



SAIC Ingegneria srl
Salita Pollaiuoli 15/1
16123 Genova, Italy
P.I. 02715980997
REA GE-506233

COMMITTENTE/CUSTOMER

COMUNE DI BUSALLA
Piazza Enrico Macchiò, 1
16012 Busalla (GE)



Finanziato
dall'Unione europea
NextGenerationEU

LAVORO / PROJECT

Adeguamento normativo palestra comunale Via
delle Viazze

UBICAZIONE / LOCATION

Via delle Viazze, 2, località Salissola
16012 Busalla (GE)

TITOLO / TITLE

Edificio ad uso deposito -
Tabulati di calcolo (2/2)

scala / scale

-

REVISIONI REVISIONS	Data/Date	Rev.	Descrizione / Description	DIS	VER	APP
	A 20/12/21	00	Emissione	AC	FC	EB
	B 15/02/23	02	Aggiornamento prezziario 2023 e normativa PNRR, CAM e DNSH	AC	FC	EB
	C					
	D					
	E					

PROGETTISTA / DESIGNER: Ing. Roberto Gemme



DATA/DATE:
15/02/2023

DIRETTORE TECNICO / TECHNICAL DIRECTOR:

Ing. Federico Valsuani

SAIC Ingegneria srl
Federico Valsuani

NOME FILE
FILE NAME

ELABORATO / DOCUMENT

REV

formato

09 - NED - E - TAC - 02

02

09-NED-
E-TAC

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
P	S	00089	-3.922	4.875	0,045 24	0,045 24	6,26	00090	2.920	3.972	0,045 24	0,045 24	7,55	00386	10.81 8	500	0,045 24	0,045 24	58,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8.306	206	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		84.57 9	1.398	0,045 24	0,045 24	17,1 3		78.78 3	1.369	0,045 24	0,045 24	17,8 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		- 10.59 9	798	0,045 24	0,045 24	38,85
P	S	00387	6.243	593	0,045 24	0,045 24	50,1 7	00388	-3.668	217	0,045 24	0,045 24	NS	00389	-5.333	375	0,045 24	0,045 24	81,62
	I		-7.497	456	0,045 24	0,045 24	67,4 8		4.821	641	0,045 24	0,045 24	46,5 8		1.845	599	0,045 24	0,045 24	50,21
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		29.39 7	166	0,045 24	0,045 24	NS
	I		- 15.46 9	892	0,045 24	0,045 24	35,1 6		45.64 7	216	0,045 24	0,045 24	NS		42.85 4	120	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00390	-4.688	477	0,045 24	0,045 24	64,0 7	00391	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00392	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3.106	682	0,045 24	0,045 24	43,9 7		2.862	2.762	0,045 24	0,045 24	10,8 6		4.906	976	0,045 24	0,045 24	30,58
S	S		63.06 5	32	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		57.99 1	38	0,045 24	0,045 24	NS		-619	2.118	0,045 24	0,045 24	14,2 9		- 19.76 6	2.841	0,045 24	0,045 24	11,15
P	S	00393	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00394	0	0	0,045 24	0,045 24	-						
	I		2.474	2.212	0,045 24	0,045 24	13,5 8		-2.377	2.756	0,045 24	0,045 24	11,0 3						
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-						
	I		18.14 7	1.287	0,045 24	0,045 24	22,4 3		- 11.41 5	2.784	0,045 24	0,045 24	11,1 6						

LEGENDA:

- Dir
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos
- Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s
- Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A_{df}
- Armatura disponibile per la flessione
- CS
- Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}
- Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
Piano Terra																
Soletta P2-P4-P3-P1																
P	S	0000 7	-11.378	1.729	0,04524	21,3 6	0000 8	-11.725	1.709	0,04524	21,6 3	0004 1	-483	160	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		30.501	3.214	0,04524	10,5 1		26.566	3.129	0,04524	10,8 9		144	395	0,04524	91,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	0004 2	-1.608	231	0,04524	NS	0004 3	-1.608	227	0,04524	NS	0004 4	-733	165	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-641	1.149	0,04524	31,4 4		-763	1.136	0,04524	31,8 1		9	421	0,04524	85,69
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	0004 5	-483	540	0,04524	66,8 8	0004 6	-1.356	1.453	0,04524	24,9 0	0004 7	-1.284	1.901	0,04524	19,03
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1.170	245	0,04524	NS		2.078	549	0,04524	65,4 3		3.936	510	0,04524	70,16
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	0004 8	-1.583	2.706	0,04524	13,3 8	0004 9	-1.312	1.900	0,04524	19,0 4	0005 0	-318	1.971	0,04524	18,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3.659	629	0,04524	56,9 2		4.983	752	0,04524	47,4 8		6.896	606	0,04524	58,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	0005 1	-1.139	2.645	0,04524	13,6 7	0005 2	-797	1.791	0,04524	20,1 8	0005 3	-88	1.873	0,04524	19,27
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		6.193	625	0,04524	56,9 8		7.252	711	0,04524	49,9 7		8.588	607	0,04524	58,37

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00054	-629	2.521	0,04524	14,33	00055	-153	1.691	0,04524	21,34	00056	157	1.699	0,04524	21,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		7.187	583	0,04524	60,95		8.687	661	0,04524	53,59		9.789	594	0,04524	59,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00057	163	2.222	0,04524	16,23	00058	358	1.420	0,04524	25,39	00059	1.097	1.573	0,04524	22,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		10.776	513	0,04524	68,74		11.149	631	0,04524	55,84		20.645	1.416	0,04524	24,38
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00060	0	0	0,04524	-	00061	0	0	0,04524	-	00062	0	0	0,04524	-
	I		-13.335	1.237	0,04524	29,98		-14.085	1.632	0,04524	22,76		-22.840	1.747	0,04524	21,64
S	S		3.973	1.291	0,04524	27,71		5.098	1.430	0,04524	24,96		3.621	1.528	0,04524	23,43
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00063	0	0	0,04524	-	00064	2.012	1.668	0,04524	21,54	00065	413	1.512	0,04524	23,84
	I		-12.216	1.238	0,04524	29,98		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		5.618	1.367	0,04524	26,08		24.056	1.492	0,04524	22,96		14.801	562	0,04524	62,21
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00066	142	2.298	0,04524	15,69	00067	-45	1.773	0,04524	20,35	00068	-349	1.762	0,04524	20,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		12.102	535	0,04524	65,73		10.605	614	0,04524	57,46		8.877	676	0,04524	52,38
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00069	-732	2.587	0,04524	13,97	00070	-187	1.934	0,04524	18,66	00071	-822	1.839	0,04524	19,65
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		7.302	596	0,04524	59,61		8.785	621	0,04524	57,03		7.338	726	0,04524	48,93
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00072	-1.141	2.689	0,04524	13,45	00073	-483	2.010	0,04524	17,97	00074	-1.414	1.924	0,04524	18,81
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		6.090	640	0,04524	55,65		6.644	605	0,04524	58,80		4.706	760	0,04524	47,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00075	-1.685	2.727	0,04524	13,28	00076	-1.270	1.921	0,04524	18,83	00077	-1.412	1.461	0,04524	24,77
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3.534	625	0,04524	57,30		3.821	523	0,04524	68,43		1.959	540	0,04524	66,54
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00078	-559	561	0,04524	64,38	00359	0	0	0,04524	-	00360	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-5.577	228	0,04524	NS		-5.240	202	0,04524	NS
S	S		1.061	255	0,04524	NS		15.269	1.484	0,04524	23,53		17.813	1.565	0,04524	22,19
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00361	0	0	0,04524	-	00362	0	0	0,04524	-	00363	0	0	0,04524	-
	I		-6.060	1.933	0,04524	18,90		-4.071	1.885	0,04524	19,30		-800	647	0,04524	55,85
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		8.136	134	0,04524	NS		7.701	108	0,04524	NS		9.998	217	0,04524	NS
P	S	00364	0	0	0,04524	-	00365	0	0	0,04524	-	00366	0	0	0,04524	-
	I		451	2.536	0,04524	14,21		-579	683	0,04524	52,89		154	2.069	0,04524	17,43
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		6.574	547	0,04524	65,05		9.038	234	0,04524	NS		8.177	610	0,04524	58,13
P	S	00367	0	0	0,04524	-	00368	0	0	0,04524	-	00369	0	0	0,04524	-
	I		244	2.092	0,04524	17,24		-1.009	566	0,04524	63,88		-195	2.655	0,04524	13,59
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		7.937	617	0,04524	57,50		8.022	256	0,04524	NS		7.580	623	0,04524	56,99
P	S	00370	0	0	0,04524	-	00371	0	0	0,04524	-	00372	0	0	0,04524	-
	I		-835	609	0,04524	59,34		-398	2.044	0,04524	17,67		-374	2.063	0,04524	17,50
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		7.861	264	0,04524	NS		7.280	576	0,04524	61,6		7.253	580	0,04524	61,26

