 97	0.076 97	7.20	-383	26'051	0.076 97	0.076 97	6.52	
P	S	00425	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00426	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00427	11'829	20'251	0.076 97	0.076 97	8.22
	I		31	3'969	0.076 97	0.076 97	42.7 4		289	7'010	0.076 97	0.076 97	24.1 9	-5'799	8'380	0.076 97	0.076 97	20.43	
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-3'327	46	0.076 97	0.076 97	NS	2'642	23'759	0.076 97	0.076 97	7.11	
	I		79	24'986	0.076 97	0.076 97	6.79		-449	11'089	0.076 97	0.076 97	15.3 1	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
P	S	00428	8'833	15'953	0.076 97	0.076 97	10.4 9	00429	799	827	0.076 97	0.076 97	NS	00430	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-2'863	10'375	0.076 97	0.076 97	16.4 3		-551	1'979	0.076 97	0.076 97	85.8 0	110	7'137	0.076 97	0.076 97	23.77	
S	S		13'419	32'799	0.076 97	0.076 97	5.06		2'885	6'310	0.076 97	0.076 97	26.7 6	0	0	0.076 97	0.076 97	-	
	I		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-1'118	7'651	0.076 97	0.076 97	22.2 1	-27	24'966	0.076 97	0.076 97	6.80	
P	S	00431	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00432	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00433	0	0	0.076 97	0.076 97	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		409	10'240	0.076 97	0.076 97	16.5 6		-612	5'966	0.076 97	0.076 97	28.4 6		-317	9'649	0.076 97	0.076 97	17.59
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-4'454	2'301	0.076 97	0.076 97	74.2 5		-1'562	577	0.076 97	0.076 97	NS
	I		141	25'879	0.076 97	0.076 97	6.55		-455	18'803	0.076 97	0.076 97	9.03		-217	20'979	0.076 97	0.076 97	8.09
P	S	00434	220	2'897	0.076 97	0.076 97	58.5 4	00435	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00436	6'152	4'809	0.076 97	0.076 97	34.93
	I		-197	1'311	0.076 97	0.076 97	NS		19	6'997	0.076 97	0.076 97	24.2 5		-8'645	1'133	0.076 97	0.076 97	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		-4	26'786	0.076 97	0.076 97	6.33		203	24'926	0.076 97	0.076 97	6.80		-1'200	14'114	0.076 97	0.076 97	12.04
P	S	00437	9'428	36'839	0.076 97	0.076 97	4.54	00438	292	1'101	0.076 97	0.076 97	NS	00439	-91	2'530	0.076 97	0.076 97	67.07
	I		-2'509	26'511	0.076 97	0.076 97	6.42		-59	3'439	0.076 97	0.076 97	49.3 4		71	2'569	0.076 97	0.076 97	66.03
S	S		-	26'889	0.076 97	0.076 97	4.36		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		33'557	5'551	0.076 97	0.076 97	28.9 3		428	15'757	0.076 97	0.076 97	10.7 6		99	28'151	0.076 97	0.076 97	6.03
P	S	00440	-390	4'927	0.076 97	0.076 97	34.4 6	00441	-1'535	5'141	0.076 97	0.076 97	33.0 8	00442	7'069	15'770	0.076 97	0.076 97	10.64
	I		430	7'981	0.076 97	0.076 97	21.2 4		1'158	3'075	0.076 97	0.076 97	55.0 7		1'533	12'536	0.076 97	0.076 97	13.50
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		5'052	10'668	0.076 97	0.076 97	15.7 8		8'266	27'543	0.076 97	0.076 97	6.08
	I		42	26'092	0.076 97	0.076 97	6.50		-910	8'967	0.076 97	0.076 97	18.9 5		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	S	00479	70	7'885	0.076 97	0.076 97	21.5 1	00480	-23	6'978	0.076 97	0.076 97	24.3 1	00481	0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		-66	7'562	0.076 97	0.076 97	22.4 4		31	8'159	0.076 97	0.076 97	20.7 9		88	12'226	0.076 97	0.076 97	13.87
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		-7	25'916	0.076 97	0.076 97	6.55		-22	28'987	0.076 97	0.076 97	5.85		34	21'303	0.076 97	0.076 97	7.96
P	S	00482	483	257	0.076 97	0.076 97	NS	00483	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00484	-	61'403	0.076 97	0.076 97	2.86
	I		-791	7'466	0.076 97	0.076 97	22.7 5		2'211	16'727	0.076 97	0.076 97	10.1 1		27'898	37'526	0.076 97	0.076 97	4.32
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		1'094	5'786	0.076 97	0.076 97	29.2 7		-2'521	30'676	0.076 97	0.076 97	5.55
	I		297	20'205	0.076 97	0.076 97	8.39		1'449	8'495	0.076 97	0.076 97	19.9 3		0	0	0.076 97	0.076 97	-
P	S	00485	1'257	5'645	0.076 97	0.076 97	29.9 9	00486	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00487	-	44'980	0.076 97	0.076 97	3.90
	I		-1'433	10'387	0.076 97	0.076 97	16.3 7		-29	13'412	0.076 97	0.076 97	12.6 5		25'963	28'794	0.076 97	0.076 97	5.65
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		0	0	0.076 97	0.076 97	-		-1'473	26'100	0.076 97	0.076 97	6.52
	I		208	17'000	0.076 97	0.076 97	9.98		100	21'001	0.076 97	0.076 97	8.08		2'065	5'895	0.076 97	0.076 97	28.69
P	S	00488	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00489	0	0	0.076 97	0.076 97	-	00490	-2'404	21'860	0.076 97	0.076 97	7.79
	I		1'224	16'228	0.076 97	0.076 97	10.4 3		-51	10'767	0.076 97	0.076 97	15.7 6		3'299	16'519	0.076 97	0.076 97	10.22
S	S		-150	1'884	0.076 97	0.076 97	90.0 7		0	0	0.076 97	0.076 97	-		1'787	6'423	0.076 97	0.076 97	26.34
	I		-304	9'100	0.076 97	0.076 97	18.6 5		-69	17'962	0.076 97	0.076 97	9.45		358	13'286	0.076 97	0.076 97	12.76
P	S	00491	-703	3'271	0.076 97	0.076 97	51.9 2	00492	-8'828	32'999	0.076 97	0.076 97	5.21	00493	2'070	18'358	0.076 97	0.076 97	9.21
	I		267	10'139	0.076 97	0.076 97	16.7 3		8'800	18'557	0.076 97	0.076 97	9.01		-1'851	10'069	0.076 97	0.076 97	16.90
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-		1'325	9'623	0.076 97	0.076 97	17.5 9		0	0	0.076 97	0.076 97	-
	I		108	17'838	0.076 97	0.076 97	9.51		-49	9'159	0.076 97	0.076 97	18.5 2		-267	22'999	0.076 97	0.076 97	7.38
P	S	00494	1'929	10'213	0.076 97	0.076 97	16.5 6												
	I		-1'356	6'409	0.076 97	0.076 97	26.5 3												
S	S		0	0	0.076 97	0.076 97	-												
	I		413	19'966	0.076 97	0.076 97	8.49												

