Comune di Barletta
Provincia di Provincia di Barletta-Andria-Trani

TABULATI DI CALCOLO
(Tomo 2 di 2)

OGGETTO: COMUNE DI BARLETTAPROGETTO DI MIGLIORAMENTO SISMICO DEL CORPO DI FABBRICA DESTINATO A SPOGLIATOIO A SERVIZIO DELLO STADIO COMUNALE "L. SIMEONE"
Spogliatoio dello stadio comunale _L. Simeone_

COMMITTENTE: Amministrazione comunale di Barletta

IL DIRIGENTE
Arch. Donato LAMACCHIA

Canosa, 03/07/2017

Il Progettista

(ing. Sabino flora)

Il Direttore dei Lavori

Il Collaudatore

STUDIO TECNICO ING. S. FLORA
via Pilo 4 - 76012 Canosa di P. (BT)
3480852518 - saflora@libero.it

PROVINCIA DI BARLETTA - ANDRIA - TRANI
SETTORE 7° SERVIZIO EDILIZIA SISMICA
AUTORIZZAZIONE n.
154/2017
AMMINISTRATIVO TECNICO

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00506	001	0	0	0	0	0	0
00506	002	0	0	0	0	0	0
00506	003	0	0	0	0	0	0
00506	004	0	0	0	0	0	0
00507	001	0	0	0	0	0	0
00507	002	0	0	0	0	0	0
00507	003	0	0	0	0	0	0
00507	004	0	0	0	0	0	0
00508	001	0	0	0	0	0	0
00508	002	0	0	0	0	0	0
00508	003	0	0	0	0	0	0
00508	004	0	0	0	0	0	0
00509	001	0	0	0	0	0	0
00509	002	0	0	0	0	0	0
00509	003	0	0	0	0	0	0
00509	004	0	0	0	0	0	0
00510	001	0	0	0	0	0	0
00510	002	0	0	0	0	0	0
00510	003	0	0	0	0	0	0
00510	004	0	0	0	0	0	0
00511	001	0	0	0	0	0	0
00511	002	0	0	0	0	0	0
00511	003	0	0	0	0	0	0
00511	004	0	0	0	0	0	0
00512	001	0	0	0	0	0	0
00512	002	0	0	0	0	0	0
00512	003	0	0	0	0	0	0
00512	004	0	0	0	0	0	0
00513	001	0	0	0	0	0	0
00513	002	0	0	0	0	0	0
00513	003	0	0	0	0	0	0
00513	004	0	0	0	0	0	0
00524	001	0	0	0	0	0	0
00524	002	0	0	0	0	0	0
00524	003	0	0	0	0	0	0
00524	004	0	0	0	0	0	0
00525	001	0	0	0	0	0	0
00525	002	0	0	0	0	0	0
00525	003	0	0	0	0	0	0
00525	004	0	0	0	0	0	0
00526	001	0	0	0	0	0	0
00526	002	0	0	0	0	0	0
00526	003	0	0	0	0	0	0
00526	004	0	0	0	0	0	0
00527	001	0	0	0	0	0	0
00527	002	0	0	0	0	0	0
00527	003	0	0	0	0	0	0
00527	004	0	0	0	0	0	0
00528	001	0	0	0	0	0	0
00528	002	0	0	0	0	0	0
00528	003	0	0	0	0	0	0
00528	004	0	0	0	0	0	0
00529	001	0	0	0	0	0	0
00529	002	0	0	0	0	0	0
00529	003	0	0	0	0	0	0
00529	004	0	0	0	0	0	0
00530	001	0	0	0	0	0	0
00530	002	0	0	0	0	0	0
00530	003	0	0	0	0	0	0
00530	004	0	0	0	0	0	0
00531	001	0	0	0	0	0	0
00531	002	0	0	0	0	0	0
00531	003	0	0	0	0	0	0
00531	004	0	0	0	0	0	0
00532	001	0	0	0	0	0	0
00532	002	0	0	0	0	0	0
00532	003	0	0	0	0	0	0
00532	004	0	0	0	0	0	0
00545	001	0	0	0	0	0	0
00545	002	0	0	0	0	0	0
00545	003	0	0	0	0	0	0
00545	004	0	0	0	0	0	0
00554	001	0	0	0	0	0	0
00554	002	0	0	0	0	0	0
00554	003	0	0	0	0	0	0
00554	004	0	0	0	0	0	0
00555	001	0	0	0	0	0	0
00555	002	0	0	0	0	0	0
00555	003	0	0	0	0	0	0
00555	004	0	0	0	0	0	0
00556	001	0	0	0	0	0	0
00556	002	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
00556	003	0	0	0	0	0	0
00556	004	0	0	0	0	0	0
00561	001	0	0	0	0	0	0
00561	002	0	0	0	0	0	0
00561	003	0	0	0	0	0	0
00561	004	0	0	0	0	0	0
00562	001	0	0	0	0	0	0
00562	002	0	0	0	0	0	0
00562	003	0	0	0	0	0	0
00562	004	0	0	0	0	0	0
00563	001	0	0	0	0	0	0
00563	002	0	0	0	0	0	0
00563	003	0	0	0	0	0	0
00563	004	0	0	0	0	0	0
00604	001	0	0	0	0	0	0
00604	002	0	0	0	0	0	0
00604	003	0	0	0	0	0	0
00604	004	0	0	0	0	0	0
00607	001	0	0	0	0	0	0
00607	002	0	0	0	0	0	0
00607	003	0	0	0	0	0	0
00607	004	0	0	0	0	0	0
00608	001	0	0	0	0	0	0
00608	002	0	0	0	0	0	0
00608	003	0	0	0	0	0	0
00608	004	0	0	0	0	0	0
00614	001	0	0	0	0	0	0
00614	002	0	0	0	0	0	0
00614	003	0	0	0	0	0	0
00614	004	0	0	0	0	0	0
00615	001	0	0	0	0	0	0
00615	002	0	0	0	0	0	0
00615	003	0	0	0	0	0	0
00615	004	0	0	0	0	0	0
00616	001	0	0	0	0	0	0
00616	002	0	0	0	0	0	0
00616	003	0	0	0	0	0	0
00616	004	0	0	0	0	0	0
00617	001	0	0	0	0	0	0
00617	002	0	0	0	0	0	0
00617	003	0	0	0	0	0	0
00617	004	0	0	0	0	0	0
00618	001	0	0	0	0	0	0
00618	002	0	0	0	0	0	0
00618	003	0	0	0	0	0	0
00618	004	0	0	0	0	0	0
00619	001	0	0	0	0	0	0
00619	002	0	0	0	0	0	0
00619	003	0	0	0	0	0	0
00619	004	0	0	0	0	0	0
00620	001	0	0	0	0	0	0
00620	002	0	0	0	0	0	0
00620	003	0	0	0	0	0	0
00620	004	0	0	0	0	0	0
00621	001	0	0	0	0	0	0
00621	002	0	0	0	0	0	0
00621	003	0	0	0	0	0	0
00621	004	0	0	0	0	0	0
00622	001	0	0	0	0	0	0
00622	002	0	0	0	0	0	0
00622	003	0	0	0	0	0	0
00622	004	0	0	0	0	0	0
00658	001	0	0	0	0	0	0
00658	002	0	0	0	0	0	0
00658	003	0	0	0	0	0	0
00658	004	0	0	0	0	0	0
00659	001	0	0	0	0	0	0
00659	002	0	0	0	0	0	0
00659	003	0	0	0	0	0	0
00659	004	0	0	0	0	0	0
00660	001	0	0	0	0	0	0
00660	002	0	0	0	0	0	0
00660	003	0	0	0	0	0	0
00660	004	0	0	0	0	0	0
00664	001	0	0	0	0	0	0
00664	002	0	0	0	0	0	0
00664	003	0	0	0	0	0	0
00664	004	0	0	0	0	0	0
00665	001	0	0	0	0	0	0
00665	002	0	0	0	0	0	0
00665	003	0	0	0	0	0	0
00665	004	0	0	0	0	0	0
00666	001	0	0	0	0	0	0
00666	002	0	0	0	0	0	0
00666	003	0	0	0	0	0	0

Id_{Nod}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00666	004	0	0	0	0	0	0
00667	001	0	0	0	0	0	0
00667	002	0	0	0	0	0	0
00667	003	0	0	0	0	0	0
00667	004	0	0	0	0	0	0
00668	001	0	0	0	0	0	0
00668	002	0	0	0	0	0	0
00668	003	0	0	0	0	0	0
00668	004	0	0	0	0	0	0
00669	001	0	0	0	0	0	0
00669	002	0	0	0	0	0	0
00669	003	0	0	0	0	0	0
00669	004	0	0	0	0	0	0
00681	001	0	0	0	0	0	0
00681	002	0	0	0	0	0	0
00681	003	0	0	0	0	0	0
00681	004	0	0	0	0	0	0
00682	001	0	0	0	0	0	0
00682	002	0	0	0	0	0	0
00682	003	0	0	0	0	0	0
00682	004	0	0	0	0	0	0
00683	001	0	0	0	0	0	0
00683	002	0	0	0	0	0	0
00683	003	0	0	0	0	0	0
00683	004	0	0	0	0	0	0
00684	001	0	0	0	0	0	0
00684	002	0	0	0	0	0	0
00684	003	0	0	0	0	0	0
00684	004	0	0	0	0	0	0
00685	001	0	0	0	0	0	0
00685	002	0	0	0	0	0	0
00685	003	0	0	0	0	0	0
00685	004	0	0	0	0	0	0
00686	001	0	0	0	0	0	0
00686	002	0	0	0	0	0	0
00686	003	0	0	0	0	0	0
00686	004	0	0	0	0	0	0
00687	001	0	0	0	0	0	0
00687	002	0	0	0	0	0	0
00687	003	0	0	0	0	0	0
00687	004	0	0	0	0	0	0
00688	001	0	0	0	0	0	0
00688	002	0	0	0	0	0	0
00688	003	0	0	0	0	0	0
00688	004	0	0	0	0	0	0
00689	001	0	0	0	0	0	0
00689	002	0	0	0	0	0	0
00689	003	0	0	0	0	0	0
00689	004	0	0	0	0	0	0
00690	001	0	0	0	0	0	0
00690	002	0	0	0	0	0	0
00690	003	0	0	0	0	0	0
00690	004	0	0	0	0	0	0
00691	001	0	0	0	0	0	0
00691	002	0	0	0	0	0	0
00691	003	0	0	0	0	0	0
00691	004	0	0	0	0	0	0
00692	001	0	0	0	0	0	0
00692	002	0	0	0	0	0	0
00692	003	0	0	0	0	0	0
00692	004	0	0	0	0	0	0
00709	001	0	0	0	0	0	0
00709	002	0	0	0	0	0	0
00709	003	0	0	0	0	0	0
00709	004	0	0	0	0	0	0
00710	001	0	0	0	0	0	0
00710	002	0	0	0	0	0	0
00710	003	0	0	0	0	0	0
00710	004	0	0	0	0	0	0
00711	001	0	0	0	0	0	0
00711	002	0	0	0	0	0	0
00711	003	0	0	0	0	0	0
00711	004	0	0	0	0	0	0
00724	001	0	0	0	0	0	0
00724	002	0	0	0	0	0	0
00724	003	0	0	0	0	0	0
00724	004	0	0	0	0	0	0
00725	001	0	0	0	0	0	0
00725	002	0	0	0	0	0	0
00725	003	0	0	0	0	0	0
00725	004	0	0	0	0	0	0
00726	001	0	0	0	0	0	0
00726	002	0	0	0	0	0	0
00726	003	0	0	0	0	0	0
00726	004	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
00739	001	0	0	0	0	0	0
00739	002	0	0	0	0	0	0
00739	003	0	0	0	0	0	0
00739	004	0	0	0	0	0	0
00740	001	0	0	0	0	0	0
00740	002	0	0	0	0	0	0
00740	003	0	0	0	0	0	0
00740	004	0	0	0	0	0	0
00741	001	0	0	0	0	0	0
00741	002	0	0	0	0	0	0
00741	003	0	0	0	0	0	0
00741	004	0	0	0	0	0	0
00742	001	0	0	0	0	0	0
00742	002	0	0	0	0	0	0
00742	003	0	0	0	0	0	0
00742	004	0	0	0	0	0	0
00756	001	0	0	0	0	0	0
00756	002	0	0	0	0	0	0
00756	003	0	0	0	0	0	0
00756	004	0	0	0	0	0	0
00757	001	0	0	0	0	0	0
00757	002	0	0	0	0	0	0
00757	003	0	0	0	0	0	0
00757	004	0	0	0	0	0	0
00769	001	0	0	0	0	0	0
00769	002	0	0	0	0	0	0
00769	003	0	0	0	0	0	0
00769	004	0	0	0	0	0	0
00770	001	0	0	0	0	0	0
00770	002	0	0	0	0	0	0
00770	003	0	0	0	0	0	0
00770	004	0	0	0	0	0	0
00771	001	0	0	0	0	0	0
00771	002	0	0	0	0	0	0
00771	003	0	0	0	0	0	0
00771	004	0	0	0	0	0	0
00772	001	0	0	0	0	0	0
00772	002	0	0	0	0	0	0
00772	003	0	0	0	0	0	0
00772	004	0	0	0	0	0	0
00773	001	0	0	0	0	0	0
00773	002	0	0	0	0	0	0
00773	003	0	0	0	0	0	0
00773	004	0	0	0	0	0	0
00774	001	0	0	0	0	0	0
00774	002	0	0	0	0	0	0
00774	003	0	0	0	0	0	0
00774	004	0	0	0	0	0	0
00775	001	0	0	0	0	0	0
00775	002	0	0	0	0	0	0
00775	003	0	0	0	0	0	0
00775	004	0	0	0	0	0	0
00776	001	0	0	0	0	0	0
00776	002	0	0	0	0	0	0
00776	003	0	0	0	0	0	0
00776	004	0	0	0	0	0	0
00777	001	0	0	0	0	0	0
00777	002	0	0	0	0	0	0
00777	003	0	0	0	0	0	0
00777	004	0	0	0	0	0	0
00778	001	0	0	0	0	0	0
00778	002	0	0	0	0	0	0
00778	003	0	0	0	0	0	0
00778	004	0	0	0	0	0	0
00779	001	0	0	0	0	0	0
00779	002	0	0	0	0	0	0
00779	003	0	0	0	0	0	0
00779	004	0	0	0	0	0	0
00780	001	0	0	0	0	0	0
00780	002	0	0	0	0	0	0
00780	003	0	0	0	0	0	0
00780	004	0	0	0	0	0	0
00804	001	0	0	0	0	0	0
00804	002	0	0	0	0	0	0
00804	003	0	0	0	0	0	0
00804	004	0	0	0	0	0	0
00817	001	-1 364	-7 981	14 137	414	-677	685
00817	002	-501	-2 020	2 870	164	-167	145
00817	003	-100	-552	701	32	-47	47
00817	004	-200	-1 103	1 403	63	-94	94
00818	001	-2 723	-9 108	5 854	1 259	-878	135
00818	002	-715	-2 182	1 036	314	-203	40
00818	003	-201	-653	86	90	-62	10
00818	004	-402	-1 306	171	181	-123	20
00819	001	0	0	0	0	0	0

Id_{Nodo}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00819	002	0	0	0	0	0	0
00819	003	0	0	0	0	0	0
00819	004	0	0	0	0	0	0
00820	001	0	0	0	0	0	0
00820	002	0	0	0	0	0	0
00820	003	0	0	0	0	0	0
00820	004	0	0	0	0	0	0
00845	001	0	0	0	0	0	0
00845	002	0	0	0	0	0	0
00845	003	0	0	0	0	0	0
00845	004	0	0	0	0	0	0
00846	001	0	0	0	0	0	0
00846	002	0	0	0	0	0	0
00846	003	0	0	0	0	0	0
00846	004	0	0	0	0	0	0
00863	001	0	0	0	0	0	0
00863	002	0	0	0	0	0	0
00863	003	0	0	0	0	0	0
00863	004	0	0	0	0	0	0
00864	001	0	0	0	0	0	0
00864	002	0	0	0	0	0	0
00864	003	0	0	0	0	0	0
00864	004	0	0	0	0	0	0
00865	001	0	0	0	0	0	0
00865	002	0	0	0	0	0	0
00865	003	0	0	0	0	0	0
00865	004	0	0	0	0	0	0
00866	001	0	0	0	0	0	0
00866	002	0	0	0	0	0	0
00866	003	0	0	0	0	0	0
00866	004	0	0	0	0	0	0
00867	001	0	0	0	0	0	0
00867	002	0	0	0	0	0	0
00867	003	0	0	0	0	0	0
00867	004	0	0	0	0	0	0
00868	001	0	0	0	0	0	0
00868	002	0	0	0	0	0	0
00868	003	0	0	0	0	0	0
00868	004	0	0	0	0	0	0
00869	001	0	0	0	0	0	0
00869	002	0	0	0	0	0	0
00869	003	0	0	0	0	0	0
00869	004	0	0	0	0	0	0
00870	001	0	0	0	0	0	0
00870	002	0	0	0	0	0	0
00870	003	0	0	0	0	0	0
00870	004	0	0	0	0	0	0
00881	001	0	0	0	0	0	0
00881	002	0	0	0	0	0	0
00881	003	0	0	0	0	0	0
00881	004	0	0	0	0	0	0
00882	001	0	0	0	0	0	0
00882	002	0	0	0	0	0	0
00882	003	0	0	0	0	0	0
00882	004	0	0	0	0	0	0
00883	001	0	0	0	0	0	0
00883	002	0	0	0	0	0	0
00883	003	0	0	0	0	0	0
00883	004	0	0	0	0	0	0
00884	001	0	0	0	0	0	0
00884	002	0	0	0	0	0	0
00884	003	0	0	0	0	0	0
00884	004	0	0	0	0	0	0
00885	001	0	0	0	0	0	0
00885	002	0	0	0	0	0	0
00885	003	0	0	0	0	0	0
00885	004	0	0	0	0	0	0
00886	001	0	0	0	0	0	0
00886	002	0	0	0	0	0	0
00886	003	0	0	0	0	0	0
00886	004	0	0	0	0	0	0
00887	001	0	0	0	0	0	0
00887	002	0	0	0	0	0	0
00887	003	0	0	0	0	0	0
00887	004	0	0	0	0	0	0
00888	001	0	0	0	0	0	0
00888	002	0	0	0	0	0	0
00888	003	0	0	0	0	0	0
00888	004	0	0	0	0	0	0
00889	001	0	0	0	0	0	0
00889	002	0	0	0	0	0	0
00889	003	0	0	0	0	0	0
00889	004	0	0	0	0	0	0
00890	001	0	0	0	0	0	0
00890	002	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00890	003	0	0	0	0	0	0
00890	004	0	0	0	0	0	0
00891	001	0	0	0	0	0	0
00891	002	0	0	0	0	0	0
00891	003	0	0	0	0	0	0
00891	004	0	0	0	0	0	0
00892	001	0	0	0	0	0	0
00892	002	0	0	0	0	0	0
00892	003	0	0	0	0	0	0
00892	004	0	0	0	0	0	0
00893	001	0	0	0	0	0	0
00893	002	0	0	0	0	0	0
00893	003	0	0	0	0	0	0
00893	004	0	0	0	0	0	0
00894	001	0	0	0	0	0	0
00894	002	0	0	0	0	0	0
00894	003	0	0	0	0	0	0
00894	004	0	0	0	0	0	0
00895	001	0	0	0	0	0	0
00895	002	0	0	0	0	0	0
00895	003	0	0	0	0	0	0
00895	004	0	0	0	0	0	0
00896	001	0	0	0	0	0	0
00896	002	0	0	0	0	0	0
00896	003	0	0	0	0	0	0
00896	004	0	0	0	0	0	0
01321	001	1 345	-871	4 853	-50	259	-443
01321	002	317	-295	1 300	-22	41	-196
01321	003	74	-54	286	-4	11	-41
01321	004	148	-108	574	-8	21	-83
01322	001	221	358	4 394	61	226	-281
01322	002	-1	89	1 152	20	70	-130
01322	003	3	22	256	5	16	-25
01322	004	5	44	513	10	31	-50
01323	001	327	71	5 048	0	68	-214
01323	002	157	0	1 513	-1	29	-110
01323	003	34	5	331	0	6	-20
01323	004	68	10	663	0	13	-39
01324	001	132	371	4 500	31	-36	-162
01324	002	123	124	1 250	12	5	-84
01324	003	25	27	274	3	1	-13
01324	004	50	55	549	6	2	-25
01325	001	-110	469	4 317	18	-6	1
01325	002	33	136	1 332	6	7	-30
01325	003	6	32	289	1	2	-1
01325	004	13	64	579	3	4	-3
01326	001	-59	392	4 705	28	13	124
01326	002	-2	138	1 327	9	3	12
01326	003	-1	33	293	2	1	8
01326	004	-2	66	587	4	2	17
01327	001	-899	319	5 234	32	-99	231
01327	002	-249	23	1 481	10	-29	36
01327	003	-57	7	325	2	-6	15
01327	004	-114	15	652	4	-12	31
01328	001	-615	-538	5 659	14	-585	413
01328	002	-230	-152	1 587	4	-157	89
01328	003	-51	-38	347	1	-34	27
01328	004	-101	-76	696	2	-69	53
01329	001	0	0	0	0	0	0
01329	002	0	0	0	0	0	0
01329	003	0	0	0	0	0	0
01329	004	0	0	0	0	0	0
01330	001	0	0	0	0	0	0
01330	002	0	0	0	0	0	0
01330	003	0	0	0	0	0	0
01330	004	0	0	0	0	0	0
01331	001	0	0	0	0	0	0
01331	002	0	0	0	0	0	0
01331	003	0	0	0	0	0	0
01331	004	0	0	0	0	0	0
01332	001	0	0	0	0	0	0
01332	002	0	0	0	0	0	0
01332	003	0	0	0	0	0	0
01332	004	0	0	0	0	0	0
01333	001	0	0	0	0	0	0
01333	002	0	0	0	0	0	0
01333	003	0	0	0	0	0	0
01333	004	0	0	0	0	0	0
01334	001	0	0	0	0	0	0
01334	002	0	0	0	0	0	0
01334	003	0	0	0	0	0	0
01334	004	0	0	0	0	0	0
01335	001	0	0	0	0	0	0
01335	002	0	0	0	0	0	0
01335	003	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01335	004	0	0	0	0	0	0
01336	001	0	0	0	0	0	0
01336	002	0	0	0	0	0	0
01336	003	0	0	0	0	0	0
01336	004	0	0	0	0	0	0
01353	001	-298	-3 505	7 218	-35	540	2 155
01353	002	76	-986	1 802	-8	176	591
01353	003	18	-203	400	-1	37	128
01353	004	35	-407	800	-3	74	256
01354	001	-764	-2 485	7 631	-68	-214	1 358
01354	002	-41	-640	1 763	-19	-22	385
01354	003	-13	-139	393	-4	-6	85
01354	004	-27	-278	787	-8	-12	170
01355	001	0	0	0	0	0	0
01355	002	0	0	0	0	0	0
01355	003	0	0	0	0	0	0
01355	004	0	0	0	0	0	0
01356	001	0	0	0	0	0	0
01356	002	0	0	0	0	0	0
01356	003	0	0	0	0	0	0
01356	004	0	0	0	0	0	0
01373	001	757	-1 384	7 742	-22	159	-489
01373	002	233	-249	1 296	-3	52	-57
01373	003	48	-58	311	-1	10	-16
01373	004	96	-117	623	-1	21	-32
01374	001	-536	-314	5 239	-10	-261	-787
01374	002	-102	-120	1 062	-4	-40	-114
01374	003	-31	-26	249	-1	-12	-29
01374	004	-62	-53	499	-2	-23	-58
01375	001	-528	-613	5 059	38	-153	-738
01375	002	-199	-57	802	10	-61	-122
01375	003	-49	-17	193	2	-16	-30
01375	004	-98	-34	385	5	-31	-61
01376	001	-61	127	4 948	-22	-137	-872
01376	002	-186	12	801	-7	-75	-141
01376	003	-43	5	189	-1	-17	-34
01376	004	-85	10	377	-3	-34	-67
01377	001	137	-635	5 291	-16	-17	-701
01377	002	-346	-111	914	-6	-80	-118
01377	003	-67	-30	211	-1	-16	-28
01377	004	-133	-60	422	-2	-32	-56
01378	001	0	0	0	0	0	0
01378	002	0	0	0	0	0	0
01378	003	0	0	0	0	0	0
01378	004	0	0	0	0	0	0
01379	001	0	0	0	0	0	0
01379	002	0	0	0	0	0	0
01379	003	0	0	0	0	0	0
01379	004	0	0	0	0	0	0
01380	001	0	0	0	0	0	0
01380	002	0	0	0	0	0	0
01380	003	0	0	0	0	0	0
01380	004	0	0	0	0	0	0
01381	001	0	0	0	0	0	0
01381	002	0	0	0	0	0	0
01381	003	0	0	0	0	0	0
01381	004	0	0	0	0	0	0
01382	001	0	0	0	0	0	0
01382	002	0	0	0	0	0	0
01382	003	0	0	0	0	0	0
01382	004	0	0	0	0	0	0
01496	001	-425	708	6 725	-219	6	-131
01496	002	-84	167	1 256	-57	-5	-29
01496	003	-14	30	202	-10	-1	-5
01496	004	-27	57	398	-20	-3	-10
01497	001	0	0	0	0	0	0
01497	002	0	0	0	0	0	0
01497	003	0	0	0	0	0	0
01497	004	0	0	0	0	0	0
01534	001	116	-770	5 829	-86	237	1 362
01534	002	-319	-103	1 077	-14	-27	335
01534	003	-60	-18	195	-3	-6	57
01534	004	-120	-36	390	-5	-12	114
01535	001	115	-1 538	6 000	-63	146	871
01535	002	-259	-303	1 055	-12	-22	239
01535	003	-52	-54	192	-2	-5	40
01535	004	-104	-109	385	-4	-11	80
01536	001	-270	-1 194	5 857	-44	-20	588
01536	002	-340	-253	1 171	-9	-57	188
01536	003	-69	-47	215	-2	-12	30
01536	004	-139	-94	430	-3	-25	61
01537	001	-467	-522	5 628	-62	-87	508
01537	002	-390	-87	974	-15	-83	186
01537	003	-79	-16	178	-3	-18	29
01537	004	-159	-32	356	-5	-35	57

Id$_{Nd}$	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
01538	001	-410	-1 264	5 680	-25	-101	149
01538	002	-386	-280	1 041	-6	-82	99
01538	003	-84	-51	195	-1	-19	13
01538	004	-168	-101	390	-2	-37	27
01539	001	-168	-833	5 680	-41	-118	-150
01539	002	-382	-210	1 045	-13	-105	19
01539	003	-87	-32	196	-2	-25	-1
01539	004	-174	-65	392	-5	-50	-3
01540	001	0	0	0	0	0	0
01540	002	0	0	0	0	0	0
01540	003	0	0	0	0	0	0
01540	004	0	0	0	0	0	0
01541	001	0	0	0	0	0	0
01541	002	0	0	0	0	0	0
01541	003	0	0	0	0	0	0
01541	004	0	0	0	0	0	0
01542	001	0	0	0	0	0	0
01542	002	0	0	0	0	0	0
01542	003	0	0	0	0	0	0
01542	004	0	0	0	0	0	0
01543	001	0	0	0	0	0	0
01543	002	0	0	0	0	0	0
01543	003	0	0	0	0	0	0
01543	004	0	0	0	0	0	0
01544	001	0	0	0	0	0	0
01544	002	0	0	0	0	0	0
01544	003	0	0	0	0	0	0
01544	004	0	0	0	0	0	0
01545	001	0	0	0	0	0	0
01545	002	0	0	0	0	0	0
01545	003	0	0	0	0	0	0
01545	004	0	0	0	0	0	0
01575	001	251	-1 779	8 060	133	-77	60
01575	002	779	-716	2 146	74	165	30
01575	003	161	-152	471	15	33	6
01575	004	322	-303	940	29	67	12
01576	001	0	0	0	0	0	0
01576	002	0	0	0	0	0	0
01576	003	0	0	0	0	0	0
01576	004	0	0	0	0	0	0
01654	001	205	-474	5 125	132	-6	-253
01654	002	45	-314	816	79	-1	-89
01654	003	15	-49	179	13	0	-21
01654	004	30	-99	358	27	-1	-42
01655	001	264	-450	4 949	123	-7	-289
01655	002	66	-346	823	85	-1	-96
01655	003	19	-51	176	13	0	-22
01655	004	38	-102	353	27	-1	-45
01656	001	73	-199	5 210	85	-14	-378
01656	002	-16	-286	763	82	-2	-117
01656	003	3	-35	181	11	-1	-29
01656	004	5	-71	362	23	-2	-57
01657	001	0	0	0	0	0	0
01657	002	0	0	0	0	0	0
01657	003	0	0	0	0	0	0
01657	004	0	0	0	0	0	0
01658	001	0	0	0	0	0	0
01658	002	0	0	0	0	0	0
01658	003	0	0	0	0	0	0
01658	004	0	0	0	0	0	0
01659	001	0	0	0	0	0	0
01659	002	0	0	0	0	0	0
01659	003	0	0	0	0	0	0
01659	004	0	0	0	0	0	0
01668	001	0	0	0	0	0	0
01668	002	0	0	0	0	0	0
01668	003	0	0	0	0	0	0
01668	004	0	0	0	0	0	0
01669	001	0	0	0	0	0	0
01669	002	0	0	0	0	0	0
01669	003	0	0	0	0	0	0
01669	004	0	0	0	0	0	0
01670	001	0	0	0	0	0	0
01670	002	0	0	0	0	0	0
01670	003	0	0	0	0	0	0
01670	004	0	0	0	0	0	0
01671	001	177	366	5 035	-98	-10	229
01671	002	39	212	916	-51	-3	76
01671	003	9	11	172	-4	-1	18
01671	004	17	23	345	-7	-1	36
01672	001	-50	284	4 923	-80	-3	263
01672	002	14	167	849	-54	-2	86
01672	003	4	7	152	-3	0	20
01672	004	8	14	305	-6	-1	40
01673	001	235	439	4 900	-110	-6	192

Id$_{no}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01673	002	75	241	924	-58	-1	56
01673	003	15	19	162	-5	0	14
01673	004	30	38	324	-11	-1	28
01683	001	0	0	0	0	0	0
01683	002	0	0	0	0	0	0
01683	003	0	0	0	0	0	0
01683	004	0	0	0	0	0	0
01684	001	0	0	0	0	0	0
01684	002	0	0	0	0	0	0
01684	003	0	0	0	0	0	0
01684	004	0	0	0	0	0	0
01685	001	0	0	0	0	0	0
01685	002	0	0	0	0	0	0
01685	003	0	0	0	0	0	0
01685	004	0	0	0	0	0	0
01686	001	0	0	0	0	0	0
01686	002	0	0	0	0	0	0
01686	003	0	0	0	0	0	0
01686	004	0	0	0	0	0	0
01687	001	0	0	0	0	0	0
01687	002	0	0	0	0	0	0
01687	003	0	0	0	0	0	0
01687	004	0	0	0	0	0	0
01688	001	0	0	0	0	0	0
01688	002	0	0	0	0	0	0
01688	003	0	0	0	0	0	0
01688	004	0	0	0	0	0	0
01689	001	0	0	0	0	0	0
01689	002	0	0	0	0	0	0
01689	003	0	0	0	0	0	0
01689	004	0	0	0	0	0	0
01690	001	0	0	0	0	0	0
01690	002	0	0	0	0	0	0
01690	003	0	0	0	0	0	0
01690	004	0	0	0	0	0	0
01691	001	0	0	0	0	0	0
01691	002	0	0	0	0	0	0
01691	003	0	0	0	0	0	0
01691	004	0	0	0	0	0	0
01692	001	122	476	5 589	-118	-7	133
01692	002	37	222	1 002	-51	-2	40
01692	003	9	20	186	-5	-1	10
01692	004	19	41	373	-11	-1	20
01693	001	186	401	5 540	-94	-8	73
01693	002	55	181	1 027	-39	-2	23
01693	003	14	15	195	-4	-1	7
01693	004	27	31	391	-7	-1	13
01694	001	42	218	5 669	-77	-5	78
01694	002	22	84	1 008	-27	-2	20
01694	003	7	0	194	-1	-1	6
01694	004	13	1	388	-3	-1	12
01695	001	184	129	5 661	-32	-3	14
01695	002	75	29	1 063	-5	-2	-4
01695	003	17	-8	204	2	0	1
01695	004	35	-15	409	4	-1	1
01696	001	4	8	5 747	17	-4	-40
01696	002	1	-21	980	15	-2	-25
01696	003	4	-13	192	5	0	-4
01696	004	7	-26	384	10	-1	-8
01697	001	221	-242	5 688	55	-9	-51
01697	002	59	-123	1 023	28	-2	-26
01697	003	16	-30	204	7	-1	-5
01697	004	32	-59	408	13	-1	-10
01698	001	222	-345	5 654	91	-10	-120
01698	002	59	-193	998	48	-2	-46
01698	003	17	-41	202	10	-1	-9
01698	004	33	-82	404	20	-1	-19
01699	001	125	-332	5 761	122	3	-159
01699	002	62	-222	986	63	1	-67
01699	003	16	-43	203	12	0	-14
01699	004	32	-85	406	24	0	-28
01700	001	2	-468	5 601	155	-9	-219
01700	002	-16	-278	916	77	-4	-86
01700	003	1	-49	194	14	-1	-19
01700	004	2	-98	388	28	-2	-38
01704	001	238	801	4 537	-298	2	943
01704	002	53	498	804	-140	0	243
01704	003	6	77	127	-23	0	46
01704	004	13	153	254	-45	0	93
01705	001	72	548	4 459	-335	-11	1 044
01705	002	2	446	751	-165	-1	279
01705	003	-1	66	124	-26	0	53
01705	004	-3	132	248	-52	0	106
01706	001	745	1 355	4 863	-377	-16	859
01706	002	192	671	999	-168	-3	232

Id_{Nod}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01706	003	31	103	157	-27	0	46
01706	004	62	206	313	-53	-1	91
01707	001	0	0	0	0	0	0
01707	002	0	0	0	0	0	0
01707	003	0	0	0	0	0	0
01707	004	0	0	0	0	0	0
01708	001	0	0	0	0	0	0
01708	002	0	0	0	0	0	0
01708	003	0	0	0	0	0	0
01708	004	0	0	0	0	0	0
01709	001	0	0	0	0	0	0
01709	002	0	0	0	0	0	0
01709	003	0	0	0	0	0	0
01709	004	0	0	0	0	0	0
01716	001	210	1 040	5 379	-343	-17	755
01716	002	37	524	977	-146	-3	213
01716	003	5	76	161	-23	0	43
01716	004	10	152	323	-46	-1	87
01717	001	459	1 134	5 630	-309	-19	553
01717	002	117	535	1 124	-131	-5	161
01717	003	19	80	189	-21	-1	34
01717	004	39	160	378	-42	-2	67
01718	001	267	885	5 646	-224	-16	485
01718	002	50	430	1 086	-100	-4	145
01718	003	8	59	191	-15	-1	32
01718	004	16	118	382	-29	-1	63
01719	001	-136	450	5 393	-187	-19	568
01719	002	-27	251	991	-89	-5	173
01719	003	-7	23	172	-11	-1	38
01719	004	-14	47	345	-23	-2	76
01720	001	395	254	5 838	-115	4	444
01720	002	124	220	1 132	-66	0	139
01720	003	25	18	201	-6	0	31
01720	004	50	36	401	-13	0	62
01721	001	299	312	5 287	-94	-10	341
01721	002	90	217	984	-54	-2	102
01721	003	16	13	167	-5	0	24
01721	004	33	28	335	-10	-1	47
01722	001	0	0	0	0	0	0
01722	002	0	0	0	0	0	0
01722	003	0	0	0	0	0	0
01722	004	0	0	0	0	0	0
01723	001	0	0	0	0	0	0
01723	002	0	0	0	0	0	0
01723	003	0	0	0	0	0	0
01723	004	0	0	0	0	0	0
01724	001	0	0	0	0	0	0
01724	002	0	0	0	0	0	0
01724	003	0	0	0	0	0	0
01724	004	0	0	0	0	0	0
01725	001	0	0	0	0	0	0
01725	002	0	0	0	0	0	0
01725	003	0	0	0	0	0	0
01725	004	0	0	0	0	0	0
01726	001	0	0	0	0	0	0
01726	002	0	0	0	0	0	0
01726	003	0	0	0	0	0	0
01726	004	0	0	0	0	0	0
01727	001	0	0	0	0	0	0
01727	002	0	0	0	0	0	0
01727	003	0	0	0	0	0	0
01727	004	0	0	0	0	0	0
01731	001	0	0	0	0	0	0
01731	002	0	0	0	0	0	0
01731	003	0	0	0	0	0	0
01731	004	0	0	0	0	0	0
01732	001	64	1 067	5 038	-384	35	848
01732	002	63	475	1 006	-142	4	227
01732	003	2	73	152	-23	1	42
01732	004	4	145	305	-45	2	84
01797	001	-481	1 954	7 031	-447	-69	225
01797	002	-1	113	887	1	-1	229
01797	003	-22	93	223	-13	-2	69
01797	004	-44	187	446	-26	-4	138
01798	001	-285	1 317	6 641	-268	-44	209
01798	002	89	53	751	8	-1	149
01798	003	9	80	205	-11	-2	52
01798	004	17	161	409	-21	-5	104
01799	001	-241	833	6 762	-144	-19	281
01799	002	44	4	827	12	2	111
01799	003	-6	78	209	-12	-2	44
01799	004	-13	156	419	-23	-4	87
01800	001	-80	507	6 430	-75	-17	403
01800	002	-40	-18	724	17	0	126
01800	003	-23	81	199	-14	-3	49

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01800	004	-46	163	399	-29	-7	97
01801	001	-146	255	6 753	1	3	414
01801	002	7	-24	755	20	3	101
01801	003	2	93	205	-17	-3	40
01801	004	3	187	410	-34	-7	79
01802	001	219	257	6 617	104	30	520
01802	002	62	-8	706	25	6	102
01802	003	24	97	218	-20	-4	32
01802	004	47	193	435	-40	-8	63
01803	001	0	0	0	0	0	0
01803	002	0	0	0	0	0	0
01803	003	0	0	0	0	0	0
01803	004	0	0	0	0	0	0
01804	001	0	0	0	0	0	0
01804	002	0	0	0	0	0	0
01804	003	0	0	0	0	0	0
01804	004	0	0	0	0	0	0
01805	001	0	0	0	0	0	0
01805	002	0	0	0	0	0	0
01805	003	0	0	0	0	0	0
01805	004	0	0	0	0	0	0
01806	001	0	0	0	0	0	0
01806	002	0	0	0	0	0	0
01806	003	0	0	0	0	0	0
01806	004	0	0	0	0	0	0
01807	001	0	0	0	0	0	0
01807	002	0	0	0	0	0	0
01807	003	0	0	0	0	0	0
01807	004	0	0	0	0	0	0
01808	001	0	0	0	0	0	0
01808	002	0	0	0	0	0	0
01808	003	0	0	0	0	0	0
01808	004	0	0	0	0	0	0
01860	001	-227	-2 847	8 715	-14	258	-1 916
01860	002	-139	-373	946	0	13	-267
01860	003	71	-156	397	-1	14	-82
01860	004	143	-311	794	-1	29	-165
01861	001	-814	1 019	7 722	40	-499	-2 117
01861	002	-172	138	820	7	-77	-283
01861	003	-35	10	318	1	-22	-104
01861	004	-70	19	637	2	-45	-208
01862	001	0	0	0	0	0	0
01862	002	0	0	0	0	0	0
01862	003	0	0	0	0	0	0
01862	004	0	0	0	0	0	0
01863	001	0	0	0	0	0	0
01863	002	0	0	0	0	0	0
01863	003	0	0	0	0	0	0
01863	004	0	0	0	0	0	0
01885	001	0	0	0	0	0	0
01885	002	0	0	0	0	0	0
01885	003	0	0	0	0	0	0
01885	004	0	0	0	0	0	0
01886	001	0	0	0	0	0	0
01886	002	0	0	0	0	0	0
01886	003	0	0	0	0	0	0
01886	004	0	0	0	0	0	0
01887	001	0	0	0	0	0	0
01887	002	0	0	0	0	0	0
01887	003	0	0	0	0	0	0
01887	004	0	0	0	0	0	0
01888	001	-59	-475	4 283	-50	154	-929
01888	002	39	-56	935	-9	58	-304
01888	003	7	-10	160	-1	11	-56
01888	004	14	-21	320	-3	21	-112
01889	001	-908	952	6 698	-2	-146	-842
01889	002	-173	297	1 472	1	-16	-261
01889	003	-27	54	257	0	-2	-48
01889	004	-56	108	515	0	-4	-96
01908	001	0	0	0	0	0	0
01908	002	0	0	0	0	0	0
01908	003	0	0	0	0	0	0
01908	004	0	0	0	0	0	0
01909	001	8	-675	4 205	-75	105	-337
01909	002	93	-152	916	-20	40	-14
01909	003	16	-27	160	-4	6	2
01909	004	32	-54	322	-7	13	4
01910	001	-920	668	7 080	5	-209	-368
01910	002	-143	141	1 665	2	-37	-33
01910	003	-27	22	291	0	-7	-2
01910	004	-53	44	586	0	-14	-4
01950	001	0	0	0	0	0	0
01950	002	0	0	0	0	0	0
01950	003	0	0	0	0	0	0
01950	004	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

Id$_{Nd}$	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
01951	001	-533	-357	5 545	-23	-58	-575
01951	002	-86	-68	1 251	-4	-5	-148
01951	003	-14	-9	219	-1	-1	-24
01951	004	-29	-18	440	-1	-2	-48
01952	001	-1 334	524	4 346	-20	-424	-833
01952	002	-327	205	1 052	-4	-92	-202
01952	003	-54	32	180	-1	-16	-33
01952	004	-109	64	360	-1	-32	-66
02000	001	516	96	3 858	36	-82	1 237
02000	002	155	57	758	12	-19	364
02000	003	31	10	136	2	-3	65
02000	004	62	21	273	4	-5	130
02001	001	0	0	0	0	0	0
02001	002	0	0	0	0	0	0
02001	003	0	0	0	0	0	0
02001	004	0	0	0	0	0	0
02002	001	0	0	0	0	0	0
02002	002	0	0	0	0	0	0
02002	003	0	0	0	0	0	0
02002	004	0	0	0	0	0	0
02003	001	0	0	0	0	0	0
02003	002	0	0	0	0	0	0
02003	003	0	0	0	0	0	0
02003	004	0	0	0	0	0	0
02004	001	0	0	0	0	0	0
02004	002	0	0	0	0	0	0
02004	003	0	0	0	0	0	0
02004	004	0	0	0	0	0	0
02005	001	0	0	0	0	0	0
02005	002	0	0	0	0	0	0
02005	003	0	0	0	0	0	0
02005	004	0	0	0	0	0	0
02015	001	0	0	0	0	0	0
02015	002	0	0	0	0	0	0
02015	003	0	0	0	0	0	0
02015	004	0	0	0	0	0	0
02016	001	0	0	0	0	0	0
02016	002	0	0	0	0	0	0
02016	003	0	0	0	0	0	0
02016	004	0	0	0	0	0	0
02017	001	0	0	0	0	0	0
02017	002	0	0	0	0	0	0
02017	003	0	0	0	0	0	0
02017	004	0	0	0	0	0	0
02018	001	0	0	0	0	0	0
02018	002	0	0	0	0	0	0
02018	003	0	0	0	0	0	0
02018	004	0	0	0	0	0	0
02019	001	1 358	298	4 803	32	492	-1 142
02019	002	398	69	899	16	153	-447
02019	003	72	12	148	4	28	-88
02019	004	145	24	297	7	57	-176
02020	001	1 487	674	5 237	34	427	-863
02020	002	557	208	1 052	12	160	-335
02020	003	106	40	179	3	31	-65
02020	004	214	80	359	5	62	-130
02021	001	1 088	340	5 106	13	293	-766
02021	002	466	95	1 076	4	126	-305
02021	003	89	19	187	1	24	-58
02021	004	178	38	376	2	48	-117
02022	001	466	-396	4 657	33	250	-933
02022	002	249	-119	897	12	116	-362
02022	003	46	-23	153	2	22	-69
02022	004	93	-46	307	5	44	-137
02023	001	487	677	5 115	-15	211	-810
02023	002	288	264	1 086	-5	109	-320
02023	003	52	50	190	-1	20	-60
02023	004	104	100	380	-2	40	-121
02031	001	0	0	0	0	0	0
02031	002	0	0	0	0	0	0
02031	003	0	0	0	0	0	0
02031	004	0	0	0	0	0	0
02032	001	0	0	0	0	0	0
02032	002	0	0	0	0	0	0
02032	003	0	0	0	0	0	0
02032	004	0	0	0	0	0	0
02033	001	362	-126	3 936	2	171	-631
02033	002	248	-38	780	1	89	-257
02033	003	41	-7	136	0	15	-48
02033	004	81	-14	272	0	30	-96
02034	001	523	-41	3 955	-5	200	-620
02034	002	326	-14	812	-1	101	-249
02034	003	53	-1	144	0	17	-46
02034	004	105	-3	288	0	34	-92
02035	001	216	-60	4 090	-11	163	-731

Id$_{nn}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02035	002	177	2	854	-3	88	-294
02035	003	26	1	150	0	14	-54
02035	004	51	2	300	-1	28	-108
02036	001	602	-23	3 675	-9	211	-718
02036	002	310	64	807	-1	95	-267
02036	003	50	12	135	0	16	-49
02036	004	99	24	271	-1	31	-98
02041	001	1 168	679	6 783	2	240	457
02041	002	230	172	1 550	2	46	86
02041	003	42	30	264	0	9	13
02041	004	84	60	531	1	18	25
02042	001	148	-603	3 692	-72	29	510
02042	002	-1	-135	782	-18	-1	93
02042	003	2	-20	141	-3	0	14
02042	004	3	-41	282	-6	0	28
02043	001	215	-479	4 827	-31	22	208
02043	002	40	-89	1 087	-7	4	24
02043	003	6	-13	186	-1	1	3
02043	004	12	-27	373	-2	1	7
02044	001	0	0	0	0	0	0
02044	002	0	0	0	0	0	0
02044	003	0	0	0	0	0	0
02044	004	0	0	0	0	0	0
02045	001	0	0	0	0	0	0
02045	002	0	0	0	0	0	0
02045	003	0	0	0	0	0	0
02045	004	0	0	0	0	0	0
02046	001	0	0	0	0	0	0
02046	002	0	0	0	0	0	0
02046	003	0	0	0	0	0	0
02046	004	0	0	0	0	0	0
02055	001	0	0	0	0	0	0
02055	002	0	0	0	0	0	0
02055	003	0	0	0	0	0	0
02055	004	0	0	0	0	0	0
02056	001	0	0	0	0	0	0
02056	002	0	0	0	0	0	0
02056	003	0	0	0	0	0	0
02056	004	0	0	0	0	0	0
02057	001	-24	-503	3 875	-29	-16	-61
02057	002	11	-110	848	-6	5	-45
02057	003	1	-17	148	-1	0	-7
02057	004	0	-34	296	-2	1	-15
02058	001	38	-530	3 617	-18	35	-220
02058	002	48	-97	825	-4	19	-74
02058	003	7	-15	142	-1	3	-12
02058	004	12	-30	284	-1	6	-24
02059	001	86	-546	3 652	-26	85	-353
02059	002	56	-99	827	-6	30	-105
02059	003	9	-16	142	-1	5	-17
02059	004	17	-32	285	-2	10	-34
02063	001	0	0	0	0	0	0
02063	002	0	0	0	0	0	0
02063	003	0	0	0	0	0	0
02063	004	0	0	0	0	0	0
02064	001	0	0	0	0	0	0
02064	002	0	0	0	0	0	0
02064	003	0	0	0	0	0	0
02064	004	0	0	0	0	0	0
02065	001	0	0	0	0	0	0
02065	002	0	0	0	0	0	0
02065	003	0	0	0	0	0	0
02065	004	0	0	0	0	0	0
02066	001	0	0	0	0	0	0
02066	002	0	0	0	0	0	0
02066	003	0	0	0	0	0	0
02066	004	0	0	0	0	0	0
02067	001	1 432	503	5 370	-33	281	728
02067	002	291	184	1 257	-6	47	237
02067	003	52	35	219	-1	8	43
02067	004	105	70	439	-2	17	86
02074	001	0	0	0	0	0	0
02074	002	0	0	0	0	0	0
02074	003	0	0	0	0	0	0
02074	004	0	0	0	0	0	0
02075	001	0	0	0	0	0	0
02075	002	0	0	0	0	0	0
02075	003	0	0	0	0	0	0
02075	004	0	0	0	0	0	0
02076	001	-51	-507	4 063	-38	-92	479
02076	002	-56	-90	913	-10	-42	188
02076	003	-9	-13	160	-2	-8	36
02076	004	-17	-27	321	-3	-15	72
02077	001	-216	-446	4 042	-18	-85	334
02077	002	-63	-84	891	-4	-31	144

Id$_{Nd}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02077	003	-12	-12	155	-1	-6	28
02077	004	-23	-24	312	-1	-12	57
02078	001	48	-396	3 899	-34	-5	230
02078	002	59	-64	872	-7	3	134
02078	003	10	-10	150	-1	0	28
02078	004	22	-21	302	-2	0	56
02079	001	113	-569	3 924	-24	39	23
02079	002	55	-147	945	-5	10	77
02079	003	8	-26	166	-1	1	18
02079	004	17	-53	334	-2	2	35
02084	001	1 309	1 340	4 804	4	255	760
02084	002	299	327	958	1	49	228
02084	003	54	58	170	0	9	41
02084	004	109	117	341	1	18	81
02085	001	0	0	0	0	0	0
02085	002	0	0	0	0	0	0
02085	003	0	0	0	0	0	0
02085	004	0	0	0	0	0	0
02136	001	0	0	0	0	0	0
02136	002	0	0	0	0	0	0
02136	003	0	0	0	0	0	0
02136	004	0	0	0	0	0	0
02137	001	0	0	0	0	0	0
02137	002	0	0	0	0	0	0
02137	003	0	0	0	0	0	0
02137	004	0	0	0	0	0	0
02138	001	-1 602	930	5 254	-26	-319	-258
02138	002	-452	48	900	-9	-101	-6
02138	003	-89	-6	142	-2	-20	1
02138	004	-177	-12	284	-4	-41	1
02182	001	-447	177	6 003	-51	-19	-151
02182	002	-140	291	1 453	-67	-17	-52
02182	003	-26	51	268	-12	-3	-10
02182	004	-51	102	539	-24	-6	-20
02183	001	-378	-29	7 336	-7	38	-113
02183	002	-121	177	1 885	-43	5	-39
02183	003	-23	35	353	-8	1	-8
02183	004	-46	69	708	-16	2	-15
02184	001	-208	-1 520	7 709	800	114	-79
02184	002	-66	-265	1 852	162	25	-29
02184	003	-13	-48	346	31	5	-6
02184	004	-25	-97	695	62	10	-11
02185	001	0	0	0	0	0	0
02185	002	0	0	0	0	0	0
02185	003	0	0	0	0	0	0
02185	004	0	0	0	0	0	0
02186	001	0	0	0	0	0	0
02186	002	0	0	0	0	0	0
02186	003	0	0	0	0	0	0
02186	004	0	0	0	0	0	0
02187	001	0	0	0	0	0	0
02187	002	0	0	0	0	0	0
02187	003	0	0	0	0	0	0
02187	004	0	0	0	0	0	0
02231	001	3 352	-1 960	4 064	839	197	1 280
02231	002	4 290	-4 287	-3 052	1 401	345	1 349
02231	003	944	-919	-659	305	75	308
02231	004	1 887	-1 837	-1 317	609	150	615
02232	001	667	-557	6 751	495	126	1 432
02232	002	411	-1 483	441	743	198	1 518
02232	003	90	-320	122	165	44	347
02232	004	180	-640	244	329	87	694
02233	001	1 494	-477	5 929	395	100	1 175
02233	002	1 459	-797	-149	494	125	1 346
02233	003	324	-180	-30	111	28	306
02233	004	648	-360	-59	222	56	611
02234	001	1 428	114	6 301	234	70	945
02234	002	1 257	66	396	226	66	1 070
02234	003	281	15	98	51	15	245
02234	004	561	30	197	102	30	491
02235	001	827	-343	6 778	192	51	520
02235	002	581	-33	661	115	24	588
02235	003	124	-5	155	26	6	138
02235	004	248	-9	311	52	11	275
02236	001	809	-757	7 403	293	89	498
02236	002	343	135	818	54	10	544
02236	003	68	40	202	11	2	131
02236	004	136	80	405	22	4	261
02237	001	0	0	0	0	0	0
02237	002	0	0	0	0	0	0
02237	003	0	0	0	0	0	0
02237	004	0	0	0	0	0	0
02238	001	0	0	0	0	0	0
02238	002	0	0	0	0	0	0
02238	003	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02238	004	0	0	0	0	0	0
02239	001	0	0	0	0	0	0
02239	002	0	0	0	0	0	0
02239	003	0	0	0	0	0	0
02239	004	0	0	0	0	0	0
02240	001	0	0	0	0	0	0
02240	002	0	0	0	0	0	0
02240	003	0	0	0	0	0	0
02240	004	0	0	0	0	0	0
02241	001	0	0	0	0	0	0
02241	002	0	0	0	0	0	0
02241	003	0	0	0	0	0	0
02241	004	0	0	0	0	0	0
02242	001	0	0	0	0	0	0
02242	002	0	0	0	0	0	0
02242	003	0	0	0	0	0	0
02242	004	0	0	0	0	0	0
02268	001	-1 003	333	5 114	-6	-305	515
02268	002	206	2	936	-2	44	57
02268	003	76	-8	151	-1	18	5
02268	004	152	-17	303	-1	35	10
02269	001	-856	789	5 410	22	-227	379
02269	002	151	121	950	1	27	48
02269	003	58	15	152	0	12	6
02269	004	117	29	305	0	24	11
02270	001	-784	598	5 122	24	-173	268
02270	002	59	109	964	4	11	44
02270	003	34	15	161	0	7	7
02270	004	68	29	322	1	14	14
02271	001	-667	283	5 141	27	-187	258
02271	002	-16	90	965	4	-4	48
02271	003	14	15	162	0	4	9
02271	004	29	30	325	1	8	18
02272	001	-560	443	5 249	14	-176	59
02272	002	-63	101	949	2	-22	20
02272	003	4	15	155	0	0	6
02272	004	9	30	310	0	0	12
02273	001	-764	703	5 266	26	-164	-44
02273	002	-170	148	971	4	-36	4
02273	003	-16	23	153	1	-4	4
02273	004	-32	47	307	1	-7	7
02274	001	-868	742	5 117	25	-149	-176
02274	002	-239	143	925	4	-46	-14
02274	003	-32	22	148	0	-7	1
02274	004	-63	43	296	1	-13	3
02275	001	-1 033	549	5 269	1	-189	-339
02275	002	-315	105	942	1	-69	-27
02275	003	-45	15	151	0	-10	1
02275	004	-90	29	302	0	-20	2
02276	001	-975	802	5 390	9	-159	-453
02276	002	-373	144	948	1	-82	-41
02276	003	-56	23	147	0	-13	-1
02276	004	-112	45	294	0	-25	-2
02277	001	-1 718	68	4 720	14	-141	-584
02277	002	-534	45	832	-2	-98	-54
02277	003	-83	13	127	0	-16	-3
02277	004	-166	27	255	0	-31	-6
02278	001	0	0	0	0	0	0
02278	002	0	0	0	0	0	0
02278	003	0	0	0	0	0	0
02278	004	0	0	0	0	0	0
02279	001	0	0	0	0	0	0
02279	002	0	0	0	0	0	0
02279	003	0	0	0	0	0	0
02279	004	0	0	0	0	0	0
02280	001	0	0	0	0	0	0
02280	002	0	0	0	0	0	0
02280	003	0	0	0	0	0	0
02280	004	0	0	0	0	0	0
02281	001	0	0	0	0	0	0
02281	002	0	0	0	0	0	0
02281	003	0	0	0	0	0	0
02281	004	0	0	0	0	0	0
02282	001	0	0	0	0	0	0
02282	002	0	0	0	0	0	0
02282	003	0	0	0	0	0	0
02282	004	0	0	0	0	0	0
02283	001	0	0	0	0	0	0
02283	002	0	0	0	0	0	0
02283	003	0	0	0	0	0	0
02283	004	0	0	0	0	0	0
02284	001	0	0	0	0	0	0
02284	002	0	0	0	0	0	0
02284	003	0	0	0	0	0	0
02284	004	0	0	0	0	0	0

Id_{nd}	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
02285	001	0	0	0	0	0	0
02285	002	0	0	0	0	0	0
02285	003	0	0	0	0	0	0
02285	004	0	0	0	0	0	0
02286	001	0	0	0	0	0	0
02286	002	0	0	0	0	0	0
02286	003	0	0	0	0	0	0
02286	004	0	0	0	0	0	0
02287	001	0	0	0	0	0	0
02287	002	0	0	0	0	0	0
02287	003	0	0	0	0	0	0
02287	004	0	0	0	0	0	0
02307	001	-541	-324	4 582	-75	2	1 256
02307	002	14	-139	1 444	-3	-5	307
02307	003	12	-29	301	0	-1	57
02307	004	24	-57	602	0	-3	114
02308	001	1 292	-1 370	6 516	188	1	1 122
02308	002	308	-621	1 428	104	8	263
02308	003	57	-138	267	24	2	47
02308	004	114	-276	535	48	4	94
02309	001	0	0	0	0	0	0
02309	002	0	0	0	0	0	0
02309	003	0	0	0	0	0	0
02309	004	0	0	0	0	0	0
02310	001	0	0	0	0	0	0
02310	002	0	0	0	0	0	0
02310	003	0	0	0	0	0	0
02310	004	0	0	0	0	0	0
02327	001	385	1 729	6 783	-411	2	-32
02327	002	125	299	2 139	-66	-4	-59
02327	003	26	51	451	-11	-1	-17
02327	004	53	103	903	-21	-2	-34
02328	001	-861	-58	4 173	-290	94	26
02328	002	-336	-287	860	-61	37	-30
02328	003	-74	-72	163	-12	8	-10
02328	004	-148	-144	326	-23	16	-21
02329	001	-371	236	6 181	-121	3	349
02329	002	-91	33	2 015	-17	-1	86
02329	003	-19	6	431	-3	0	14
02329	004	-38	12	863	-6	0	29
02330	001	-468	-172	5 513	220	105	437
02330	002	-169	-148	1 640	93	40	130
02330	003	-38	-37	347	21	9	24
02330	004	-77	-74	695	41	17	48
02331	001	265	-1 784	5 587	345	-13	775
02331	002	122	-651	1 694	137	0	235
02331	003	27	-144	367	31	0	47
02331	004	53	-287	735	62	0	93
02332	001	0	0	0	0	0	0
02332	002	0	0	0	0	0	0
02332	003	0	0	0	0	0	0
02332	004	0	0	0	0	0	0
02333	001	0	0	0	0	0	0
02333	002	0	0	0	0	0	0
02333	003	0	0	0	0	0	0
02333	004	0	0	0	0	0	0
02334	001	0	0	0	0	0	0
02334	002	0	0	0	0	0	0
02334	003	0	0	0	0	0	0
02334	004	0	0	0	0	0	0
02335	001	0	0	0	0	0	0
02335	002	0	0	0	0	0	0
02335	003	0	0	0	0	0	0
02335	004	0	0	0	0	0	0
02336	001	0	0	0	0	0	0
02336	002	0	0	0	0	0	0
02336	003	0	0	0	0	0	0
02336	004	0	0	0	0	0	0
02353	001	399	1 629	6 379	-328	40	-718
02353	002	138	465	1 933	-85	14	-268
02353	003	30	97	425	-17	3	-61
02353	004	61	194	851	-35	6	-122
02354	001	-503	519	5 750	-33	22	-601
02354	002	-179	101	1 793	7	8	-219
02354	003	-38	18	393	3	2	-50
02354	004	-76	36	787	6	4	-101
02355	001	-352	279	4 780	-127	68	-491
02355	002	-98	37	1 408	-27	25	-186
02355	003	-18	6	313	-6	5	-43
02355	004	-35	11	627	-11	11	-86
02356	001	-346	499	5 874	-77	8	-291
02356	002	-113	107	1 845	-8	2	-109
02356	003	-20	21	414	0	0	-28
02356	004	-40	40	828	-1	1	-56
02357	001	-508	282	5 577	4	30	-199

Id_{Nod}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02357	002	-164	55	1 660	22	11	-75
02357	003	-38	7	367	6	2	-21
02357	004	-76	13	734	13	5	-42
02358	001	-478	-150	5 457	18	21	5
02358	002	-198	-88	1 549	14	11	1
02358	003	-33	-33	370	7	2	-5
02358	004	-65	-68	740	14	4	-10
02359	001	-427	-287	5 822	39	22	118
02359	002	-173	-71	1 712	4	10	58
02359	003	-29	-47	388	9	2	5
02359	004	-59	-96	777	18	3	9
02360	001	-1	-1 234	6 564	211	28	174
02360	002	0	-333	1 833	39	14	76
02360	003	18	-95	424	20	2	6
02360	004	37	-191	847	40	4	11
02361	001	789	-1 386	7 114	745	4	272
02361	002	247	-172	1 891	201	-3	134
02361	003	55	-97	440	50	0	13
02361	004	109	-195	879	99	-1	25
02362	001	0	0	0	0	0	0
02362	002	0	0	0	0	0	0
02362	003	0	0	0	0	0	0
02362	004	0	0	0	0	0	0
02363	001	0	0	0	0	0	0
02363	002	0	0	0	0	0	0
02363	003	0	0	0	0	0	0
02363	004	0	0	0	0	0	0
02364	001	0	0	0	0	0	0
02364	002	0	0	0	0	0	0
02364	003	0	0	0	0	0	0
02364	004	0	0	0	0	0	0
02365	001	0	0	0	0	0	0
02365	002	0	0	0	0	0	0
02365	003	0	0	0	0	0	0
02365	004	0	0	0	0	0	0
02366	001	0	0	0	0	0	0
02366	002	0	0	0	0	0	0
02366	003	0	0	0	0	0	0
02366	004	0	0	0	0	0	0
02367	001	0	0	0	0	0	0
02367	002	0	0	0	0	0	0
02367	003	0	0	0	0	0	0
02367	004	0	0	0	0	0	0
02368	001	0	0	0	0	0	0
02368	002	0	0	0	0	0	0
02368	003	0	0	0	0	0	0
02368	004	0	0	0	0	0	0
02369	001	0	0	0	0	0	0
02369	002	0	0	0	0	0	0
02369	003	0	0	0	0	0	0
02369	004	0	0	0	0	0	0
02370	001	0	0	0	0	0	0
02370	002	0	0	0	0	0	0
02370	003	0	0	0	0	0	0
02370	004	0	0	0	0	0	0
02461	001	-1 066	-1 911	5 561	403	-136	-125
02461	002	-396	-321	1 061	80	-69	-58
02461	003	-77	-39	181	11	-14	-12
02461	004	-155	-80	363	23	-29	-24
02462	001	-250	-1 786	4 996	293	3	-136
02462	002	-124	-294	1 026	53	-23	-70
02462	003	-23	-35	183	7	-5	-15
02462	004	-46	-72	367	14	-10	-30
02463	001	-364	-2 692	6 339	822	21	-95
02463	002	-71	-500	1 241	162	-19	-66
02463	003	-11	-82	231	29	-5	-14
02463	004	-22	-165	461	59	-9	-28
02464	001	0	0	0	0	0	0
02464	002	0	0	0	0	0	0
02464	003	0	0	0	0	0	0
02464	004	0	0	0	0	0	0
02465	001	0	0	0	0	0	0
02465	002	0	0	0	0	0	0
02465	003	0	0	0	0	0	0
02465	004	0	0	0	0	0	0
02466	001	0	0	0	0	0	0
02466	002	0	0	0	0	0	0
02466	003	0	0	0	0	0	0
02466	004	0	0	0	0	0	0
02529	001	385	606	7 914	36	85	271
02529	002	157	49	842	4	33	9
02529	003	20	43	441	3	6	14
02529	004	40	86	882	5	12	28
02530	001	633	579	9 023	40	127	110
02530	002	111	48	996	4	23	-3

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02530	003	43	45	512	3	8	3
02530	004	86	89	1 025	6	16	5
02531	001	1 575	90	9 642	67	748	9
02531	002	182	6	1 060	7	84	-18
02531	003	109	9	568	4	39	-8
02531	004	218	18	1 135	9	77	-15
02532	001	0	0	0	0	0	0
02532	002	0	0	0	0	0	0
02532	003	0	0	0	0	0	0
02532	004	0	0	0	0	0	0
02533	001	0	0	0	0	0	0
02533	002	0	0	0	0	0	0
02533	003	0	0	0	0	0	0
02533	004	0	0	0	0	0	0
02534	001	0	0	0	0	0	0
02534	002	0	0	0	0	0	0
02534	003	0	0	0	0	0	0
02534	004	0	0	0	0	0	0
02612	001	-264	306	6 288	-62	20	-11
02612	002	-49	2	1 072	-3	7	-1
02612	003	-6	-15	189	2	2	-1
02612	004	-11	-30	380	5	3	-1
02613	001	-171	135	6 299	-40	31	10
02613	002	-27	-52	1 067	7	9	2
02613	003	-2	-25	188	4	2	0
02613	004	-3	-51	377	9	4	0
02614	001	0	0	0	0	0	0
02614	002	0	0	0	0	0	0
02614	003	0	0	0	0	0	0
02614	004	0	0	0	0	0	0
02615	001	0	0	0	0	0	0
02615	002	0	0	0	0	0	0
02615	003	0	0	0	0	0	0
02615	004	0	0	0	0	0	0
02619	001	0	0	0	0	0	0
02619	002	0	0	0	0	0	0
02619	003	0	0	0	0	0	0
02619	004	0	0	0	0	0	0
02620	001	-872	1 004	7 980	-234	-93	-15
02620	002	-201	225	1 407	-55	-17	-3
02620	003	-33	28	245	-7	-3	-1
02620	004	-65	57	492	-15	-5	-1
02666	001	-566	-345	4 234	70	30	43
02666	002	-131	10	717	-5	4	-18
02666	003	-24	12	122	-3	0	-5
02666	004	-48	26	244	-7	1	-10
02667	001	-193	-192	4 248	70	28	227
02667	002	-84	6	672	-4	4	20
02667	003	-16	8	116	-3	0	1
02667	004	-31	17	232	-7	1	2
02668	001	-461	-502	4 484	97	35	231
02668	002	-128	-55	797	6	6	34
02668	003	-24	-2	141	-1	1	4
02668	004	-49	-2	283	-2	1	8
02669	001	0	0	0	0	0	0
02669	002	0	0	0	0	0	0
02669	003	0	0	0	0	0	0
02669	004	0	0	0	0	0	0
02670	001	0	0	0	0	0	0
02670	002	0	0	0	0	0	0
02670	003	0	0	0	0	0	0
02670	004	0	0	0	0	0	0
02671	001	0	0	0	0	0	0
02671	002	0	0	0	0	0	0
02671	003	0	0	0	0	0	0
02671	004	0	0	0	0	0	0
02673	001	0	0	0	0	0	0
02673	002	0	0	0	0	0	0
02673	003	0	0	0	0	0	0
02673	004	0	0	0	0	0	0
02674	001	0	0	0	0	0	0
02674	002	0	0	0	0	0	0
02674	003	0	0	0	0	0	0
02674	004	0	0	0	0	0	0
02675	001	0	0	0	0	0	0
02675	002	0	0	0	0	0	0
02675	003	0	0	0	0	0	0
02675	004	0	0	0	0	0	0
02676	001	-187	787	4 758	-371	-49	-549
02676	002	-90	302	719	-114	-16	-161
02676	003	-19	64	116	-23	-3	-31
02676	004	-39	127	232	-46	-6	-63
02677	001	-916	318	5 464	-155	-1	-360
02677	002	-233	198	955	-68	-5	-111
02677	003	-44	47	164	-15	-1	-22