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
											8					
P	S	0037 3	0	0	0,04524	-	0037 4	0	0	0,04524	-	0037 5	0	0	0,04524	-
	I		-1.247	425	0,04524	85,1 1		-645	2.585	0,04524	13,9 8		-1.178	455	0,04524	79,49
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		6.544	224	0,04524	NS		6.292	588	0,04524	60,5 5		6.590	230	0,04524	NS
P	S	0037 6	0	0	0,04524	-	0037 7	0	0	0,04524	-	0037 8	0	0	0,04524	-
	I		-943	1.930	0,04524	18,7 3		-878	1.943	0,04524	18,6 0		-1.328	349	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		5.472	578	0,04524	61,7 0		5.538	580	0,04524	61,4 8		3.908	241	0,04524	NS
P	S	0037 9	0	0	0,04524	-	0038 0	0	0	0,04524	-	0038 1	0	0	0,04524	-
	I		-992	2.363	0,04524	15,3 0		-1.323	364	0,04524	99,3 9		-955	1.610	0,04524	22,45
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		3.963	681	0,04524	52,5 4		3.997	242	0,04524	NS		2.504	748	0,04524	47,98
P	S	0038 2	0	0	0,04524	-	0038 3	0	0	0,04524	-	0038 4	0	0	0,04524	-
	I		-952	1.615	0,04524	22,3 8		-1.481	333	0,04524	NS		-857	1.286	0,04524	28,10
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		2.529	749	0,04524	47,9 1		967	331	0,04524	NS		357	638	0,04524	56,51
P	S	0038 5	0	0	0,04524	-	0060 4	-1.128	35	0,04524	NS	0060 5	-1.031	42	0,04524	NS
	I		-1.405	336	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		943	335	0,04524	NS		1.497	45	0,04524	NS		1.627	32	0,04524	NS
Piano Terra Soletta 1b-P1-P3-2b																
P	S	0000 7	17.681	3.405	0,04524	10,2 0	0000 8	13.409	3.231	0,04524	10,8 5	0001 3	-1.592	200	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1.592	260	0,04524	NS
S	S		-5.759	2.008	0,04524	18,1 8		-5.769	2.078	0,04524	17,5 7		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		59.044	776	0,04524	40,75
P	S	0001 4	-2.631	403	0,04524	90,0 1	0006 0	3.517	633	0,04524	56,5 8	0006 1	1.806	450	0,04524	79,87
	I		-2.631	25	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		1.806	51	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		65.977	579	0,04524	53,7 1		-13.554	1.189	0,04524	31,2 0		-27.492	2.023	0,04524	18,86
P	S	0006 2	3.323	272	0,04524	NS	0006 3	4.461	569	0,04524	62,8 1	0007 9	0	0	0,04524	-
	I		3.323	163	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-6.282	1.456	0,04524	25,10
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-21.703	1.819	0,04524	20,7 3		-12.715	1.329	0,04524	27,8 7		3.370	617	0,04524	58,06
P	S	0008 0	0	0	0,04524	-	0008 1	0	0	0,04524	-	0008 2	0	0	0,04524	-
	I		-8.735	1.489	0,04524	24,6 7		-7.926	1.405	0,04524	26,1 0		5.172	568	0,04524	62,83
S	S		0	0	0,04524	-		-6.951	37	0,04524	NS		7.763	358	0,04524	99,14
	I		-5.637	279	0,04524	NS		-6.951	87	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	0008 3	0	0	0,04524	-	0008 4	0	0	0,04524	-	0008 5	0	0	0,04524	-
	I		822	496	0,04524	72,6 1		-4.035	1.355	0,04524	26,8 5		-28.798	1.519	0,04524	25,18
S	S		7.554	228	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-7.056	266	0,04524	NS		-7.507	45	0,04524	NS
P	S	0008 6	0	0	0,04524	-	0008 7	10.333	2.489	0,04524	14,1 8	0008 8	7.729	3.563	0,04524	9,96
	I		-8.095	1.303	0,04524	28,1 6		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		59.235	1.127	0,04524	28,0 5		70.282	1.186	0,04524	25,95
	I		-4.172	516	0,04524	70,5 3		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	0008 9	5.402	2.646	0,04524	13,4 8	0009 0	12.381	2.056	0,04524	17,0 9	0038 6	6.855	145	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		6.855	148	0,04524	NS
S	S		55.960	1.038	0,04524	30,6 9		52.459	1.087	0,04524	29,5 5		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-5.991	416	0,04524	87,81
P	S	0038 7	3.259	230	0,04524	NS	0038 8	0	0	0,04524	-	0038 9	0	0	0,04524	-
	I		3.259	56	0,04524	NS		2.020	562	0,04524	63,9 2		-792	509	0,04524	71,00

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Po s	Nod o	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nod o	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nod o	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		29.075	47	0,04524	NS
	I		-9.415	497	0,04524	74,0 2		29.665	136	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	0039 0	5.069	100	0,04524	NS	0039 1	0	0	0,04524	-	0039 2	0	0	0,04524	-
	I		5.069	334	0,04524	NS		6.943	1.864	0,04524	19,0 7		3.173	931	0,04524	38,49
S	S		41.689	44	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		295	1.169	0,04524	30,8 4		-11.635	1.658	0,04524	22,29
P	S	0039 3	0	0	0,04524	-	0039 4	0	0	0,04524	-					
	I		6.922	1.582	0,04524	22,4 7		5.131	1.522	0,04524	23,4 5					
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-					
	I		12.759	701	0,04524	50,0 9		-6.703	1.609	0,04524	22,7 4					

LEGENDA:

- Dir
Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos
Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s
Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- CS
Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}
Sollecitazioni di progetto.

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio																
Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			
Piano Terra		Soletta P2-P4-P3-P1														
00075	P	RAR	0,480	14,94	2.525	3.436	31,09	SI	RAR	4,743	360,00	2.525	3.436	75,89	SI	
		QPR	0,373	11,21	1.844	2.671	30,04	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,094	14,94	-1.868	754	NS	SI	RAR	1,211	360,00	-1.868	754	NS	SI	
		QPR	0,067	11,21	-2.823	591	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta 1b-P1-P3-2b														
00088	P	RAR	0,582	14,94	-1.239	4.310	25,67	SI	RAR	6,260	360,00	-1.239	4.310	57,51	SI	
		QPR	0,429	11,21	-2.127	3.220	26,10	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,000	14,94	-74.373	1.171	-	SI	RAR	7,044	360,00	-77.359	1.125	51,10	SI	
		QPR	0,000	11,21	-69.858	1.010	-	SI	-	-	-	-	-	-	-	

LEGENDA:

- Rinf.
Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir
Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Id_{Cmb}
Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}
Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ_{cd,amm}
Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ_{at}
Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}
Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N_{Ed}, M_{Ed}
Sollecitazioni di progetto.
- CS
Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verific
ato
[SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc}≤σ_{cd,amm} ; σ_{at}≤σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc}>σ_{cd,amm}; σ_{at}>σ_{td,amm}).
- Nota
Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra			Soletta P2-P4-P3-P1				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													
00007	P	FRQ	11.936	1.583	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	11.904	1.559	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-27.857	2.755	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-27.268	2.690	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta 1b-P1-P3-2b				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													
00007	P	FRQ	-15.253	3.135	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-14.726	3.089	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	6.450	1.976	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	6.132	1.925	0,23	2,13	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_{Cmb}
Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed}
Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}
Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
sezione è soggetta a fessurazione.													
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.												
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].												
A _e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.												
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.												
W _d	Distanza media tra le fessure.												
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.												
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.												
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).												
	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}												

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidzze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	NO
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	NO
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI
La struttura non è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	NO
e)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	NO
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	NO
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	NO
La struttura non è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità													
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}			
						X	Y	X	Y	X	Y		
	[m]	[m]			[N·s ² /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Copertura	1,50	3,50	NO		25.553	42.813	38.718	190.666	190.666	44.884	37.433		
Piano Terra	0,00	1,50	NO	NO	90.897	6.556.850	2.055.138	0	0	0	0		

LEGENDA:

IdPiano

Identificativo del livello o piano.

Q_{Lv}

Quota del livello o piano.

H_{Lv}

Altezza del livello o piano.

Rd_{Tmp}

Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.

Ir_{Tmp}

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

M_{SLU}

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

K_{SLU}

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

R_{eff}

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

R_{ric}

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

(*)

Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma											
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,x}	δ _{d,y}	P _{θ,x}	P _{θ,y}	T _{θ,x}	T _{θ,y}	θ _x	θ _y	
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]	
Copertura	1,50	3,50	0,6582	0,7278	250.664	250.664	28.179	28.179	1,6728 E-02	1,8497 E-02	
Piano Terra	0,00	1,50	0,0043	0,0137	250.664	250.664	28.179	28.179	0 E+00	0 E+00	

LEGENDA:

IdPiano

Identificativo del livello o piano.

H_{Lv}

Altezza del livello o piano.

δ_{d,x}, δ_{d,y}

Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

P_{θ,x}, P_{θ,z}

Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".

T_{θ,x}, T_{θ,y}

Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".

θ_x, θ_y

Coefficienti "θ" del piano.

Nota

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

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO									
Id Piano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{amm,SLO}	δ _{d,SLO}		Δδ _{sLO}		C _{lg} T _{mp}	Note
	[m]	[m]	[cm]	X	Y	X	Y		
				[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Copertura	1,50	3,50	1,1667	0,1614	0,1770	1,0053	0,9896	RF	Verificato
Piano Terra	0,00	1,50	0,5000	0,0059	0,0083	0,4941	0,4917	RF	Verificato

LEGENDA:

- Id_{piano}**
Identificativo del livello o piano.
- Q_{Lv}**
Quota del livello o piano.
- H_{Lv}**
Altezza del livello o piano.
- δ_{amm,SLO}**
Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
- δ_{d,SLO}**
Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
- Δδ_{sLO}**
Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
- C_{lg}T_{mp}**
Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

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

Dati generali di verifica												
Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{cR}	σ _{tR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]		η	ξ/f

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

Dati indicati per direzione																
Di _r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