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

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]	

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 PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																						
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
<b>Fondazione</b>																						
<b>Platea 1</b>																						
P	S	00001	0	0	0.07697	-	00003	0	0	0.07697	-	00004	0	0	0.07697	-						
	I		-534	27'606	0.07697	7.16		-1'268	25'153	0.07697	7.87		-733	26'861	0.07697	7.36						
S	S		-1'028	8'420	0.07697	23.50		-1'325	21'230	0.07697	9.33		-864	8'794	0.07697	22.50						
	I		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-						
P	S	00005	-4'681	87'807	0.07697	2.27	00007	0	0	0.07697	-	00012	-5'334	102'749	0.07697	1.94						
	I		0	0	0.07697	-		-1'430	25'029	0.07697	7.91		0	0	0.07697	-						
S	S		-15'987	43'262	0.07697	4.67		-1'591	23'088	0.07697	8.58		-18'269	51'244	0.07697	3.95						
	I		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-						
P	S	00013	2'192	58'865	0.07697	3.35	00014	-6'136	59'223	0.07697	3.37	00015	-2'635	54'281	0.07697	3.65						
	I		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-						
S	S		-2'719	67'475	0.07697	2.94		-5'515	71'762	0.07697	2.77		-6'005	71'244	0.07697	2.80						
	I		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-						
P	S	00016	8'989	49'615	0.07697	3.93	00017	-2'692	579	0.07697	NS	00018	-31'415	2'987	0.07697	69.01						
	I		0	0	0.07697	-		-689	780	0.07697	NS		-27'663	2'180	0.07697	94.09						
S	S		-233	69'970	0.07697	2.83		-472	1'483	0.07697	NS		-1'382	4'828	0.07697	41.01						
	I		0	0	0.07697	-		-1'197	2'241	0.07697	88.33		-1'276	2'202	0.07697	89.91						
P	S	00019	0	0	0.07697	-	00020	0	0	0.07697	-	00021	-18'252	4'235	0.07697	47.83						
	I		-11'256	9'431	0.07697	21.28		-5'079	11'712	0.07697	16.99		-7917	781	0.07697	NS						
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-9'821	6'814	0.07697	29.39						
	I		2'781	6'292	0.07697	31.29		6'360	5'007	0.07697	39.13		-10'209	299	0.07697	NS						
P	S	00022	0	0	0.07697	-	00023	0	0	0.07697	-	00024	-30'013	2'597	0.07697	79.23						
	I		-10'201	3'012	0.07697	66.53		160	1'501	0.07697	NS		-29'676	1'792	0.07697	NS						
S	S		-200	2'424	0.07697	81.55		-1'138	1'282	0.07697	NS		-526	4'443	0.07697	44.51						
	I		-1'819	1'465	0.07697	NS		-2'259	2'517	0.07697	78.76		-1'017	1'461	0.07697	NS						
P	S	00025	-8'601	238	0.07697	NS	00026	0	0	0.07697	-	00027	-18'579	4'443	0.07697	45.61						
	I		-8'716	7'969	0.07697	25.10		-6'496	15'521	0.07697	12.85		-6'770	906	0.07697	NS						
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-9'365	6'885	0.07697	29.07						
	I		1'189	6'636	0.07697	29.73		9'666	4'286	0.07697	45.50		-9'890	534	0.07697	NS						
P	S	00028	0	0	0.07697	-	00037	-15'090	2'018	0.07697	99.96	00040	-13'992	3'456	0.07697	58.28						
	I		-11'552	2'365	0.07697	84.89		-15'283	5'676	0.07697	35.55		-10'142	3'675	0.07697	54.52						
S	S		-1'793	3'269	0.07697	60.60		369	4'376	0.07697	45.14		3'351	10'684	0.07697	18.41						
	I		-2'817	619	0.07697	NS		434	7'492	0.07697	26.36		3'903	2'262	0.07697	86.90						
P	S	00043	-14'242	6'319	0.07697	31.89	00046	-11'522	13'771	0.07697	14.58	00049	-11'773	4'441	0.07697	45.22						
	I		40'513	23'528	0.07697	7.93		0	0	0.07697	-		48'657	26'665	0.07697	6.92						
S	S		-6'662	71'654	0.07697	2.78		3'018	24'874	0.07697	7.91		-9'090	76'716	0.07697	2.61						
	I		0	0	0.07697	-		859	2'051	0.07697	96.24		0	0	0.07697	-						
P	S	00052	-4'784	7'812	0.07697	25.46	00055	-7'328	13'172	0.07697	15.15	00058	-12'100	4'207	0.07697	47.76						
	I		5'071	4'705	0.07697	41.71		5'079	339	0.07697	NS		49'112	26'487	0.07697	6.96						
S	S		1'283	16'356	0.07697	12.06		1'433	15'212	0.07697	12.97		-8'397	74'807	0.07697	2.67						