Id$_{Nd}$	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
02677	004	-87	94	328	-30	-2	-44
02678	001	-380	-228	4 379	-7	16	-224
02678	002	-117	68	715	-33	-1	-83
02678	003	-23	23	121	-9	-1	-17
02678	004	-46	47	242	-17	-1	-34
03124	001	0	0	0	0	0	0
03124	002	0	0	0	0	0	0
03124	003	0	0	0	0	0	0
03124	004	0	0	0	0	0	0
03126	001	0	0	0	0	0	0
03126	002	0	0	0	0	0	0
03126	003	0	0	0	0	0	0
03126	004	0	0	0	0	0	0
03128	001	0	0	0	0	0	0
03128	002	0	0	0	0	0	0
03128	003	0	0	0	0	0	0
03128	004	0	0	0	0	0	0
03129	001	0	0	0	0	0	0
03129	002	0	0	0	0	0	0
03129	003	0	0	0	0	0	0
03129	004	0	0	0	0	0	0
03133	001	0	0	0	0	0	0
03133	002	0	0	0	0	0	0
03133	003	0	0	0	0	0	0
03133	004	0	0	0	0	0	0
03134	001	0	0	0	0	0	0
03134	002	0	0	0	0	0	0
03134	003	0	0	0	0	0	0
03134	004	0	0	0	0	0	0
03135	001	0	0	0	0	0	0
03135	002	0	0	0	0	0	0
03135	003	0	0	0	0	0	0
03135	004	0	0	0	0	0	0
03139	001	0	0	0	0	0	0
03139	002	0	0	0	0	0	0
03139	003	0	0	0	0	0	0
03139	004	0	0	0	0	0	0
03140	001	0	0	0	0	0	0
03140	002	0	0	0	0	0	0
03140	003	0	0	0	0	0	0
03140	004	0	0	0	0	0	0
03143	001	0	0	0	0	0	0
03143	002	0	0	0	0	0	0
03143	003	0	0	0	0	0	0
03143	004	0	0	0	0	0	0
03144	001	0	0	0	0	0	0
03144	002	0	0	0	0	0	0
03144	003	0	0	0	0	0	0
03144	004	0	0	0	0	0	0
03145	001	0	0	0	0	0	0
03145	002	0	0	0	0	0	0
03145	003	0	0	0	0	0	0
03145	004	0	0	0	0	0	0
03149	001	0	0	0	0	0	0
03149	002	0	0	0	0	0	0
03149	003	0	0	0	0	0	0
03149	004	0	0	0	0	0	0
03151	001	0	0	0	0	0	0
03151	002	0	0	0	0	0	0
03151	003	0	0	0	0	0	0
03151	004	0	0	0	0	0	0
03152	001	0	0	0	0	0	0
03152	002	0	0	0	0	0	0
03152	003	0	0	0	0	0	0
03152	004	0	0	0	0	0	0
03153	001	0	0	0	0	0	0
03153	002	0	0	0	0	0	0
03153	003	0	0	0	0	0	0
03153	004	0	0	0	0	0	0
03163	001	0	0	0	0	0	0
03163	002	0	0	0	0	0	0
03163	003	0	0	0	0	0	0
03163	004	0	0	0	0	0	0
03166	001	0	0	0	0	0	0
03166	002	0	0	0	0	0	0
03166	003	0	0	0	0	0	0
03166	004	0	0	0	0	0	0
03167	001	0	0	0	0	0	0
03167	002	0	0	0	0	0	0
03167	003	0	0	0	0	0	0
03167	004	0	0	0	0	0	0
03170	001	0	0	0	0	0	0
03170	002	0	0	0	0	0	0
03170	003	0	0	0	0	0	0
03170	004	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03173	001	0	0	0	0	0	0
03173	002	0	0	0	0	0	0
03173	003	0	0	0	0	0	0
03173	004	0	0	0	0	0	0
03175	001	0	0	0	0	0	0
03175	002	0	0	0	0	0	0
03175	003	0	0	0	0	0	0
03175	004	0	0	0	0	0	0
03177	001	0	0	0	0	0	0
03177	002	0	0	0	0	0	0
03177	003	0	0	0	0	0	0
03177	004	0	0	0	0	0	0
03180	001	0	0	0	0	0	0
03180	002	0	0	0	0	0	0
03180	003	0	0	0	0	0	0
03180	004	0	0	0	0	0	0
03181	001	0	0	0	0	0	0
03181	002	0	0	0	0	0	0
03181	003	0	0	0	0	0	0
03181	004	0	0	0	0	0	0
03182	001	0	0	0	0	0	0
03182	002	0	0	0	0	0	0
03182	003	0	0	0	0	0	0
03182	004	0	0	0	0	0	0
03183	001	0	0	0	0	0	0
03183	002	0	0	0	0	0	0
03183	003	0	0	0	0	0	0
03183	004	0	0	0	0	0	0
03184	001	0	0	0	0	0	0
03184	002	0	0	0	0	0	0
03184	003	0	0	0	0	0	0
03184	004	0	0	0	0	0	0
03185	001	0	0	0	0	0	0
03185	002	0	0	0	0	0	0
03185	003	0	0	0	0	0	0
03185	004	0	0	0	0	0	0
03188	001	0	0	0	0	0	0
03188	002	0	0	0	0	0	0
03188	003	0	0	0	0	0	0
03188	004	0	0	0	0	0	0
03189	001	0	0	0	0	0	0
03189	002	0	0	0	0	0	0
03189	003	0	0	0	0	0	0
03189	004	0	0	0	0	0	0
03192	001	0	0	0	0	0	0
03192	002	0	0	0	0	0	0
03192	003	0	0	0	0	0	0
03192	004	0	0	0	0	0	0
03201	001	0	0	0	0	0	0
03201	002	0	0	0	0	0	0
03201	003	0	0	0	0	0	0
03201	004	0	0	0	0	0	0
03203	001	0	0	0	0	0	0
03203	002	0	0	0	0	0	0
03203	003	0	0	0	0	0	0
03203	004	0	0	0	0	0	0
03205	001	0	0	0	0	0	0
03205	002	0	0	0	0	0	0
03205	003	0	0	0	0	0	0
03205	004	0	0	0	0	0	0
03207	001	0	0	0	0	0	0
03207	002	0	0	0	0	0	0
03207	003	0	0	0	0	0	0
03207	004	0	0	0	0	0	0
03209	001	0	0	0	0	0	0
03209	002	0	0	0	0	0	0
03209	003	0	0	0	0	0	0
03209	004	0	0	0	0	0	0
03211	001	0	0	0	0	0	0
03211	002	0	0	0	0	0	0
03211	003	0	0	0	0	0	0
03211	004	0	0	0	0	0	0
03220	001	0	0	0	0	0	0
03220	002	0	0	0	0	0	0
03220	003	0	0	0	0	0	0
03220	004	0	0	0	0	0	0
03222	001	0	0	0	0	0	0
03222	002	0	0	0	0	0	0
03222	003	0	0	0	0	0	0
03222	004	0	0	0	0	0	0
03225	001	461	2 284	5 062	-157	-54	377
03225	002	-12	8	519	25	-4	-147
03225	003	2	-37	69	11	1	-36
03225	004	3	-74	138	23	2	-73
03226	001	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	CC	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
03226	002	0	0	0	0	0	0
03226	003	0	0	0	0	0	0
03226	004	0	0	0	0	0	0
03229	001	0	0	0	0	0	0
03229	002	0	0	0	0	0	0
03229	003	0	0	0	0	0	0
03229	004	0	0	0	0	0	0
03236	001	0	0	0	0	0	0
03236	002	0	0	0	0	0	0
03236	003	0	0	0	0	0	0
03236	004	0	0	0	0	0	0
03255	001	0	0	0	0	0	0
03255	002	0	0	0	0	0	0
03255	003	0	0	0	0	0	0
03255	004	0	0	0	0	0	0
03257	001	0	0	0	0	0	0
03257	002	0	0	0	0	0	0
03257	003	0	0	0	0	0	0
03257	004	0	0	0	0	0	0
03259	001	0	0	0	0	0	0
03259	002	0	0	0	0	0	0
03259	003	0	0	0	0	0	0
03259	004	0	0	0	0	0	0
03261	001	54	-479	4 342	-19	27	59
03261	002	17	-111	962	-4	10	-8
03261	003	2	-17	167	-1	2	-2
03261	004	4	-34	335	-1	3	-3
03263	001	0	0	0	0	0	0
03263	002	0	0	0	0	0	0
03263	003	0	0	0	0	0	0
03263	004	0	0	0	0	0	0
03265	001	0	0	0	0	0	0
03265	002	0	0	0	0	0	0
03265	003	0	0	0	0	0	0
03265	004	0	0	0	0	0	0
03267	001	0	0	0	0	0	0
03267	002	0	0	0	0	0	0
03267	003	0	0	0	0	0	0
03267	004	0	0	0	0	0	0
03269	001	0	0	0	0	0	0
03269	002	0	0	0	0	0	0
03269	003	0	0	0	0	0	0
03269	004	0	0	0	0	0	0
03271	001	0	0	0	0	0	0
03271	002	0	0	0	0	0	0
03271	003	0	0	0	0	0	0
03271	004	0	0	0	0	0	0
03273	001	0	0	0	0	0	0
03273	002	0	0	0	0	0	0
03273	003	0	0	0	0	0	0
03273	004	0	0	0	0	0	0
03275	001	0	0	0	0	0	0
03275	002	0	0	0	0	0	0
03275	003	0	0	0	0	0	0
03275	004	0	0	0	0	0	0
03277	001	390	-269	5 290	87	-159	884
03277	002	112	-80	1 103	26	-35	253
03277	003	22	-14	197	5	-6	45
03277	004	44	-28	394	9	-12	91
03279	001	0	0	0	0	0	0
03279	002	0	0	0	0	0	0
03279	003	0	0	0	0	0	0
03279	004	0	0	0	0	0	0
03284	001	0	0	0	0	0	0
03284	002	0	0	0	0	0	0
03284	003	0	0	0	0	0	0
03284	004	0	0	0	0	0	0
03286	001	0	0	0	0	0	0
03286	002	0	0	0	0	0	0
03286	003	0	0	0	0	0	0
03286	004	0	0	0	0	0	0
03292	001	0	0	0	0	0	0
03292	002	0	0	0	0	0	0
03292	003	0	0	0	0	0	0
03292	004	0	0	0	0	0	0
03294	001	0	0	0	0	0	0
03294	002	0	0	0	0	0	0
03294	003	0	0	0	0	0	0
03294	004	0	0	0	0	0	0
03306	001	-292	191	6 634	12	23	17
03306	002	-45	-78	1 130	22	8	3
03306	003	-5	-31	199	7	2	0
03306	004	-9	-64	398	14	4	0
03308	001	0	0	0	0	0	0
03308	002	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nodo}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03308	003	0	0	0	0	0	0
03308	004	0	0	0	0	0	0
03314	001	-471	-734	5 340	264	77	333
03314	002	-127	-154	943	51	16	62
03314	003	-24	-22	167	8	3	10
03314	004	-49	-42	336	15	5	19
03316	001	0	0	0	0	0	0
03316	002	0	0	0	0	0	0
03316	003	0	0	0	0	0	0
03316	004	0	0	0	0	0	0
03329	001	0	0	0	0	0	0
03329	002	0	0	0	0	0	0
03329	003	0	0	0	0	0	0
03329	004	0	0	0	0	0	0
03334	001	0	0	0	0	0	0
03334	002	0	0	0	0	0	0
03334	003	0	0	0	0	0	0
03334	004	0	0	0	0	0	0
03335	001	0	0	0	0	0	0
03335	002	0	0	0	0	0	0
03335	003	0	0	0	0	0	0
03335	004	0	0	0	0	0	0
03346	001	0	0	0	0	0	0
03346	002	0	0	0	0	0	0
03346	003	0	0	0	0	0	0
03346	004	0	0	0	0	0	0
03348	001	0	0	0	0	0	0
03348	002	0	0	0	0	0	0
03348	003	0	0	0	0	0	0
03348	004	0	0	0	0	0	0
03354	001	0	0	0	0	0	0
03354	002	0	0	0	0	0	0
03354	003	0	0	0	0	0	0
03354	004	0	0	0	0	0	0
03356	001	0	0	0	0	0	0
03356	002	0	0	0	0	0	0
03356	003	0	0	0	0	0	0
03356	004	0	0	0	0	0	0
03365	001	0	0	0	0	0	0
03365	002	0	0	0	0	0	0
03365	003	0	0	0	0	0	0
03365	004	0	0	0	0	0	0
03369	001	0	0	0	0	0	0
03369	002	0	0	0	0	0	0
03369	003	0	0	0	0	0	0
03369	004	0	0	0	0	0	0
03371	001	0	0	0	0	0	0
03371	002	0	0	0	0	0	0
03371	003	0	0	0	0	0	0
03371	004	0	0	0	0	0	0
03373	001	0	0	0	0	0	0
03373	002	0	0	0	0	0	0
03373	003	0	0	0	0	0	0
03373	004	0	0	0	0	0	0
03375	001	0	0	0	0	0	0
03375	002	0	0	0	0	0	0
03375	003	0	0	0	0	0	0
03375	004	0	0	0	0	0	0
03377	001	0	0	0	0	0	0
03377	002	0	0	0	0	0	0
03377	003	0	0	0	0	0	0
03377	004	0	0	0	0	0	0
03379	001	0	0	0	0	0	0
03379	002	0	0	0	0	0	0
03379	003	0	0	0	0	0	0
03379	004	0	0	0	0	0	0
03400	001	122	-160	5 301	132	-12	-323
03400	002	6	-361	814	93	-4	-96
03400	003	8	-44	189	14	-1	-24
03400	004	15	-89	378	28	-2	-49
03402	001	0	0	0	0	0	0
03402	002	0	0	0	0	0	0
03402	003	0	0	0	0	0	0
03402	004	0	0	0	0	0	0
03404	001	0	0	0	0	0	0
03404	002	0	0	0	0	0	0
03404	003	0	0	0	0	0	0
03404	004	0	0	0	0	0	0
03406	001	645	1 351	5 138	-338	3	696
03406	002	162	616	1 026	-144	1	190
03406	003	27	96	169	-23	0	38
03406	004	55	191	338	-47	1	76
03408	001	158	362	5 090	-136	-10	248
03408	002	36	214	918	-59	-2	79
03408	003	7	15	167	-6	-1	19

Id$_{Nd}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03408	004	15	31	334	-13	-1	37
03410	001	0	0	0	0	0	0
03410	002	0	0	0	0	0	0
03410	003	0	0	0	0	0	0
03410	004	0	0	0	0	0	0
03412	001	815	-513	5 418	13	-1	274
03412	002	101	-85	577	8	1	38
03412	003	33	131	88	-27	-5	18
03412	004	66	263	175	-54	-10	36
03419	001	0	0	0	0	0	0
03419	002	0	0	0	0	0	0
03419	003	0	0	0	0	0	0
03419	004	0	0	0	0	0	0
03420	001	0	0	0	0	0	0
03420	002	0	0	0	0	0	0
03420	003	0	0	0	0	0	0
03420	004	0	0	0	0	0	0
03424	001	0	0	0	0	0	0
03424	002	0	0	0	0	0	0
03424	003	0	0	0	0	0	0
03424	004	0	0	0	0	0	0
03427	001	4 946	-1 714	7 983	311	671	-15
03427	002	233	-121	791	23	1	3
03427	003	484	-175	654	33	74	-2
03427	004	971	-350	1 310	67	149	-3
03442	001	3 995	20 618	24 570	-3 905	-406	816
03442	002	904	4 197	4 925	-778	-55	165
03442	003	247	1 330	1 452	-226	-43	55
03442	004	494	2 660	2 905	-452	-86	110
03443	001	-16	-2 123	1 262	321	-138	-26
03443	002	-71	-468	157	81	-47	0
03443	003	2	-132	-79	32	-15	-1
03443	004	3	-264	-157	63	-29	-3
03446	001	7 654	16 514	14 432	-3 383	1 514	-50
03446	002	356	709	951	-104	22	-44
03446	003	1 201	2 614	2 039	-530	241	-15
03446	004	2 402	5 226	4 078	-1 060	482	-29
03447	001	0	0	0	0	0	0
03447	002	0	0	0	0	0	0
03447	003	0	0	0	0	0	0
03447	004	0	0	0	0	0	0
03448	001	67 969	10 821	12 006	-144	1 557	-12 450
03448	002	15 774	516	2 185	15	304	-3 212
03448	003	6 812	2 602	750	-29	174	-1 071
03448	004	13 606	5 193	1 498	-58	348	-2 140
03449	001	11 122	-6 852	69	97	-463	4 728
03449	002	-1 182	-14 211	-928	-40	6	-10
03449	003	-1 191	2 057	-1 041	46	46	-449
03449	004	-2 373	4 141	-2 079	93	91	-895
03450	001	222	-367	6 623	255	111	-74
03450	002	260	381	1 045	-103	66	-6
03450	003	70	101	157	-32	16	-3
03450	004	141	202	315	-63	33	-6
03451	001	-817	-3 088	4 193	870	61	-488
03451	002	-190	-850	830	196	20	-243
03451	003	-32	-147	144	33	4	-51
03451	004	-64	-295	288	66	9	-102
03452	001	0	0	0	0	0	0
03452	002	0	0	0	0	0	0
03452	003	0	0	0	0	0	0
03452	004	0	0	0	0	0	0
03453	001	199	-769	2 647	-269	4	1 165
03453	002	-17	-599	585	5	-14	277
03453	003	-3	-116	108	2	-3	49
03453	004	-6	-233	216	4	-5	98
03454	001	0	0	0	0	0	0
03454	002	0	0	0	0	0	0
03454	003	0	0	0	0	0	0
03454	004	0	0	0	0	0	0
03455	001	2 407	1 272	4 768	-259	550	271
03455	002	362	444	1 040	-83	77	81
03455	003	46	68	156	-13	12	15
03455	004	92	136	312	-26	23	29
03456	001	0	0	0	0	0	0
03456	002	0	0	0	0	0	0
03456	003	0	0	0	0	0	0
03456	004	0	0	0	0	0	0
03457	001	-10 388	-16 131	14 758	3 877	-1 577	-303
03457	002	-2 207	-3 903	3 149	995	-390	-72
03457	003	-973	-1 872	1 344	462	-184	18
03457	004	-1 945	-3 742	2 687	924	-368	36
03458	001	2 683	-292	8 633	-58	-42	102
03458	002	1 242	-345	2 290	10	51	20
03458	003	264	-72	500	2	10	4
03458	004	528	-143	997	4	21	7

Id$_{Nd}$	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03459	001	-1 276	-3 072	8 693	485	-206	-740
03459	002	-404	-1 464	2 380	207	-67	-285
03459	003	-86	-225	524	35	-14	-51
03459	004	-172	-449	1 048	70	-27	-101
03460	001	1 050	1 023	8 930	-198	106	45
03460	002	92	293	2 036	-57	-18	5
03460	003	19	54	376	-10	-3	0
03460	004	38	107	756	-20	-5	1
03461	001	0	0	0	0	0	0
03461	002	0	0	0	0	0	0
03461	003	0	0	0	0	0	0
03461	004	0	0	0	0	0	0
03462	001	211	1 633	5 197	-138	-88	-166
03462	002	-83	378	1 133	-44	-52	-22
03462	003	-24	65	186	-8	-11	-3
03462	004	-47	128	370	-16	-22	-6
03463	001	0	0	0	0	0	0
03463	002	0	0	0	0	0	0
03463	003	0	0	0	0	0	0
03463	004	0	0	0	0	0	0
03464	001	537	-1 143	11 624	-423	550	779
03464	002	260	-207	2 040	-92	150	165
03464	003	41	-45	358	-15	25	27
03464	004	81	-90	717	-29	50	53
03465	001	-1 286	-492	6 561	-260	-171	-264
03465	002	-158	-212	1 078	-12	-15	-36
03465	003	-22	-51	186	0	-2	-4
03465	004	-44	-102	374	1	-3	-9
03466	001	-1 671	5 907	9 668	-491	142	-509
03466	002	-59	1 202	1 708	-104	85	-146
03466	003	6	218	295	-19	19	-29
03466	004	13	435	589	-39	37	-58
03467	001	0	0	0	0	0	0
03467	002	0	0	0	0	0	0
03467	003	0	0	0	0	0	0
03467	004	0	0	0	0	0	0
03468	001	0	0	0	0	0	0
03468	002	0	0	0	0	0	0
03468	003	0	0	0	0	0	0
03468	004	0	0	0	0	0	0
03469	001	0	0	0	0	0	0
03469	002	0	0	0	0	0	0
03469	003	0	0	0	0	0	0
03469	004	0	0	0	0	0	0
03470	001	-1 863	256	4 289	-89	-131	850
03470	002	53	56	641	-15	15	38
03470	003	24	11	105	-2	4	5
03470	004	48	23	211	-4	9	10
03471	001	0	0	0	0	0	0
03471	002	0	0	0	0	0	0
03471	003	0	0	0	0	0	0
03471	004	0	0	0	0	0	0
03472	001	0	0	0	0	0	0
03472	002	0	0	0	0	0	0
03472	003	0	0	0	0	0	0
03472	004	0	0	0	0	0	0
03473	001	1 901	-1 512	12 334	-456	465	472
03473	002	370	-226	1 758	-69	83	80
03473	003	95	-41	769	-41	26	44
03473	004	190	-82	1 538	-81	52	89
03474	001	34 678	-26	458	1 643	-4 394	3 719
03474	002	-45 978	-15 816	-10 195	766	-5 551	2 493
03474	003	-10 025	-3 172	-2 177	239	-1 220	298
03474	004	-20 032	-6 342	-4 351	477	-2 438	598
03475	001	0	0	0	0	0	0
03475	002	0	0	0	0	0	0
03475	003	0	0	0	0	0	0
03475	004	0	0	0	0	0	0
03476	001	-4 327	150	7 402	88	-527	152
03476	002	-487	-21	917	20	-49	27
03476	003	-144	-36	360	17	-6	15
03476	004	-288	-73	720	34	-11	31
03477	001	0	0	0	0	0	0
03477	002	0	0	0	0	0	0
03477	003	0	0	0	0	0	0
03477	004	0	0	0	0	0	0
03478	001	-1 065	-546	6 769	-27	-173	-23
03478	002	-181	-89	844	-5	-28	-6
03478	003	-72	-29	452	-1	-12	4
03478	004	-146	-59	905	-3	-24	8
03479	001	10 110	-3 721	13 592	204	1 758	18
03479	002	1 524	-573	1 988	29	269	12
03479	003	887	-334	1 120	17	159	1
03479	004	1 774	-668	2 240	34	318	1
03480	001	1 231	1 669	6 970	-13	435	701

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03480	002	238	13	836	2	64	42
03480	003	85	112	377	0	28	42
03480	004	171	223	754	0	56	84
03481	001	-7 724	812	10 626	-129	-1 307	36
03481	002	-745	110	1 132	-19	-115	0
03481	003	-593	72	775	-13	-102	4
03481	004	-1 185	144	1 550	-27	-204	7
03482	001	-11 212	-5 179	13 184	-87	-1 829	-131
03482	002	-830	-323	1 115	-24	-125	-6
03482	003	-937	-390	957	-6	-163	-26
03482	004	-1 874	-780	1 913	-12	-326	-52
03483	001	0	0	0	0	0	0
03483	002	0	0	0	0	0	0
03483	003	0	0	0	0	0	0
03483	004	0	0	0	0	0	0
03484	001	0	0	0	0	0	0
03484	002	0	0	0	0	0	0
03484	003	0	0	0	0	0	0
03484	004	0	0	0	0	0	0
03485	001	22 761	-62 899	20 643	3 420	249	16 928
03485	002	1 832	-3 513	1 654	312	-492	238
03485	003	-2 080	-6 446	-195	193	-296	2 582
03485	004	-4 153	-12 899	-386	386	-592	5 166
03486	001	0	0	0	0	0	0
03486	002	0	0	0	0	0	0
03486	003	0	0	0	0	0	0
03486	004	0	0	0	0	0	0
03487	001	0	0	0	0	0	0
03487	002	0	0	0	0	0	0
03487	003	0	0	0	0	0	0
03487	004	0	0	0	0	0	0
03488	001	0	0	0	0	0	0
03488	002	0	0	0	0	0	0
03488	003	0	0	0	0	0	0
03488	004	0	0	0	0	0	0
03489	001	0	0	0	0	0	0
03489	002	0	0	0	0	0	0
03489	003	0	0	0	0	0	0
03489	004	0	0	0	0	0	0
03490	001	0	0	0	0	0	0
03490	002	0	0	0	0	0	0
03490	003	0	0	0	0	0	0
03490	004	0	0	0	0	0	0
03491	001	-7 658	2 171	11 866	-380	-988	-71
03491	002	-1 829	479	2 554	-90	-260	-1
03491	003	-237	109	493	-18	-16	-5
03491	004	-471	217	983	-35	-31	-10
03492	001	-1 032	2 597	6 805	200	-212	194
03492	002	114	119	619	68	-21	242
03492	003	-2	94	195	9	-9	75
03492	004	-5	189	390	17	-18	150
03493	001	-273	767	3 006	-79	-288	-76
03493	002	-44	75	263	-6	-27	-8
03493	003	-30	117	111	-26	-17	0
03493	004	-60	235	222	-52	-34	-1
03494	001	0	0	0	0	0	0
03494	002	0	0	0	0	0	0
03494	003	0	0	0	0	0	0
03494	004	0	0	0	0	0	0
03495	001	-246	198	3 804	-15	-225	488
03495	002	177	73	560	-17	-23	-157
03495	003	52	6	105	-1	-2	-38
03495	004	104	12	211	-3	-4	-77
03496	001	0	0	0	0	0	0
03496	002	0	0	0	0	0	0
03496	003	0	0	0	0	0	0
03496	004	0	0	0	0	0	0
03497	001	0	0	0	0	0	0
03497	002	0	0	0	0	0	0
03497	003	0	0	0	0	0	0
03497	004	0	0	0	0	0	0
03498	001	0	0	0	0	0	0
03498	002	0	0	0	0	0	0
03498	003	0	0	0	0	0	0
03498	004	0	0	0	0	0	0
03499	001	1 684	1 274	6 501	-474	101	483
03499	002	205	122	1 440	-75	-14	99
03499	003	146	276	420	-50	3	64
03499	004	291	552	839	-99	7	128
03500	001	-1 642	-10 330	9 413	2 695	-970	413
03500	002	-169	-1 948	1 785	467	-135	131
03500	003	-408	-1 721	711	453	-144	56
03500	004	-814	-3 438	1 420	905	-287	112
03501	001	0	0	0	0	0	0
03501	002	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

Id_{Nd}	CC	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N-m]	M_Y [N-m]	M_Z [N-m]
03501	003	0	0	0	0	0	0
03501	004	0	0	0	0	0	0
03502	001	0	0	0	0	0	0
03502	002	0	0	0	0	0	0
03502	003	0	0	0	0	0	0
03502	004	0	0	0	0	0	0
03503	001	0	0	0	0	0	0
03503	002	0	0	0	0	0	0
03503	003	0	0	0	0	0	0
03503	004	0	0	0	0	0	0
03504	001	0	0	0	0	0	0
03504	002	0	0	0	0	0	0
03504	003	0	0	0	0	0	0
03504	004	0	0	0	0	0	0
03505	001	0	0	0	0	0	0
03505	002	0	0	0	0	0	0
03505	003	0	0	0	0	0	0
03505	004	0	0	0	0	0	0
03506	001	0	0	0	0	0	0
03506	002	0	0	0	0	0	0
03506	003	0	0	0	0	0	0
03506	004	0	0	0	0	0	0
03507	001	0	0	0	0	0	0
03507	002	0	0	0	0	0	0
03507	003	0	0	0	0	0	0
03507	004	0	0	0	0	0	0
03508	001	0	0	0	0	0	0
03508	002	0	0	0	0	0	0
03508	003	0	0	0	0	0	0
03508	004	0	0	0	0	0	0
03509	001	0	0	0	0	0	0
03509	002	0	0	0	0	0	0
03509	003	0	0	0	0	0	0
03509	004	0	0	0	0	0	0
03510	001	0	0	0	0	0	0
03510	002	0	0	0	0	0	0
03510	003	0	0	0	0	0	0
03510	004	0	0	0	0	0	0
03511	001	-2 782	18 091	7 212	-5 269	-281	-2 962
03511	002	-1 112	6 406	1 815	-1 856	-1	-1 761
03511	003	-240	1 168	397	-336	2	-361
03511	004	-481	2 334	795	-671	3	-723
03512	001	0	0	0	0	0	0
03512	002	0	0	0	0	0	0
03512	003	0	0	0	0	0	0
03512	004	0	0	0	0	0	0
03513	001	-934	22 199	5 441	-5 370	-444	91
03513	002	-790	6 372	1 398	-1 530	-297	-166
03513	003	-173	1 305	320	-313	-65	-30
03513	004	-347	2 613	641	-627	-130	-59
03514	001	0	0	0	0	0	0
03514	002	0	0	0	0	0	0
03514	003	0	0	0	0	0	0
03514	004	0	0	0	0	0	0
03515	001	0	0	0	0	0	0
03515	002	0	0	0	0	0	0
03515	003	0	0	0	0	0	0
03515	004	0	0	0	0	0	0
03516	001	0	0	0	0	0	0
03516	002	0	0	0	0	0	0
03516	003	0	0	0	0	0	0
03516	004	0	0	0	0	0	0
03517	001	0	0	0	0	0	0
03517	002	0	0	0	0	0	0
03517	003	0	0	0	0	0	0
03517	004	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
F_X, F_Y, F_Z, M_X, M_Y, M_Z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N-m]	M_Y [N-m]	M_Z [N-m]
00001	X	0	0	0	0	0	0
00001	Y	0	0	0	0	0	0
00001	Z	0	0	0	0	0	0
00002	X	0	0	0	0	0	0
00002	Y	0	0	0	0	0	0
00002	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
00005	X	0	0	0	0	0	0
00005	Y	0	0	0	0	0	0
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00006	X	0	0	0	0	0	0
00006	Y	0	0	0	0	0	0
00006	Z	0	0	0	0	0	0
00007	X	0	0	0	0	0	0
00007	Y	0	0	0	0	0	0
00007	Z	0	0	0	0	0	0
00010	X	0	0	0	0	0	0
00010	Y	0	0	0	0	0	0
00010	Z	0	0	0	0	0	0
00013	X	0	0	0	0	0	0
00013	Y	0	0	0	0	0	0
00013	Z	0	0	0	0	0	0
00015	X	0	0	0	0	0	0
00015	Y	0	0	0	0	0	0
00015	Z	0	0	0	0	0	0
00017	X	0	0	0	0	0	0
00017	Y	0	0	0	0	0	0
00017	Z	0	0	0	0	0	0
00019	X	0	0	0	0	0	0
00019	Y	0	0	0	0	0	0
00019	Z	0	0	0	0	0	0
00021	X	0	0	0	0	0	0
00021	Y	0	0	0	0	0	0
00021	Z	0	0	0	0	0	0
00023	X	0	0	0	0	0	0
00023	Y	0	0	0	0	0	0
00023	Z	0	0	0	0	0	0
00025	X	0	0	0	0	0	0
00025	Y	0	0	0	0	0	0
00025	Z	0	0	0	0	0	0
00030	X	0	0	0	0	0	0
00030	Y	0	0	0	0	0	0
00030	Z	0	0	0	0	0	0
00032	X	0	0	0	0	0	0
00032	Y	0	0	0	0	0	0
00032	Z	0	0	0	0	0	0
00034	X	0	0	0	0	0	0
00034	Y	0	0	0	0	0	0
00034	Z	0	0	0	0	0	0
00036	X	0	0	0	0	0	0
00036	Y	0	0	0	0	0	0
00036	Z	0	0	0	0	0	0
00038	X	0	0	0	0	0	0
00038	Y	0	0	0	0	0	0
00038	Z	0	0	0	0	0	0
00039	X	0	0	0	0	0	0
00039	Y	0	0	0	0	0	0
00039	Z	0	0	0	0	0	0
00041	X	0	0	0	0	0	0
00041	Y	0	0	0	0	0	0
00041	Z	0	0	0	0	0	0
00044	X	0	0	0	0	0	0
00044	Y	0	0	0	0	0	0
00044	Z	0	0	0	0	0	0
00047	X	-53 291	-34 041	6 230	1 840	-2 595	-4 797
00047	Y	18 497	-63 719	-6 031	3 296	1 135	1 551
00047	Z	0	0	0	0	0	0
00048	X	0	0	0	0	0	0
00048	Y	0	0	0	0	0	0
00048	Z	0	0	0	0	0	0
00051	X	0	0	0	0	0	0
00051	Y	0	0	0	0	0	0
00051	Z	0	0	0	0	0	0
00052	X	0	0	0	0	0	0
00052	Y	0	0	0	0	0	0
00052	Z	0	0	0	0	0	0
00053	X	0	0	0	0	0	0
00053	Y	0	0	0	0	0	0
00053	Z	0	0	0	0	0	0
00056	X	0	0	0	0	0	0
00056	Y	0	0	0	0	0	0
00056	Z	0	0	0	0	0	0
00059	X	0	0	0	0	0	0
00059	Y	0	0	0	0	0	0
00059	Z	0	0	0	0	0	0
00060	X	0	0	0	0	0	0
00060	Y	0	0	0	0	0	0
00060	Z	0	0	0	0	0	0
00061	X	0	0	0	0	0	0
00061	Y	0	0	0	0	0	0
00061	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00063	X	0	0	0	0	0	0
00063	Y	0	0	0	0	0	0
00063	Z	0	0	0	0	0	0
00064	X	0	0	0	0	0	0
00064	Y	0	0	0	0	0	0
00064	Z	0	0	0	0	0	0
00066	X	0	0	0	0	0	0
00066	Y	0	0	0	0	0	0
00066	Z	0	0	0	0	0	0
00071	X	1 871	-147	-1 282	81	-371	-50
00071	Y	1 790	-361	1 412	434	86	-65
00071	Z	0	0	0	0	0	0
00073	X	0	0	0	0	0	0
00073	Y	0	0	0	0	0	0
00073	Z	0	0	0	0	0	0
00076	X	0	0	0	0	0	0
00076	Y	0	0	0	0	0	0
00076	Z	0	0	0	0	0	0
00078	X	0	0	0	0	0	0
00078	Y	0	0	0	0	0	0
00078	Z	0	0	0	0	0	0
00080	X	902	-125	475	-26	267	-48
00080	Y	517	-68	487	-12	-95	-29
00080	Z	0	0	0	0	0	0
00082	X	1 018	-287	-29	-67	320	0
00082	Y	804	-233	-36	-24	110	0
00082	Z	0	0	0	0	0	0
00084	X	-592	-70	91	45	263	32
00084	Y	-399	-21	261	15	-89	39
00084	Z	0	0	0	0	0	0
00090	X	5 162	17 544	-3 402	-837	298	-1 111
00090	Y	12 151	-35 166	1 839	-1 972	390	3 926
00090	Z	0	0	0	0	0	0
00094	X	-8 008	-17 234	-2 070	-580	44	-826
00094	Y	8 554	13 503	3 249	1 829	-77	-1 828
00094	Z	0	0	0	0	0	0
00097	X	0	0	0	0	0	0
00097	Y	0	0	0	0	0	0
00097	Z	0	0	0	0	0	0
00099	X	-2 419	-90	-2 492	52	-239	-107
00099	Y	1 825	-268	-2 567	294	116	-190
00099	Z	0	0	0	0	0	0
00101	X	-28 243	-10 792	1 018	197	-327	-1 534
00101	Y	13 616	-21 085	784	606	74	-2 919
00101	Z	0	0	0	0	0	0
00103	X	-7 155	1 551	6 193	-107	-1 435	-435
00103	Y	714	2 115	-796	-326	166	105
00103	Z	0	0	0	0	0	0
00104	X	-8 243	1 773	-7 893	89	-1 541	-505
00104	Y	1 254	-1 088	1 262	343	228	135
00104	Z	0	0	0	0	0	0
00105	X	-8 486	-1 334	6 672	-109	-1 672	-485
00105	Y	1 321	746	-1 073	141	259	70
00105	Z	0	0	0	0	0	0
00106	X	-8 234	1 671	-7 514	70	-1 600	-536
00106	Y	745	-826	751	-68	136	80
00106	Z	0	0	0	0	0	0
00107	X	-8 287	-1 285	6 990	-135	-1 566	-479
00107	Y	912	221	-1 113	30	148	38
00107	Z	0	0	0	0	0	0
00108	X	-7 569	1 182	-6 227	140	-1 503	-452
00108	Y	1 559	-251	1 885	-20	272	79
00108	Z	0	0	0	0	0	0
00110	X	-3 364	-1 000	3 731	12	-673	105
00110	Y	1 445	154	-931	119	314	279
00110	Z	0	0	0	0	0	0
00127	X	214	-1 290	-2 676	101	-115	29
00127	Y	425	-2 223	1 785	404	157	73
00127	Z	0	0	0	0	0	0
00128	X	446	-1 814	-2 620	244	-23	53
00128	Y	434	-3 218	-3 811	504	-93	119
00128	Z	0	0	0	0	0	0
00134	X	-3 353	2 359	-4 113	-55	-560	-551
00134	Y	-2 374	-1 502	2 448	20	-410	274
00134	Z	0	0	0	0	0	0
00135	X	-3 586	-1 139	3 535	66	-686	121
00135	Y	-2 832	-852	2 463	141	-573	270
00135	Z	0	0	0	0	0	0
00139	X	-2 285	-1 053	3 094	99	-282	-10
00139	Y	419	241	-469	-36	59	9
00139	Z	0	0	0	0	0	0
00140	X	-3 845	1 136	-7 151	36	-224	10
00140	Y	1 200	-480	2 367	159	53	-10
00140	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00146	X	0	0	0	0	0	0
00146	Y	0	0	0	0	0	0
00146	Z	0	0	0	0	0	0
00147	X	-184	-227	-916	32	-1	76
00147	Y	85	-2 927	862	592	1	-41
00147	Z	0	0	0	0	0	0
00148	X	-144	-1 167	-628	263	-1	-201
00148	Y	98	-3 053	575	622	-6	49
00148	Z	0	0	0	0	0	0
00149	X	0	0	0	0	0	0
00149	Y	0	0	0	0	0	0
00149	Z	0	0	0	0	0	0
00150	X	0	0	0	0	0	0
00150	Y	0	0	0	0	0	0
00150	Z	0	0	0	0	0	0
00151	X	-152	1 824	-1 311	-467	-8	567
00151	Y	-428	-1 672	-1 903	375	-5	-339
00151	Z	0	0	0	0	0	0
00161	X	0	0	0	0	0	0
00161	Y	0	0	0	0	0	0
00161	Z	0	0	0	0	0	0
00166	X	4 554	534	854	-118	1 113	-58
00166	Y	4 154	1 112	1 000	-210	1 017	-67
00166	Z	0	0	0	0	0	0
00167	X	1 161	-1 063	3 318	-14	70	-503
00167	Y	2 107	-1 692	6 141	-24	111	435
00167	Z	0	0	0	0	0	0
00168	X	-1 028	-1 102	2 294	4	-169	-55
00168	Y	924	963	-776	11	216	211
00168	Z	0	0	0	0	0	0
00173	X	0	0	0	0	0	0
00173	Y	0	0	0	0	0	0
00173	Z	0	0	0	0	0	0
00174	X	-8 592	-1 238	-6 820	-157	-1 679	513
00174	Y	2 024	-850	1 747	106	387	-118
00174	Z	0	0	0	0	0	0
00175	X	-9 695	1 641	8 713	204	-1 813	488
00175	Y	1 688	-685	-1 449	-39	314	-38
00175	Z	0	0	0	0	0	0
00176	X	-8 719	-1 380	-7 063	-165	-1 844	477
00176	Y	3 368	831	2 622	-283	720	282
00176	Z	0	0	0	0	0	0
00177	X	-8 506	1 200	7 038	149	-1 640	462
00177	Y	2 929	-619	-2 295	309	571	-212
00177	Z	0	0	0	0	0	0
00178	X	-7 980	-1 222	-6 946	-164	-1 541	468
00178	Y	2 443	443	2 118	15	476	-207
00178	Z	0	0	0	0	0	0
00179	X	-8 991	1 537	7 982	168	-1 755	520
00179	Y	2 419	-393	-2 160	93	464	-73
00179	Z	0	0	0	0	0	0
00180	X	-1 498	178	1 366	15	-259	-225
00180	Y	634	686	-722	-5	117	215
00180	Z	0	0	0	0	0	0
00181	X	-734	-353	-533	18	-123	82
00181	Y	786	494	217	-34	183	-139
00181	Z	0	0	0	0	0	0
00184	X	-3 584	-36	674	1	-717	-22
00184	Y	435	-284	-398	7	70	-284
00184	Z	0	0	0	0	0	0
00185	X	-989	-200	-137	-19	-166	-217
00185	Y	154	114	-289	5	17	-297
00185	Z	0	0	0	0	0	0
00186	X	0	0	0	0	0	0
00186	Y	0	0	0	0	0	0
00186	Z	0	0	0	0	0	0
00187	X	-486	-279	-171	-14	-63	-119
00187	Y	81	-375	95	7	13	-179
00187	Z	0	0	0	0	0	0
00188	X	-43	213	74	15	38	-148
00188	Y	-63	-243	59	-3	-17	92
00188	Z	0	0	0	0	0	0
00189	X	-341	-151	-494	-13	-57	-62
00189	Y	-186	-327	199	3	-39	60
00189	Z	0	0	0	0	0	0
00190	X	0	0	0	0	0	0
00190	Y	0	0	0	0	0	0
00190	Z	0	0	0	0	0	0
00206	X	-8 589	-1 848	-7 317	-25	-1 740	524
00206	Y	3 209	989	3 222	9	623	-148
00206	Z	0	0	0	0	0	0
00207	X	-7 948	1 834	6 681	31	-1 615	476
00207	Y	835	-208	-1 007	-28	162	-43
00207	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N-m]	M_Y [N-m]	M_Z [N-m]
00213	X	-424	1 023	-1 710	81	-201	-47
00213	Y	247	-2 254	2 402	334	114	82
00213	Z	0	0	0	0	0	0
00214	X	209	-1 334	-2 131	157	-49	13
00214	Y	525	-3 620	-4 329	537	-37	98
00214	Z	0	0	0	0	0	0
00217	X	0	0	0	0	0	0
00217	Y	0	0	0	0	0	0
00217	Z	0	0	0	0	0	0
00218	X	446	-2 129	1 596	426	103	-230
00218	Y	1 879	-5 005	4 968	959	183	-615
00218	Z	0	0	0	0	0	0
00221	X	-2 903	-1 377	-4 099	-13	-487	302
00221	Y	1 063	322	1 250	9	277	-159
00221	Z	0	0	0	0	0	0
00223	X	1 688	-2 172	2 742	358	154	-82
00223	Y	-346	-4 042	3 196	815	-145	-292
00223	Z	0	0	0	0	0	0
00224	X	-1 276	-1 455	-1 021	298	-241	-33
00224	Y	631	-5 370	-4 776	1 026	178	-291
00224	Z	0	0	0	0	0	0
00225	X	209	-1 422	1 551	245	-87	-21
00225	Y	1 154	-4 718	4 290	908	23	-291
00225	Z	0	0	0	0	0	0
00226	X	-134	-613	-320	142	-32	-133
00226	Y	-1 242	-5 397	-4 985	1 019	52	-252
00226	Z	0	0	0	0	0	0
00227	X	-913	-745	977	136	-266	-54
00227	Y	659	-5 305	4 485	1 026	144	-280
00227	Z	0	0	0	0	0	0
00228	X	1 792	2 832	2 610	-562	221	-68
00228	Y	-329	-4 008	-3 548	813	-114	-253
00228	Z	0	0	0	0	0	0
00229	X	-877	-756	-673	108	-83	279
00229	Y	466	-1 013	-2 277	161	18	-56
00229	Z	0	0	0	0	0	0
00243	X	-248	-310	944	40	-61	30
00243	Y	-682	-2 237	2 716	282	-83	-18
00243	Z	0	0	0	0	0	0
00244	X	262	-1 435	-2 563	97	-119	3
00244	Y	906	-3 624	-5 982	312	55	18
00244	Z	0	0	0	0	0	0
00251	X	-5 388	229	-5 193	-19	-858	8
00251	Y	237	-247	348	81	38	73
00251	Z	0	0	0	0	0	0
00260	X	0	0	0	0	0	0
00260	Y	0	0	0	0	0	0
00260	Z	0	0	0	0	0	0
00261	X	283	-738	2 604	154	36	-24
00261	Y	548	-3 670	-237	693	84	-83
00261	Z	0	0	0	0	0	0
00270	X	0	0	0	0	0	0
00270	Y	0	0	0	0	0	0
00270	Z	0	0	0	0	0	0
00271	X	114	-482	1 306	110	11	89
00271	Y	575	-1 849	-781	415	50	122
00271	Z	0	0	0	0	0	0
00275	X	-2 328	-347	-966	89	-583	36
00275	Y	848	62	716	-42	218	-33
00275	Z	0	0	0	0	0	0
00276	X	-1 558	32	-1 055	-12	-303	43
00276	Y	713	45	711	9	143	-48
00276	Z	0	0	0	0	0	0
00277	X	-2 201	132	-772	-17	-478	15
00277	Y	1 033	240	622	4	234	34
00277	Z	0	0	0	0	0	0
00278	X	162	-215	-1 558	78	-23	-104
00278	Y	151	-551	-1 156	167	16	16
00278	Z	0	0	0	0	0	0
00279	X	281	-265	-1 209	83	12	-127
00279	Y	269	-1 422	538	342	42	13
00279	Z	0	0	0	0	0	0
00280	X	321	-589	-1 658	139	26	-13
00280	Y	-102	194	-1 055	-44	-18	-38
00280	Z	0	0	0	0	0	0
00281	X	406	1 165	814	-207	-17	-342
00281	Y	-262	1 213	-603	-326	14	164
00281	Z	0	0	0	0	0	0
00282	X	87	2 107	-550	-501	14	-441
00282	Y	364	-1 833	208	365	-17	94
00282	Z	0	0	0	0	0	0
00283	X	641	2 357	1 419	-539	3	-273
00283	Y	819	-1 551	-734	368	-4	61
00283	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{no}	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
00284	X	473	-483	-2 477	-45	235	-364
00284	Y	-370	-545	1 483	28	-44	-257
00284	Z	0	0	0	0	0	0
00285	X	431	378	-500	58	232	-193
00285	Y	-318	-255	-811	-26	-41	-213
00285	Z	0	0	0	0	0	0
00288	X	1 827	2 387	-1 304	-582	133	-345
00288	Y	2 139	5 399	-4 294	-792	477	248
00288	Z	0	0	0	0	0	0
00289	X	2 437	4 286	-1 737	-991	307	-609
00289	Y	3 917	8 269	-4 447	-1 733	909	400
00289	Z	0	0	0	0	0	0
00290	X	1 614	-336	-193	111	522	-46
00290	Y	-491	964	-121	-199	-175	252
00290	Z	0	0	0	0	0	0
00291	X	343	-117	-539	31	158	59
00291	Y	-258	275	233	-20	-110	192
00291	Z	0	0	0	0	0	0
00292	X	-272	103	-240	89	-115	160
00292	Y	-85	-129	-415	220	-270	298
00292	Z	0	0	0	0	0	0
00293	X	-651	419	-368	-154	-275	201
00293	Y	189	-166	-253	250	417	-296
00293	Z	0	0	0	0	0	0
00294	X	-1 032	680	-188	-95	-314	167
00294	Y	434	-263	-795	207	217	-158
00294	Z	0	0	0	0	0	0
00295	X	-1 134	548	-622	-118	-324	137
00295	Y	305	-274	339	253	99	-127
00295	Z	0	0	0	0	0	0
00296	X	-1 359	578	-820	-249	-602	-164
00296	Y	376	-523	325	438	246	-175
00296	Z	0	0	0	0	0	0
00297	X	-1 398	679	-202	-262	-695	-162
00297	Y	433	-400	-323	361	248	-147
00297	Z	0	0	0	0	0	0
00298	X	-1 299	749	-153	-112	-475	-110
00298	Y	451	-363	-269	283	122	-65
00298	Z	0	0	0	0	0	0
00299	X	-1 424	697	-1 394	-200	-488	-70
00299	Y	487	-358	429	292	147	-61
00299	Z	0	0	0	0	0	0
00300	X	-1 259	632	-1 042	-338	-797	-13
00300	Y	441	-370	322	300	242	-115
00300	Z	0	0	0	0	0	0
00301	X	-1 305	496	-193	-244	-774	-31
00301	Y	425	-462	214	249	305	-136
00301	Z	0	0	0	0	0	0
00302	X	-841	462	-375	-84	-414	-40
00302	Y	360	-265	385	235	232	-140
00302	Z	0	0	0	0	0	0
00303	X	-1 314	682	-2 296	-275	-528	-65
00303	Y	494	-262	699	152	351	-219
00303	Z	0	0	0	0	0	0
00304	X	-946	234	-750	-346	-943	-173
00304	Y	384	-672	706	189	649	-371
00304	Z	0	0	0	0	0	0
00305	X	-1 099	643	-1 551	-207	-499	71
00305	Y	589	-263	2 149	379	365	-237
00305	Z	0	0	0	0	0	0
00306	X	-335	-96	1 215	-13	-167	-24
00306	Y	151	62	-324	3	40	-237
00306	Z	0	0	0	0	0	0
00307	X	-420	-48	88	-10	-80	-33
00307	Y	-310	-268	123	7	-62	-195
00307	Z	0	0	0	0	0	0
00308	X	-1 469	-23	249	-29	-325	-22
00308	Y	587	-194	127	22	133	-182
00308	Z	0	0	0	0	0	0
00309	X	80	-385	-1 167	73	-4	20
00309	Y	-43	-3 081	889	577	-19	-18
00309	Z	0	0	0	0	0	0
00310	X	45	-520	-1 089	95	-9	23
00310	Y	-22	-3 005	268	565	5	-21
00310	Z	0	0	0	0	0	0
00311	X	-110	-707	-1 130	130	-24	17
00311	Y	21	-3 039	160	570	4	-24
00311	Z	0	0	0	0	0	0
00312	X	-140	-840	-1 067	154	-29	6
00312	Y	34	-2 984	345	555	3	26
00312	Z	0	0	0	0	0	0
00313	X	-139	-973	-1 048	179	-31	-9
00313	Y	52	-2 910	607	535	5	25
00313	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{nod}$	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
00314	X	-108	-1 073	-1 003	205	-28	-21
00314	Y	-68	-2 793	885	520	10	25
00314	Z	0	0	0	0	0	0
00315	X	-47	-1 205	-1 079	231	-23	-35
00315	Y	-63	-2 666	1 095	499	16	18
00315	Z	0	0	0	0	0	0
00316	X	98	-1 238	-1 017	233	-7	-41
00316	Y	-50	-2 371	1 241	435	9	10
00316	Z	0	0	0	0	0	0
00317	X	276	-1 264	856	240	23	-34
00317	Y	230	-1 895	1 650	357	39	9
00317	Z	0	0	0	0	0	0
00318	X	-1 094	885	455	-35	-275	51
00318	Y	1 012	2 190	1 457	33	324	545
00318	Z	0	0	0	0	0	0
00319	X	288	2 982	-167	-616	-191	-386
00319	Y	477	-2 727	-1 341	542	173	-593
00319	Z	0	0	0	0	0	0
00320	X	349	3 234	-254	-687	-205	-277
00320	Y	683	-2 532	-1 245	466	147	-422
00320	Z	0	0	0	0	0	0
00321	X	-84	129	346	-14	-116	-48
00321	Y	-217	433	1 617	18	-115	-300
00321	Z	0	0	0	0	0	0
00322	X	-850	394	656	24	-179	-110
00322	Y	130	639	1 584	40	55	-433
00322	Z	0	0	0	0	0	0
00323	X	-1 689	820	408	-79	-410	-191
00323	Y	212	1 529	2 408	52	26	-635
00323	Z	0	0	0	0	0	0
00324	X	585	-401	111	44	268	368
00324	Y	-246	401	239	-11	-87	390
00324	Z	0	0	0	0	0	0
00325	X	-270	-228	787	-13	44	131
00325	Y	17	207	-161	12	68	512
00325	Z	0	0	0	0	0	0
00326	X	-761	92	217	-13	-120	117
00326	Y	226	340	104	3	123	509
00326	Z	0	0	0	0	0	0
00327	X	-1 387	-408	983	11	-276	57
00327	Y	360	520	-231	23	167	603
00327	Z	0	0	0	0	0	0
00328	X	-1 316	206	-90	20	-406	178
00328	Y	272	2 360	-720	-19	283	1 241
00328	Z	0	0	0	0	0	0
00329	X	90	-829	-1 396	238	-15	7
00329	Y	162	-1 613	-1 703	497	-35	28
00329	Z	0	0	0	0	0	0
00330	X	-134	-914	-1 034	158	-18	-20
00330	Y	45	-2 003	1 029	322	-27	6
00330	Z	0	0	0	0	0	0
00331	X	85	-1 108	-1 167	217	6	-12
00331	Y	158	-2 436	-1 323	472	9	9
00331	Z	0	0	0	0	0	0
00332	X	37	-1 432	-1 241	277	-7	-15
00332	Y	159	-3 024	1 336	579	2	21
00332	Z	0	0	0	0	0	0
00333	X	89	-1 654	-1 209	306	-4	-20
00333	Y	107	-3 301	987	617	-9	20
00333	Z	0	0	0	0	0	0
00334	X	324	-1 815	-1 182	329	30	-13
00334	Y	-242	-3 440	624	643	25	17
00334	Z	0	0	0	0	0	0
00335	X	-1 151	375	-1 241	8	-293	78
00335	Y	258	806	1 083	35	108	450
00335	Z	0	0	0	0	0	0
00336	X	131	362	-1 267	12	69	173
00336	Y	675	1 215	1 111	36	273	636
00336	Z	0	0	0	0	0	0
00337	X	383	-762	-136	154	42	485
00337	Y	1 956	-5 894	-1 243	1 283	366	-280
00337	Z	0	0	0	0	0	0
00338	X	328	-784	312	133	40	-367
00338	Y	1 669	-5 516	-761	1 120	324	-383
00338	Z	0	0	0	0	0	0
00339	X	257	-848	468	165	53	-379
00339	Y	1 362	-5 133	425	1 227	349	-188
00339	Z	0	0	0	0	0	0
00340	X	366	-984	395	190	59	-227
00340	Y	1 796	-5 528	-405	1 257	365	-359
00340	Z	0	0	0	0	0	0
00341	X	218	-964	511	210	72	-157
00341	Y	1 770	-5 135	-439	1 198	353	-363
00341	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00342	X	432	-1 127	449	215	70	-188
00342	Y	1 691	-5 221	-504	1 041	303	-564
00342	Z	0	0	0	0	0	0
00343	X	532	-1 300	411	269	92	-350
00343	Y	1 765	-4 991	476	995	282	-633
00343	Z	0	0	0	0	0	0
00344	X	1 814	-1 300	339	370	121	-1 045
00344	Y	1 949	-4 578	-215	1 016	283	-708
00344	Z	0	0	0	0	0	0
00345	X	1 993	-1 052	-223	485	-190	-1 573
00345	Y	2 168	-3 792	-1 118	804	215	769
00345	Z	0	0	0	0	0	0
00346	X	3 274	171	434	4	723	42
00346	Y	3 577	265	-586	16	794	-83
00346	Z	0	0	0	0	0	0
00347	X	2 957	-167	717	-2	608	23
00347	Y	3 234	230	-269	3	668	82
00347	Z	0	0	0	0	0	0
00348	X	2 857	-350	1 524	-2	599	18
00348	Y	3 053	318	-707	5	648	102
00348	Z	0	0	0	0	0	0
00349	X	2 558	-241	1 648	-3	655	84
00349	Y	2 577	233	-317	-10	698	219
00349	Z	0	0	0	0	0	0
00350	X	2 442	-264	1 737	-13	618	152
00350	Y	2 489	67	-227	21	655	291
00350	Z	0	0	0	0	0	0
00351	X	2 369	-320	1 882	-11	504	148
00351	Y	2 581	117	-625	6	548	240
00351	Z	0	0	0	0	0	0
00352	X	2 080	-567	2 589	-10	451	-202
00352	Y	2 409	127	-310	4	513	256
00352	Z	0	0	0	0	0	0
00353	X	1 961	-688	3 219	-38	489	-375
00353	Y	2 417	120	-541	24	585	373
00353	Z	0	0	0	0	0	0
00354	X	83	-425	-545	109	-13	51
00354	Y	-28	-1 897	237	442	-28	-24
00354	Z	0	0	0	0	0	0
00355	X	-12	-380	-555	81	-26	32
00355	Y	-49	-1 661	474	362	19	-17
00355	Z	0	0	0	0	0	0
00356	X	-64	-407	-289	112	-39	27
00356	Y	63	-1 760	442	507	21	-9
00356	Z	0	0	0	0	0	0
00357	X	30	-592	-279	157	-32	-12
00357	Y	-41	-2 016	120	523	15	4
00357	Z	0	0	0	0	0	0
00358	X	-93	-603	-586	196	-45	-43
00358	Y	73	-1 787	292	519	23	5
00358	Z	0	0	0	0	0	0
00359	X	34	-734	119	161	-38	-50
00359	Y	-40	-1 736	682	376	18	13
00359	Z	0	0	0	0	0	0
00360	X	188	-1 084	-758	255	-11	-82
00360	Y	-52	-2 120	167	487	13	27
00360	Z	0	0	0	0	0	0
00361	X	-469	-1 279	3 140	247	69	-13
00361	Y	460	-3 341	-528	634	124	-69
00361	Z	0	0	0	0	0	0
00362	X	-243	-1 502	2 534	338	60	-14
00362	Y	165	-3 107	-1 679	650	101	-54
00362	Z	0	0	0	0	0	0
00363	X	233	-539	2 507	113	15	-97
00363	Y	1 066	-2 700	-1 177	491	77	-138
00363	Z	0	0	0	0	0	0
00364	X	-1 376	-172	-2 189	10	-297	-53
00364	Y	212	38	-1 423	-5	44	-138
00364	Z	0	0	0	0	0	0
00365	X	-1 629	-234	-1 948	20	-352	-32
00365	Y	434	-119	1 067	44	86	-99
00365	Z	0	0	0	0	0	0
00366	X	-1 876	-191	-1 299	41	-469	-34
00366	Y	691	-367	-1 164	80	160	-122
00366	Z	0	0	0	0	0	0
00367	X	-1 967	-279	-1 274	50	-485	-23
00367	Y	891	-253	-1 161	84	216	-107
00367	Z	0	0	0	0	0	0
00368	X	-1 930	-238	-1 038	41	-394	-11
00368	Y	-993	-262	-1 314	80	194	-41
00368	Z	0	0	0	0	0	0
00369	X	-1 882	-242	-339	43	-385	7
00369	Y	-1 003	-279	-1 088	89	-202	33
00369	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{No}$	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00370	X	-2 009	-240	-216	56	-484	9
00370	Y	-1 117	-293	-1 282	97	-273	104
00370	Z	0	0	0	0	0	0
00371	X	-2 035	-256	-205	58	-492	8
00371	Y	-1 205	-466	-1 422	109	-294	128
00371	Z	0	0	0	0	0	0
00372	X	-1 895	-234	-408	47	-395	6
00372	Y	-1 168	-233	-1 662	66	-237	104
00372	Z	0	0	0	0	0	0
00373	X	-1 927	-243	-1 188	62	-513	13
00373	Y	-1 354	87	-1 353	72	-341	247
00373	Z	0	0	0	0	0	0
00374	X	-1 946	-239	-1 059	57	-483	13
00374	Y	-1 795	-241	-1 509	57	-455	246
00374	Z	0	0	0	0	0	0
00375	X	-1 463	-244	1 534	52	-397	11
00375	Y	-2 192	-235	-1 710	-49	-598	220
00375	Z	0	0	0	0	0	0
00376	X	212	27	521	-25	-156	-50
00376	Y	-235	261	715	-13	-124	-328
00376	Z	0	0	0	0	0	0
00377	X	-78	87	416	-12	-12	-84
00377	Y	-606	169	445	-28	-140	-326
00377	Z	0	0	0	0	0	0
00378	X	-654	177	92	-25	-154	-128
00378	Y	-961	209	879	-51	-214	-338
00378	Z	0	0	0	0	0	0
00379	X	-2 341	-314	-1 713	80	-540	-32
00379	Y	597	35	900	-15	123	-138
00379	Z	0	0	0	0	0	0
00380	X	-2 119	-288	-1 470	60	-457	-21
00380	Y	611	104	-832	46	126	-106
00380	Z	0	0	0	0	0	0
00381	X	-2 192	-254	-572	68	-560	-25
00381	Y	636	-341	-613	78	158	-143
00381	Z	0	0	0	0	0	0
00382	X	-2 162	-284	-741	67	-538	-20
00382	Y	710	-175	-651	76	170	-121
00382	Z	0	0	0	0	0	0
00383	X	-2 031	-263	-567	49	-415	-6
00383	Y	706	-210	-636	74	137	-54
00383	Z	0	0	0	0	0	0
00384	X	-1 955	-256	-266	45	-397	-13
00384	Y	700	-217	-378	77	138	11
00384	Z	0	0	0	0	0	0
00385	X	-2 066	-268	-445	61	-499	29
00385	Y	763	-254	-408	86	183	64
00385	Z	0	0	0	0	0	0
00386	X	-2 055	-245	533	61	-498	35
00386	Y	791	-365	-431	93	194	89
00386	Z	0	0	0	0	0	0
00387	X	-1 920	-263	854	54	-399	29
00387	Y	757	-182	-465	59	154	76
00387	Z	0	0	0	0	0	0
00388	X	-1 924	-308	1 605	74	-523	54
00388	Y	825	61	-212	57	211	195
00388	Z	0	0	0	0	0	0
00389	X	-1 826	-269	1 346	69	-456	53
00389	Y	-952	-154	-266	-35	-240	192
00389	Z	0	0	0	0	0	0
00390	X	-1 122	-178	1 694	51	-273	48
00390	Y	-1 018	37	-217	-12	-300	162
00390	Z	0	0	0	0	0	0
00391	X	-127	-1 540	-981	377	-12	-405
00391	Y	151	-2 965	814	645	-10	109
00391	Z	0	0	0	0	0	0
00392	X	-117	-1 712	-965	394	-5	-379
00392	Y	65	-2 719	529	559	2	102
00392	Z	0	0	0	0	0	0
00393	X	23	-1 851	-942	424	-7	-456
00393	Y	274	-2 583	1 210	536	-5	111
00393	Z	0	0	0	0	0	0
00394	X	306	-1 521	-825	466	5	-675
00394	Y	-99	-1 983	904	531	7	189
00394	Z	0	0	0	0	0	0
00395	X	-327	-1 547	-1 133	472	-34	-708
00395	Y	138	-1 792	1 147	462	22	221
00395	Z	0	0	0	0	0	0
00396	X	76	-1 897	-998	470	-3	-645
00396	Y	-141	1 592	680	-316	2	150
00396	Z	0	0	0	0	0	0
00397	X	372	-1 892	-926	502	-44	-736
00397	Y	260	1 179	1 861	-243	7	125
00397	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00398	X	952	-1 448	-1 419	371	-61	-954
00398	Y	-352	1 268	2 157	486	8	203
00398	Z	0	0	0	0	0	0
00399	X	-2 819	2 922	3 069	-325	-775	126
00399	Y	318	-1 938	-2 157	80	307	166
00399	Z	0	0	0	0	0	0
00400	X	-3 018	1 364	1 583	-253	-609	-249
00400	Y	730	-248	-1 418	31	155	54
00400	Z	0	0	0	0	0	0
00401	X	-3 254	1 251	1 064	-279	-619	-260
00401	Y	1 122	-229	1 436	62	171	83
00401	Z	0	0	0	0	0	0
00402	X	-3 163	1 368	683	-276	-608	-237
00402	Y	1 369	-262	1 541	85	212	141
00402	Z	0	0	0	0	0	0
00403	X	-3 010	1 299	449	-254	-564	-242
00403	Y	1 724	-299	1 670	119	277	-184
00403	Z	0	0	0	0	0	0
00404	X	-2 718	1 228	190	-229	-515	-222
00404	Y	1 947	-340	2 014	131	311	-193
00404	Z	0	0	0	0	0	0
00405	X	-2 222	776	136	-147	-398	-173
00405	Y	-1 731	1 069	1 969	-132	-343	-262
00405	Z	0	0	0	0	0	0
00406	X	-1 167	2 580	-2 788	-260	-637	-470
00406	Y	-1 258	2 186	2 205	64	336	-376
00406	Z	0	0	0	0	0	0
00407	X	-608	-157	203	-19	-143	-44
00407	Y	250	-660	502	11	28	-223
00407	Z	0	0	0	0	0	0
00408	X	-266	-721	952	-17	30	158
00408	Y	104	565	-354	9	40	-172
00408	Z	0	0	0	0	0	0
00409	X	412	-172	-851	7	136	371
00409	Y	-154	-806	170	-2	-63	-62
00409	Z	0	0	0	0	0	0
00410	X	536	-741	401	4	149	488
00410	Y	-231	272	282	-5	-74	-199
00410	Z	0	0	0	0	0	0
00411	X	-649	-418	738	4	-132	580
00411	Y	-689	-847	1 278	-9	-150	-214
00411	Z	0	0	0	0	0	0
00412	X	703	-512	825	7	209	473
00412	Y	-280	-992	1 141	-6	-49	364
00412	Z	0	0	0	0	0	0
00413	X	246	879	584	11	85	213
00413	Y	-42	-159	890	-7	-39	603
00413	Z	0	0	0	0	0	0
00414	X	0	0	0	0	0	0
00414	Y	0	0	0	0	0	0
00414	Z	0	0	0	0	0	0
00415	X	0	0	0	0	0	0
00415	Y	0	0	0	0	0	0
00415	Z	0	0	0	0	0	0
00416	X	0	0	0	0	0	0
00416	Y	0	0	0	0	0	0
00416	Z	0	0	0	0	0	0
00417	X	0	0	0	0	0	0
00417	Y	0	0	0	0	0	0
00417	Z	0	0	0	0	0	0
00418	X	0	0	0	0	0	0
00418	Y	0	0	0	0	0	0
00418	Z	0	0	0	0	0	0
00419	X	0	0	0	0	0	0
00419	Y	0	0	0	0	0	0
00419	Z	0	0	0	0	0	0
00420	X	0	0	0	0	0	0
00420	Y	0	0	0	0	0	0
00420	Z	0	0	0	0	0	0
00433	X	0	0	0	0	0	0
00433	Y	0	0	0	0	0	0
00433	Z	0	0	0	0	0	0
00434	X	0	0	0	0	0	0
00434	Y	0	0	0	0	0	0
00434	Z	0	0	0	0	0	0
00446	X	0	0	0	0	0	0
00446	Y	0	0	0	0	0	0
00446	Z	0	0	0	0	0	0
00447	X	0	0	0	0	0	0
00447	Y	0	0	0	0	0	0
00447	Z	0	0	0	0	0	0
00448	X	0	0	0	0	0	0
00448	Y	0	0	0	0	0	0
00448	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{nod}$	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00449	X	0	0	0	0	0	0
00449	Y	0	0	0	0	0	0
00449	Z	0	0	0	0	0	0
00450	X	0	0	0	0	0	0
00450	Y	0	0	0	0	0	0
00450	Z	0	0	0	0	0	0
00451	X	0	0	0	0	0	0
00451	Y	0	0	0	0	0	0
00451	Z	0	0	0	0	0	0
00452	X	0	0	0	0	0	0
00452	Y	0	0	0	0	0	0
00452	Z	0	0	0	0	0	0
00453	X	0	0	0	0	0	0
00453	Y	0	0	0	0	0	0
00453	Z	0	0	0	0	0	0
00462	X	0	0	0	0	0	0
00462	Y	0	0	0	0	0	0
00462	Z	0	0	0	0	0	0
00479	X	0	0	0	0	0	0
00479	Y	0	0	0	0	0	0
00479	Z	0	0	0	0	0	0
00480	X	0	0	0	0	0	0
00480	Y	0	0	0	0	0	0
00480	Z	0	0	0	0	0	0
00481	X	0	0	0	0	0	0
00481	Y	0	0	0	0	0	0
00481	Z	0	0	0	0	0	0
00482	X	0	0	0	0	0	0
00482	Y	0	0	0	0	0	0
00482	Z	0	0	0	0	0	0
00483	X	0	0	0	0	0	0
00483	Y	0	0	0	0	0	0
00483	Z	0	0	0	0	0	0
00484	X	0	0	0	0	0	0
00484	Y	0	0	0	0	0	0
00484	Z	0	0	0	0	0	0
00485	X	0	0	0	0	0	0
00485	Y	0	0	0	0	0	0
00485	Z	0	0	0	0	0	0
00503	X	0	0	0	0	0	0
00503	Y	0	0	0	0	0	0
00503	Z	0	0	0	0	0	0
00504	X	0	0	0	0	0	0
00504	Y	0	0	0	0	0	0
00504	Z	0	0	0	0	0	0
00505	X	0	0	0	0	0	0
00505	Y	0	0	0	0	0	0
00505	Z	0	0	0	0	0	0
00506	X	0	0	0	0	0	0
00506	Y	0	0	0	0	0	0
00506	Z	0	0	0	0	0	0
00507	X	0	0	0	0	0	0
00507	Y	0	0	0	0	0	0
00507	Z	0	0	0	0	0	0
00508	X	0	0	0	0	0	0
00508	Y	0	0	0	0	0	0
00508	Z	0	0	0	0	0	0
00509	X	0	0	0	0	0	0
00509	Y	0	0	0	0	0	0
00509	Z	0	0	0	0	0	0
00510	X	0	0	0	0	0	0
00510	Y	0	0	0	0	0	0
00510	Z	0	0	0	0	0	0
00511	X	0	0	0	0	0	0
00511	Y	0	0	0	0	0	0
00511	Z	0	0	0	0	0	0
00512	X	0	0	0	0	0	0
00512	Y	0	0	0	0	0	0
00512	Z	0	0	0	0	0	0
00513	X	0	0	0	0	0	0
00513	Y	0	0	0	0	0	0
00513	Z	0	0	0	0	0	0
00524	X	0	0	0	0	0	0
00524	Y	0	0	0	0	0	0
00524	Z	0	0	0	0	0	0
00525	X	0	0	0	0	0	0
00525	Y	0	0	0	0	0	0
00525	Z	0	0	0	0	0	0
00526	X	0	0	0	0	0	0
00526	Y	0	0	0	0	0	0
00526	Z	0	0	0	0	0	0
00527	X	0	0	0	0	0	0
00527	Y	0	0	0	0	0	0
00527	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{no}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00528	X	0	0	0	0	0	0
00528	Y	0	0	0	0	0	0
00528	Z	0	0	0	0	0	0
00529	X	0	0	0	0	0	0
00529	Y	0	0	0	0	0	0
00529	Z	0	0	0	0	0	0
00530	X	0	0	0	0	0	0
00530	Y	0	0	0	0	0	0
00530	Z	0	0	0	0	0	0
00531	X	0	0	0	0	0	0
00531	Y	0	0	0	0	0	0
00531	Z	0	0	0	0	0	0
00532	X	0	0	0	0	0	0
00532	Y	0	0	0	0	0	0
00532	Z	0	0	0	0	0	0
00545	X	0	0	0	0	0	0
00545	Y	0	0	0	0	0	0
00545	Z	0	0	0	0	0	0
00554	X	0	0	0	0	0	0
00554	Y	0	0	0	0	0	0
00554	Z	0	0	0	0	0	0
00555	X	0	0	0	0	0	0
00555	Y	0	0	0	0	0	0
00555	Z	0	0	0	0	0	0
00556	X	0	0	0	0	0	0
00556	Y	0	0	0	0	0	0
00556	Z	0	0	0	0	0	0
00561	X	0	0	0	0	0	0
00561	Y	0	0	0	0	0	0
00561	Z	0	0	0	0	0	0
00562	X	0	0	0	0	0	0
00562	Y	0	0	0	0	0	0
00562	Z	0	0	0	0	0	0
00563	X	0	0	0	0	0	0
00563	Y	0	0	0	0	0	0
00563	Z	0	0	0	0	0	0
00604	X	0	0	0	0	0	0
00604	Y	0	0	0	0	0	0
00604	Z	0	0	0	0	0	0
00607	X	0	0	0	0	0	0
00607	Y	0	0	0	0	0	0
00607	Z	0	0	0	0	0	0
00608	X	0	0	0	0	0	0
00608	Y	0	0	0	0	0	0
00608	Z	0	0	0	0	0	0
00614	X	0	0	0	0	0	0
00614	Y	0	0	0	0	0	0
00614	Z	0	0	0	0	0	0
00615	X	0	0	0	0	0	0
00615	Y	0	0	0	0	0	0
00615	Z	0	0	0	0	0	0
00616	X	0	0	0	0	0	0
00616	Y	0	0	0	0	0	0
00616	Z	0	0	0	0	0	0
00617	X	0	0	0	0	0	0
00617	Y	0	0	0	0	0	0
00617	Z	0	0	0	0	0	0
00618	X	0	0	0	0	0	0
00618	Y	0	0	0	0	0	0
00618	Z	0	0	0	0	0	0
00619	X	0	0	0	0	0	0
00619	Y	0	0	0	0	0	0
00619	Z	0	0	0	0	0	0
00620	X	0	0	0	0	0	0
00620	Y	0	0	0	0	0	0
00620	Z	0	0	0	0	0	0
00621	X	0	0	0	0	0	0
00621	Y	0	0	0	0	0	0
00621	Z	0	0	0	0	0	0
00622	X	0	0	0	0	0	0
00622	Y	0	0	0	0	0	0
00622	Z	0	0	0	0	0	0
00658	X	0	0	0	0	0	0
00658	Y	0	0	0	0	0	0
00658	Z	0	0	0	0	0	0
00659	X	0	0	0	0	0	0
00659	Y	0	0	0	0	0	0
00659	Z	0	0	0	0	0	0
00660	X	0	0	0	0	0	0
00660	Y	0	0	0	0	0	0
00660	Z	0	0	0	0	0	0
00664	X	0	0	0	0	0	0
00664	Y	0	0	0	0	0	0
00664	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nodo}$	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00665	X	0	0	0	0	0	0
00665	Y	0	0	0	0	0	0
00665	Z	0	0	0	0	0	0
00666	X	0	0	0	0	0	0
00666	Y	0	0	0	0	0	0
00666	Z	0	0	0	0	0	0
00667	X	0	0	0	0	0	0
00667	Y	0	0	0	0	0	0
00667	Z	0	0	0	0	0	0
00668	X	0	0	0	0	0	0
00668	Y	0	0	0	0	0	0
00668	Z	0	0	0	0	0	0
00669	X	0	0	0	0	0	0
00669	Y	0	0	0	0	0	0
00669	Z	0	0	0	0	0	0
00681	X	0	0	0	0	0	0
00681	Y	0	0	0	0	0	0
00681	Z	0	0	0	0	0	0
00682	X	0	0	0	0	0	0
00682	Y	0	0	0	0	0	0
00682	Z	0	0	0	0	0	0
00683	X	0	0	0	0	0	0
00683	Y	0	0	0	0	0	0
00683	Z	0	0	0	0	0	0
00684	X	0	0	0	0	0	0
00684	Y	0	0	0	0	0	0
00684	Z	0	0	0	0	0	0
00685	X	0	0	0	0	0	0
00685	Y	0	0	0	0	0	0
00685	Z	0	0	0	0	0	0
00686	X	0	0	0	0	0	0
00686	Y	0	0	0	0	0	0
00686	Z	0	0	0	0	0	0
00687	X	0	0	0	0	0	0
00687	Y	0	0	0	0	0	0
00687	Z	0	0	0	0	0	0
00688	X	0	0	0	0	0	0
00688	Y	0	0	0	0	0	0
00688	Z	0	0	0	0	0	0
00689	X	0	0	0	0	0	0
00689	Y	0	0	0	0	0	0
00689	Z	0	0	0	0	0	0
00690	X	0	0	0	0	0	0
00690	Y	0	0	0	0	0	0
00690	Z	0	0	0	0	0	0
00691	X	0	0	0	0	0	0
00691	Y	0	0	0	0	0	0
00691	Z	0	0	0	0	0	0
00692	X	0	0	0	0	0	0
00692	Y	0	0	0	0	0	0
00692	Z	0	0	0	0	0	0
00709	X	0	0	0	0	0	0
00709	Y	0	0	0	0	0	0
00709	Z	0	0	0	0	0	0
00710	X	0	0	0	0	0	0
00710	Y	0	0	0	0	0	0
00710	Z	0	0	0	0	0	0
00711	X	0	0	0	0	0	0
00711	Y	0	0	0	0	0	0
00711	Z	0	0	0	0	0	0
00724	X	0	0	0	0	0	0
00724	Y	0	0	0	0	0	0
00724	Z	0	0	0	0	0	0
00725	X	0	0	0	0	0	0
00725	Y	0	0	0	0	0	0
00725	Z	0	0	0	0	0	0
00726	X	0	0	0	0	0	0
00726	Y	0	0	0	0	0	0
00726	Z	0	0	0	0	0	0
00739	X	0	0	0	0	0	0
00739	Y	0	0	0	0	0	0
00739	Z	0	0	0	0	0	0
00740	X	0	0	0	0	0	0
00740	Y	0	0	0	0	0	0
00740	Z	0	0	0	0	0	0
00741	X	0	0	0	0	0	0
00741	Y	0	0	0	0	0	0
00741	Z	0	0	0	0	0	0
00742	X	0	0	0	0	0	0
00742	Y	0	0	0	0	0	0
00742	Z	0	0	0	0	0	0
00756	X	0	0	0	0	0	0
00756	Y	0	0	0	0	0	0
00756	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00757	X	0	0	0	0	0	0
00757	Y	0	0	0	0	0	0
00757	Z	0	0	0	0	0	0
00769	X	0	0	0	0	0	0
00769	Y	0	0	0	0	0	0
00769	Z	0	0	0	0	0	0
00770	X	0	0	0	0	0	0
00770	Y	0	0	0	0	0	0
00770	Z	0	0	0	0	0	0
00771	X	0	0	0	0	0	0
00771	Y	0	0	0	0	0	0
00771	Z	0	0	0	0	0	0
00772	X	0	0	0	0	0	0
00772	Y	0	0	0	0	0	0
00772	Z	0	0	0	0	0	0
00773	X	0	0	0	0	0	0
00773	Y	0	0	0	0	0	0
00773	Z	0	0	0	0	0	0
00774	X	0	0	0	0	0	0
00774	Y	0	0	0	0	0	0
00774	Z	0	0	0	0	0	0
00775	X	0	0	0	0	0	0
00775	Y	0	0	0	0	0	0
00775	Z	0	0	0	0	0	0
00776	X	0	0	0	0	0	0
00776	Y	0	0	0	0	0	0
00776	Z	0	0	0	0	0	0
00777	X	0	0	0	0	0	0
00777	Y	0	0	0	0	0	0
00777	Z	0	0	0	0	0	0
00778	X	0	0	0	0	0	0
00778	Y	0	0	0	0	0	0
00778	Z	0	0	0	0	0	0
00779	X	0	0	0	0	0	0
00779	Y	0	0	0	0	0	0
00779	Z	0	0	0	0	0	0
00780	X	0	0	0	0	0	0
00780	Y	0	0	0	0	0	0
00780	Z	0	0	0	0	0	0
00804	X	0	0	0	0	0	0
00804	Y	0	0	0	0	0	0
00804	Z	0	0	0	0	0	0
00817	X	1 593	2 573	-777	-348	105	-379
00817	Y	-411	-429	383	157	-100	-333
00817	Z	0	0	0	0	0	0
00818	X	1 059	1 932	433	-375	96	-193
00818	Y	-269	-303	434	38	-99	-153
00818	Z	0	0	0	0	0	0
00819	X	0	0	0	0	0	0
00819	Y	0	0	0	0	0	0
00819	Z	0	0	0	0	0	0
00820	X	0	0	0	0	0	0
00820	Y	0	0	0	0	0	0
00820	Z	0	0	0	0	0	0
00845	X	0	0	0	0	0	0
00845	Y	0	0	0	0	0	0
00845	Z	0	0	0	0	0	0
00846	X	0	0	0	0	0	0
00846	Y	0	0	0	0	0	0
00846	Z	0	0	0	0	0	0
00863	X	0	0	0	0	0	0
00863	Y	0	0	0	0	0	0
00863	Z	0	0	0	0	0	0
00864	X	0	0	0	0	0	0
00864	Y	0	0	0	0	0	0
00864	Z	0	0	0	0	0	0
00865	X	0	0	0	0	0	0
00865	Y	0	0	0	0	0	0
00865	Z	0	0	0	0	0	0
00866	X	0	0	0	0	0	0
00866	Y	0	0	0	0	0	0
00866	Z	0	0	0	0	0	0
00867	X	0	0	0	0	0	0
00867	Y	0	0	0	0	0	0
00867	Z	0	0	0	0	0	0
00868	X	0	0	0	0	0	0
00868	Y	0	0	0	0	0	0
00868	Z	0	0	0	0	0	0
00869	X	0	0	0	0	0	0
00869	Y	0	0	0	0	0	0
00869	Z	0	0	0	0	0	0
00870	X	0	0	0	0	0	0
00870	Y	0	0	0	0	0	0
00870	Z	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id_{Nod}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00881	X	0	0	0	0	0	0
00881	Y	0	0	0	0	0	0
00881	Z	0	0	0	0	0	0
00882	X	0	0	0	0	0	0
00882	Y	0	0	0	0	0	0
00882	Z	0	0	0	0	0	0
00883	X	0	0	0	0	0	0
00883	Y	0	0	0	0	0	0
00883	Z	0	0	0	0	0	0
00884	X	0	0	0	0	0	0
00884	Y	0	0	0	0	0	0
00884	Z	0	0	0	0	0	0
00885	X	0	0	0	0	0	0
00885	Y	0	0	0	0	0	0
00885	Z	0	0	0	0	0	0
00886	X	0	0	0	0	0	0
00886	Y	0	0	0	0	0	0
00886	Z	0	0	0	0	0	0
00887	X	0	0	0	0	0	0
00887	Y	0	0	0	0	0	0
00887	Z	0	0	0	0	0	0
00888	X	0	0	0	0	0	0
00888	Y	0	0	0	0	0	0
00888	Z	0	0	0	0	0	0
00889	X	0	0	0	0	0	0
00889	Y	0	0	0	0	0	0
00889	Z	0	0	0	0	0	0
00890	X	0	0	0	0	0	0
00890	Y	0	0	0	0	0	0
00890	Z	0	0	0	0	0	0
00891	X	0	0	0	0	0	0
00891	Y	0	0	0	0	0	0
00891	Z	0	0	0	0	0	0
00892	X	0	0	0	0	0	0
00892	Y	0	0	0	0	0	0
00892	Z	0	0	0	0	0	0
00893	X	0	0	0	0	0	0
00893	Y	0	0	0	0	0	0
00893	Z	0	0	0	0	0	0
00894	X	0	0	0	0	0	0
00894	Y	0	0	0	0	0	0
00894	Z	0	0	0	0	0	0
00895	X	0	0	0	0	0	0
00895	Y	0	0	0	0	0	0
00895	Z	0	0	0	0	0	0
00896	X	0	0	0	0	0	0
00896	Y	0	0	0	0	0	0
00896	Z	0	0	0	0	0	0
01321	X	272	-494	-97	41	202	422
01321	Y	-149	181	-144	-9	-47	-96
01321	Z	0	0	0	0	0	0
01322	X	-313	-75	516	-7	-148	129
01322	Y	33	-154	-45	3	57	-100
01322	Z	0	0	0	0	0	0
01323	X	-1 399	-205	-92	-14	-272	127
01323	Y	230	151	-172	3	71	-105
01323	Z	0	0	0	0	0	0
01324	X	-1 548	-224	-96	-21	-412	-86
01324	Y	208	54	50	6	73	-135
01324	Z	0	0	0	0	0	0
01325	X	-1 544	264	-854	7	-301	55
01325	Y	230	-206	167	-4	50	-75
01325	Z	0	0	0	0	0	0
01326	X	-1 025	-84	434	10	-183	95
01326	Y	89	-277	-53	-4	23	-93
01326	Z	0	0	0	0	0	0
01327	X	-679	355	67	26	-114	98
01327	Y	79	-125	44	-8	22	-52
01327	Z	0	0	0	0	0	0
01328	X	732	58	128	-14	-171	277
01328	Y	-115	38	373	5	31	-63
01328	Z	0	0	0	0	0	0
01329	X	0	0	0	0	0	0
01329	Y	0	0	0	0	0	0
01329	Z	0	0	0	0	0	0
01330	X	0	0	0	0	0	0
01330	Y	0	0	0	0	0	0
01330	Z	0	0	0	0	0	0
01331	X	0	0	0	0	0	0
01331	Y	0	0	0	0	0	0
01331	Z	0	0	0	0	0	0
01332	X	0	0	0	0	0	0
01332	Y	0	0	0	0	0	0
01332	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nod}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01333	X	0	0	0	0	0	0
01333	Y	0	0	0	0	0	0
01333	Z	0	0	0	0	0	0
01334	X	0	0	0	0	0	0
01334	Y	0	0	0	0	0	0
01334	Z	0	0	0	0	0	0
01335	X	0	0	0	0	0	0
01335	Y	0	0	0	0	0	0
01335	Z	0	0	0	0	0	0
01336	X	0	0	0	0	0	0
01336	Y	0	0	0	0	0	0
01336	Z	0	0	0	0	0	0
01353	X	-413	322	290	18	-16	-182
01353	Y	101	1 800	362	50	-176	-678
01353	Z	0	0	0	0	0	0
01354	X	319	-278	1 050	-43	-27	378
01354	Y	-288	559	749	21	-108	-219
01354	Z	0	0	0	0	0	0
01355	X	0	0	0	0	0	0
01355	Y	0	0	0	0	0	0
01355	Z	0	0	0	0	0	0
01356	X	0	0	0	0	0	0
01356	Y	0	0	0	0	0	0
01356	Z	0	0	0	0	0	0
01373	X	679	-112	616	14	174	232
01373	Y	-108	-136	1 471	-14	-39	-128
01373	Z	0	0	0	0	0	0
01374	X	-113	-620	1 395	-23	86	223
01374	Y	-69	198	1 055	5	-23	-157
01374	Z	0	0	0	0	0	0
01375	X	-803	-59	1 000	6	-269	-46
01375	Y	172	-68	1 135	5	27	301
01375	Z	0	0	0	0	0	0
01376	X	-1 428	-189	759	-12	-440	-51
01376	Y	91	183	1 264	15	44	287
01376	Z	0	0	0	0	0	0
01377	X	-2 606	-475	1 583	-33	-567	-55
01377	Y	566	33	-768	10	128	260
01377	Z	0	0	0	0	0	0
01378	X	0	0	0	0	0	0
01378	Y	0	0	0	0	0	0
01378	Z	0	0	0	0	0	0
01379	X	0	0	0	0	0	0
01379	Y	0	0	0	0	0	0
01379	Z	0	0	0	0	0	0
01380	X	0	0	0	0	0	0
01380	Y	0	0	0	0	0	0
01380	Z	0	0	0	0	0	0
01381	X	0	0	0	0	0	0
01381	Y	0	0	0	0	0	0
01381	Z	0	0	0	0	0	0
01382	X	0	0	0	0	0	0
01382	Y	0	0	0	0	0	0
01382	Z	0	0	0	0	0	0
01496	X	140	93	-2 377	18	-42	51
01496	Y	107	-204	1 137	37	18	-25
01496	Z	0	0	0	0	0	0
01497	X	0	0	0	0	0	0
01497	Y	0	0	0	0	0	0
01497	Z	0	0	0	0	0	0
01534	X	-2 303	139	-1 215	63	-589	-571
01534	Y	-1 970	351	-990	-39	-487	277
01534	Z	0	0	0	0	0	0
01535	X	-2 047	609	-1 402	32	-459	-286
01535	Y	-1 707	519	-1 196	23	-360	86
01535	Z	0	0	0	0	0	0
01536	X	-1 984	147	-179	14	-410	-144
01536	Y	-1 583	270	-415	18	-309	51
01536	Z	0	0	0	0	0	0
01537	X	-1 977	25	-76	28	-497	-127
01537	Y	-1 726	287	-442	22	-389	163
01537	Z	0	0	0	0	0	0
01538	X	-2 365	110	501	-6	-584	96
01538	Y	-2 042	260	-282	5	-451	254
01538	Z	0	0	0	0	0	0
01539	X	-2 507	-210	859	11	-771	108
01539	Y	-2 459	73	-267	18	-638	318
01539	Z	0	0	0	0	0	0
01540	X	0	0	0	0	0	0
01540	Y	0	0	0	0	0	0
01540	Z	0	0	0	0	0	0
01541	X	0	0	0	0	0	0
01541	Y	0	0	0	0	0	0
01541	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
01542	X	0	0	0	0	0	0
01542	Y	0	0	0	0	0	0
01542	Z	0	0	0	0	0	0
01543	X	0	0	0	0	0	0
01543	Y	0	0	0	0	0	0
01543	Z	0	0	0	0	0	0
01544	X	0	0	0	0	0	0
01544	Y	0	0	0	0	0	0
01544	Z	0	0	0	0	0	0
01545	X	0	0	0	0	0	0
01545	Y	0	0	0	0	0	0
01545	Z	0	0	0	0	0	0
01575	X	-2 175	918	-2 006	-120	-551	-12
01575	Y	369	-619	871	32	95	-13
01575	Z	0	0	0	0	0	0
01576	X	0	0	0	0	0	0
01576	Y	0	0	0	0	0	0
01576	Z	0	0	0	0	0	0
01654	X	-112	-1 194	-752	294	-6	-271
01654	Y	15	-2 990	375	654	1	85
01654	Z	0	0	0	0	0	0
01655	X	103	-1 409	-618	339	-2	-301
01655	Y	198	-3 273	968	712	1	91
01655	Z	0	0	0	0	0	0
01656	X	-303	-1 215	-1 055	345	-6	-347
01656	Y	106	-2 925	157	744	4	152
01656	Z	0	0	0	0	0	0
01657	X	0	0	0	0	0	0
01657	Y	0	0	0	0	0	0
01657	Z	0	0	0	0	0	0
01658	X	0	0	0	0	0	0
01658	Y	0	0	0	0	0	0
01658	Z	0	0	0	0	0	0
01659	X	0	0	0	0	0	0
01659	Y	0	0	0	0	0	0
01659	Z	0	0	0	0	0	0
01668	X	0	0	0	0	0	0
01668	Y	0	0	0	0	0	0
01668	Z	0	0	0	0	0	0
01669	X	0	0	0	0	0	0
01669	Y	0	0	0	0	0	0
01669	Z	0	0	0	0	0	0
01670	X	0	0	0	0	0	0
01670	Y	0	0	0	0	0	0
01670	Z	0	0	0	0	0	0
01671	X	-241	-125	-959	35	2	190
01671	Y	118	-3 147	348	695	3	-95
01671	Z	0	0	0	0	0	0
01672	X	-70	-133	-1 125	33	-21	170
01672	Y	-74	-2 649	749	831	7	-150
01672	Z	0	0	0	0	0	0
01673	X	-206	-136	-943	28	2	95
01673	Y	-197	-3 211	-1 267	699	0	-60
01673	Z	0	0	0	0	0	0
01683	X	0	0	0	0	0	0
01683	Y	0	0	0	0	0	0
01683	Z	0	0	0	0	0	0
01684	X	0	0	0	0	0	0
01684	Y	0	0	0	0	0	0
01684	Z	0	0	0	0	0	0
01685	X	0	0	0	0	0	0
01685	Y	0	0	0	0	0	0
01685	Z	0	0	0	0	0	0
01686	X	0	0	0	0	0	0
01686	Y	0	0	0	0	0	0
01686	Z	0	0	0	0	0	0
01687	X	0	0	0	0	0	0
01687	Y	0	0	0	0	0	0
01687	Z	0	0	0	0	0	0
01688	X	0	0	0	0	0	0
01688	Y	0	0	0	0	0	0
01688	Z	0	0	0	0	0	0
01689	X	0	0	0	0	0	0
01689	Y	0	0	0	0	0	0
01689	Z	0	0	0	0	0	0
01690	X	0	0	0	0	0	0
01690	Y	0	0	0	0	0	0
01690	Z	0	0	0	0	0	0
01691	X	0	0	0	0	0	0
01691	Y	0	0	0	0	0	0
01691	Z	0	0	0	0	0	0
01692	X	-193	-297	-1 034	58	-8	53
01692	Y	17	-2 800	718	578	3	-34
01692	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01693	X	-240	-369	-918	77	3	39
01693	Y	57	-2 692	321	556	5	-36
01693	Z	0	0	0	0	0	0
01694	X	-160	-373	-1 002	110	-10	-56
01694	Y	36	-2 379	286	618	2	-29
01694	Z	0	0	0	0	0	0
01695	X	-218	-515	-853	129	-3	-64
01695	Y	9	-2 540	265	610	1	26
01695	Z	0	0	0	0	0	0
01696	X	-212	-520	-1 122	135	-11	-70
01696	Y	116	-2 277	595	578	1	30
01696	Z	0	0	0	0	0	0
01697	X	-256	-625	-818	139	-1	-98
01697	Y	12	-2 400	108	480	-5	38
01697	Z	0	0	0	0	0	0
01698	X	-221	-823	-769	185	3	-115
01698	Y	119	-2 674	583	560	-1	23
01698	Z	0	0	0	0	0	0
01699	X	-52	-820	-808	235	-4	-209
01699	Y	39	-2 726	436	688	3	36
01699	Z	0	0	0	0	0	0
01700	X	-313	-972	-1 009	247	-16	-211
01700	Y	81	-2 890	107	706	8	44
01700	Z	0	0	0	0	0	0
01704	X	-127	1 655	-1 569	-426	-7	576
01704	Y	-190	-1 733	-1 639	422	8	-354
01704	Z	0	0	0	0	0	0
01705	X	-296	1 268	-1 716	-417	6	618
01705	Y	32	-1 682	1 247	518	8	-392
01705	Z	0	0	0	0	0	0
01706	X	-92	1 474	-1 180	-378	3	566
01706	Y	-441	-2 195	-2 082	503	9	-278
01706	Z	0	0	0	0	0	0
01707	X	0	0	0	0	0	0
01707	Y	0	0	0	0	0	0
01707	Z	0	0	0	0	0	0
01708	X	0	0	0	0	0	0
01708	Y	0	0	0	0	0	0
01708	Z	0	0	0	0	0	0
01709	X	0	0	0	0	0	0
01709	Y	0	0	0	0	0	0
01709	Z	0	0	0	0	0	0
01716	X	-232	-719	-1 559	-218	11	482
01716	Y	112	-1 911	-1 531	436	8	-188
01716	Z	0	0	0	0	0	0
01717	X	-151	-734	-1 302	196	9	370
01717	Y	-217	-1 905	-1 578	400	7	-117
01717	Z	0	0	0	0	0	0
01718	X	-281	-517	-1 250	135	3	360
01718	Y	55	-1 993	-1 056	422	9	-83
01718	Z	0	0	0	0	0	0
01719	X	-308	-284	-1 471	105	-23	365
01719	Y	46	-2 025	918	520	6	-119
01719	Z	0	0	0	0	0	0
01720	X	-26	-210	-1 253	110	-7	349
01720	Y	-76	-2 093	975	596	2	-136
01720	Z	0	0	0	0	0	0
01721	X	-183	-316	-1 243	89	3	230
01721	Y	-233	-2 732	-1 236	570	-2	-59
01721	Z	0	0	0	0	0	0
01722	X	0	0	0	0	0	0
01722	Y	0	0	0	0	0	0
01722	Z	0	0	0	0	0	0
01723	X	0	0	0	0	0	0
01723	Y	0	0	0	0	0	0
01723	Z	0	0	0	0	0	0
01724	X	0	0	0	0	0	0
01724	Y	0	0	0	0	0	0
01724	Z	0	0	0	0	0	0
01725	X	0	0	0	0	0	0
01725	Y	0	0	0	0	0	0
01725	Z	0	0	0	0	0	0
01726	X	0	0	0	0	0	0
01726	Y	0	0	0	0	0	0
01726	Z	0	0	0	0	0	0
01727	X	0	0	0	0	0	0
01727	Y	0	0	0	0	0	0
01727	Z	0	0	0	0	0	0
01731	X	0	0	0	0	0	0
01731	Y	0	0	0	0	0	0
01731	Z	0	0	0	0	0	0
01732	X	235	1 746	-1 230	-494	-33	704
01732	Y	-289	-1 644	-2 477	431	14	-422
01732	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
01797	X	377	-782	961	213	35	259
01797	Y	-132	-2 880	2 931	620	110	-83
01797	Z	0	0	0	0	0	0
01798	X	322	-578	801	151	23	174
01798	Y	-269	-2 884	1 731	592	108	-83
01798	Z	0	0	0	0	0	0
01799	X	222	-404	772	92	14	88
01799	Y	-219	-2 746	2 460	556	100	-79
01799	Z	0	0	0	0	0	0
01800	X	-93	-322	1 035	84	13	55
01800	Y	-138	-2 435	2 779	631	107	162
01800	Z	0	0	0	0	0	0
01801	X	185	-451	821	109	22	93
01801	Y	-41	-2 631	2 755	647	118	198
01801	Z	0	0	0	0	0	0
01802	X	78	-486	1 104	176	41	224
01802	Y	266	-2 145	2 780	668	137	376
01802	Z	0	0	0	0	0	0
01803	X	0	0	0	0	0	0
01803	Y	0	0	0	0	0	0
01803	Z	0	0	0	0	0	0
01804	X	0	0	0	0	0	0
01804	Y	0	0	0	0	0	0
01804	Z	0	0	0	0	0	0
01805	X	0	0	0	0	0	0
01805	Y	0	0	0	0	0	0
01805	Z	0	0	0	0	0	0
01806	X	0	0	0	0	0	0
01806	Y	0	0	0	0	0	0
01806	Z	0	0	0	0	0	0
01807	X	0	0	0	0	0	0
01807	Y	0	0	0	0	0	0
01807	Z	0	0	0	0	0	0
01808	X	0	0	0	0	0	0
01808	Y	0	0	0	0	0	0
01808	Z	0	0	0	0	0	0
01860	X	1 049	-462	1 625	-2	64	-168
01860	Y	-884	-355	2 898	-4	58	-285
01860	Z	0	0	0	0	0	0
01861	X	-86	-627	1 394	8	-44	-92
01861	Y	-186	213	2 851	20	-76	-274
01861	Z	0	0	0	0	0	0
01862	X	0	0	0	0	0	0
01862	Y	0	0	0	0	0	0
01862	Z	0	0	0	0	0	0
01863	X	0	0	0	0	0	0
01863	Y	0	0	0	0	0	0
01863	Z	0	0	0	0	0	0
01885	X	0	0	0	0	0	0
01885	Y	0	0	0	0	0	0
01885	Z	0	0	0	0	0	0
01886	X	0	0	0	0	0	0
01886	Y	0	0	0	0	0	0
01886	Z	0	0	0	0	0	0
01887	X	0	0	0	0	0	0
01887	Y	0	0	0	0	0	0
01887	Z	0	0	0	0	0	0
01888	X	-137	-441	-100	-38	99	-379
01888	Y	-84	162	-362	8	-37	-362
01888	Z	0	0	0	0	0	0
01889	X	484	375	1 986	23	137	-422
01889	Y	-165	-107	-189	-5	-70	-353
01889	Z	0	0	0	0	0	0
01908	X	0	0	0	0	0	0
01908	Y	0	0	0	0	0	0
01908	Z	0	0	0	0	0	0
01909	X	367	-453	-608	-32	156	-153
01909	Y	-110	185	329	-17	-33	61
01909	Z	0	0	0	0	0	0
01910	X	756	179	1 067	20	186	-213
01910	Y	-302	-39	-203	17	-56	55
01910	Z	0	0	0	0	0	0
01950	X	0	0	0	0	0	0
01950	Y	0	0	0	0	0	0
01950	Z	0	0	0	0	0	0
01951	X	-495	363	2 216	-8	-69	-165
01951	Y	113	-292	-577	-8	7	-233
01951	Z	0	0	0	0	0	0
01952	X	321	-624	-920	16	-158	-254
01952	Y	-43	150	368	-4	37	-338
01952	Z	0	0	0	0	0	0
02000	X	-1 607	574	860	21	-282	-371
02000	Y	157	-275	-92	-14	38	250
02000	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{No}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N-m]	M_Y [N-m]	M_Z [N-m]
02001	X	0	0	0	0	0	0
02001	Y	0	0	0	0	0	0
02001	Z	0	0	0	0	0	0
02002	X	0	0	0	0	0	0
02002	Y	0	0	0	0	0	0
02002	Z	0	0	0	0	0	0
02003	X	0	0	0	0	0	0
02003	Y	0	0	0	0	0	0
02003	Z	0	0	0	0	0	0
02004	X	0	0	0	0	0	0
02004	Y	0	0	0	0	0	0
02004	Z	0	0	0	0	0	0
02005	X	0	0	0	0	0	0
02005	Y	0	0	0	0	0	0
02005	Z	0	0	0	0	0	0
02015	X	0	0	0	0	0	0
02015	Y	0	0	0	0	0	0
02015	Z	0	0	0	0	0	0
02016	X	0	0	0	0	0	0
02016	Y	0	0	0	0	0	0
02016	Z	0	0	0	0	0	0
02017	X	0	0	0	0	0	0
02017	Y	0	0	0	0	0	0
02017	Z	0	0	0	0	0	0
02018	X	0	0	0	0	0	0
02018	Y	0	0	0	0	0	0
02018	Z	0	0	0	0	0	0
02019	X	-1 736	-192	-486	-35	-373	-102
02019	Y	847	-145	-711	-16	240	-378
02019	Z	0	0	0	0	0	0
02020	X	-2 236	-270	-435	-7	-450	-17
02020	Y	640	-221	-726	3	170	-369
02020	Z	0	0	0	0	0	0
02021	X	-2 855	-59	425	-5	-592	-29
02021	Y	358	-274	-467	-5	93	-379
02021	Z	0	0	0	0	0	0
02022	X	-3 280	-116	-272	-9	-779	-32
02022	Y	418	-354	-796	15	79	-469
02022	Z	0	0	0	0	0	0
02023	X	-3 604	-100	-53	-5	-834	-35
02023	Y	466	87	-576	-6	83	-441
02023	Z	0	0	0	0	0	0
02031	X	0	0	0	0	0	0
02031	Y	0	0	0	0	0	0
02031	Z	0	0	0	0	0	0
02032	X	0	0	0	0	0	0
02032	Y	0	0	0	0	0	0
02032	Z	0	0	0	0	0	0
02033	X	-3 316	-32	369	-4	-713	-18
02033	Y	500	-176	-422	7	76	-322
02033	Z	0	0	0	0	0	0
02034	X	-3 240	-44	716	-7	-681	-48
02034	Y	451	-156	-250	2	69	-295
02034	Z	0	0	0	0	0	0
02035	X	-2 666	254	1 114	15	-793	-24
02035	Y	524	-68	-171	-1	118	-332
02035	Z	0	0	0	0	0	0
02036	X	-2 503	-354	-990	-15	-538	-79
02036	Y	405	134	578	4	64	-322
02036	Z	0	0	0	0	0	0
02041	X	728	-190	-804	-24	186	-215
02041	Y	-139	-187	512	2	-36	33
02041	Z	0	0	0	0	0	0
02042	X	339	856	2 319	32	-48	-113
02042	Y	-146	-179	-412	-7	10	45
02042	Z	0	0	0	0	0	0
02043	X	-1 219	-285	-620	-3	-244	-55
02043	Y	209	-475	303	-10	41	-32
02043	Z	0	0	0	0	0	0
02044	X	0	0	0	0	0	0
02044	Y	0	0	0	0	0	0
02044	Z	0	0	0	0	0	0
02045	X	0	0	0	0	0	0
02045	Y	0	0	0	0	0	0
02045	Z	0	0	0	0	0	0
02046	X	0	0	0	0	0	0
02046	Y	0	0	0	0	0	0
02046	Z	0	0	0	0	0	0
02055	X	0	0	0	0	0	0
02055	Y	0	0	0	0	0	0
02055	Z	0	0	0	0	0	0
02056	X	0	0	0	0	0	0
02056	Y	0	0	0	0	0	0
02056	Z	0	0	0	0	0	0