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

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Fondazione			Platea 1																
P	S	00015	72	1.327	0,045 24	0,045 24	36,5 7	00016	134	903	0,045 24	0,045 24	53,7 4	00017	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-73	7.217	0,045 24	0,045 24	6,73
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		340	571	0,045 24	0,045 24	84,9 4		234	1.494	0,045 24	0,045 24	32,4 7		226	2.587	0,045 24	0,045 24	18,75
P	S	00018	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00019	-188	1.325	0,045 24	0,045 24	36,6 5	00020	-4	822	0,045 24	0,045 24	59,05
	I		-55	8.292	0,045 24	0,045 24	5,85		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		275	2.557	0,045 24	0,045 24	18,9 7		375	447	0,045 24	0,045 24	NS		233	1.308	0,045 24	0,045 24	37,09
P	S	00021	-1	5.122	0,045 24	0,045 24	9,48	00022	173	199	0,045 24	0,045 24	NS	00024	7	4.753	0,045 24	0,045 24	10,21
	I		-1	883	0,045 24	0,045 24	54,9 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6	1.702	0,045 24	0,045 24	28,52
S	S		5	283	0,045	0,045	NS		64	459	0,045	0,045	NS		0	0	0,045	0,045	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		6	1.634	0,045 24	0,045 24	29,7 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2	2.206	0,045 24	0,045 24	22,00
P	S	00025	218	195	0,045 24	0,045 24	NS	00027	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00028	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		534	779	0,045 24	0,045 24	62,2 3		522	772	0,045 24	0,045 24	62,79
S	S		44	419	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-740	259	0,045 24	0,045 24	NS		-736	270	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00029	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00030	6	2.320	0,045 24	0,045 24	20,9 2	00031	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-129	465	0,045 24	0,045 24	NS		3	912	0,045 24	0,045 24	53,2 3		-12	160	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		46	947	0,045 24	0,045 24	51,2 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-73	105	0,045 24	0,045 24	NS		82	44	0,045 24	0,045 24	NS		39	48	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00032	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00033	-12	2.175	0,045 24	0,045 24	22,3 2	00034	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-146	137	0,045 24	0,045 24	NS		-12	299	0,045 24	0,045 24	NS		-110	567	0,045 24	0,045 24	85,64
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-92	1.962	0,045 24	0,045 24	24,7 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		55	67	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-68	121	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00099	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00100	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00101	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-82	13.84 9	0,045 24	0,045 24	3,51		-29	15.55 7	0,045 24	0,045 24	3,12		-2	20.09 1	0,045 24	0,045 24	2,42
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-67	3.257	0,045 24	0,045 24	14,9 1		-23	3.274	0,045 24	0,045 24	14,8 3		-2	3.967	0,045 24	0,045 24	12,24
P	S	00102	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00103	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00104	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		29	24.95 1	0,045 24	0,045 24	1,95		19	21.86 2	0,045 24	0,045 24	2,22		-29	24.20 7	0,045 24	0,045 24	2,01
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		23	4.136	0,045 24	0,045 24	11,7 4		2	3.161	0,045 24	0,045 24	15,3 6		-21	3.842	0,045 24	0,045 24	12,64
P	S	00105	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00106	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00107	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-5	18.94 2	0,045 24	0,045 24	2,56		-34	13.59 0	0,045 24	0,045 24	3,57		-75	12.67 9	0,045 24	0,045 24	3,83
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3	3.466	0,045 24	0,045 24	14,0 1		-1	1.803	0,045 24	0,045 24	26,9 2		-71	3.003	0,045 24	0,045 24	16,17
P	S	00119	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00120	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00121	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-109	1.837	0,045 24	0,045 24	26,4 3		-47	1.809	0,045 24	0,045 24	26,8 4		431	2.296	0,045 24	0,045 24	21,12
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-62	3.085	0,045 24	0,045 24	15,7 4		-289	5.937	0,045 24	0,045 24	8,18		871	7.366	0,045 24	0,045 24	6,58
P	S	00122	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00123	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00124	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-167	2.150	0,045 24	0,045 24	22,5 9		34	2.050	0,045 24	0,045 24	23,6 8		252	1.698	0,045 24	0,045 24	28,57
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		304	7.647	0,045 24	0,045 24	6,34		-145	7.004	0,045 24	0,045 24	6,93		179	4.490	0,045 24	0,045 24	10,81
P	S	00125	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00136	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00137	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-253	1.474	0,045 24	0,045 24	32,9 5		-667	2.015	0,045 24	0,045 24	24,1 3		265	1.712	0,045 24	0,045 24	28,33
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		632	1.481	0,045 24	0,045 24	32,7 2		-1.181	4.072	0,045 24	0,045 24	11,9 6		-1.124	8.141	0,045 24	0,045 24	5,98
P	S	00138	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00139	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00140	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		244	2.520	0,045 24	0,045 24	19,2 5		-389	2.412	0,045 24	0,045 24	20,1 5		436	2.056	0,045 24	0,045 24	23,58
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		620	9.743	0,045 24	0,045 24	4,97		-520	9.842	0,045 24	0,045 24	4,94		171	8.755	0,045 24	0,045 24	5,54
P	S	00141	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00142	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00153	0	0	0,045 24	0,045 24	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			131	2.328	0,045 24	0,045 24	20,8 4		53	2.301	0,045 24	0,045 24	21,0 9		-860	2.035	0,045 24	0,045 24	23,91
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		510	6.337	0,045 24	0,045 24	7,65	1.158	2.831	0,045 24	0,045 24	17,1 0	-862	4.033	0,045 24	0,045 24	12,06		
P	S	00154	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00155	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00156	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		265	1.728	0,045 24	0,045 24	28,0 7	241	2.506	0,045 24	0,045 24	19,3 6	-389	2.407	0,045 24	0,045 24	20,19		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		-1.129	8.126	0,045 24	0,045 24	5,99	622	9.761	0,045 24	0,045 24	4,97	-522	9.857	0,045 24	0,045 24	4,93		
P	S	00157	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00158	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00159	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		435	2.046	0,045 24	0,045 24	23,7 0	128	2.320	0,045 24	0,045 24	20,9 2	-26	2.352	0,045 24	0,045 24	20,64		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		170	8.771	0,045 24	0,045 24	5,53	487	6.319	0,045 24	0,045 24	7,67	1.243	2.799	0,045 24	0,045 24	17,29		
P	S	00173	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00174	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00175	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		24	1.898	0,045 24	0,045 24	25,5 7	-11	845	0,045 24	0,045 24	57,4 5	-22	506	0,045 24	0,045 24	95,94		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		11	2.175	0,045 24	0,045 24	22,3 2	8	1.726	0,045 24	0,045 24	28,1 2	4	1.068	0,045 24	0,045 24	45,45		
P	S	00176	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00177	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00178	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		47	361	0,045 24	0,045 24	NS	-6	381	0,045 24	0,045 24	NS	-61	614	0,045 24	0,045 24	79,07		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		24	967	0,045 24	0,045 24	50,2 0	12	1.173	0,045 24	0,045 24	41,3 8	-45	1.064	0,045 24	0,045 24	45,63		
P	S	00179	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00180	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00181	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		54	238	0,045 24	0,045 24	NS	3	514	0,045 24	0,045 24	94,4 4	-62	399	0,045 24	0,045 24	NS		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		-29	1.175	0,045 24	0,045 24	41,3 2	59	954	0,045 24	0,045 24	50,8 7	-53	1.082	0,045 24	0,045 24	44,87		
P	S	00182	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00183	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00184	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		76	436	0,045 24	0,045 24	NS	-46	506	0,045 24	0,045 24	95,9 4	2	233	0,045 24	0,045 24	NS		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		80	1.423	0,045 24	0,045 24	34,1 1	-139	1.314	0,045 24	0,045 24	36,9 6	-13	1.379	0,045 24	0,045 24	35,20		
P	S	00185	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00186	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00187	-79	183	0,045 24	0,045 24	NS
	I		13	393	0,045 24	0,045 24	NS	42	364	0,045 24	0,045 24	NS	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		-33	1.314	0,045 24	0,045 24	36,9 5	19	1.287	0,045 24	0,045 24	37,7 2	66	367	0,045 24	0,045 24	NS		
P	S	00192	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00193	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00194	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8	2.077	0,045 24	0,045 24	23,3 7	-10	929	0,045 24	0,045 24	52,2 5	-6	236	0,045 24	0,045 24	NS		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		5	2.334	0,045 24	0,045 24	20,8 0	11	1.770	0,045 24	0,045 24	27,4 2	26	1.296	0,045 24	0,045 24	37,45		
P	S	00195	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00196	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00197	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		38	405	0,045 24	0,045 24	NS	2	570	0,045 24	0,045 24	85,1 6	-38	266	0,045 24	0,045 24	NS		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		12	1.079	0,045 24	0,045 24	44,9 9	1	1.024	0,045 24	0,045 24	47,4 0	22	1.127	0,045 24	0,045 24	43,07		
P	S	00198	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00199	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00200	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		42	485	0,045 24	0,045 24	NS	3	361	0,045 24	0,045 24	NS	-52	477	0,045 24	0,045 24	NS		
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	-	
	I		14	1.127	0,045	0,045	43,0	64	1.084	0,045	0,045	44,7	-86	1.052	0,045	0,045	46,15		