	I		-1'431	14'203	0.07697	13.94		-1'145	20'359	0.07697	9.72		0	0	0.07697	-						
P	S	00061	-12'452	3'102	0.07697	64.80	00064	-9'066	13'536	0.07697	14.78	00067	-13'300	2'384	0.07697	84.41						
	I		45'147	24'172	0.07697	7.67		0	0	0.07697	-		-10'624	4'532	0.07697	44.24						
S	S		-6'272	64'318	0.07697	3.10		1'909	23'451	0.07697	8.41		3'591	11'608	0.07697	16.94						
	I		0	0	0.07697	-		362	834	0.07697	NS		3'973	1'638	0.07697	NS						
P	S	00069	-14'404	1'205	0.07697	NS	00119	0	0	0.07697	-	00120	167	2'327	0.07697	84.91						
	I		-15'118	6'081	0.07697	33.17		-644	4'747	0.07697	41.67		0	0	0.07697	-						
S	S		-252	4'955	0.07697	39.90		-1'225	4'422	0.07697	44.77		0	0	0.07697	-						
	I		242	6'837	0.07697	28.90		0	0	0.07697	-		546	8'674	0.07697	22.77						
P	S	00121	0	0	0.07697	-	00122	121	2'752	0.07697	71.80	00123	668	522	0.07697	NS						
	I		2	5'728	0.07697	34.50		188	2'645	0.07697	74.70		540	2'573	0.07697	76.75						
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-						
	I		-58	8'883	0.07697	22.25		293	13'688	0.07697	14.43		-1'884	9'341	0.07697	21.21						
P	S	00124	0	0	0.07697	-	00125	-3'288	7'875	0.07697	25.21	00126	-14'167	113'100	0.07697	1.78						
	I		1'853	9'492	0.07697	20.77		1'352	21'808	0.07697	9.05		0	0	0.07697	-						
S	S		2'261	1'470	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-29'098	32'087	0.07697	6.40						
	I		0	0	0.07697	-		15	6'716	0.07697	29.43		0	0	0.07697	-						
P	S	00127	0	0	0.07697	-	00128	0	0	0.07697	-	00129	0	0	0.07697	-						
	I		1'002	28'174	0.07697	7.00		-3'514	10'450	0.07697	19.00		-973	4'988	0.07697	39.67						
S	S		-33'082	10'339	0.07697</																	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> ]	CS
S	S		719	8'280	0.07697	23.84		1	1'088	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		2	1'111	0.07697	NS		-26	5'792	0.07697	34.12
P	S	00365	0	0	0.07697	-	00366	0	0	0.07697	-	00367	-8'822	30'129	0.07697	6.64
	I		-94	10'694	0.07697	18.48		-3'042	25'067	0.07697	7.92		5'600	16'975	0.07697	11.55
S	S		0	0	0.07697	-		925	8'093	0.07697	24.39		-1'487	49'466	0.07697	4.00
	I		-199	6'124	0.07697	32.28		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	S	00368	-191	2'948	0.07697	67.06	00369	91	7'172	0.07697	27.55	00370	24	8'550	0.07697	23.11
	I		-248	18'794	0.07697	10.52		-112	7'896	0.07697	25.03		0	0	0.07697	-
S	S		-618	11'200	0.07697	17.66		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		-22	2'817	0.07697	70.16		-47	8'638	0.07697	22.88
P	S	00371	44	11'286	0.07697	17.51	00372	-1'185	19'653	0.07697	10.07	00373	0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		1'291	5'432	0.07697	36.32
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		181	15'005	0.07697	13.17
	I		10	8'590	0.07697	23.01		2'531	16'455	0.07697	11.97		0	0	0.07697	-
P	S	00374	0	0	0.07697	-	00375	154	3'440	0.07697	57.44	00376	17	1'418	0.07697	NS
	I		3'539	20'740	0.07697	9.48		-114	6'900	0.07697	28.65		-50	1'342	0.07697	NS
S	S		1'923	8'605	0.07697	22.91		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		37	1'919	0.07697	NS		-10	6'108	0.07697	32.36
P	S	00377	-27	3'394	0.07697	58.23	00378	0	0	0.07697	-	00379	-22'343	37'733	0.07697	5.40
	I		78	6'969	0.07697	28.36		4'593	19'985	0.07697	9.83		18'196	28'688	0.07697	6.72
S	S		0	0	0.07697	-		-447	5'591	0.07697	35.37		-3'531	51'173	0.07697	3.88
	I		-5	6'400	0.07697	30.88		-40	317	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	S	00380	-4'192	4'261	0.07697	46.65	00381	-5	11'100	0.07697	17.80	00382	0	11'603	0.07697	17.03
	I		2'962	18'832	0.07697	10.45		4	2'895	0.07697	68.27		0	0	0.07697	-
S	S		547	9'324	0.07697	21.18		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		-11	3'450	0.07697	57.29		0	5'646	0.07697	35.00
P	S	00383	3	10'991	0.07697	17.98	00384	-352	15'451	0.07697	12.80	00385	0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		1'105	4'887	0.07697	40.38