Nodo	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
02057	X	-1 657	-132	1 046	-4	-463	110
02057	Y	419	-239	-188	-9	106	-56
02057	Z	0	0	0	0	0	0
02058	X	-1 876	-266	-372	-6	-407	-30
02058	Y	447	-401	206	-7	85	-117
02058	Z	0	0	0	0	0	0
02059	X	-1 271	-129	-94	-2	-265	-28
02059	Y	316	-271	-124	-5	44	-163
02059	Z	0	0	0	0	0	0
02063	X	0	0	0	0	0	0
02063	Y	0	0	0	0	0	0
02063	Z	0	0	0	0	0	0
02064	X	0	0	0	0	0	0
02064	Y	0	0	0	0	0	0
02064	Z	0	0	0	0	0	0
02065	X	0	0	0	0	0	0
02065	Y	0	0	0	0	0	0
02065	Z	0	0	0	0	0	0
02066	X	0	0	0	0	0	0
02066	Y	0	0	0	0	0	0
02066	Z	0	0	0	0	0	0
02067	X	464	301	326	-13	115	-206
02067	Y	-176	140	-87	-14	-22	127
02067	Z	0	0	0	0	0	0
02074	X	0	0	0	0	0	0
02074	Y	0	0	0	0	0	0
02074	Z	0	0	0	0	0	0
02075	X	0	0	0	0	0	0
02075	Y	0	0	0	0	0	0
02075	Z	0	0	0	0	0	0
02076	X	-769	190	527	7	-149	42
02076	Y	269	-168	-121	-4	-75	143
02076	Z	0	0	0	0	0	0
02077	X	-1 465	271	715	9	-313	43
02077	Y	525	-239	-169	-1	127	138
02077	Z	0	0	0	0	0	0
02078	X	-1 357	131	291	12	-493	171
02078	Y	430	-160	-40	-8	175	169
02078	Z	0	0	0	0	0	0
02079	X	-1 455	-284	-1 185	-12	-321	71
02079	Y	532	-397	457	-11	125	93
02079	Z	0	0	0	0	0	0
02084	X	81	-796	-1 423	-30	-30	-300
02084	Y	82	209	853	7	-24	189
02084	Z	0	0	0	0	0	0
02085	X	0	0	0	0	0	0
02085	Y	0	0	0	0	0	0
02085	Z	0	0	0	0	0	0
02136	X	0	0	0	0	0	0
02136	Y	0	0	0	0	0	0
02136	Z	0	0	0	0	0	0
02137	X	0	0	0	0	0	0
02137	Y	0	0	0	0	0	0
02137	Z	0	0	0	0	0	0
02138	X	408	218	725	3	141	-265
02138	Y	607	-90	-943	5	148	53
02138	Z	0	0	0	0	0	0
02182	X	55	1 083	-1 359	-250	-31	69
02182	Y	244	-782	732	147	40	-23
02182	Z	0	0	0	0	0	0
02183	X	22	647	-1 293	-146	-44	68
02183	Y	75	-335	378	78	22	-10
02183	Z	0	0	0	0	0	0
02184	X	27	583	-1 498	-217	-105	83
02184	Y	57	-190	357	171	20	-6
02184	Z	0	0	0	0	0	0
02185	X	0	0	0	0	0	0
02185	Y	0	0	0	0	0	0
02185	Z	0	0	0	0	0	0
02186	X	0	0	0	0	0	0
02186	Y	0	0	0	0	0	0
02186	Z	0	0	0	0	0	0
02187	X	0	0	0	0	0	0
02187	Y	0	0	0	0	0	0
02187	Z	0	0	0	0	0	0
02231	X	1 918	-1 632	597	77	42	1 254
02231	Y	1 853	-3 503	1 196	795	220	-148
02231	Z	0	0	0	0	0	0
02232	X	269	-1 415	938	138	53	1 083
02232	Y	1 370	-4 013	2 054	1 012	280	-201
02232	Z	0	0	0	0	0	0
02233	X	636	-1 424	546	170	59	810
02233	Y	1 700	-4 705	1 109	1 105	319	-109
02233	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02234	X	459	-1 437	744	223	75	502
02234	Y	1 686	-4 301	894	1 052	311	-94
02234	Z	0	0	0	0	0	0
02235	X	240	-1 495	555	261	85	257
02235	Y	1 499	-4 610	1 447	944	275	-348
02235	Z	0	0	0	0	0	0
02236	X	230	-1 938	537	403	127	-165
02236	Y	1 353	-4 996	2 348	1 056	317	-310
02236	Z	0	0	0	0	0	0
02237	X	0	0	0	0	0	0
02237	Y	0	0	0	0	0	0
02237	Z	0	0	0	0	0	0
02238	X	0	0	0	0	0	0
02238	Y	0	0	0	0	0	0
02238	Z	0	0	0	0	0	0
02239	X	0	0	0	0	0	0
02239	Y	0	0	0	0	0	0
02239	Z	0	0	0	0	0	0
02240	X	0	0	0	0	0	0
02240	Y	0	0	0	0	0	0
02240	Z	0	0	0	0	0	0
02241	X	0	0	0	0	0	0
02241	Y	0	0	0	0	0	0
02241	Z	0	0	0	0	0	0
02242	X	0	0	0	0	0	0
02242	Y	0	0	0	0	0	0
02242	Z	0	0	0	0	0	0
02268	X	-1 936	112	-178	9	-402	139
02268	Y	381	-28	-1 174	-5	90	-158
02268	Z	0	0	0	0	0	0
02269	X	-2 393	210	-317	4	-499	89
02269	Y	387	-55	-1 158	-8	80	-122
02269	Z	0	0	0	0	0	0
02270	X	-2 910	-50	-623	-1	-618	97
02270	Y	453	-81	-1 293	8	93	-69
02270	Z	0	0	0	0	0	0
02271	X	-2 927	-7	-349	13	-755	143
02271	Y	474	-41	-1 457	-17	126	-59
02271	Z	0	0	0	0	0	0
02272	X	-2 989	-32	-500	-13	-773	150
02272	Y	516	-119	-1 589	23	132	-124
02272	Z	0	0	0	0	0	0
02273	X	-3 237	-23	-372	-5	-687	109
02273	Y	629	-165	-1 574	-8	139	-167
02273	Z	0	0	0	0	0	0
02274	X	-2 938	-215	-1 003	-4	-614	117
02274	Y	772	-156	-1 643	8	181	-206
02274	Z	0	0	0	0	0	0
02275	X	-2 591	-451	-1 653	2	-684	242
02275	Y	747	178	-1 855	-4	230	-375
02275	Z	0	0	0	0	0	0
02276	X	-2 804	-422	-1 653	-9	-714	332
02276	Y	1 050	246	-1 860	4	290	-397
02276	Z	0	0	0	0	0	0
02277	X	-2 412	-93	-1 888	-50	-749	466
02277	Y	1 299	-396	-1 875	12	352	-403
02277	Z	0	0	0	0	0	0
02278	X	0	0	0	0	0	0
02278	Y	0	0	0	0	0	0
02278	Z	0	0	0	0	0	0
02279	X	0	0	0	0	0	0
02279	Y	0	0	0	0	0	0
02279	Z	0	0	0	0	0	0
02280	X	0	0	0	0	0	0
02280	Y	0	0	0	0	0	0
02280	Z	0	0	0	0	0	0
02281	X	0	0	0	0	0	0
02281	Y	0	0	0	0	0	0
02281	Z	0	0	0	0	0	0
02282	X	0	0	0	0	0	0
02282	Y	0	0	0	0	0	0
02282	Z	0	0	0	0	0	0
02283	X	0	0	0	0	0	0
02283	Y	0	0	0	0	0	0
02283	Z	0	0	0	0	0	0
02284	X	0	0	0	0	0	0
02284	Y	0	0	0	0	0	0
02284	Z	0	0	0	0	0	0
02285	X	0	0	0	0	0	0
02285	Y	0	0	0	0	0	0
02285	Z	0	0	0	0	0	0
02286	X	0	0	0	0	0	0
02286	Y	0	0	0	0	0	0
02286	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02287	X	0	0	0	0	0	0
02287	Y	0	0	0	0	0	0
02287	Z	0	0	0	0	0	0
02307	X	-331	83	-142	-50	4	599
02307	Y	-395	303	-1 596	-64	16	-48
02307	Z	0	0	0	0	0	0
02308	X	399	184	1 062	-98	-4	592
02308	Y	-90	768	-574	-163	-14	-84
02308	Z	0	0	0	0	0	0
02309	X	0	0	0	0	0	0
02309	Y	0	0	0	0	0	0
02309	Z	0	0	0	0	0	0
02310	X	0	0	0	0	0	0
02310	Y	0	0	0	0	0	0
02310	Z	0	0	0	0	0	0
02327	X	-107	303	-287	-103	4	174
02327	Y	-219	-266	-1 267	75	21	-215
02327	Z	0	0	0	0	0	0
02328	X	41	149	587	-43	6	113
02328	Y	133	410	-428	13	-14	-226
02328	Z	0	0	0	0	0	0
02329	X	-303	-95	385	-18	2	214
02329	Y	102	-195	-772	27	6	-249
02329	Z	0	0	0	0	0	0
02330	X	28	73	524	-40	14	235
02330	Y	176	374	-576	-69	-9	-204
02330	Z	0	0	0	0	0	0
02331	X	-67	190	-125	-34	-9	254
02331	Y	-264	597	-488	-225	-27	-296
02331	Z	0	0	0	0	0	0
02332	X	0	0	0	0	0	0
02332	Y	0	0	0	0	0	0
02332	Z	0	0	0	0	0	0
02333	X	0	0	0	0	0	0
02333	Y	0	0	0	0	0	0
02333	Z	0	0	0	0	0	0
02334	X	0	0	0	0	0	0
02334	Y	0	0	0	0	0	0
02334	Z	0	0	0	0	0	0
02335	X	0	0	0	0	0	0
02335	Y	0	0	0	0	0	0
02335	Z	0	0	0	0	0	0
02336	X	0	0	0	0	0	0
02336	Y	0	0	0	0	0	0
02336	Z	0	0	0	0	0	0
02353	X	95	337	320	-46	8	-238
02353	Y	-53	-228	-446	-84	-7	314
02353	Z	0	0	0	0	0	0
02354	X	-237	257	352	-40	-4	-190
02354	Y	223	-84	-195	-35	-12	275
02354	Z	0	0	0	0	0	0
02355	X	-63	-282	377	40	14	-282
02355	Y	105	-743	-300	180	-5	203
02355	Z	0	0	0	0	0	0
02356	X	-288	-178	534	26	0	-200
02356	Y	19	-1 179	-64	240	-3	208
02356	Z	0	0	0	0	0	0
02357	X	-279	-162	466	28	-2	-175
02357	Y	183	-1 201	-300	301	-6	164
02357	Z	0	0	0	0	0	0
02358	X	-338	-110	570	31	11	-120
02358	Y	146	-1 159	-424	220	-5	157
02358	Z	0	0	0	0	0	0
02359	X	-298	-171	651	44	7	77
02359	Y	38	-622	-276	91	-8	195
02359	Z	0	0	0	0	0	0
02360	X	162	-185	810	87	6	-145
02360	Y	-76	-469	-569	-45	7	206
02360	Z	0	0	0	0	0	0
02361	X	63	-315	725	130	-7	97
02361	Y	244	370	-609	-132	-17	254
02361	Z	0	0	0	0	0	0
02362	X	0	0	0	0	0	0
02362	Y	0	0	0	0	0	0
02362	Z	0	0	0	0	0	0
02363	X	0	0	0	0	0	0
02363	Y	0	0	0	0	0	0
02363	Z	0	0	0	0	0	0
02364	X	0	0	0	0	0	0
02364	Y	0	0	0	0	0	0
02364	Z	0	0	0	0	0	0
02365	X	0	0	0	0	0	0
02365	Y	0	0	0	0	0	0
02365	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02366	X	0	0	0	0	0	0
02366	Y	0	0	0	0	0	0
02366	Z	0	0	0	0	0	0
02367	X	0	0	0	0	0	0
02367	Y	0	0	0	0	0	0
02367	Z	0	0	0	0	0	0
02368	X	0	0	0	0	0	0
02368	Y	0	0	0	0	0	0
02368	Z	0	0	0	0	0	0
02369	X	0	0	0	0	0	0
02369	Y	0	0	0	0	0	0
02369	Z	0	0	0	0	0	0
02370	X	0	0	0	0	0	0
02370	Y	0	0	0	0	0	0
02370	Z	0	0	0	0	0	0
02461	X	661	-218	-1 197	51	70	60
02461	Y	-254	-2 268	-877	420	-14	-12
02461	Z	0	0	0	0	0	0
02462	X	261	-178	-1 283	30	11	60
02462	Y	277	-1 909	-1 330	331	20	-11
02462	Z	0	0	0	0	0	0
02463	X	151	-159	-1 470	60	11	54
02463	Y	228	-1 391	-1 277	341	52	-17
02463	Z	0	0	0	0	0	0
02464	X	0	0	0	0	0	0
02464	Y	0	0	0	0	0	0
02464	Z	0	0	0	0	0	0
02465	X	0	0	0	0	0	0
02465	Y	0	0	0	0	0	0
02465	Z	0	0	0	0	0	0
02466	X	0	0	0	0	0	0
02466	Y	0	0	0	0	0	0
02466	Z	0	0	0	0	0	0
02529	X	-1 730	175	297	-11	-323	71
02529	Y	792	-242	494	2	176	223
02529	Z	0	0	0	0	0	0
02530	X	-666	123	259	1	-155	41
02530	Y	383	-304	432	6	87	236
02530	Z	0	0	0	0	0	0
02531	X	197	-14	144	3	-197	32
02531	Y	212	-116	514	4	65	367
02531	Z	0	0	0	0	0	0
02532	X	0	0	0	0	0	0
02532	Y	0	0	0	0	0	0
02532	Z	0	0	0	0	0	0
02533	X	0	0	0	0	0	0
02533	Y	0	0	0	0	0	0
02533	Z	0	0	0	0	0	0
02534	X	0	0	0	0	0	0
02534	Y	0	0	0	0	0	0
02534	Z	0	0	0	0	0	0
02612	X	320	-824	2 519	151	35	-22
02612	Y	503	-3 458	-236	641	91	-74
02612	Z	0	0	0	0	0	0
02613	X	371	-923	2 631	174	41	-21
02613	Y	466	-3 415	-279	636	89	-77
02613	Z	0	0	0	0	0	0
02614	X	0	0	0	0	0	0
02614	Y	0	0	0	0	0	0
02614	Z	0	0	0	0	0	0
02615	X	0	0	0	0	0	0
02615	Y	0	0	0	0	0	0
02615	Z	0	0	0	0	0	0
02619	X	0	0	0	0	0	0
02619	Y	0	0	0	0	0	0
02619	Z	0	0	0	0	0	0
02620	X	151	-628	2 882	128	24	-28
02620	Y	730	-3 510	-1 200	748	117	-55
02620	Z	0	0	0	0	0	0
02666	X	53	-400	1 338	90	12	53
02666	Y	506	-2 189	-365	494	62	70
02666	Z	0	0	0	0	0	0
02667	X	81	-290	1 486	93	17	31
02667	Y	394	-1 846	-661	613	83	114
02667	Z	0	0	0	0	0	0
02668	X	90	-360	1 382	77	13	-50
02668	Y	676	-2 358	-1 265	522	76	-17
02668	Z	0	0	0	0	0	0
02669	X	0	0	0	0	0	0
02669	Y	0	0	0	0	0	0
02669	Z	0	0	0	0	0	0
02670	X	0	0	0	0	0	0
02670	Y	0	0	0	0	0	0
02670	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02671	X	0	0	0	0	0	0
02671	Y	0	0	0	0	0	0
02671	Z	0	0	0	0	0	0
02673	X	0	0	0	0	0	0
02673	Y	0	0	0	0	0	0
02673	Z	0	0	0	0	0	0
02674	X	0	0	0	0	0	0
02674	Y	0	0	0	0	0	0
02674	Z	0	0	0	0	0	0
02675	X	0	0	0	0	0	0
02675	Y	0	0	0	0	0	0
02675	Z	0	0	0	0	0	0
02676	X	126	-387	1 829	116	14	294
02676	Y	491	-1 651	-1 239	497	45	564
02676	Z	0	0	0	0	0	0
02677	X	162	-543	1 527	149	16	209
02677	Y	852	-1 603	-1 723	416	44	335
02677	Z	0	0	0	0	0	0
02678	X	162	-521	1 394	141	13	166
02678	Y	616	-1 575	-968	393	45	242
02678	Z	0	0	0	0	0	0
03124	X	0	0	0	0	0	0
03124	Y	0	0	0	0	0	0
03124	Z	0	0	0	0	0	0
03126	X	0	0	0	0	0	0
03126	Y	0	0	0	0	0	0
03126	Z	0	0	0	0	0	0
03128	X	0	0	0	0	0	0
03128	Y	0	0	0	0	0	0
03128	Z	0	0	0	0	0	0
03129	X	0	0	0	0	0	0
03129	Y	0	0	0	0	0	0
03129	Z	0	0	0	0	0	0
03133	X	0	0	0	0	0	0
03133	Y	0	0	0	0	0	0
03133	Z	0	0	0	0	0	0
03134	X	0	0	0	0	0	0
03134	Y	0	0	0	0	0	0
03134	Z	0	0	0	0	0	0
03135	X	0	0	0	0	0	0
03135	Y	0	0	0	0	0	0
03135	Z	0	0	0	0	0	0
03139	X	0	0	0	0	0	0
03139	Y	0	0	0	0	0	0
03139	Z	0	0	0	0	0	0
03140	X	0	0	0	0	0	0
03140	Y	0	0	0	0	0	0
03140	Z	0	0	0	0	0	0
03143	X	0	0	0	0	0	0
03143	Y	0	0	0	0	0	0
03143	Z	0	0	0	0	0	0
03144	X	0	0	0	0	0	0
03144	Y	0	0	0	0	0	0
03144	Z	0	0	0	0	0	0
03145	X	0	0	0	0	0	0
03145	Y	0	0	0	0	0	0
03145	Z	0	0	0	0	0	0
03149	X	0	0	0	0	0	0
03149	Y	0	0	0	0	0	0
03149	Z	0	0	0	0	0	0
03151	X	0	0	0	0	0	0
03151	Y	0	0	0	0	0	0
03151	Z	0	0	0	0	0	0
03152	X	0	0	0	0	0	0
03152	Y	0	0	0	0	0	0
03152	Z	0	0	0	0	0	0
03153	X	0	0	0	0	0	0
03153	Y	0	0	0	0	0	0
03153	Z	0	0	0	0	0	0
03163	X	0	0	0	0	0	0
03163	Y	0	0	0	0	0	0
03163	Z	0	0	0	0	0	0
03166	X	0	0	0	0	0	0
03166	Y	0	0	0	0	0	0
03166	Z	0	0	0	0	0	0
03167	X	0	0	0	0	0	0
03167	Y	0	0	0	0	0	0
03167	Z	0	0	0	0	0	0
03170	X	0	0	0	0	0	0
03170	Y	0	0	0	0	0	0
03170	Z	0	0	0	0	0	0
03173	X	0	0	0	0	0	0
03173	Y	0	0	0	0	0	0
03173	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03175	X	0	0	0	0	0	0
03175	Y	0	0	0	0	0	0
03175	Z	0	0	0	0	0	0
03177	X	0	0	0	0	0	0
03177	Y	0	0	0	0	0	0
03177	Z	0	0	0	0	0	0
03180	X	0	0	0	0	0	0
03180	Y	0	0	0	0	0	0
03180	Z	0	0	0	0	0	0
03181	X	0	0	0	0	0	0
03181	Y	0	0	0	0	0	0
03181	Z	0	0	0	0	0	0
03182	X	0	0	0	0	0	0
03182	Y	0	0	0	0	0	0
03182	Z	0	0	0	0	0	0
03183	X	0	0	0	0	0	0
03183	Y	0	0	0	0	0	0
03183	Z	0	0	0	0	0	0
03184	X	0	0	0	0	0	0
03184	Y	0	0	0	0	0	0
03184	Z	0	0	0	0	0	0
03185	X	0	0	0	0	0	0
03185	Y	0	0	0	0	0	0
03185	Z	0	0	0	0	0	0
03188	X	0	0	0	0	0	0
03188	Y	0	0	0	0	0	0
03188	Z	0	0	0	0	0	0
03189	X	0	0	0	0	0	0
03189	Y	0	0	0	0	0	0
03189	Z	0	0	0	0	0	0
03192	X	0	0	0	0	0	0
03192	Y	0	0	0	0	0	0
03192	Z	0	0	0	0	0	0
03201	X	0	0	0	0	0	0
03201	Y	0	0	0	0	0	0
03201	Z	0	0	0	0	0	0
03203	X	0	0	0	0	0	0
03203	Y	0	0	0	0	0	0
03203	Z	0	0	0	0	0	0
03205	X	0	0	0	0	0	0
03205	Y	0	0	0	0	0	0
03205	Z	0	0	0	0	0	0
03207	X	0	0	0	0	0	0
03207	Y	0	0	0	0	0	0
03207	Z	0	0	0	0	0	0
03209	X	0	0	0	0	0	0
03209	Y	0	0	0	0	0	0
03209	Z	0	0	0	0	0	0
03211	X	0	0	0	0	0	0
03211	Y	0	0	0	0	0	0
03211	Z	0	0	0	0	0	0
03220	X	0	0	0	0	0	0
03220	Y	0	0	0	0	0	0
03220	Z	0	0	0	0	0	0
03222	X	0	0	0	0	0	0
03222	Y	0	0	0	0	0	0
03222	Z	0	0	0	0	0	0
03225	X	913	-754	-428	158	53	-264
03225	Y	1 446	-6 388	-4 397	1 198	398	-676
03225	Z	0	0	0	0	0	0
03226	X	0	0	0	0	0	0
03226	Y	0	0	0	0	0	0
03226	Z	0	0	0	0	0	0
03229	X	0	0	0	0	0	0
03229	Y	0	0	0	0	0	0
03229	Z	0	0	0	0	0	0
03236	X	0	0	0	0	0	0
03236	Y	0	0	0	0	0	0
03236	Z	0	0	0	0	0	0
03255	X	0	0	0	0	0	0
03255	Y	0	0	0	0	0	0
03255	Z	0	0	0	0	0	0
03257	X	0	0	0	0	0	0
03257	Y	0	0	0	0	0	0
03257	Z	0	0	0	0	0	0
03259	X	0	0	0	0	0	0
03259	Y	0	0	0	0	0	0
03259	Z	0	0	0	0	0	0
03261	X	-1 291	-151	949	7	-253	-22
03261	Y	250	-343	-209	-1	43	-47
03261	Z	0	0	0	0	0	0
03263	X	0	0	0	0	0	0
03263	Y	0	0	0	0	0	0
03263	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{no}	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
03265	X	0	0	0	0	0	0
03265	Y	0	0	0	0	0	0
03265	Z	0	0	0	0	0	0
03267	X	0	0	0	0	0	0
03267	Y	0	0	0	0	0	0
03267	Z	0	0	0	0	0	0
03269	X	0	0	0	0	0	0
03269	Y	0	0	0	0	0	0
03269	Z	0	0	0	0	0	0
03271	X	0	0	0	0	0	0
03271	Y	0	0	0	0	0	0
03271	Z	0	0	0	0	0	0
03273	X	0	0	0	0	0	0
03273	Y	0	0	0	0	0	0
03273	Z	0	0	0	0	0	0
03275	X	0	0	0	0	0	0
03275	Y	0	0	0	0	0	0
03275	Z	0	0	0	0	0	0
03277	X	49	402	-751	-21	93	-453
03277	Y	235	-140	-598	17	-56	141
03277	Z	0	0	0	0	0	0
03279	X	0	0	0	0	0	0
03279	Y	0	0	0	0	0	0
03279	Z	0	0	0	0	0	0
03284	X	0	0	0	0	0	0
03284	Y	0	0	0	0	0	0
03284	Z	0	0	0	0	0	0
03286	X	0	0	0	0	0	0
03286	Y	0	0	0	0	0	0
03286	Z	0	0	0	0	0	0
03292	X	0	0	0	0	0	0
03292	Y	0	0	0	0	0	0
03292	Z	0	0	0	0	0	0
03294	X	0	0	0	0	0	0
03294	Y	0	0	0	0	0	0
03294	Z	0	0	0	0	0	0
03306	X	427	-1 127	2 912	194	47	-23
03306	Y	484	-3 521	-317	663	105	-84
03306	Z	0	0	0	0	0	0
03308	X	0	0	0	0	0	0
03308	Y	0	0	0	0	0	0
03308	Z	0	0	0	0	0	0
03314	X	140	-409	1 763	89	17	-69
03314	Y	652	-2 335	-1 017	459	65	-52
03314	Z	0	0	0	0	0	0
03316	X	0	0	0	0	0	0
03316	Y	0	0	0	0	0	0
03316	Z	0	0	0	0	0	0
03329	X	0	0	0	0	0	0
03329	Y	0	0	0	0	0	0
03329	Z	0	0	0	0	0	0
03334	X	0	0	0	0	0	0
03334	Y	0	0	0	0	0	0
03334	Z	0	0	0	0	0	0
03335	X	0	0	0	0	0	0
03335	Y	0	0	0	0	0	0
03335	Z	0	0	0	0	0	0
03346	X	0	0	0	0	0	0
03346	Y	0	0	0	0	0	0
03346	Z	0	0	0	0	0	0
03348	X	0	0	0	0	0	0
03348	Y	0	0	0	0	0	0
03348	Z	0	0	0	0	0	0
03354	X	0	0	0	0	0	0
03354	Y	0	0	0	0	0	0
03354	Z	0	0	0	0	0	0
03356	X	0	0	0	0	0	0
03356	Y	0	0	0	0	0	0
03356	Z	0	0	0	0	0	0
03365	X	0	0	0	0	0	0
03365	Y	0	0	0	0	0	0
03365	Z	0	0	0	0	0	0
03369	X	0	0	0	0	0	0
03369	Y	0	0	0	0	0	0
03369	Z	0	0	0	0	0	0
03371	X	0	0	0	0	0	0
03371	Y	0	0	0	0	0	0
03371	Z	0	0	0	0	0	0
03373	X	0	0	0	0	0	0
03373	Y	0	0	0	0	0	0
03373	Z	0	0	0	0	0	0
03375	X	0	0	0	0	0	0
03375	Y	0	0	0	0	0	0
03375	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nod}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03377	X	0	0	0	0	0	0
03377	Y	0	0	0	0	0	0
03377	Z	0	0	0	0	0	0
03379	X	0	0	0	0	0	0
03379	Y	0	0	0	0	0	0
03379	Z	0	0	0	0	0	0
03400	X	-304	-1 545	-976	337	-14	-293
03400	Y	72	-3 032	199	623	4	73
03400	Z	0	0	0	0	0	0
03402	X	0	0	0	0	0	0
03402	Y	0	0	0	0	0	0
03402	Z	0	0	0	0	0	0
03404	X	0	0	0	0	0	0
03404	Y	0	0	0	0	0	0
03404	Z	0	0	0	0	0	0
03406	X	-83	1 104	-1 115	-288	2	455
03406	Y	-322	-1 953	-1 788	413	3	-192
03406	Z	0	0	0	0	0	0
03408	X	-218	-204	-1 057	59	-6	185
03408	Y	52	-2 691	460	557	1	-70
03408	Z	0	0	0	0	0	0
03410	X	0	0	0	0	0	0
03410	Y	0	0	0	0	0	0
03410	Z	0	0	0	0	0	0
03412	X	135	-1 140	831	241	49	-56
03412	Y	568	-3 469	4 568	625	96	32
03412	Z	0	0	0	0	0	0
03419	X	0	0	0	0	0	0
03419	Y	0	0	0	0	0	0
03419	Z	0	0	0	0	0	0
03420	X	0	0	0	0	0	0
03420	Y	0	0	0	0	0	0
03420	Z	0	0	0	0	0	0
03424	X	0	0	0	0	0	0
03424	Y	0	0	0	0	0	0
03424	Z	0	0	0	0	0	0
03427	X	-4 163	1 281	-3 840	-246	-769	-16
03427	Y	1 083	-155	1 295	76	190	-23
03427	Z	0	0	0	0	0	0
03442	X	-31 345	-5 349	-8 760	1 798	-1 775	-231
03442	Y	7 000	7 398	5 143	-1 404	200	-98
03442	Z	0	0	0	0	0	0
03443	X	85	344	459	-130	50	-47
03443	Y	23	-61	367	19	70	-32
03443	Z	0	0	0	0	0	0
03446	X	-355	-490	-523	123	-48	-151
03446	Y	-4 446	-10 586	-9 134	2 250	-876	104
03446	Z	0	0	0	0	0	0
03447	X	0	0	0	0	0	0
03447	Y	0	0	0	0	0	0
03447	Z	0	0	0	0	0	0
03448	X	41 439	24 670	4 495	-1 494	766	-6 283
03448	Y	-13 546	50 080	-2 446	-2 529	1 144	3 174
03448	Z	0	0	0	0	0	0
03449	X	-4 400	-15 652	-2 476	-116	130	-1 928
03449	Y	-12 167	30 587	2 124	509	314	-3 521
03449	Z	0	0	0	0	0	0
03450	X	475	-1 092	900	296	112	-222
03450	Y	-70	-758	-1 127	220	-10	119
03450	Z	0	0	0	0	0	0
03451	X	532	-606	-679	-167	34	-32
03451	Y	949	-2 772	-2 134	279	127	-237
03451	Z	0	0	0	0	0	0
03452	X	0	0	0	0	0	0
03452	Y	0	0	0	0	0	0
03452	Z	0	0	0	0	0	0
03453	X	-1 253	-615	-576	200	-344	-575
03453	Y	464	-2 890	302	427	134	185
03453	Z	0	0	0	0	0	0
03454	X	0	0	0	0	0	0
03454	Y	0	0	0	0	0	0
03454	Z	0	0	0	0	0	0
03455	X	-2 668	1 211	-515	-244	-587	350
03455	Y	1 168	-1 461	-2 558	227	224	-156
03455	Z	0	0	0	0	0	0
03456	X	0	0	0	0	0	0
03456	Y	0	0	0	0	0	0
03456	Z	0	0	0	0	0	0
03457	X	-7 390	-10 953	7 384	3 135	-1 799	-48
03457	Y	4 135	7 472	-4 324	-2 432	1 273	87
03457	Z	0	0	0	0	0	0
03458	X	-1 872	-628	-2 904	189	-143	-83
03458	Y	531	-4 493	1 111	927	34	-395
03458	Z	0	0	0	0	0	0

Id$_{No}$	Dir	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
03459	X	-2 261	-360	-1 179	43	-453	190
03459	Y	764	507	-1 228	255	119	259
03459	Z	0	0	0	0	0	0
03460	X	-881	-65	-2 741	13	-208	-52
03460	Y	203	-326	1 027	99	37	-138
03460	Z	0	0	0	0	0	0
03461	X	0	0	0	0	0	0
03461	Y	0	0	0	0	0	0
03461	Z	0	0	0	0	0	0
03462	X	-508	-381	-2 075	-12	-87	93
03462	Y	-296	94	-1 802	-60	-46	-85
03462	Z	0	0	0	0	0	0
03463	X	0	0	0	0	0	0
03463	Y	0	0	0	0	0	0
03463	Z	0	0	0	0	0	0
03464	X	-847	-945	3 814	143	-131	-52
03464	Y	252	-5 183	-396	681	-81	-438
03464	Z	0	0	0	0	0	0
03465	X	-1 165	-833	3 346	393	197	-182
03465	Y	1 150	-2 090	-393	495	248	161
03465	Z	0	0	0	0	0	0
03466	X	-1 618	-914	-2 466	49	-242	238
03466	Y	510	-3 311	-4 506	266	-393	545
03466	Z	0	0	0	0	0	0
03467	X	0	0	0	0	0	0
03467	Y	0	0	0	0	0	0
03467	Z	0	0	0	0	0	0
03468	X	0	0	0	0	0	0
03468	Y	0	0	0	0	0	0
03468	Z	0	0	0	0	0	0
03469	X	0	0	0	0	0	0
03469	Y	0	0	0	0	0	0
03469	Z	0	0	0	0	0	0
03470	X	3 881	1 073	-85	-238	-891	-413
03470	Y	4 338	-878	-1 095	241	888	-552
03470	Z	0	0	0	0	0	0
03471	X	0	0	0	0	0	0
03471	Y	0	0	0	0	0	0
03471	Z	0	0	0	0	0	0
03472	X	0	0	0	0	0	0
03472	Y	0	0	0	0	0	0
03472	Z	0	0	0	0	0	0
03473	X	392	-795	792	222	-12	-375
03473	Y	-255	-1 599	1 948	-226	-86	288
03473	Z	0	0	0	0	0	0
03474	X	13 322	6 829	3 369	1 210	-4 336	-1 425
03474	Y	10 959	7 942	2 674	3 354	797	-8 628
03474	Z	0	0	0	0	0	0
03475	X	0	0	0	0	0	0
03475	Y	0	0	0	0	0	0
03475	Z	0	0	0	0	0	0
03476	X	-5 503	1 120	5 061	-233	-1 099	-38
03476	Y	1 492	-465	-1 685	86	276	-115
03476	Z	0	0	0	0	0	0
03477	X	0	0	0	0	0	0
03477	Y	0	0	0	0	0	0
03477	Z	0	0	0	0	0	0
03478	X	-1 585	-852	1 159	-9	-261	-121
03478	Y	804	444	-667	-28	121	-377
03478	Z	0	0	0	0	0	0
03479	X	-7 441	3 616	-7 400	-409	-1 467	-241
03479	Y	939	-375	771	62	189	74
03479	Z	0	0	0	0	0	0
03480	X	-1 100	975	866	-21	-204	51
03480	Y	984	-152	1 201	-24	195	427
03480	Z	0	0	0	0	0	0
03481	X	-5 325	276	4 955	-68	-1 115	-5
03481	Y	621	-179	-681	55	122	-86
03481	Z	0	0	0	0	0	0
03482	X	-7 249	-3 020	6 409	94	-1 349	-409
03482	Y	1 120	833	-618	-90	273	191
03482	Z	0	0	0	0	0	0
03483	X	0	0	0	0	0	0
03483	Y	0	0	0	0	0	0
03483	Z	0	0	0	0	0	0
03484	X	0	0	0	0	0	0
03484	Y	0	0	0	0	0	0
03484	Z	0	0	0	0	0	0
03485	X	3 082	-18 851	4 511	240	-2 468	-9 108
03485	Y	12 367	-22 076	10 084	2 047	590	4 668
03485	Z	0	0	0	0	0	0
03486	X	0	0	0	0	0	0
03486	Y	0	0	0	0	0	0
03486	Z	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03487	X	0	0	0	0	0	0
03487	Y	0	0	0	0	0	0
03487	Z	0	0	0	0	0	0
03488	X	0	0	0	0	0	0
03488	Y	0	0	0	0	0	0
03488	Z	0	0	0	0	0	0
03489	X	0	0	0	0	0	0
03489	Y	0	0	0	0	0	0
03489	Z	0	0	0	0	0	0
03490	X	0	0	0	0	0	0
03490	Y	0	0	0	0	0	0
03490	Z	0	0	0	0	0	0
03491	X	-4 115	767	4 036	-136	-805	-25
03491	Y	1 323	-348	-1 965	143	200	-53
03491	Z	0	0	0	0	0	0
03492	X	374	-926	-294	184	9	-216
03492	Y	-57	-4 082	-1 507	660	84	-637
03492	Z	0	0	0	0	0	0
03493	X	-182	-767	837	196	-128	-21
03493	Y	195	-1 795	1 333	472	56	-53
03493	Z	0	0	0	0	0	0
03494	X	0	0	0	0	0	0
03494	Y	0	0	0	0	0	0
03494	Z	0	0	0	0	0	0
03495	X	795	-2 114	-1 269	437	56	-604
03495	Y	1 572	-2 918	717	533	206	-598
03495	Z	0	0	0	0	0	0
03496	X	0	0	0	0	0	0
03496	Y	0	0	0	0	0	0
03496	Z	0	0	0	0	0	0
03497	X	0	0	0	0	0	0
03497	Y	0	0	0	0	0	0
03497	Z	0	0	0	0	0	0
03498	X	0	0	0	0	0	0
03498	Y	0	0	0	0	0	0
03498	Z	0	0	0	0	0	0
03499	X	-453	-574	484	210	-151	82
03499	Y	378	553	2 475	-152	-272	192
03499	Z	0	0	0	0	0	0
03500	X	-1 993	-1 911	879	870	-534	-142
03500	Y	-4 660	-11 112	3 585	3 447	-1 397	147
03500	Z	0	0	0	0	0	0
03501	X	0	0	0	0	0	0
03501	Y	0	0	0	0	0	0
03501	Z	0	0	0	0	0	0
03502	X	0	0	0	0	0	0
03502	Y	0	0	0	0	0	0
03502	Z	0	0	0	0	0	0
03503	X	0	0	0	0	0	0
03503	Y	0	0	0	0	0	0
03503	Z	0	0	0	0	0	0
03504	X	0	0	0	0	0	0
03504	Y	0	0	0	0	0	0
03504	Z	0	0	0	0	0	0
03505	X	0	0	0	0	0	0
03505	Y	0	0	0	0	0	0
03505	Z	0	0	0	0	0	0
03506	X	0	0	0	0	0	0
03506	Y	0	0	0	0	0	0
03506	Z	0	0	0	0	0	0
03507	X	0	0	0	0	0	0
03507	Y	0	0	0	0	0	0
03507	Z	0	0	0	0	0	0
03508	X	0	0	0	0	0	0
03508	Y	0	0	0	0	0	0
03508	Z	0	0	0	0	0	0
03509	X	0	0	0	0	0	0
03509	Y	0	0	0	0	0	0
03509	Z	0	0	0	0	0	0
03510	X	0	0	0	0	0	0
03510	Y	0	0	0	0	0	0
03510	Z	0	0	0	0	0	0
03511	X	111	-1 501	-405	471	-90	324
03511	Y	268	-5 774	-683	1 741	39	332
03511	Z	0	0	0	0	0	0
03512	X	0	0	0	0	0	0
03512	Y	0	0	0	0	0	0
03512	Z	0	0	0	0	0	0
03513	X	-2 315	-1 228	158	278	-661	147
03513	Y	170	-9 852	1 143	2 456	47	313
03513	Z	0	0	0	0	0	0
03514	X	0	0	0	0	0	0
03514	Y	0	0	0	0	0	0
03514	Z	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id_{Nd}	Dir	F_X	F_Y	F_Z	M_X	M_Y	M_Z
		[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
03515	X	0	0	0	0	0	0
03515	Y	0	0	0	0	0	0
03515	Z	0	0	0	0	0	0
03516	X	0	0	0	0	0	0
03516	Y	0	0	0	0	0	0
03516	Z	0	0	0	0	0	0
03517	X	0	0	0	0	0	0
03517	Y	0	0	0	0	0	0
03517	Z	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione del sisma.
F_X, F_Y, F_Z, M_X, M_Y, M_Z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id_{Nd}	Dir	e	F_X	F_Y	F_Z	M_X	M_Y	M_Z
			[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
00001	X	+	0	0	0	0	0	0
00001	X	-	0	0	0	0	0	0
00001	Y	+	0	0	0	0	0	0
00001	Y	-	0	0	0	0	0	0
00002	X	+	0	0	0	0	0	0
00002	X	-	0	0	0	0	0	0
00002	Y	+	0	0	0	0	0	0
00002	Y	-	0	0	0	0	0	0
00005	X	+	0	0	0	0	0	0
00005	X	-	0	0	0	0	0	0
00005	Y	+	0	0	0	0	0	0
00005	Y	-	0	0	0	0	0	0
00006	X	+	0	0	0	0	0	0
00006	X	-	0	0	0	0	0	0
00006	Y	+	0	0	0	0	0	0
00006	Y	-	0	0	0	0	0	0
00007	X	+	0	0	0	0	0	0
00007	X	-	0	0	0	0	0	0
00007	Y	+	0	0	0	0	0	0
00007	Y	-	0	0	0	0	0	0
00010	X	+	0	0	0	0	0	0
00010	X	-	0	0	0	0	0	0
00010	Y	+	0	0	0	0	0	0
00010	Y	-	0	0	0	0	0	0
00013	X	+	0	0	0	0	0	0
00013	X	-	0	0	0	0	0	0
00013	Y	+	0	0	0	0	0	0
00013	Y	-	0	0	0	0	0	0
00015	X	+	0	0	0	0	0	0
00015	X	-	0	0	0	0	0	0
00015	Y	+	0	0	0	0	0	0
00015	Y	-	0	0	0	0	0	0
00017	X	+	0	0	0	0	0	0
00017	X	-	0	0	0	0	0	0
00017	Y	+	0	0	0	0	0	0
00017	Y	-	0	0	0	0	0	0
00019	X	+	0	0	0	0	0	0
00019	X	-	0	0	0	0	0	0
00019	Y	+	0	0	0	0	0	0
00019	Y	-	0	0	0	0	0	0
00021	X	+	0	0	0	0	0	0
00021	X	-	0	0	0	0	0	0
00021	Y	+	0	0	0	0	0	0
00021	Y	-	0	0	0	0	0	0
00023	X	+	0	0	0	0	0	0
00023	X	-	0	0	0	0	0	0
00023	Y	+	0	0	0	0	0	0
00023	Y	-	0	0	0	0	0	0
00025	X	+	0	0	0	0	0	0
00025	X	-	0	0	0	0	0	0
00025	Y	+	0	0	0	0	0	0
00025	Y	-	0	0	0	0	0	0
00030	X	+	0	0	0	0	0	0
00030	X	-	0	0	0	0	0	0
00030	Y	+	0	0	0	0	0	0
00030	Y	-	0	0	0	0	0	0
00032	X	+	0	0	0	0	0	0
00032	X	-	0	0	0	0	0	0
00032	Y	+	0	0	0	0	0	0
00032	Y	-	0	0	0	0	0	0
00034	X	+	0	0	0	0	0	0
00034	X	-	0	0	0	0	0	0
00034	Y	+	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nod}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00034	Y	-	0	0	0	0	0	0
00036	X	+	0	0	0	0	0	0
00036	X	-	0	0	0	0	0	0
00036	Y	+	0	0	0	0	0	0
00036	Y	-	0	0	0	0	0	0
00038	X	+	0	0	0	0	0	0
00038	X	-	0	0	0	0	0	0
00038	Y	+	0	0	0	0	0	0
00038	Y	-	0	0	0	0	0	0
00039	X	+	0	0	0	0	0	0
00039	X	-	0	0	0	0	0	0
00039	Y	+	0	0	0	0	0	0
00039	Y	-	0	0	0	0	0	0
00041	X	+	0	0	0	0	0	0
00041	X	-	0	0	0	0	0	0
00041	Y	+	0	0	0	0	0	0
00041	Y	-	0	0	0	0	0	0
00044	X	+	0	0	0	0	0	0
00044	X	-	0	0	0	0	0	0
00044	Y	+	0	0	0	0	0	0
00044	Y	-	0	0	0	0	0	0
00047	X	+	6 256	6 055	-861	-306	347	365
00047	X	-	-6 256	-6 055	861	306	-347	-365
00047	Y	+	6 792	6 574	-935	-332	377	395
00047	Y	-	-6 792	-6 574	935	332	-377	-395
00048	X	+	0	0	0	0	0	0
00048	X	-	0	0	0	0	0	0
00048	Y	+	0	0	0	0	0	0
00048	Y	-	0	0	0	0	0	0
00051	X	+	0	0	0	0	0	0
00051	X	-	0	0	0	0	0	0
00051	Y	+	0	0	0	0	0	0
00051	Y	-	0	0	0	0	0	0
00052	X	+	0	0	0	0	0	0
00052	X	-	0	0	0	0	0	0
00052	Y	+	0	0	0	0	0	0
00052	Y	-	0	0	0	0	0	0
00053	X	+	0	0	0	0	0	0
00053	X	-	0	0	0	0	0	0
00053	Y	+	0	0	0	0	0	0
00053	Y	-	0	0	0	0	0	0
00056	X	+	0	0	0	0	0	0
00056	X	-	0	0	0	0	0	0
00056	Y	+	0	0	0	0	0	0
00056	Y	-	0	0	0	0	0	0
00059	X	+	0	0	0	0	0	0
00059	X	-	0	0	0	0	0	0
00059	Y	+	0	0	0	0	0	0
00059	Y	-	0	0	0	0	0	0
00060	X	+	0	0	0	0	0	0
00060	X	-	0	0	0	0	0	0
00060	Y	+	0	0	0	0	0	0
00060	Y	-	0	0	0	0	0	0
00061	X	+	0	0	0	0	0	0
00061	X	-	0	0	0	0	0	0
00061	Y	+	0	0	0	0	0	0
00061	Y	-	0	0	0	0	0	0
00063	X	+	0	0	0	0	0	0
00063	X	-	0	0	0	0	0	0
00063	Y	+	0	0	0	0	0	0
00063	Y	-	0	0	0	0	0	0
00064	X	+	0	0	0	0	0	0
00064	X	-	0	0	0	0	0	0
00064	Y	+	0	0	0	0	0	0
00064	Y	-	0	0	0	0	0	0
00066	X	+	0	0	0	0	0	0
00066	X	-	0	0	0	0	0	0
00066	Y	+	0	0	0	0	0	0
00066	Y	-	0	0	0	0	0	0
00071	X	+	-56	-17	-3	7	-7	-4
00071	X	-	56	17	3	-7	7	4
00071	Y	+	-61	-18	-3	7	-7	-5
00071	Y	-	61	18	3	-7	7	5
00073	X	+	0	0	0	0	0	0
00073	X	-	0	0	0	0	0	0
00073	Y	+	0	0	0	0	0	0
00073	Y	-	0	0	0	0	0	0
00076	X	+	0	0	0	0	0	0
00076	X	-	0	0	0	0	0	0
00076	Y	+	0	0	0	0	0	0
00076	Y	-	0	0	0	0	0	0
00078	X	+	0	0	0	0	0	0
00078	X	-	0	0	0	0	0	0
00078	Y	+	0	0	0	0	0	0
00078	Y	-	0	0	0	0	0	0