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			24		24		7				24	24	7				24	24	
P	S	00201	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00202	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00203	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		71	543	0,045 24	0,045 24	89,3 8		-52	412	0,045 24	0,045 24	NS		-1	464	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		114	1.214	0,045 24	0,045 24	39,9 7		-78	1.306	0,045 24	0,045 24	37,1 8		-8	1.291	0,045 24	0,045 24	37,60
P	S	00204	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00205	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00206	-52	209	0,045 24	0,045 24	NS
	I		13	258	0,045 24	0,045 24	NS		45	305	0,045 24	0,045 24	NS		-32	20	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-75	1.345	0,045 24	0,045 24	36,1 0		45	1.153	0,045 24	0,045 24	42,1 0		102	350	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00211	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00212	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00213	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-107	1.835	0,045 24	0,045 24	26,4 6		-51	1.782	0,045 24	0,045 24	27,2 4		448	2.289	0,045 24	0,045 24	21,18
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-57	2.971	0,045 24	0,045 24	16,3 4		-293	5.965	0,045 24	0,045 24	8,14		874	7.377	0,045 24	0,045 24	6,57
P	S	00214	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00215	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00216	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-167	2.138	0,045 24	0,045 24	22,7 1		34	2.060	0,045 24	0,045 24	23,5 6		257	1.748	0,045 24	0,045 24	27,75
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		311	7.673	0,045 24	0,045 24	6,32		-146	7.053	0,045 24	0,045 24	6,89		182	4.651	0,045 24	0,045 24	10,43
P	S	00217	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00225	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00226	-9	502	0,045 24	0,045 24	96,70
	I		-252	1.574	0,045 24	0,045 24	30,8 6		-22	240	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11	204	0,045 24	0,045 24	NS
	I		542	1.774	0,045 24	0,045 24	27,3 2		70	335	0,045 24	0,045 24	NS		9	17	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00227	-11	7.155	0,045 24	0,045 24	6,78	00228	-17	7.233	0,045 24	0,045 24	6,71	00229	-2	864	0,045 24	0,045 24	56,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1	1.892	0,045 24	0,045 24	25,66
S	S		13	1.524	0,045 24	0,045 24	31,8 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		66	272	0,045 24	0,045 24	NS		-76	182	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00230	2	73	0,045 24	0,045 24	NS	00231	-2	167	0,045 24	0,045 24	NS	00232	1	188	0,045 24	0,045 24	NS
	I		10	151	0,045 24	0,045 24	NS		-13	15	0,045 24	0,045 24	NS		0	32	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		280	148	0,045 24	0,045 24	NS		-84	14	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-15	222	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-24	22	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00233	26	297	0,045 24	0,045 24	NS	00234	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00235	-3	298	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-36	160	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-62	13	0,045 24	0,045 24	NS		257	71	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-23	20	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-114	48	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00236	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00237	-15	30	0,045 24	0,045 24	NS	00238	10	255	0,045 24	0,045 24	NS
	I		34	126	0,045 24	0,045 24	NS		-25	64	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-83	96	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		123	78	0,045 24	0,045 24	NS		-224	133	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00239	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00240	28	287	0,045 24	0,045 24	NS	00241	-4	44	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-11	347	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		146	13	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		348	37	0,045 24	0,045 24	NS		-14	12	0,045 24	0,045 24	NS		-19	19	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00242	2	154	0,045 24	0,045 24	NS	00243	-23	531	0,045 24	0,045 24	91,4 2	00244	786	136	0,045 24	0,045 24	NS
	I		2	26	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS
S	S		-244	32	0,045 24	0,045 24	NS		88	221	0,045 24	0,045 24	NS		66	324	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00245	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00246	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00247	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-598	65	0,045 24	0,045 24	NS		-471	140	0,045 24	0,045 24	NS		-522	35	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-44	292	0,045 24	0,045 24	NS		-50	114	0,045 24	0,045 24	NS		-43	283	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-78	218	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00248	594	133	0,045 24	0,045 24	NS	00249	-26	470	0,045 24	0,045 24	NS	00250	1	37	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	67	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		51	302	0,045 24	0,045 24	NS		129	211	0,045 24	0,045 24	NS		-297	46	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00251	-6	249	0,045 24	0,045 24	NS	00252	26	79	0,045 24	0,045 24	NS	00253	-10	148	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		42	66	0,045 24	0,045 24	NS		-15	17	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-26	50	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		290	124	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00254	4	108	0,045 24	0,045 24	NS	00255	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00256	22	258	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-45	137	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-139	17	0,045 24	0,045 24	NS		202	82	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-112	13	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-97	76	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00257	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00258	-19	365	0,045 24	0,045 24	NS	00259	1	36	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-4	132	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3	79	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-95	82	0,045 24	0,045 24	NS		84	22	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		20	22	0,045 24	0,045 24	NS		-119	66	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00260	-3	68	0,045 24	0,045 24	NS	00261	-10	286	0,045 24	0,045 24	NS	00262	-7	48	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1	348	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-103	177	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-86	47	0,045 24	0,045 24	NS		28	136	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00263	0	966	0,045 24	0,045 24	50,2 5	00264	-5	7.218	0,045 24	0,045 24	6,73	00265	0	7.765	0,045 24	0,045 24	6,25
	I		0	1.626	0,045 24	0,045 24	29,8 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11	427	0,045 24	0,045 24	NS		2	189	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-27	224	0,045 24	0,045 24	NS		13	569	0,045 24	0,045 24	85,3 1		2	396	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00266	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00267	-20	676	0,045 24	0,045 24	71,8 1	00268	-15	66	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-13	2.080	0,045 24	0,045 24	23,3 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-10	74	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		32	673	0,045 24	0,045 24	72,1 2		-4	501	0,045 24	0,045 24	96,8 9		15	11	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		22	384	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00269	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00270	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00271	5	143	0,045 24	0,045 24	NS
	I		106	4.804	0,045 24	0,045 24	10,1 0		-176	2.568	0,045 24	0,045 24	18,9 1		1	66	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-2.424	1.527	0,045 24	0,045 24	31,9 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.362	635	0,045 24	0,045 24	76,1 8		1.891	167	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00272	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00273	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00274	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		363	469	0,045 24	0,045 24	NS		-156	420	0,045 24	0,045 24	NS		-104	1.232	0,045 24	0,045 24	39,41
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.047	339	0,045 24	0,045 24	NS		318	206	0,045 24	0,045 24	NS		1.599	286	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00275	0	0	0,045	0,045	-	00276	0	0	0,045	0,045	-	00277	-4	32	0,045	0,045	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		339	705	0,045 24	0,045 24	68,7 9		-637	973	0,045 24	0,045 24	49,9 7		-5	82	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-2.161	99	0,045 24	0,045 24	NS		-653	100	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		368	784	0,045 24	0,045 24	61,86
P	S	00278	-7	4.224	0,045 24	0,045 24	11,4 9	00279	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00280	-448	198	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-176	908	0,045 24	0,045 24	53,4 8		-501	124	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		620	978	0,045 24	0,045 24	49,5 6		195	399	0,045 24	0,045 24	NS		-852	210	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00281	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00282	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00283	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		360	676	0,045 24	0,045 24	71,7 4		-165	681	0,045 24	0,045 24	71,3 1		-196	243	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-3.069	127	0,045 24	0,045 24	NS		1.609	27	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.240	26	0,045 24	0,045 24	NS		551	412	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00284	362	220	0,045 24	0,045 24	NS	00285	4	620	0,045 24	0,045 24	78,2 9	00286	73	1.855	0,045 24	0,045 24	26,16
	I		429	30	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2.110	1.064	0,045 24	0,045 24	45,38
	I		-4.186	307	0,045 24	0,045 24	NS		3.926	378	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00287	-98	907	0,045 24	0,045 24	53,5 3	00288	-805	137	0,045 24	0,045 24	NS	00289	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		549	617	0,045 24	0,045 24	78,56
S	S		-159	1.780	0,045 24	0,045 24	27,2 8		618	1.511	0,045 24	0,045 24	32,0 7		-291	928	0,045 24	0,045 24	52,35
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00290	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00291	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00292	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		616	739	0,045 24	0,045 24	65,5 8		-2.540	868	0,045 24	0,045 24	56,2 9		1.786	1.011	0,045 24	0,045 24	47,79
S	S		-389	846	0,045 24	0,045 24	57,4 3		1.385	1.107	0,045 24	0,045 24	43,6 9		-995	1.214	0,045 24	0,045 24	40,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00293	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00294	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00295	893	43	0,045 24	0,045 24	NS
	I		395	676	0,045 24	0,045 24	71,7 3		-2.134	563	0,045 24	0,045 24	86,6 9		1.178	60	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-207	605	0,045 24	0,045 24	80,2 8		1.103	1.028	0,045 24	0,045 24	47,0 9		-932	1.857	0,045 24	0,045 24	26,20
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00296	-755	995	0,045 24	0,045 24	48,8 8	00297	69	1.859	0,045 24	0,045 24	26,1 1	00298	0	608	0,045 24	0,045 24	79,84
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		311	1.415	0,045 24	0,045 24	34,2 8		2.094	1.054	0,045 24	0,045 24	45,8 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3.960	374	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00299	363	217	0,045 24	0,045 24	NS	00300	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00301	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		430	33	0,045 24	0,045 24	NS		-196	250	0,045 24	0,045 24	NS		-165	688	0,045 24	0,045 24	70,58
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.385	19	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-4.195	304	0,045 24	0,045 24	NS		551	411	0,045 24	0,045 24	NS		2.235	24	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00302	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00303	-449	181	0,045 24	0,045 24	NS	00304	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		358	684	0,045 24	0,045 24	70,9 0		-502	147	0,045 24	0,045 24	NS		-185	882	0,045 24	0,045 24	55,06
S	S		-3.439	121	0,045 24	0,045 24	NS		-904	224	0,045 24	0,045 24	NS		198	405	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00305	-7	4.180	0,045 24	0,045 24	11,6 1	00306	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00307	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-5	98	0,045 24	0,045 24	NS		-633	994	0,045 24	0,045 24	48,91
S	S		658	958	0,045 24	0,045 24	50,5 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-681	88	0,045 24	0,045 24	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			0	0	0,045 24	0,045 24	-		366	764	0,045 24	0,045 24	63,4 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00308	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00309	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00310	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		337	711	0,045 24	0,045 24	68,2 1		-104	1.234	0,045 24	0,045 24	39,3 5		-153	397	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-2.163	98	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.650	285	0,045 24	0,045 24	NS		324	204	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00311	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00312	8	197	0,045 24	0,045 24	NS	00313	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		371	435	0,045 24	0,045 24	NS		0	26	0,045 24	0,045 24	NS		-223	3.069	0,045 24	0,045 24	15,83
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1.859	23	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2.014	337	0,045 24	0,045 24	NS		1.864	143	0,045 24	0,045 24	NS		1.749	779	0,045 24	0,045 24	62,03
P	S	00314	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00315	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00316	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		64	5.605	0,045 24	0,045 24	8,66		-444	3.511	0,045 24	0,045 24	13,8 4		-87	8.391	0,045 24	0,045 24	5,79
S	S		-2.825	1.576	0,045 24	0,045 24	31,0 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-353	810	0,045 24	0,045 24	59,9 8		21	1.495	0,045 24	0,045 24	32,47
P	S	00317	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00318	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00319	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		257	9.885	0,045 24	0,045 24	4,91		-560	10.58 0	0,045 24	0,045 24	4,59		-210	11.13 1	0,045 24	0,045 24	4,36
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		76	861	0,045 24	0,045 24	56,3 7		-332	1.119	0,045 24	0,045 24	43,4 2		42	1.243	0,045 24	0,045 24	39,05
P	S	00320	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00321	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00322	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		536	10.62 0	0,045 24	0,045 24	4,56		-105	9.956	0,045 24	0,045 24	4,88		-214	8.045	0,045 24	0,045 24	6,04
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		164	1.222	0,045 24	0,045 24	39,7 1		-212	1.214	0,045 24	0,045 24	40,0 1		28	803	0,045 24	0,045 24	60,45
P	S	00323	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00333	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00334	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		393	3.472	0,045 24	0,045 24	13,9 7		126	553	0,045 24	0,045 24	87,7 5		-231	1.496	0,045 24	0,045 24	32,47
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-14	155	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-77	972	0,045 24	0,045 24	49,9 5		-12	85	0,045 24	0,045 24	NS		-1	495	0,045 24	0,045 24	98,06
P	S	00335	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00336	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00341	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-91	1.255	0,045 24	0,045 24	38,6 9		62	561	0,045 24	0,045 24	86,5 1		153	6.625	0,045 24	0,045 24	7,32
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-35	175	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		56	489	0,045 24	0,045 24	99,2 5		-36	171	0,045 24	0,045 24	NS		-340	1.719	0,045 24	0,045 24	28,26
P	S	00342	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00343	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00344	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-35	13.94 8	0,045 24	0,045 24	3,48		-3	22.87 1	0,045 24	0,045 24	2,12		147	27.35 5	0,045 24	0,045 24	1,77
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		36	1.608	0,045 24	0,045 24	30,1 8		7	3.058	0,045 24	0,045 24	15,8 7		29	2.951	0,045 24	0,045 24	16,45
P	S	00345	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00346	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00347	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		124	27.78 6	0,045 24	0,045 24	1,75		-96	27.43 5	0,045 24	0,045 24	1,77		5	23.05 0	0,045 24	0,045 24	2,11
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7	2.618	0,045 24	0,045 24	18,5 4		-75	3.034	0,045 24	0,045 24	16,0 0		-6	3.320	0,045 24	0,045 24	14,62
P	S	00348	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00349	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00480	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-92	13.77 3	0,045 24	0,045 24	3,53		190	6.722	0,045 24	0,045 24	7,22		1	1.259	0,045 24	0,045 24	38,56
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		34	520	0,045 24	0,045 24	93,3 4		-279	1.788	0,045 24	0,045 24	27,1 7		-389	505	0,045 24	0,045 24	96,22
P	S	00481	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00482	-524	3.737	0,045 24	0,045 24	13,0 1	00483	321	5.086	0,045 24	0,045 24	9,54
	I		23	1.325	0,045	0,045	36,6		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			24		24		3				24	24					24	24	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		342	898	0,045 24	0,045 24	54,0 1		-404	688	0,045 24	0,045 24	70,63
	I		-488	567	0,045 24	0,045 24	85,7 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00484	-319	4.166	0,045 24	0,045 24	11,6 6	00485	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00486	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		213	1.274	0,045 24	0,045 24	38,0 8		108	3.086	0,045 24	0,045 24	15,73
S	S		860	1.126	0,045 24	0,045 24	43,0 1		-904	757	0,045 24	0,045 24	64,2 7		-69	164	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-75	13	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00487	-166	2.412	0,045 24	0,045 24	20,1 3	00488	362	4.042	0,045 24	0,045 24	12,0 0	00489	-581	2.839	0,045 24	0,045 24	17,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1.084	1.415	0,045 24	0,045 24	34,2 1		-958	1.363	0,045 24	0,045 24	35,7 0		718	1.126	0,045 24	0,045 24	43,03
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00490	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00491	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00492	13	1.872	0,045 24	0,045 24	25,93
	I		798	2.856	0,045 24	0,045 24	16,9 6		-354	4.249	0,045 24	0,045 24	11,4 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		281	435	0,045 24	0,045 24	NS		-206	4.882	0,045 24	0,045 24	9,95
	I		-939	323	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00493	54	11.53 2	0,045 24	0,045 24	4,21	00494	-9	11.82 7	0,045 24	0,045 24	4,10	00495	13	5.678	0,045 24	0,045 24	8,55
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-66	9.822	0,045 24	0,045 24	4,94		11	10.63 1	0,045 24	0,045 24	4,57		-5	7.398	0,045 24	0,045 24	6,56
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00496	-12	858	0,045 24	0,045 24	56,5 8	00497	21	8.909	0,045 24	0,045 24	5,45	00498	-6	9.040	0,045 24	0,045 24	5,37
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7	4.972	0,045 24	0,045 24	9,76		-26	8.445	0,045 24	0,045 24	5,75		7	8.373	0,045 24	0,045 24	5,80
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00499	-3	2.272	0,045 24	0,045 24	21,3 7	00500	-68	11.00 6	0,045 24	0,045 24	4,41	00501	-1	16.50 1	0,045 24	0,045 24	2,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-14	4.731	0,045 24	0,045 24	10,2 6		362	9.609	0,045 24	0,045 24	5,05		1	13.47 4	0,045 24	0,045 24	3,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00502	0	12.68 9	0,045 24	0,045 24	3,83	00503	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00504	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3	4.197	0,045 24	0,045 24	11,5 7		94	13.13 2	0,045 24	0,045 24	3,70
S	S		0	11.67 2	0,045 24	0,045 24	4,16		-100	5.591	0,045 24	0,045 24	8,68		-7	1.320	0,045 24	0,045 24	36,77
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00505	5	7.939	0,045 24	0,045 24	6,11	00506	0	12.86 4	0,045 24	0,045 24	3,77	00507	-3	8.772	0,045 24	0,045 24	5,53
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-6	7.972	0,045 24	0,045 24	6,09		1	10.45 9	0,045 24	0,045 24	4,64		4	8.110	0,045 24	0,045 24	5,99
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00508	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00509	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00510	3	6.597	0,045 24	0,045 24	7,36
	I		-57	8.417	0,045 24	0,045 24	5,77		18	7.148	0,045 24	0,045 24	6,79		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-80	1.689	0,045 24	0,045 24	28,7 5		158	1.223	0,045 24	0,045 24	39,6 7		2	2.328	0,045 24	0,045 24	20,85
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00511	303	1.669	0,045 24	0,045 24	29,0 6	00512	-11	16.45 9	0,045 24	0,045 24	2,95	00513	0	16.92 3	0,045 24	0,045 24	2,87
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-300	6.224	0,045 24	0,045 24	7,81		13	12.50 0	0,045 24	0,045 24	3,88		-1	13.34 5	0,045 24	0,045 24	3,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
P	S	00514	-4	7.137	0,045 24	0,045 24	6,80	00515	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00516	0	12.43 2	0,045 24	0,045 24	3,90
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-81	437	0,045 24	0,045 24	NS	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		6	8.171	0,045 24	0,045 24	5,94		28	4.869	0,045 24	0,045 24	9,97		0	9.950	0,045 24	0,045 24	4,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00517	0	12.83 4	0,045 24	0,045 24	3,78	00518	-3	2.486	0,045 24	0,045 24	19,5 3	00519	4	2.703	0,045 24	0,045 24	17,96
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	9.826	0,045 24	0,045 24	4,94		3	4.719	0,045 24	0,045 24	10,2 9		-6	2.545	0,045 24	0,045 24	19,07
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00520	4	7.458	0,045 24	0,045 24	6,51	00521	15	3.967	0,045 24	0,045 24	12,2 4	00522	9	2.479	0,045 24	0,045 24	19,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-4	5.576	0,045 24	0,045 24	8,71		0	7.709	0,045 24	0,045 24	6,30		-15	7.482	0,045 24	0,045 24	6,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00523	-63	2.095	0,045 24	0,045 24	23,1 7	00524	54	2.251	0,045 24	0,045 24	21,5 6	00525	52	2.017	0,045 24	0,045 24	24,06
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		12	6.997	0,045 24	0,045 24	6,94		-14	6.546	0,045 24	0,045 24	7,42		-2	6.118	0,045 24	0,045 24	7,93
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00526	-62	1.791	0,045 24	0,045 24	27,1 1	00527	48	1.999	0,045 24	0,045 24	24,2 8	00528	-58	2.089	0,045 24	0,045 24	23,24
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		17	5.764	0,045 24	0,045 24	8,42		-24	5.366	0,045 24	0,045 24	9,05		25	4.564	0,045 24	0,045 24	10,64
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00529	6	1.561	0,045 24	0,045 24	31,1 0	00530	-86	11.01 0	0,045 24	0,045 24	4,41	00531	0	16.49 0	0,045 24	0,045 24	2,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-44	2.602	0,045 24	0,045 24	18,6 6		209	9.606	0,045 24	0,045 24	5,05		0	13.46 1	0,045 24	0,045 24	3,61
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00532	-2	12.69 0	0,045 24	0,045 24	3,83	00533	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00534	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-74	4.188	0,045 24	0,045 24	11,5 9	1	13.08 0	0,045 24	0,045 24	3,71	
S	S		3	11.64 9	0,045 24	0,045 24	4,17		75	5.468	0,045 24	0,045 24	8,88		-12	1.181	0,045 24	0,045 24	41,10
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00535	-4	7.957	0,045 24	0,045 24	6,10	00536	0	12.85 2	0,045 24	0,045 24	3,78	00537	0	8.697	0,045 24	0,045 24	5,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5	7.893	0,045 24	0,045 24	6,15		0	10.34 0	0,045 24	0,045 24	4,69		1	7.886	0,045 24	0,045 24	6,16
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00538	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00539	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00540	5	6.722	0,045 24	0,045 24	7,22
	I		-119	8.778	0,045 24	0,045 24	5,53		89	7.301	0,045 24	0,045 24	6,65	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		53	1.338	0,045 24	0,045 24	36,2 7		-155	1.143	0,045 24	0,045 24	42,4 9		-7	4.203	0,045 24	0,045 24	11,55
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00541	3	6.066	0,045 24	0,045 24	8,00	00542	27	2.767	0,045 24	0,045 24	17,5 4	00543	-32	2.087	0,045 24	0,045 24	23,26
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4	6.929	0,045 24	0,045 24	7,01		-14	7.460	0,045 24	0,045 24	6,51		11	7.034	0,045 24	0,045 24	6,90
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-			0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0	0,045 24
P	S	00544	37	2.102	0,045 24	0,045 24	23,0 9	00545	-112	2.112	0,045 24	0,045 24	22,9 9	00546	141	1.754	0,045 24	0,045 24	27,66
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-51	6.551	0,045	0,045	7,41		60	6.222	0,045	0,045	7,80		-46	5.796	0,045	0,045	8,38