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		620	16'434	0.07697	12.02
	I		-202	9'421	0.07697	20.98		3'413	18'685	0.07697	10.53		0	0	0.07697	-
P	S	00386	0	0	0.07697	-	00387	0	0	0.07697	-	00388	0	0	0.07697	-
	I		-1'801	14'653	0.07697	13.52		-6'251	13'255	0.07697	15.04		2'876	11'540	0.07697	17.06
S	S		0	0	0.07697	-		46	110	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
	I		-25'293	14'949	0.07697	13.68		-4'895	7'515	0.07697	26.47		2'238	9'974	0.07697	19.75
P	S	00389	0	0	0.07697	-	00390	-14'521	20'375	0.07697	9.89	00391	0	0	0.07697	-
	I		-4'472	10'301	0.07697	19.30		20'948	28'716	0.07697	6.68		-3'871	25'707	0.07697	7.73
S	S		0	0	0.07697	-		-2'992	38'942	0.07697	5.10		-331	3'108	0.07697	63.62
	I		-2'178	7'697	0.07697	25.75		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	S	00392	0	0	0.07697	-	00393	0	0	0.07697	-	00394	0	2'467	0.07697	80.11
	I		-136	12'623	0.07697	15.66		17	4'434	0.07697	44.57		-1	8'672	0.07697	22.79
S	S		0	0	0.07697	-		-0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		-109	7'005	0.07697	28.22		-4	8'000	0.07697	24.70		0	7'027	0.07697	28.12
P	S	00395	0	0	0.07697	-	00396	0	0	0.07697	-	00397	0	0	0.07697	-
	I		4'226	20'399	0.07697	9.63		2'838	8'082	0.07697	24.36		4'682	14'274	0.07697	13.76
S	S		509	4'299	0.07697	45.94		-1'453	11'604	0.07697	17.07		0	0	0.07697	-
	I		428	1'291	0.07697	NS		-821	8'170	0.07697	24.22		-1'781	11'720	0.07697	16.90
P	S	00398	0	0	0.07697	-	00399	0	0	0.07697	-	00400	0	0	0.07697	-
	I		-8'188	10'252	0.07697	19.49		-581	14'969	0.07697	13.21		-2'606	8'607	0.07697	23.04
S	S		-5'707	1'583	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		-5'641	4'191	0.07697	47.52		-15'298	13'019	0.07697	15.50		-3'096	10'583	0.07697	18.75
P	S	00401	-13'638	23'204	0.07697	8.68	00402	0	0	0.07697	-	00403	3'009	12'468	0.07697	15.79
	I		18'568	28'405	0.07697	6.78		2'091	7'820	0.07697	25.20		2'118	5'586	0.07697	35.28
S	S		-1'775	40'722	0.07697	4.86		390	9'703	0.07697	20.36		2'433	21'635	0.07697	9.10
	I		0	0	0.07697	-		386	9'485	0.07697	20.83		0	0	0.07697	-
P	S	00404	567	1'711	0.07697	NS	00405	0	0	0.07697	-	00406	-132	1'961	0.07697	NS
	I		-2'183	1'570	0.07697	NS		-17	4'704	0.07697	42.01		0	0	0.07697	-
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		1'263	3'709	0.07697	53.19		26	6'748	0.07697	29.29		776	8'591	0.07697	22.98
P	S	00407	0	0	0.07697	-	00408	6'929	11'403	0.07697	17.17	00409	0	0	0.07697	-
	I		34	5'409	0.07697	36.54		-1'250	662	0.07697	NS		1'235	5'614	0.07697	35.14
S	S		-2'816	3'908	0.07697	50.77		-4'882	18'749	0.07697	10.61		-1'701	2'059	0.07697	96.21
	I		-879	1'389	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		562	3'752	0.07697	52.63
P	S	00410	110	1'235	0.07697	NS	00411	0	0	0.07697	-	00412	0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		99	5'545	0.07697	35.64		-570	4'594	0.07697	43.05
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-3'269	381	0.07697	NS
	I		205	6'489	0.07697	30.45		1'227	4'727	0.07697	41.74		-1'884	4'268	0.07697	46.42
P	S	00413	0	0	0.07697	-	00414	0	0	0.07697	-	00415	0	0	0.07697	-
	I		4	5'329	0.07697	37.09		4	3'675	0.07697	53.78		-62	2'720	0.07697	72.66
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		-1'017	9'192	0.07697	21.53		30	10'021	0.07697	19.72		-92	6'940	0.07697	28.48
P	S	00416	466	1'458	0.07697	NS	00417	8'094	13'906	0.07697	14.05	00418	4'982	10'908	0.07697	17.99
	I		-476	421	0.07697	NS		-502	601	0.07697	NS		-1'260	1'128	0.07697	NS
S	S		-612	2'523	0.07697	78.40		-10'878	25'709	0.07697	7.80		-6'955	17'386	0.07697	11.48
	I		-302	2'485	0.07697	79.56		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
P	S	00419	0	0	0.07697	-	00420	0	0	0.07697	-	00421	108	844	0.07697	NS
	I		-12	3'286	0.07697	60.14		42	1'430	0.07697	NS		-165	1'071	0.07697	NS
S	S		0	0	0.07											