Id nodo	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00080	X	+	1	-2	0	0	1	-6
00080	X	-	-1	2	0	0	-1	6
00080	Y	+	2	-2	0	0	1	-7
00080	Y	-	-2	2	0	0	-1	7
00082	X	+	3	-6	0	0	1	-5
00082	X	-	-3	6	0	0	-1	5
00082	Y	+	4	-7	0	0	1	-6
00082	Y	-	-4	7	0	0	-1	6
00084	X	+	-6	-4	6	2	0	-2
00084	X	-	6	4	-6	-2	0	2
00084	Y	+	-7	-5	6	2	1	-3
00084	Y	-	7	5	-6	-2	-1	3
00090	X	+	2 596	4 640	657	-597	119	-681
00090	X	-	-2 596	-4 640	-657	597	-119	681
00090	Y	+	2 818	5 037	713	-648	129	-740
00090	Y	-	-2 818	-5 037	-713	648	-129	740
00094	X	+	1 752	487	57	-495	17	279
00094	X	-	-1 752	-487	-57	495	-17	-279
00094	Y	+	1 903	529	62	-538	18	302
00094	Y	-	-1 903	-529	-62	538	-18	-302
00097	X	+	0	0	0	0	0	0
00097	X	-	0	0	0	0	0	0
00097	Y	+	0	0	0	0	0	0
00097	Y	-	0	0	0	0	0	0
00099	X	+	78	-73	144	22	-18	-31
00099	X	-	-78	73	-144	-22	18	31
00099	Y	+	85	-80	156	24	-20	-35
00099	Y	-	-85	80	-156	-24	20	35
00101	X	+	-1 286	-1 532	-21	-10	-4	-227
00101	X	-	1 286	1 532	21	10	4	227
00101	Y	+	-1 396	-1 663	-23	-11	-4	-247
00101	Y	-	1 396	1 663	23	11	4	247
00103	X	+	-17	-6	21	0	-3	-7
00103	X	-	17	6	-21	0	3	7
00103	Y	+	-18	-6	23	1	-3	-8
00103	Y	-	18	6	-23	-1	3	8
00104	X	+	15	-8	23	0	2	-5
00104	X	-	-15	8	-23	0	-2	5
00104	Y	+	16	-9	25	0	2	-6
00104	Y	-	-16	9	-25	0	-2	6
00105	X	+	36	6	-20	1	8	-3
00105	X	-	-36	-6	20	-1	-8	3
00105	Y	+	39	7	-21	1	8	-3
00105	Y	-	-39	-7	21	-1	-8	3
00106	X	+	92	-21	97	-1	17	-1
00106	X	-	-92	21	-97	1	-17	1
00106	Y	+	100	-23	105	-2	18	-2
00106	Y	-	-100	23	-105	2	-18	2
00107	X	+	117	23	-52	-1	26	4
00107	X	-	-117	-23	52	1	-26	-4
00107	Y	+	127	25	-57	-1	28	4
00107	Y	-	-127	-25	57	1	-28	-4
00108	X	+	307	-81	332	-4	55	4
00108	X	-	-307	81	-332	4	-55	-4
00108	Y	+	333	-88	360	-5	60	4
00108	Y	-	-333	88	-360	5	-60	-4
00110	X	+	227	67	-186	12	47	8
00110	X	-	-227	-67	186	-12	-47	-8
00110	Y	+	247	73	-202	13	51	8
00110	Y	-	-247	-73	202	-13	-51	-8
00127	X	+	-33	266	-512	-23	-18	-11
00127	X	-	33	-266	512	23	18	11
00127	Y	+	-36	289	-556	-24	-20	-13
00127	Y	-	36	-289	556	24	20	13
00128	X	+	60	-256	-369	34	-3	2
00128	X	-	-60	256	369	-34	3	-2
00128	Y	+	65	-277	-401	37	-3	1
00128	Y	-	-65	277	401	-37	3	-1
00134	X	+	-202	152	-243	-4	-34	-43
00134	X	-	202	-152	243	4	34	43
00134	Y	+	-219	165	-264	-5	-37	-47
00134	Y	-	219	-165	264	5	37	47
00135	X	+	-229	-52	213	17	-47	11
00135	X	-	229	52	-213	-17	47	-11
00135	Y	+	-248	-56	232	18	-51	11
00135	Y	-	248	56	-232	-18	51	-11
00139	X	+	-25	-38	66	4	-1	-6
00139	X	-	25	38	-66	-4	1	6
00139	Y	+	-27	-44	72	5	-1	-7
00139	Y	-	27	44	-72	-5	1	7
00140	X	+	4	28	15	-5	-1	-6
00140	X	-	-4	-28	-15	5	1	6
00140	Y	+	4	33	15	-6	-1	-7
00140	Y	-	-4	-33	-15	6	1	7
00146	X	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00146	X	-	0	0	0	0	0	0
00146	Y	+	0	0	0	0	0	0
00146	Y	-	0	0	0	0	0	0
00147	X	+	15	551	112	-112	0	6
00147	X	-	-15	-551	-112	112	0	-6
00147	Y	+	16	598	122	-122	0	6
00147	Y	-	-16	-598	-122	122	0	-6
00148	X	+	-15	550	-85	-113	1	6
00148	X	-	15	-550	85	113	-1	-6
00148	Y	+	-16	597	-92	-122	1	6
00148	Y	-	16	-597	92	122	-1	-6
00149	X	+	0	0	0	0	0	0
00149	X	-	0	0	0	0	0	0
00149	Y	+	0	0	0	0	0	0
00149	Y	-	0	0	0	0	0	0
00150	X	+	0	0	0	0	0	0
00150	X	-	0	0	0	0	0	0
00150	Y	+	0	0	0	0	0	0
00150	Y	-	0	0	0	0	0	0
00151	X	+	74	418	175	-93	0	41
00151	X	-	-74	-418	-175	93	0	-41
00151	Y	+	80	454	190	-101	0	44
00151	Y	-	-80	-454	-190	101	0	-44
00161	X	+	0	0	0	0	0	0
00161	X	-	0	0	0	0	0	0
00161	Y	+	0	0	0	0	0	0
00161	Y	-	0	0	0	0	0	0
00166	X	+	630	9	142	-6	153	-16
00166	X	-	-630	-9	-142	6	-153	16
00166	Y	+	683	10	155	-6	166	-18
00166	Y	-	-683	-10	-155	6	-166	18
00167	X	+	275	-260	787	-7	13	26
00167	X	-	-275	260	-787	7	-13	-26
00167	Y	+	298	-282	854	-7	14	27
00167	Y	-	-298	282	-854	7	-14	-27
00168	X	+	103	212	-13	1	22	-32
00168	X	-	-103	-212	13	-1	-22	32
00168	Y	+	112	231	-14	1	23	-36
00168	Y	-	-112	-231	14	-1	-23	36
00173	X	+	0	0	0	0	0	0
00173	X	-	0	0	0	0	0	0
00173	Y	+	0	0	0	0	0	0
00173	Y	-	0	0	0	0	0	0
00174	X	+	-372	-65	-283	-4	-73	16
00174	X	-	372	65	283	4	73	-16
00174	Y	+	-404	-70	-307	-5	-79	17
00174	Y	-	404	70	307	5	79	-17
00175	X	+	-480	99	445	7	-88	16
00175	X	-	480	-99	-445	-7	88	-16
00175	Y	+	-521	107	484	8	-96	17
00175	Y	-	521	-107	-484	-8	96	-17
00176	X	+	-378	-53	-310	-9	-80	15
00176	X	-	378	53	310	9	80	-15
00176	Y	+	-410	-57	-337	-10	-86	16
00176	Y	-	410	57	337	10	86	-16
00177	X	+	-345	42	278	8	-67	14
00177	X	-	345	-42	-278	-8	67	-14
00177	Y	+	-374	46	302	9	-72	15
00177	Y	-	374	-46	-302	-9	72	-15
00178	X	+	-315	-61	-271	-4	-61	12
00178	X	-	315	61	271	4	61	-12
00178	Y	+	-342	-66	-295	-4	-66	13
00178	Y	-	342	66	295	4	66	-13
00179	X	+	-371	78	331	4	-72	15
00179	X	-	371	-78	-331	-4	72	-15
00179	Y	+	-402	85	359	5	-78	15
00179	Y	-	402	-85	-359	-5	78	-15
00180	X	+	-72	10	61	1	-13	-15
00180	X	-	72	-10	-61	-1	13	15
00180	Y	+	-78	11	66	1	-14	-17
00180	Y	-	78	-11	-66	-1	14	17
00181	X	+	-82	12	17	-1	-18	-13
00181	X	-	82	-12	-17	1	18	13
00181	Y	+	-89	13	18	-1	-20	-15
00181	Y	-	89	-13	-18	1	20	15
00184	X	+	-206	8	81	0	-40	-11
00184	X	-	206	-8	-81	0	40	11
00184	Y	+	-224	9	88	0	-43	-12
00184	Y	-	224	-9	-88	0	43	12
00185	X	+	-60	-6	21	-1	-10	-19
00185	X	-	60	6	-21	1	10	19
00185	Y	+	-65	-7	22	-1	-11	-21
00185	Y	-	65	7	-22	1	11	21
00186	X	+	0	0	0	0	0	0
00186	X	-	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00186	Y	+	0	0	0	0	0	0
00186	Y	-	0	0	0	0	0	0
00187	X	+	-23	-11	-1	-1	-3	-14
00187	X	-	23	11	1	1	3	14
00187	Y	+	-25	-12	-1	-1	-3	-15
00187	Y	-	25	12	1	1	3	15
00188	X	+	1	7	4	1	2	-14
00188	X	-	-1	-7	-4	-1	-2	14
00188	Y	+	2	7	4	1	2	-16
00188	Y	-	-2	-7	-4	-1	-2	16
00189	X	+	-11	-5	-23	0	-2	-10
00189	X	-	11	5	23	0	2	10
00189	Y	+	-12	-5	-25	-1	-2	-11
00189	Y	-	12	5	25	1	2	11
00190	X	+	0	0	0	0	0	0
00190	X	-	0	0	0	0	0	0
00190	Y	+	0	0	0	0	0	0
00190	Y	-	0	0	0	0	0	0
00206	X	+	-318	-56	-224	-3	-66	16
00206	X	-	318	56	224	3	66	-16
00206	Y	+	-345	-61	-243	-3	-72	16
00206	Y	-	345	61	243	3	72	-16
00207	X	+	-673	166	634	5	-132	31
00207	X	-	673	-166	-634	-5	132	-31
00207	Y	+	-730	180	688	6	-143	33
00207	Y	-	730	-180	-688	-6	143	-33
00213	X	+	-12	87	-149	-7	-6	-8
00213	X	-	12	-87	149	7	6	8
00213	Y	+	-14	95	-162	-7	-6	-9
00213	Y	-	14	-95	162	7	6	9
00214	X	+	30	-160	-226	20	-1	-2
00214	X	-	-30	160	226	-20	1	2
00214	Y	+	32	-174	-245	22	-1	-3
00214	Y	-	-32	174	245	-22	1	3
00217	X	+	0	0	0	0	0	0
00217	X	-	0	0	0	0	0	0
00217	Y	+	0	0	0	0	0	0
00217	Y	-	0	0	0	0	0	0
00218	X	+	211	-575	561	110	21	-85
00218	X	-	-211	575	-561	-110	-21	85
00218	Y	+	229	-624	609	120	22	-92
00218	Y	-	-229	624	-609	-120	-22	92
00221	X	+	-391	-159	-268	-6	-81	23
00221	X	-	391	159	268	6	81	-23
00221	Y	+	-424	-172	-291	-6	-88	24
00221	Y	-	424	172	291	6	88	-24
00223	X	+	26	67	41	-20	1	6
00223	X	-	-26	-67	-41	20	-1	-6
00223	Y	+	29	73	44	-22	1	6
00223	Y	-	-29	-73	-44	22	-1	-6
00224	X	+	66	325	338	-58	-8	7
00224	X	-	-66	-325	-338	58	8	-7
00224	Y	+	72	353	367	-63	-8	7
00224	Y	-	-72	-353	-367	63	8	-7
00225	X	+	-93	308	-268	-60	-3	12
00225	X	-	93	-308	268	60	3	-12
00225	Y	+	-101	335	-291	-65	-3	13
00225	Y	-	101	-335	291	65	3	-13
00226	X	+	109	396	370	-74	0	11
00226	X	-	-109	-396	-370	74	0	-11
00226	Y	+	119	430	401	-80	0	12
00226	Y	-	-119	-430	-401	80	0	-12
00227	X	+	-63	362	-337	-67	8	11
00227	X	-	63	-362	337	67	-8	-11
00227	Y	+	-69	393	-365	-73	9	12
00227	Y	-	69	-393	365	73	-9	-12
00228	X	+	-19	60	62	-11	-5	-3
00228	X	-	19	-60	-62	11	5	3
00228	Y	+	-20	65	68	-12	-6	-4
00228	Y	-	20	-65	-68	12	6	4
00229	X	+	-28	-64	88	15	-8	10
00229	X	-	28	64	-88	-15	8	-10
00229	Y	+	-31	-70	96	16	-9	10
00229	Y	-	31	70	-96	-16	9	-10
00243	X	+	57	160	-220	-17	7	-6
00243	X	-	-57	-160	220	17	-7	6
00243	Y	+	62	174	-239	-18	8	-7
00243	Y	-	-62	-174	239	18	-8	7
00244	X	+	-71	231	362	-20	-7	-6
00244	X	-	71	-231	-362	20	7	6
00244	Y	+	-78	250	393	-22	-8	-7
00244	Y	-	78	-250	-393	22	8	7
00251	X	+	208	24	217	-8	31	2
00251	X	-	-208	-24	-217	8	-31	-2
00251	Y	+	226	26	235	-9	34	1

Id_{Nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00251	Y	-	-226	-26	-235	9	-34	-1
00260	X	+	0	0	0	0	0	0
00260	X	-	0	0	0	0	0	0
00260	Y	+	0	0	0	0	0	0
00260	Y	-	0	0	0	0	0	0
00261	X	+	99	-687	191	128	17	-22
00261	X	-	-99	687	-191	-128	-17	22
00261	Y	+	107	-746	207	139	18	-25
00261	Y	-	-107	746	-207	-139	-18	25
00270	X	+	0	0	0	0	0	0
00270	X	-	0	0	0	0	0	0
00270	Y	+	0	0	0	0	0	0
00270	Y	-	0	0	0	0	0	0
00271	X	+	110	-391	-1	85	11	11
00271	X	-	-110	391	1	-85	-11	-11
00271	Y	+	119	-425	-1	93	12	11
00271	Y	-	-119	425	1	-93	-12	-11
00275	X	+	7	-6	28	1	3	-6
00275	X	-	-7	6	-28	-1	-3	6
00275	Y	+	7	-6	31	1	3	-7
00275	Y	-	-7	6	-31	-1	-3	7
00276	X	+	5	-2	21	0	1	-6
00276	X	-	-5	2	-21	0	-1	6
00276	Y	+	5	-3	23	0	1	-7
00276	Y	-	-5	3	-23	0	-1	7
00277	X	+	3	-4	18	0	1	-6
00277	X	-	-3	4	-18	0	-1	6
00277	Y	+	3	-4	19	0	2	-7
00277	Y	-	-3	4	-19	0	-2	7
00278	X	+	14	-28	-123	9	0	-10
00278	X	-	-14	28	123	-9	0	10
00278	Y	+	15	-31	-133	10	0	-11
00278	Y	-	-15	31	133	-10	0	11
00279	X	+	18	-42	-77	11	1	-11
00279	X	-	-18	42	77	-11	-1	11
00279	Y	+	19	-45	-83	12	1	-12
00279	Y	-	-19	45	83	-12	-1	12
00280	X	+	38	-78	-229	19	1	-9
00280	X	-	-38	78	229	-19	-1	9
00280	Y	+	41	-85	-248	20	1	-10
00280	Y	-	-41	85	248	-20	-1	10
00281	X	+	-36	-166	-6	39	1	-13
00281	X	-	36	166	6	-39	-1	13
00281	Y	+	-39	-180	-7	42	1	-15
00281	Y	-	39	180	7	-42	-1	15
00282	X	+	-27	-255	38	63	1	1
00282	X	-	27	255	-38	-63	-1	-1
00282	Y	+	-29	-277	41	68	1	0
00282	Y	-	29	277	-41	-68	-1	0
00283	X	+	-115	-272	-178	64	1	-1
00283	X	-	115	272	178	-64	-1	1
00283	Y	+	-125	-295	-193	69	1	-1
00283	Y	-	125	295	193	-69	-1	1
00284	X	+	69	-11	-12	-1	21	-23
00284	X	-	-69	11	12	1	-21	23
00284	Y	+	75	-12	-14	-2	23	-25
00284	Y	-	-75	12	14	2	-23	25
00285	X	+	50	18	109	0	16	-21
00285	X	-	-50	-18	-109	0	-16	21
00285	Y	+	54	19	118	0	18	-23
00285	Y	-	-54	-19	-118	0	-18	23
00288	X	+	-147	-492	274	82	-47	-86
00288	X	-	147	492	-274	-82	47	86
00288	Y	+	-160	-535	298	89	-51	-94
00288	Y	-	160	535	-298	-89	51	94
00289	X	+	-396	-710	296	160	-65	-78
00289	X	-	396	710	-296	-160	65	78
00289	Y	+	-430	-771	321	174	-71	-85
00289	Y	-	430	771	-321	-174	71	85
00290	X	+	-217	35	20	-20	-75	-17
00290	X	-	217	-35	-20	20	75	17
00290	Y	+	-235	38	21	-22	-81	-19
00290	Y	-	235	-38	-21	22	81	19
00291	X	+	-56	23	65	-12	-32	-21
00291	X	-	56	-23	-65	12	32	21
00291	Y	+	-60	25	70	-13	-35	-24
00291	Y	-	60	-25	-70	13	35	24
00292	X	+	-2	19	-34	-28	-37	-40
00292	X	-	2	-19	34	28	37	40
00292	Y	+	-2	20	-37	-30	-40	-44
00292	Y	-	2	-20	37	30	40	44
00293	X	+	31	-61	53	-3	-18	-45
00293	X	-	-31	61	-53	3	18	45
00293	Y	+	34	-66	57	-3	-19	-50
00293	Y	-	-34	66	-57	3	19	50

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00294	X	+	70	-65	49	0	9	-34
00294	X	-	-70	65	-49	0	-9	34
00294	Y	+	76	-71	53	0	9	-38
00294	Y	-	-76	71	-53	0	-9	38
00295	X	+	105	-61	26	1	20	-33
00295	X	-	-105	61	-26	-1	-20	33
00295	Y	+	115	-66	28	1	22	-37
00295	Y	-	-115	66	-28	-1	-22	37
00296	X	+	128	-51	45	-2	35	-46
00296	X	-	-128	51	-45	2	-35	46
00296	Y	+	139	-56	49	-2	38	-50
00296	Y	-	-139	56	-49	2	-38	50
00297	X	+	122	-98	24	10	43	-43
00297	X	-	-122	98	-24	-10	-43	43
00297	Y	+	133	-106	26	11	46	-48
00297	Y	-	-133	106	-26	-11	-46	48
00298	X	+	121	-101	15	-5	43	-28
00298	X	-	-121	101	-15	5	-43	28
00298	Y	+	132	-110	17	-5	47	-31
00298	Y	-	-132	110	-17	5	-47	31
00299	X	+	153	-71	103	-3	53	-22
00299	X	-	-153	71	-103	3	-53	22
00299	Y	+	166	-77	112	-3	58	-24
00299	Y	-	-166	77	-112	3	-58	24
00300	X	+	138	-81	97	2	89	-20
00300	X	-	-138	81	-97	-2	-89	20
00300	Y	+	150	-88	105	2	97	-22
00300	Y	-	-150	88	-105	-2	-97	22
00301	X	+	154	-64	-8	2	96	-11
00301	X	-	-154	64	8	-2	-96	11
00301	Y	+	167	-69	-8	2	104	-12
00301	Y	-	-167	69	8	-2	-104	12
00302	X	+	83	-87	-4	-26	69	1
00302	X	-	-83	87	4	26	-69	-1
00302	Y	+	91	-94	-4	-29	75	1
00302	Y	-	-91	94	4	29	-75	-1
00303	X	+	171	-73	241	-6	97	15
00303	X	-	-171	73	-241	6	-97	-15
00303	Y	+	185	-79	261	-7	106	16
00303	Y	-	-185	79	-261	7	-106	-16
00304	X	+	98	54	-18	-19	171	43
00304	X	-	-98	-54	18	19	-171	-43
00304	Y	+	107	58	-20	-21	185	46
00304	Y	-	-107	-58	20	21	-185	-46
00305	X	+	31	-64	-152	-71	106	27
00305	X	-	-31	64	152	71	-106	-27
00305	Y	+	33	-69	-165	-77	115	28
00305	Y	-	-33	69	165	77	-115	-28
00306	X	+	-2	17	-19	2	1	-7
00306	X	-	2	-17	19	-2	-1	7
00306	Y	+	-2	18	-21	2	2	-8
00306	Y	-	2	-18	21	-2	-2	8
00307	X	+	-3	15	9	1	-1	-13
00307	X	-	3	-15	-9	-1	1	13
00307	Y	+	-3	17	10	1	-1	-15
00307	Y	-	3	-17	-10	-1	1	15
00308	X	+	22	3	3	1	5	-19
00308	X	-	-22	-3	-3	-1	-5	19
00308	Y	+	24	3	3	2	5	-21
00308	Y	-	-24	-3	-3	-2	-5	21
00309	X	+	5	238	65	-44	2	-8
00309	X	-	-5	-238	-65	44	-2	8
00309	Y	+	5	258	71	-48	2	-9
00309	Y	-	-5	-258	-71	48	-2	9
00310	X	+	0	233	26	-43	0	-8
00310	X	-	0	-233	-26	43	0	8
00310	Y	+	0	253	29	-47	0	-9
00310	Y	-	0	-253	-29	47	0	9
00311	X	+	0	237	4	-44	0	-8
00311	X	-	0	-237	-4	44	0	8
00311	Y	+	0	258	4	-48	0	-9
00311	Y	-	0	-258	-4	48	0	9
00312	X	+	1	236	-4	-43	0	-8
00312	X	-	-1	-236	4	43	0	8
00312	Y	+	2	256	-5	-47	0	-9
00312	Y	-	-2	-256	5	47	0	9
00313	X	+	2	233	-17	-42	1	-8
00313	X	-	-2	-233	17	42	-1	8
00313	Y	+	2	253	-18	-46	1	-9
00313	Y	-	-2	-253	18	46	-1	9
00314	X	+	2	227	-30	-42	1	-8
00314	X	-	-2	-227	30	42	-1	8
00314	Y	+	2	247	-32	-46	1	-9
00314	Y	-	-2	-247	32	46	-1	9
00315	X	+	-1	222	-36	-41	1	-7

Id_{Nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00315	X	-	1	-222	36	41	-1	7
00315	Y	+	-1	241	-40	-45	1	-9
00315	Y	-	1	-241	40	45	-1	9
00316	X	+	-9	207	-45	-38	0	-7
00316	X	-	9	-207	45	38	0	7
00316	Y	+	-10	224	-49	-41	0	-8
00316	Y	-	10	-224	49	41	0	8
00317	X	+	-20	181	-80	-34	-2	-8
00317	X	-	20	-181	80	34	2	8
00317	Y	+	-22	197	-87	-37	-2	-9
00317	Y	-	22	-197	87	37	2	9
00318	X	+	126	-151	-76	1	34	-45
00318	X	-	-126	151	76	-1	-34	45
00318	Y	+	136	-163	-82	2	37	-50
00318	Y	-	-136	163	82	-2	-37	50
00319	X	+	72	-383	-119	76	23	-106
00319	X	-	-72	383	119	-76	-23	106
00319	Y	+	78	-416	-129	83	25	-116
00319	Y	-	-78	416	129	-83	-25	116
00320	X	+	84	-359	-89	66	20	-90
00320	X	-	-84	359	89	-66	-20	90
00320	Y	+	91	-390	-96	72	22	-98
00320	Y	-	-91	390	96	-72	-22	98
00321	X	+	22	-20	-84	1	11	-6
00321	X	-	-22	20	84	-1	-11	6
00321	Y	+	24	-22	-91	1	12	-7
00321	Y	-	-24	22	91	-1	-12	7
00322	X	+	56	-54	-39	1	14	3
00322	X	-	-56	54	39	-1	-14	-3
00322	Y	+	61	-58	-43	1	15	2
00322	Y	-	-61	58	43	-1	-15	-2
00323	X	+	95	-116	-103	3	25	12
00323	X	-	-95	116	103	-3	-25	-12
00323	Y	+	104	-125	-112	3	27	13
00323	Y	-	-104	125	112	-3	-27	-13
00324	X	+	9	0	16	0	1	-13
00324	X	-	-9	0	-16	0	-1	13
00324	Y	+	10	0	17	0	1	-14
00324	Y	-	-10	0	-17	0	-1	14
00325	X	+	15	4	16	0	5	-10
00325	X	-	-15	-4	-16	0	-5	10
00325	Y	+	16	4	18	0	5	-11
00325	Y	-	-16	-4	-18	0	-5	11
00326	X	+	24	6	28	0	5	-8
00326	X	-	-24	-6	-28	0	-5	8
00326	Y	+	27	7	30	0	5	-9
00326	Y	-	-27	-7	-30	0	-5	9
00327	X	+	31	10	15	0	6	-6
00327	X	-	-31	-10	-15	0	-6	6
00327	Y	+	33	10	16	0	7	-7
00327	Y	-	-33	-10	-16	0	-7	7
00328	X	+	20	9	31	0	8	-2
00328	X	-	-20	-9	-31	0	-8	2
00328	Y	+	22	10	34	0	9	-3
00328	Y	-	-22	-10	-34	0	-9	3
00329	X	+	-10	109	90	-32	2	-8
00329	X	-	10	-109	-90	32	-2	8
00329	Y	+	-11	118	98	-35	2	-9
00329	Y	-	11	-118	-98	35	-2	9
00330	X	+	1	141	53	-23	2	-6
00330	X	-	-1	-141	-53	23	-2	6
00330	Y	+	1	153	57	-25	2	-7
00330	Y	-	-1	-153	-57	25	-2	7
00331	X	+	-12	172	75	-33	-1	-6
00331	X	-	12	-172	-75	33	1	6
00331	Y	+	-13	187	81	-36	-1	-7
00331	Y	-	13	-187	-81	36	1	7
00332	X	+	-13	213	79	-40	0	-7
00332	X	-	13	-213	-79	40	0	7
00332	Y	+	-14	231	86	-44	0	-9
00332	Y	-	14	-231	-86	44	0	9
00333	X	+	-10	233	59	-43	0	-7
00333	X	-	10	-233	-59	43	0	7
00333	Y	+	-11	253	64	-47	0	-9
00333	Y	-	11	-253	-64	47	0	9
00334	X	+	-19	243	35	-45	-2	-7
00334	X	-	19	-243	-35	45	2	7
00334	Y	+	-21	264	38	-49	-3	-9
00334	Y	-	21	-264	-38	49	3	9
00335	X	+	-3	-17	25	0	-1	-16
00335	X	-	3	17	-25	0	1	16
00335	Y	+	-3	-19	27	-1	-2	-18
00335	Y	-	3	19	-27	1	2	18
00336	X	+	-11	-8	20	0	-4	-17
00336	X	-	11	8	-20	0	4	17

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00336	Y	+	-12	-8	22	0	-4	-19
00336	Y	-	12	8	-22	0	4	19
00337	X	+	194	-635	-76	132	38	-72
00337	X	-	-194	635	76	-132	-38	72
00337	Y	+	211	-689	-82	143	41	-79
00337	Y	-	-211	689	82	-143	-41	79
00338	X	+	171	-597	-27	118	34	-73
00338	X	-	-171	597	27	-118	-34	73
00338	Y	+	186	-648	-29	128	37	-80
00338	Y	-	-186	648	29	-128	-37	80
00339	X	+	164	-569	79	132	38	-57
00339	X	-	-164	569	-79	-132	-38	57
00339	Y	+	178	-618	86	143	41	-63
00339	Y	-	-178	618	-86	-143	-41	63
00340	X	+	189	-617	0	137	40	-69
00340	X	-	-189	617	0	-137	-40	69
00340	Y	+	205	-670	0	148	43	-76
00340	Y	-	-205	670	0	-148	-43	76
00341	X	+	182	-583	-10	133	39	-64
00341	X	-	-182	583	10	-133	-39	64
00341	Y	+	198	-633	-11	144	43	-70
00341	Y	-	-198	633	11	-144	-43	70
00342	X	+	179	-596	-21	117	34	-76
00342	X	-	-179	596	21	-117	-34	76
00342	Y	+	194	-647	-23	127	37	-83
00342	Y	-	-194	647	23	-127	-37	83
00343	X	+	193	-581	83	115	33	-80
00343	X	-	-193	581	-83	-115	-33	80
00343	Y	+	209	-631	90	125	36	-87
00343	Y	-	-209	631	-90	-125	-36	87
00344	X	+	188	-548	45	123	35	-76
00344	X	-	-188	548	-45	-123	-35	76
00344	Y	+	204	-595	48	133	38	-83
00344	Y	-	-204	595	-48	-133	-38	83
00345	X	+	199	-482	-59	107	30	-73
00345	X	-	-199	482	59	-107	-30	73
00345	Y	+	216	-524	-64	116	33	-80
00345	Y	-	-216	524	64	-116	-33	80
00346	X	+	559	11	25	2	125	0
00346	X	-	-559	-11	-25	-2	-125	0
00346	Y	+	607	12	27	2	135	-1
00346	Y	-	-607	-12	-27	-2	-135	1
00347	X	+	530	11	71	0	109	2
00347	X	-	-530	-11	-71	0	-109	-2
00347	Y	+	575	12	77	0	118	2
00347	Y	-	-575	-12	-77	0	-118	-2
00348	X	+	519	23	5	-1	109	3
00348	X	-	-519	-23	-5	1	-109	-3
00348	Y	+	564	25	5	-1	119	3
00348	Y	-	-564	-25	-5	1	-119	-3
00349	X	+	467	12	76	-2	122	14
00349	X	-	-467	-12	-76	2	-122	-14
00349	Y	+	507	13	83	-2	133	15
00349	Y	-	-507	-13	-83	2	-133	-15
00350	X	+	462	-10	147	0	120	12
00350	X	-	-462	10	-147	0	-120	-12
00350	Y	+	502	-10	160	0	130	13
00350	Y	-	-502	10	-160	0	-130	-13
00351	X	+	484	-39	265	-2	100	0
00351	X	-	-484	39	-265	2	-100	0
00351	Y	+	525	-43	287	-2	109	0
00351	Y	-	-525	43	-287	2	-109	0
00352	X	+	443	-12	162	-1	90	-3
00352	X	-	-443	12	-162	1	-90	3
00352	Y	+	481	-13	176	-1	97	-4
00352	Y	-	-481	13	-176	1	-97	4
00353	X	+	449	16	237	5	102	7
00353	X	-	-449	-16	-237	-5	-102	-7
00353	Y	+	487	18	257	6	110	7
00353	Y	-	-487	-18	-257	-6	-110	-7
00354	X	+	-2	22	4	-5	0	-7
00354	X	-	2	-22	-4	5	0	7
00354	Y	+	-3	23	4	-5	0	-8
00354	Y	-	3	-23	-4	5	0	8
00355	X	+	0	21	9	-5	0	-7
00355	X	-	0	-21	-9	5	0	7
00355	Y	+	0	23	10	-5	0	-8
00355	Y	-	0	-23	-10	5	0	8
00356	X	+	2	25	-2	-7	1	-8
00356	X	-	-2	-25	2	7	-1	8
00356	Y	+	2	27	-2	-7	1	-9
00356	Y	-	-2	-27	2	7	-1	9
00357	X	+	-1	33	-4	-9	1	-7
00357	X	-	1	-33	4	9	-1	7
00357	Y	+	-1	36	-4	-9	1	-8

Id_{Nc}	dir	e	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
00357	Y	-	1	-36	4	9	-1	8
00358	X	+	1	32	10	-10	1	-6
00358	X	-	-1	-32	-10	10	-1	6
00358	Y	+	1	35	11	-11	1	-7
00358	Y	-	-1	-35	-11	11	-1	7
00359	X	+	-2	35	-12	-8	2	-5
00359	X	-	2	-35	12	8	-2	5
00359	Y	+	-2	38	-13	-8	2	-6
00359	Y	-	2	-38	13	8	-2	6
00360	X	+	-2	47	9	-11	2	-3
00360	X	-	2	-47	-9	11	-2	3
00360	Y	+	-2	51	10	-12	2	-4
00360	Y	-	2	-51	-10	12	-2	4
00361	X	+	68	-590	235	112	22	-19
00361	X	-	-68	590	-235	-112	-22	19
00361	Y	+	74	-640	255	121	24	-21
00361	Y	-	-74	640	-255	-121	-24	21
00362	X	+	14	-543	445	113	18	-16
00362	X	-	-14	543	-445	-113	-18	16
00362	Y	+	15	-589	483	123	19	-18
00362	Y	-	-15	589	-483	-123	-19	18
00363	X	+	179	-522	-27	94	13	-51
00363	X	-	-179	522	27	-94	-13	51
00363	Y	+	194	-567	-30	102	15	-56
00363	Y	-	-194	567	30	-102	-15	56
00364	X	+	-287	-42	-440	3	-61	2
00364	X	-	287	42	440	-3	61	-2
00364	Y	+	-312	-45	-478	3	-66	2
00364	Y	-	312	45	478	-3	66	-2
00365	X	+	-339	-49	-419	5	-73	-1
00365	X	-	339	49	419	-5	73	1
00365	Y	+	-368	-53	-455	6	-79	-2
00365	Y	-	368	53	455	-6	79	2
00366	X	+	-395	-45	-324	10	-98	-1
00366	X	-	395	45	324	-10	98	1
00366	Y	+	-429	-49	-352	11	-107	-2
00366	Y	-	429	49	352	-11	107	2
00367	X	+	-422	-57	-349	11	-105	-3
00367	X	-	422	57	349	-11	105	3
00367	Y	+	-458	-62	-379	12	-114	-4
00367	Y	-	458	62	379	-12	114	4
00368	X	+	-424	-52	-353	9	-86	-4
00368	X	-	424	52	353	-9	86	4
00368	Y	+	-460	-56	-384	10	-93	-5
00368	Y	-	460	56	384	-10	93	5
00369	X	+	-422	-54	-202	10	-86	-5
00369	X	-	422	54	202	-10	86	5
00369	Y	+	-458	-58	-220	11	-94	-6
00369	Y	-	458	58	220	-11	94	6
00370	X	+	-461	-55	-230	14	-112	-5
00370	X	-	461	55	230	-14	112	5
00370	Y	+	-501	-60	-249	15	-122	-6
00370	Y	-	501	60	249	-15	122	6
00371	X	+	-489	-60	-236	14	-119	-5
00371	X	-	489	60	236	-14	119	5
00371	Y	+	-531	-65	-257	16	-130	-6
00371	Y	-	531	65	257	-16	130	6
00372	X	+	-460	-55	-256	12	-95	-5
00372	X	-	460	55	256	-12	95	5
00372	Y	+	-500	-60	-278	13	-104	-6
00372	Y	-	500	60	278	-13	104	6
00373	X	+	-499	-59	-99	17	-130	-5
00373	X	-	499	59	99	-17	130	5
00373	Y	+	-542	-64	-108	18	-141	-6
00373	Y	-	542	64	108	-18	141	6
00374	X	+	-578	-66	-152	19	-144	-3
00374	X	-	578	66	152	-19	144	3
00374	Y	+	-628	-72	-165	21	-156	-4
00374	Y	-	628	72	165	-21	156	4
00375	X	+	-585	-86	-157	30	-157	-4
00375	X	-	585	86	157	-30	157	4
00375	Y	+	-635	-93	-170	32	-170	-5
00375	Y	-	635	93	170	-32	170	5
00376	X	+	-7	-19	-40	0	7	-5
00376	X	-	7	19	40	0	-7	5
00376	Y	+	-7	-20	-43	0	7	-6
00376	Y	-	7	20	43	0	-7	6
00377	X	+	-7	-14	-13	-1	0	-1
00377	X	-	7	14	13	1	0	1
00377	Y	+	-8	-15	-14	-1	0	-2
00377	Y	-	8	15	14	1	0	2
00378	X	+	12	-7	-31	0	3	3
00378	X	-	-12	7	31	0	-3	-3
00378	Y	+	13	-8	-33	0	3	3
00378	Y	-	-13	8	33	0	-3	-3

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00379	X	+	-269	-37	-234	10	-62	-8
00379	X	-	269	37	234	-10	62	8
00379	Y	+	-292	-41	-254	11	-67	-9
00379	Y	-	292	41	254	-11	67	9
00380	X	+	-240	-34	-202	8	-52	-8
00380	X	-	240	34	202	-8	52	8
00380	Y	+	-261	-37	-219	9	-56	-9
00380	Y	-	261	37	219	-9	56	9
00381	X	+	-251	-39	-106	10	-63	-9
00381	X	-	251	39	106	-10	63	9
00381	Y	+	-272	-42	-115	11	-69	-10
00381	Y	-	272	42	115	-11	69	10
00382	X	+	-253	-34	-125	9	-63	-9
00382	X	-	253	34	125	-9	63	9
00382	Y	+	-275	-37	-136	10	-69	-10
00382	Y	-	275	37	136	-10	69	10
00383	X	+	-245	-35	-122	8	-50	-7
00383	X	-	245	35	122	-8	50	7
00383	Y	+	-266	-38	-133	9	-54	-9
00383	Y	-	266	38	133	-9	54	9
00384	X	+	-240	-35	-20	7	-49	-7
00384	X	-	240	35	20	-7	49	7
00384	Y	+	-261	-37	-22	8	-53	-8
00384	Y	-	261	37	22	-8	53	8
00385	X	+	-258	-38	-25	10	-63	-8
00385	X	-	258	38	25	-10	63	8
00385	Y	+	-280	-42	-27	11	-68	-9
00385	Y	-	280	42	27	-11	68	9
00386	X	+	-265	-37	-16	10	-65	-8
00386	X	-	265	37	16	-10	65	8
00386	Y	+	-288	-40	-18	11	-70	-9
00386	Y	-	288	40	18	-11	70	9
00387	X	+	-245	-34	-10	8	-51	-7
00387	X	-	245	34	10	-8	51	7
00387	Y	+	-266	-37	-11	9	-55	-8
00387	Y	-	266	37	11	-9	55	8
00388	X	+	-253	-36	90	11	-68	-7
00388	X	-	253	36	-90	-11	68	7
00388	Y	+	-275	-39	98	11	-74	-8
00388	Y	-	275	39	-98	-11	74	8
00389	X	+	-269	-36	61	11	-67	-6
00389	X	-	269	36	-61	-11	67	6
00389	Y	+	-293	-40	66	12	-73	-7
00389	Y	-	293	40	-66	-12	73	7
00390	X	+	-237	-32	109	17	-66	-9
00390	X	-	237	32	-109	-17	66	9
00390	Y	+	-257	-34	118	18	-72	-10
00390	Y	-	257	34	-118	-18	72	10
00391	X	+	-25	534	-87	-116	1	8
00391	X	-	25	-534	87	116	-1	-8
00391	Y	+	-27	580	-95	-126	1	8
00391	Y	-	27	-580	95	126	-1	-8
00392	X	+	-4	487	-17	-99	0	5
00392	X	-	4	-487	17	99	0	-5
00392	Y	+	-4	528	-19	-108	0	5
00392	Y	-	4	-528	19	108	0	-5
00393	X	+	-40	463	-147	-95	0	4
00393	X	-	40	-463	147	95	0	-4
00393	Y	+	-44	502	-160	-103	0	3
00393	Y	-	44	-502	160	103	0	-3
00394	X	+	-13	364	-84	-97	-1	14
00394	X	-	13	-364	84	97	1	-14
00394	Y	+	-14	396	-91	-105	-1	14
00394	Y	-	14	-396	91	105	1	-14
00395	X	+	-21	337	-116	-86	3	16
00395	X	-	21	-337	116	86	-3	-16
00395	Y	+	-23	366	-126	-93	3	16
00395	Y	-	23	-366	126	93	-3	-16
00396	X	+	3	314	-41	-63	0	8
00396	X	-	-3	-314	41	63	0	-8
00396	Y	+	3	341	-44	-69	0	8
00396	Y	-	-3	-341	44	69	0	-8
00397	X	+	-55	266	-244	-57	1	10
00397	X	-	55	-266	244	57	-1	-10
00397	Y	+	-59	289	-265	-62	1	11
00397	Y	-	59	-289	265	62	-1	-11
00398	X	+	-28	298	-298	-96	4	32
00398	X	-	28	-298	298	96	-4	-32
00398	Y	+	-30	324	-323	-105	4	34
00398	Y	-	30	-324	323	105	-4	-34
00399	X	+	237	-297	-355	29	75	-3
00399	X	-	-237	297	355	-29	-75	3
00399	Y	+	257	-323	-386	31	81	-3
00399	Y	-	-257	323	386	-31	-81	3
00400	X	+	265	-123	-224	21	55	16

Id_{Nd}	Dir.	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00400	X	-	-265	123	224	-21	-55	-16
00400	Y	+	288	-134	-243	23	59	17
00400	Y	-	-288	134	243	-23	-59	-17
00401	X	+	312	-107	-216	26	58	19
00401	X	-	-312	107	216	-26	-58	-19
00401	Y	+	339	-116	-234	28	63	20
00401	Y	-	-339	116	234	-28	-63	-20
00402	X	+	329	-127	-220	28	61	21
00402	X	-	-329	127	220	-28	-61	-21
00402	Y	+	357	-137	-238	30	67	22
00402	Y	-	-357	137	238	-30	-67	-22
00403	X	+	362	-139	-223	31	67	24
00403	X	-	-362	139	223	-31	-67	-24
00403	Y	+	393	-151	-242	33	73	25
00403	Y	-	-393	151	242	-33	-73	-25
00404	X	+	394	-141	-252	31	71	26
00404	X	-	-394	141	252	-31	-71	-26
00404	Y	+	427	-153	-274	34	77	27
00404	Y	-	-427	153	274	-34	-77	-27
00405	X	+	337	-209	-245	29	71	27
00405	X	-	-337	209	245	-29	-71	-27
00405	Y	+	366	-226	-266	31	77	29
00405	Y	-	-366	226	266	-31	-77	-29
00406	X	+	245	-403	-196	21	77	51
00406	X	-	-245	403	196	-21	-77	-51
00406	Y	+	266	-438	-212	22	83	55
00406	Y	-	-266	438	212	-22	-83	-55
00407	X	+	21	30	22	1	4	-52
00407	X	-	-21	-30	-22	-1	-4	52
00407	Y	+	23	33	24	1	4	-57
00407	Y	-	-23	-33	-24	-1	-4	57
00408	X	+	20	43	-55	0	2	-82
00408	X	-	-20	-43	55	0	-2	82
00408	Y	+	22	47	-60	0	2	-89
00408	Y	-	-22	-47	60	0	-2	89
00409	X	+	-15	5	15	-1	-7	-82
00409	X	-	15	-5	-15	1	7	82
00409	Y	+	-17	6	16	-1	-8	-90
00409	Y	-	17	-6	-16	1	8	90
00410	X	+	-19	-45	-24	-1	-6	-94
00410	X	-	19	45	24	1	6	94
00410	Y	+	-20	-49	-26	-1	-7	-102
00410	Y	-	20	49	26	1	7	102
00411	X	+	-99	-93	103	-1	-21	-13
00411	X	-	99	93	-103	1	21	13
00411	Y	+	-108	-101	112	-1	-23	-15
00411	Y	-	108	101	-112	1	23	15
00412	X	+	-67	-52	67	-1	-16	-3
00412	X	-	67	52	-67	1	16	3
00412	Y	+	-73	-56	72	-1	-18	-4
00412	Y	-	73	56	-72	1	18	4
00413	X	+	-25	-27	111	-1	-5	19
00413	X	-	25	27	-111	1	5	-19
00413	Y	+	-27	-30	121	-1	-5	20
00413	Y	-	27	30	-121	1	5	-20
00414	X	+	0	0	0	0	0	0
00414	X	-	0	0	0	0	0	0
00414	Y	+	0	0	0	0	0	0
00414	Y	-	0	0	0	0	0	0
00415	X	+	0	0	0	0	0	0
00415	X	-	0	0	0	0	0	0
00415	Y	+	0	0	0	0	0	0
00415	Y	-	0	0	0	0	0	0
00416	X	+	0	0	0	0	0	0
00416	X	-	0	0	0	0	0	0
00416	Y	+	0	0	0	0	0	0
00416	Y	-	0	0	0	0	0	0
00417	X	+	0	0	0	0	0	0
00417	X	-	0	0	0	0	0	0
00417	Y	+	0	0	0	0	0	0
00417	Y	-	0	0	0	0	0	0
00418	X	+	0	0	0	0	0	0
00418	X	-	0	0	0	0	0	0
00418	Y	+	0	0	0	0	0	0
00418	Y	-	0	0	0	0	0	0
00419	X	+	0	0	0	0	0	0
00419	X	-	0	0	0	0	0	0
00419	Y	+	0	0	0	0	0	0
00419	Y	-	0	0	0	0	0	0
00420	X	+	0	0	0	0	0	0
00420	X	-	0	0	0	0	0	0
00420	Y	+	0	0	0	0	0	0
00420	Y	-	0	0	0	0	0	0
00433	X	+	0	0	0	0	0	0
00433	X	-	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00433	Y	+	0	0	0	0	0	0
00433	Y	-	0	0	0	0	0	0
00434	X	+	0	0	0	0	0	0
00434	X	-	0	0	0	0	0	0
00434	Y	+	0	0	0	0	0	0
00434	Y	-	0	0	0	0	0	0
00446	X	+	0	0	0	0	0	0
00446	X	-	0	0	0	0	0	0
00446	Y	+	0	0	0	0	0	0
00446	Y	-	0	0	0	0	0	0
00447	X	+	0	0	0	0	0	0
00447	X	-	0	0	0	0	0	0
00447	Y	+	0	0	0	0	0	0
00447	Y	-	0	0	0	0	0	0
00448	X	+	0	0	0	0	0	0
00448	X	-	0	0	0	0	0	0
00448	Y	+	0	0	0	0	0	0
00448	Y	-	0	0	0	0	0	0
00449	X	+	0	0	0	0	0	0
00449	X	-	0	0	0	0	0	0
00449	Y	+	0	0	0	0	0	0
00449	Y	-	0	0	0	0	0	0
00450	X	+	0	0	0	0	0	0
00450	X	-	0	0	0	0	0	0
00450	Y	+	0	0	0	0	0	0
00450	Y	-	0	0	0	0	0	0
00451	X	+	0	0	0	0	0	0
00451	X	-	0	0	0	0	0	0
00451	Y	+	0	0	0	0	0	0
00451	Y	-	0	0	0	0	0	0
00452	X	+	0	0	0	0	0	0
00452	X	-	0	0	0	0	0	0
00452	Y	+	0	0	0	0	0	0
00452	Y	-	0	0	0	0	0	0
00453	X	+	0	0	0	0	0	0
00453	X	-	0	0	0	0	0	0
00453	Y	+	0	0	0	0	0	0
00453	Y	-	0	0	0	0	0	0
00462	X	+	0	0	0	0	0	0
00462	X	-	0	0	0	0	0	0
00462	Y	+	0	0	0	0	0	0
00462	Y	-	0	0	0	0	0	0
00479	X	+	0	0	0	0	0	0
00479	X	-	0	0	0	0	0	0
00479	Y	+	0	0	0	0	0	0
00479	Y	-	0	0	0	0	0	0
00480	X	+	0	0	0	0	0	0
00480	X	-	0	0	0	0	0	0
00480	Y	+	0	0	0	0	0	0
00480	Y	-	0	0	0	0	0	0
00481	X	+	0	0	0	0	0	0
00481	X	-	0	0	0	0	0	0
00481	Y	+	0	0	0	0	0	0
00481	Y	-	0	0	0	0	0	0
00482	X	+	0	0	0	0	0	0
00482	X	-	0	0	0	0	0	0
00482	Y	+	0	0	0	0	0	0
00482	Y	-	0	0	0	0	0	0
00483	X	+	0	0	0	0	0	0
00483	X	-	0	0	0	0	0	0
00483	Y	+	0	0	0	0	0	0
00483	Y	-	0	0	0	0	0	0
00484	X	+	0	0	0	0	0	0
00484	X	-	0	0	0	0	0	0
00484	Y	+	0	0	0	0	0	0
00484	Y	-	0	0	0	0	0	0
00485	X	+	0	0	0	0	0	0
00485	X	-	0	0	0	0	0	0
00485	Y	+	0	0	0	0	0	0
00485	Y	-	0	0	0	0	0	0
00503	X	+	0	0	0	0	0	0
00503	X	-	0	0	0	0	0	0
00503	Y	+	0	0	0	0	0	0
00503	Y	-	0	0	0	0	0	0
00504	X	+	0	0	0	0	0	0
00504	X	-	0	0	0	0	0	0
00504	Y	+	0	0	0	0	0	0
00504	Y	-	0	0	0	0	0	0
00505	X	+	0	0	0	0	0	0
00505	X	-	0	0	0	0	0	0
00505	Y	+	0	0	0	0	0	0
00505	Y	-	0	0	0	0	0	0
00506	X	+	0	0	0	0	0	0
00506	X	-	0	0	0	0	0	0
00506	Y	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00506	Y	-	0	0	0	0	0	0
00507	X	+	0	0	0	0	0	0
00507	X	-	0	0	0	0	0	0
00507	Y	+	0	0	0	0	0	0
00507	Y	-	0	0	0	0	0	0
00508	X	+	0	0	0	0	0	0
00508	X	-	0	0	0	0	0	0
00508	Y	+	0	0	0	0	0	0
00508	Y	-	0	0	0	0	0	0
00509	X	+	0	0	0	0	0	0
00509	X	-	0	0	0	0	0	0
00509	Y	+	0	0	0	0	0	0
00509	Y	-	0	0	0	0	0	0
00510	X	+	0	0	0	0	0	0
00510	X	-	0	0	0	0	0	0
00510	Y	+	0	0	0	0	0	0
00510	Y	-	0	0	0	0	0	0
00511	X	+	0	0	0	0	0	0
00511	X	-	0	0	0	0	0	0
00511	Y	+	0	0	0	0	0	0
00511	Y	-	0	0	0	0	0	0
00512	X	+	0	0	0	0	0	0
00512	X	-	0	0	0	0	0	0
00512	Y	+	0	0	0	0	0	0
00512	Y	-	0	0	0	0	0	0
00513	X	+	0	0	0	0	0	0
00513	X	-	0	0	0	0	0	0
00513	Y	+	0	0	0	0	0	0
00513	Y	-	0	0	0	0	0	0
00524	X	+	0	0	0	0	0	0
00524	X	-	0	0	0	0	0	0
00524	Y	+	0	0	0	0	0	0
00524	Y	-	0	0	0	0	0	0
00525	X	+	0	0	0	0	0	0
00525	X	-	0	0	0	0	0	0
00525	Y	+	0	0	0	0	0	0
00525	Y	-	0	0	0	0	0	0
00526	X	+	0	0	0	0	0	0
00526	X	-	0	0	0	0	0	0
00526	Y	+	0	0	0	0	0	0
00526	Y	-	0	0	0	0	0	0
00527	X	+	0	0	0	0	0	0
00527	X	-	0	0	0	0	0	0
00527	Y	+	0	0	0	0	0	0
00527	Y	-	0	0	0	0	0	0
00528	X	+	0	0	0	0	0	0
00528	X	-	0	0	0	0	0	0
00528	Y	+	0	0	0	0	0	0
00528	Y	-	0	0	0	0	0	0
00529	X	+	0	0	0	0	0	0
00529	X	-	0	0	0	0	0	0
00529	Y	+	0	0	0	0	0	0
00529	Y	-	0	0	0	0	0	0
00530	X	+	0	0	0	0	0	0
00530	X	-	0	0	0	0	0	0
00530	Y	+	0	0	0	0	0	0
00530	Y	-	0	0	0	0	0	0
00531	X	+	0	0	0	0	0	0
00531	X	-	0	0	0	0	0	0
00531	Y	+	0	0	0	0	0	0
00531	Y	-	0	0	0	0	0	0
00532	X	+	0	0	0	0	0	0
00532	X	-	0	0	0	0	0	0
00532	Y	+	0	0	0	0	0	0
00532	Y	-	0	0	0	0	0	0
00545	X	+	0	0	0	0	0	0
00545	X	-	0	0	0	0	0	0
00545	Y	+	0	0	0	0	0	0
00545	Y	-	0	0	0	0	0	0
00554	X	+	0	0	0	0	0	0
00554	X	-	0	0	0	0	0	0
00554	Y	+	0	0	0	0	0	0
00554	Y	-	0	0	0	0	0	0
00555	X	+	0	0	0	0	0	0
00555	X	-	0	0	0	0	0	0
00555	Y	+	0	0	0	0	0	0
00555	Y	-	0	0	0	0	0	0
00556	X	+	0	0	0	0	0	0
00556	X	-	0	0	0	0	0	0
00556	Y	+	0	0	0	0	0	0
00556	Y	-	0	0	0	0	0	0
00561	X	+	0	0	0	0	0	0
00561	X	-	0	0	0	0	0	0
00561	Y	+	0	0	0	0	0	0
00561	Y	-	0	0	0	0	0	0

Id$_{nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00562	X	+	0	0	0	0	0	0
00562	X	-	0	0	0	0	0	0
00562	Y	+	0	0	0	0	0	0
00562	Y	-	0	0	0	0	0	0
00563	X	+	0	0	0	0	0	0
00563	X	-	0	0	0	0	0	0
00563	Y	+	0	0	0	0	0	0
00563	Y	-	0	0	0	0	0	0
00604	X	+	0	0	0	0	0	0
00604	X	-	0	0	0	0	0	0
00604	Y	+	0	0	0	0	0	0
00604	Y	-	0	0	0	0	0	0
00607	X	+	0	0	0	0	0	0
00607	X	-	0	0	0	0	0	0
00607	Y	+	0	0	0	0	0	0
00607	Y	-	0	0	0	0	0	0
00608	X	+	0	0	0	0	0	0
00608	X	-	0	0	0	0	0	0
00608	Y	+	0	0	0	0	0	0
00608	Y	-	0	0	0	0	0	0
00614	X	+	0	0	0	0	0	0
00614	X	-	0	0	0	0	0	0
00614	Y	+	0	0	0	0	0	0
00614	Y	-	0	0	0	0	0	0
00615	X	+	0	0	0	0	0	0
00615	X	-	0	0	0	0	0	0
00615	Y	+	0	0	0	0	0	0
00615	Y	-	0	0	0	0	0	0
00616	X	+	0	0	0	0	0	0
00616	X	-	0	0	0	0	0	0
00616	Y	+	0	0	0	0	0	0
00616	Y	-	0	0	0	0	0	0
00617	X	+	0	0	0	0	0	0
00617	X	-	0	0	0	0	0	0
00617	Y	+	0	0	0	0	0	0
00617	Y	-	0	0	0	0	0	0
00618	X	+	0	0	0	0	0	0
00618	X	-	0	0	0	0	0	0
00618	Y	+	0	0	0	0	0	0
00618	Y	-	0	0	0	0	0	0
00619	X	+	0	0	0	0	0	0
00619	X	-	0	0	0	0	0	0
00619	Y	+	0	0	0	0	0	0
00619	Y	-	0	0	0	0	0	0
00620	X	+	0	0	0	0	0	0
00620	X	-	0	0	0	0	0	0
00620	Y	+	0	0	0	0	0	0
00620	Y	-	0	0	0	0	0	0
00621	X	+	0	0	0	0	0	0
00621	X	-	0	0	0	0	0	0
00621	Y	+	0	0	0	0	0	0
00621	Y	-	0	0	0	0	0	0
00622	X	+	0	0	0	0	0	0
00622	X	-	0	0	0	0	0	0
00622	Y	+	0	0	0	0	0	0
00622	Y	-	0	0	0	0	0	0
00658	X	+	0	0	0	0	0	0
00658	X	-	0	0	0	0	0	0
00658	Y	+	0	0	0	0	0	0
00658	Y	-	0	0	0	0	0	0
00659	X	+	0	0	0	0	0	0
00659	X	-	0	0	0	0	0	0
00659	Y	+	0	0	0	0	0	0
00659	Y	-	0	0	0	0	0	0
00660	X	+	0	0	0	0	0	0
00660	X	-	0	0	0	0	0	0
00660	Y	+	0	0	0	0	0	0
00660	Y	-	0	0	0	0	0	0
00664	X	+	0	0	0	0	0	0
00664	X	-	0	0	0	0	0	0
00664	Y	+	0	0	0	0	0	0
00664	Y	-	0	0	0	0	0	0
00665	X	+	0	0	0	0	0	0
00665	X	-	0	0	0	0	0	0
00665	Y	+	0	0	0	0	0	0
00665	Y	-	0	0	0	0	0	0
00666	X	+	0	0	0	0	0	0
00666	X	-	0	0	0	0	0	0
00666	Y	+	0	0	0	0	0	0
00666	Y	-	0	0	0	0	0	0
00667	X	+	0	0	0	0	0	0
00667	X	-	0	0	0	0	0	0
00667	Y	+	0	0	0	0	0	0
00667	Y	-	0	0	0	0	0	0
00668	X	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00668	X	-	0	0	0	0	0	0
00668	Y	+	0	0	0	0	0	0
00668	Y	-	0	0	0	0	0	0
00669	X	+	0	0	0	0	0	0
00669	X	-	0	0	0	0	0	0
00669	Y	+	0	0	0	0	0	0
00669	Y	-	0	0	0	0	0	0
00681	X	+	0	0	0	0	0	0
00681	X	-	0	0	0	0	0	0
00681	Y	+	0	0	0	0	0	0
00681	Y	-	0	0	0	0	0	0
00682	X	+	0	0	0	0	0	0
00682	X	-	0	0	0	0	0	0
00682	Y	+	0	0	0	0	0	0
00682	Y	-	0	0	0	0	0	0
00683	X	+	0	0	0	0	0	0
00683	X	-	0	0	0	0	0	0
00683	Y	+	0	0	0	0	0	0
00683	Y	-	0	0	0	0	0	0
00684	X	+	0	0	0	0	0	0
00684	X	-	0	0	0	0	0	0
00684	Y	+	0	0	0	0	0	0
00684	Y	-	0	0	0	0	0	0
00685	X	+	0	0	0	0	0	0
00685	X	-	0	0	0	0	0	0
00685	Y	+	0	0	0	0	0	0
00685	Y	-	0	0	0	0	0	0
00686	X	+	0	0	0	0	0	0
00686	X	-	0	0	0	0	0	0
00686	Y	+	0	0	0	0	0	0
00686	Y	-	0	0	0	0	0	0
00687	X	+	0	0	0	0	0	0
00687	X	-	0	0	0	0	0	0
00687	Y	+	0	0	0	0	0	0
00687	Y	-	0	0	0	0	0	0
00688	X	+	0	0	0	0	0	0
00688	X	-	0	0	0	0	0	0
00688	Y	+	0	0	0	0	0	0
00688	Y	-	0	0	0	0	0	0
00689	X	+	0	0	0	0	0	0
00689	X	-	0	0	0	0	0	0
00689	Y	+	0	0	0	0	0	0
00689	Y	-	0	0	0	0	0	0
00690	X	+	0	0	0	0	0	0
00690	X	-	0	0	0	0	0	0
00690	Y	+	0	0	0	0	0	0
00690	Y	-	0	0	0	0	0	0
00691	X	+	0	0	0	0	0	0
00691	X	-	0	0	0	0	0	0
00691	Y	+	0	0	0	0	0	0
00691	Y	-	0	0	0	0	0	0
00692	X	+	0	0	0	0	0	0
00692	X	-	0	0	0	0	0	0
00692	Y	+	0	0	0	0	0	0
00692	Y	-	0	0	0	0	0	0
00709	X	+	0	0	0	0	0	0
00709	X	-	0	0	0	0	0	0
00709	Y	+	0	0	0	0	0	0
00709	Y	-	0	0	0	0	0	0
00710	X	+	0	0	0	0	0	0
00710	X	-	0	0	0	0	0	0
00710	Y	+	0	0	0	0	0	0
00710	Y	-	0	0	0	0	0	0
00711	X	+	0	0	0	0	0	0
00711	X	-	0	0	0	0	0	0
00711	Y	+	0	0	0	0	0	0
00711	Y	-	0	0	0	0	0	0
00724	X	+	0	0	0	0	0	0
00724	X	-	0	0	0	0	0	0
00724	Y	+	0	0	0	0	0	0
00724	Y	-	0	0	0	0	0	0
00725	X	+	0	0	0	0	0	0
00725	X	-	0	0	0	0	0	0
00725	Y	+	0	0	0	0	0	0
00725	Y	-	0	0	0	0	0	0
00726	X	+	0	0	0	0	0	0
00726	X	-	0	0	0	0	0	0
00726	Y	+	0	0	0	0	0	0
00726	Y	-	0	0	0	0	0	0
00739	X	+	0	0	0	0	0	0
00739	X	-	0	0	0	0	0	0
00739	Y	+	0	0	0	0	0	0
00739	Y	-	0	0	0	0	0	0
00740	X	+	0	0	0	0	0	0
00740	X	-	0	0	0	0	0	0

Id_{nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00740	Y	+	0	0	0	0	0	0
00740	Y	-	0	0	0	0	0	0
00741	X	+	0	0	0	0	0	0
00741	X	-	0	0	0	0	0	0
00741	Y	+	0	0	0	0	0	0
00741	Y	-	0	0	0	0	0	0
00742	X	+	0	0	0	0	0	0
00742	X	-	0	0	0	0	0	0
00742	Y	+	0	0	0	0	0	0
00742	Y	-	0	0	0	0	0	0
00756	X	+	0	0	0	0	0	0
00756	X	-	0	0	0	0	0	0
00756	Y	+	0	0	0	0	0	0
00756	Y	-	0	0	0	0	0	0
00757	X	+	0	0	0	0	0	0
00757	X	-	0	0	0	0	0	0
00757	Y	+	0	0	0	0	0	0
00757	Y	-	0	0	0	0	0	0
00769	X	+	0	0	0	0	0	0
00769	X	-	0	0	0	0	0	0
00769	Y	+	0	0	0	0	0	0
00769	Y	-	0	0	0	0	0	0
00770	X	+	0	0	0	0	0	0
00770	X	-	0	0	0	0	0	0
00770	Y	+	0	0	0	0	0	0
00770	Y	-	0	0	0	0	0	0
00771	X	+	0	0	0	0	0	0
00771	X	-	0	0	0	0	0	0
00771	Y	+	0	0	0	0	0	0
00771	Y	-	0	0	0	0	0	0
00772	X	+	0	0	0	0	0	0
00772	X	-	0	0	0	0	0	0
00772	Y	+	0	0	0	0	0	0
00772	Y	-	0	0	0	0	0	0
00773	X	+	0	0	0	0	0	0
00773	X	-	0	0	0	0	0	0
00773	Y	+	0	0	0	0	0	0
00773	Y	-	0	0	0	0	0	0
00774	X	+	0	0	0	0	0	0
00774	X	-	0	0	0	0	0	0
00774	Y	+	0	0	0	0	0	0
00774	Y	-	0	0	0	0	0	0
00775	X	+	0	0	0	0	0	0
00775	X	-	0	0	0	0	0	0
00775	Y	+	0	0	0	0	0	0
00775	Y	-	0	0	0	0	0	0
00776	X	+	0	0	0	0	0	0
00776	X	-	0	0	0	0	0	0
00776	Y	+	0	0	0	0	0	0
00776	Y	-	0	0	0	0	0	0
00777	X	+	0	0	0	0	0	0
00777	X	-	0	0	0	0	0	0
00777	Y	+	0	0	0	0	0	0
00777	Y	-	0	0	0	0	0	0
00778	X	+	0	0	0	0	0	0
00778	X	-	0	0	0	0	0	0
00778	Y	+	0	0	0	0	0	0
00778	Y	-	0	0	0	0	0	0
00779	X	+	0	0	0	0	0	0
00779	X	-	0	0	0	0	0	0
00779	Y	+	0	0	0	0	0	0
00779	Y	-	0	0	0	0	0	0
00780	X	+	0	0	0	0	0	0
00780	X	-	0	0	0	0	0	0
00780	Y	+	0	0	0	0	0	0
00780	Y	-	0	0	0	0	0	0
00804	X	+	0	0	0	0	0	0
00804	X	-	0	0	0	0	0	0
00804	Y	+	0	0	0	0	0	0
00804	Y	-	0	0	0	0	0	0
00817	X	+	-54	-342	202	23	-27	-91
00817	X	-	54	342	-202	-23	27	91
00817	Y	+	-59	-371	219	25	-30	-99
00817	Y	-	59	371	-219	-25	30	99
00818	X	+	-175	-265	-35	50	-14	-97
00818	X	-	175	265	35	-50	14	97
00818	Y	+	-190	-288	-38	54	-15	-106
00818	Y	-	190	288	38	-54	15	106
00819	X	+	0	0	0	0	0	0
00819	X	-	0	0	0	0	0	0
00819	Y	+	0	0	0	0	0	0
00819	Y	-	0	0	0	0	0	0
00820	X	+	0	0	0	0	0	0
00820	X	-	0	0	0	0	0	0
00820	Y	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00820	Y	-	0	0	0	0	0	0
00845	X	+	0	0	0	0	0	0
00845	X	-	0	0	0	0	0	0
00845	Y	+	0	0	0	0	0	0
00845	Y	-	0	0	0	0	0	0
00846	X	+	0	0	0	0	0	0
00846	X	-	0	0	0	0	0	0
00846	Y	+	0	0	0	0	0	0
00846	Y	-	0	0	0	0	0	0
00863	X	+	0	0	0	0	0	0
00863	X	-	0	0	0	0	0	0
00863	Y	+	0	0	0	0	0	0
00863	Y	-	0	0	0	0	0	0
00864	X	+	0	0	0	0	0	0
00864	X	-	0	0	0	0	0	0
00864	Y	+	0	0	0	0	0	0
00864	Y	-	0	0	0	0	0	0
00865	X	+	0	0	0	0	0	0
00865	X	-	0	0	0	0	0	0
00865	Y	+	0	0	0	0	0	0
00865	Y	-	0	0	0	0	0	0
00866	X	+	0	0	0	0	0	0
00866	X	-	0	0	0	0	0	0
00866	Y	+	0	0	0	0	0	0
00866	Y	-	0	0	0	0	0	0
00867	X	+	0	0	0	0	0	0
00867	X	-	0	0	0	0	0	0
00867	Y	+	0	0	0	0	0	0
00867	Y	-	0	0	0	0	0	0
00868	X	+	0	0	0	0	0	0
00868	X	-	0	0	0	0	0	0
00868	Y	+	0	0	0	0	0	0
00868	Y	-	0	0	0	0	0	0
00869	X	+	0	0	0	0	0	0
00869	X	-	0	0	0	0	0	0
00869	Y	+	0	0	0	0	0	0
00869	Y	-	0	0	0	0	0	0
00870	X	+	0	0	0	0	0	0
00870	X	-	0	0	0	0	0	0
00870	Y	+	0	0	0	0	0	0
00870	Y	-	0	0	0	0	0	0
00881	X	+	0	0	0	0	0	0
00881	X	-	0	0	0	0	0	0
00881	Y	+	0	0	0	0	0	0
00881	Y	-	0	0	0	0	0	0
00882	X	+	0	0	0	0	0	0
00882	X	-	0	0	0	0	0	0
00882	Y	+	0	0	0	0	0	0
00882	Y	-	0	0	0	0	0	0
00883	X	+	0	0	0	0	0	0
00883	X	-	0	0	0	0	0	0
00883	Y	+	0	0	0	0	0	0
00883	Y	-	0	0	0	0	0	0
00884	X	+	0	0	0	0	0	0
00884	X	-	0	0	0	0	0	0
00884	Y	+	0	0	0	0	0	0
00884	Y	-	0	0	0	0	0	0
00885	X	+	0	0	0	0	0	0
00885	X	-	0	0	0	0	0	0
00885	Y	+	0	0	0	0	0	0
00885	Y	-	0	0	0	0	0	0
00886	X	+	0	0	0	0	0	0
00886	X	-	0	0	0	0	0	0
00886	Y	+	0	0	0	0	0	0
00886	Y	-	0	0	0	0	0	0
00887	X	+	0	0	0	0	0	0
00887	X	-	0	0	0	0	0	0
00887	Y	+	0	0	0	0	0	0
00887	Y	-	0	0	0	0	0	0
00888	X	+	0	0	0	0	0	0
00888	X	-	0	0	0	0	0	0
00888	Y	+	0	0	0	0	0	0
00888	Y	-	0	0	0	0	0	0
00889	X	+	0	0	0	0	0	0
00889	X	-	0	0	0	0	0	0
00889	Y	+	0	0	0	0	0	0
00889	Y	-	0	0	0	0	0	0
00890	X	+	0	0	0	0	0	0
00890	X	-	0	0	0	0	0	0
00890	Y	+	0	0	0	0	0	0
00890	Y	-	0	0	0	0	0	0
00891	X	+	0	0	0	0	0	0
00891	X	-	0	0	0	0	0	0
00891	Y	+	0	0	0	0	0	0
00891	Y	-	0	0	0	0	0	0