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00547	-68	1.759	0,045 24	0,045 24	27,6 0	00548	11	1.966	0,045 24	0,045 24	24,6 9	00549	-53	1.922	0,045 24	0,045 24	25,26
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		54	5.450	0,045 24	0,045 24	8,91		-4	4.915	0,045 24	0,045 24	9,88		32	3.629	0,045 24	0,045 24	13,37
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00550	171	450	0,045 24	0,045 24	NS	00551	892	1.962	0,045 24	0,045 24	24,6 8	00552	30	11.51 4	0,045 24	0,045 24	4,22
	I		36	56	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-83	1.116	0,045 24	0,045 24	43,5 1		0	4.695	0,045 24	0,045 24	10,3 4		-37	9.816	0,045 24	0,045 24	4,95
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00553	-9	11.81 1	0,045 24	0,045 24	4,11	00554	15	5.617	0,045 24	0,045 24	8,64	00555	-27	738	0,045 24	0,045 24	65,78
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		10	10.61 3	0,045 24	0,045 24	4,57		-82	7.412	0,045 24	0,045 24	6,55		43	4.986	0,045 24	0,045 24	9,73
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00556	22	8.893	0,045 24	0,045 24	5,46	00557	-6	8.992	0,045 24	0,045 24	5,40	00558	74	1.995	0,045 24	0,045 24	24,33
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-26	8.334	0,045 24	0,045 24	5,82		7	8.151	0,045 24	0,045 24	5,96		-106	4.368	0,045 24	0,045 24	11,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00559	-7	3.349	0,045 24	0,045 24	14,4 9	00560	-4	7.639	0,045 24	0,045 24	6,35	00561	-435	3.725	0,045 24	0,045 24	13,05
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		219	2.537	0,045 24	0,045 24	19,1 2		-5	1.742	0,045 24	0,045 24	27,8 7		301	913	0,045 24	0,045 24	53,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00562	322	5.079	0,045 24	0,045 24	9,55	00563	-323	4.241	0,045 24	0,045 24	11,4 6	00564	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		178	1.296	0,045 24	0,045 24	37,44
S	S		-404	673	0,045 24	0,045 24	72,2 0		860	1.112	0,045 24	0,045 24	43,5 6		-1.103	881	0,045 24	0,045 24	55,25
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00565	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00566	-173	2.371	0,045 24	0,045 24	20,4 8	00567	360	4.017	0,045 24	0,045 24	12,07
	I		207	3.021	0,045 24	0,045 24	16,0 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-89	245	0,045 24	0,045 24	NS		1.112	1.357	0,045 24	0,045 24	35,6 7		-672	1.276	0,045 24	0,045 24	38,11
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00568	-600	2.828	0,045 24	0,045 24	17,1 9	00569	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00570	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		828	3.199	0,045 24	0,045 24	15,1 4		-412	4.383	0,045 24	0,045 24	11,09
S	S		693	1.040	0,045 24	0,045 24	46,5 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		235	181	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-952	416	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-