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> ]	
	I		76	2'800	0.07697	70.57		1'032	4'271	0.07697	46.21		-706	110	0.07697	NS
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-6'773	15'721	0.07697	12.69
	I		179	10'490	0.07697	18.84		939	5'508	0.07697	35.83		0	0	0.07697	-
P	S	00428	5'461	8'353	0.07697	23.48	00429	410	15	0.07697	NS	00430	0	0	0.07697	-
	I		509	2'774	0.07697	71.19		-160	1'169	0.07697	NS		42	5'167	0.07697	38.25
S	S		7'364	25'369	0.07697	7.71		756	3'552	0.07697	55.58		0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		-2'356	483	0.07697	NS		-10	7'718	0.07697	25.61
P	S	00431	0	0	0.07697	-	00432	0	0	0.07697	-	00433	0	0	0.07697	-
	I		408	5'219	0.07697	37.85		1'276	3'952	0.07697	49.92		1'079	6'192	0.07697	31.87
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		-355	10'005	0.07697	19.76		1'490	10'106	0.07697	19.52		489	11'725	0.07697	16.84
P	S	00434	98	1'693	0.07697	NS	00435	0	0	0.07697	-	00436	1'878	3'093	0.07697	63.73
	I		-78	84	0.07697	NS		48	4'687	0.07697	42.16		0	0	0.07697	-
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		-135	12'659	0.07697	15.61		94	11'175	0.07697	17.68		1'411	7'582	0.07697	26.02
P	S	00437	5'980	18'541	0.07697	10.57	00438	0	0	0.07697	-	00439	-45	1'061	0.07697	NS
	I		939	8'214	0.07697	24.03		42	2'128	0.07697	92.87		24	1'099	0.07697	NS
S	S		-9'430	27'241	0.07697	7.35		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		0	0	0.07697	-		230	6'555	0.07697	30.14		52	12'344	0.07697	16.01
P	S	00440	-159	1'173	0.07697	NS	00441	-757	2'770	0.07697	71.42	00442	5'464	7'594	0.07697	25.83
	I		193	4'253	0.07697	46.46		380	704	0.07697	NS		3'138	4'360	0.07697	45.13
S	S		0	0	0.07697	-		1'733	6'097	0.07697	32.34		4'504	24'201	0.07697	8.12
	I		72	7'215	0.07697	27.39		-3'113	594	0.07697	NS		0	0	0.07697	-
P	S	00479	31	3'438	0.07697	57.48	00480	-7	2'548	0.07697	77.56	00481	0	0	0.07697	-
	I		-26	3'085	0.07697	64.06		15	3'787	0.07697	52.19		33	6'645	0.07697	29.74
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-
	I		-21	7'214	0.07697	27.40		-8	8'962	0.07697	22.05		-40	6'020	0.07697	32.83
P	S	00482	0	0	0.07697	-	00483	0	0	0.07697	-	00484	-8'278	32'826	0.07697	6.09
	I		-422	5'237	0.07697	37.76		3'233	8'945	0.07697	22.00		13'207	8'948	0.07697	21.69
S	S		0	0	0.07697	-		1'188	1'657	0.07697	NS		-6'821	22'262	0.07697	8.96
	I		-498	5'929	0.07697	33.36		1'355	4'366	0.07697	45.18		0	0	0.07697	-
P	S	00485	479	1'015	0.07697	NS	00486	0	0	0.07697	-	00487	-7'386	23'671	0.07697	8.43
	I		-653	5'706	0.07697	34.67		171	7'304	0.07697	27.05		12'422	7'485	0.07697	25.95
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		-451	16'870	0.07697	11.72
	I		-911	7'537	0.07697	26.25		367	8'484	0.07697	23.28		0	0	0.07697	-
P	S	00488	0	0	0.07697	-	00489	0	0	0.07697	-	00490	-755	10'773	0.07697	18.36
	I		283	8'827	0.07697	22.38		203	6'393	0.07697	30.90		1'650	5'432	0.07697	36.30
S	S		0	0	0.07697	-		0	0	0.07697	-		905	2'042	0.07697	96.66
	I		-216	3'278	0.07697	60.31		89	3'215	0.07697	61.46		-381	4'344	0.07697	45.52
P	S	00491	0	0	0.07697	-	00492	-3'737	18'109	0.07697	10.97	00493	938	10'149	0.07697	19.45
	I		-13	6'269	0.07697	31.53		3'708	3'667	0.07697	53.62		-719	1'859	0.07697	NS
S	S		0	0	0.07697	-		540	5'716	0.07697	34.55		0	0	0.07697	-
	I		366	1'412	0.07697	NS		0	0	0.07697	-		-978	12'513	0.07697	15.82
P	S	00494	982	5'414	0.07697	36.45										
	I		-408	1'611	0.07697	NS										
S	S		0	0	0.07697	-										
	I		-526	10'368	0.07697	19.08										