Id_{Nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
00892	X	+	0	0	0	0	0	0
00892	X	-	0	0	0	0	0	0
00892	Y	+	0	0	0	0	0	0
00892	Y	-	0	0	0	0	0	0
00893	X	+	0	0	0	0	0	0
00893	X	-	0	0	0	0	0	0
00893	Y	+	0	0	0	0	0	0
00893	Y	-	0	0	0	0	0	0
00894	X	+	0	0	0	0	0	0
00894	X	-	0	0	0	0	0	0
00894	Y	+	0	0	0	0	0	0
00894	Y	-	0	0	0	0	0	0
00895	X	+	0	0	0	0	0	0
00895	X	-	0	0	0	0	0	0
00895	Y	+	0	0	0	0	0	0
00895	Y	-	0	0	0	0	0	0
00896	X	+	0	0	0	0	0	0
00896	X	-	0	0	0	0	0	0
00896	Y	+	0	0	0	0	0	0
00896	Y	-	0	0	0	0	0	0
01321	X	+	5	-6	7	0	1	-9
01321	X	-	-5	6	-7	0	-1	9
01321	Y	+	5	-6	8	0	1	-11
01321	Y	-	-5	6	-8	0	-1	11
01322	X	+	5	-2	11	0	2	-10
01322	X	-	-5	2	-11	0	-2	10
01322	Y	+	5	-2	12	0	2	-12
01322	Y	-	-5	2	-12	0	-2	12
01323	X	+	6	0	9	0	1	-10
01323	X	-	-6	0	-9	0	-1	10
01323	Y	+	7	0	10	0	1	-12
01323	Y	-	-7	0	-10	0	-1	12
01324	X	+	7	3	10	0	1	-10
01324	X	-	-7	-3	-10	0	-1	10
01324	Y	+	8	3	10	0	1	-11
01324	Y	-	-8	-3	-10	0	-1	11
01325	X	+	4	1	14	0	0	-9
01325	X	-	-4	-1	-14	0	0	9
01325	Y	+	4	1	15	0	0	-10
01325	Y	-	-4	-1	-15	0	0	10
01326	X	+	0	2	8	0	0	-9
01326	X	-	0	-2	-8	0	0	9
01326	Y	+	0	2	8	0	0	-10
01326	Y	-	0	-2	-8	0	0	10
01327	X	+	-2	0	12	0	-1	-9
01327	X	-	2	0	-12	0	1	9
01327	Y	+	-2	0	13	0	-1	-10
01327	Y	-	2	0	-13	0	1	10
01328	X	+	-10	3	17	0	-1	-8
01328	X	-	10	-3	-17	0	1	8
01328	Y	+	-11	3	18	0	-2	-10
01328	Y	-	11	-3	-18	0	2	10
01329	X	+	0	0	0	0	0	0
01329	X	-	0	0	0	0	0	0
01329	Y	+	0	0	0	0	0	0
01329	Y	-	0	0	0	0	0	0
01330	X	+	0	0	0	0	0	0
01330	X	-	0	0	0	0	0	0
01330	Y	+	0	0	0	0	0	0
01330	Y	-	0	0	0	0	0	0
01331	X	+	0	0	0	0	0	0
01331	X	-	0	0	0	0	0	0
01331	Y	+	0	0	0	0	0	0
01331	Y	-	0	0	0	0	0	0
01332	X	+	0	0	0	0	0	0
01332	X	-	0	0	0	0	0	0
01332	Y	+	0	0	0	0	0	0
01332	Y	-	0	0	0	0	0	0
01333	X	+	0	0	0	0	0	0
01333	X	-	0	0	0	0	0	0
01333	Y	+	0	0	0	0	0	0
01333	Y	-	0	0	0	0	0	0
01334	X	+	0	0	0	0	0	0
01334	X	-	0	0	0	0	0	0
01334	Y	+	0	0	0	0	0	0
01334	Y	-	0	0	0	0	0	0
01335	X	+	0	0	0	0	0	0
01335	X	-	0	0	0	0	0	0
01335	Y	+	0	0	0	0	0	0
01335	Y	-	0	0	0	0	0	0
01336	X	+	0	0	0	0	0	0
01336	X	-	0	0	0	0	0	0
01336	Y	+	0	0	0	0	0	0
01336	Y	-	0	0	0	0	0	0
01353	X	+	3	0	59	0	-1	-11

Id$_{nod}$	Dir	c	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01353	X	-	-3	0	-59	0	1	11
01353	Y	+	3	0	64	0	-1	-12
01353	Y	-	-3	0	-64	0	1	12
01354	X	+	-25	2	58	1	-6	-11
01354	X	-	25	-2	-58	-1	6	11
01354	Y	+	-27	2	63	1	-6	-12
01354	Y	-	27	-2	-63	-1	6	12
01355	X	+	0	0	0	0	0	0
01355	X	-	0	0	0	0	0	0
01355	Y	+	0	0	0	0	0	0
01355	Y	-	0	0	0	0	0	0
01356	X	+	0	0	0	0	0	0
01356	X	-	0	0	0	0	0	0
01356	Y	+	0	0	0	0	0	0
01356	Y	-	0	0	0	0	0	0
01373	X	+	-9	-31	168	0	-4	-29
01373	X	-	9	31	-168	0	4	29
01373	Y	+	-10	-33	183	0	-4	-33
01373	Y	-	10	33	-183	0	4	33
01374	X	+	-13	10	66	1	-8	-33
01374	X	-	13	-10	-66	-1	8	33
01374	Y	+	-15	11	72	1	-9	-36
01374	Y	-	15	-11	-72	-1	9	36
01375	X	+	12	-14	93	1	5	-26
01375	X	-	-12	14	-93	-1	-5	26
01375	Y	+	14	-15	101	1	5	-29
01375	Y	-	-14	15	-101	-1	-5	29
01376	X	+	41	1	100	1	12	-24
01376	X	-	-41	-1	-100	-1	-12	24
01376	Y	+	44	1	108	1	13	-26
01376	Y	-	-44	-1	-108	-1	-13	26
01377	X	+	124	41	28	3	26	-14
01377	X	-	-124	-41	-28	-3	-26	14
01377	Y	+	135	45	31	3	28	-15
01377	Y	-	-135	-45	-31	-3	-28	15
01378	X	+	0	0	0	0	0	0
01378	X	-	0	0	0	0	0	0
01378	Y	+	0	0	0	0	0	0
01378	Y	-	0	0	0	0	0	0
01379	X	+	0	0	0	0	0	0
01379	X	-	0	0	0	0	0	0
01379	Y	+	0	0	0	0	0	0
01379	Y	-	0	0	0	0	0	0
01380	X	+	0	0	0	0	0	0
01380	X	-	0	0	0	0	0	0
01380	Y	+	0	0	0	0	0	0
01380	Y	-	0	0	0	0	0	0
01381	X	+	0	0	0	0	0	0
01381	X	-	0	0	0	0	0	0
01381	Y	+	0	0	0	0	0	0
01381	Y	-	0	0	0	0	0	0
01382	X	+	0	0	0	0	0	0
01382	X	-	0	0	0	0	0	0
01382	Y	+	0	0	0	0	0	0
01382	Y	-	0	0	0	0	0	0
01496	X	+	24	18	-453	-2	-8	0
01496	X	-	-24	-18	453	2	8	0
01496	Y	+	26	19	-491	-2	-9	0
01496	Y	-	-26	-19	491	2	9	0
01497	X	+	0	0	0	0	0	0
01497	X	-	0	0	0	0	0	0
01497	Y	+	0	0	0	0	0	0
01497	Y	-	0	0	0	0	0	0
01534	X	+	-134	15	-88	3	-36	-51
01534	X	-	134	-15	88	-3	36	51
01534	Y	+	-146	16	-95	3	-39	-56
01534	Y	-	146	-16	95	-3	39	56
01535	X	+	-122	44	-98	2	-28	-34
01535	X	-	122	-44	98	-2	28	34
01535	Y	+	-133	47	-107	2	-31	-38
01535	Y	-	133	-47	107	-2	31	38
01536	X	+	-117	16	-38	1	-25	-26
01536	X	-	117	-16	38	-1	25	26
01536	Y	+	-127	18	-41	1	-27	-29
01536	Y	-	127	-18	41	-1	27	29
01537	X	+	-121	16	-31	2	-30	-26
01537	X	-	121	-16	31	-2	30	26
01537	Y	+	-131	17	-34	2	-32	-29
01537	Y	-	131	-17	34	-2	32	29
01538	X	+	-154	27	-8	1	-36	-16
01538	X	-	154	-27	8	-1	36	16
01538	Y	+	-168	29	-9	1	-39	-18
01538	Y	-	168	-29	9	-1	39	18
01539	X	+	-187	30	46	2	-52	-9
01539	X	-	187	-30	-46	-2	52	9

Id_{Nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N-m]	M_Y [N-m]	M_Z [N-m]
01539	Y	+	-203	33	50	2	-56	-11
01539	Y	-	203	-33	-50	-2	56	11
01540	X	+	0	0	0	0	0	0
01540	X	-	0	0	0	0	0	0
01540	Y	+	0	0	0	0	0	0
01540	Y	-	0	0	0	0	0	0
01541	X	+	0	0	0	0	0	0
01541	X	-	0	0	0	0	0	0
01541	Y	+	0	0	0	0	0	0
01541	Y	-	0	0	0	0	0	0
01542	X	+	0	0	0	0	0	0
01542	X	-	0	0	0	0	0	0
01542	Y	+	0	0	0	0	0	0
01542	Y	-	0	0	0	0	0	0
01543	X	+	0	0	0	0	0	0
01543	X	-	0	0	0	0	0	0
01543	Y	+	0	0	0	0	0	0
01543	Y	-	0	0	0	0	0	0
01544	X	+	0	0	0	0	0	0
01544	X	-	0	0	0	0	0	0
01544	Y	+	0	0	0	0	0	0
01544	Y	-	0	0	0	0	0	0
01545	X	+	0	0	0	0	0	0
01545	X	-	0	0	0	0	0	0
01545	Y	+	0	0	0	0	0	0
01545	Y	-	0	0	0	0	0	0
01575	X	+	-17	-22	46	-3	-4	-6
01575	X	-	17	22	-46	3	4	6
01575	Y	+	-18	-23	49	-4	-4	-7
01575	Y	-	18	23	-49	4	4	7
01576	X	+	0	0	0	0	0	0
01576	X	-	0	0	0	0	0	0
01576	Y	+	0	0	0	0	0	0
01576	Y	-	0	0	0	0	0	0
01654	X	+	0	539	-43	-118	-1	12
01654	X	-	0	-539	43	118	1	-12
01654	Y	+	0	585	-46	-128	-1	12
01654	Y	-	0	-585	46	128	1	-12
01655	X	+	-31	592	-147	-129	0	11
01655	X	-	31	-592	147	129	0	-11
01655	Y	+	-34	643	-159	-140	0	12
01655	Y	-	34	-643	159	140	0	-12
01656	X	+	19	529	52	-135	0	20
01656	X	-	-19	-529	-52	135	0	-20
01656	Y	+	21	574	57	-146	0	21
01656	Y	-	-21	-574	-57	146	0	-21
01657	X	+	0	0	0	0	0	0
01657	X	-	0	0	0	0	0	0
01657	Y	+	0	0	0	0	0	0
01657	Y	-	0	0	0	0	0	0
01658	X	+	0	0	0	0	0	0
01658	X	-	0	0	0	0	0	0
01658	Y	+	0	0	0	0	0	0
01658	Y	-	0	0	0	0	0	0
01659	X	+	0	0	0	0	0	0
01659	X	-	0	0	0	0	0	0
01659	Y	+	0	0	0	0	0	0
01659	Y	-	0	0	0	0	0	0
01668	X	+	0	0	0	0	0	0
01668	X	-	0	0	0	0	0	0
01668	Y	+	0	0	0	0	0	0
01668	Y	-	0	0	0	0	0	0
01669	X	+	0	0	0	0	0	0
01669	X	-	0	0	0	0	0	0
01669	Y	+	0	0	0	0	0	0
01669	Y	-	0	0	0	0	0	0
01670	X	+	0	0	0	0	0	0
01670	X	-	0	0	0	0	0	0
01670	Y	+	0	0	0	0	0	0
01670	Y	-	0	0	0	0	0	0
01671	X	+	-27	606	-96	-134	0	15
01671	X	-	27	-606	96	134	0	-15
01671	Y	+	-29	657	-104	-146	0	15
01671	Y	-	29	-657	104	146	0	-15
01672	X	+	12	503	78	-160	-1	27
01672	X	-	-12	-503	-78	160	1	-27
01672	Y	+	13	546	85	-173	-1	28
01672	Y	-	-13	-546	-85	173	1	-28
01673	X	+	35	608	185	-133	0	9
01673	X	-	-35	-608	-185	133	0	-9
01673	Y	+	38	661	201	-145	0	10
01673	Y	-	-38	-661	-201	145	0	-10
01683	X	+	0	0	0	0	0	0
01683	X	-	0	0	0	0	0	0
01683	Y	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01683	Y	-	0	0	0	0	0	0
01684	X	+	0	0	0	0	0	0
01684	X	-	0	0	0	0	0	0
01684	Y	+	0	0	0	0	0	0
01684	Y	-	0	0	0	0	0	0
01685	X	+	0	0	0	0	0	0
01685	X	-	0	0	0	0	0	0
01685	Y	+	0	0	0	0	0	0
01685	Y	-	0	0	0	0	0	0
01686	X	+	0	0	0	0	0	0
01686	X	-	0	0	0	0	0	0
01686	Y	+	0	0	0	0	0	0
01686	Y	-	0	0	0	0	0	0
01687	X	+	0	0	0	0	0	0
01687	X	-	0	0	0	0	0	0
01687	Y	+	0	0	0	0	0	0
01687	Y	-	0	0	0	0	0	0
01688	X	+	0	0	0	0	0	0
01688	X	-	0	0	0	0	0	0
01688	Y	+	0	0	0	0	0	0
01688	Y	-	0	0	0	0	0	0
01689	X	+	0	0	0	0	0	0
01689	X	-	0	0	0	0	0	0
01689	Y	+	0	0	0	0	0	0
01689	Y	-	0	0	0	0	0	0
01690	X	+	0	0	0	0	0	0
01690	X	-	0	0	0	0	0	0
01690	Y	+	0	0	0	0	0	0
01690	Y	-	0	0	0	0	0	0
01691	X	+	0	0	0	0	0	0
01691	X	-	0	0	0	0	0	0
01691	Y	+	0	0	0	0	0	0
01691	Y	-	0	0	0	0	0	0
01692	X	+	-1	522	86	-109	0	5
01692	X	-	1	-522	-86	109	0	-5
01692	Y	+	-1	567	93	-118	0	5
01692	Y	-	1	-567	-93	118	0	-5
01693	X	+	-11	499	16	-104	-1	-2
01693	X	-	11	-499	-16	104	1	2
01693	Y	+	-12	541	18	-113	-1	-3
01693	Y	-	12	-541	-18	113	1	3
01694	X	+	-12	430	13	-114	0	7
01694	X	-	12	-430	-13	114	0	-7
01694	Y	+	-13	467	14	-124	0	7
01694	Y	-	13	-467	-14	124	0	-7
01695	X	+	0	459	23	-112	0	3
01695	X	-	0	-459	-23	112	0	-3
01695	Y	+	0	499	25	-122	0	3
01695	Y	-	0	-499	-25	122	0	-3
01696	X	+	25	406	96	-105	0	2
01696	X	-	-25	-406	-96	105	0	-2
01696	Y	+	28	441	104	-114	0	2
01696	Y	-	-28	-441	-104	114	0	-2
01697	X	+	3	431	1	-87	1	-4
01697	X	-	-3	-431	-1	87	-1	4
01697	Y	+	3	468	1	-95	1	-5
01697	Y	-	-3	-468	-1	95	-1	5
01698	X	+	-21	480	-102	-101	0	-1
01698	X	-	21	-480	102	101	0	1
01698	Y	+	-23	521	-111	-110	0	-1
01698	Y	-	23	-521	111	110	0	1
01699	X	+	-9	486	-72	-124	-1	8
01699	X	-	9	-486	72	124	1	-8
01699	Y	+	-10	528	-78	-135	-1	8
01699	Y	-	10	-528	78	135	1	-8
01700	X	+	20	517	26	-128	1	8
01700	X	-	-20	-517	-26	128	-1	-8
01700	Y	+	22	562	29	-139	1	8
01700	Y	-	-22	-562	-29	139	-1	-8
01704	X	+	24	435	107	-100	-1	38
01704	X	-	-24	-435	-107	100	1	-38
01704	Y	+	26	472	116	-109	-1	41
01704	Y	-	-26	-472	-116	109	1	-41
01705	X	+	-10	415	11	-123	0	44
01705	X	-	10	-415	-11	123	0	-44
01705	Y	+	-11	451	12	-134	0	48
01705	Y	-	11	-451	-12	134	0	-48
01706	X	+	65	504	275	-114	-1	29
01706	X	-	-65	-504	-275	114	1	-29
01706	Y	+	71	547	298	-124	-1	31
01706	Y	-	-71	-547	-298	124	1	-31
01707	X	+	0	0	0	0	0	0
01707	X	-	0	0	0	0	0	0
01707	Y	+	0	0	0	0	0	0
01707	Y	-	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01708	X	+	0	0	0	0	0	0
01708	X	-	0	0	0	0	0	0
01708	Y	+	0	0	0	0	0	0
01708	Y	-	0	0	0	0	0	0
01709	X	+	0	0	0	0	0	0
01709	X	-	0	0	0	0	0	0
01709	Y	+	0	0	0	0	0	0
01709	Y	-	0	0	0	0	0	0
01716	X	+	3	401	123	-89	0	14
01716	X	-	-3	-401	-123	89	0	-14
01716	Y	+	4	435	134	-96	0	14
01716	Y	-	-4	-435	-134	96	0	-14
01717	X	+	27	379	157	-78	-1	6
01717	X	-	-27	-379	-157	78	1	-6
01717	Y	+	30	412	171	-85	-1	6
01717	Y	-	-30	-412	-171	85	1	-6
01718	X	+	-6	393	42	-82	-1	1
01718	X	-	6	-393	-42	82	1	-1
01718	Y	+	-7	426	46	-89	-1	1
01718	Y	-	7	-426	-46	89	1	-1
01719	X	+	-2	392	37	-101	0	10
01719	X	-	2	-392	-37	101	0	-10
01719	Y	+	-3	425	40	-109	0	10
01719	Y	-	3	-425	-40	109	0	-10
01720	X	+	5	399	56	-115	0	16
01720	X	-	-5	-399	-56	115	0	-16
01720	Y	+	6	433	61	-125	0	17
01720	Y	-	-6	-433	-61	125	0	-17
01721	X	+	38	523	137	-109	0	4
01721	X	-	-38	-523	-137	109	0	-4
01721	Y	+	41	568	148	-119	0	4
01721	Y	-	-41	-568	-148	119	0	-4
01722	X	+	0	0	0	0	0	0
01722	X	-	0	0	0	0	0	0
01722	Y	+	0	0	0	0	0	0
01722	Y	-	0	0	0	0	0	0
01723	X	+	0	0	0	0	0	0
01723	X	-	0	0	0	0	0	0
01723	Y	+	0	0	0	0	0	0
01723	Y	-	0	0	0	0	0	0
01724	X	+	0	0	0	0	0	0
01724	X	-	0	0	0	0	0	0
01724	Y	+	0	0	0	0	0	0
01724	Y	-	0	0	0	0	0	0
01725	X	+	0	0	0	0	0	0
01725	X	-	0	0	0	0	0	0
01725	Y	+	0	0	0	0	0	0
01725	Y	-	0	0	0	0	0	0
01726	X	+	0	0	0	0	0	0
01726	X	-	0	0	0	0	0	0
01726	Y	+	0	0	0	0	0	0
01726	Y	-	0	0	0	0	0	0
01727	X	+	0	0	0	0	0	0
01727	X	-	0	0	0	0	0	0
01727	Y	+	0	0	0	0	0	0
01727	Y	-	0	0	0	0	0	0
01731	X	+	0	0	0	0	0	0
01731	X	-	0	0	0	0	0	0
01731	Y	+	0	0	0	0	0	0
01731	Y	-	0	0	0	0	0	0
01732	X	+	128	416	299	-107	-7	68
01732	X	-	-128	-416	-299	107	7	-68
01732	Y	+	139	452	324	-116	-7	74
01732	Y	-	-139	-452	-324	116	7	-74
01797	X	+	3	-274	294	55	10	-44
01797	X	-	-3	274	-294	-55	-10	44
01797	Y	+	3	-297	320	60	11	-48
01797	Y	-	-3	297	-320	-60	-11	48
01798	X	+	10	-279	155	54	10	-36
01798	X	-	-10	279	-155	-54	-10	36
01798	Y	+	11	-303	168	59	11	-39
01798	Y	-	-11	303	-168	-59	-11	39
01799	X	+	16	-267	240	52	10	-31
01799	X	-	-16	267	-240	-52	-10	31
01799	Y	+	17	-290	260	56	10	-35
01799	Y	-	-17	290	-260	-56	-10	35
01800	X	+	-6	-246	264	61	11	-11
01800	X	-	6	246	-264	-61	-11	11
01800	Y	+	-7	-267	287	67	12	-13
01800	Y	-	7	267	-287	-67	-12	13
01801	X	+	-12	-275	269	65	12	-5
01801	X	-	12	275	-269	-65	-12	5
01801	Y	+	-13	-299	292	71	13	-6
01801	Y	-	13	299	-292	-71	-13	6
01802	X	+	-6	-237	256	70	15	15

Id_{nod}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01802	X	-	6	237	-256	-70	-15	-15
01802	Y	+	-6	-257	278	77	16	16
01802	Y	-	6	257	-278	-77	-16	-16
01803	X	+	0	0	0	0	0	0
01803	X	-	0	0	0	0	0	0
01803	Y	+	0	0	0	0	0	0
01803	Y	-	0	0	0	0	0	0
01804	X	+	0	0	0	0	0	0
01804	X	-	0	0	0	0	0	0
01804	Y	+	0	0	0	0	0	0
01804	Y	-	0	0	0	0	0	0
01805	X	+	0	0	0	0	0	0
01805	X	-	0	0	0	0	0	0
01805	Y	+	0	0	0	0	0	0
01805	Y	-	0	0	0	0	0	0
01806	X	+	0	0	0	0	0	0
01806	X	-	0	0	0	0	0	0
01806	Y	+	0	0	0	0	0	0
01806	Y	-	0	0	0	0	0	0
01807	X	+	0	0	0	0	0	0
01807	X	-	0	0	0	0	0	0
01807	Y	+	0	0	0	0	0	0
01807	Y	-	0	0	0	0	0	0
01808	X	+	0	0	0	0	0	0
01808	X	-	0	0	0	0	0	0
01808	Y	+	0	0	0	0	0	0
01808	Y	-	0	0	0	0	0	0
01860	X	+	-115	-104	232	0	4	-135
01860	X	-	115	104	-232	0	-4	135
01860	Y	+	-125	-113	252	0	4	-147
01860	Y	-	125	113	-252	0	-4	147
01861	X	+	-10	129	256	2	-6	-113
01861	X	-	10	-129	-256	-2	6	113
01861	Y	+	-11	140	278	2	-6	-124
01861	Y	-	11	-140	-278	-2	6	124
01862	X	+	0	0	0	0	0	0
01862	X	-	0	0	0	0	0	0
01862	Y	+	0	0	0	0	0	0
01862	Y	-	0	0	0	0	0	0
01863	X	+	0	0	0	0	0	0
01863	X	-	0	0	0	0	0	0
01863	Y	+	0	0	0	0	0	0
01863	Y	-	0	0	0	0	0	0
01885	X	+	0	0	0	0	0	0
01885	X	-	0	0	0	0	0	0
01885	Y	+	0	0	0	0	0	0
01885	Y	-	0	0	0	0	0	0
01886	X	+	0	0	0	0	0	0
01886	X	-	0	0	0	0	0	0
01886	Y	+	0	0	0	0	0	0
01886	Y	-	0	0	0	0	0	0
01887	X	+	0	0	0	0	0	0
01887	X	-	0	0	0	0	0	0
01887	Y	+	0	0	0	0	0	0
01887	Y	-	0	0	0	0	0	0
01888	X	+	-16	-18	34	-2	3	-28
01888	X	-	16	18	-34	2	-3	28
01888	Y	+	-18	-20	37	-2	3	-31
01888	Y	-	18	20	-37	2	-3	31
01889	X	+	11	25	128	1	4	-30
01889	X	-	-11	-25	-128	-1	-4	30
01889	Y	+	12	27	139	1	5	-33
01889	Y	-	-12	-27	-139	-1	-5	33
01908	X	+	0	0	0	0	0	0
01908	X	-	0	0	0	0	0	0
01908	Y	+	0	0	0	0	0	0
01908	Y	-	0	0	0	0	0	0
01909	X	+	17	-16	-29	-1	7	-14
01909	X	-	-17	16	29	1	-7	14
01909	Y	+	18	-18	-31	-1	8	-16
01909	Y	-	-18	18	31	1	-8	16
01910	X	+	35	10	36	1	8	-15
01910	X	-	-35	-10	-36	-1	-8	15
01910	Y	+	38	11	39	1	9	-17
01910	Y	-	-38	-11	-39	-1	-9	17
01950	X	+	0	0	0	0	0	0
01950	X	-	0	0	0	0	0	0
01950	Y	+	0	0	0	0	0	0
01950	Y	-	0	0	0	0	0	0
01951	X	+	-24	15	99	0	-3	-16
01951	X	-	24	-15	-99	0	3	16
01951	Y	+	-26	16	107	0	-3	-18
01951	Y	-	26	-16	-107	0	3	18
01952	X	+	8	-22	-33	1	-7	-20
01952	X	-	-8	22	33	-1	7	20

Id$_{Nod}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
01952	Y	+	9	-24	-36	1	-8	-22
01952	Y	-	-9	24	36	-1	8	22
02000	X	+	-73	27	27	1	-13	-22
02000	X	-	73	-27	-27	-1	13	22
02000	Y	+	-80	30	29	1	-14	-24
02000	Y	-	80	-30	-29	-1	14	24
02001	X	+	0	0	0	0	0	0
02001	X	-	0	0	0	0	0	0
02001	Y	+	0	0	0	0	0	0
02001	Y	-	0	0	0	0	0	0
02002	X	+	0	0	0	0	0	0
02002	X	-	0	0	0	0	0	0
02002	Y	+	0	0	0	0	0	0
02002	Y	-	0	0	0	0	0	0
02003	X	+	0	0	0	0	0	0
02003	X	-	0	0	0	0	0	0
02003	Y	+	0	0	0	0	0	0
02003	Y	-	0	0	0	0	0	0
02004	X	+	0	0	0	0	0	0
02004	X	-	0	0	0	0	0	0
02004	Y	+	0	0	0	0	0	0
02004	Y	-	0	0	0	0	0	0
02005	X	+	0	0	0	0	0	0
02005	X	-	0	0	0	0	0	0
02005	Y	+	0	0	0	0	0	0
02005	Y	-	0	0	0	0	0	0
02015	X	+	0	0	0	0	0	0
02015	X	-	0	0	0	0	0	0
02015	Y	+	0	0	0	0	0	0
02015	Y	-	0	0	0	0	0	0
02016	X	+	0	0	0	0	0	0
02016	X	-	0	0	0	0	0	0
02016	Y	+	0	0	0	0	0	0
02016	Y	-	0	0	0	0	0	0
02017	X	+	0	0	0	0	0	0
02017	X	-	0	0	0	0	0	0
02017	Y	+	0	0	0	0	0	0
02017	Y	-	0	0	0	0	0	0
02018	X	+	0	0	0	0	0	0
02018	X	-	0	0	0	0	0	0
02018	Y	+	0	0	0	0	0	0
02018	Y	-	0	0	0	0	0	0
02019	X	+	-172	-7	42	-1	-35	-15
02019	X	-	172	7	-42	1	35	15
02019	Y	+	-187	-7	45	-1	-38	-17
02019	Y	-	187	7	-45	1	38	17
02020	X	+	-173	1	40	0	-33	-17
02020	X	-	173	-1	-40	0	33	17
02020	Y	+	-187	1	44	0	-36	-19
02020	Y	-	187	-1	-44	0	36	19
02021	X	+	-192	10	93	0	-39	-16
02021	X	-	192	-10	-93	0	39	16
02021	Y	+	-208	11	101	0	-42	-18
02021	Y	-	208	-11	-101	0	42	18
02022	X	+	-204	0	78	0	-48	-16
02022	X	-	204	0	-78	0	48	16
02022	Y	+	-222	0	84	0	-52	-18
02022	Y	-	222	0	-84	0	52	18
02023	X	+	-216	6	51	0	-49	-14
02023	X	-	216	-6	-51	0	49	14
02023	Y	+	-235	7	55	0	-53	-16
02023	Y	-	235	-7	-55	0	53	16
02031	X	+	0	0	0	0	0	0
02031	X	-	0	0	0	0	0	0
02031	Y	+	0	0	0	0	0	0
02031	Y	-	0	0	0	0	0	0
02032	X	+	0	0	0	0	0	0
02032	X	-	0	0	0	0	0	0
02032	Y	+	0	0	0	0	0	0
02032	Y	-	0	0	0	0	0	0
02033	X	+	-188	3	58	0	-40	-10
02033	X	-	188	-3	-58	0	40	10
02033	Y	+	-204	3	63	0	-43	-12
02033	Y	-	204	-3	-63	0	43	12
02034	X	+	-181	8	75	0	-37	-12
02034	X	-	181	-8	-75	0	37	12
02034	Y	+	-197	9	82	0	-41	-14
02034	Y	-	197	-9	-82	0	41	14
02035	X	+	-151	18	95	1	-44	-8
02035	X	-	151	-18	-95	-1	44	8
02035	Y	+	-163	20	103	1	-48	-10
02035	Y	-	163	-20	-103	-1	48	10
02036	X	+	-142	-13	-27	-1	-30	-12
02036	X	-	142	13	27	1	30	12
02036	Y	+	-154	-14	-29	-1	-33	-14

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02036	Y	-	154	14	29	1	33	14
02041	X	+	39	-9	-16	-1	10	-19
02041	X	-	-39	9	16	1	-10	19
02041	Y	+	43	-9	-18	-1	11	-21
02041	Y	-	-43	9	18	1	-11	21
02042	X	+	18	35	116	1	-1	-15
02042	X	-	-18	-35	-116	-1	1	15
02042	Y	+	20	38	126	1	-1	-17
02042	Y	-	-20	-38	-126	-1	1	17
02043	X	+	-49	-11	-19	0	-9	-12
02043	X	-	49	11	19	0	9	12
02043	Y	+	-54	-12	-20	0	-10	-14
02043	Y	-	54	12	20	0	10	14
02044	X	+	0	0	0	0	0	0
02044	X	-	0	0	0	0	0	0
02044	Y	+	0	0	0	0	0	0
02044	Y	-	0	0	0	0	0	0
02045	X	+	0	0	0	0	0	0
02045	X	-	0	0	0	0	0	0
02045	Y	+	0	0	0	0	0	0
02045	Y	-	0	0	0	0	0	0
02046	X	+	0	0	0	0	0	0
02046	X	-	0	0	0	0	0	0
02046	Y	+	0	0	0	0	0	0
02046	Y	-	0	0	0	0	0	0
02055	X	+	0	0	0	0	0	0
02055	X	-	0	0	0	0	0	0
02055	Y	+	0	0	0	0	0	0
02055	Y	-	0	0	0	0	0	0
02056	X	+	0	0	0	0	0	0
02056	X	-	0	0	0	0	0	0
02056	Y	+	0	0	0	0	0	0
02056	Y	-	0	0	0	0	0	0
02057	X	+	-72	4	52	0	-19	-5
02057	X	-	72	-4	-52	0	19	5
02057	Y	+	-78	4	57	0	-21	-7
02057	Y	-	78	-4	-57	0	21	7
02058	X	+	-80	-10	-9	0	-17	-8
02058	X	-	80	10	9	0	17	8
02058	Y	+	-87	-11	-10	0	-18	-10
02058	Y	-	87	11	10	0	18	10
02059	X	+	-56	-4	3	0	-11	-10
02059	X	-	56	4	-3	0	11	10
02059	Y	+	-61	-5	3	0	-12	-12
02059	Y	-	61	5	-3	0	12	12
02063	X	+	0	0	0	0	0	0
02063	X	-	0	0	0	0	0	0
02063	Y	+	0	0	0	0	0	0
02063	Y	-	0	0	0	0	0	0
02064	X	+	0	0	0	0	0	0
02064	X	-	0	0	0	0	0	0
02064	Y	+	0	0	0	0	0	0
02064	Y	-	0	0	0	0	0	0
02065	X	+	0	0	0	0	0	0
02065	X	-	0	0	0	0	0	0
02065	Y	+	0	0	0	0	0	0
02065	Y	-	0	0	0	0	0	0
02066	X	+	0	0	0	0	0	0
02066	X	-	0	0	0	0	0	0
02066	Y	+	0	0	0	0	0	0
02066	Y	-	0	0	0	0	0	0
02067	X	+	18	11	14	-1	5	-16
02067	X	-	-18	-11	-14	1	-5	16
02067	Y	+	19	12	16	-1	5	-18
02067	Y	-	-19	-12	-16	1	-5	18
02074	X	+	0	0	0	0	0	0
02074	X	-	0	0	0	0	0	0
02074	Y	+	0	0	0	0	0	0
02074	Y	-	0	0	0	0	0	0
02075	X	+	0	0	0	0	0	0
02075	X	-	0	0	0	0	0	0
02075	Y	+	0	0	0	0	0	0
02075	Y	-	0	0	0	0	0	0
02076	X	+	-31	6	21	0	-6	-9
02076	X	-	31	-6	-21	0	6	9
02076	Y	+	-34	7	23	0	-6	-11
02076	Y	-	34	-7	-23	0	6	11
02077	X	+	-59	9	29	0	-12	-7
02077	X	-	59	-9	-29	0	12	7
02077	Y	+	-64	10	31	0	-13	-8
02077	Y	-	64	-10	-31	0	13	8
02078	X	+	-56	5	12	0	-20	-2
02078	X	-	56	-5	-12	0	20	2
02078	Y	+	-61	5	13	0	-22	-3
02078	Y	-	61	-5	-13	0	22	3

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N-m]	M_Y [N-m]	M_Z [N-m]
02079	X	+	-58	-10	-52	-1	-13	-6
02079	X	-	58	10	52	1	13	6
02079	Y	+	-63	-11	-57	-1	-14	-7
02079	Y	-	63	11	57	1	14	7
02084	X	+	-6	-38	-77	-1	-2	-18
02084	X	-	6	38	77	1	2	18
02084	Y	+	-7	-42	-83	-1	-2	-20
02084	Y	-	7	42	83	1	2	20
02085	X	+	0	0	0	0	0	0
02085	X	-	0	0	0	0	0	0
02085	Y	+	0	0	0	0	0	0
02085	Y	-	0	0	0	0	0	0
02136	X	+	0	0	0	0	0	0
02136	X	-	0	0	0	0	0	0
02136	Y	+	0	0	0	0	0	0
02136	Y	-	0	0	0	0	0	0
02137	X	+	0	0	0	0	0	0
02137	X	-	0	0	0	0	0	0
02137	Y	+	0	0	0	0	0	0
02137	Y	-	0	0	0	0	0	0
02138	X	+	-19	51	213	0	0	-30
02138	X	-	19	-51	-213	0	0	30
02138	Y	+	-20	56	231	0	0	-33
02138	Y	-	20	-56	-231	0	0	33
02182	X	+	2	128	-176	-28	-6	-8
02182	X	-	-2	-128	176	28	6	8
02182	Y	+	2	138	-191	-30	-7	-10
02182	Y	-	-2	-138	191	30	7	10
02183	X	+	0	87	-148	-18	-4	-8
02183	X	-	0	-87	148	18	4	8
02183	Y	+	0	94	-161	-20	-5	-9
02183	Y	-	0	-94	161	20	5	9
02184	X	+	-1	73	-164	-23	-4	-8
02184	X	-	1	-73	164	23	4	8
02184	Y	+	-2	79	-178	-25	-5	-9
02184	Y	-	2	-79	178	25	5	9
02185	X	+	0	0	0	0	0	0
02185	X	-	0	0	0	0	0	0
02185	Y	+	0	0	0	0	0	0
02185	Y	-	0	0	0	0	0	0
02186	X	+	0	0	0	0	0	0
02186	X	-	0	0	0	0	0	0
02186	Y	+	0	0	0	0	0	0
02186	Y	-	0	0	0	0	0	0
02187	X	+	0	0	0	0	0	0
02187	X	-	0	0	0	0	0	0
02187	Y	+	0	0	0	0	0	0
02187	Y	-	0	0	0	0	0	0
02231	X	+	161	-413	145	84	24	-39
02231	X	-	-161	413	-145	-84	-24	39
02231	Y	+	175	-448	158	91	26	-43
02231	Y	-	-175	448	-158	-91	-26	43
02232	X	+	158	-470	211	111	31	-31
02232	X	-	-158	470	-211	-111	-31	31
02232	Y	+	172	-510	229	120	34	-35
02232	Y	-	-172	510	-229	-120	-34	35
02233	X	+	174	-541	115	120	35	-51
02233	X	-	-174	541	-115	-120	-35	51
02233	Y	+	188	-587	125	131	38	-56
02233	Y	-	-188	587	-125	-131	-38	56
02234	X	+	165	-504	82	116	35	-45
02234	X	-	-165	504	-82	-116	-35	45
02234	Y	+	180	-547	89	126	37	-50
02234	Y	-	-180	547	-89	-126	-37	50
02235	X	+	158	-526	143	105	31	-61
02235	X	-	-158	526	-143	-105	-31	61
02235	Y	+	171	-572	155	114	33	-67
02235	Y	-	-171	572	-155	-114	-33	67
02236	X	+	146	-575	251	119	36	-57
02236	X	-	-146	575	-251	-119	-36	57
02236	Y	+	158	-625	272	130	39	-63
02236	Y	-	-158	625	-272	-130	-39	63
02237	X	+	0	0	0	0	0	0
02237	X	-	0	0	0	0	0	0
02237	Y	+	0	0	0	0	0	0
02237	Y	-	0	0	0	0	0	0
02238	X	+	0	0	0	0	0	0
02238	X	-	0	0	0	0	0	0
02238	Y	+	0	0	0	0	0	0
02238	Y	-	0	0	0	0	0	0
02239	X	+	0	0	0	0	0	0
02239	X	-	0	0	0	0	0	0
02239	Y	+	0	0	0	0	0	0
02239	Y	-	0	0	0	0	0	0
02240	X	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	e	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N·m]	M_y [N·m]	M_z [N·m]
02240	X	-	0	0	0	0	0	0
02240	Y	+	0	0	0	0	0	0
02240	Y	-	0	0	0	0	0	0
02241	X	+	0	0	0	0	0	0
02241	X	-	0	0	0	0	0	0
02241	Y	+	0	0	0	0	0	0
02241	Y	-	0	0	0	0	0	0
02242	X	+	0	0	0	0	0	0
02242	X	-	0	0	0	0	0	0
02242	Y	+	0	0	0	0	0	0
02242	Y	-	0	0	0	0	0	0
02268	X	+	-176	18	160	0	-39	13
02268	X	-	176	-18	-160	0	39	-13
02268	Y	+	-192	19	173	0	-42	14
02268	Y	-	192	-19	-173	0	42	-14
02269	X	+	-211	30	192	0	-45	10
02269	X	-	211	-30	-192	0	45	-10
02269	Y	+	-229	32	208	0	-48	10
02269	Y	-	229	-32	-208	0	48	-10
02270	X	+	-262	8	124	0	-56	12
02270	X	-	262	-8	-124	0	56	-12
02270	Y	+	-284	9	134	0	-61	13
02270	Y	-	284	-9	-134	0	61	-13
02271	X	+	-268	9	167	2	-71	20
02271	X	-	268	-9	-167	-2	71	-20
02271	Y	+	-291	9	182	2	-77	21
02271	Y	-	291	-9	-182	-2	77	-21
02272	X	+	-283	22	170	-1	-76	19
02272	X	-	283	-22	-170	1	76	-19
02272	Y	+	-307	24	185	-1	-83	20
02272	Y	-	307	-24	-185	1	83	-20
02273	X	+	-336	32	216	1	-71	10
02273	X	-	336	-32	-216	-1	71	-10
02273	Y	+	-365	35	234	1	-77	10
02273	Y	-	365	-35	-234	-1	77	-10
02274	X	+	-327	12	148	1	-68	6
02274	X	-	327	-12	-148	-1	68	-6
02274	Y	+	-355	13	161	1	-74	6
02274	Y	-	355	-13	-161	-1	74	-6
02275	X	+	-325	-15	115	1	-83	17
02275	X	-	325	15	-115	-1	83	-17
02275	Y	+	-353	-17	124	1	-90	18
02275	Y	-	353	17	-124	-1	90	-18
02276	X	+	-382	-6	117	-1	-95	21
02276	X	-	382	6	-117	1	95	-21
02276	Y	+	-414	-6	127	-1	-103	22
02276	Y	-	414	6	-127	1	103	-22
02277	X	+	-402	-10	110	-5	-111	29
02277	X	-	402	10	-110	5	111	-29
02277	Y	+	-436	-11	119	-6	-121	31
02277	Y	-	436	11	-119	6	121	-31
02278	X	+	0	0	0	0	0	0
02278	X	-	0	0	0	0	0	0
02278	Y	+	0	0	0	0	0	0
02278	Y	-	0	0	0	0	0	0
02279	X	+	0	0	0	0	0	0
02279	X	-	0	0	0	0	0	0
02279	Y	+	0	0	0	0	0	0
02279	Y	-	0	0	0	0	0	0
02280	X	+	0	0	0	0	0	0
02280	X	-	0	0	0	0	0	0
02280	Y	+	0	0	0	0	0	0
02280	Y	-	0	0	0	0	0	0
02281	X	+	0	0	0	0	0	0
02281	X	-	0	0	0	0	0	0
02281	Y	+	0	0	0	0	0	0
02281	Y	-	0	0	0	0	0	0
02282	X	+	0	0	0	0	0	0
02282	X	-	0	0	0	0	0	0
02282	Y	+	0	0	0	0	0	0
02282	Y	-	0	0	0	0	0	0
02283	X	+	0	0	0	0	0	0
02283	X	-	0	0	0	0	0	0
02283	Y	+	0	0	0	0	0	0
02283	Y	-	0	0	0	0	0	0
02284	X	+	0	0	0	0	0	0
02284	X	-	0	0	0	0	0	0
02284	Y	+	0	0	0	0	0	0
02284	Y	-	0	0	0	0	0	0
02285	X	+	0	0	0	0	0	0
02285	X	-	0	0	0	0	0	0
02285	Y	+	0	0	0	0	0	0
02285	Y	-	0	0	0	0	0	0
02286	X	+	0	0	0	0	0	0
02286	X	-	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02286	Y	+	0	0	0	0	0	0
02286	Y	-	0	0	0	0	0	0
02287	X	+	0	0	0	0	0	0
02287	X	-	0	0	0	0	0	0
02287	Y	+	0	0	0	0	0	0
02287	Y	-	0	0	0	0	0	0
02307	X	+	26	-70	163	12	-2	15
02307	X	-	-26	70	-163	-12	2	-15
02307	Y	+	28	-76	177	13	-2	15
02307	Y	-	-28	76	-177	-13	2	-15
02308	X	+	50	-70	157	14	-1	7
02308	X	-	-50	70	-157	-14	1	-7
02308	Y	+	54	-76	171	15	-1	7
02308	Y	-	-54	76	-171	-15	1	-7
02309	X	+	0	0	0	0	0	0
02309	X	-	0	0	0	0	0	0
02309	Y	+	0	0	0	0	0	0
02309	Y	-	0	0	0	0	0	0
02310	X	+	0	0	0	0	0	0
02310	X	-	0	0	0	0	0	0
02310	Y	+	0	0	0	0	0	0
02310	Y	-	0	0	0	0	0	0
02327	X	+	29	2	156	1	-1	-26
02327	X	-	-29	-2	-156	-1	1	26
02327	Y	+	32	2	170	1	-1	-29
02327	Y	-	-32	-2	-170	-1	1	29
02328	X	+	-1	-26	29	2	1	-30
02328	X	-	1	26	-29	-2	-1	30
02328	Y	+	-1	-28	31	2	2	-33
02328	Y	-	1	28	-31	-2	-2	33
02329	X	+	9	3	90	5	0	-31
02329	X	-	-9	-3	-90	-5	0	31
02329	Y	+	9	3	97	6	0	-34
02329	Y	-	-9	-3	-97	-6	0	34
02330	X	+	-17	-35	66	9	1	-28
02330	X	-	17	35	-66	-9	-1	28
02330	Y	+	-19	-38	72	10	1	-30
02330	Y	-	19	38	-72	-10	-1	30
02331	X	+	15	-53	53	18	2	-31
02331	X	-	-15	53	-53	-18	-2	31
02331	Y	+	16	-58	58	20	2	-34
02331	Y	-	-16	58	-58	-20	-2	34
02332	X	+	0	0	0	0	0	0
02332	X	-	0	0	0	0	0	0
02332	Y	+	0	0	0	0	0	0
02332	Y	-	0	0	0	0	0	0
02333	X	+	0	0	0	0	0	0
02333	X	-	0	0	0	0	0	0
02333	Y	+	0	0	0	0	0	0
02333	Y	-	0	0	0	0	0	0
02334	X	+	0	0	0	0	0	0
02334	X	-	0	0	0	0	0	0
02334	Y	+	0	0	0	0	0	0
02334	Y	-	0	0	0	0	0	0
02335	X	+	0	0	0	0	0	0
02335	X	-	0	0	0	0	0	0
02335	Y	+	0	0	0	0	0	0
02335	Y	-	0	0	0	0	0	0
02336	X	+	0	0	0	0	0	0
02336	X	-	0	0	0	0	0	0
02336	Y	+	0	0	0	0	0	0
02336	Y	-	0	0	0	0	0	0
02353	X	+	1	-16	41	6	0	-32
02353	X	-	-1	16	-41	-6	0	32
02353	Y	+	1	-17	45	7	0	-35
02353	Y	-	-1	17	-45	-7	0	35
02354	X	+	-15	-3	-12	4	1	-29
02354	X	-	15	3	12	-4	-1	29
02354	Y	+	-17	-3	-13	5	1	-32
02354	Y	-	17	3	13	-5	-1	32
02355	X	+	9	46	-28	-11	0	-24
02355	X	-	-9	-46	28	11	0	24
02355	Y	+	10	50	-30	-12	0	-26
02355	Y	-	-10	-50	30	12	0	26
02356	X	+	-1	77	-7	-15	0	-24
02356	X	-	1	-77	7	15	0	24
02356	Y	+	-2	83	-8	-16	0	-27
02356	Y	-	2	-83	8	16	0	27
02357	X	+	-17	80	-38	-19	0	-20
02357	X	-	17	-80	38	19	0	20
02357	Y	+	-19	87	-41	-21	0	-22
02357	Y	-	19	-87	41	21	0	22
02358	X	+	7	77	8	-14	0	-19
02358	X	-	-7	-77	-8	14	0	19
02358	Y	+	8	83	9	-15	0	-21

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
02358	Y	-	-8	-83	-9	15	0	21
02359	X	+	-1	41	-46	-6	-1	-21
02359	X	-	1	-41	46	6	1	21
02359	Y	+	-2	45	-50	-6	-1	-24
02359	Y	-	2	-45	50	6	1	24
02360	X	+	5	43	-78	-4	0	-24
02360	X	-	-5	-43	78	4	0	24
02360	Y	+	5	47	-84	-5	0	-27
02360	Y	-	-5	-47	84	5	0	27
02361	X	+	-30	-6	-99	-15	1	-26
02361	X	-	30	6	99	15	-1	26
02361	Y	+	-33	-6	-107	-16	1	-28
02361	Y	-	33	6	107	16	-1	28
02362	X	+	0	0	0	0	0	0
02362	X	-	0	0	0	0	0	0
02362	Y	+	0	0	0	0	0	0
02362	Y	-	0	0	0	0	0	0
02363	X	+	0	0	0	0	0	0
02363	X	-	0	0	0	0	0	0
02363	Y	+	0	0	0	0	0	0
02363	Y	-	0	0	0	0	0	0
02364	X	+	0	0	0	0	0	0
02364	X	-	0	0	0	0	0	0
02364	Y	+	0	0	0	0	0	0
02364	Y	-	0	0	0	0	0	0
02365	X	+	0	0	0	0	0	0
02365	X	-	0	0	0	0	0	0
02365	Y	+	0	0	0	0	0	0
02365	Y	-	0	0	0	0	0	0
02366	X	+	0	0	0	0	0	0
02366	X	-	0	0	0	0	0	0
02366	Y	+	0	0	0	0	0	0
02366	Y	-	0	0	0	0	0	0
02367	X	+	0	0	0	0	0	0
02367	X	-	0	0	0	0	0	0
02367	Y	+	0	0	0	0	0	0
02367	Y	-	0	0	0	0	0	0
02368	X	+	0	0	0	0	0	0
02368	X	-	0	0	0	0	0	0
02368	Y	+	0	0	0	0	0	0
02368	Y	-	0	0	0	0	0	0
02369	X	+	0	0	0	0	0	0
02369	X	-	0	0	0	0	0	0
02369	Y	+	0	0	0	0	0	0
02369	Y	-	0	0	0	0	0	0
02370	X	+	0	0	0	0	0	0
02370	X	-	0	0	0	0	0	0
02370	Y	+	0	0	0	0	0	0
02370	Y	-	0	0	0	0	0	0
02461	X	+	15	119	12	-22	1	-5
02461	X	-	-15	-119	-12	22	-1	5
02461	Y	+	17	129	13	-24	1	-6
02461	Y	-	-17	-129	-13	24	-1	6
02462	X	+	-2	88	36	-15	-1	-5
02462	X	-	2	-88	-36	15	1	5
02462	Y	+	-2	95	40	-16	-1	-6
02462	Y	-	2	-95	-40	16	1	6
02463	X	+	-4	72	19	-20	-3	-6
02463	X	-	4	-72	-19	20	3	6
02463	Y	+	-4	78	21	-22	-4	-7
02463	Y	-	4	-78	-21	22	4	7
02464	X	+	0	0	0	0	0	0
02464	X	-	0	0	0	0	0	0
02464	Y	+	0	0	0	0	0	0
02464	Y	-	0	0	0	0	0	0
02465	X	+	0	0	0	0	0	0
02465	X	-	0	0	0	0	0	0
02465	Y	+	0	0	0	0	0	0
02465	Y	-	0	0	0	0	0	0
02466	X	+	0	0	0	0	0	0
02466	X	-	0	0	0	0	0	0
02466	Y	+	0	0	0	0	0	0
02466	Y	-	0	0	0	0	0	0
02529	X	+	105	-2	59	0	20	5
02529	X	-	-105	2	-59	0	-20	-5
02529	Y	+	114	-2	64	0	22	5
02529	Y	-	-114	2	-64	0	-22	-5
02530	X	+	55	-4	67	0	12	7
02530	X	-	-55	4	-67	0	-12	-7
02530	Y	+	60	-5	73	0	13	7
02530	Y	-	-60	5	-73	0	-13	-7
02531	X	+	18	3	48	0	14	16
02531	X	-	-18	-3	-48	0	-14	-16
02531	Y	+	20	3	52	0	16	16
02531	Y	-	-20	-3	-52	0	-16	-16

Id$_{Nod}$	Dir	e	F_x [N]	F_y [N]	F_z [N]	M_x [N-m]	M_y [N-m]	M_z [N-m]
02532	X	+	0	0	0	0	0	0
02532	X	-	0	0	0	0	0	0
02532	Y	+	0	0	0	0	0	0
02532	Y	-	0	0	0	0	0	0
02533	X	+	0	0	0	0	0	0
02533	X	-	0	0	0	0	0	0
02533	Y	+	0	0	0	0	0	0
02533	Y	-	0	0	0	0	0	0
02534	X	+	0	0	0	0	0	0
02534	X	-	0	0	0	0	0	0
02534	Y	+	0	0	0	0	0	0
02534	Y	-	0	0	0	0	0	0
02612	X	+	89	-645	168	119	18	-21
02612	X	-	-89	645	-168	-119	-18	21
02612	Y	+	97	-701	183	130	19	-23
02612	Y	-	-97	701	-183	-130	-19	23
02613	X	+	81	-628	170	117	17	-20
02613	X	-	-81	628	-170	-117	-17	20
02613	Y	+	88	-682	185	127	19	-23
02613	Y	-	-88	682	-185	-127	-19	23
02614	X	+	0	0	0	0	0	0
02614	X	-	0	0	0	0	0	0
02614	Y	+	0	0	0	0	0	0
02614	Y	-	0	0	0	0	0	0
02615	X	+	0	0	0	0	0	0
02615	X	-	0	0	0	0	0	0
02615	Y	+	0	0	0	0	0	0
02615	Y	-	0	0	0	0	0	0
02619	X	+	0	0	0	0	0	0
02619	X	-	0	0	0	0	0	0
02619	Y	+	0	0	0	0	0	0
02619	Y	-	0	0	0	0	0	0
02620	X	+	122	-653	-5	138	21	-18
02620	X	-	-122	653	5	-138	-21	18
02620	Y	+	133	-709	-5	149	23	-20
02620	Y	-	-133	709	5	-149	-23	20
02666	X	+	96	-453	87	101	13	1
02666	X	-	-96	453	-87	-101	-13	-1
02666	Y	+	104	-491	94	109	14	1
02666	Y	-	-104	491	-94	-109	-14	-1
02667	X	+	74	-377	19	125	17	11
02667	X	-	-74	377	-19	-125	-17	-11
02667	Y	+	80	-410	20	135	18	11
02667	Y	-	-80	410	-20	-135	-18	-11
02668	X	+	130	-471	-135	103	15	-16
02668	X	-	-130	471	135	-103	-15	16
02668	Y	+	141	-511	-146	112	16	-17
02668	Y	-	-141	511	146	-112	-16	17
02669	X	+	0	0	0	0	0	0
02669	X	-	0	0	0	0	0	0
02669	Y	+	0	0	0	0	0	0
02669	Y	-	0	0	0	0	0	0
02670	X	+	0	0	0	0	0	0
02670	X	-	0	0	0	0	0	0
02670	Y	+	0	0	0	0	0	0
02670	Y	-	0	0	0	0	0	0
02671	X	+	0	0	0	0	0	0
02671	X	-	0	0	0	0	0	0
02671	Y	+	0	0	0	0	0	0
02671	Y	-	0	0	0	0	0	0
02673	X	+	0	0	0	0	0	0
02673	X	-	0	0	0	0	0	0
02673	Y	+	0	0	0	0	0	0
02673	Y	-	0	0	0	0	0	0
02674	X	+	0	0	0	0	0	0
02674	X	-	0	0	0	0	0	0
02674	Y	+	0	0	0	0	0	0
02674	Y	-	0	0	0	0	0	0
02675	X	+	0	0	0	0	0	0
02675	X	-	0	0	0	0	0	0
02675	Y	+	0	0	0	0	0	0
02675	Y	-	0	0	0	0	0	0
02676	X	+	145	-325	-18	97	8	83
02676	X	-	-145	325	18	-97	-8	-83
02676	Y	+	158	-353	-20	106	9	90
02676	Y	-	-158	353	20	-106	-9	-90
02677	X	+	158	-343	-155	85	10	45
02677	X	-	-158	343	155	-85	-10	-45
02677	Y	+	172	-372	-168	93	11	48
02677	Y	-	-172	372	168	-93	-11	-48
02678	X	+	120	-344	-24	83	10	30
02678	X	-	-120	344	24	-83	-10	-30
02678	Y	+	130	-374	-26	90	11	32
02678	Y	-	-130	374	26	-90	-11	-32
03124	X	+	0	0	0	0	0	0

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03124	X	-	0	0	0	0	0	0
03124	Y	+	0	0	0	0	0	0
03124	Y	-	0	0	0	0	0	0
03126	X	+	0	0	0	0	0	0
03126	X	-	0	0	0	0	0	0
03126	Y	+	0	0	0	0	0	0
03126	Y	-	0	0	0	0	0	0
03128	X	+	0	0	0	0	0	0
03128	X	-	0	0	0	0	0	0
03128	Y	+	0	0	0	0	0	0
03128	Y	-	0	0	0	0	0	0
03129	X	+	0	0	0	0	0	0
03129	X	-	0	0	0	0	0	0
03129	Y	+	0	0	0	0	0	0
03129	Y	-	0	0	0	0	0	0
03133	X	+	0	0	0	0	0	0
03133	X	-	0	0	0	0	0	0
03133	Y	+	0	0	0	0	0	0
03133	Y	-	0	0	0	0	0	0
03134	X	+	0	0	0	0	0	0
03134	X	-	0	0	0	0	0	0
03134	Y	+	0	0	0	0	0	0
03134	Y	-	0	0	0	0	0	0
03135	X	+	0	0	0	0	0	0
03135	X	-	0	0	0	0	0	0
03135	Y	+	0	0	0	0	0	0
03135	Y	-	0	0	0	0	0	0
03139	X	+	0	0	0	0	0	0
03139	X	-	0	0	0	0	0	0
03139	Y	+	0	0	0	0	0	0
03139	Y	-	0	0	0	0	0	0
03140	X	+	0	0	0	0	0	0
03140	X	-	0	0	0	0	0	0
03140	Y	+	0	0	0	0	0	0
03140	Y	-	0	0	0	0	0	0
03143	X	+	0	0	0	0	0	0
03143	X	-	0	0	0	0	0	0
03143	Y	+	0	0	0	0	0	0
03143	Y	-	0	0	0	0	0	0
03144	X	+	0	0	0	0	0	0
03144	X	-	0	0	0	0	0	0
03144	Y	+	0	0	0	0	0	0
03144	Y	-	0	0	0	0	0	0
03145	X	+	0	0	0	0	0	0
03145	X	-	0	0	0	0	0	0
03145	Y	+	0	0	0	0	0	0
03145	Y	-	0	0	0	0	0	0
03149	X	+	0	0	0	0	0	0
03149	X	-	0	0	0	0	0	0
03149	Y	+	0	0	0	0	0	0
03149	Y	-	0	0	0	0	0	0
03151	X	+	0	0	0	0	0	0
03151	X	-	0	0	0	0	0	0
03151	Y	+	0	0	0	0	0	0
03151	Y	-	0	0	0	0	0	0
03152	X	+	0	0	0	0	0	0
03152	X	-	0	0	0	0	0	0
03152	Y	+	0	0	0	0	0	0
03152	Y	-	0	0	0	0	0	0
03153	X	+	0	0	0	0	0	0
03153	X	-	0	0	0	0	0	0
03153	Y	+	0	0	0	0	0	0
03153	Y	-	0	0	0	0	0	0
03163	X	+	0	0	0	0	0	0
03163	X	-	0	0	0	0	0	0
03163	Y	+	0	0	0	0	0	0
03163	Y	-	0	0	0	0	0	0
03166	X	+	0	0	0	0	0	0
03166	X	-	0	0	0	0	0	0
03166	Y	+	0	0	0	0	0	0
03166	Y	-	0	0	0	0	0	0
03167	X	+	0	0	0	0	0	0
03167	X	-	0	0	0	0	0	0
03167	Y	+	0	0	0	0	0	0
03167	Y	-	0	0	0	0	0	0
03170	X	+	0	0	0	0	0	0
03170	X	-	0	0	0	0	0	0
03170	Y	+	0	0	0	0	0	0
03170	Y	-	0	0	0	0	0	0
03173	X	+	0	0	0	0	0	0
03173	X	-	0	0	0	0	0	0
03173	Y	+	0	0	0	0	0	0
03173	Y	-	0	0	0	0	0	0
03175	X	+	0	0	0	0	0	0
03175	X	-	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03175	Y	+	0	0	0	0	0	0
03175	Y	-	0	0	0	0	0	0
03177	X	+	0	0	0	0	0	0
03177	X	-	0	0	0	0	0	0
03177	Y	+	0	0	0	0	0	0
03177	Y	-	0	0	0	0	0	0
03180	X	+	0	0	0	0	0	0
03180	X	-	0	0	0	0	0	0
03180	Y	+	0	0	0	0	0	0
03180	Y	-	0	0	0	0	0	0
03181	X	+	0	0	0	0	0	0
03181	X	-	0	0	0	0	0	0
03181	Y	+	0	0	0	0	0	0
03181	Y	-	0	0	0	0	0	0
03182	X	+	0	0	0	0	0	0
03182	X	-	0	0	0	0	0	0
03182	Y	+	0	0	0	0	0	0
03182	Y	-	0	0	0	0	0	0
03183	X	+	0	0	0	0	0	0
03183	X	-	0	0	0	0	0	0
03183	Y	+	0	0	0	0	0	0
03183	Y	-	0	0	0	0	0	0
03184	X	+	0	0	0	0	0	0
03184	X	-	0	0	0	0	0	0
03184	Y	+	0	0	0	0	0	0
03184	Y	-	0	0	0	0	0	0
03185	X	+	0	0	0	0	0	0
03185	X	-	0	0	0	0	0	0
03185	Y	+	0	0	0	0	0	0
03185	Y	-	0	0	0	0	0	0
03188	X	+	0	0	0	0	0	0
03188	X	-	0	0	0	0	0	0
03188	Y	+	0	0	0	0	0	0
03188	Y	-	0	0	0	0	0	0
03189	X	+	0	0	0	0	0	0
03189	X	-	0	0	0	0	0	0
03189	Y	+	0	0	0	0	0	0
03189	Y	-	0	0	0	0	0	0
03192	X	+	0	0	0	0	0	0
03192	X	-	0	0	0	0	0	0
03192	Y	+	0	0	0	0	0	0
03192	Y	-	0	0	0	0	0	0
03201	X	+	0	0	0	0	0	0
03201	X	-	0	0	0	0	0	0
03201	Y	+	0	0	0	0	0	0
03201	Y	-	0	0	0	0	0	0
03203	X	+	0	0	0	0	0	0
03203	X	-	0	0	0	0	0	0
03203	Y	+	0	0	0	0	0	0
03203	Y	-	0	0	0	0	0	0
03205	X	+	0	0	0	0	0	0
03205	X	-	0	0	0	0	0	0
03205	Y	+	0	0	0	0	0	0
03205	Y	-	0	0	0	0	0	0
03207	X	+	0	0	0	0	0	0
03207	X	-	0	0	0	0	0	0
03207	Y	+	0	0	0	0	0	0
03207	Y	-	0	0	0	0	0	0
03209	X	+	0	0	0	0	0	0
03209	X	-	0	0	0	0	0	0
03209	Y	+	0	0	0	0	0	0
03209	Y	-	0	0	0	0	0	0
03211	X	+	0	0	0	0	0	0
03211	X	-	0	0	0	0	0	0
03211	Y	+	0	0	0	0	0	0
03211	Y	-	0	0	0	0	0	0
03220	X	+	0	0	0	0	0	0
03220	X	-	0	0	0	0	0	0
03220	Y	+	0	0	0	0	0	0
03220	Y	-	0	0	0	0	0	0
03222	X	+	0	0	0	0	0	0
03222	X	-	0	0	0	0	0	0
03222	Y	+	0	0	0	0	0	0
03222	Y	-	0	0	0	0	0	0
03225	X	+	89	-681	-434	125	41	-99
03225	X	-	-89	681	434	-125	-41	99
03225	Y	+	96	-739	-471	135	44	-108
03225	Y	-	-96	739	471	-135	-44	108
03226	X	+	0	0	0	0	0	0
03226	X	-	0	0	0	0	0	0
03226	Y	+	0	0	0	0	0	0
03226	Y	-	0	0	0	0	0	0
03229	X	+	0	0	0	0	0	0
03229	X	-	0	0	0	0	0	0
03229	Y	+	0	0	0	0	0	0

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03229	Y	-	0	0	0	0	0	0
03236	X	+	0	0	0	0	0	0
03236	X	-	0	0	0	0	0	0
03236	Y	+	0	0	0	0	0	0
03236	Y	-	0	0	0	0	0	0
03255	X	+	0	0	0	0	0	0
03255	X	-	0	0	0	0	0	0
03255	Y	+	0	0	0	0	0	0
03255	Y	-	0	0	0	0	0	0
03257	X	+	0	0	0	0	0	0
03257	X	-	0	0	0	0	0	0
03257	Y	+	0	0	0	0	0	0
03257	Y	-	0	0	0	0	0	0
03259	X	+	0	0	0	0	0	0
03259	X	-	0	0	0	0	0	0
03259	Y	+	0	0	0	0	0	0
03259	Y	-	0	0	0	0	0	0
03261	X	+	-52	5	50	0	-10	-10
03261	X	-	52	-5	-50	0	10	10
03261	Y	+	-57	6	54	0	-11	-11
03261	Y	-	57	-6	-54	0	11	11
03263	X	+	0	0	0	0	0	0
03263	X	-	0	0	0	0	0	0
03263	Y	+	0	0	0	0	0	0
03263	Y	-	0	0	0	0	0	0
03265	X	+	0	0	0	0	0	0
03265	X	-	0	0	0	0	0	0
03265	Y	+	0	0	0	0	0	0
03265	Y	-	0	0	0	0	0	0
03267	X	+	0	0	0	0	0	0
03267	X	-	0	0	0	0	0	0
03267	Y	+	0	0	0	0	0	0
03267	Y	-	0	0	0	0	0	0
03269	X	+	0	0	0	0	0	0
03269	X	-	0	0	0	0	0	0
03269	Y	+	0	0	0	0	0	0
03269	Y	-	0	0	0	0	0	0
03271	X	+	0	0	0	0	0	0
03271	X	-	0	0	0	0	0	0
03271	Y	+	0	0	0	0	0	0
03271	Y	-	0	0	0	0	0	0
03273	X	+	0	0	0	0	0	0
03273	X	-	0	0	0	0	0	0
03273	Y	+	0	0	0	0	0	0
03273	Y	-	0	0	0	0	0	0
03275	X	+	0	0	0	0	0	0
03275	X	-	0	0	0	0	0	0
03275	Y	+	0	0	0	0	0	0
03275	Y	-	0	0	0	0	0	0
03277	X	+	-1	17	-46	-1	4	-25
03277	X	-	1	-17	46	1	-4	25
03277	Y	+	-1	19	-50	-1	4	-27
03277	Y	-	1	-19	50	1	-4	27
03279	X	+	0	0	0	0	0	0
03279	X	-	0	0	0	0	0	0
03279	Y	+	0	0	0	0	0	0
03279	Y	-	0	0	0	0	0	0
03284	X	+	0	0	0	0	0	0
03284	X	-	0	0	0	0	0	0
03284	Y	+	0	0	0	0	0	0
03284	Y	-	0	0	0	0	0	0
03286	X	+	0	0	0	0	0	0
03286	X	-	0	0	0	0	0	0
03286	Y	+	0	0	0	0	0	0
03286	Y	-	0	0	0	0	0	0
03292	X	+	0	0	0	0	0	0
03292	X	-	0	0	0	0	0	0
03292	Y	+	0	0	0	0	0	0
03292	Y	-	0	0	0	0	0	0
03294	X	+	0	0	0	0	0	0
03294	X	-	0	0	0	0	0	0
03294	Y	+	0	0	0	0	0	0
03294	Y	-	0	0	0	0	0	0
03306	X	+	77	-635	177	121	19	-21
03306	X	-	-77	635	-177	-121	-19	21
03306	Y	+	84	-690	192	131	21	-24
03306	Y	-	-84	690	-192	-131	-21	24
03308	X	+	0	0	0	0	0	0
03308	X	-	0	0	0	0	0	0
03308	Y	+	0	0	0	0	0	0
03308	Y	-	0	0	0	0	0	0
03314	X	+	118	-446	-51	88	11	-26
03314	X	-	-118	446	51	-88	-11	26
03314	Y	+	128	-484	-55	96	12	-29
03314	Y	-	-128	484	55	-96	-12	29