LEGENDA:

- Dir

Pos

As

A_{df}

CS

N_{Ed}, M_{Ed}
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

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

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

Armatura disponibile per la flessione

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

Sollecitazioni di progetto.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²]			[N]	[N-m]	[cm²]	
Fondazione					Platea 1											
P	S	00015	70	949	0,04524	60,10	00016	101	617	0,04524	92,44	00017	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-46	5.394	0,04524	10,58

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		203	254	0,04524	NS		154	976	0,04524	58,43		158	1.816	0,04524	31,40
P	S	00018	0	0	0,04524	-	00019	-113	1.016	0,04524	56,16	00020	-2	621	0,04524	91,87
	I		-32	6.215	0,04524	9,18		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		190	1.795	0,04524	31,77		221	243	0,04524	NS		153	821	0,04524	69,46
P	S	00021	-1	2.774	0,04524	20,57	00022	101	163	0,04524	NS	00024	8	2.425	0,04524	23,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		29	331	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		2	695	0,04524	82,08		0	0	0,04524	-		2	1.184	0,04524	48,18
P	S	00025	129	145	0,04524	NS	00027	0	0	0,04524	-	00028	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		324	369	0,04524	NS		307	373	0,04524	NS
S	S		24	348	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-748	124	0,04524	NS		-708	132	0,04524	NS
P	S	00029	0	0	0,04524	-	00030	4	996	0,04524	57,28	00031	0	0	0,04524	-
	I		-86	267	0,04524	NS		3	31	0,04524	NS		-57	82	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		54	570	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		28	11	0,04524	NS
P	S	00032	0	0	0,04524	-	00033	-10	1.157	0,04524	49,31	00034	0	0	0,04524	-
	I		-94	78	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-72	329	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		-97	1.369	0,04524	41,68		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00099	0	0	0,04524	-	00100	0	0	0,04524	-	00101	0	0	0,04524	-
	I		-52	10.167	0,04524	5,61		-20	11.275	0,04524	5,06		-2	14.527	0,04524	3,93
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-50	2.402	0,04524	23,75		-14	2.246	0,04524	25,40		-1	2.756	0,04524	20,70
P	S	00102	0	0	0,04524	-	00103	0	0	0,04524	-	00104	0	0	0,04524	-
	I		17	17.792	0,04524	3,21		11	15.523	0,04524	3,67		-17	17.254	0,04524	3,31
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		14	2.896	0,04524	19,70		1	2.115	0,04524	26,97		-13	2.748	0,04524	20,76
P	S	00105	0	0	0,04524	-	00106	0	0	0,04524	-	00107	0	0	0,04524	-
	I		-2	13.492	0,04524	4,23		-21	9.768	0,04524	5,84		-52	9.361	0,04524	6,09
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1	2.552	0,04524	22,35		1	1.284	0,04524	44,43		-50	2.241	0,04524	25,46
P	S	00119	0	0	0,04524	-	00120	0	0	0,04524	-	00121	0	0	0,04524	-
	I		-74	1.199	0,04524	47,59		-32	1.147	0,04524	49,74		315	1.488	0,04524	38,31
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-40	1.993	0,04524	28,63		-207	4.155	0,04524	13,74		617	5.047	0,04524	11,29
P	S	00122	0	0	0,04524	-	00123	0	0	0,04524	-	00124	0	0	0,04524	-
	I		-114	1.350	0,04524	42,27		23	1.263	0,04524	45,17		171	1.066	0,04524	53,49
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		207	5.157	0,04524	11,06		-107	4.779	0,04524	11,94		115	3.037	0,04524	18,78
P	S	00125	0	0	0,04524	-	00136	0	0	0,04524	-	00137	0	0	0,04524	-
	I		-185	1.036	0,04524	55,09		-455	1.171	0,04524	48,77		186	964	0,04524	59,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		395	905	0,04524	62,98		-808	2.724	0,04524	20,98		-768	5.564	0,04524	10,27
P	S	00138	0	0	0,04524	-	00139	0	0	0,04524	-	00140	0	0	0,04524	-
	I		173	1.489	0,04524	38,30		-271	1.492	0,04524	38,26		305	1.261	0,04524	45,21
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		430	6.664	0,04524	8,55		-353	6.735	0,04524	8,48		119	5.981	0,04524	9,54
P	S	00141	0	0	0,04524	-	00142	0	0	0,04524	-	00153	0	0	0,04524	-
	I		88	1.428	0,04524	39,94		37	1.510	0,04524	37,78		-590	1.220	0,04524	46,82
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		347	4.357	0,04524	13,08		805	1.896	0,04524	30,03		-582	2.701	0,04524	21,15
P	S	00154	0	0	0,04524	-	00155	0	0	0,04524	-	00156	0	0	0,04524	-
	I		178	923	0,04524	61,78		163	1.477	0,04524	38,61		-276	1.494	0,04524	38,21
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-771	5.549	0,04524	10,30		431	6.671	0,04524	8,54		-357	6.738	0,04524	8,47
P	S	00157	0	0	0,04524	-	00158	0	0	0,04524	-	00159	0	0	0,04524	-
	I		310	1.250	0,04524	45,61		85	1.451	0,04524	39,31		-15	1.636	0,04524	34,87
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		117	5.985	0,04524	9,53		327	4.292	0,04524	13,28		856	1.842	0,04524	30,91
P	S	00173	0	0	0,04524	-	00174	0	0	0,04524	-	00175	0	0	0,04524	-
	I		11	1.176	0,04524	48,51		-5	550	0,04524	NS		-6	331	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		7	1.428	0,04524	39,95		7	1.136	0,04524	50,22		3	718	0,04524	79,45
P	S	00176	0	0	0,04524	-	00177	0	0	0,04524	-	00178	0	0	0,04524	-
	I		21	233	0,04524	NS		-5	150	0,04524	NS		-27	329	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		14	581	0,04524	98,19		5	668	0,04524	85,40		-19	625	0,04524	91,28
P	S	00179	0	0	0,04524	-	00180	0	0	0,04524	-	00181	0	0	0,04524	-
	I		28	104	0,04524	NS		1	334	0,04524	NS		-28	236	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-13	643	0,04524	88,72		29	541	0,04524	NS		-24	571	0,04524	99,91
P	S	00182	0	0	0,04524	-	00183	0	0	0,04524	-	00184	0	0	0,04524	-
	I		35	185	0,04524	NS		-26	277	0,04524	NS		2	74	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		39	777	0,04524	73,41		-69	713	0,04524	80,02		-10	721	0,04524	79,13
P	S	00185	0	0	0,04524	-	00186	0	0	0,04524	-	00187	-78	180	0,04524	NS
	I		5	132	0,04524	NS		23	66	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-21	675	0,04524	84,52		8	645	0,04524	88,44		41	112	0,04524	NS
P	S	00192	0	0	0,04524	-	00193	0	0	0,04524	-	00194	0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		4	1.235	0,04524	46,19		-5	597	0,04524	95,56		1	143	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		13	1.561	0,04524	36,54		5	1.106	0,04524	51,58		17	734	0,04524	77,72
P	S	00195	0	0	0,04524	-	00196	0	0	0,04524	-	00197	0	0	0,04524	-
	I		14	260	0,04524	NS		0	379	0,04524	NS		-16	110	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	668	0,04524	85,40		1	560	0,04524	NS		11	595	0,04524	95,88
P	S	00198	0	0	0,04524	-	00199	0	0	0,04524	-	00200	0	0	0,04524	-
	I		21	298	0,04524	NS		0	144	0,04524	NS		-29	312	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		4	591	0,04524	96,53		33	580	0,04524	98,35		-48	561	0,04524	NS
P	S	00201	0	0	0,04524	-	00202	0	0	0,04524	-	00203	0	0	0,04524	-
	I		36	272	0,04524	NS		-31	187	0,04524	NS		0	191	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		49	658	0,04524	86,69		-44	678	0,04524	84,15		-4	654	0,04524	87,23
P	S	00204	0	0	0,04524	-	00205	0	0	0,04524	-	00206	-51	203	0,04524	NS
	I		7	46	0,04524	NS		25	65	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-42	660	0,04524	86,44		21	549	0,04524	NS		64	86	0,04524	NS
P	S	00211	0	0	0,04524	-	00212	0	0	0,04524	-	00213	0	0	0,04524	-
	I		-75	1.229	0,04524	46,43		-38	1.160	0,04524	49,18		316	1.480	0,04524	38,52
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-40	2.029	0,04524	28,12		-208	4.175	0,04524	13,67		619	5.068	0,04524	11,24
P	S	00214	0	0	0,04524	-	00215	0	0	0,04524	-	00216	0	0	0,04524	-
	I		-117	1.340	0,04524	42,58		24	1.273	0,04524	44,81		180	1.100	0,04524	51,84
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		216	5.184	0,04524	11,00		-102	4.756	0,04524	12,00		119	3.105	0,04524	18,37
P	S	00217	0	0	0,04524	-	00225	0	0	0,04524	-	00226	-8	406	0,04524	NS
	I		-180	1.075	0,04524	53,09		-15	90	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		42	26	0,04524	NS		12	165	0,04524	NS
	I		378	1.114	0,04524	51,17		46	155	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00227	-7	5.038	0,04524	11,32	00228	-17	4.586	0,04524	12,44	00229	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1	866	0,04524	65,88
S	S		14	1.170	0,04524	48,76		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		18	146	0,04524	NS		-95	114	0,04524	NS
P	S	00230	1	30	0,04524	NS	00231	-6	66	0,04524	NS	00232	0	13	0,04524	NS
	I		3	81	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		92	119	0,04524	NS		-100	18	0,04524	NS
	I		-26	116	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00233	16	318	0,04524	NS	00234	0	0	0,04524	-	00235	-2	332	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-16	84	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-90	15	0,04524	NS		243	67	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-97	25	0,04524	NS
P	S	00236	0	0	0,04524	-	00237	0	0	0,04524	-	00238	6	281	0,04524	NS
	I		16	97	0,04524	NS		-26	58	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-76	93	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		137	60	0,04524	NS		-88	60	0,04524	NS
P	S	00239	0	0	0,04524	-	00240	29	291	0,04524	NS	00241	-5	52	0,04524	NS
	I		-4	155	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		208	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-3	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00242	2	153	0,04524	NS	00243	-14	359	0,04524	NS	00244	483	85	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-133	42	0,04524	NS		14	151	0,04524	NS		67	322	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00245	0	0	0,04524	-	00246	0	0	0,04524	-	00247	0	0	0,04524	-
	I		-294	33	0,04524	NS		-303	73	0,04524	NS		-281	21	0,04524	NS
S	S		-43	288	0,04524	NS		-51	108	0,04524	NS		-44	275	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00248	380	82	0,04524	NS	00249	-14	423	0,04524	NS	00250	1	47	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		52	298	0,04524	NS		18	159	0,04524	NS		-133	47	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00251	-6	249	0,04524	NS	00252	25	23	0,04524	NS	00253	-10	159	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		-13	32	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		155	39	0,04524	NS
P	S	00254	6	48	0,04524	NS	00255	0	0	0,04524	-	00256	26	309	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-24	103	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-135	14	0,04524	NS		174	78	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-28	32	0,04524	NS
P	S	00257	0	0	0,04524	-	00258	-13	365	0,04524	NS	00259	0	0	0,04524	-
	I		-3	119	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		5	71	0,04524	NS
S	S		-109	77	0,04524	NS		84	20	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-24	46	0,04524	NS
P	S	00260	-4	76	0,04524	NS	00261	-5	303	0,04524	NS	00262	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-2	235	0,04524	NS
S	S		-70	161	0,04524	NS		16	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		17	89	0,04524	NS
P	S	00263	1	137	0,04524	NS	00264	-6	4.433	0,04524	12,87	00265	0	5.415	0,04524	10,54
	I		0	591	0,04524	96,53		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		15	155	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-21	113	0,04524	NS		13	138	0,04524	NS		3	151	0,04524	NS
P	S	00266	0	0	0,04524	-	00267	-13	606	0,04524	94,14	00268	-8	11	0,04524	NS