### 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.  
**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)

Nodo/ T <sub>Prnf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Platee - verifiche delle tensioni di esercizio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio						
		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]			
Fondazione 00012	P	RAR	1.527	19.92	5'519	99'274	13.05	SI	RAR	19.978	360.00	5'519	99'274	18.02	SI
		QPR	1.502	14.94	5'433	97'660	9.95	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.802	19.92	18'165	50'551	24.84	SI	RAR	9.803	360.00	18'165	50'551	36.72	SI
		QPR	0.789	14.94	17'884	49'742	18.93	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]		
<b>Fondazione</b>			<b>Platea 1</b>				<b>AA= PCA</b>						
<b>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>)</b>													
00012	P	FRQ	5'445	97'897	1.49	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	5'433	97'660	1.48	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	17'925	49'861	0.73	2.58	0 E+00	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	17'884	49'742	0.73	2.58	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] = "Ordinario"; [MDA] = "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.
- σ<sub>t</sub>** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε<sub>sm</sub>** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A<sub>e</sub>** Deformazione media nel calcestruzzo.
- Δ<sub>sm</sub>** Area efficace del calcestruzzo tes.
- W<sub>d</sub>** Distanza media tra le fessure.
- W<sub>amm</sub>** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (=W<sub>d</sub> / W<sub>amm</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W<sub>d</sub> = 0).
- [SI] = W<sub>d</sub> ≤ W<sub>amm</sub>; [NO] = W<sub>d</sub> > W<sub>amm</sub>

## PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)

Pali - Verifiche a pressoflessione deviata allo SLU

Id <sub>PI</sub>	Id <sub>ND</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,X</sub>	M <sub>Ed,Y</sub>	CS	N <sub>u</sub>	φ <sub>s</sub>	n <sub>s</sub>	φ <sub>As,st</sub>
		[N]	[N·m]	[N·m]		[N]	[mm]		[mm]
PALO1	00005	334'891	-79'706	219'221	1.06[S]	5'038'552	14	13	8
PALO2	00016	264'270	11'126	201'623	1.17[S]	5'038'552	14	13	8
PALO3	00015	260'986	-9'090	-167'377	1.41[S]	5'038'552	14	13	8
PALO4	00014	260'713	11'537	167'075	1.41[S]	5'038'552	14	13	8
PALO5	00013	263'869	-11'308	-199'871	1.18[S]	5'038'552	14	13	8
PALO6	00012	334'866	79'475	-219'675	1.06[S]	5'038'552	14	13	8

### LEGENDA:

- Id<sub>PI</sub>** Identificativo del palo.
- Id<sub>ND</sub>** Identificativo del nodo in testa al palo.
- 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>u</sub>** Sforzo Normale Ultimo per compressione semplice.
- φ<sub>s</sub>** Diametro delle barre di acciaio.
- n<sub>s</sub>** Numero delle barre di acciaio.
- φ<sub>As,st</sub>** Diametro delle staffe.
- N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed,X</sub>, M<sub>Ed,Y</sub>** Sollecitazioni di progetto.

## PALI - VERIFICHE A TAGLIO (Fondazione)

Pali - Verifiche a Taglio

Id <sub>PI</sub>	Id <sub>ND</sub>	V <sub>Ed</sub>	CS	X	V <sub>Rcd</sub>	Y	X	V <sub>Rsd,s</sub>	Y	A <sub>sw</sub>	S <sub>Asw</sub>	φ <sub>As,st</sub>
		[N]		[N]			[N]			[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm]	[mm]
PALO1	00005	61	NS	980888	0	0	495657	0	0	0.1005	10	8
PALO2	00016	61	NS	980888	0	0	495657	0	0	0.1005	10	8
PALO3	00015	77	NS	980888	0	0	495657	0	0	0.1005	10	8
PALO4	00014	80	NS	980888	0	0	495657	0	0	0.1005	10	8
PALO5	00013	57	NS	980888	0	0	495657	0	0	0.1005	10	8
PALO6	00012	59	NS	980888	0	0	495657	0	0	0.1005	10	8

### LEGENDA:

- Id<sub>PI</sub>** Identificativo del palo.
- Id<sub>ND</sub>** Identificativo del nodo in testa al palo.
- V<sub>Ed</sub>** Massima sollecitazione di taglio composta in funzione di V<sub>Ed,X</sub>, V<sub>Ed,Y</sub> e dell'asse neutro.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V<sub>Rcd</sub>** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V<sub>Rsd,s</sub>** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- A<sub>sw</sub>** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S<sub>Asw</sub>** Passo massimo staffe da normativa.
- φ<sub>As,st</sub>** Diametro delle staffe.

## PALI - VERIFICHE A CARICO LIMITE VERTICALE E ORIZZONTALE ALLO SLU

Pali - Verifiche a carico limite verticale e orizzontale allo SLU

Id <sub>PI</sub> /Pnt PI	Id <sub>ND,sup</sub>	Q <sub>Ed,V</sub>	Q <sub>Ed,O</sub>	Q <sub>Rd,V</sub>	Q <sub>Rd,V,Pt</sub>	Q <sub>Rd,V,Lt</sub>	Q <sub>Rd,O</sub>	M <sub>max,O</sub>	T.R.	Z <sub>c,pls</sub>	CS <sub>v</sub>	CS <sub>o</sub>
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N·m]		[m]		
PALO1	00005	584'556	61	602'421	95'839	331'599	120'455	210169	Palo Lungo	2.52	1.03	NS
PALO2	00016	577'321	61	602'421	95'839	331'599	120'455	210169	Palo Lungo	2.52	1.04	NS
PALO3	00015	602'291	77	602'421	95'839	331'599	120'455	210169	Palo Lungo	2.52	1.00	NS