Id$_{Nod}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03316	X	+	0	0	0	0	0	0
03316	X	-	0	0	0	0	0	0
03316	Y	+	0	0	0	0	0	0
03316	Y	-	0	0	0	0	0	0
03329	X	+	0	0	0	0	0	0
03329	X	-	0	0	0	0	0	0
03329	Y	+	0	0	0	0	0	0
03329	Y	-	0	0	0	0	0	0
03334	X	+	0	0	0	0	0	0
03334	X	-	0	0	0	0	0	0
03334	Y	+	0	0	0	0	0	0
03334	Y	-	0	0	0	0	0	0
03335	X	+	0	0	0	0	0	0
03335	X	-	0	0	0	0	0	0
03335	Y	+	0	0	0	0	0	0
03335	Y	-	0	0	0	0	0	0
03346	X	+	0	0	0	0	0	0
03346	X	-	0	0	0	0	0	0
03346	Y	+	0	0	0	0	0	0
03346	Y	-	0	0	0	0	0	0
03348	X	+	0	0	0	0	0	0
03348	X	-	0	0	0	0	0	0
03348	Y	+	0	0	0	0	0	0
03348	Y	-	0	0	0	0	0	0
03354	X	+	0	0	0	0	0	0
03354	X	-	0	0	0	0	0	0
03354	Y	+	0	0	0	0	0	0
03354	Y	-	0	0	0	0	0	0
03356	X	+	0	0	0	0	0	0
03356	X	-	0	0	0	0	0	0
03356	Y	+	0	0	0	0	0	0
03356	Y	-	0	0	0	0	0	0
03365	X	+	0	0	0	0	0	0
03365	X	-	0	0	0	0	0	0
03365	Y	+	0	0	0	0	0	0
03365	Y	-	0	0	0	0	0	0
03369	X	+	0	0	0	0	0	0
03369	X	-	0	0	0	0	0	0
03369	Y	+	0	0	0	0	0	0
03369	Y	-	0	0	0	0	0	0
03371	X	+	0	0	0	0	0	0
03371	X	-	0	0	0	0	0	0
03371	Y	+	0	0	0	0	0	0
03371	Y	-	0	0	0	0	0	0
03373	X	+	0	0	0	0	0	0
03373	X	-	0	0	0	0	0	0
03373	Y	+	0	0	0	0	0	0
03373	Y	-	0	0	0	0	0	0
03375	X	+	0	0	0	0	0	0
03375	X	-	0	0	0	0	0	0
03375	Y	+	0	0	0	0	0	0
03375	Y	-	0	0	0	0	0	0
03377	X	+	0	0	0	0	0	0
03377	X	-	0	0	0	0	0	0
03377	Y	+	0	0	0	0	0	0
03377	Y	-	0	0	0	0	0	0
03379	X	+	0	0	0	0	0	0
03379	X	-	0	0	0	0	0	0
03379	Y	+	0	0	0	0	0	0
03379	Y	-	0	0	0	0	0	0
03400	X	+	16	546	28	-111	0	5
03400	X	-	-16	-546	-28	111	0	-5
03400	Y	+	18	592	30	-121	0	5
03400	Y	-	-18	-592	-30	121	0	-5
03402	X	+	0	0	0	0	0	0
03402	X	-	0	0	0	0	0	0
03402	Y	+	0	0	0	0	0	0
03402	Y	-	0	0	0	0	0	0
03404	X	+	0	0	0	0	0	0
03404	X	-	0	0	0	0	0	0
03404	Y	+	0	0	0	0	0	0
03404	Y	-	0	0	0	0	0	0
03406	X	+	44	423	201	-88	-1	15
03406	X	-	-44	-423	-201	88	1	-15
03406	Y	+	48	459	218	-95	-1	16
03406	Y	-	-48	-459	-218	95	1	-16
03408	X	+	-13	514	-32	-106	0	7
03408	X	-	13	-514	32	106	0	-7
03408	Y	+	-15	558	-35	-115	0	8
03408	Y	-	15	-558	35	115	0	-8
03410	X	+	0	0	0	0	0	0
03410	X	-	0	0	0	0	0	0
03410	Y	+	0	0	0	0	0	0
03410	Y	-	0	0	0	0	0	0
03412	X	+	35	-391	469	70	11	-11

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03412	X	-	-35	391	-469	-70	-11	11
03412	Y	+	38	-424	509	76	12	-13
03412	Y	-	-38	424	-509	-76	-12	13
03419	X	+	0	0	0	0	0	0
03419	X	-	0	0	0	0	0	0
03419	Y	+	0	0	0	0	0	0
03419	Y	-	0	0	0	0	0	0
03420	X	+	0	0	0	0	0	0
03420	X	-	0	0	0	0	0	0
03420	Y	+	0	0	0	0	0	0
03420	Y	-	0	0	0	0	0	0
03424	X	+	0	0	0	0	0	0
03424	X	-	0	0	0	0	0	0
03424	Y	+	0	0	0	0	0	0
03424	Y	-	0	0	0	0	0	0
03427	X	+	126	-41	99	9	24	-4
03427	X	-	-126	41	-99	-9	-24	4
03427	Y	+	137	-44	107	10	26	-5
03427	Y	-	-137	44	-107	-10	-26	5
03442	X	+	205	1 008	845	-223	12	-31
03442	X	-	-205	-1 008	-845	223	-12	31
03442	Y	+	223	1 094	918	-242	13	-34
03442	Y	-	-223	-1 094	-918	242	-13	34
03443	X	+	183	-134	-66	43	54	-39
03443	X	-	-183	134	66	-43	-54	39
03443	Y	+	199	-145	-72	47	59	-42
03443	Y	-	-199	145	72	-47	-59	42
03446	X	+	-21	467	327	-104	-27	-32
03446	X	-	21	-467	-327	104	27	32
03446	Y	+	-23	506	355	-113	-29	-35
03446	Y	-	23	-506	-355	113	29	35
03447	X	+	0	0	0	0	0	0
03447	X	-	0	0	0	0	0	0
03447	Y	+	0	0	0	0	0	0
03447	Y	-	0	0	0	0	0	0
03448	X	+	-4 817	-4 635	-586	269	-148	377
03448	X	-	4 817	4 635	586	-269	148	-377
03448	Y	+	-5 229	-5 032	-637	293	-160	408
03448	Y	-	5 229	5 032	637	-293	160	-408
03449	X	+	-2 384	-3 946	-7	-86	81	-822
03449	X	-	2 384	3 946	7	86	-81	822
03449	Y	+	-2 588	-4 284	-7	-93	88	-893
03449	Y	-	2 588	4 284	7	93	-88	893
03450	X	+	-6	-73	276	25	0	-31
03450	X	-	6	73	-276	-25	0	31
03450	Y	+	-6	-79	299	27	1	-35
03450	Y	-	6	79	-299	-27	-1	35
03451	X	+	-39	140	131	-16	-6	-21
03451	X	-	39	-140	-131	16	6	21
03451	Y	+	-43	152	143	-18	-7	-25
03451	Y	-	43	-152	-143	18	7	25
03452	X	+	0	0	0	0	0	0
03452	X	-	0	0	0	0	0	0
03452	Y	+	0	0	0	0	0	0
03452	Y	-	0	0	0	0	0	0
03453	X	+	-63	-101	-19	20	-17	-50
03453	X	-	63	101	19	-20	17	50
03453	Y	+	-69	-110	-20	22	-19	-57
03453	Y	-	69	110	20	-22	19	57
03454	X	+	0	0	0	0	0	0
03454	X	-	0	0	0	0	0	0
03454	Y	+	0	0	0	0	0	0
03454	Y	-	0	0	0	0	0	0
03455	X	+	-13	332	397	-56	-25	30
03455	X	-	13	-332	-397	56	25	-30
03455	Y	+	-14	361	431	-60	-27	31
03455	Y	-	14	-361	-431	60	27	-31
03456	X	+	0	0	0	0	0	0
03456	X	-	0	0	0	0	0	0
03456	Y	+	0	0	0	0	0	0
03456	Y	-	0	0	0	0	0	0
03457	X	+	705	1 042	-684	-312	185	-14
03457	X	-	-705	-1 042	684	312	-185	14
03457	Y	+	765	1 130	-743	-339	200	-15
03457	Y	-	-765	-1 130	743	339	-200	15
03458	X	+	19	357	45	-71	2	14
03458	X	-	-19	-357	-45	71	-2	-14
03458	Y	+	21	389	49	-78	2	14
03458	Y	-	-21	-389	-49	78	-2	-14
03459	X	+	-5	-16	27	0	0	-19
03459	X	-	5	16	-27	0	0	19
03459	Y	+	-6	-19	29	0	0	-22
03459	Y	-	6	19	-29	0	0	22
03460	X	+	-129	3	-358	-1	-30	-17
03460	X	-	129	-3	358	1	30	17

Id$_{Nd}$	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03460	Y	+	-140	4	-388	-1	-33	-20
03460	Y	-	140	-4	388	1	33	20
03461	X	+	0	0	0	0	0	0
03461	X	-	0	0	0	0	0	0
03461	Y	+	0	0	0	0	0	0
03461	Y	-	0	0	0	0	0	0
03462	X	+	-129	-61	-393	-5	-24	10
03462	X	-	129	61	393	5	24	-10
03462	Y	+	-140	-66	-427	-5	-26	10
03462	Y	-	140	66	427	5	26	-10
03463	X	+	0	0	0	0	0	0
03463	X	-	0	0	0	0	0	0
03463	Y	+	0	0	0	0	0	0
03463	Y	-	0	0	0	0	0	0
03464	X	+	-116	-1 039	301	138	-21	-122
03464	X	-	116	1 039	-301	-138	21	122
03464	Y	+	-126	-1 128	327	149	-23	-134
03464	Y	-	126	1 128	-327	-149	23	134
03465	X	+	181	-364	161	83	42	7
03465	X	-	-181	364	-161	-83	-42	-7
03465	Y	+	197	-395	175	91	46	7
03465	Y	-	-197	395	-175	-91	-46	-7
03466	X	+	-213	-576	-533	65	-94	82
03466	X	-	213	576	533	-65	94	-82
03466	Y	+	-231	-625	-579	70	-102	88
03466	Y	-	231	625	579	-70	102	-88
03467	X	+	0	0	0	0	0	0
03467	X	-	0	0	0	0	0	0
03467	Y	+	0	0	0	0	0	0
03467	Y	-	0	0	0	0	0	0
03468	X	+	0	0	0	0	0	0
03468	X	-	0	0	0	0	0	0
03468	Y	+	0	0	0	0	0	0
03468	Y	-	0	0	0	0	0	0
03469	X	+	0	0	0	0	0	0
03469	X	-	0	0	0	0	0	0
03469	Y	+	0	0	0	0	0	0
03469	Y	-	0	0	0	0	0	0
03470	X	+	658	-118	-103	33	135	-86
03470	X	-	-658	118	103	-33	-135	86
03470	Y	+	715	-128	-112	36	146	-94
03470	Y	-	-715	128	112	-36	-146	94
03471	X	+	0	0	0	0	0	0
03471	X	-	0	0	0	0	0	0
03471	Y	+	0	0	0	0	0	0
03471	Y	-	0	0	0	0	0	0
03472	X	+	0	0	0	0	0	0
03472	X	-	0	0	0	0	0	0
03472	Y	+	0	0	0	0	0	0
03472	Y	-	0	0	0	0	0	0
03473	X	+	-25	35	-21	-7	-2	0
03473	X	-	25	-35	21	7	2	0
03473	Y	+	-27	38	-23	-8	-2	-2
03473	Y	-	27	-38	23	8	2	2
03474	X	+	1 301	294	258	316	15	-658
03474	X	-	-1 301	-294	-258	-316	-15	658
03474	Y	+	1 412	320	280	343	16	-715
03474	Y	-	-1 412	-320	-280	-343	-16	715
03475	X	+	0	0	0	0	0	0
03475	X	-	0	0	0	0	0	0
03475	Y	+	0	0	0	0	0	0
03475	Y	-	0	0	0	0	0	0
03476	X	+	176	0	-164	-7	35	-15
03476	X	-	-176	0	164	7	-35	15
03476	Y	+	191	1	-178	-8	38	-17
03476	Y	-	-191	-1	178	8	-38	17
03477	X	+	0	0	0	0	0	0
03477	X	-	0	0	0	0	0	0
03477	Y	+	0	0	0	0	0	0
03477	Y	-	0	0	0	0	0	0
03478	X	+	36	58	-11	0	3	-48
03478	X	-	-36	-58	11	0	-3	48
03478	Y	+	39	63	-12	0	4	-53
03478	Y	-	-39	-63	12	0	-4	53
03479	X	+	158	-201	179	21	32	-19
03479	X	-	-158	201	-179	-21	-32	19
03479	Y	+	171	-219	195	23	35	-21
03479	Y	-	-171	219	-195	-23	-35	21
03480	X	+	76	-7	134	-1	16	9
03480	X	-	-76	7	-134	1	-16	-9
03480	Y	+	82	-8	146	-1	18	8
03480	Y	-	-82	8	-146	1	-18	-8
03481	X	+	134	-45	-116	15	28	-1
03481	X	-	-134	45	116	-15	-28	1
03481	Y	+	146	-49	-126	16	31	-2

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03481	Y	-	-146	49	126	-16	-31	2
03482	X	+	420	152	-257	-17	86	25
03482	X	-	-420	-152	257	17	-86	-25
03482	Y	+	456	165	-279	-18	93	26
03482	Y	-	-456	-165	279	18	-93	-26
03483	X	+	0	0	0	0	0	0
03483	X	-	0	0	0	0	0	0
03483	Y	+	0	0	0	0	0	0
03483	Y	-	0	0	0	0	0	0
03484	X	+	0	0	0	0	0	0
03484	X	-	0	0	0	0	0	0
03484	Y	+	0	0	0	0	0	0
03484	Y	-	0	0	0	0	0	0
03485	X	+	-1 936	824	-1 220	-257	24	440
03485	X	-	1 936	-824	1 220	257	-24	-440
03485	Y	+	-2 102	895	-1 325	-279	26	478
03485	Y	-	2 102	-895	1 325	279	-26	-478
03486	X	+	0	0	0	0	0	0
03486	X	-	0	0	0	0	0	0
03486	Y	+	0	0	0	0	0	0
03486	Y	-	0	0	0	0	0	0
03487	X	+	0	0	0	0	0	0
03487	X	-	0	0	0	0	0	0
03487	Y	+	0	0	0	0	0	0
03487	Y	-	0	0	0	0	0	0
03488	X	+	0	0	0	0	0	0
03488	X	-	0	0	0	0	0	0
03488	Y	+	0	0	0	0	0	0
03488	Y	-	0	0	0	0	0	0
03489	X	+	0	0	0	0	0	0
03489	X	-	0	0	0	0	0	0
03489	Y	+	0	0	0	0	0	0
03489	Y	-	0	0	0	0	0	0
03490	X	+	0	0	0	0	0	0
03490	X	-	0	0	0	0	0	0
03490	Y	+	0	0	0	0	0	0
03490	Y	-	0	0	0	0	0	0
03491	X	+	208	-49	-232	8	37	-6
03491	X	-	-208	49	232	-8	-37	6
03491	Y	+	225	-54	-252	8	40	-7
03491	Y	-	-225	54	252	-8	-40	7
03492	X	+	2	-396	-103	65	12	-112
03492	X	-	-2	396	103	-65	-12	112
03492	Y	+	2	-430	-112	71	13	-124
03492	Y	-	-2	430	112	-71	-13	124
03493	X	+	19	-182	99	54	4	-19
03493	X	-	-19	182	-99	-54	-4	19
03493	Y	+	20	-197	107	59	4	-21
03493	Y	-	-20	197	-107	-59	-4	21
03494	X	+	0	0	0	0	0	0
03494	X	-	0	0	0	0	0	0
03494	Y	+	0	0	0	0	0	0
03494	Y	-	0	0	0	0	0	0
03495	X	+	209	-365	149	69	24	-124
03495	X	-	-209	365	-149	-69	-24	124
03495	Y	+	227	-396	161	75	26	-136
03495	Y	-	-227	396	-161	-75	-26	136
03496	X	+	0	0	0	0	0	0
03496	X	-	0	0	0	0	0	0
03496	Y	+	0	0	0	0	0	0
03496	Y	-	0	0	0	0	0	0
03497	X	+	0	0	0	0	0	0
03497	X	-	0	0	0	0	0	0
03497	Y	+	0	0	0	0	0	0
03497	Y	-	0	0	0	0	0	0
03498	X	+	0	0	0	0	0	0
03498	X	-	0	0	0	0	0	0
03498	Y	+	0	0	0	0	0	0
03498	Y	-	0	0	0	0	0	0
03499	X	+	67	57	-148	-20	31	-20
03499	X	-	-67	-57	148	20	-31	20
03499	Y	+	73	62	-160	-21	33	-23
03499	Y	-	-73	-62	160	21	-33	23
03500	X	+	293	598	-108	-187	81	-26
03500	X	-	-293	-598	108	187	-81	26
03500	Y	+	318	650	-117	-203	88	-29
03500	Y	-	-318	-650	117	203	-88	29
03501	X	+	0	0	0	0	0	0
03501	X	-	0	0	0	0	0	0
03501	Y	+	0	0	0	0	0	0
03501	Y	-	0	0	0	0	0	0
03502	X	+	0	0	0	0	0	0
03502	X	-	0	0	0	0	0	0
03502	Y	+	0	0	0	0	0	0
03502	Y	-	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id_{Nd}	Dir	e	F_X [N]	F_Y [N]	F_Z [N]	M_X [N·m]	M_Y [N·m]	M_Z [N·m]
03503	X	+	0	0	0	0	0	0
03503	X	-	0	0	0	0	0	0
03503	Y	+	0	0	0	0	0	0
03503	Y	-	0	0	0	0	0	0
03504	X	+	0	0	0	0	0	-5
03504	X	-	0	0	0	0	0	5
03504	Y	+	0	0	0	0	0	-6
03504	Y	-	0	0	0	0	0	6
03505	X	+	0	0	0	0	0	0
03505	X	-	0	0	0	0	0	0
03505	Y	+	0	0	0	0	0	0
03505	Y	-	0	0	0	0	0	0
03506	X	+	0	0	0	0	0	0
03506	X	-	0	0	0	0	0	0
03506	Y	+	0	0	0	0	0	0
03506	Y	-	0	0	0	0	0	0
03507	X	+	0	0	0	0	0	0
03507	X	-	0	0	0	0	0	0
03507	Y	+	0	0	0	0	0	0
03507	Y	-	0	0	0	0	0	0
03508	X	+	0	0	0	0	0	0
03508	X	-	0	0	0	0	0	0
03508	Y	+	0	0	0	0	0	0
03508	Y	-	0	0	0	0	0	0
03509	X	+	0	0	0	0	0	0
03509	X	-	0	0	0	0	0	0
03509	Y	+	0	0	0	0	0	0
03509	Y	-	0	0	0	0	0	0
03510	X	+	0	0	0	0	0	0
03510	X	-	0	0	0	0	0	0
03510	Y	+	0	0	0	0	0	0
03510	Y	-	0	0	0	0	0	0
03511	X	+	-6	56	18	-13	-2	-15
03511	X	-	6	-56	-18	13	2	15
03511	Y	+	-6	60	19	-14	-2	-16
03511	Y	-	6	-60	-19	14	2	16
03512	X	+	0	0	0	0	0	0
03512	X	-	0	0	0	0	0	0
03512	Y	+	0	0	0	0	0	0
03512	Y	-	0	0	0	0	0	0
03513	X	+	29	-33	59	9	6	-4
03513	X	-	-29	33	-59	-9	-6	4
03513	Y	+	32	-36	64	10	6	-5
03513	Y	-	-32	36	-64	-10	-6	5
03514	X	+	0	0	0	0	0	0
03514	X	-	0	0	0	0	0	0
03514	Y	+	0	0	0	0	0	0
03514	Y	-	0	0	0	0	0	0
03515	X	+	0	0	0	0	0	0
03515	X	-	0	0	0	0	0	0
03515	Y	+	0	0	0	0	0	0
03515	Y	-	0	0	0	0	0	0
03516	X	+	0	0	0	0	0	0
03516	X	-	0	0	0	0	0	0
03516	Y	+	0	0	0	0	0	0
03516	Y	-	0	0	0	0	0	0
03517	X	+	0	0	0	0	0	0
03517	X	-	0	0	0	0	0	0
03517	Y	+	0	0	0	0	0	0
03517	Y	-	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
F_X, F_Y, F_Z, M_X, M_Y, M_Z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%I_{Ls}$ [%]	$N_{Ed,s}$ [N]	$M_{Ed,2,s}$ [N·m]	$N_{Ed,i}$ [N]	$M_{Ed,2,i}$ [N·m]	$A_{s,s}$ [cm²]	$A_{s,i}$ [cm²]	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_t
Piano Terra							**Travata: Trave P24-P27-P29**					
Trave P24-P27	0%	-5 943	7 532	-5 943	6 377	3,39	3,39	6,17	0,07	7,28	0,07	NO
	12,5%	-5 943	7 532	1 398	10 238	3,39	3,39	6,17	0,07	4,69	0,08	NO
	25%	-5 943	897	1 398	12 804	3,39	3,39	51,79	0,07	3,75	0,08	NO
	37,5%	-	-	1 398	12 783	3,39	3,39	-	VNR	3,76	0,08	NO
	50%	-	-	1 398	12 763	3,39	3,39	-	VNR	3,76	0,08	NO
	62,5%	-3 271	615	1 398	12 664	3,39	3,39	76,48	0,07	3,79	0,08	NO
	75%	-3 271	7 311	1 398	9 807	3,39	3,39	6,43	0,07	4,90	0,08	NO
	87,5%	-3 271	15 613	-3 271	6 413	3,39	3,39	3,01	0,07	7,33	0,07	NO
	100%	-3 271	15 613	-3 271	2 576	3,39	3,39	3,01	0,07	18,26	0,07	NO
Trave P27-P29	0%	-31 869	9 047	-	-	3,39	3,39	4,51	0,07	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-31 869	9 047	-	-	3,39	3,39	4,51	0,07	-	VNR	NO
	25%	-31 869	9 047	-	-	3,39	3,39	4,51	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-18 826	5 253	-13 821	311	3,39	3,39	8,31	0,07	NS	0,07	NO
	50%	-18 826	5 253	-13 821	311	3,39	3,39	8,31	0,07	NS	0,07	NO
	62,5%	-18 826	5 253	-13 821	311	3,39	3,39	8,31	0,07	NS	0,07	NO
	75%	-3 161	1 755	-2 585	872	3,39	3,39	26,81	0,07	54,11	0,07	NO
	87,5%	-3 161	1 755	-2 585	872	3,39	3,39	26,81	0,07	54,11	0,07	NO
	100%	-3 161	1 755	-2 585	872	3,39	3,39	26,81	0,07	54,11	0,07	NO
Piano Terra							**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**					
Trave P25-P28	0%	751	9 070	752	4 475	3,39	3,39	5,28	0,08	10,71	0,08	NO
	12,5%	751	8 706	14 466	10 262	3,39	3,39	5,50	0,08	4,96	0,08	NO
	25%	752	1 374	14 476	14 823	3,39	3,39	34,87	0,08	3,43	0,08	NO
	37,5%	-	-	14 481	15 502	3,39	3,39	-	VNR	3,28	0,08	NO
	50%	-	-	14 481	15 439	3,39	3,39	-	VNR	3,30	0,08	NO
	62,5%	2 979	923	14 478	15 369	3,39	3,39	52,43	0,08	3,31	0,08	NO
	75%	2 984	8 195	14 490	11 772	3,39	3,39	5,91	0,08	4,32	0,08	NO
	87,5%	14 511	21 233	2 981	5 358	3,39	3,39	2,40	0,08	9,03	0,08	NO
	100%	14 513	22 024	2 984	511	3,39	3,39	2,31	0,08	94,71	0,08	NO
Trave P28-P30	0%	-34 784	11 507	-	-	3,39	3,39	3,49	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-34 784	11 507	-	-	3,39	3,39	3,49	0,07	-	VNR	NO
	25%	-34 784	11 507	-	-	3,39	3,39	3,49	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-27 328	7 254	-	-	3,39	3,39	5,76	0,07	-	VNR	NO
	50%	-27 328	7 254	-	-	3,39	3,39	5,76	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-27 328	7 254	-	-	3,39	3,39	5,76	0,07	-	VNR	NO
	75%	-12 242	3 924	-7 894	643	3,39	3,39	11,49	0,07	71,59	0,07	NO
	87,5%	-12 242	3 924	-7 894	643	3,39	3,39	11,49	0,07	71,59	0,07	NO
	100%	-12 242	3 924	-7 894	643	3,39	3,39	11,49	0,07	71,59	0,07	NO
Trave P30-P31	0%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	12,5%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	25%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	37,5%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	50%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	62,5%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	75%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	87,5%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO
	100%	-1 948	1 140	-1 999	746	3,39	3,39	41,51	0,07	63,42	0,07	NO

LEGENDA:

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

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.

$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.

$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

CS_{sup}, CS_{inf} Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

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

TRAVI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Travi - Verifiche a pressoflessione

Trave	%LLI	N	Mx	CS	Tipo	McRd	VcRd	ρ	Av	Tw	NplRd
	[%]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
Piano Terra							**Piano Terra**				
Trave Acciaio G3-2a	0%	532	16.918	7,50	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	533	17.406	7,29	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	533	18.117	7,01	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	532	19.042	6,67	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	532	20.144	6,30	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio G2-G1	0%	8.431	36.256	3,50	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	8.431	46.054	2,76	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	8.431	73.874	1,72	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	8.431	47.202	2,69	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	8.431	33.957	3,74	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio G3-G2	0%	7.554	28.938	4,39	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	7.554	43.336	2,93	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	7.554	66.574	1,91	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	7.554	40.782	3,11	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	7.553	34.049	3,73	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio 1a-G1	0%	1.025	8.251	15,38	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	1.026	10.967	11,57	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	1.025	13.875	9,15	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	1.025	16.985	7,47	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	1.025	20.288	6,26	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio 8a-G4	0%	261	326	28,53	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	25%	249	199	46,73	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	50%	-15	102	91,17	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284

Trave	%LLI	N	Mx	CS	Tipo	McRd	VcRd	ρ	Av	Tw	NplRd
	[%]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
	75%	468	178	52,24	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	100%	457	335	27,76	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
Trave Acciaio 10a-12a	0%	311	243	38,27	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	25%	12	393	47,04	PLS	18.487	97.637	0,00	756	5,0	475.284
	50%	-9	519	35,62	PLS	18.487	97.637	0,00	756	5,0	475.284
	75%	495	256	36,33	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	100%	483	414	22,46	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
Trave Acciaio G7-12a	0%	-18	1.280	27,94	PLS	35.759	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	-18	773	50,11	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	-18	391	99,07	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	181	245	77,88	PLS	19.082	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
	100%	181	415	45,98	PLS	19.082	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
Trave Acciaio G4-G6	0%	1.260	2.920	13,27	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	1.264	4.473	8,66	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	1.263	7.064	5,48	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	1.264	4.497	8,61	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	1.260	3.513	11,03	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G8-P32	0%	218	4.654	7,68	PLS	35.759	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	218	4.182	9,26	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	204	3.721	10,41	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	204	3.275	11,83	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	203	2.837	13,65	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G5-G8	0%	2.135	5.429	6,58	PLS	35.717	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	2.129	3.068	12,63	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	2.130	5.758	6,73	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	2.129	2.023	19,15	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	2.130	8.752	4,08	PLS	35.717	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G6-G7	0%	1.432	3.791	10,22	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	1.432	4.738	8,18	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	1.432	7.370	5,26	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	1.432	4.055	9,55	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	1.432	5.193	6,88	PLS	35.717	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122

LEGENDA Travi - Verifiche a pressoflessione

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

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale

N Sforzo Normale.

Mx Vettore Momento intorno a X.

CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.

Tipo Tipo di Verifica considerata: PLS = con Modulo di resistenza plastico; ELA = con modulo di resistenza elastico; EFF = con modulo di resistenza efficace.

McRd Momento Resistente.

VcRd Taglio Resistente per il calcolo di ρ

ρ Coefficiente riduttivo per presenza di Taglio.

Av Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.

Tw Spessore Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.

NplRd Resistenza Plastica a Sforzo Normale .

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Id$_{trv}$	%L_{LI}	+/-	$V_{Ed,z}$	CS	$V_{Rd,c}$	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rdc,c}$	V_{Rd}	V_{Rd}	Cot θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Piano Terra									**Travata: Trave P24-P27-P29**						
Trave P24-P27	0%	+	23 108	6,20	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	23 108	6,20	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	16 516	8,67	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 379	60,20	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11 108	12,89	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 668	21,48	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	6 817	21,01	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 954	13,07	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2 528	56,65	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 198	8,33	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 881	6,00	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 448	4,70	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 448	4,70	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave P27-P29	0%	+	13 958	10,26	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 561	31,40	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	13 958	10,26	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 561	31,40	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	$Ctg\ \Theta$	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Lg}$	R_t
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	25%	+	13 958	10,26	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 561	31,40	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 817	8,04	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 261	63,34	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17 817	8,04	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 261	63,34	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17 817	8,04	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 261	63,34	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	8 821	16,24	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8 821	16,24	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8 821	16,24	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**						
Trave P25-P28	0%	+	29 249	4,90	170 509	143 214	4 762	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 509	143 214	4 762	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29 097	4,92	170 509	143 214	4 762	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	170 509	143 214	4 762	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	22 717	6,30	170 509	143 214	4 763	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 073	NS	170 509	143 214	4 763	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	13 976	10,25	170 509	143 214	4 766	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 766	24,84	170 509	143 214	4 766	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	6 377	22,46	170 510	143 214	4 769	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 843	12,09	170 510	143 214	4 769	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1 685	84,99	170 510	143 214	4 771	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 853	6,87	170 510	143 214	4 771	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	170 510	143 214	4 774	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 932	4,78	170 510	143 214	4 774	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	170 510	143 214	4 777	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 079	3,66	170 510	143 214	4 777	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	170 511	143 214	4 779	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 501	3,63	170 511	143 214	4 779	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave P28-P30	0%	+	11 369	12,60	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 667	39,05	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	11 369	12,60	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 667	39,05	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	11 369	12,60	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 667	39,05	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 421	8,22	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 698	84,34	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	17 421	8,22	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 698	84,34	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17 421	8,22	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 698	84,34	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	15 958	8,97	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 002	71,54	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15 958	8,97	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 002	71,54	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	15 958	8,97	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 002	71,54	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave P30-P31	0%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8 216	17,43	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 076	68,99	170 050	143 214	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,z}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{Rd}	V_{Ed}	Ctg θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	

A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Piano Terra								**Travata: Trave P24-P27-P29**				
Trave P24-P27	0%	-3 241	5 324	-3 241	4 798	3,39	3,39	8,84	0,07	9,80	0,07	NO
	12,5%	-3 241	5 324	-3 241	7 555	3,39	3,39	8,84	0,07	6,23	0,07	NO
	25%	-	-	-3 241	8 584	3,39	3,39	-	VNR	5,48	0,07	NO
	37,5%	-	-	-3 241	8 578	3,39	3,39	-	VNR	5,48	0,07	NO
	50%	-	-	-3 241	8 573	3,39	3,39	-	VNR	5,49	0,07	NO
	62,5%	-	-	-568	8 540	3,39	3,39	-	VNR	5,58	0,07	NO
	75%	-568	5 184	-568	7 615	3,39	3,39	9,19	0,07	6,25	0,07	NO
	87,5%	-568	12 878	-568	4 925	3,39	3,39	3,70	0,07	9,67	0,07	NO
	100%	-568	12 878	-568	469	3,39	3,39	3,70	0,07	NS	0,07	NO
Trave P27-P29	0%	-24 722	6 554	-	-	3,39	3,39	6,46	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-24 722	6 554	-	-	3,39	3,39	6,46	0,07	-	VNR	NO
	25%	-24 722	6 554	-	-	3,39	3,39	6,46	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-13 251	4 025	-	-	3,39	3,39	11,15	0,07	-	VNR	NO
	50%	-13 251	4 025	-	-	3,39	3,39	11,15	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-13 251	4 025	-	-	3,39	3,39	11,15	0,07	-	VNR	NO
	75%	-2 187	1 328	-2 251	693	3,39	3,39	35,59	0,07	68,19	0,07	NO
	87,5%	-2 187	1 328	-2 251	693	3,39	3,39	35,59	0,07	68,19	0,07	NO
	100%	-2 187	1 328	-2 251	693	3,39	3,39	35,59	0,07	68,19	0,07	NO
Piano Terra								**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**				
Trave P25-P28	0%	3 660	7 093	3 661	3 050	3,39	3,39	6,84	0,08	15,92	0,08	NO
	12,5%	3 660	6 754	3 665	6 673	3,39	3,39	7,19	0,08	7,27	0,08	NO
	25%	3 661	3	3 670	8 236	3,39	3,39	NS	0,08	5,89	0,08	NO
	37,5%	-	-	5 881	8 500	3,39	3,39	-	VNR	5,77	0,08	NO
	50%	-	-	5 881	8 497	3,39	3,39	-	VNR	5,77	0,08	NO
	62,5%	-	-	5 881	8 485	3,39	3,39	-	VNR	5,78	0,08	NO
	75%	5 893	6 141	5 885	7 191	3,39	3,39	7,98	0,08	6,82	0,08	NO
	87,5%	5 896	14 897	5 890	3 830	3,39	3,39	3,29	0,08	12,80	0,08	NO
	100%	5 897	15 347	-	-	3,39	3,39	3,19	0,08	-	VNR	NO
Trave P28-P30	0%	-23 896	7 155	-	-	3,39	3,39	5,95	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-23 896	7 155	-	-	3,39	3,39	5,95	0,07	-	VNR	NO
	25%	-23 896	7 155	-	-	3,39	3,39	5,95	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-16 628	4 674	-	-	3,39	3,39	9,44	0,07	-	VNR	NO
	50%	-16 628	4 674	-	-	3,39	3,39	9,44	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-16 628	4 674	-	-	3,39	3,39	9,44	0,07	-	VNR	NO
	75%	-7 370	2 631	-7 232	317	3,39	3,39	17,54	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	-7 370	2 631	-7 232	317	3,39	3,39	17,54	0,07	NS	0,07	NO
	100%	-7 370	2 631	-7 232	317	3,39	3,39	17,54	0,07	NS	0,07	NO
Trave P30-P31	0%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	12,5%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	25%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	37,5%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	50%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	62,5%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	75%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	87,5%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO
	100%	-1 933	890	-1 444	534	3,39	3,39	53,17	0,07	88,83	0,07	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
$N_{Ed,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
$M_{Ed,3,s}$
$N_{Ed,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
$M_{Ed,3,i}$
$A_{s,s}$ $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i, CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{Rd}	V_{Ed}	Ctg θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra							**Travata: Trave P24-P27-P29**				
Trave P24-P27	0%	+	16 996	9,69	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16 996	9,69	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	25%	+	12 774	12,89	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8 481	19,42	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50

Id$_{tr}$	%L$_{Lt}$	+/-	V$_{Ed,V}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,u}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,u}$	V$_{Ed}$	V$_{Ed}$	Ctg$^{\circ}$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-4 041	40,76	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	50%	+	4 190	39,31	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-8 327	19,78	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-12 610	13,06	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-16 891	9,75	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-21 097	7,81	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-21 097	7,81	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
Trave P27-P29	0%	+	9 745	16,90	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-348	NS	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	9 745	16,90	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-348	NS	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	25%	+	9 745	16,90	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-348	NS	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12 934	12,73	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	50%	+	12 934	12,73	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12 934	12,73	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	75%	+	6 659	24,73	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6 659	24,73	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	100%	+	6 659	24,73	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**				
Trave P25-P28	0%	+	16 919	9,73	255 763	164 696	4 762	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 763	164 696	4 762	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16 830	9,79	255 763	164 696	4 762	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 763	164 696	4 762	0	0	0	2,50
	25%	+	13 472	12,23	255 764	164 696	4 763	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 764	164 696	4 763	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8 784	18,75	255 764	164 696	4 766	0	0	0	2,50
		-	-3 482	47,30	255 764	164 696	4 766	0	0	0	2,50
	50%	+	4 093	40,24	255 764	164 696	4 769	0	0	0	2,50
		-	-8 177	20,14	255 764	164 696	4 769	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	255 765	164 696	4 771	0	0	0	2,50
		-	-12 875	12,79	255 765	164 696	4 771	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	255 765	164 696	4 774	0	0	0	2,50
		-	-17 576	9,37	255 765	164 696	4 774	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	255 766	164 696	4 777	0	0	0	2,50
		-	-22 278	7,39	255 766	164 696	4 777	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	255 766	164 696	4 779	0	0	0	2,50
		-	-22 494	7,32	255 766	164 696	4 779	0	0	0	2,50
Trave P28-P30	0%	+	7 699	21,39	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	7 699	21,39	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	25%	+	7 699	21,39	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12 560	13,11	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	50%	+	12 560	13,11	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12 560	13,11	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	75%	+	11 432	14,41	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11 432	14,41	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	100%	+	11 432	14,41	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
Trave P30-P31	0%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	25%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	50%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	75%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5 900	27,91	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50

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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊖
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-	-	255 075	164 696	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
Ctg⊖ Cotangente dell'angolo ⊖ utilizzata nella verifica.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

$\%L_{LI}$ / TP_{RF}	Id_{Comb}	Compressione calcestruzzo σ_{cd}	Compressione calcestruzzo rinforzo $\sigma_{fcd,rinf}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Comb}	Trazione acciaio σ_{sd}	Trazione acciaio/FRP rinforzo $\sigma_{fsd,rinf}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Piano Terra									**Travata: Trave P24-P27-P29**							
Trave: Trave P24-P27				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,177	8,30	652	2 495	-	46,80	SI	RAR	2,185	250,00	652	2 495	-	NS	SI
	QPR	0,181	6,23	426	2 573	-	34,33	SI								
25%	RAR	0,519	8,30	878	-7 401	-	15,98	SI	RAR	6,579	250,00	878	-7 401	-	38,00	SI
	QPR	0,443	6,23	426	-6 335	-	14,06	SI								
50%	RAR	0,644	8,30	878	-9 193	-	12,89	SI	RAR	8,192	250,00	878	-9 193	-	30,52	SI
	QPR	0,569	6,23	426	-8 162	-	10,93	SI								
75%	RAR	0,212	8,30	878	-2 978	-	39,10	SI	RAR	2,598	250,00	878	-2 978	-	96,23	SI
	QPR	0,206	6,23	426	-2 923	-	30,27	SI								
100%	RAR	0,786	8,30	878	11 240	-	10,56	SI	RAR	10,034	250,00	878	11 240	-	24,92	SI
	QPR	0,654	6,23	426	9 376	-	9,52	SI								
Trave: Trave P27-P29				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	0,311	8,30	-23 194	6 558	-	26,72	SI	RAR	8,074	250,00	-23 195	6 558	-	30,96	SI
	QPR	0,258	6,23	-19 802	5 497	-	24,12	SI								
25%	RAR	0,193	8,30	-23 195	4 862	-	43,04	SI	RAR	6,548	250,00	-23 195	4 862	-	38,18	SI
	QPR	0,161	6,23	-19 802	4 102	-	38,61	SI								
50%	RAR	0,051	8,30	-13 706	1 972	-	NS	SI	RAR	3,058	250,00	-13 706	1 972	-	81,74	SI
	QPR	0,042	6,23	-11 764	1 667	-	NS	SI								
75%	RAR	0,037	8,30	-2 305	735	-	NS	SI	RAR	0,877	250,00	-2 305	735	-	NS	SI
	QPR	0,031	6,23	-2 010	625	-	NS	SI								
100%	RAR	0,028	8,30	-2 305	-614	-	NS	SI	RAR	0,768	250,00	-2 305	-614	-	NS	SI
	QPR	0,024	6,23	-2 010	-521	-	NS	SI								
Piano Terra									**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**							
Trave: Trave P25-P28				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,525	8,30	10 273	6 640	-	15,80	SI	RAR	5,014	250,00	10 272	6 640	-	49,86	SI
	QPR	0,368	6,23	7 709	4 599	-	16,94	SI								
25%	RAR	0,592	8,30	10 279	-7 607	-	14,01	SI	RAR	5,884	250,00	10 279	-7 607	-	42,49	SI
	QPR	0,447	6,23	7 714	-5 750	-	13,91	SI								
50%	RAR	0,833	8,30	10 291	-11 076	-	9,96	SI	RAR	9,005	250,00	10 289	-11 076	-	27,76	SI
	QPR	0,609	6,23	7 722	-8 081	-	10,21	SI								
75%	RAR	0,296	8,30	10 301	-3 333	-	28,06	SI	RAR	2,035	250,00	10 301	-3 333	-	NS	SI
	QPR	0,198	6,23	7 731	-2 160	-	31,40	SI								
100%	RAR	1,161	8,30	10 312	15 792	-	7,15	SI	RAR	13,248	250,00	10 312	15 792	-	18,87	SI
	QPR	0,883	6,23	7 738	12 024	-	7,05	SI								
Trave: Trave P28-P30				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,417	8,30	-25 012	8 255	-	19,90	SI	RAR	9,772	250,00	-25 012	8 255	-	25,58	SI
	QPR	0,318	6,23	-18 977	6 289	-	19,56	SI								
25%	RAR	0,334	8,30	-25 011	7 056	-	24,86	SI	RAR	8,693	250,00	-25 011	7 056	-	28,76	SI
	QPR	0,253	6,23	-18 976	5 349	-	24,60	SI								
50%	RAR	0,128	8,30	-19 654	3 603	-	65,09	SI	RAR	5,083	250,00	-19 654	3 603	-	49,18	SI
	QPR	0,097	6,23	-14 923	2 736	-	64,28	SI								
75%	RAR	0,088	8,30	-8 816	2 054	-	94,74	SI	RAR	2,674	250,00	-8 816	2 054	-	93,48	SI
	QPR	0,067	6,23	-6 762	1 568	-	93,36	SI								
100%	RAR	0,000	8,30	-	-	-	-	SI	RAR	0,941	250,00	-8 813	128	-	NS	SI
	QPR	0,000	6,23	-	-	-	-	SI								
Trave: Trave P30-P31				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,048	8,30	-1 412	821	-	NS	SI	RAR	0,871	250,00	-1 412	821	-	NS	SI
	QPR	0,037	6,23	-1 162	641	-	NS	SI								
25%	RAR	0,025	8,30	-1 412	491	-	NS	SI	RAR	0,574	250,00	-1 412	491	-	NS	SI
	QPR	0,019	6,23	-1 162	379	-	NS	SI								
50%	RAR	0,006	8,30	-1 412	214	-	NS	SI	RAR	0,325	250,00	-1 412	214	-	NS	SI
	QPR	0,004	6,23	-1 162	163	-	NS	SI								
75%	RAR	0,000	8,30	-	-	-	-	SI	RAR	0,164	250,00	-1 411	-35	-	NS	SI
	QPR	0,000	6,23	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,010	8,30	-1 411	-268	-	NS	SI	RAR	0,373	250,00	-1 411	-268	-	NS	SI
	QPR	0,006	6,23	-1 161	-196	-	NS	SI								

LEGENDA:

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

%LLI		Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
Tp_{rnf}	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nei FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{c,I}$	σ_s	ε_{sm}	A_{ef}	A_{efmi}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra								**Travata: Trave P24-P27-P29**					
Trave: Trave P24-P27				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	426	2 573	-	0,18	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	2 573	-	0,18	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	516	-2 912	-	0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	-2 766	-	0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	516	-6 548	-	0,45	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	-6 335	-	0,44	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	516	-8 366	-	0,58	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	-8 133	-	0,56	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	516	-8 368	-	0,58	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	-8 162	-	0,56	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	516	-6 559	-	0,45	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	-6 427	-	0,44	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	516	-2 934	-	0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	-2 923	-	0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	516	2 501	-	0,17	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	2 344	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	516	9 748	-	0,67	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	426	9 376	-	0,65	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P27-P29				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-20 480	5 709	-	0,52	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19 802	5 497	-	0,51	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-20 480	4 911	-	0,47	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19 802	4 731	-	0,45	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-20 480	4 254	-	0,42	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19 802	4 102	-	0,41	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-12 152	2 959	-	0,28	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11 764	2 856	-	0,27	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-12 152	1 728	-	0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11 764	1 667	-	0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-12 152	771	-	0,13	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11 764	744	-	0,13	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-2 069	647	-	0,06	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 010	625	-	0,06	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 069	41	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 010	39	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2 069	-540	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 010	-521	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**					
Trave: Trave P25-P28				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8 222	5 007	-	0,30	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 709	4 599	-	0,27	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7 710	-1 492	-	0,06	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 710	-1 492	-	0,06	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	8 227	-6 121	-	0,37	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 714	-5 750	-	0,35	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8 232	-8 500	-	0,54	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 719	-7 943	-	0,50	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	8 235	-8 680	-	0,55	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 722	-8 081	-	0,51	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8 240	-6 644	-	0,41	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 726	-6 151	-	0,38	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	8 245	-2 395	-	0,11	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 731	-2 160	-	0,10	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8 248	4 079	-	0,23	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 734	3 899	-	0,22	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8 253	12 777	-	0,84	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 738	12 024	-	0,79	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P28-P30				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-20 184	6 682	-	0,59	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18 977	6 289	-	0,56	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-20 184	6 116	-	0,55	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18 977	5 754	-	0,52	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-20 183	5 690	-	0,52	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18 976	5 349	-	0,49	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L$_{LI}$	Id$_{Cmb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A$_e$	Δ_{sm}	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	-15 869	3 896	-	0,37	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14 923	3 661	-	0,35	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-15 869	2 909	-	0,30	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14 923	2 736	-	0,28	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15 866	1 991	-	0,24	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14 920	1 873	-	0,22	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7 173	1 665	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 762	1 568	-	0,15	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-7 172	823	-	0,10	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 761	776	-	0,10	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-7 170	112	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6 759	108	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P30-P31				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1 212	677	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 162	641	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 212	532	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 162	503	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1 212	401	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 162	379	-	0,03	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 212	284	-	0,03	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 162	268	-	0,03	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1 212	173	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 162	163	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 211	72	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 161	68	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1 211	-27	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 161	-25	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 211	-120	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 161	-112	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1 211	-210	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 161	-196	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Id$_{Tr}$ Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.

FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

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

Id$_{Cmb}$ Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N$_{Ed}$, M$_{Ed,3}$, M$_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ 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 sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A$_e$ Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W$_d$ Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W$_{amm}$ Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W$_d$ / W$_{amm}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W$_d$ = 0).

Verificato [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 e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze;	NO
b)	il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui l'edificio risulta inscritto è inferiore a 4;	NO
c)	nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione;	NO
d)	i solai possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti;	SI
	La struttura non è regolare in pianta.	
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
e)	tutti i sistemi resistenti verticali dell'edificio (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza dell'edificio;	SI
f)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla cima dell'edificio; ... [omissis][da calcolo]	SI
g)	il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo nelle strutture intelaiate progettate in Classe di Duttilità Bassa non è significativamente diverso per piani diversi; ... [omissis][da calcolo]	SI
h)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale dell'edificio avvengono in modo graduale da un piano al successivo; ... [omissis]	SI
	La struttura è regolare in altezza.	

Piani - Verifiche Regolarità

Id$_{Piano}$	Q$_{Lv}$	H$_{Lv}$	Rd$_{Tmp}$	Ir$_{Tmp}$	M$_{SLV}$	K$_{a,u}$ X	K$_{a,u}$ Y	R$_{ef}$ X	R$_{ef}$ Y	R$_{nc}$ X	R$_{nc}$ Y
	[m]	[m]			[N·s^2/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	3,10	NO	NO	220 718	1 441 170	1 630 172	0	0	0	0

LEGENDA:

Id$_{Piano}$ 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 Rigidezze 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".

PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)

Piani - Effetti del secondo ordine

Id_{Piano}	Q_{Lv} [m]	H_{Lv} [m]	$\delta_{d,X}$ [cm]	$\delta_{d,Y}$ [cm]	$P_{\theta,X}$ [N]	$P_{\theta,Y}$ [N]	$T_{\theta,X}$ [N]	$T_{\theta,Y}$ [N]	θ_X [rad]	θ_Y [rad]
Piano Terra	0,00	3,10	0,3974	0,3566	2 837 214	2 837 214	572 686	581 317	6,3506 E-03	5,6143 E-03

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$\delta_{d,X}$ $\delta_{d,Y}$ Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
$P_{\theta,X}$ $P_{\theta,Z}$ Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
$T_{\theta,X}$ $T_{\theta,Y}$ 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} [m]	H_{Lv} [m]	$\delta_{amm,SLO}$ [cm]	$\delta_{d,SLO}$ X [cm]	$\delta_{d,SLO}$ Y [cm]	$\Delta\delta_{SLO}$ X [cm]	$\Delta\delta_{SLO}$ Y [cm]	$C_{ig}T_{mp}$	Note
Piano Terra	0,00	3,10	0,6200	0,0492	0,0524	0,5708	0,5676	-	Verificato

LEGENDA:

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

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche

Id_{Piano}	Q_{Lv} [m]	H_{Lv} [m]	$\delta_{d,X}$ [cm]	$\delta_{d,Y}$ [cm]	$C_{ig}T_{mp}$	δ_{lim} [cm]	δ_{lim} - $\delta_{d,X}$ [cm]	δ_{lim} - $\delta_{d,Y}$ [cm]	Note
Piano Terra	0,00	3,10	0,0534	0,0563	-	0,9300	0,8766	0,8737	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$C_{ig}T_{mp}$ Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
δ_{lim} Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
$\delta_{d,X}$ $\delta_{d,Y}$ Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

MURI - VERIFICHE MASCHI - PRESSOFLESSIONE FUORI PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Maschi - Pressoflessione fuori piano

$Id_{Muro/P}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed} [N]	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	M_R [N·m]	N_R [N]	Φ
Piano Terra					**Muro P8-P7**				
Maschio 1	2[Arm]	1,45	1,93	4 655	58 944	-5 423	10 442	-	-
Piano Terra					**Muro P8-P25**				
Maschio 5	23[Arm]	1,45	1,59	716	42 006	-3 910	6 219	-	-
Maschio 4	17[Arm]	1,45	2,81	1 835	69 419	-4 068	11 450	-	-
Maschio 3	11[Arm]	1,45	2,45	1 496	44 670	-2 946	7 226	-	-
Maschio 2	5[Arm]	1,45	1,85	-688	31 485	-2 578	4 766	-	-
Piano Terra					**Muro P9-P12**				
	34	0,00	7,41	12 497	66 621	460	-	493 882	0,86
	35[Arm]	1,45	16,36	-2 954	43 759	-3 310	54 149	-	-
Maschio 7	36[Arm]	2,90	3,44	24 577	-10 664	-17 221	59 231	-	-
	28	0,00	2,10	-11 765	33 533	2 160	4 532	-	-
	29[Arm]	1,45	2,15	-13 018	36 953	2 844	6 120	-	-
Maschio 6	30[Arm]	2,90	7,76	-15 041	8 792	-4 290	33 281	-	-
Piano Terra					**Muro P11-P14**				
Maschio 8	41[Arm]	1,45	2,02	20 051	44 700	6 789	13 695	-	-
Piano Terra					**Muro P10-P9**				
Maschio 15	99[Arm]	1,45	2,42	-12 031	36 243	-2 638	6 374	-	-
Maschio 14	90[Arm]	1,45	1,95	-992	22 835	-1 912	3 719	-	-
Maschio 13	81[Arm]	1,45	2,70	3 043	22 684	-1 460	3 946	-	-
Maschio 12	72[Arm]	1,45	1,85	-704	19 641	-1 728	3 203	-	-
Maschio 11	63[Arm]	1,45	2,41	852	21 007	-1 316	3 172	-	-
Maschio 10	54[Arm]	1,45	1,91	-1 210	23 921	-2 015	3 839	-	-
Maschio 9	45[Arm]	1,45	1,87	1 837	21 616	-1 645	3 075	-	-
Piano Terra					**Muro P9-P8**				
Maschio 17	111[Arm]	1,45	1,53	864	10 645	-1 140	1 743	-	-
Maschio 16	105[Arm]	1,45	1,56	-1 092	15 904	-1 675	2 610	-	-

$Id_{pm/r}$	Sz	Dis	CS	V_{Sd} [N]	N_{Sd} [N]	M_{Sd} [N·m]	M_R [N·m]	N_R [N]	Φ
Piano Terra					**Muro P3-P10**				
	122	0,00	4,78	123	42 603	395	-	203 683	0,81
	123	1,43	4,57	-3 939	40 810	281	-	186 608	0,74
Maschio 19	124	2,85	5,82	-7 424	37 162	109	-	216 403	0,86
	116	0,00	3,78	-6 264	69 646	1 317	-	263 454	0,73
	117	1,43	4,07	2 980	59 961	860	-	243 971	0,68
Maschio 18	118	2,85	6,12	11 094	50 289	174	-	307 774	0,86
Piano Terra					**Muro P1-P2**				
	128	0,00	7,82	2 315	128 055	735	-	1 001 568	0,84
	129	1,43	3,21	-6 281	64 086	2 366	7 605	-	-
Maschio 20	130	2,85	3,20	-4 958	31 859	1 212	3 882	-	-
Piano Terra					**Muro P4-P6**				
	137	0,00	1,92	-6 607	27 676	1 892	3 635	-	-
	138[Arm]	1,43	1,79	-105	24 285	2 215	3 972	-	-
Maschio 22	139[Arm]	2,85	1,36	-17 043	18 440	2 369	3 224	-	-
	131	0,00	1,93	-6 917	20 189	1 361	2 626	-	-
	132[Arm]	1,43	1,69	-9 446	11 883	1 245	2 099	-	-
Maschio 21	133[Arm]	2,85	1,19	-3 574	10 102	1 568	1 871	-	-
Piano Terra					**Muro P3-P4**				
	143	0,00	7,72	5 494	134 536	70	-	1 038 407	0,88
	144	1,43	5,67	-9 416	61 244	1 285	7 281	-	-
Maschio 23	145	2,85	5,38	-2 030	29 264	664	3 572	-	-
Piano Terra					**Muro P2-P4**				
	152[Arm]	0,00	1,65	-7 444	15 230	1 511	2 493	-	-
	153[Arm]	1,43	1,53	-4 950	17 510	1 824	2 783	-	-
Maschio 25	154[Arm]	2,85	1,24	-9 295	15 292	2 020	2 500	-	-
	146[Arm]	0,00	1,57	-1 323	29 196	2 939	4 610	-	-
	147[Arm]	1,43	1,61	-1 623	26 947	2 687	4 322	-	-
Maschio 24	148[Arm]	2,85	1,15	-3 681	18 937	2 875	3 298	-	-
Piano Terra					**Muro P15-P22**				
Maschio 26	159[Arm]	1,45	1,94	241	38 104	5 130	9 961	-	-
Piano Terra					**Muro P16-P15**				
	164	0,00	4,69	9 771	37 646	1 684	7 892	-	-
	165	1,45	2,68	-1 994	24 072	1 936	5 180	-	-
Maschio 27	166	2,90	4,64	3 144	9 150	436	2 025	-	-
Piano Terra					**Muro P17-P16**				
Maschio 28	168	1,45	3,10	1 914	29 838	2 068	6 421	-	-
	SubMaschio: SubMaschio 23 Sez. testa Sub Maschio				Ms 82 200	Mstbl 25 650	Alfa0 0,35	A0 0,20	
Piano Terra					**Muro P18-P17**				
Maschio 29	174[Arm]	1,45	1,92	889	33 752	4 468	8 563	-	-
Piano Terra					**Muro P10-P11**				
	176[Arm]	0,00	2,38	-22 006	51 745	-3 562	8 464	-	-
	177[Arm]	1,45	1,73	-23 935	28 739	-3 196	5 520	-	-
Maschio 30	178[Arm]	2,90	1,30	-18 324	6 942	-2 110	2 735	-	-
Piano Terra					**Muro P13-P21**				
	180	0,00	6,83	-489	51 587	870	5 939	-	-
	181	1,45	7,53	-679	31 990	505	3 803	-	-
Maschio 31	182	2,90	4,34	-4 728	11 635	329	1 428	-	-
Piano Terra					**Muro P12-P13**				
Maschio 33	190[Arm]	1,45	2,36	-17 288	39 251	-2 732	6 436	-	-
Maschio 32	184[Arm]	1,45	1,76	-2 347	29 216	-2 352	4 129	-	-
Piano Terra					**Muro P1-P3**				
	201	0,00	2,93	11 500	39 798	752	-	116 477	0,73
	202	1,43	4,33	-1 535	22 836	473	-	98 956	0,62
Maschio 35	203	2,85	4,52	-10 996	30 587	55	-	138 152	0,87
	195	0,00	4,01	243	30 577	278	-	122 767	0,81
	196	1,43	4,23	1 380	27 120	134	-	114 686	0,76
Maschio 34	197	2,85	6,21	2 643	10 814	203	1 261	-	-
Piano Terra					**Muro P13-P14**				
Maschio 39	226[Arm]	1,45	2,24	-8 253	42 473	-3 109	6 950	-	-
Maschio 38	220[Arm]	1,45	2,36	-3 858	63 017	-4 418	10 431	-	-
Maschio 37	214[Arm]	1,45	2,64	-3 253	53 630	-3 523	9 289	-	-
Maschio 36	208[Arm]	1,45	2,02	-6 555	38 617	-2 975	6 009	-	-
Piano Terra					**Muro P5-P11**				
	231[Arm]	0,00	1,77	-861	18 489	2 477	4 373	-	-
	232[Arm]	1,43	1,82	-9 670	9 117	1 355	2 473	-	-
Maschio 40	233[Arm]	2,85	1,22	491	9 254	2 050	2 503	-	-
Piano Terra					**Muro P5-P6**				
	234[Arm]	0,00	2,28	38 329	61 683	-4 507	10 279	-	-
	235[Arm]	1,43	2,00	3 729	60 698	-5 085	10 153	-	-
Maschio 41	236[Arm]	2,85	1,50	25 873	32 631	-4 371	6 564	-	-
Piano Terra					**Muro P7-P26**				
Maschio 45	258[Arm]	1,45	1,96	-9 552	61 087	-5 267	10 299	-	-
Maschio 44	250[Arm]	1,45	2,23	-3 859	62 285	-4 701	10 505	-	-
Maschio 43	244[Arm]	1,45	2,16	3 059	46 921	-3 618	7 798	-	-
Maschio 42	238[Arm]	1,45	1,73	3 772	9 903	-960	1 662	-	-
Piano Terra					**Muro P14-P19**				
	263[Arm]	0,00	1,64	-16 123	75 608	10 449	17 093	-	-
	264[Arm]	1,40	1,61	4 596	35 157	5 538	8 892	-	-
Maschio 46	265[Arm]	2,80	1,17	-19 730	14 128	3 950	4 628	-	-
Piano Terra					**Muro P18-P19**				
Maschio 47	267[Arm]	1,45	2,29	890	34 738	-3 782	8 654	-	-
Piano Terra					**Muro P21-P20**				
Piano Terra					**Muro P22-P21**				

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed} [N]	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	M_R [N·m]	N_R [N]	Φ
	273	0,00	8,23	1 552	60 315	239	-	496 174	0,90
	274	1,45	8,78	-2 493	50 912	1 154	-	446 761	0,81
Maschio 48	275	2,90	1,77	-5 816	11 807	1 473	2 603	-	-
Piano Terra					**Muro P12-P23**				
	276	0,00	5,02	-25 590	67 421	1 848	9 284	-	-
	277[Arm]	1,45	2,33	8 252	54 815	4 462	10 411	-	-
Maschio 49	278[Arm]	2,90	1,76	-7 641	28 344	3 996	7 027	-	-
Piano Terra					**Muro P24-P23**				
Piano Terra					**Muro P20-P24**				
	282	0,00	4,39	-1 822	65 141	3 024	13 261	-	-
	283	1,45	7,25	1 652	70 656	1 837	-	512 261	0,80
Maschio 51	284	2,90	3,85	4 948	28 176	1 580	6 079	-	-
Piano Terra					**Muro P27-P29**				
	285	0,00	1,65	-11 772	45 315	4 012	6 630	-	-
	286	1,55	1,87	-3 601	50 361	3 936	7 347	-	-
Maschio 52	287	3,10	1,26	6 603	32 191	3 761	4 744	-	-
Piano Terra					**Muro P25-P26**				
	288	0,00	2,43	19 545	117 624	11 140	27 030	-	-
	289[Arm]	1,40	2,32	-2 140	84 382	9 606	22 285	-	-
Maschio 53	290[Arm]	2,80	1,38	-1 044	41 131	9 020	12 431	-	-
Piano Terra					**Muro P30-P32**				
Maschio 54	292	1,63	3,35	18 993	24 762	916	3 072	-	-
Piano Terra					**Muro P30-P31**				
Piano Terra					**Muro P28-P30**				
Maschio 55	295	1,55	6,84	-9 499	40 443	864	5 906	-	-

LEGENDA:

$Id_{Mm/F}$	Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz	Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis	Distanza della sezione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Ed}	Taglio di progetto.
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
M_{Ed}	Momento di progetto.
M_R	Momento resistente ([-] la verifica è eseguita in termini di N_R - combinazione statica).
N_R	Sforzo Normale resistente.
Φ	Coefficiente di parzializzazione della sezione (significativo se N_R > 0).
N.B.	In presenza di SubMaschi
M_{stbl}	Momento stabilizzante.
α_0	Moltiplicatore dei carichi che attiva il ribaltamento.
a^*_0	Accelerazione spettrale di attivazione del meccanismo.

MURI - VERIFICHE MASCHI - PRESSOFLESSIONE NEL PIANO (Elevazione)

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	Met	CS	V_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	N_{Ed} [N]	M_R [N·m]	N_R [N]
Piano Terra					**Muro P8-P7**				
Maschio 1	2[Arm]	1,45	MNP	46,18	-4 061	7 173	41 526	331 232	-
Piano Terra					**Muro P8-P25**				
Maschio 5	23[Arm]	1,45	MNP	19,17	-3 194	-1 971	24 086	37 777	-
Maschio 4	17[Arm]	1,45	MNP	32,37	-10 198	-10 149	71 723	328 535	-
Maschio 3	11[Arm]	1,45	MNP	21,41	-4 484	-6 153	51 029	131 744	-
Maschio 2	5[Arm]	1,45	MNP	31,99	760	-1 296	30 623	41 463	-
Piano Terra					**Muro P9-P12**				
Maschio 7	35[Arm]	1,45	MNP	39,04	-16 632	8 773	32 730	342 511	-
Maschio 6	29[Arm]	1,45	MNP	30,15	-11 249	3 463	5 770	104 417	-
Piano Terra					**Muro P11-P14**				
Maschio 8	41[Arm]	1,45	MNP	52,18	-116 496	15 104	32 431	788 141	-
Piano Terra					**Muro P10-P9**				
Maschio 15	99[Arm]	1,45	MNP	73,36	15 497	2 614	39 327	191 760	-
Maschio 14	90[Arm]	1,45	MNP	36,41	3 550	1 178	15 312	42 891	-
Maschio 13	81[Arm]	1,45	MNP	NS	11 403	-488	11 331	58 148	-
Maschio 12	72[Arm]	1,45	MNP	61,87	2 532	487	12 362	30 128	-
Maschio 11	63[Arm]	1,45	MNP	49,60	3 901	-373	11 304	18 500	-
Maschio 10	54[Arm]	1,45	MNP	34,05	3 001	1 276	16 924	43 447	-
Maschio 9	45[Arm]	1,45	MNP	31,85	1 989	377	20 879	12 009	-
Piano Terra					**Muro P9-P8**				
Maschio 17	111[Arm]	1,45	NNP	18,32	863	0	10 647	-	195 084
Maschio 16	105[Arm]	1,45	MNP	NS	-2 475	136	11 388	17 521	-
Piano Terra					**Muro P3-P10**				
Maschio 19	123	1,43	MNP	7,34	-4 280	1 686	25 942	12 369	-
Maschio 18	117	1,43	MNP	19,18	-939	1 475	42 128	28 286	-
Piano Terra					**Muro P1-P2**				
Maschio 20	129	1,43	MNP	5,41	8 838	23 096	51 955	125 055	-
Piano Terra					**Muro P4-P6**				
Maschio 22	138[Arm]	1,43	MNP	42,18	-14 822	892	21 815	37 624	-
Maschio 21	132[Arm]	1,43	MNP	97,02	-10 324	196	10 210	19 016	-
Piano Terra					**Muro P3-P4**				
Maschio 23	144	1,43	MNP	4,34	-26 141	34 411	63 532	149 501	-
Piano Terra					**Muro P2-P4**				
Maschio 25	153[Arm]	1,43	NNP	12,19	2 264	0	21 530	-	262 488
Maschio 24	147[Arm]	1,43	MNP	46,98	-5 823	803	22 509	37 725	-
Piano Terra					**Muro P15-P22**				

Muri - Verifiche Maschi - Pressoflessione nel piano

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	Met	CS	V_{Ed}	M_{Ed}	N_{Ed}	M_R	N_R
					[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[N]
Maschio 26	159[Arm]	1,45	MNP	27,30	8 144	2 950	28 619	80 532	-
Piano Terra						**Muro P16-P15**			
Maschio 27	165	1,45	MNP	34,72	-1 994	467	28 162	16 216	-
Piano Terra						**Muro P17-P16**			
Maschio 28	168	1,45	MNP	17,19	7 063	1 474	35 461	25 344	-
Piano Terra						**Muro P18-P17**			
Maschio 29	174[Arm]	1,45	MNP	46,87	5 554	-871	22 086	40 824	-
Piano Terra						**Muro P10-P11**			
Maschio 30	177[Arm]	1,45	MNP	21,49	-27 532	7 711	43 211	165 716	-
Piano Terra						**Muro P13-P21**			
Maschio 31	181	1,45	MNP	7,50	-6 205	5 257	32 070	39 427	-
Piano Terra						**Muro P12-P13**			
Maschio 33	190[Arm]	1,45	MNP	58,82	-17 258	2 346	39 081	137 991	-
Maschio 32	184[Arm]	1,45	MNP	26,79	-2 347	-642	29 216	17 197	-
Piano Terra						**Muro P1-P3**			
Maschio 35	202	1,43	NNP	5,90	-1 535	0	22 836	-	134 726
Maschio 34	196	1,43	NNP	4,73	1 380	0	27 120	-	128 306
Piano Terra						**Muro P13-P14**			
Maschio 39	226[Arm]	1,45	MNP	23,09	-6 674	7 200	41 925	166 250	-
Maschio 38	220[Arm]	1,45	MNP	24,18	-20 038	-15 901	60 746	384 518	-
Maschio 37	214[Arm]	1,45	MNP	28,49	-20 252	-13 328	54 611	379 703	-
Maschio 36	208[Arm]	1,45	MNP	NS	-7 209	-419	40 893	91 843	-
Piano Terra						**Muro P5-P11**			
Maschio 40	232[Arm]	1,43	NNP	28,25	-189	0	13 504	-	381 487
Piano Terra						**Muro P5-P6**			
Maschio 41	235[Arm]	1,43	MNP	43,31	-1 504	-5 958	53 190	258 067	-
Piano Terra						**Muro P7-P26**			
Maschio 45	258[Arm]	1,45	MNP	54,01	-43 523	-5 373	57 812	290 212	-
Maschio 44	250[Arm]	1,45	MNP	24,08	-38 023	12 184	56 483	293 425	-
Maschio 43	244[Arm]	1,45	MNP	17,65	-15 339	8 591	42 414	151 624	-
Maschio 42	238[Arm]	1,45	NNP	20,32	3 772	0	9 903	-	201 244
Piano Terra						**Muro P14-P19**			
Maschio 46	264[Arm]	1,40	MNP	NS	-14 538	-1 204	44 869	186 256	-
Piano Terra						**Muro P18-P19**			
Maschio 47	267[Arm]	1,45	MNP	26,50	4 796	1 484	21 652	39 322	-
Piano Terra						**Muro P21-P20**			
Piano Terra						**Muro P22-P21**			
Maschio 48	274	1,45	MNP	15,20	6 154	1 078	26 614	16 381	-
Piano Terra						**Muro P12-P23**			
Maschio 49	277[Arm]	1,45	MNP	19,22	10 513	-29 121	86 141	559 625	-
Piano Terra						**Muro P24-P23**			
Piano Terra						**Muro P20-P24**			
Maschio 51	283	1,45	MNP	22,34	617	1 695	56 022	37 872	-
Piano Terra						**Muro P27-P29**			
Maschio 52	286	1,55	MNP	1,75	-5 494	10 441	34 442	18 286	-
Piano Terra						**Muro P25-P26**			
Maschio 53	289[Arm]	1,40	MNP	17,30	-28 456	28 038	71 638	485 046	-
Piano Terra						**Muro P30-P32**			
Maschio 54	292	1,63	MNP	3,64	324	27 717	32 633	100 802	-
Piano Terra						**Muro P30-P31**			
Piano Terra						**Muro P28-P30**			
Maschio 55	295	1,55	MNP	5,06	-11 687	3 188	36 744	16 119	-

LEGENDA:

$Id_{Mm/F}$ Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis Distanza della sezione.
Met Metodo di verifica utilizzato (MNP = Momento nel piano; NNP = Sforzo normale nel piano).
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Ed} Taglio di progetto.
M_{Ed} Momento di progetto.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
M_R Momento resistente.
N_R Sforzo Normale resistente.