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		-8	1.174	0,04524	48,59		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-35	615	0,04524	92,77		-2	515	0,04524	NS		17	53	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		16	143	0,04524	NS
P	S	00269	0	0	0,04524	-	00270	0	0	0,04524	-	00271	5	122	0,04524	NS
	I		69	3.396	0,04524	16,80		-128	2.008	0,04524	28,42		0	0	0,04524	-
S	S		-1.643	1.118	0,04524	51,22		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1.157	479	0,04524	NS		1.791	61	0,04524	NS
P	S	00272	0	0	0,04524	-	00273	0	0	0,04524	-	00274	0	0	0,04524	-
	I		260	378	0,04524	NS		-112	208	0,04524	NS		-73	714	0,04524	79,91
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-1.498	218	0,04524	NS		214	128	0,04524	NS		1.079	185	0,04524	NS
P	S	00275	0	0	0,04524	-	00276	0	0	0,04524	-	00277	0	0	0,04524	-
	I		223	417	0,04524	NS		-413	549	0,04524	NS		-5	21	0,04524	NS
S	S		-2.480	100	0,04524	NS		-534	100	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		239	529	0,04524	NS
P	S	00278	-3	2.797	0,04524	20,40	00279	0	0	0,04524	-	00280	-417	63	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-118	583	0,04524	97,88		0	0	0,04524	-
S	S		423	676	0,04524	84,31		143	332	0,04524	NS		-580	175	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00281	0	0	0,04524	-	00282	0	0	0,04524	-	00283	0	0	0,04524	-
	I		245	343	0,04524	NS		-113	373	0,04524	NS		-131	93	0,04524	NS
S	S		-2.874	115	0,04524	NS		1.567	27	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		366	250	0,04524	NS
P	S	00284	363	202	0,04524	NS	00285	2	633	0,04524	90,12	00286	58	1.374	0,04524	41,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1.349	689	0,04524	82,54
	I		-2.926	202	0,04524	NS		3.277	238	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00287	32	699	0,04524	81,61	00288	-803	136	0,04524	NS	00289	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		398	359	0,04524	NS
S	S		-127	1.288	0,04524	44,30		449	1.127	0,04524	50,57		-211	691	0,04524	82,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00290	0	0	0,04524	-	00291	0	0	0,04524	-	00292	0	0	0,04524	-
	I		424	466	0,04524	NS		-1.752	523	0,04524	NS		1.230	621	0,04524	91,61
S	S		-262	587	0,04524	97,24		955	818	0,04524	69,59		-685	902	0,04524	63,34
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00293	0	0	0,04524	-	00294	0	0	0,04524	-	00295	946	37	0,04524	NS
	I		280	425	0,04524	NS		-1.535	315	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-148	448	0,04524	NS		734	774	0,04524	73,58		-669	1.355	0,04524	42,17
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00296	-436	729	0,04524	78,33	00297	53	1.403	0,04524	40,66	00298	2	626	0,04524	91,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		178	1.054	0,04524	54,10		1.333	682	0,04524	83,39		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		3.306	235	0,04524	NS
P	S	00299	368	204	0,04524	NS	00300	0	0	0,04524	-	00301	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-128	95	0,04524	NS		-110	385	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1.558	28	0,04524	NS
	I		-2.933	200	0,04524	NS		358	247	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00302	0	0	0,04524	-	00303	-419	54	0,04524	NS	00304	0	0	0,04524	-
	I		238	347	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-124	560	0,04524	NS
S	S		-2.888	113	0,04524	NS		-607	201	0,04524	NS		146	328	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00305	-4	2.785	0,04524	20,48	00306	0	0	0,04524	-	00307	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-5	52	0,04524	NS		-412	559	0,04524	NS
S	S		432	663	0,04524	85,96		0	0	0,04524	-		-559	80	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		259	514	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00308	0	0	0,04524	-	00309	0	0	0,04524	-	00310	0	0	0,04524	-
	I		231	399	0,04524	NS		-71	731	0,04524	78,05		-106	210	0,04524	NS
S	S		-2.475	98	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1.082	184	0,04524	NS		217	105	0,04524	NS
P	S	00311	0	0	0,04524	-	00312	6	167	0,04524	NS	00313	0	0	0,04524	-
	I		247	372	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-156	2.448	0,04524	23,31
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-1.468	217	0,04524	NS		1.784	29	0,04524	NS		1.193	546	0,04524	NS
P	S	00314	0	0	0,04524	-	00315	0	0	0,04524	-	00316	0	0	0,04524	-
	I		41	3.966	0,04524	14,38		-360	2.458	0,04524	23,23		-63	5.809	0,04524	9,82
S	S		-1.871	1.156	0,04524	49,56		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-288	438	0,04524	NS		15	1.007	0,04524	56,65
P	S	00317	0	0	0,04524	-	00318	0	0	0,04524	-	00319	0	0	0,04524	-
	I		185	6.804	0,04524	8,38		-386	7.180	0,04524	7,95		-145	7.590	0,04524	7,52
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		54	552	0,04524	NS		-234	718	0,04524	79,50		28	805	0,04524	70,86
P	S	00320	0	0	0,04524	-	00321	0	0	0,04524	-	00322	0	0	0,04524	-
	I		370	7.263	0,04524	7,85		-80	6.836	0,04524	8,35		-153	5.575	0,04524	10,24
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		110	749	0,04524	76,15		-152	803	0,04524	71,07		24	606	0,04524	94,13
P	S	00323	0	0	0,04524	-	00333	0	0	0,04524	-	00334	0	0	0,04524	-
	I		278	2.455	0,04524	23,22		77	337	0,04524	NS		-127	890	0,04524	64,12
S	S		0	0	0,04524	-		-14	152	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-62	622	0,04524	91,73		0	0	0,04524	-		-1	140	0,04524	NS
P	S	00335	0	0	0,04524	-	00336	0	0	0,04524	-	00341	0	0	0,04524	-
	I		-45	737	0,04524	77,41		39	292	0,04524	NS		102	4.836	0,04524	11,79
S	S		0	0	0,04524	-		-35	167	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		34	25	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-232	1.184	0,04524	48,21
P	S	00342	0	0	0,04524	-	00343	0	0	0,04524	-	00344	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																	
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²/cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm²]	CS	
	I		-22	9.816	0,04524	5,81		-3	15.811	0,04524	3,61		101	18.729	0,04524	3,05	
S	S	00345	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
	I		22	890	0,04524	64,10		5	2.017	0,04524	28,28		18	1.981	0,04524	28,80	
P	S	00345	0	0	0,04524	-	00346	0	0	0,04524	-	00347	0	0	0,04524	-	
I	86		18.899	0,04524	3,02			-66	18.787	0,04524	3,04			4	15.920	0,04524	3,58
S	S	00348	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
I	4		1.656	0,04524	34,45		-46	2.073	0,04524	27,52		-4	2.201	0,04524	25,92		
P	S	00348	0	0	0,04524	-	00349	0	0	0,04524	-	00480	0	0	0,04524	-	
I	-55		9.701	0,04524	5,88			127	4.896	0,04524	11,65			1	804	0,04524	70,95
S	S	00481	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
I	23		209	0,04524	NS		-189	1.185	0,04524	48,16		-259	275	0,04524	NS		
P	S	00481	0	0	0,04524	-	00482	-367	2.890	0,04524	19,76	00483	222	3.688	0,04524	15,46	
I	15		790	0,04524	72,21			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00484	0	0	0,04524	-		341	753	0,04524	75,70		-401	608	0,04524	93,91	
I	-318		332	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00484	-223	3.053	0,04524	18,70	00485	0	0	0,04524	-	00486	0	0	0,04524	-	
I	0		0	0,04524	-			132	806	0,04524	70,76			65	2.188	0,04524	26,07
S	S	00487	846	1.049	0,04524	54,28		-894	721	0,04524	79,28		-69	167	0,04524	NS	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00487	-113	1.783	0,04524	32,00	00488	248	2.880	0,04524	19,80	00489	-421	2.066	0,04524	27,64	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00490	759	1.249	0,04524	45,60		-668	1.265	0,04524	45,17		702	1.062	0,04524	53,63	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00490	0	0	0,04524	-	00491	0	0	0,04524	-	00492	-8	1.556	0,04524	36,66	
I	554		2.024	0,04524	28,15			-249	2.908	0,04524	19,63			0	0	0,04524	-
S	S	00493	0	0	0,04524	-		282	406	0,04524	NS		-157	3.524	0,04524	16,19	
I	-790		95	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00493	38	8.184	0,04524	6,97	00494	-6	8.309	0,04524	6,87	00495	8	4.038	0,04524	14,13	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00496	-46	7.096	0,04524	8,04		8	7.643	0,04524	7,46		-5	5.358	0,04524	10,65	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00496	-9	651	0,04524	87,63	00497	15	6.287	0,04524	9,07	00498	-4	6.406	0,04524	8,91	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00499	5	3.582	0,04524	15,93		-18	6.121	0,04524	9,32		5	6.084	0,04524	9,38	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00499	-5	1.774	0,04524	32,16	00500	-46	7.848	0,04524	7,27	00501	-1	11.525	0,04524	4,95	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00502	-7	3.517	0,04524	16,22		247	6.718	0,04524	8,49		1	9.364	0,04524	6,09	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00502	0	8.814	0,04524	6,47	00503	0	0	0,04524	-	00504	0	0	0,04524	-	
I	0		0	0,04524	-			-1	2.736	0,04524	20,85			57	8.954	0,04524	6,37
S	S	00505	0	8.126	0,04524	7,02		-72	3.849	0,04524	14,82		-4	972	0,04524	58,69	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00505	3	5.451	0,04524	10,47	00506	0	8.847	0,04524	6,45	00507	-2	6.051	0,04524	9,43	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00508	-4	5.515	0,04524	10,34		0	7.223	0,04524	7,90		2	5.633	0,04524	10,13	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00508	0	0	0,04524	-	00509	0	0	0,04524	-	00510	3	4.445	0,04524	12,83	
I	-27		5.981	0,04524	9,54			27	4.826	0,04524	11,82			0	0	0,04524	-
S	S	00511	-71	1.204	0,04524	47,39		102	947	0,04524	60,23		5	1.893	0,04524	30,14	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00511	205	1.366	0,04524	41,74	00512	-7	11.482	0,04524	4,97	00513	0	11.724	0,04524	4,87	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00514	-207	4.311	0,04524	13,24		9	8.656	0,04524	6,59		0	9.192	0,04524	6,21	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00514	-3	4.991	0,04524	11,43	00515	0	0	0,04524	-	00516	0	8.484	0,04524	6,72	
I	0		0	0,04524	-			-54	242	0,04524	NS			0	0	0,04524	-
S	S	00517	4	5.658	0,04524	10,08		17	3.291	0,04524	17,33		0	6.782	0,04524	8,41	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00517	0	8.785	0,04524	6,49	00518	-2	1.717	0,04524	33,23	00519	3	1.801	0,04524	31,68	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00520	0	6.720	0,04524	8,49		2	3.249	0,04524	17,56		-3	1.899	0,04524	30,04	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00520	5	5.315	0,04524	10,73	00521	-3	2.846	0,04524	20,05	00522	0	1.821	0,04524	31,33	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00523	-4	3.833	0,04524	14,88		0	5.316	0,04524	10,73		-5	5.194	0,04524	10,98	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00523	-25	1.464	0,04524	38,97	00524	22	1.515	0,04524	37,65	00525	28	1.381	0,04524	41,31	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00526	5	4.814	0,04524	11,85		-5	4.507	0,04524	12,66		-1	4.192	0,04524	13,61	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00526	-32	1.205	0,04524	47,35	00527	29	1.369	0,04524	41,67	00528	-31	1.438	0,04524	39,67	
I	0		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
S	S	00529	9	3.876	0,04524	14,72		-13	3.546	0,04524	16,09		13	2.981	0,04524	19,14	
I	0		0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		
P	S	00529	4	1.118	0,04524	51,03	00530										