Pali - Verifiche a carico limite verticale e orizzontale allo SLU

Id <sub>Pl/Pnt Pl</sub>	Id <sub>Nd,sup</sub>	Q <sub>Ed,V</sub> [N]	Q <sub>Ed,O</sub> [N]	Q <sub>Rd,V</sub> [N]	Q <sub>Rd,V,Pt</sub> [N]	Q <sub>Rd,V,Lt</sub> [N]	Q <sub>Rd,O</sub> [N]	M <sub>max,O</sub> [N·m]	T.R.	Z <sub>c,pls</sub> [m]	CS <sub>v</sub>	CS <sub>o</sub>
PALO4	00014	602'338	80	602'421	95'839	331'599	120'455	210169	Palo Lungo	2.52	1.00	NS
PALO5	00013	577'237	57	602'421	95'839	331'599	120'455	210169	Palo Lungo	2.52	1.04	NS
PALO6	00012	584'716	59	602'421	95'839	331'599	120'455	210169	Palo Lungo	2.52	1.03	NS

LEGENDA:

<b>Id<sub>Pl/Pnt Pl</sub></b>	Identificativo del palo o del plinto su pali.
<b>Id<sub>Nd,sup</sub></b>	Identificativo del nodo all'estremo superiore del palo o della pilastrata cui il plinto è collegato.
<b>Q<sub>Ed,V</sub></b>	Carico verticale di progetto.
<b>Q<sub>Ed,O</sub></b>	Carico orizzontale di progetto.
<b>Q<sub>Rd,V</sub></b>	Resistenza di progetto verticale.
<b>Q<sub>Rd,V,Pt</sub></b>	Aliquota della resistenza di progetto verticale dovuto alla resistenza alla punta.
<b>Q<sub>Rd,V,Lt</sub></b>	Aliquota della resistenza di progetto verticale dovuto alla resistenza laterale.
<b>Q<sub>Rd,O</sub></b>	Resistenza di progetto orizzontale.
<b>M<sub>max,O</sub></b>	Momento massimo lungo il palo per carichi orizzontali.
<b>T.R.</b>	Modalità di rottura per carico limite orizzontale (Palo Corto, Palo Medio, Palo Lungo).
<b>Z<sub>c,pls</sub></b>	Profondità della seconda cerniera plastica.
<b>CS<sub>v</sub></b>	Coefficiente di sicurezza per azioni verticali ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
<b>CS<sub>o</sub></b>	Coefficiente di sicurezza per azioni orizzontali ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

<u>NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u> .....	pag.	2
<u>Pareti - TENSIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u> .....	pag.	13
<u>Pareti - TENSIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u> .....	pag.	29
<u>Pareti - TENSIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u> .....	pag.	38
<u>Pareti - TENSIONI ALLO SLD</u> .....	pag.	54
<u>Solette - TENSIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u> .....	pag.	63
<u>Solette - TENSIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u> .....	pag.	74
<u>Solette - TENSIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u> .....	pag.	79
<u>Solette - TENSIONI ALLO SLD</u> .....	pag.	90
<u>Platee - TENSIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u> .....	pag.	95
<u>Platee - TENSIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u> .....	pag.	99
<u>Platee - TENSIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u> .....	pag.	101
<u>Platee - TENSIONI ALLO SLD</u> .....	pag.	105
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE</u> .....	pag.	107
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA</u> .....	pag.	113
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u> .....	pag.	118
<u>EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE</u> .....	pag.	124
<u>Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u> .....	pag.	124
<u>Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u> .....	pag.	145
<u>Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u> .....	pag.	153
<u>PARETI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u> .....	pag.	164
<u>Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u> .....	pag.	172
<u>Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u> .....	pag.	173
<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u> .....	pag.	175
<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u> .....	pag.	188
<u>Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u> .....	pag.	199
<u>Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u> .....	pag.	200
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u> .....	pag.	201
<u>EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</u> .....	pag.	202
<u>PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)</u> .....	pag.	202
<u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u> .....	pag.	202
<u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u> .....	pag.	207
<u>Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u> .....	pag.	210
<u>Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u> .....	pag.	210
<u>PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)</u> .....	pag.	210
<u>PALI - VERIFICHE A TAGLIO (Fondazione)</u> .....	pag.	211
<u>PALI - VERIFICHE A CARICO LIMITE VERTICALE E ORIZZONTALE ALLO SLU</u> .....	pag.	211