MURI - VERIFICHE MASCHI - TAGLIO NEL PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Maschi - Taglio nel piano

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed}	M_{Ed}	N_{Ed}	$V_{c,Rd}$	f_{vd}	β	$V_{t,c}$	$V_{t,N}$	$V_{t,s}$	V_{Ed}	V_{Rsd}	$V_{Rsd,s}$	αc	Ctg θ
				[N]	[N·m]	[N]	[N]	[N/mm²]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano Terra									**Muro P8-P7**								
Maschio 1	2[Arm]	1,45	2,23	46 378	970	44 881	-	-	-	282 883	38 025	65 285	-	-	-	-	-
Piano Terra									**Muro P8-P25**								
Maschio 5	23[Arm]	1,45	7,01	5 179	-1 884	23 760	-	-	-	95 433	14 517	21 770	-	-	-	-	-
Maschio 4	17[Arm]	1,45	6,21	15 920	-9 094	71 080	-	-	-	260 382	39 436	59 398	-	-	-	-	-
Maschio 3	11[Arm]	1,45	5,84	10 664	2 350	44 791	-	-	-	162 963	25 070	37 175	-	-	-	-	-
Maschio 2	5[Arm]	1,45	4,54	7 000	-1 172	30 689	-	-	-	79 080	11 822	19 930	-	-	-	-	-
Piano Terra									**Muro P9-P12**								
Maschio 7	35[Arm]	1,45	6,44	25 242	721	26 268	-	-	-	242 081	31 755	130 899	-	-	-	-	-
Maschio 6	29[Arm]	1,45	6,89	13 018	3 277	7 871	-	-	-	134 997	16 739	72 996	-	-	-	-	-
Piano Terra									**Muro P11-P14**								
Maschio 8	41[Arm]	1,45	1,37	116 496	15 104	32 431	-	-	-	587 577	60 906	99 226	-	-	-	-	-
Piano Terra									**Muro P10-P9**								

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed}	M_{Ed}	N_{Ed}	$V_{c,Rd}$	f_{vd}	β	$V_{t,c}$	$V_{t,M}$	$V_{t,S}$	V_{Ed}	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	αc	Ctg Θ
				[N]	[N·m]	[N]	[N]	[N/mm²]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Maschio 15	99[Arm]	1,45	4,39	26 621	2 614	39 327	-	-	-	169 030	24 667	92 218	-	-	-	-	-
Maschio 14	90[Arm]	1,45	7,70	7 144	1 178	15 312	-	-	-	80 494	11 462	43 525	-	-	-	-	-
Maschio 13	81[Arm]	1,45	5,79	11 403	-488	11 331	-	-	-	98 215	12 879	53 107	-	-	-	-	-
Maschio 12	72[Arm]	1,45	9,62	5 126	480	11 483	-	-	-	72 574	10 082	39 242	-	-	-	-	-
Maschio 11	63[Arm]	1,45	10,28	3 901	-373	11 304	-	-	-	58 258	8 583	31 501	-	-	-	-	-
Maschio 10	54[Arm]	1,45	9,37	5 837	1 276	16 924	-	-	-	79 732	11 603	43 113	-	-	-	-	-
Maschio 9	45[Arm]	1,45	12,07	1 989	-237	5 783	-	-	-	35 259	4 938	19 065	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P9-P8**							
Maschio 17	111[Arm]	1,45	6,75	2 397	0	5 129	-	-	-	44 758	5 965	10 210	-	-	-	-	-
Maschio 16	105[Arm]	1,45	4,99	4 406	126	9 923	-	-	-	60 011	8 289	13 689	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P3-P10**							
Piano Terra										**Muro P1-P2**							
Maschio 20	129	1,43	1,91	29 001	6 358	55 539	55 528	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P4-P6**							
Maschio 22	138[Arm]	1,43	2,27	14 822	-584	18 271	-	-	-	90 133	12 539	21 154	-	-	-	-	-
Maschio 21	132[Arm]	1,43	2,15	10 324	-56	15 598	-	-	-	58 243	8 418	13 778	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P3-P4**							
Maschio 23	144	1,43	2,20	26 141	34 411	63 532	57 464	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P2-P4**							
Maschio 25	153[Arm]	1,43	2,68	7 952	0	11 584	-	-	-	57 323	8 219	13 076	-	-	-	-	-
Maschio 24	147[Arm]	1,43	3,74	8 313	71	20 678	-	-	-	83 049	12 166	18 945	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P15-P22**							
Maschio 26	159[Arm]	1,45	4,39	10 418	2 859	28 977	-	-	-	171 016	19 546	26 188	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P16-P15**							
Piano Terra										**Muro P17-P16**							
Piano Terra										**Muro P18-P17**							
Maschio 29	174[Arm]	1,45	5,20	6 492	-74	25 960	-	-	-	123 545	14 872	18 919	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P10-P11**							
Maschio 30	177[Arm]	1,45	2,38	27 532	867	30 031	-	-	-	177 419	23 266	42 221	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P13-P21**							
Maschio 31	181	1,45	2,47	10 509	-2 548	30 087	25 910	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P12-P13**							
Maschio 33	190[Arm]	1,45	5,91	17 297	2 341	39 305	-	-	-	146 044	22 183	79 990	-	-	-	-	-
Maschio 32	184[Arm]	1,45	11,81	2 387	-128	9 182	-	-	-	40 008	5 560	22 642	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P1-P3**							
Piano Terra										**Muro P13-P14**							
Maschio 39	226[Arm]	1,45	6,25	16 607	509	23 091	-	-	-	149 282	19 559	84 227	-	-	-	-	-
Maschio 38	220[Arm]	1,45	7,98	20 820	-15 137	59 842	-	-	-	240 249	36 167	129 908	-	-	-	-	-
Maschio 37	214[Arm]	1,45	8,20	20 405	12 925	52 848	-	-	-	243 664	35 565	131 754	-	-	-	-	-
Maschio 36	208[Arm]	1,45	9,74	7 853	197	16 945	-	-	-	112 757	15 501	60 970	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P5-P11**							
Maschio 40	232[Arm]	1,43	2,20	10 848	0	8 866	-	-	-	85 529	9 606	14 270	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P5-P6**							
Maschio 41	235[Arm]	1,43	2,40	35 418	-2 576	41 585	-	-	-	231 538	32 053	52 818	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P7-P26**							
Maschio 45	258[Arm]	1,45	2,13	43 523	2 265	43 652	-	-	-	252 883	35 080	57 687	-	-	-	-	-
Maschio 44	250[Arm]	1,45	2,51	38 243	-10 104	56 465	-	-	-	257 482	37 241	58 736	-	-	-	-	-
Maschio 43	244[Arm]	1,45	2,45	27 862	-4 784	36 615	-	-	-	184 642	26 269	42 120	-	-	-	-	-
Maschio 42	238[Arm]	1,45	4,34	3 772	0	3 811	-	-	-	45 898	5 896	10 470	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P14-P19**							
Maschio 46	264[Arm]	1,40	2,33	26 326	317	23 801	-	-	-	220 213	23 411	37 986	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P18-P19**							
Maschio 47	267[Arm]	1,45	3,39	8 716	918	18 930	-	-	-	110 284	11 452	18 056	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P21-P20**							
Piano Terra										**Muro P22-P21**							
Piano Terra										**Muro P12-P23**							
Maschio 49	277[Arm]	1,45	2,92	42 413	-15 321	55 668	-	-	-	339 114	46 526	77 358	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P24-P23**							
Piano Terra										**Muro P20-P24**							
Piano Terra										**Muro P27-P29**							
Piano Terra										**Muro P25-P26**							
Maschio 53	289[Arm]	1,40	2,83	41 303	21 014	78 873	-	-	-	434 475	49 110	67 938	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P30-P32**							
Maschio 54	292	1,63	12,00	23 154	9 271	21 301	277 903	0,178	1,00	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P30-P31**							
Piano Terra										**Muro P28-P30**							

LEGENDA:

$Id_{Mm/F}$ Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis Distanza della sezione.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Ed} Taglio di progetto.
M_{Ed} Momento di progetto.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$V_{c,Rd}$ Taglio resistente.
f_{vd} Resistenza di progetto a taglio (Significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
β Coefficiente di parzializzazione della sezione (significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
$V_{t,c}$ Taglio resistente della sola muratura.
$V_{t,M}$ Contributo al taglio resistente della muratura.
$V_{t,S}$ Contributo al taglio resistente dell'armatura.
V_{Ed} Taglio di progetto.

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed}	M_{Ed}	N_{Ed}	$V_{c,Rd}$	f_{vd}	β	V_{Ld}	$V_{c,M}$	$V_{c,S}$	V_{Rd}	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	α_C	Ctg Θ
				[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N/mm²]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		

V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
α_C Coefficiente maggiorativo per compressione
Ctg Θ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

MURI - VERIFICHE FASCE - PRESSOFLESSIONE NEL PIANO (Elevazione)

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	Met	CS	V_{Ed}	M_{Ed}	N_{Ed}	M_R	N_R
					[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[N]
Piano Terra					**Muro P8-P7**				
Piano Terra					**Muro P8-P25**				
	299[Arm]	-	MNP	46,15	3 089	292	7 263	13 475	-
Fascia 1	300[Arm]	-	MNP	31,65	-956	66	-1 455	2 089	-
	305[Arm]	-	MNP	79,14	997	180	12 305	14 245	-
Fascia 2	306[Arm]	-	NNP	5,41	-2 729	0	-4 091	-	22 128
	311[Arm]	-	MNP	NS	-652	139	13 684	14 458	-
Fascia 3	312[Arm]	-	NNP	9,18	-1 161	0	-2 410	-	22 128
Piano Terra					**Muro P9-P12**				
	317[Arm]	-	NNP	26,98	-3 126	0	-6 698	-	180 710
Fascia 4	318[Arm]	-	NNP	10,04	-9 165	0	-3 919	-	39 338
Piano Terra					**Muro P11-P14**				
Piano Terra					**Muro P10-P9**				
Fascia 5	322[Arm]	-	MNP	23,88	-2 943	-3 654	6 247	87 256	-
	326[Arm]	-	MNP	72,21	2 713	-208	4 160	15 020	-
Fascia 6	327[Arm]	-	NNP	5,31	972	0	-7 410	-	39 338
	332[Arm]	-	NNP	28,19	11 214	0	-6 411	-	180 710
Fascia 7	333[Arm]	-	NNP	4,22	2 702	0	-9 324	-	39 338
Fascia 8	337[Arm]	-	MNP	14,87	1 787	-14 191	10 977	210 992	-
	341[Arm]	-	MNP	43,83	343	351	6 287	15 386	-
Fascia 9	342[Arm]	-	MNP	54,46	11	38	-5 393	2 070	-
	347[Arm]	-	NNP	60,20	12 440	0	-3 002	-	180 710
Fascia 10	348[Arm]	-	NNP	12,58	3 264	0	-3 127	-	39 338
Fascia 11	352[Arm]	-	MNP	20,40	2 812	-10 578	14 468	215 759	-
	356[Arm]	-	NNP	NS	-785	0	6 130	-	924 625
Fascia 12	357[Arm]	-	NNP	13,50	-362	0	-2 914	-	39 338
	362[Arm]	-	NNP	NS	-1 427	0	6 075	-	924 625
Fascia 13	363[Arm]	-	NNP	26,82	3 595	0	-1 467	-	39 338
Fascia 14	367[Arm]	-	MNP	22,00	19 957	-9 253	5 555	203 561	-
	371[Arm]	-	MNP	43,15	-927	354	5 633	15 274	-
Fascia 15	372[Arm]	-	MNP	43,87	-318	50	-4 675	2 194	-
Piano Terra					**Muro P9-P8**				
	377[Arm]	-	NNP	31,48	2 071	0	-5 194	-	163 499
Fascia 16	378[Arm]	-	NNP	2,76	4 351	0	-4 013	-	11 064
Piano Terra					**Muro P3-P10**				
	383[Arm]	-	MNP	7,68	-1 466	2 015	8 064	15 481	-
Fascia 17	384	-	NNP	NS	0	0	0	-	0
Piano Terra					**Muro P1-P2**				
Piano Terra					**Muro P4-P6**				
Fascia 18	388[Arm]	-	MNP	12,39	-24	-7 968	2 980	98 706	-
	392[Arm]	-	MNP	44,53	53	389	-89	17 321	-
Fascia 19	393[Arm]	-	NNP	4,47	-1	0	-4 954	-	22 128
Piano Terra					**Muro P3-P4**				
Piano Terra					**Muro P2-P4**				
Fascia 20	397[Arm]	-	MNP	14,62	-962	-7 684	5 479	112 309	-
	401[Arm]	-	NNP	NS	-2 713	0	9 555	-	1 092 823
Fascia 21	402[Arm]	-	NNP	4,73	-965	0	-4 680	-	22 128
Piano Terra					**Muro P15-P22**				
	407[Arm]	-	MNP	32,57	7 821	478	-9 295	15 568	-
Fascia 22	408[Arm]	-	NNP	8,37	-64	0	-1 322	-	11 064
Piano Terra					**Muro P16-P15**				
Piano Terra					**Muro P17-P16**				
	413[Arm]	-	MNP	NS	2 692	5	-3 206	15 450	-
Fascia 23	414	-	NNP	NS	0	0	0	-	0
Piano Terra					**Muro P18-P17**				
Piano Terra					**Muro P10-P11**				
Piano Terra					**Muro P13-P21**				
Piano Terra					**Muro P12-P13**				
	419[Arm]	-	NNP	56,96	-4 132	0	16 234	-	924 625
Fascia 24	420[Arm]	-	NNP	3,72	-6 451	0	-15 856	-	59 007
Piano Terra					**Muro P1-P3**				
	425[Arm]	-	MNP	6,47	-5 287	2 421	9 860	15 653	-
Fascia 25	426	-	NNP	NS	0	0	0	-	0
Piano Terra					**Muro P13-P14**				
	431[Arm]	-	NNP	41,07	147	0	-3 442	-	141 372
Fascia 26	432[Arm]	-	MNP	NS	1 221	19	-5 325	7 410	-
	437[Arm]	-	NNP	18,39	-1 591	0	-7 686	-	141 372
Fascia 27	438[Arm]	-	MNP	NS	-1 815	26	-1 997	8 248	-
	443[Arm]	-	NNP	16,52	2 124	0	-8 558	-	141 372
Fascia 28	444[Arm]	-	MNP	NS	2 133	17	-5 731	7 298	-
Piano Terra					**Muro P5-P11**				
Piano Terra					**Muro P5-P6**				
Piano Terra					**Muro P7-P26**				

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	Met	CS	V_{Ed} [N]	M_{Ed} [N-m]	N_{Ed} [N]	M_R [N-m]	N_R [N]
Fascia 29	448[Arm]	-	MNP	16,37	18 139	-5 938	7 670	97 183	-
	452[Arm]	-	NNP	NS	-3 805	0	6 211	-	906 959
Fascia 30	453[Arm]	-	NNP	3,33	-2 677	0	-6 646	-	22 128
Fascia 31	457[Arm]	-	MNP	33,13	659	-3 276	15 438	108 544	-
	461[Arm]	-	NNP	80,98	456	0	11 200	-	906 959
Fascia 32	462[Arm]	-	NNP	8,23	-4 049	0	-2 688	-	22 128
Fascia 33	466[Arm]	-	MNP	31,90	-7 150	-4 313	19 489	137 590	-
	470[Arm]	-	NNP	86,82	-661	0	10 446	-	906 959
Fascia 34	471[Arm]	-	NNP	14,78	-1 092	0	-1 497	-	22 128
Piano Terra					**Muro P14-P19**				
Piano Terra					**Muro P18-P19**				
	476[Arm]	-	MNP	NS	-3 148	10	-1 456	15 576	-
Fascia 35	477	-	NNP	NS	0	0	0	-	0
Piano Terra					**Muro P21-P20**				
	482[Arm]	-	MNP	82,30	4 803	183	-8 557	15 061	-
Fascia 36	483	-	NNP	NS	0	0	0	-	0
Piano Terra					**Muro P22-P21**				
Piano Terra					**Muro P12-P23**				
Piano Terra					**Muro P24-P23**				
Piano Terra					**Muro P20-P24**				
Piano Terra					**Muro P27-P29**				
Piano Terra					**Muro P25-P26**				
Piano Terra					**Muro P30-P32**				
Piano Terra					**Muro P30-P31**				
Piano Terra					**Muro P28-P30**				

LEGENDA:

$Id_{Mm/F}$ Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis Distanza della sezione.
Met Metodo di verifica utilizzato (MNP = Momento nel piano; NNP = Sforzo normale nel piano).
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Ed} Taglio di progetto.
M_{Ed} Momento di progetto.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
M_R Momento resistente.
N_R Sforzo Normale resistente.

MURI - VERIFICHE FASCE - TAGLIO NEL PIANO (Elevazione)

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed} [N]	M_{Ed} [N-m]	N_{Ed} [N]	$V_{c,Rd}$ [N]	f_{vd} [N/mm²]	β	$V_{t,c}$ [N]	$V_{t,M}$ [N]	$V_{t,S}$ [N]	V_{Ed} [N]	V_{Rcd} [N]	$V_{Rsd,s}$ [N]	α_c	Ctg θ
Piano Terra								**Muro P8-P7**									
Piano Terra								**Muro P8-P25**									
	299[Arm]	-	8,94	-	-	-	-	-	-	-	-	-	5 429	59 082	48 527	1,01	2,50
Fascia 1	300[Arm]	-	4,20	2 973	58	-1 330	-	-	-	40 362	4 214	8 265	-	-	-	-	-
	305[Arm]	-	6,87	-	-	-	-	-	-	-	-	-	7 065	59 720	48 527	1,02	2,50
Fascia 2	306[Arm]	-	2,67	2 859	0	-4 091	-	-	-	24 735	2 582	5 065	-	-	-	-	-
	311[Arm]	-	7,63	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-6 364	59 445	48 527	1,02	2,50
Fascia 3	312[Arm]	-	3,90	3 246	0	-1 961	-	-	-	40 945	4 274	8 384	-	-	-	-	-
Piano Terra								**Muro P9-P12**									
	317[Arm]	-	4,03	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-12 286	61 896	49 543	1,00	2,50
Fascia 4	318[Arm]	-	2,34	9 165	0	-3 919	-	-	-	41 466	3 796	17 650	-	-	-	-	-
Piano Terra								**Muro P11-P14**									
Piano Terra								**Muro P10-P9**									
Fascia 5	322[Arm]	-	4,79	17 507	-2 417	-4 870	-	-	-	162 004	14 831	68 956	-	-	-	-	-
	326[Arm]	-	11,75	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4 215	61 896	49 543	1,00	2,50
Fascia 6	327[Arm]	-	11,51	1 455	0	-6 704	-	-	-	32 388	2 965	13 786	-	-	-	-	-
	332[Arm]	-	4,23	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-11 716	61 896	49 543	1,00	2,50
Fascia 7	333[Arm]	-	5,25	3 172	0	-9 324	-	-	-	32 203	2 948	13 707	-	-	-	-	-
Fascia 8	337[Arm]	-	6,34	20 852	-11 344	4 534	-	-	-	254 569	23 930	108 356	-	-	-	-	-
	341[Arm]	-	17,73	-	-	-	-	-	-	-	-	-	2 795	62 848	49 543	1,02	2,50
Fascia 9	342[Arm]	-	24,28	689	27	-1 533	-	-	-	32 347	2 961	13 768	-	-	-	-	-
	347[Arm]	-	3,98	-	-	-	-	-	-	-	-	-	12 440	61 896	49 543	1,00	2,50
Fascia 10	348[Arm]	-	5,10	3 264	0	-3 127	-	-	-	32 203	2 948	13 707	-	-	-	-	-
Fascia 11	352[Arm]	-	5,47	24 216	-8 199	6 448	-	-	-	254 569	24 193	108 356	-	-	-	-	-
	356[Arm]	-	16,44	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-3 014	62 081	49 543	1,00	2,50
Fascia 12	357[Arm]	-	18,25	918	0	-2 894	-	-	-	32 388	2 965	13 786	-	-	-	-	-
	362[Arm]	-	3,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-16 490	62 306	49 543	1,01	2,50
Fascia 13	363[Arm]	-	3,67	4 543	0	-1 467	-	-	-	32 203	2 948	13 707	-	-	-	-	-
Fascia 14	367[Arm]	-	4,96	26 688	-8 856	5 414	-	-	-	254 569	24 051	108 356	-	-	-	-	-
	371[Arm]	-	39,29	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-1 261	62 535	49 543	1,01	2,50
Fascia 15	372[Arm]	-	50,75	318	50	-4 675	-	-	-	29 230	2 369	13 768	-	-	-	-	-
Piano Terra								**Muro P9-P8**									
	377[Arm]	-	3,11	-	-	-	-	-	-	-	-	-	15 936	59 832	49 507	1,00	2,50
Fascia 16	378[Arm]	-	1,14	4 351	0	-4 013	-	-	-	16 063	1 677	3 289	-	-	-	-	-
Piano Terra								**Muro P3-P10**									
	383[Arm]	-	14,15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-4 495	69 150	63 617	1,01	2,50
Fascia 17	384	-	3,05	221	8	-2 589	674	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra								**Muro P1-P2**									
Piano Terra								**Muro P4-P6**									
Fascia 18	388[Arm]	-	1,82	34 546	-6 436	1 692	-	-	-	201 103	21 010	41 783	-	-	-	-	-
	392[Arm]	-	7,48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	8 420	75 909	63 002	1,00	2,50

$Id_{Mm/F}$	Sz	Dis	CS	V_{Ed}	M_{Ed}	N_{Ed}	$V_{c,Rd}$	f_{vd}	β	$V_{t,c}$	$V_{t,M}$	$V_{t,S}$	V_{Ed}	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	αc	Ctg Θ
				[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N/mm²]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Fascia 19	393[Arm]	-	6,07	1 670	0	-2 994	-	-	-	32 804	3 424	6 717	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P3-P4**							
Piano Terra										**Muro P2-P4**							
Fascia 20	397[Arm]	-	2,73	24 564	-4 042	3 927	-	-	-	214 937	22 946	44 011	-	-	-	-	-
	401[Arm]	-	8,50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-7 488	77 816	63 651	1,01	2,50
Fascia 21	402[Arm]	-	5,65	1 774	0	-2 674	-	-	-	32 435	3 386	6 641	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P15-P22**							
	407[Arm]	-	5,92	-	-	-	-	-	-	-	-	-	8 287	101 426	49 025	1,01	2,50
Fascia 22	408[Arm]	-	2,99	881	19	-1 864	-	-	-	11 434	1 008	1 626	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P16-P15**							
Piano Terra										**Muro P17-P16**							
	413[Arm]	-	4,68	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10 575	95 790	49 480	1,00	2,50
Fascia 23	414	-	1,93	417	0	-339	804	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P18-P17**							
Piano Terra										**Muro P10-P11**							
Piano Terra										**Muro P13-P21**							
Piano Terra										**Muro P12-P13**							
	419[Arm]	-	5,24	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-9 447	63 723	49 543	1,03	2,50
Fascia 24	420[Arm]	-	3,70	6 451	0	-3 402	-	-	-	46 097	4 220	19 621	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P1-P3**							
	425[Arm]	-	12,01	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-5 298	69 800	63 617	1,02	2,50
Fascia 25	426	-	1,19	452	19	-4 892	540	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P13-P14**							
	431[Arm]	-	4,55	-	-	-	-	-	-	-	-	-	9 599	52 352	43 704	1,00	2,50
Fascia 26	432[Arm]	-	4,18	6 024	17	-2 169	-	-	-	46 711	4 176	21 018	-	-	-	-	-
	437[Arm]	-	3,89	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-11 237	52 352	43 704	1,00	2,50
Fascia 27	438[Arm]	-	3,45	7 312	18	-147	-	-	-	46 711	4 176	21 018	-	-	-	-	-
	443[Arm]	-	4,08	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10 714	52 352	43 704	1,00	2,50
Fascia 28	444[Arm]	-	3,46	7 272	7	-2 710	-	-	-	46 711	4 176	21 018	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P5-P11**							
Piano Terra										**Muro P5-P6**							
Piano Terra										**Muro P7-P26**							
Fascia 29	448[Arm]	-	1,93	29 917	-3 983	6 471	-	-	-	184 124	20 007	37 702	-	-	-	-	-
	452[Arm]	-	11,63	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4 257	60 675	49 507	1,01	2,50
Fascia 30	453[Arm]	-	3,75	2 677	0	-380	-	-	-	32 450	3 388	6 645	-	-	-	-	-
Fascia 31	457[Arm]	-	2,12	27 634	-1 138	13 111	-	-	-	184 124	20 814	37 702	-	-	-	-	-
	461[Arm]	-	7,70	-	-	-	-	-	-	-	-	-	6 433	60 926	49 507	1,02	2,50
Fascia 32	462[Arm]	-	2,48	4 049	0	-2 688	-	-	-	32 450	3 388	6 645	-	-	-	-	-
Fascia 33	466[Arm]	-	1,97	35 210	-2 839	13 941	-	-	-	218 993	24 655	44 842	-	-	-	-	-
	470[Arm]	-	8,20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-6 041	60 816	49 507	1,02	2,50
Fascia 34	471[Arm]	-	2,16	4 651	0	-450	-	-	-	32 450	3 388	6 645	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P14-P19**							
Piano Terra										**Muro P18-P19**							
	476[Arm]	-	4,71	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-10 498	95 790	49 480	1,00	2,50
Fascia 35	477	-	2,44	330	0	-490	804	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P21-P20**							
	482[Arm]	-	6,13	-	-	-	-	-	-	-	-	-	8 068	95 790	49 480	1,00	2,50
Fascia 36	483	-	2,44	330	0	-1 049	804	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra										**Muro P22-P21**							
Piano Terra										**Muro P12-P23**							
Piano Terra										**Muro P24-P23**							
Piano Terra										**Muro P20-P24**							
Piano Terra										**Muro P27-P29**							
Piano Terra										**Muro P25-P26**							
Piano Terra										**Muro P30-P32**							
Piano Terra										**Muro P30-P31**							
Piano Terra										**Muro P28-P30**							

LEGENDA:

$Id_{Mm/F}$ Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis Distanza della sezione.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Ed} Taglio di progetto.
M_{Ed} Momento di progetto.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$V_{c,Rd}$ Taglio resistente.
f_{vd} Resistenza di progetto a taglio (Significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
β Coefficiente di parzializzazione della sezione (significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
$V_{t,c}$ Taglio resistente della sola muratura.
$V_{t,M}$ Contributo al taglio resistente della muratura.
$V_{t,S}$ Contributo al taglio resistente dell'armatura.
V_{Ed} Taglio di progetto.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
αc Coefficiente maggiorativo per compressione
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

MURI - VERIFICHE SNELLEZZA (Elevazione)

Id_{Mu}	λ_{min}	λ_{max}	Vrf
Piano Terra		**Muro P8-P7**	

Id$_{Mu}$	λ_{Mu}	λ_{max}	Vrf
Maschio 1	5,850	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P8-P25**	
Maschio 5	9,684	30,000	SI
Maschio 4	9,684	30,000	SI
Maschio 3	9,684	30,000	SI
Maschio 2	10,092	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P9-P12**	
Maschio 7	9,714	30,000	SI
Maschio 6	9,714	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P11-P14**	
Maschio 8	6,119	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P10-P9**	
Maschio 15	9,704	30,000	SI
Maschio 14	9,667	30,000	SI
Maschio 13	9,667	30,000	SI
Maschio 12	9,667	30,000	SI
Maschio 11	9,667	30,000	SI
Maschio 10	9,667	30,000	SI
Maschio 9	9,667	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P9-P8**	
Maschio 17	9,667	30,000	SI
Maschio 16	9,667	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P3-P10**	
Maschio 19	11,400	30,000	SI
Maschio 18	11,400	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P1-P2**	
Maschio 20	10,628	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P4-P6**	
Maschio 22	9,663	30,000	SI
Maschio 21	9,694	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P3-P4**	
Maschio 23	10,547	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P2-P4**	
Maschio 25	9,500	30,000	SI
Maschio 24	9,500	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P15-P22**	
Maschio 26	5,809	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P16-P15**	
Maschio 27	6,444	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P17-P16**	
Maschio 28	6,444	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P18-P17**	
Maschio 29	5,800	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P10-P11**	
Maschio 30	3,666	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P13-P21**	
Maschio 31	5,138	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P12-P13**	
Maschio 33	9,741	30,000	SI
Maschio 32	9,875	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P1-P3**	
Maschio 35	11,400	30,000	SI
Maschio 34	11,400	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P13-P14**	
Maschio 39	9,958	30,000	SI
Maschio 38	9,791	30,000	SI
Maschio 37	9,791	30,000	SI
Maschio 36	9,791	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P5-P11**	
Maschio 40	0,322	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P5-P6**	
Maschio 41	4,300	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P7-P26**	
Maschio 45	9,667	30,000	SI
Maschio 44	9,667	30,000	SI
Maschio 43	9,667	30,000	SI
Maschio 42	9,667	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P14-P19**	
Maschio 46	2,318	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P18-P19**	
Maschio 47	5,948	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P21-P20**	
Piano Terra		**Muro P22-P21**	
Maschio 48	6,444	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P12-P23**	
Maschio 49	6,910	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P24-P23**	
Piano Terra		**Muro P20-P24**	
Maschio 51	6,444	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P27-P29**	
Maschio 52	10,333	30,000	SI
Piano Terra		**Muro P25-P26**	
Maschio 53	4,055	30,000	SI

Id_{Mu}	λ_{Mm}	λ_{max}	Vrf
Piano Terra		**Muro P30-P32**	
Maschio 54	13,000	20,000	SI
Piano Terra		**Muro P30-P31**	
Piano Terra		**Muro P28-P30**	
Maschio 55	10,333	30,000	SI

LEGENDA:

Id_{Mu} Identificativo del maschio murario.
λ_{Mm} Snellezza del maschio.
λ_{max} Snellezza massima ammissibile.
Vrf Indica se la verifica è soddisfatta o meno.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Id_T	$\%L_{Tot}$ [%]	$N_{Ed,c}$ [N]	$M_{Ed,2,c}$ [N·m]	$N_{Ed,t}$ [N]	$M_{Ed,2,t}$ [N·m]	$A_{s,c}$ [cm²]	$A_{s,t}$ [cm²]	CS_t	$(X/d)_t$	CS_c	$(X/d)_c$	R_t
Fondazione								**Travata: Trave 5b-G1-3b-G2-4b-G3-3a**				
Trave 5b-G1	0%	-	-	-	-	4,62	4,62	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	-	51	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,13	NO
	25%	-	-	-	199	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,13	NO
	37,5%	-	-	-	446	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,13	NO
	50%	-	-	-	793	4,62	4,62	-	VNR	57,60	0,13	NO
	62,5%	-	-	-	1 229	4,62	4,62	-	VNR	37,16	0,13	NO
	75%	-	-	-	1 761	4,62	4,62	-	VNR	25,94	0,13	NO
	87,5%	-	-	-	2 380	4,62	4,62	-	VNR	19,19	0,13	NO
	100%	-	-	-	3 089	4,62	4,62	-	VNR	14,79	0,13	NO
Trave G1-3b	0%	-	-	106 665	16 620	4,62	4,62	-	VNR	3,48	0,16	NO
	12,5%	106 658	4 785	-	-	4,62	4,62	12,07	0,16	-	VNR	NO
	25%	106 658	15 658	-	-	4,62	4,62	3,69	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	106 665	19 444	-	-	4,62	4,62	2,97	0,16	-	VNR	NO
	50%	106 665	19 031	-	-	4,62	4,62	3,04	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	106 665	16 626	-	-	4,62	4,62	3,47	0,16	-	VNR	NO
	75%	106 665	13 734	-	-	4,62	4,62	4,21	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	106 658	11 246	-	-	4,62	4,62	5,14	0,16	-	VNR	NO
	100%	106 658	9 550	-	-	4,62	4,62	6,05	0,16	-	VNR	NO
Trave 3b-G2	0%	101 547	10 443	-	-	4,62	4,62	5,48	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	101 547	10 234	-	-	4,62	4,62	5,59	0,16	-	VNR	NO
	25%	101 547	10 344	-	-	4,62	4,62	5,53	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	101 547	9 918	-	-	4,62	4,62	5,77	0,16	-	VNR	NO
	50%	101 542	7 703	-	-	4,62	4,62	7,43	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	101 547	2 056	-	-	4,62	4,62	27,82	0,16	-	VNR	NO
	75%	-	-	101 547	8 931	4,62	4,62	-	VNR	6,40	0,16	NO
	87,5%	-	-	101 547	27 232	4,62	4,62	-	VNR	2,10	0,16	NO
	100%	-	-	101 542	54 398	9,24	9,24	-	VNR	1,78	0,19	NO
Trave G2-4b	0%	-	-	14 557	43 294	9,24	9,24	-	VNR	2,02	0,17	NO
	12,5%	-	-	14 557	22 365	4,62	4,62	-	VNR	2,12	0,14	NO
	25%	-	-	14 557	7 604	4,62	4,62	-	VNR	6,22	0,14	NO
	37,5%	14 556	1 991	-	-	4,62	4,62	23,77	0,14	-	VNR	NO
	50%	14 557	7 623	-	-	4,62	4,62	6,21	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	14 557	10 443	-	-	4,62	4,62	4,53	0,14	-	VNR	NO
	75%	14 557	11 464	-	-	4,62	4,62	4,13	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	14 557	11 502	-	-	4,62	4,62	4,12	0,14	-	VNR	NO
	100%	14 557	11 140	-	-	4,62	4,62	4,25	0,14	-	VNR	NO
Trave 4b-G3	0%	14 546	9 977	-	-	4,62	4,62	4,74	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	14 546	9 138	-	-	4,62	4,62	5,18	0,14	-	VNR	NO
	25%	14 545	8 426	-	-	4,62	4,62	5,62	0,14	-	VNR	NO
	37,5%	14 546	7 642	-	-	4,62	4,62	6,19	0,14	-	VNR	NO
	50%	14 546	6 190	-	-	4,62	4,62	7,65	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	14 545	3 127	-	-	4,62	4,62	15,14	0,14	-	VNR	NO
	75%	-	-	14 546	2 753	4,62	4,62	-	VNR	17,19	0,14	NO
	87,5%	-	-	14 546	12 793	4,62	4,62	-	VNR	3,70	0,14	NO
	100%	-	-	14 546	28 173	4,62	4,62	-	VNR	1,68	0,14	NO
Trave G3-3a	0%	-	-	-9 609	28 143	4,62	4,62	-	VNR	1,58	0,13	NO
	12,5%	-	-	-9 609	25 203	4,62	4,62	-	VNR	1,77	0,13	NO
	25%	-	-	-9 621	22 296	4,62	4,62	-	VNR	2,00	0,13	NO
	37,5%	-	-	-9 621	19 436	4,62	4,62	-	VNR	2,29	0,13	NO
	50%	-	-	-9 621	16 613	4,62	4,62	-	VNR	2,68	0,13	NO
	62,5%	-	-	-9 609	13 833	7,70	7,70	-	VNR	5,17	0,16	NO
	75%	-	-	-9 609	11 090	7,70	7,70	-	VNR	6,45	0,16	NO
	87,5%	-	-	-54 750	8 042	7,70	7,70	-	VNR	8,26	0,15	NO
	100%	-54 750	874	-54 750	7 598	7,70	7,70	75,99	0,15	8,74	0,15	NO
Fondazione								**Travata: Trave G7-G5-G4**				
Trave G5-G7	0%	-	-	24 479	6 890	6,79	6,79	-	VNR	9,65	0,17	NO
	12,5%	-	-	24 479	1 815	3,39	3,39	-	VNR	20,25	0,13	NO
	25%	24 469	778	-	-	3,39	3,39	47,23	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	24 470	1 974	-	-	3,39	3,39	18,62	0,13	-	VNR	NO
	50%	24 479	2 721	-	-	3,39	3,39	13,50	0,13	-	VNR	NO
	62,5%	24 479	3 436	-	-	3,39	3,39	10,69	0,13	-	VNR	NO
	75%	24 479	3 793	-	-	3,39	3,39	9,69	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	24 479	2 516	-	-	3,39	3,39	14,61	0,13	-	VNR	NO
	100%	-	-	24 469	2 676	3,39	3,39	-	VNR	13,73	0,13	NO
Trave G4-G5	0%	-	-	17 934	1 545	3,39	3,39	-	VNR	23,30	0,13	NO
	12,5%	17 922	1 746	-	-	3,39	3,39	20,62	0,13	-	VNR	NO
	25%	17 934	2 577	-	-	3,39	3,39	13,97	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	17 931	2 420	-	-	3,39	3,39	14,87	0,13	-	VNR	NO

Id$_{tr}$	%L$_{cj}$	N$_{Ed,e}$	M$_{Ed,3,e}$	N$_{Ed,i}$	M$_{Ed,3,i}$	A$_{s,e}$	A$_{s,i}$	CS$_e$	(X/d)$_e$	CS$_i$	(X/d)$_i$	R$_f$
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm^2]	[cm^2]					
	50%	17 934	2 081	-	-	3,39	3,39	17,30	0,13	-	VNR	NO
	62,5%	17 922	1 700	-	-	3,39	3,39	21,17	0,13	-	VNR	NO
	75%	17 922	849	-	-	3,39	3,39	42,40	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	17 931	1 368	3,39	3,39	-	VNR	26,31	0,13	NO
	100%	-	-	17 931	5 997	6,79	6,79	-	VNR	10,97	0,17	NO
Fondazione							**Travata: Trave P27-9b-8b-7b**					
Trave 9b-P27	0%	-28 158	775	-28 158	943	4,52	4,52	40,24	0,14	33,07	0,14	NO
	12,5%	-28 158	348	-28 158	462	4,52	4,52	89,61	0,14	67,50	0,14	NO
	25%	-28 158	210	-28 158	86	4,52	4,52	NS	0,14	NS	0,14	NO
	37,5%	-	503	-	-	4,52	4,52	68,32	0,15	-	VNR	NO
	50%	-	1 192	-	-	4,52	4,52	28,83	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	-	2 014	-	-	4,52	4,52	17,06	0,15	-	VNR	NO
	75%	-	2 361	-	-	4,52	4,52	14,55	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	-28 147	1 484	-28 147	270	4,52	4,52	21,02	0,14	NS	0,14	NO
	100%	-	-	-28 147	4 351	4,52	4,52	-	VNR	7,17	0,14	NO
Trave 8b-9b	0%	-9 298	770	-9 298	846	4,52	4,52	43,27	0,15	39,38	0,15	NO
	12,5%	-9 298	575	-9 298	665	4,52	4,52	57,94	0,15	50,10	0,15	NO
	25%	-9 298	345	-9 298	443	4,52	4,52	96,56	0,15	75,20	0,15	NO
	37,5%	-9 298	153	-9 298	249	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	50%	-663	9	-663	107	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	62,5%	-15 883	70	-15 883	188	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	75%	-15 883	236	-15 883	376	4,52	4,52	NS	0,15	86,63	0,15	NO
	87,5%	-15 883	521	-15 883	681	4,52	4,52	62,52	0,15	47,83	0,15	NO
	100%	-15 883	961	-15 883	1 135	4,52	4,52	33,89	0,15	28,70	0,15	NO
Trave 7b-8b	0%	-6 982	1 660	-6 982	1 608	4,52	4,52	20,23	0,15	20,88	0,15	NO
	12,5%	-6 982	1 199	-6 982	1 123	4,52	4,52	28,00	0,15	29,90	0,15	NO
	25%	-6 982	747	-6 982	673	4,52	4,52	44,95	0,15	49,89	0,15	NO
	37,5%	-6 982	391	-6 982	337	4,52	4,52	85,87	0,15	99,63	0,15	NO
	50%	-6 982	129	-6 982	111	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	62,5%	-5 981	148	-5 981	174	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	75%	-5 981	352	-5 981	420	4,52	4,52	95,71	0,15	80,21	0,15	NO
	87,5%	-6 982	639	-6 982	755	4,52	4,52	52,54	0,15	44,47	0,15	NO
	100%	-6 982	1 041	-6 982	1 187	4,52	4,52	32,25	0,15	28,29	0,15	NO
Fondazione							**Travata: Trave P30-P32**					
Trave P30-P32	0%	-	-	-	7 326	3,39	3,39	-	VNR	4,63	0,13	NO
	12,5%	-	682	-	-	3,39	3,39	49,75	0,13	-	VNR	NO
	25%	-	955	-	-	3,39	3,39	35,53	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	-	402	-	232	3,39	3,39	84,40	0,13	NS	0,13	NO
	50%	-	381	-	39	3,39	3,39	89,05	0,13	NS	0,13	NO
	62,5%	-	306	-	-	3,39	3,39	NS	0,13	-	VNR	NO
	75%	-	442	-	-	3,39	3,39	76,76	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	-	373	-	239	3,39	3,39	90,96	0,13	NS	0,13	NO
	100%	-	766	-	1 417	3,39	3,39	44,29	0,13	23,94	0,13	NO
Fondazione							**Travata: Trave P26-G6-G8-P32**					
Trave P26-G6	0%	-75 250	6 299	-	-	3,39	3,39	4,14	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-75 250	6 348	-	-	3,39	3,39	4,10	0,10	-	VNR	NO
	25%	-75 250	6 354	-	-	3,39	3,39	4,10	0,10	-	VNR	NO
	37,5%	-75 253	6 322	-	-	3,39	3,39	4,12	0,10	-	VNR	NO
	50%	-75 253	6 244	-	-	3,39	3,39	4,17	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-57 467	6 776	-	-	3,39	3,39	4,15	0,10	-	VNR	NO
	75%	-57 467	6 816	-	-	6,79	6,79	8,56	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	-57 467	6 821	-	-	6,79	6,79	8,56	0,14	-	VNR	NO
	100%	-57 467	6 786	-	-	6,79	6,79	8,60	0,14	-	VNR	NO
Trave G6-G8	0%	-3 269	2 291	-3 269	4 671	6,79	6,79	28,16	0,15	13,81	0,15	NO
	12,5%	-3 269	680	-3 269	1 004	3,39	3,39	50,64	0,12	34,30	0,12	NO
	25%	2 954	819	-	-	3,39	3,39	42,93	0,12	-	VNR	NO
	37,5%	2 954	1 182	-3 269	121	3,39	3,39	29,75	0,12	NS	0,12	NO
	50%	2 957	1 038	-394	405	3,39	3,39	33,87	0,12	85,85	0,12	NO
	62,5%	2 624	713	-394	649	3,39	3,39	49,26	0,12	53,57	0,12	NO
	75%	2 624	322	-2 620	509	3,39	3,39	NS	0,12	67,80	0,12	NO
	87,5%	-2 125	1 222	-2 125	314	3,39	3,39	28,29	0,12	NS	0,12	NO
	100%	-2 125	5 389	2 621	1 353	6,79	6,79	11,99	0,15	48,17	0,15	NO
Trave G8-P32	0%	-21 247	3 036	-21 247	5 666	6,79	6,79	20,58	0,15	11,03	0,15	NO
	12,5%	-21 247	2 349	-21 247	4 351	6,79	6,79	26,60	0,15	14,36	0,15	NO
	25%	-21 247	1 689	21 674	3 918	6,79	6,79	36,99	0,15	17,18	0,15	NO
	37,5%	-21 247	1 048	21 674	3 161	3,39	3,39	30,86	0,11	11,81	0,12	NO
	50%	8 648	499	21 674	2 432	3,39	3,39	71,79	0,12	15,35	0,12	NO
	62,5%	-9 908	1 378	21 674	1 728	3,39	3,39	24,43	0,11	21,61	0,12	NO
	75%	-9 908	2 357	-9 908	1 813	3,39	3,39	14,28	0,11	18,57	0,11	NO
	87,5%	-9 908	3 276	-9 908	2 342	3,39	3,39	10,28	0,11	14,37	0,11	NO
	100%	-9 908	4 150	-9 908	2 866	3,39	3,39	8,11	0,11	11,75	0,11	NO
Fondazione							**Travata: Trave P24-P27-P29**					
Trave P24-P27	0%	-1 453	1 501	-1 453	5 409	4,52	4,52	23,54	0,14	6,53	0,14	NO
	12,5%	-1 453	2 337	-1 453	1 095	4,52	4,52	15,12	0,14	32,26	0,14	NO
	25%	-2 032	3 677	-	-	4,52	4,52	9,59	0,14	-	VNR	NO
	37,5%	-2 032	5 339	-	-	4,52	4,52	6,60	0,14	-	VNR	NO
	50%	-2 032	5 828	-	-	4,52	4,52	6,05	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	-2 032	5 001	-	-	4,52	4,52	7,05	0,14	-	VNR	NO
	75%	-1 422	2 666	-	-	4,52	4,52	13,25	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	-1 422	799	-1 422	4 079	4,52	4,52	44,22	0,14	8,66	0,14	NO
	100%	-	-	-1 834	11 658	4,52	4,52	-	VNR	3,03	0,14	NO
Trave P27-P29	0%	-	-	-	3 203	4,52	4,52	-	VNR	11,08	0,14	NO
	12,5%	-	-	-	1 857	4,52	4,52	-	VNR	19,11	0,14	NO
	25%	-	-	-	1 617	4,52	4,52	-	VNR	21,95	0,14	NO
	37,5%	-	-	-	2 447	4,52	4,52	-	VNR	14,51	0,14	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$ [%]	$N_{Ed,s}$ [N]	$M_{Ed,3,s}$ [N·m]	$N_{Ed,i}$ [N]	$M_{Ed,3,i}$ [N·m]	$A_{s,s}$ [cm²]	$A_{s,i}$ [cm²]	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	50%	-	-	-	296	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,14	NO
	62,5%	-	962	-	-	4,52	4,52	36,90	0,14	-	VNR	NO
	75%	-	-	-	480	4,52	4,52	-	VNR	73,95	0,14	NO
	87,5%	-	489	-	-	4,52	4,52	72,58	0,14	-	VNR	NO
	100%	-	701	-	-	4,52	4,52	50,63	0,14	-	VNR	NO
Fondazione							**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**					
Trave P25-P28	0%	-1 234	303	-1 234	8 467	4,52	4,52	NS	0,14	4,18	0,14	NO
	12,5%	-1 547	1 201	-1 547	2 635	4,52	4,52	29,41	0,14	13,40	0,14	NO
	25%	-1 832	2 703	-	-	4,52	4,52	13,05	0,14	-	VNR	NO
	37,5%	-1 832	4 676	-	-	4,52	4,52	7,55	0,14	-	VNR	NO
	50%	-1 832	5 273	-	-	4,52	4,52	6,69	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	-1 832	4 517	-	-	4,52	4,52	7,81	0,14	-	VNR	NO
	75%	-1 486	2 253	-	-	4,52	4,52	15,68	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	-1 486	829	-1 486	3 243	4,52	4,52	42,61	0,14	10,89	0,14	NO
	100%	-	-	-1 832	9 197	4,52	4,52	-	VNR	3,84	0,14	NO
Trave P28-P30	0%	-	59	-	2 845	4,52	4,52	NS	0,14	12,48	0,14	NO
	12,5%	-	-	-	1 892	4,52	4,52	-	VNR	18,76	0,14	NO
	25%	-	-	-	1 747	4,52	4,52	-	VNR	20,32	0,14	NO
	37,5%	-	-	-	1 879	4,52	4,52	-	VNR	18,89	0,14	NO
	50%	-	-	-	782	4,52	4,52	-	VNR	45,39	0,14	NO
	62,5%	-	546	-	946	4,52	4,52	65,01	0,14	37,52	0,14	NO
	75%	-	-	-	1 129	4,52	4,52	-	VNR	31,44	0,14	NO
	87,5%	-	223	-	923	4,52	4,52	NS	0,14	38,45	0,14	NO
	100%	-	2 272	-	2 960	4,52	4,52	15,62	0,14	11,99	0,14	NO
Trave P30-P31	0%	-9 648	408	-9 648	166	4,52	4,52	84,30	0,13	NS	0,13	NO
	12,5%	-9 648	68	50 288	108	4,52	4,52	NS	0,13	NS	0,15	NO
	25%	-	-	-14 421	293	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,13	NO
	37,5%	-	-	58 439	645	4,52	4,52	-	VNR	65,32	0,15	NO
	50%	-	-	58 439	1 015	4,52	4,52	-	VNR	41,51	0,15	NO
	62,5%	-	-	-2 582	1 476	4,52	4,52	-	VNR	23,85	0,14	NO
	75%	-	-	-2 582	2 253	4,52	4,52	-	VNR	15,62	0,14	NO
	87,5%	-2 582	282	-2 582	3 186	4,52	4,52	NS	0,14	11,05	0,14	NO
	100%	-2 582	640	-2 582	4 264	4,52	4,52	55,00	0,14	8,26	0,14	NO
Fondazione							**Travata: Trave P26-10b**					
Trave P26-10b	0%	-	-	-	11 988	4,52	4,52	-	VNR	2,87	0,15	NO
	12,5%	-	-	-	1 955	4,52	4,52	-	VNR	17,58	0,15	NO
	25%	-	2 283	-	-	4,52	4,52	15,05	0,15	-	VNR	NO
	37,5%	-	3 103	-	-	4,52	4,52	11,07	0,15	-	VNR	NO
	50%	-	2 427	-	-	4,52	4,52	14,16	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	-	1 416	-	-	4,52	4,52	24,27	0,15	-	VNR	NO
	75%	-	603	-	-	4,52	4,52	56,99	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	-	132	-	-	4,52	4,52	NS	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	4	-	20	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
Fondazione							**Travata: Trave 6b-7b**					
Trave 6b-7b	0%	-2 583	386	-2 583	386	4,52	4,52	88,27	0,15	88,27	0,15	NO
	12,5%	-2 583	251	-2 583	241	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	25%	-2 583	103	-2 583	71	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	37,5%	-2 291	74	-2 291	8	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	50%	-2 583	251	-2 583	137	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	62,5%	-2 583	661	-2 583	499	4,52	4,52	51,55	0,15	68,28	0,15	NO
	75%	-2 583	1 242	-2 583	1 036	4,52	4,52	27,43	0,15	32,89	0,15	NO
	87,5%	-2 583	1 968	-2 583	1 714	4,52	4,52	17,31	0,15	19,88	0,15	NO
	100%	-2 583	2 766	-2 583	2 476	4,52	4,52	12,32	0,15	13,76	0,15	NO
Fondazione							**Travata: Trave 4b-5a**					
Trave 4b-5a	0%	-1 803	1 631	-	-	3,39	3,39	20,39	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-1 803	1 791	-	-	3,39	3,39	18,56	0,13	-	VNR	NO
	25%	-1 804	1 833	-	-	3,39	3,39	18,14	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	-1 804	1 653	-	-	3,39	3,39	20,11	0,13	-	VNR	NO
	50%	-1 804	1 141	-	-	3,39	3,39	29,14	0,13	-	VNR	NO
	62,5%	-1 427	538	-1 427	276	3,39	3,39	61,88	0,13	NS	0,13	NO
	75%	-	-	-1 427	1 712	3,39	3,39	-	VNR	19,45	0,13	NO
	87,5%	-	-	-1 427	3 773	3,39	3,39	-	VNR	8,82	0,13	NO
	100%	-	-	-1 427	6 556	3,39	3,39	-	VNR	5,08	0,13	NO
Fondazione							**Travata: Trave 3b-4a**					
Trave 3b-4a	0%	-1 444	1 369	-	-	3,39	3,39	24,32	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-1 959	989	-	-	3,39	3,39	33,60	0,13	-	VNR	NO
	25%	-1 959	684	-	-	3,39	3,39	48,59	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	-1 243	446	-	-	3,39	3,39	74,70	0,13	-	VNR	NO
	50%	-1 178	-	-1 672	317	3,39	3,39	-	VNR	NS	0,13	NO
	62,5%	-	-	-1 959	1 233	3,39	3,39	-	VNR	26,95	0,13	NO
	75%	-	-	-1 959	2 652	3,39	3,39	-	VNR	12,53	0,13	NO
	87,5%	-	-	-1 959	4 673	3,39	3,39	-	VNR	7,11	0,13	NO
	100%	-	-	-1 959	7 415	3,39	3,39	-	VNR	4,48	0,13	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$	Armatura a flessione superiore e inferiore.
$(X/d)_s$	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS_{sup}, CS_{inf}	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

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

Id$_{tr}$	%L$_{tr}$	+/-	V$_{Ed,z}$	CS	V$_{Rd,c}$	V$_{Rd,max}$	N$_{Ed}$	V$_{Rd,p}$	V$_{Rd}$	V$_{Rd}$	Ctg θ	A$_{sw}$	A$_{sw,p}$	A$_{s,inf}$	R$_f$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm^2/cm]	[cm^2]	[cm^2]	
Fondazione									**Travata: Trave 5b-G1-3b-G2-4b-G3-3a**						
Trave 5b-G1	0%	+	30	NS	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-30	NS	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3 101	NS	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	6 152	53,98	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	9 143	36,32	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	12 091	27,46	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14 986	22,16	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	17 828	18,63	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20 617	16,11	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	23 355	14,22	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 072	460 253	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave G1-3b	0%	+	-	-	337 165	460 253	37 873	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-67 923	4,96	337 165	460 253	37 873	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 867	4,67	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 556	10,69	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 069	57,68	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	4 183	42,32	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	6 934	25,53	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	6 806	26,01	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5 163	34,29	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	3 143	56,32	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	337 165	177 020	37 873	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 3b-G2	0%	+	1 323	NS	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	238	NS	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-194	NS	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	190	NS	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-86	NS	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2 587	68,43	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	8 710	20,32	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19 159	9,24	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	34 401	5,15	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	54 102	3,27	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	177 020	36 051	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	76 552	4,40	336 920	383 544	36 051	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	336 920	383 544	36 051	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Trave G2-4b	0%	+	-	-	332 962	383 544	6 623	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 816	4,84	332 962	383 544	6 623	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-50 221	3,52	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 006	5,21	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 035	8,42	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 461	15,45	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 014	35,31	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 250	NS	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	757	NS	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-295	NS	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1 266	NS	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-230	NS	332 962	177 020	6 623	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 4b-G3	0%	+	2 007	88,20	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1 793	98,73	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13	NS	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 573	NS	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13	NS	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO

Id$_{tr}$	%L$_{i,i}$	+/-	V$_{Ed,i}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,s}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,p}$	V$_{Ed,i}$	V$_{Ed}$	Ctg θ	A$_{sw}$	A$_{sw,p}$	A$_{s,D,0}$	Rf
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm^2/cm]	[cm^2]	[cm^2]	
	37,5%	+	2 282	77,57	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	4 782	37,02	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9 811	18,04	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	17 860	9,91	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	28 950	6,11	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	177 020	6 738	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	42 252	7,88	332 978	383 544	6 738	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	332 978	383 544	6 738	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Trave G3-3a	0%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-83 759	3,96	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-82 630	4,02	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-81 500	4,07	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-80 375	4,13	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-79 250	4,19	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-78 130	4,25	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-77 015	4,31	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-75 907	4,37	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-74 801	4,44	332 072	383 544	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave G7-G5-G4**						
Trave G5-G7	0%	+	-	-	267 172	385 019	3 652	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 815	27,22	267 172	385 019	3 652	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 461	26,44	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 541	56,82	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 268	NS	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 071	NS	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2	NS	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-993	NS	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	263	NS	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-99	NS	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4 144	34,84	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 172	144 382	3 652	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11 953	22,35	267 172	385 019	3 652	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 172	385 019	3 652	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Trave G4-G5	0%	+	-	-	267 093	385 019	3 069	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 651	34,91	267 093	385 019	3 069	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 626	54,98	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	82	NS	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-220	NS	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	486	NS	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-15	NS	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	496	NS	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	745	NS	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2 019	71,51	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4 845	29,80	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 093	144 382	3 069	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9 109	29,32	267 093	385 019	3 069	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	267 093	385 019	3 069	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave P27-9b-8b-7b**						
Trave 9b-P27	0%	+	985	81,43	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-981	81,77	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	586	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-766	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	110	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-644	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-790	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 152	69,63	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 254	63,96	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	1 110	72,26	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-610	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4 226	18,98	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO

Id$_{tr}$	%L$_{sl}$	+/-	V$_{Ed,z}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,z}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,y}$	V$_{Rd}$	V$_{Ro}$	Ctg θ	A$_{sw}$	A$_{sw,p}$	A$_{s,tot}$	R$_r$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm^2/cm]	[cm^2]	[cm^2]	
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11 375	7,05	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave 8b-9b	0%	+	1 089	73,66	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 025	78,26	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	652	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-636	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	581	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-577	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	616	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-608	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	642	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-612	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	784	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-738	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	971	82,61	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-909	88,24	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1 161	69,09	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 115	71,94	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1 359	59,02	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 359	59,02	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave 7b-8b	0%	+	2 127	37,71	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 245	35,73	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1 417	56,61	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 443	55,59	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 494	53,69	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 458	55,02	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1 619	49,54	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 537	52,19	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1 646	48,73	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 536	52,22	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1 615	49,67	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 491	53,80	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	1 510	53,12	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 382	58,04	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1 394	57,54	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 286	62,37	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1 132	70,86	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 060	75,67	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave P30-P32**						
Trave P30-P32	0%	+	-	-	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 329	5,93	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 667	18,83	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 198	NS	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 880	50,13	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75	NS	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 973	29,03	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	2 111	68,40	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 121	35,04	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3 666	39,38	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 008	48,00	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	3 374	42,79	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 582	91,27	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5 877	24,57	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 269	NS	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	10 275	14,05	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-88	NS	266 679	144 382	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave P26-G6-G8-P32**						
Trave P26-G6	0%	+	4 329	77,00	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 613	24,49	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4 814	69,25	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-12 702	26,24	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	5 289	63,03	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 791	28,27	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5 658	58,92	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 780	30,92	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	5 935	56,17	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 685	34,42	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	6 414	51,97	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 796	37,90	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	6 807	48,97	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 827	42,59	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	7 293	45,71	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 953	47,94	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7 785	42,82	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 095	54,69	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Trave G6-G8	0%	+	5 921	56,30	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 455	31,88	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2 392	74,29	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 370	40,66	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 199	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO

Id$_{Tr}$	%L$_{Ld}$	+/-	V$_{Ed,z}$	CS	V$_{Rd,d}$	V$_{Rd,c}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,p}$	V$_{Rd}$	V$_{Ed}$	Ctg θ	A$_{sw}$	A$_{sw,p}$	A$_{s,Ld}$	R$_f$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm^2/cm]	[cm^2]	[cm^2]	
		-	-1 431	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	780	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-98	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	777	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	570	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-130	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	753	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 848	96,16	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1 259	NS	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 066	35,08	333 349	177 701	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	3 422	97,41	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 378	29,30	333 349	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Trave G8-P32	0%	+	-	-	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 481	16,28	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 765	16,87	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 048	17,50	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 334	18,18	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	525	NS	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 622	18,92	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1 145	NS	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 915	19,71	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	1 853	NS	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 207	20,57	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2 486	NS	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 504	21,50	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	3 131	NS	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 804	22,52	333 368	385 019	144	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave P24-P27-P29**						
Trave P24-P27	0%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 877	5,78	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 147	8,77	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 955	13,47	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66	NS	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 368	23,82	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1 936	41,43	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 530	52,43	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	5 305	15,12	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-229	NS	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	9 960	8,05	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16 062	4,99	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	24 490	3,28	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave P27-P29	0%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 693	6,86	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	916	87,57	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 276	11,02	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	4 033	19,89	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 387	33,60	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 293	4,38	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-12 440	6,45	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 134	11,24	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 283	7,80	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 600	17,44	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	2 296	34,94	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**						
Trave P25-P28	0%	+	473	NS	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 831	4,26	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 982	6,69	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 415	10,82	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	350	NS	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 874	20,71	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1 014	79,10	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-996	80,53	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3 535	22,69	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	7 445	10,77	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO

Id$_{Tr}$	%L$_{Ld}$	+/-	V$_{Ed,z}$	CS	V$_{Rd,c}$	V$_{Rsd,z}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,p}$	V$_{Rd}$	V$_{Ed}$	Ctg θ	A$_{sw}$	A$_{sw,p}$	A$_{s,tot}$	R$_f$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12 739	6,30	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	19 260	4,16	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave P28-P30	0%	+	1 906	42,08	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 646	7,53	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4 036	19,87	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 670	10,46	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	6 107	13,13	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 595	17,46	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5 797	13,84	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 699	4,53	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	8 103	9,90	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 793	5,42	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10 661	7,52	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 623	6,90	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	14 076	5,70	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 182	3,62	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16 539	4,85	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 339	4,15	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	19 107	4,20	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 577	4,84	158 738	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Trave P30-P31	0%	+	15 056	5,33	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 050	8,86	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	15 933	5,03	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 143	9,85	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	16 808	4,77	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 234	11,09	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 688	4,53	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 322	12,69	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	18 567	4,32	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 407	14,83	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19 459	4,12	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 507	17,80	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20 553	3,90	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 805	21,08	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21 607	3,71	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 059	26,22	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	22 668	3,54	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 320	34,57	161 346	80 212	28 980	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave P26-10b**						
Trave P26-10b	0%	+	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 066	3,81	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 419	7,70	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 324	24,13	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	458	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-30	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1 510	53,12	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1 486	53,98	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	996	80,53	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	462	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	25	NS	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave 6b-7b**						
Trave 6b-7b	0%	+	937	85,61	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-937	85,61	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1 365	58,76	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 435	55,90	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 809	44,34	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 931	41,54	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2 202	36,43	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 370	33,84	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	2 652	30,25	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 846	28,18	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2 651	30,26	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 859	28,06	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2 470	32,47	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 672	30,02	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2 133	37,61	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 303	34,83	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1 392	57,62	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 510	53,12	111 116	80 212	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									**Travata: Trave 4b-5a**						
Trave 4b-5a	0%	+	562	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 476	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	902	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO

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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	$Ctg\Theta$	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-1 442	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 493	81,44	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 099	NS	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2 406	50,53	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-490	NS	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	3 877	31,36	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	5 521	22,02	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	7 742	15,70	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10 882	21,44	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	14 475	16,12	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
Fondazione												**Travata: Trave 3b-4a**			
Trave 3b-4a	0%	+	1 812	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1 529	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-7	NS	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1 673	72,67	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-3	NS	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2 213	54,94	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	3 376	36,01	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	4 868	24,98	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	7 160	16,98	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	121 585	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	9 970	23,40	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	13 225	17,64	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	233 344	385 019	0	0	0	0	2,50	0,1675	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm²]	[cm²]					
Fondazione								**Travata: Trave 5b-G1-3b-G2-4b-G3-3a**				
Trave 5b-G1	0%	-	-	-	-	4,62	4,62	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	-	31	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,12	NO
	25%	-	-	-	121	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,12	NO
	37,5%	-	-	-	272	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,12	NO
	50%	-	-	-	487	4,62	4,62	-	VNR	NS	0,12	NO
	62,5%	-	-	-	761	4,62	4,62	-	VNR	71,09	0,12	NO
	75%	-	-	-	1 096	4,62	4,62	-	VNR	49,36	0,12	NO
	87,5%	-	-	-	1 493	4,62	4,62	-	VNR	36,23	0,12	NO
	100%	-	-	-	1 952	4,62	4,62	-	VNR	27,71	0,12	NO
Trave G1-3b	0%	-	-	63 067	10 537	4,62	4,62	-	VNR	5,83	0,13	NO
	12,5%	62 927	2 918	-	-	4,62	4,62	21,03	0,13	-	VNR	NO
	25%	62 927	9 607	-	-	4,62	4,62	6,39	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	62 927	11 897	-	-	4,62	4,62	5,16	0,13	-	VNR	NO
	50%	62 927	11 598	-	-	4,62	4,62	5,29	0,13	-	VNR	NO
	62,5%	63 319	10 115	-	-	4,62	4,62	6,07	0,13	-	VNR	NO
	75%	63 168	8 352	-	-	4,62	4,62	7,35	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	63 168	6 829	-	-	4,62	4,62	8,99	0,13	-	VNR	NO
	100%	63 168	5 869	-	-	4,62	4,62	10,46	0,13	-	VNR	NO
Trave 3b-G2	0%	59 925	6 398	-	-	4,62	4,62	9,54	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	59 925	6 195	-	-	4,62	4,62	9,85	0,13	-	VNR	NO
	25%	59 925	6 204	-	-	4,62	4,62	9,84	0,13	-	VNR	NO
	37,5%	59 925	5 911	-	-	4,62	4,62	10,32	0,13	-	VNR	NO
	50%	59 925	4 576	-	-	4,62	4,62	13,34	0,13	-	VNR	NO
	62,5%	60 164	1 219	-	-	4,62	4,62	50,09	0,13	-	VNR	NO
	75%	-	-	60 164	5 427	4,62	4,62	-	VNR	11,25	0,13	NO

Id$_{Tr}$	%Id$_{Lc}$	$N_{Ed,c}$	$M_{Ed,c}$	$N_{Ed,t}$	$M_{Ed,t}$	$A_{s,c}$	$A_{s,t}$	CC_{lim}	(x/d)$_{lim}$	CS	(x/d)	R_d
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm^2]	[cm^2]					
	87,5%	-	-	59 925	16 420	4,62	4,62	-	VNR	3,72	0,13	NO
	100%	-	-	59 925	32 780	9,24	9,24	-	VNR	3,28	0,17	NO
Trave G2-4b	0%	-	-	9 300	26 068	9,24	9,24	-	VNR	3,91	0,16	NO
	12,5%	-	-	9 300	13 483	4,62	4,62	-	VNR	4,09	0,12	NO
	25%	-	-	9 300	4 619	4,62	4,62	-	VNR	11,95	0,12	NO
	37,5%	9 300	1 223	-	-	4,62	4,62	45,11	0,12	-	VNR	NO
	50%	9 368	4 564	-	-	4,62	4,62	12,09	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	9 311	6 275	-	-	4,62	4,62	8,79	0,12	-	VNR	NO
	75%	9 379	6 958	-	-	4,62	4,62	7,93	0,12	-	VNR	NO
	87,5%	9 379	7 102	-	-	4,62	4,62	7,77	0,12	-	VNR	NO
	100%	9 379	7 058	-	-	4,62	4,62	7,82	0,12	-	VNR	NO
Trave 4b-G3	0%	9 301	6 325	-	-	4,62	4,62	8,72	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	9 301	5 849	-	-	4,62	4,62	9,43	0,12	-	VNR	NO
	25%	9 301	5 483	-	-	4,62	4,62	10,06	0,12	-	VNR	NO
	37,5%	9 301	5 065	-	-	4,62	4,62	10,89	0,12	-	VNR	NO
	50%	9 400	4 183	-	-	4,62	4,62	13,19	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	9 400	2 202	-	-	4,62	4,62	25,06	0,12	-	VNR	NO
	75%	-	-	9 437	1 767	4,62	4,62	-	VNR	31,23	0,12	NO
	87,5%	-	-	9 416	8 640	4,62	4,62	-	VNR	6,39	0,12	NO
	100%	-	-	9 416	19 273	4,62	4,62	-	VNR	2,86	0,12	NO
Trave G3-3a	0%	-	-	-42 672	18 196	4,62	4,62	-	VNR	2,70	0,11	NO
	12,5%	-	-	-42 672	15 970	4,62	4,62	-	VNR	3,08	0,11	NO
	25%	-	-	-42 672	13 775	4,62	4,62	-	VNR	3,57	0,11	NO
	37,5%	-	-	-42 672	11 614	4,62	4,62	-	VNR	4,23	0,11	NO
	50%	-	-	-42 672	9 481	4,62	4,62	-	VNR	5,18	0,11	NO
	62,5%	-	-	-39 378	8 452	7,70	7,70	-	VNR	9,57	0,14	NO
	75%	-	-	-39 378	7 455	7,70	7,70	-	VNR	10,85	0,14	NO
	87,5%	-	-	-39 378	6 473	7,70	7,70	-	VNR	12,50	0,14	NO
	100%	-	-	-39 378	5 513	7,70	7,70	-	VNR	14,68	0,14	NO
Fondazione								**Travata: Trave G7-G5-G4**				
Trave G5-G7	0%	-	-	3 133	1 141	6,79	6,79	-	VNR	65,94	0,15	NO
	12,5%	-	-	3 133	342	3,39	3,39	-	VNR	NS	0,11	NO
	25%	3 133	146	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	37,5%	3 133	297	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	50%	3 133	429	-	-	3,39	3,39	94,52	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	3 133	572	-	-	3,39	3,39	70,89	0,11	-	VNR	NO
	75%	3 133	656	-	-	3,39	3,39	61,81	0,11	-	VNR	NO
	87,5%	3 133	466	-	-	3,39	3,39	87,02	0,11	-	VNR	NO
	100%	-	-	3 133	668	3,39	3,39	-	VNR	60,70	0,11	NO
Trave G4-G5	0%	-	-	2 670	572	3,39	3,39	-	VNR	70,80	0,11	NO
	12,5%	2 686	375	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	25%	2 670	523	-	-	3,39	3,39	77,43	0,11	-	VNR	NO
	37,5%	2 670	461	-	-	3,39	3,39	87,84	0,11	-	VNR	NO
	50%	2 682	359	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	2 686	271	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	75%	2 686	158	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	2 686	279	3,39	3,39	-	VNR	NS	0,11	NO
	100%	-	-	2 686	1 022	6,79	6,79	-	VNR	73,56	0,15	NO
Fondazione								**Travata: Trave P27-9b-8b-7b**				
Trave 9b-P27	0%	-12 565	286	-12 565	454	4,52	4,52	NS	0,15	72,57	0,15	NO
	12,5%	-12 568	118	-12 568	232	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	25%	12 560	-	-12 568	4	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	37,5%	-12 560	352	-	-	4,52	4,52	93,60	0,15	-	VNR	NO
	50%	-12 557	846	-	-	4,52	4,52	38,95	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	-12 557	1 462	-	-	4,52	4,52	22,54	0,15	-	VNR	NO
	75%	-12 557	1 811	-	-	4,52	4,52	18,19	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	-12 557	1 051	-	-	4,52	4,52	31,35	0,15	-	VNR	NO
	100%	-	-	-12 557	3 582	4,52	4,52	-	VNR	9,20	0,15	NO
Trave 8b-9b	0%	-4 615	340	-4 615	416	4,52	4,52	99,54	0,15	81,35	0,15	NO
	12,5%	-4 615	261	-4 615	351	4,52	4,52	NS	0,15	96,42	0,15	NO
	25%	-4 615	152	-4 615	250	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	37,5%	-4 615	56	-4 615	152	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	50%	-	-	-727	77	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	62,5%	-	-	-7 270	115	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
	75%	-7 270	65	-7 270	205	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	87,5%	-7 270	180	-7 270	340	4,52	4,52	NS	0,15	98,66	0,15	NO
	100%	-7 270	368	-7 270	542	4,52	4,52	91,15	0,15	61,89	0,15	NO
Trave 7b-8b	0%	-3 342	812	-3 342	760	4,52	4,52	41,86	0,15	44,72	0,15	NO
	12,5%	-3 342	615	-3 342	539	4,52	4,52	55,26	0,15	63,05	0,15	NO
	25%	-3 342	399	-3 342	325	4,52	4,52	85,18	0,15	NS	0,15	NO
	37,5%	-3 213	221	-3 213	167	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	50%	-3 213	87	-3 213	69	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	62,5%	-3 342	59	-3 342	85	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	75%	-3 213	161	-3 213	229	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	87,5%	-3 213	286	-3 213	402	4,52	4,52	NS	0,15	84,58	0,15	NO
	100%	-3 342	455	-3 342	601	4,52	4,52	74,70	0,15	56,55	0,15	NO
Fondazione								**Travata: Trave P30-P32**				
Trave P30-P32	0%	-	-	-	5 487	3,39	3,39	-	VNR	7,32	0,11	NO
	12,5%	-	477	-	-	3,39	3,39	84,24	0,11	-	VNR	NO
	25%	-	670	-	-	3,39	3,39	59,97	0,11	-	VNR	NO
	37,5%	-	252	-	82	3,39	3,39	NS	0,11	NS	0,11	NO
	50%	-	286	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	-	164	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	75%	-	186	-	-	3,39	3,39	NS	0,11	-	VNR	NO
	87,5%	-	264	-	130	3,39	3,39	NS	0,11	NS	0,11	NO