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3	5.534	0,04524	10,31		0	7.133	0,04524	8,00		0	5.540	0,04524	10,30
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00538	0	0	0,04524	-	00539	0	0	0,04524	-	00540	3	4.614	0,04524	12,36
	I		-74	6.186	0,04524	9,22		61	4.973	0,04524	11,47		0	0	0,04524	-
S	S		58	931	0,04524	61,27		-102	915	0,04524	62,36		-4	3.004	0,04524	18,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00541	2	4.257	0,04524	13,40	00542	14	2.041	0,04524	27,95	00543	-12	1.491	0,04524	38,26
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3	4.791	0,04524	11,91		-10	5.243	0,04524	10,88		4	4.799	0,04524	11,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00544	19	1.436	0,04524	39,73	00545	-61	1.406	0,04524	40,58	00546	77	1.168	0,04524	48,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-24	4.483	0,04524	12,73		26	4.182	0,04524	13,64		-21	3.893	0,04524	14,65
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00547	-34	1.220	0,04524	46,76	00548	3	1.343	0,04524	42,48	00549	-29	1.329	0,04524	42,93
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		25	3.587	0,04524	15,90		0	3.172	0,04524	17,98		15	2.367	0,04524	24,10
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00550	84	331	0,04524	NS	00551	644	1.587	0,04524	35,89	00552	21	8.179	0,04524	6,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-50	856	0,04524	66,65		-2	3.439	0,04524	16,59		-26	7.100	0,04524	8,04
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00553	-6	8.310	0,04524	6,87	00554	10	4.035	0,04524	14,14	00555	-19	643	0,04524	88,73
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		7	7.643	0,04524	7,46		-52	5.373	0,04524	10,62		30	3.582	0,04524	15,93
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00556	15	6.258	0,04524	9,12	00557	-4	6.250	0,04524	9,13	00558	49	1.479	0,04524	38,57
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-19	6.034	0,04524	9,45		5	5.918	0,04524	9,64		-71	3.249	0,04524	17,56
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00559	-2	2.145	0,04524	26,60	00560	-3	5.392	0,04524	10,58	00561	-303	2.927	0,04524	19,50
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		141	1.972	0,04524	28,92		-5	1.427	0,04524	39,98		302	856	0,04524	66,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00562	223	3.740	0,04524	15,25	00563	-227	3.079	0,04524	18,54	00564	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		108	812	0,04524	70,24
S	S		-400	595	0,04524	95,97		846	1.037	0,04524	54,91		-774	834	0,04524	68,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00565	0	0	0,04524	-	00566	-117	1.840	0,04524	31,01	00567	250	2.938	0,04524	19,41
	I		136	2.103	0,04524	27,12		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-88	247	0,04524	NS		769	1.214	0,04524	46,91		-662	1.199	0,04524	47,65
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00568	-396	2.034	0,04524	28,07	00569	0	0	0,04524	-	00570	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		552	2.380	0,04524	23,94		-269	2.974	0,04524	19,19
S	S		688	974	0,04524	58,48		0	0	0,04524	-		233	148	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-786	155	0,04524	NS		0	0	0,04524	-

LEGENDA:

- Dir
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos
- Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s
- Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- CS
- Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}
- Sollecitazioni di progetto.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio															
Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato
			[N/mm ²]		[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]		
Fondazione				Platea 1											
00345	P	RAR	1,280	14,94	-88	-20.363	11,67	SI	RAR	12,807	360,00	-88	-20.363	28,11	SI
		QPR	1,175	11,21	-81	-18.688	9,54	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,122	14,94	-5	-1.948	NS	SI	RAR	1,225	360,00	-5	-1.948	NS	SI
		QPR	0,114	11,21	-4	-1.808	98,58	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Rinf.
- Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- IdCmb
- Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}
- Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ_{cd,amm}
- Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ_{at}
- Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}
- Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N_{Ed}, M_{Ed}
- Sollecitazioni di progetto.
- CS
- Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verific
ato
- [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm}; σ_{at} > σ_{td,amm}).
- Nota
- Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			Platea 1		AA= PCA								
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													
00345	P	FRQ	-82	-19.024	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-81	-18.688	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-4	-1.838	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-4	-1.808	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- Dir
- AA
- Id_{Cmb}
- N_{Ed}, M_{Ed}
- σ_{ct,f}
- σ_t
- ε_{sm}
- A_e
- Δ_{sm}
- W_d
- W_{amm}
- CS
- Verificato
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- Sollecitazioni di progetto.
- Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- 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].
- Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Area efficace del calcestruzzo teso.
- Distanza media tra le fessure.
- Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
- [SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Platea 1	15,21	17,95	5,30	180,0 0	1,00	-	NON Coesivo	1,27	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,037	0,563	NO

LEGENDA:

- Id_{Fnd}
- CS
- L_{x/y}
- R_{tz}
- Z_{p.cmp}
- Z_{fld}
- Cmp T
- C.
- Terzaghi
- Q_{Ed}
- Q_{Rd}
- R_f
- Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
- 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).
- Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Profondità della falda dal piano campagna.
- Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
- Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
-
- Carico di progetto sul terreno.
- Resistenza di progetto del terreno.
- [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Platea 1	27,22	17,95	5,30	180,0 0	1,00	-	NON Coesivo	1,23	0,00	0,74	18,40	30,14	22,40	0,026	0,697	NO

LEGENDA:

- Id_{Fnd}
- CS
- L_{x/y}
- R_{tz}
- Z_{p.cmp}
- Z_{fld}
- Cmp T
- C.
- Terzaghi
- Q_{Ed}
- Q_{Rd}
- R_f
- Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
- 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).
- Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Profondità della falda dal piano campagna.
- Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
- Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
-
- Carico di progetto sul terreno.
- Resistenza di progetto del terreno.
- [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	2
<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	2
<u>Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	5
<u>Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	5
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u>	pag.	6
<u>EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</u>	pag.	6
<u>PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)</u>	pag.	6
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)</u>	pag.	7
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)</u>	pag.	7
<u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	7
<u>PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	16
<u>Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u>	pag.	21
<u>Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u>	pag.	21
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	22
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	22