Id$_{tr}$	%L$_{tr}$	N$_{Ed,x}$	M$_{Ed,x,x}$	N$_{Ed,i}$	M$_{Ed,x,i}$	A$_{s,x}$	A$_{s,i}$	CS$_x$	(X/d)$_x$	CS$_i$	(X/d)$_i$	R$_x$
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm^2]	[cm^2]					
	100%	-	452	-	30	3,39	3,39	88,90	0,11	NS	0,11	NO
Fondazione							**Travata: Trave P26-G6-G8-P32**					
Trave P26-G6	0%	-52 512	4 869	-	-	3,39	3,39	7,22	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-52 512	4 891	-	-	3,39	3,39	7,19	0,09	-	VNR	NO
	25%	-52 512	4 956	-	-	3,39	3,39	7,09	0,09	-	VNR	NO
	37,5%	-54 388	5 023	-	-	3,39	3,39	6,95	0,09	-	VNR	NO
	50%	-53 044	5 166	-	-	3,39	3,39	6,79	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-53 044	5 331	-	-	3,39	3,39	6,58	0,09	-	VNR	NO
	75%	-53 044	5 496	-	-	6,79	6,79	12,79	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	-53 044	5 644	-	-	6,79	6,79	12,45	0,13	-	VNR	NO
	100%	-51 105	5 856	-	-	6,79	6,79	12,04	0,13	-	VNR	NO
Trave G6-G8	0%	-1 823	757	-1 823	3 137	6,79	6,79	NS	0,14	24,28	0,14	NO
	12,5%	-1 823	327	-1 823	651	3,39	3,39	NS	0,10	63,18	0,10	NO
	25%	-1 444	216	-	-	3,39	3,39	NS	0,10	-	VNR	NO
	37,5%	-1 823	194	-1 823	40	3,39	3,39	NS	0,10	NS	0,10	NO
	50%	-	-	-1 323	249	3,39	3,39	-	VNR	NS	0,10	NO
	62,5%	-	-	-824	545	3,39	3,39	-	VNR	75,68	0,10	NO
	75%	-	-	-1 175	441	3,39	3,39	-	VNR	93,44	0,10	NO
	87,5%	-824	983	-824	75	3,39	3,39	41,96	0,10	NS	0,10	NO
	100%	-824	4 238	-	-	6,79	6,79	18,00	0,14	-	VNR	NO
Trave G8-P32	0%	-5 898	1 477	-5 898	4 107	6,79	6,79	51,26	0,14	18,43	0,14	NO
	12,5%	-5 898	1 207	-5 898	3 209	6,79	6,79	62,73	0,14	23,59	0,14	NO
	25%	-5 898	945	-5 898	2 359	6,79	6,79	80,12	0,14	32,09	0,14	NO
	37,5%	-5 898	677	-5 898	1 543	3,39	3,39	60,04	0,10	26,34	0,10	NO
	50%	-5 898	404	-5 898	762	3,39	3,39	NS	0,10	53,34	0,10	NO
	62,5%	5 441	1 092	5 441	982	3,39	3,39	38,45	0,10	42,76	0,10	NO
	75%	5 441	1 781	5 441	1 237	3,39	3,39	23,57	0,10	33,94	0,10	NO
	87,5%	5 441	2 437	5 441	1 503	3,39	3,39	17,23	0,10	27,94	0,10	NO
	100%	5 441	3 056	5 441	1 772	3,39	3,39	13,74	0,10	23,69	0,10	NO
Fondazione							**Travata: Trave P24-P27-P29**					
Trave P24-P27	0%	-	-	-1 258	3 792	4,52	4,52	-	VNR	9,32	0,14	NO
	12,5%	-1 258	1 553	-1 258	311	4,52	4,52	22,76	0,14	NS	0,14	NO
	25%	-1 479	2 803	-	-	4,52	4,52	12,60	0,14	-	VNR	NO
	37,5%	-1 479	3 609	-	-	4,52	4,52	9,79	0,14	-	VNR	NO
	50%	-1 442	3 826	-	-	4,52	4,52	9,23	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	-1 136	3 379	-	-	4,52	4,52	10,47	0,14	-	VNR	NO
	75%	-1 228	2 151	-	-	4,52	4,52	16,44	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-1 450	3 018	4,52	4,52	-	VNR	11,71	0,14	NO
	100%	-	-	-1 450	9 514	4,52	4,52	-	VNR	3,71	0,14	NO
Trave P27-P29	0%	-	-	-	2 641	4,52	4,52	-	VNR	13,44	0,14	NO
	12,5%	-	-	-	1 479	4,52	4,52	-	VNR	24,00	0,14	NO
	25%	-	-	-	1 239	4,52	4,52	-	VNR	28,65	0,14	NO
	37,5%	-	-	-	1 902	4,52	4,52	-	VNR	18,66	0,14	NO
	50%	-	-	-	236	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,14	NO
	62,5%	-	712	-	-	4,52	4,52	49,85	0,14	-	VNR	NO
	75%	-	-	-	365	4,52	4,52	-	VNR	97,24	0,14	NO
	87,5%	-	350	-	-	4,52	4,52	NS	0,14	-	VNR	NO
	100%	-	522	-	-	4,52	4,52	68,00	0,14	-	VNR	NO
Fondazione							**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**					
Trave P25-P28	0%	-	-	-1 084	6 547	4,52	4,52	-	VNR	5,40	0,14	NO
	12,5%	-1 228	367	-1 228	1 801	4,52	4,52	96,33	0,14	19,63	0,14	NO
	25%	-1 228	1 853	-	-	4,52	4,52	19,08	0,14	-	VNR	NO
	37,5%	-1 192	2 805	-	-	4,52	4,52	12,61	0,14	-	VNR	NO
	50%	-1 192	3 174	-	-	4,52	4,52	11,14	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	-1 166	2 888	-	-	4,52	4,52	12,24	0,14	-	VNR	NO
	75%	-1 166	1 855	-	-	4,52	4,52	19,06	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-1 166	2 322	4,52	4,52	-	VNR	15,23	0,14	NO
	100%	-	-	-1 166	7 315	4,52	4,52	-	VNR	4,83	0,14	NO
Trave P28-P30	0%	-	-	-	2 174	4,52	4,52	-	VNR	16,33	0,14	NO
	12,5%	-	-	-	1 267	4,52	4,52	-	VNR	28,01	0,14	NO
	25%	-	-	-	1 101	4,52	4,52	-	VNR	32,24	0,14	NO
	37,5%	-	-	-	1 450	4,52	4,52	-	VNR	24,48	0,14	NO
	50%	-	-	-	500	4,52	4,52	-	VNR	70,99	0,14	NO
	62,5%	-	222	-	622	4,52	4,52	NS	0,14	57,06	0,14	NO
	75%	-	-	-	832	4,52	4,52	-	VNR	42,66	0,14	NO
	87,5%	-	7	-	707	4,52	4,52	NS	0,14	50,20	0,14	NO
	100%	-	1 095	-	1 783	4,52	4,52	32,41	0,14	19,91	0,14	NO
Trave P30-P31	0%	8 872	274	8 872	32	4,52	4,52	NS	0,14	NS	0,14	NO
	12,5%	6 643	38	6 643	48	4,52	4,52	NS	0,14	NS	0,14	NO
	25%	-	-	6 643	259	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,14	NO
	37,5%	-	-	6 643	460	4,52	4,52	-	VNR	78,81	0,14	NO
	50%	-	-	18 482	786	4,52	4,52	-	VNR	47,84	0,14	NO
	62,5%	-	-	18 482	1 254	4,52	4,52	-	VNR	29,98	0,14	NO
	75%	-	-	18 482	1 811	4,52	4,52	-	VNR	20,76	0,14	NO
	87,5%	-	-	18 482	2 459	4,52	4,52	-	VNR	15,29	0,14	NO
	100%	-	-	18 482	3 203	4,52	4,52	-	VNR	11,74	0,14	NO
Fondazione							**Travata: Trave P26-10b**					
Trave P26-10b	0%	-	-	1	9 612	4,52	4,52	-	VNR	3,58	0,15	NO
	12,5%	-	-	1	1 590	4,52	4,52	-	VNR	21,61	0,15	NO
	25%	-	1 681	-	-	4,52	4,52	20,44	0,15	-	VNR	NO
	37,5%	1	2 286	-	-	4,52	4,52	15,03	0,15	-	VNR	NO
	50%	1	1 749	-	-	4,52	4,52	19,65	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	1	1 001	-	-	4,52	4,52	34,33	0,15	-	VNR	NO
	75%	1	425	-	-	4,52	4,52	80,85	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	1	95	-	-	4,52	4,52	NS	0,15	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	100%	-	-	1	2	4,52	4,52	-	VNR	NS	0,15	NO
Fondazione							**Travata: Trave 6b-7b**					
Trave 6b-7b	0%	-1 484	222	-180	26	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	12,5%	-1 484	156	-1 484	146	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	25%	-1 484	77	-1 484	45	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	37,5%	-1 338	62	-	-	4,52	4,52	NS	0,15	-	VNR	NO
	50%	-1 484	167	-1 484	53	4,52	4,52	NS	0,15	NS	0,15	NO
	62,5%	-1 484	399	-1 484	237	4,52	4,52	85,71	0,15	NS	0,15	NO
	75%	-1 484	725	-1 484	519	4,52	4,52	47,17	0,15	65,89	0,15	NO
	87,5%	-1 484	1 132	-1 484	878	4,52	4,52	30,21	0,15	38,95	0,15	NO
	100%	-1 484	1 571	-1 484	1 281	4,52	4,52	21,77	0,15	26,70	0,15	NO
Fondazione							**Travata: Trave 4b-5a**					
Trave 4b-5a	0%	-1 326	1 302	-	-	3,39	3,39	30,26	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-1 322	1 314	-	-	3,39	3,39	29,99	0,12	-	VNR	NO
	25%	-1 206	1 282	-	-	3,39	3,39	30,75	0,12	-	VNR	NO
	37,5%	-1 288	1 153	-	-	3,39	3,39	34,18	0,12	-	VNR	NO
	50%	-1 308	852	-	-	3,39	3,39	46,25	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	-1 308	339	-1 308	77	3,39	3,39	NS	0,12	NS	0,12	NO
	75%	-	-	-1 308	1 299	3,39	3,39	-	VNR	30,34	0,12	NO
	87,5%	-	-	-1 308	3 061	3,39	3,39	-	VNR	12,87	0,12	NO
	100%	-	-	-1 308	5 441	3,39	3,39	-	VNR	7,24	0,12	NO
Fondazione							**Travata: Trave 3b-4a**					
Trave 3b-4a	0%	-1 372	1 143	-	-	3,39	3,39	34,47	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-1 372	845	-	-	3,39	3,39	46,63	0,12	-	VNR	NO
	25%	-1 372	598	-	-	3,39	3,39	65,88	0,12	-	VNR	NO
	37,5%	-1 372	310	-	-	3,39	3,39	NS	0,12	-	VNR	NO
	50%	-	-	-1 341	185	3,39	3,39	-	VNR	NS	0,12	NO
	62,5%	-	-	-1 341	873	3,39	3,39	-	VNR	45,13	0,12	NO
	75%	-	-	-1 341	1 950	3,39	3,39	-	VNR	20,21	0,12	NO
	87,5%	-	-	-1 341	3 506	3,39	3,39	-	VNR	11,24	0,12	NO
	100%	-	-	-1 341	5 645	3,39	3,39	-	VNR	6,98	0,12	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
$N_{Ed,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
$M_{Ed,3,s}$
$N_{Ed,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
$M_{Ed,3,i}$
$A_{s,s}$ $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

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

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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,v}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,w}$	V_{Rd}	V_{Id}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Fondazione							**Travata: Trave 5b-G1-3b-G2-4b-G3-3a**				
Trave 5b-G1	0%	+	9	NS	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-9	NS	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1 937	NS	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	25%	+	3 851	NS	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5 727	86,98	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	50%	+	7 656	65,06	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9 498	52,44	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	75%	+	11 281	44,15	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13 031	38,22	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
	100%	+	14 743	33,79	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	498 107	529 290	0	0	0	0	2,50
Trave G1-3b	0%	+	-	-	505 747	529 290	37 873	0	0	0	2,50
		-	-42 771	11,82	505 747	529 290	37 873	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-23 725	8,58	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-10 404	19,57	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-2 000	NS	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	50%	+	2 745	74,16	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4 465	45,59	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	75%	+	4 412	46,14	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3 435	59,26	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50

Id$_{TR}$	%k$_{cl}$	+/-	V$_{Rd,x}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,x}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,y}$	V$_{Ed}$	V$_{Rd}$	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
	100%	+	2 228	91,37	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 747	203 573	37 873	0	0	0	2,50
Trave 3b-G2	0%	+	989	NS	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	12,5%	+	54	NS	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-56	NS	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	25%	+	75	NS	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-9	NS	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1 617	NS	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	50%	+	5 296	38,44	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11 563	17,61	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	75%	+	20 713	9,83	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	87,5%	+	32 533	6,26	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	203 573	36 051	0	0	0	2,50
	100%	+	46 063	9,58	505 380	441 075	36 051	0	0	0	2,50
		-	-	-	505 380	441 075	36 051	0	0	0	2,50
Trave G2-4b	0%	+	-	-	499 443	441 075	6 623	0	0	0	2,50
		-	-41 359	10,66	499 443	441 075	6 623	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-30 159	6,75	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-20 449	9,96	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-12 698	16,03	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-6 993	29,11	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-3 207	63,48	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-994	NS	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	87,5%	+	438	NS	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
	100%	+	808	NS	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 443	203 573	6 623	0	0	0	2,50
Trave 4b-G3	0%	+	1 176	NS	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	12,5%	+	945	NS	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	25%	+	828	NS	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1 355	NS	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	50%	+	3 075	66,20	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6 580	30,94	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	75%	+	12 195	16,69	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	87,5%	+	19 926	10,22	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	203 573	6 738	0	0	0	2,50
	100%	+	29 383	15,01	499 467	441 075	6 738	0	0	0	2,50
		-	-	-	499 467	441 075	6 738	0	0	0	2,50
Trave G3-3a	0%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-48 107	9,17	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-47 367	9,31	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-46 626	9,46	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-45 899	9,61	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-45 186	9,76	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-44 450	9,92	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-43 731	10,09	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-43 004	10,26	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
		-	-42 278	10,43	498 107	441 075	0	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave G7-G5-G4**				
Trave G5-G7	0%	+	-	-	400 758	442 772	3 652	0	0	0	2,50
		-	-1 501	NS	400 758	442 772	3 652	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
		-	-867	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
		-	-437	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50

Td	%L	+/-	$V_{Sd,V}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,v}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,h}$	$V_{d,t}$	V_{Rd}	Ctg θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-248	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
		-	-232	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
		-	-224	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	75%	+	140	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
		-	-10	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	87,5%	+	810	NS	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 758	166 039	3 652	0	0	0	2,50
	100%	+	2 260	NS	400 758	442 772	3 652	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 758	442 772	3 652	0	0	0	2,50
Trave G4-G5	0%	+	-	-	400 640	442 772	3 069	0	0	0	2,50
		-	-1 719	NS	400 640	442 772	3 069	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-647	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	25%	+	4	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-142	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	37,5%	+	162	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	50%	+	150	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	62,5%	+	183	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	75%	+	370	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	87,5%	+	787	NS	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 640	166 039	3 069	0	0	0	2,50
	100%	+	1 409	NS	400 640	442 772	3 069	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 640	442 772	3 069	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave P27-9b-8b-7b**				
Trave 9b-P27	0%	+	294	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-290	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	112	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-292	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-382	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-590	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-903	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-913	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	553	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-53	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3 262	28,28	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8 732	10,56	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
Trave 8b-9b	0%	+	470	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-406	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	214	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-198	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	194	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-190	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	220	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-212	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	222	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-192	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	257	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-211	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	318	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-256	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	370	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-324	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	415	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-415	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
Trave 7b-8b	0%	+	865	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-983	93,84	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	447	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-473	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	509	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-473	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	595	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-513	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	699	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-589	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	686	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-562	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	616	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-488	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	512	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-404	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	377	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50

Id$_{tr}$	%L$_{tr}$	+/-	V$_{Ed,y}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,s}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,p}$	V$_{Rd}$	V$_{Ni}$	Ctg0
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-305	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
Fondazione						**Travata: Trave P30-P32**					
Trave P30-P32	0%	+	-	-	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-17 979	9,24	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-5 580	29,76	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	25%	+	106	NS	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-1 788	92,86	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-3 354	49,50	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	50%	+	144	NS	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-2 154	77,08	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1 620	NS	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-962	NS	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	75%	+	1 938	85,68	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-146	NS	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3 915	42,41	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
	100%	+	3 804	43,65	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	400 019	166 039	0	0	0	0	2,50
Fondazione						**Travata: Trave P26-G6-G8-P32**					
Trave P26-G6	0%	+	-	-	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-8 220	53,87	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-7 431	59,58	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	25%	+	141	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-6 643	66,65	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	690	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-5 812	76,18	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	50%	+	1 199	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-4 949	89,47	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1 793	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-4 175	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	75%	+	2 347	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-3 367	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2 936	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-2 596	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	100%	+	3 531	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-1 841	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
Trave G6-G8	0%	+	1 143	NS	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-5 677	77,99	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	423	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-2 401	85,11	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	25%	+	420	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-652	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	522	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	50%	+	614	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	309	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-1 152	NS	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
		-	-3 351	60,98	500 023	204 356	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-7 166	61,79	500 023	442 772	0	0	0	0	2,50
Trave G8-P32	0%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-9 205	48,10	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-8 785	50,40	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-8 365	52,93	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-7 964	55,60	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-7 604	58,23	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-7 200	61,50	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-6 828	64,85	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-6 437	68,79	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
		-	-6 058	73,09	500 052	442 772	144	0	0	0	2,50
Fondazione						**Travata: Trave P24-P27-P29**					
Trave P24-P27	0%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-9 935	9,28	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-6 763	13,64	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-4 375	21,08	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50

Id$_{fs}$	%L$_{Ld}$	+/-	V$_{Ed,T}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,s}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,Ed}$	V$_{Rd}$	V$_{Ed}$	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-2 316	39,83	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	888	NS	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-482	NS	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3 652	25,26	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	7 427	12,42	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	12 416	7,43	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	18 994	4,86	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
Trave P27-P29	0%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-8 815	10,46	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-4 840	19,06	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	2 105	43,82	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-459	NS	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-14 098	6,54	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-9 716	9,49	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-5 540	16,65	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-7 690	12,00	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-3 474	26,55	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	1 769	52,14	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**				
Trave P25-P28	0%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-13 116	7,03	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-8 566	10,77	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-5 246	17,58	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-2 624	35,15	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	416	NS	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-398	NS	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2 533	36,42	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	5 343	17,26	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9 014	10,23	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	13 860	6,66	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
Trave P28-P30	0%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-6 952	13,27	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	611	NS	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-4 245	21,73	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	3 008	30,67	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-1 496	61,66	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-10 758	8,57	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	1 363	67,68	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-8 053	11,45	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4 132	22,32	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-5 094	18,11	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	3 377	27,32	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-11 483	8,03	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5 983	15,42	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-8 783	10,50	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8 637	10,68	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-6 107	15,10	238 106	92 244	0	0	0	0	2,50
Trave P30-P31	0%	+	8 102	11,39	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-2 096	44,01	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	12,5%	+	8 989	10,26	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-1 199	76,93	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	25%	+	9 884	9,33	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-310	NS	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10 783	8,55	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-	-	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	50%	+	11 688	7,89	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-	-	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12 590	7,33	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-	-	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	75%	+	13 498	6,83	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-	-	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	87,5%	+	14 455	6,38	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
		-	-	-	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
	100%	+	15 420	5,98	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50

Id$_{Tr}$	%L$_{LI}$ [%]	+/-	V$_{Ed,Y}$ [N]	CS	V$_{Rcd}$ [N]	V$_{Rsd,lt}$ [N]	N$_{Ed}$ [N]	V$_{Rsd,Ed}$ [N]	V$_{Ed}$ [N]	V$_{Rd}$ [N]	CS$_{NS}$
		-	-	-	242 019	92 244	28 980	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave P26-10b**				
Trave P26-10b	0%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-17 145	5,38	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-8 175	11,28	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-2 602	35,45	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	303	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	1 218	75,73	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1 152	80,07	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	758	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	340	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	9	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave 6b-7b**				
Trave 6b-7b	0%	+	307	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-307	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	496	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-566	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	25%	+	695	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-817	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	862	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-1 030	89,56	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	50%	+	1 054	87,52	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-1 248	73,91	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1 046	88,19	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-1 254	73,56	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	75%	+	962	95,89	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-1 164	79,25	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	811	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-981	94,03	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
	100%	+	472	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
		-	-590	NS	166 674	92 244	0	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave 4b-5a**				
Trave 4b-5a	0%	+	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-837	NS	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	166	NS	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-706	NS	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
	25%	+	677	NS	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-283	NS	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1 492	93,72	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2 704	51,71	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4 198	33,31	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	75%	+	6 034	23,17	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	8 209	42,64	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
	100%	+	10 709	32,68	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
Fondazione							**Travata: Trave 3b-4a**				
Trave 3b-4a	0%	+	1 320	NS	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1 062	NS	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
	25%	+	1 159	NS	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1 630	85,78	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2 563	54,55	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3 836	36,45	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	75%	+	5 501	25,42	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	139 823	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	7 520	46,54	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
	100%	+	9 906	35,33	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	350 016	442 772	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

Id$_{Tr}$ Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.

+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.

V$_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.

CS$^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V$_{Ed,Y}^{(+)}$" e "V$_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).

Id$_{Sez}$	%L$_{LI}$	+/-	V$_{Sd,V}$	CS	V$_{Rcd}$	V$_{Rsd,s}$	N$_{Ed}$	V$_{Rsd,p}$	V$_{R1}$	V$_{fd}$	CtgΘ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	

V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

%LLI Tp$_{inf}$	Id$_{Comb}$	Compressione calcestruzzo σ_{cc} [N/mm²]	Compressione calcestruzzo rinforzo $\sigma_{cd,comb}$ [N/mm²]	N$_{Ed}$ [N]	M$_{Ed,3}$ [N·m]	M$_{Ed,2}$ [N·m]	CS	Verificato	Id$_{Comb}$	Trazione acciaio σ_{st} [N/mm²]	Trazione acciaio/FRP rinforzo $\sigma_{fd,comb}$ [N/mm²]	N$_{Ed}$ [N]	M$_{Ed,3}$ [N·m]	M$_{Ed,2}$ [N·m]	CS	Verificato
Fondazione									**Travata: Trave 5b-G1-3b-G2-4b-G3-3a**							
Trave: Trave 5b-G1																
0%	RAR	0,000	17,43	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	13,07	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,016	17,43	-	-142	-	NS	SI	RAR	0,181	360,00	-	-142	-	NS	SI
	QPR	0,014	13,07	-	-120	-	NS	SI								
50%	RAR	0,066	17,43	-	-566	-	NS	SI	RAR	0,722	360,00	-	-566	-	NS	SI
	QPR	0,056	13,07	-	-481	-	NS	SI								
75%	RAR	0,146	17,43	-	-1 258	-	NS	SI	RAR	1,606	360,00	-	-1 258	-	NS	SI
	QPR	0,124	13,07	-	-1 069	-	NS	SI								
100%	RAR	0,256	17,43	-	-2 208	-	68,03	SI	RAR	2,818	360,00	-	-2 208	-	NS	SI
	QPR	0,218	13,07	-	-1 876	-	60,05	SI								
Trave: Trave G1-3b																
0%	RAR	1,847	17,43	76 159	-11 910	-	9,44	SI	RAR	8,231	360,00	76 159	-11 910	-	43,74	SI
	QPR	1,577	13,07	64 593	-10 194	-	8,29	SI								
25%	RAR	1,761	17,43	76 159	11 173	-	9,90	SI	RAR	7,290	360,00	76 155	11 173	-	49,38	SI
	QPR	1,492	13,07	64 593	9 464	-	8,76	SI								
50%	RAR	2,042	17,43	76 159	13 593	-	8,54	SI	RAR	10,379	360,00	76 159	13 593	-	34,69	SI
	QPR	1,733	13,07	64 593	11 540	-	7,54	SI								
75%	RAR	1,603	17,43	76 159	9 808	-	10,87	SI	RAR	5,548	360,00	76 159	9 808	-	64,89	SI
	QPR	1,360	13,07	64 593	8 320	-	9,61	SI								
100%	RAR	1,255	17,43	76 155	6 813	-	13,88	SI	RAR	1,725	360,00	76 155	6 813	-	NS	SI
	QPR	1,062	13,07	64 593	5 757	-	12,31	SI								
Trave: Trave 3b-G2																
0%	RAR	1,307	17,43	72 504	7 450	-	13,34	SI	RAR	2,873	360,00	72 501	7 450	-	NS	SI
	QPR	1,106	13,07	61 492	6 294	-	11,82	SI								
25%	RAR	1,296	17,43	72 504	7 354	-	13,45	SI	RAR	2,750	360,00	72 501	7 354	-	NS	SI
	QPR	1,091	13,07	61 492	6 166	-	11,98	SI								
50%	RAR	1,077	17,43	72 501	5 466	-	16,19	SI	RAR	0,340	360,00	72 501	5 466	-	NS	SI
	QPR	0,905	13,07	61 492	4 562	-	14,45	SI								
75%	RAR	1,180	17,43	72 504	-6 357	-	14,77	SI	RAR	1,477	360,00	72 501	-6 357	-	NS	SI
	QPR	0,996	13,07	61 492	-5 346	-	13,13	SI								
100%	RAR	6,177	17,43	72 501	-38 660	-	2,82	SI	RAR	146,124	360,00	72 501	-38 660	-	2,46	SI
	QPR	5,178	13,07	61 492	-32 390	-	2,52	SI								
Trave: Trave G2-4b																
0%	RAR	4,753	17,43	10 588	-30 758	-	3,67	SI	RAR	140,102	360,00	10 588	-30 758	-	2,57	SI
	QPR	3,980	13,07	9 392	-25 741	-	3,28	SI								
25%	RAR	0,692	17,43	10 588	-5 405	-	25,19	SI	RAR	5,930	360,00	10 587	-5 405	-	60,71	SI
	QPR	0,583	13,07	9 392	-4 529	-	22,43	SI								
50%	RAR	0,694	17,43	10 588	5 420	-	25,13	SI	RAR	5,949	360,00	10 587	5 420	-	60,51	SI
	QPR	0,585	13,07	9 392	4 548	-	22,34	SI								
75%	RAR	1,013	17,43	10 588	8 172	-	17,21	SI	RAR	9,462	360,00	10 588	8 172	-	38,05	SI
	QPR	0,858	13,07	9 392	6 897	-	15,24	SI								
100%	RAR	0,991	17,43	10 588	7 984	-	17,59	SI	RAR	9,222	360,00	10 588	7 984	-	39,04	SI
	QPR	0,849	13,07	9 392	6 826	-	15,39	SI								
Trave: Trave 4b-G3																
0%	RAR	0,895	17,43	10 597	7 158	-	19,47	SI	RAR	8,167	360,00	10 596	7 158	-	44,08	SI
	QPR	0,770	13,07	9 433	6 141	-	16,97	SI								
25%	RAR	0,775	17,43	10 597	6 124	-	22,48	SI	RAR	6,847	360,00	10 596	6 124	-	52,58	SI
	QPR	0,687	13,07	9 433	5 421	-	19,04	SI								
50%	RAR	0,593	17,43	10 597	4 554	-	29,39	SI	RAR	4,843	360,00	10 596	4 554	-	74,33	SI
	QPR	0,539	13,07	9 433	4 149	-	24,25	SI								
75%	RAR	0,295	17,43	10 597	-1 987	-	59,04	SI	RAR	1,566	360,00	10 597	-1 987	-	NS	SI
	QPR	0,258	13,07	9 433	-1 730	-	50,61	SI								
100%	RAR	2,466	17,43	10 597	-20 693	-	7,07	SI	RAR	25,444	360,00	10 597	-20 693	-	14,15	SI
	QPR	2,236	13,07	9 433	-18 776	-	5,85	SI								
Trave: Trave G3-3a																
0%	RAR	4,198	17,43	-13 132	-19 679	-	4,15	SI	RAR	195,563	360,00	-13 132	-19 679	-	1,84	SI
	QPR	1,686	13,07	-24 375	-15 815	-	7,75	SI								
25%	RAR	1,730	17,43	-13 124	-15 595	-	10,08	SI	RAR	21,108	360,00	-13 124	-15 595	-	17,06	SI
	QPR	1,306	13,07	-24 375	-12 539	-	10,01	SI								
50%	RAR	1,269	17,43	-13 124	-11 629	-	13,73	SI	RAR	16,045	360,00	-13 124	-11 629	-	22,44	SI
	QPR	0,939	13,07	-24 375	-9 373	-	13,92	SI								
75%	RAR	0,755	17,43	-13 124	-7 780	-	23,08	SI	RAR	10,279	360,00	-13 132	-7 780	-	35,02	SI
	QPR	0,534	13,07	-24 375	-6 315	-	24,50	SI								
100%	RAR	0,356	17,43	-13 132	-4 046	-	48,92	SI	RAR	5,977	360,00	-18 753	-3 704	-	60,23	SI
	QPR	0,218	13,07	-24 375	-3 362	-	59,89	SI								
Fondazione									**Travata: Trave G7-G5-G4**							
Trave: Trave G5-G7																
0%	RAR	0,735	17,43	16 806	-4 720	-	23,72	SI	RAR	5,033	360,00	16 805	-4 720	-	71,53	SI

%LLI Tp [anni]	Id_Comb	Compressione calcestruzzo σ_cc [N/mm²]	Compressione calcestruzzo rinforzo σ_cc,Amm [N/mm²]	M_Rd [N]	M_Rd,1 [N·m]	M_Rd,2 [N·m]	CS	Verifica	Trazione acciaio/FRP rinforzo Id_Comb	σ_sc [N/mm²]	σ_sc,Amm [N/mm²]	N_cr [N]	M_cr,1 [N·m]	M_cr,2 [N·m]	CS	Verifica
	QPR	0,150	13,07	3 658	-953	-	86,99	SI								
25%	RAR	0,207	17,43	16 806	532	-	84,23	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,044	13,07	3 658	111	-	NS	SI								
50%	RAR	0,403	17,43	16 806	1 869	-	43,30	SI	RAR	1,098	360,00	16 806	1 869	-	NS	SI
	QPR	0,089	13,07	3 658	417	-	NS	SI								
75%	RAR	0,510	17,43	16 806	2 605	-	34,17	SI	RAR	2,293	360,00	16 806	2 605	-	NS	SI
	QPR	0,114	13,07	3 658	584	-	NS	SI								
100%	RAR	0,398	17,43	16 805	-1 837	-	43,81	SI	RAR	1,046	360,00	16 805	-1 837	-	NS	SI
	QPR	0,104	13,07	3 658	-521	-	NS	SI								
Trave: Trave G4-G5																
0%	RAR	0,254	17,43	12 365	-1 086	-	68,66	SI	RAR	0,340	360,00	7 719	-757	-	NS	SI
	QPR	0,086	13,07	3 075	-428	-	NS	SI								
25%	RAR	0,355	17,43	12 365	1 778	-	49,09	SI	RAR	1,462	360,00	12 363	1 778	-	NS	SI
	QPR	0,090	13,07	3 075	456	-	NS	SI								
50%	RAR	0,305	17,43	12 365	1 433	-	57,22	SI	RAR	0,902	360,00	12 363	1 433	-	NS	SI
	QPR	0,075	13,07	3 075	351	-	NS	SI								
75%	RAR	0,180	17,43	12 365	581	-	96,85	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,042	13,07	3 075	125	-	NS	SI								
100%	RAR	0,624	17,43	12 363	-4 108	-	27,95	SI	RAR	4,622	360,00	12 363	-4 108	-	77,89	SI
	QPR	0,130	13,07	3 075	-830	-	NS	SI								
Fondazione									**Travata: Trave P27-9b-8b-7b**							
Trave: Trave 9b-P27																
0%	RAR	0,015	8,30	-	-94	-	NS	SI	RAR	0,164	250,00	-	-94	-	NS	SI
	QPR	0,013	6,23	-	-84	-	NS	SI								
25%	RAR	0,011	8,30	-	69	-	NS	SI	RAR	0,120	250,00	-	69	-	NS	SI
	QPR	0,010	6,23	-	62	-	NS	SI								
50%	RAR	0,139	8,30	-	886	-	59,62	SI	RAR	1,545	250,00	-	886	-	NS	SI
	QPR	0,125	6,23	-	793	-	49,96	SI								
75%	RAR	0,276	8,30	-	1 758	-	30,05	SI	RAR	3,066	250,00	-	1 758	-	81,54	SI
	QPR	0,246	6,23	-	1 563	-	25,35	SI								
100%	RAR	0,507	8,30	-	-3 229	-	16,36	SI	RAR	5,631	250,00	-	-3 229	-	44,39	SI
	QPR	0,456	6,23	-	-2 901	-	13,66	SI								
Trave: Trave 8b-9b																
0%	RAR	0,007	8,30	-	-42	-	NS	SI	RAR	0,073	250,00	-	-42	-	NS	SI
	QPR	0,006	6,23	-	-38	-	NS	SI								
25%	RAR	0,009	8,30	-	-55	-	NS	SI	RAR	0,096	250,00	-	-55	-	NS	SI
	QPR	0,008	6,23	-	-49	-	NS	SI								
50%	RAR	0,009	8,30	-	-56	-	NS	SI	RAR	0,098	250,00	-	-56	-	NS	SI
	QPR	0,008	6,23	-	-49	-	NS	SI								
75%	RAR	0,013	8,30	-	-80	-	NS	SI	RAR	0,140	250,00	-	-80	-	NS	SI
	QPR	0,011	6,23	-	-70	-	NS	SI								
100%	RAR	0,015	8,30	-	-97	-	NS	SI	RAR	0,169	250,00	-	-97	-	NS	SI
	QPR	0,014	6,23	-	-87	-	NS	SI								
Trave: Trave 7b-8b																
0%	RAR	0,005	8,30	-	29	-	NS	SI	RAR	0,051	250,00	-	29	-	NS	SI
	QPR	0,004	6,23	-	26	-	NS	SI								
25%	RAR	0,006	8,30	-	41	-	NS	SI	RAR	0,072	250,00	-	41	-	NS	SI
	QPR	0,006	6,23	-	37	-	NS	SI								
50%	RAR	0,001	8,30	-	9	-	NS	SI	RAR	0,016	250,00	-	9	-	NS	SI
	QPR	0,001	6,23	-	9	-	NS	SI								
75%	RAR	0,006	8,30	-	-39	-	NS	SI	RAR	0,068	250,00	-	-39	-	NS	SI
	QPR	0,005	6,23	-	-34	-	NS	SI								
100%	RAR	0,013	8,30	-	-82	-	NS	SI	RAR	0,143	250,00	-	-82	-	NS	SI
	QPR	0,011	6,23	-	-73	-	NS	SI								
Fondazione									**Travata: Trave P30-P32**							
Trave: Trave P30-P32																
0%	RAR	0,789	17,43	-	-5 391	-	22,10	SI	RAR	8,754	360,00	-	-5 391	-	41,13	SI
	QPR	0,683	13,07	-	-4 667	-	19,15	SI								
25%	RAR	0,102	17,43	-	694	-	NS	SI	RAR	1,127	360,00	-	694	-	NS	SI
	QPR	0,082	13,07	-	562	-	NS	SI								
50%	RAR	0,029	17,43	-	201	-	NS	SI	RAR	0,326	360,00	-	201	-	NS	SI
	QPR	0,025	13,07	-	171	-	NS	SI								
75%	RAR	0,046	17,43	-	312	-	NS	SI	RAR	0,507	360,00	-	312	-	NS	SI
	QPR	0,027	13,07	-	183	-	NS	SI								
100%	RAR	0,118	17,43	-	-806	-	NS	SI	RAR	1,309	360,00	-	-806	-	NS	SI
	QPR	0,031	13,07	-	211	-	NS	SI								
Fondazione									**Travata: Trave P26-G6-G8-P32**							
Trave: Trave P26-G6																
0%	RAR	0,239	17,43	-49 851	4 590	-	72,81	SI	RAR	11,466	360,00	-55 780	4 688	-	31,40	SI
	QPR	0,265	13,07	-43 923	4 492	-	49,40	SI								
25%	RAR	0,264	17,43	-49 851	4 796	-	66,00	SI	RAR	11,578	360,00	-55 780	4 772	-	31,09	SI
	QPR	0,304	13,07	-43 923	4 820	-	43,00	SI								
50%	RAR	0,275	17,43	-49 851	4 883	-	63,49	SI	RAR	11,524	360,00	-55 780	4 732	-	31,24	SI
	QPR	0,330	13,07	-43 923	5 035	-	39,64	SI								
75%	RAR	0,236	17,43	-49 851	4 851	-	73,78	SI	RAR	10,440	360,00	-55 780	4 568	-	34,48	SI
	QPR	0,302	13,07	-43 923	5 135	-	43,28	SI								
100%	RAR	0,220	17,43	-49 851	4 702	-	79,22	SI	RAR	10,093	360,00	-55 780	4 282	-	35,67	SI
	QPR	0,301	13,07	-43 923	5 122	-	43,49	SI								
Trave: Trave G6-G8																
0%	RAR	0,248	17,43	1 116	-2 213	-	70,33	SI	RAR	2,580	360,00	1 114	-2 213	-	NS	SI
	QPR	0,130	13,07	107	-1 190	-	NS	SI								
25%	RAR	0,061	17,43	1 114	447	-	NS	SI	RAR	0,491	360,00	1 114	447	-	NS	SI
	QPR	0,021	13,07	107	172	-	NS	SI								

%SLU		Compressione calcestruzzo	Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio	Trazione acciaio/FRP rinforzo					
Tp_{rel}	Id_{Comb}	σ_{cc}	$\sigma_{cc,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Comb}	σ_{sd}	$\sigma_{sd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
50%	RAR	0,045	17,43	1 116	315	-	NS	SI	RAR	0,315	360,00	1 114	315	-	NS	SI
	QPR	0,025	13,07	107	-203	-	NS	SI								
75%	RAR	0,029	17,43	611	-208	-	NS	SI	RAR	0,220	360,00	611	-208	-	NS	SI
	QPR	0,041	13,07	107	-334	-	NS	SI								
100%	RAR	0,175	17,43	611	1 573	-	99,55	SI	RAR	1,850	360,00	611	1 573	-	NS	SI
	QPR	0,256	13,07	107	2 341	-	51,09	SI								
Trave: Trave G8-P32																
0%	RAR	0,512	17,43	16 666	-3 796	-	34,06	SI	RAR	3,126	360,00	16 666	-3 796	-	NS	SI
	QPR	0,267	13,07	20 992	-1 315	-	49,04	SI								
25%	RAR	0,381	17,43	16 666	-2 598	-	45,74	SI	RAR	1,677	360,00	16 666	-2 598	-	NS	SI
	QPR	0,200	13,07	20 992	-707	-	65,26	SI								
50%	RAR	0,283	17,43	16 666	-1 493	-	61,56	SI	RAR	0,427	360,00	16 666	-1 493	-	NS	SI
	QPR	0,153	13,07	20 992	-179	-	85,71	SI								
75%	RAR	0,162	17,43	16 666	-480	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,164	13,07	20 992	272	-	79,86	SI								
100%	RAR	0,182	17,43	18 822	541	-	95,56	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,208	13,07	20 992	642	-	62,83	SI								
Fondazione									**Travata: Trave P24-P27-P29**							
Trave: Trave P24-P27																
0%	RAR	0,290	8,30	-1 465	-2 578	-	28,59	SI	RAR	3,456	250,00	-1 465	-2 578	-	72,34	SI
	QPR	0,220	6,23	-1 069	-1 954	-	28,26	SI								
25%	RAR	0,306	8,30	-1 465	2 709	-	27,17	SI	RAR	3,625	250,00	-1 465	2 709	-	68,97	SI
	QPR	0,269	6,23	-1 069	2 373	-	23,15	SI								
50%	RAR	0,490	8,30	-1 465	4 297	-	16,94	SI	RAR	5,671	250,00	-1 465	4 297	-	44,08	SI
	QPR	0,424	6,23	-1 069	3 709	-	14,68	SI								
75%	RAR	0,204	8,30	-1 465	1 831	-	40,77	SI	RAR	2,494	250,00	-1 465	1 831	-	NS	SI
	QPR	0,169	6,23	-1 069	1 515	-	36,76	SI								
100%	RAR	0,844	8,30	-1 465	-7 347	-	9,84	SI	RAR	9,601	250,00	-1 465	-7 347	-	26,04	SI
	QPR	0,775	6,23	-1 069	-6 731	-	8,03	SI								
Trave: Trave P27-P29																
0%	RAR	0,239	8,30	-	-2 058	-	34,74	SI	RAR	2,652	250,00	-	-2 058	-	94,28	SI
	QPR	0,221	6,23	-	-1 902	-	28,20	SI								
25%	RAR	0,139	8,30	-	-1 199	-	59,64	SI	RAR	1,545	250,00	-	-1 199	-	NS	SI
	QPR	0,126	6,23	-	-1 086	-	49,38	SI								
50%	RAR	0,026	8,30	-	-220	-	NS	SI	RAR	0,283	250,00	-	-220	-	NS	SI
	QPR	0,022	6,23	-	-192	-	NS	SI								
75%	RAR	0,041	8,30	-	-355	-	NS	SI	RAR	0,457	250,00	-	-355	-	NS	SI
	QPR	0,037	6,23	-	-316	-	NS	SI								
100%	RAR	0,060	8,30	-	514	-	NS	SI	RAR	0,662	250,00	-	514	-	NS	SI
	QPR	0,052	6,23	-	444	-	NS	SI								
Fondazione									**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**							
Trave: Trave P25-P28																
0%	RAR	0,548	8,30	-1 327	-4 794	-	15,14	SI	RAR	6,299	250,00	-1 327	-4 794	-	39,69	SI
	QPR	0,468	6,23	-916	-4 082	-	13,29	SI								
25%	RAR	0,222	8,30	-1 327	1 986	-	37,32	SI	RAR	2,681	250,00	-1 327	1 986	-	93,26	SI
	QPR	0,163	6,23	-916	1 450	-	38,26	SI								
50%	RAR	0,441	8,30	-1 327	3 873	-	18,80	SI	RAR	5,112	250,00	-1 327	3 873	-	48,90	SI
	QPR	0,346	6,23	-916	3 032	-	17,97	SI								
75%	RAR	0,177	8,30	-1 327	1 593	-	46,95	SI	RAR	2,174	250,00	-1 327	1 593	-	NS	SI
	QPR	0,145	6,23	-916	1 296	-	42,98	SI								
100%	RAR	0,782	8,30	-1 327	-6 807	-	10,61	SI	RAR	8,892	250,00	-1 327	-6 807	-	28,11	SI
	QPR	0,599	6,23	-916	-5 207	-	10,40	SI								
Trave: Trave P28-P30																
0%	RAR	0,211	8,30	-	-1 821	-	39,27	SI	RAR	2,346	250,00	-	-1 821	-	NS	SI
	QPR	0,162	6,23	-	-1 393	-	38,50	SI								
25%	RAR	0,150	8,30	-	-1 290	-	55,43	SI	RAR	1,662	250,00	-	-1 290	-	NS	SI
	QPR	0,115	6,23	-	-993	-	54,01	SI								
50%	RAR	0,067	8,30	-	-575	-	NS	SI	RAR	0,741	250,00	-	-575	-	NS	SI
	QPR	0,050	6,23	-	-430	-	NS	SI								
75%	RAR	0,096	8,30	-	-828	-	86,36	SI	RAR	1,067	250,00	-	-828	-	NS	SI
	QPR	0,076	6,23	-	-651	-	82,38	SI								
100%	RAR	0,054	8,30	-	-469	-	NS	SI	RAR	0,604	250,00	-	-469	-	NS	SI
	QPR	0,040	6,23	-	-344	-	NS	SI								
Trave: Trave P30-P31																
0%	RAR	0,276	8,30	42 824	121	-	30,09	SI	RAR	0,000	250,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,224	6,23	34 414	121	-	27,74	SI								
25%	RAR	0,290	8,30	42 817	-239	-	28,67	SI	RAR	0,000	250,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,230	6,23	34 414	-166	-	27,11	SI								
50%	RAR	0,348	8,30	42 824	-742	-	23,85	SI	RAR	0,000	250,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,278	6,23	34 414	-581	-	22,41	SI								
75%	RAR	0,424	8,30	42 824	-1 395	-	19,59	SI	RAR	0,000	250,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,342	6,23	34 414	-1 130	-	18,23	SI								
100%	RAR	0,517	8,30	42 824	-2 199	-	16,05	SI	RAR	0,000	250,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,421	6,23	34 414	-1 812	-	14,80	SI								
Fondazione									**Travata: Trave P26-10b**							
Trave: Trave P26-10b																
0%	RAR	1,409	8,30	-	-8 966	-	5,89	SI	RAR	15,636	250,00	-	-8 966	-	15,99	SI
	QPR	1,295	6,23	-	-8 240	-	4,81	SI								
25%	RAR	0,269	8,30	-	1 711	-	30,88	SI	RAR	2,984	250,00	-	1 711	-	83,78	SI
	QPR	0,251	6,23	-	1 600	-	24,76	SI								
50%	RAR	0,285	8,30	-	1 816	-	29,09	SI	RAR	3,167	250,00	-	1 816	-	78,94	SI
	QPR	0,264	6,23	-	1 679	-	23,60	SI								
75%	RAR	0,071	8,30	-	452	-	NS	SI	RAR	0,788	250,00	-	452	-	NS	SI

%LLI / Tp,inf	Id Cmb	Compressione calcestruzzo σcc	Compressione calcestruzzo rinforzo σcd,amm	NEd	MEd,3	MEd,2	CS	Verificato	Id Cmb	Trazione acciaio σat	Trazione acciaio/FRP rinforzo σtd,amm	NEd	MEd,3	MEd,2	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
100%	QPR	0,066	6,23	-	417	-	95,01	SI								
	RAR	0,002	8,30	-	-12	-	NS	SI	RAR	0,021	250,00	-	-12	-	NS	SI
	QPR	0,000	6,23	-	-2	-	NS	SI								
Fondazione									**Travata: Trave 6b-7b**							
Trave: Trave 6b-7b																
0%	RAR	0,000	8,30	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	250,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	6,23	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,003	8,30	-	18	-	NS	SI	RAR	0,031	250,00	-	18	-	NS	SI
	QPR	0,003	6,23	-	16	-	NS	SI								
50%	RAR	0,010	8,30	-	63	-	NS	SI	RAR	0,110	250,00	-	63	-	NS	SI
	QPR	0,009	6,23	-	57	-	NS	SI								
75%	RAR	0,018	8,30	-	115	-	NS	SI	RAR	0,201	250,00	-	115	-	NS	SI
	QPR	0,016	6,23	-	103	-	NS	SI								
100%	RAR	0,025	8,30	-	161	-	NS	SI	RAR	0,281	250,00	-	161	-	NS	SI
	QPR	0,023	6,23	-	145	-	NS	SI								
Fondazione									**Travata: Trave 4b-5a**							
Trave: Trave 4b-5a																
0%	RAR	0,189	17,43	-1 324	1 220	-	92,24	SI	RAR	2,398	360,00	-1 324	1 220	-	NS	SI
	QPR	0,179	13,07	-1 198	1 152	-	73,08	SI								
25%	RAR	0,212	17,43	-1 324	1 361	-	82,17	SI	RAR	2,655	360,00	-1 324	1 361	-	NS	SI
	QPR	0,196	13,07	-1 198	1 259	-	66,54	SI								
50%	RAR	0,128	17,43	-1 324	849	-	NS	SI	RAR	1,721	360,00	-1 324	849	-	NS	SI
	QPR	0,117	13,07	-1 198	778	-	NS	SI								
75%	RAR	0,148	17,43	-1 324	-971	-	NS	SI	RAR	1,943	360,00	-1 324	-971	-	NS	SI
	QPR	0,137	13,07	-1 198	-895	-	95,66	SI								
100%	RAR	0,778	17,43	-1 324	-4 805	-	22,40	SI	RAR	8,936	360,00	-1 324	-4 805	-	40,29	SI
	QPR	0,714	13,07	-1 198	-4 408	-	18,31	SI								
Fondazione									**Travata: Trave 3b-4a**							
Trave: Trave 3b-4a																
0%	RAR	0,150	17,43	-1 433	986	-	NS	SI	RAR	1,985	360,00	-1 433	986	-	NS	SI
	QPR	0,135	13,07	-1 285	890	-	96,78	SI								
25%	RAR	0,073	17,43	-1 433	521	-	NS	SI	RAR	1,137	360,00	-1 433	521	-	NS	SI
	QPR	0,071	13,07	-1 285	501	-	NS	SI								
50%	RAR	0,018	17,43	-1 433	-186	-	NS	SI	RAR	0,526	360,00	-1 433	-186	-	NS	SI
	QPR	0,011	13,07	-1 285	-134	-	NS	SI								
75%	RAR	0,302	17,43	-1 433	-1 914	-	57,71	SI	RAR	3,677	360,00	-1 433	-1 914	-	97,89	SI
	QPR	0,272	13,07	-1 285	-1 721	-	48,13	SI								
100%	RAR	0,878	17,43	-1 433	-5 419	-	19,85	SI	RAR	10,070	360,00	-1 433	-5 419	-	35,75	SI
	QPR	0,800	13,07	-1 285	-4 939	-	16,33	SI								

LEGENDA:

%L_{LT} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

%L_{LT}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{c,f}$	σ_c	σ_{sm}	A_c	A_{sm}	W_m	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione								**Travata: Trave 5b-G1-3b-G2-4b-G3-3a**					
Trave: Trave 5b-G1								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-32	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-31	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-124	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-120	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-281	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-271	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-498	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-481	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-772	-	0,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-746	-	0,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-1 107	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 069	-	0,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-1 496	-	0,17	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 445	-	0,17	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1 942	-	0,23	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 876	-	0,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave G1-3b								**AA= PCA**					
0%	FRQ	66 905	-10 537	-	0,81	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	-10 194	-	0,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{tr}	Id$_{comb}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{c,tr}$	σ_s	ε_{sm}	A_{ct}	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	64 593	2 834	-	-0,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	2 834	-	-0,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	66 905	9 806	-	0,73	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	9 464	-	0,70	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	66 905	12 200	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	11 780	-	0,97	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	66 905	11 950	-	0,98	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	11 540	-	0,94	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	66 905	10 439	-	0,80	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	10 080	-	0,78	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	66 905	8 617	-	0,59	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	8 320	-	0,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	66 905	7 046	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	6 801	-	0,39	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	66 905	5 968	-	0,28	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 593	5 757	-	0,27	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3b-G2								**AA= PCA**					
0%	FRQ	63 694	6 525	-	0,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	6 294	-	0,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	63 694	6 361	-	0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	6 130	-	0,34	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	63 694	6 404	-	0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	6 166	-	0,34	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	63 694	6 124	-	0,32	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	5 894	-	0,31	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	63 694	4 743	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	4 562	-	0,15	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	61 492	1 195	-	-0,24	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	1 195	-	-0,24	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	63 694	-5 548	-	0,26	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	-5 346	-	0,25	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	63 694	-16 857	-	1,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	61 492	-16 232	-	1,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	63 694	-33 644	-	3,10	2,36	3,6249 E-04	500	241	0,087	0,400	4,58	SI
	QPR	61 492	-32 390	-	2,98	2,36	3,4873 E-04	500	241	0,084	0,300	3,57	SI
Trave: Trave G2-4b								**AA= PCA**					
0%	FRQ	9 631	-26 744	-	2,69	2,36	3,4752 E-04	500	241	0,084	0,400	4,78	SI
	QPR	9 392	-25 741	-	2,59	2,36	3,3426 E-04	500	241	0,081	0,300	3,72	SI
12,5%	FRQ	9 631	-13 821	-	1,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	-13 303	-	1,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	9 631	-4 704	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	-4 529	-	0,47	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9 631	1 229	-	0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	1 183	-	0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	9 631	4 722	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	4 548	-	0,47	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9 631	6 486	-	0,69	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	6 250	-	0,67	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	9 631	7 152	-	0,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	6 897	-	0,74	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9 631	7 222	-	0,78	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	6 974	-	0,75	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9 631	7 057	-	0,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 392	6 826	-	0,73	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4b-G3								**AA= PCA**					
0%	FRQ	9 666	6 344	-	0,68	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	6 141	-	0,66	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9 666	5 914	-	0,63	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	5 744	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	9 666	5 562	-	0,59	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	5 421	-	0,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9 666	5 136	-	0,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	5 023	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	9 666	4 230	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	4 149	-	0,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9 666	2 199	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	2 167	-	0,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	9 666	-1 781	-	0,15	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	-1 730	-	0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9 666	-8 630	-	0,94	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	-8 446	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9 666	-19 159	-	2,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 433	-18 776	-	2,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave G3-3a								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-22 126	-16 588	-	2,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-15 815	-	1,98	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-22 126	-14 857	-	1,86	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-14 165	-	1,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-22 126	-13 150	-	1,66	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-12 539	-	1,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{cr}	Id_{Comb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{c,1}$	σ_s	ε_{sm}	A_s	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	-22 126	-11 474	-	1,47	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-10 943	-	1,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-22 126	-9 824	-	1,28	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-9 373	-	1,24	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-22 126	-8 203	-	1,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-7 831	-	0,98	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-22 126	-6 608	-	0,83	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-6 315	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-22 126	-5 040	-	0,67	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-4 825	-	0,66	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-22 126	-3 499	-	0,50	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24 375	-3 362	-	0,50	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave G7-G5-G4**					
Trave: Trave G5-G7								**AA= PCA**					
0%	FRQ	6 288	-1 706	-	0,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	-953	-	0,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6 288	-451	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	-253	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3 658	111	-	-0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	111	-	-0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 288	504	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	292	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6 288	707	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	417	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 288	901	-	0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	536	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	6 288	988	-	0,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	584	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 288	626	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	352	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6 288	-783	-	0,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 658	-521	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave G4-G5								**AA= PCA**					
0%	FRQ	4 933	-560	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	-428	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4 933	450	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	263	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4 933	720	-	0,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	456	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4 933	678	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	430	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4 933	567	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	351	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4 933	446	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	265	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3 075	125	-	-0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	125	-	-0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4 933	-339	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	-190	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4 933	-1 486	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 075	-830	-	0,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave P27-9b-8b-7b**					
Trave: Trave 9b-P27								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-86	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-84	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-59	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-57	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	63	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	62	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	343	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	335	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	812	-	0,13	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	793	-	0,12	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	1 369	-	0,22	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1 337	-	0,21	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	1 602	-	0,25	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1 563	-	0,25	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	625	-	0,10	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	607	-	0,10	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-2 963	-	0,47	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-2 901	-	0,46	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8b-9b								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-39	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-38	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-46	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-45	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-50	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-49	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-49	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-48	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-50	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-49	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-61	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-59	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{13}	Id_{Comb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{s,1}$	σ_c	ε_{sm}	A_s	Δ_{sm}	W_d	$W_{sm/cm}$	CS	verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	FRQ	-	-72	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-70	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-82	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-80	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-89	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-87	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7b-8b								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	27	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	26	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	39	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	38	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	38	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	37	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	28	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	27	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	9	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	9	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-14	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-13	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-35	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-34	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-59	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-58	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-75	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-73	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave P30-P32**					
Trave: Trave P30-P32								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-4 812	-	0,70	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4 667	-	0,68	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	442	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	427	-	0,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	588	-	0,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	562	-	0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	88	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	85	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	177	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	171	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	169	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	156	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	209	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	183	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	76	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	67	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	211	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	211	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave P26-G6-G8-P32**					
Trave: Trave P26-G6								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-46 294	4 531	-	0,83	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	4 492	-	0,81	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-46 294	4 686	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	4 671	-	0,83	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-46 294	4 810	-	0,87	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	4 820	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-46 294	4 908	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	4 943	-	0,87	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-46 294	4 974	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	5 035	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-46 294	5 013	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	5 100	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-46 294	5 022	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	5 135	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-43 923	5 143	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	5 143	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-43 923	5 122	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43 923	5 122	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave G6-G8								**AA= PCA**					
0%	FRQ	309	-1 395	-	0,15	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	-1 190	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	309	-194	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	-162	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	309	227	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	172	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	309	169	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	77	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	107	-203	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	-203	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	107	-433	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	-433	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	107	-334	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	-334	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	107	454	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	454	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	107	2 341	-	0,25	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	107	2 341	-	0,25	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L$_{tot}$	Id$_{comb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,1}$	M$_{Ed,2}$	σ_{cEf}	σ_s	ε_{sm}	A$_{ct}$	A$_{cm}$	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave G8-P32								**AA= PCA**					
0%	FRQ	20 124	-1 811	-	0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	-1 315	-	0,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	20 124	-1 438	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	-1 001	-	-0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	20 124	-1 085	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	-707	-	-0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	20 124	-753	-	-0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	-433	-	-0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	20 124	-442	-	-0,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	-179	-	-0,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20 124	-151	-	-0,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	55	-	-0,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	20 992	272	-	-0,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	272	-	-0,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	20 992	467	-	-0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	467	-	-0,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	20 124	602	-	-0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20 992	642	-	-0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave P24-P27-P29**					
Trave: Trave P24-P27								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1 148	-2 079	-	0,25	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	-1 954	-	0,23	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 069	621	-	0,08	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	621	-	0,08	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1 148	2 440	-	0,29	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	2 373	-	0,28	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 148	3 508	-	0,41	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	3 402	-	0,40	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1 148	3 826	-	0,45	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	3 709	-	0,44	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 148	3 272	-	0,39	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	3 168	-	0,37	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1 148	1 578	-	0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	1 515	-	0,18	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 148	-1 650	-	0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	-1 640	-	0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1 148	-6 854	-	0,80	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 069	-6 731	-	0,79	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P27-P29								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-1 933	-	0,22	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 902	-	0,22	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-1 275	-	0,15	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 251	-	0,15	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-1 109	-	0,13	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 086	-	0,13	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1 670	-	0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 636	-	0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-197	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-192	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	645	-	0,07	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	629	-	0,07	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-324	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-316	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	338	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	332	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	458	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	444	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave P25-P28-P30-P31**					
Trave: Trave P25-P28								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-998	-4 224	-	0,50	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	-4 082	-	0,48	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-916	-717	-	0,09	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	-717	-	0,09	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-998	1 557	-	0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	1 450	-	0,17	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-998	2 806	-	0,33	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	2 649	-	0,31	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-998	3 200	-	0,38	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	3 032	-	0,36	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-998	2 762	-	0,33	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	2 623	-	0,31	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-998	1 355	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	1 296	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-998	-1 294	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	-1 207	-	0,15	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-998	-5 526	-	0,65	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-916	-5 207	-	0,61	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P28-P30								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-1 479	-	0,17	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 393	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-1 121	-	0,13	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 052	-	0,12	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-1 052	-	0,12	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LT}	Id_{COMB}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{s,r}$	σ_c	ε_{sm}	A_s	Δ_{sm}	W_d	$W_{k,lim}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	-	-993	-	0,12	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-998	-	0,12	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-940	-	0,11	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-459	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-430	-	0,05	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-205	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-200	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-686	-	0,08	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-651	-	0,08	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-376	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-350	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-369	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-344	-	0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P30-P31								**AA= PCA**					
0%	FRQ	34 414	121	-	-0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	121	-	-0,20	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	34 414	-5	-	-0,21	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-5	-	-0,21	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	34 414	-166	-	-0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-166	-	-0,19	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	34 414	-357	-	-0,17	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-357	-	-0,17	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	34 414	-581	-	-0,14	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-581	-	-0,14	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	34 414	-840	-	-0,11	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-840	-	-0,11	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	34 414	-1 130	-	-0,08	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-1 130	-	-0,08	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	34 414	-1 452	-	-0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-1 452	-	-0,04	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	34 414	-1 812	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	34 414	-1 812	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave P26-10b**					
Trave: Trave P26-10b								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-8 385	-	1,32	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8 240	-	1,29	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-1 343	-	0,21	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1 314	-	0,21	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1 622	-	0,25	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1 600	-	0,25	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	2 187	-	0,34	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2 153	-	0,34	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1 706	-	0,27	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1 679	-	0,26	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	994	-	0,16	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	978	-	0,15	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	423	-	0,07	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	417	-	0,07	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	94	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	94	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-2	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave 6b-7b**					
Trave: Trave 6b-7b								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	5	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	16	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	16	-	0,00	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	34	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	33	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	58	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	57	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	83	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	81	-	0,01	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	105	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	103	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	130	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	127	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	148	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	145	-	0,02	1,63	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave 4b-5a**					
Trave: Trave 4b-5a								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1 223	1 166	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	1 152	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 223	1 262	-	0,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	1 244	-	0,21	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1 223	1 279	-	0,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	1 259	-	0,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 223	1 149	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	1 129	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1 223	792	-	0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	778	-	0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	-1 223	134	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	131	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1 223	-910	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	-895	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 223	-2 423	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	-2 381	-	0,40	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1 223	-4 487	-	0,75	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 198	-4 408	-	0,73	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								**Travata: Trave 3b-4a**					
Trave: Trave 3b-4a								**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1 315	909	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	890	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 315	693	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	683	-	0,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1 315	505	-	0,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	501	-	0,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 285	258	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	258	-	0,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1 315	-144	-	0,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	-134	-	0,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 315	-786	-	0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	-764	-	0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1 315	-1 760	-	0,30	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	-1 721	-	0,29	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 315	-3 149	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	-3 086	-	0,52	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1 315	-5 035	-	0,84	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 285	-4 939	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

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

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

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

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

N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ 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 sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

TRAVI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Trave	%LLI	N	Mx	CS	Tipo	McRd	VcRd	ρ	Av	Tw	NplRd
	[%]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
Piano Terra							**Piano Terra**				
Trave Acciaio G3-2a	0%	532	16.918	7,50	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	533	17.406	7,29	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	533	18.117	7,01	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	532	19.042	6,67	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	532	20.144	6,30	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio G2-G1	0%	8.431	36.256	3,50	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	8.431	46.054	2,76	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	8.431	73.874	1,72	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	8.431	47.202	2,69	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	8.431	33.957	3,74	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio G3-G2	0%	7.554	28.938	4,39	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	7.554	43.336	2,93	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	7.554	66.574	1,91	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	7.554	40.782	3,11	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	7.553	34.049	3,73	PLS	126.907	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio 1a-G1	0%	1.025	8.251	15,38	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	1.026	10.967	11,57	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	1.025	13.875	9,15	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	1.025	16.985	7,47	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	1.025	20.288	6,26	PLS	126.916	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio 8a-G4	0%	261	326	28,53	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	25%	249	199	46,73	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284

Trave	%LLI	N	Mx	CS	Tipo	McRd	VcRd	ρ	Av	Tw	NplRd
	[%]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
	50%	-15	102	91,17	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	75%	468	178	52,24	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	100%	457	335	27,76	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
Trave Acciaio 10a-12a	0%	311	243	38,27	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	25%	12	393	47,04	PLS	18.487	97.637	0,00	756	5,0	475.284
	50%	-9	519	35,62	PLS	18.487	97.637	0,00	756	5,0	475.284
	75%	495	256	36,33	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	100%	483	414	22,46	PLS	9.299	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
Trave Acciaio G7-12a	0%	-18	1.280	27,94	PLS	35.759	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	-18	773	50,11	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	-18	391	99,07	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	181	245	77,88	PLS	19.082	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
	100%	181	415	45,98	PLS	19.082	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
Trave Acciaio G4-G6	0%	1.260	2.920	13,27	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	1.264	4.473	8,66	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	1.263	7.064	5,48	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	1.264	4.497	8,61	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	1.260	3.513	11,03	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G8-P32	0%	218	4.654	7,68	PLS	35.759	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	218	4.182	9,26	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	204	3.721	10,41	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	204	3.275	11,83	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	203	2.837	13,65	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G5-G8	0%	2.135	5.429	6,58	PLS	35.717	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	2.129	3.068	12,63	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	2.130	5.758	6,73	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	2.129	2.023	19,15	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	2.130	8.752	4,08	PLS	35.717	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G6-G7	0%	1.432	3.791	10,22	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	1.432	4.738	8,18	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	1.432	7.370	5,26	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	1.432	4.055	9,55	PLS	38.738	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	1.432	5.193	6,88	PLS	35.717	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122

LEGENDA Travi - Verifiche a pressoflessione

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

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale

N Sforzo Normale.

Mx Vettore Momento intorno a X.

CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.

Tipo Tipo di Verifica considerata: PLS = con Modulo di resistenza plastico; ELA = con modulo di resistenza elastico; EFF = con modulo di resistenza efficace.

McRd Momento Resistente.

VcRd Taglio Resistente per il calcolo di ρ

ρ Coefficiente riduttivo per presenza di Taglio.

Av Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.

Tw Spessore Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.

NplRd Resistenza Plastica a Sforzo Normale .

TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLU

Trave	%LLI	CS	Av	τ Ed	VEd	VcRd	PianoVrfc
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
Piano Terra					Piano Terra		
Trave Acciaio G3-2a	0%	66,70	2.067	0,1	-4.003	267.018	-
	25%	45,28	2.067	0,1	-5.897	267.018	-
	50%	35,04	2.067	0,1	-7.620	267.018	-
	75%	29,11	2.067	0,1	-9.173	267.018	-
	100%	25,28	2.067	0,1	-10.561	267.018	-
Trave Acciaio G2-G1	0%	3,90	2.067	0,0	68.411	267.107	-
	25%	7,77	2.067	0,0	34.385	267.107	-
	50%	NS	2.067	0,0	363	267.107	-
	75%	7,93	2.067	0,0	-33.663	267.107	-
	100%	3,95	2.067	0,0	-67.689	267.107	-
Trave Acciaio G3-G2	0%	4,19	2.067	0,0	63.713	267.107	-
	25%	8,50	2.067	0,0	31.436	267.107	-
	50%	NS	2.067	0,0	-843	267.107	-
	75%	8,07	2.067	0,0	-33.119	267.107	-
	100%	4,08	2.067	0,0	-65.396	267.107	-
Trave Acciaio 1a-G1	0%	9,83	2.067	0,1	-27.162	267.018	-
	25%	9,14	2.067	0,1	-29.209	267.018	-
	50%	8,54	2.067	0,1	-31.258	267.018	-
	75%	8,02	2.067	0,1	-33.301	267.018	-

Travi - Verifiche a taglio

Trave	%LLI	CS	Av	τ_t Ed	VEd	VcRd	PianoVrfc
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
	100%	7,56	2.067	0,1	-35.343	267.018	-
Trave Acciaio 8a-G4	0%	NS	756	0,3	454	97.550	-
	25%	NS	756	0,1	255	97.594	-
	50%	NS	756	0,0	-172	97.637	-
	75%	NS	756	0,0	-283	97.637	-
	100%	NS	756	0,1	-462	97.594	-
Trave Acciaio 12a-10a	0%	NS	756	0,6	595	97.463	-
	25%	NS	756	0,6	290	97.463	-
	50%	NS	1.844	0,0	174	238.225	-
	75%	NS	756	0,6	-295	97.463	-
	100%	NS	756	0,4	-561	97.507	-
Trave Acciaio G7-12a	0%	43,31	1.012	1,5	3.007	130.224	-
	25%	55,72	1.012	1,5	2.337	130.224	-
	50%	78,24	1.012	1,4	1.665	130.263	-
	75%	NS	1.012	1,5	997	130.224	-
	100%	NS	1.012	1,5	565	130.224	-
Trave Acciaio G4-G6	0%	17,47	1.012	0,0	7.490	130.814	-
	25%	33,17	1.012	0,0	3.944	130.814	-
	50%	NS	1.012	0,1	-134	130.775	-
	75%	32,07	1.012	0,0	-4.079	130.814	-
	100%	15,54	1.012	0,0	-8.418	130.814	-
Trave Acciaio G8-P32	0%	22,76	1.012	0,2	5.744	130.735	-
	25%	23,65	1.012	0,2	5.528	130.735	-
	50%	24,26	1.012	0,5	5.384	130.618	-
	75%	24,38	1.012	0,5	5.357	130.618	-
	100%	24,49	1.012	0,5	5.334	130.618	-
Trave Acciaio G5-G8	0%	14,63	1.012	0,0	8.940	130.814	-
	25%	28,46	1.012	0,0	4.597	130.814	-
	50%	NS	1.012	0,1	-499	130.775	-
	75%	22,67	1.012	0,0	-5.770	130.814	-
	100%	11,22	1.012	0,0	-11.663	130.814	-
Trave Acciaio G6-G7	0%	14,70	1.012	0,0	8.898	130.814	-
	25%	30,11	1.012	0,0	4.345	130.814	-
	50%	NS	1.012	0,0	-263	130.814	-
	75%	26,76	1.012	0,0	-4.888	130.814	-
	100%	13,80	1.012	0,0	-9.480	130.814	-

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio

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

%LLI — Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.

CS — Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.

Av — Area resistente al taglio.

τ_t Ed — Tensione tangenziale da torsione.

VEd — Taglio di progetto.

VcRd — Taglio resistente.

PianoVrfc — Piano di minore resistenza.

TRAVI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLD

Travi - Verifiche a pressoflessione

Trave	%LLI	N	Mx	CS	Tipo	McRd	VcRd	ρ	Av	Tw	NplRd
	[%]	[N]	[N-m]			[N-m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
Piano Terra							**Piano Terra**				
Trave Acciaio G3-2a	0%	3.035	10.407	12,81	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	3.035	10.441	12,76	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	111	10.639	12,53	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	1.209	11.071	12,04	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	1.209	11.628	11,46	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio G2-G1	0%	5.101	21.594	6,17	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	5.101	27.334	4,88	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	5.011	43.773	3,04	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	5.049	27.983	4,76	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	5.033	20.209	6,59	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio G3-G2	0%	4.501	17.271	7,72	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	4.501	25.691	5,19	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	4.480	39.447	3,38	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	4.480	24.222	5,50	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	4.480	20.288	6,57	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio 1a-G1	0%	3.221	4.995	26,68	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	25%	3.221	6.553	20,34	PLS	133.259	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	50%	1.566	8.238	16,18	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	75%	2.941	10.242	13,01	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
	100%	2.941	12.400	10,75	PLS	133.262	267.107	0,00	2.067	7,0	1.440.018
Trave Acciaio 8a-G4	0%	171	241	40,52	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	25%	159	148	65,98	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284

Travi - Verifiche a pressoflessione

Trave	%LLI [%]	N [N]	Mx [N·m]	CS	Tipo	McRd [N·m]	VcRd [N]	ρ	Av [mm²]	Tw [mm]	NplRd [N]
	50%	11	75	NS	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	75%	266	124	78,75	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	100%	255	237	41,20	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
Trave Acciaio 12a-10a	0%	193	171	57,10	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	25%	181	76	NS	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	50%	169	197	98,53	PLS	19.411	97.637	0,00	756	5,0	475.284
	75%	283	173	56,44	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
	100%	271	282	34,63	PLS	9.764	238.225	0,00	1.844	16,0	475.284
Trave Acciaio G7-12a	0%	125	184	98,72	PLS	18.164	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
	25%	125	233	NS	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	-15	131	NS	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	120	167	NS	PLS	20.036	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
	100%	120	283	70,80	PLS	20.036	340.564	0,00	2.636	17,0	703.122
Trave Acciaio G4-G6	0%	286	680	59,82	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	286	847	48,02	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	286	1.121	36,28	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	286	791	51,42	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	286	766	53,10	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G8-P32	0%	831	1.306	28,75	PLS	37.547	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	831	926	43,93	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	586	552	73,69	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	-132	634	64,16	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	-132	766	53,10	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G5-G8	0%	508	1.165	32,23	PLS	37.547	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	508	949	42,86	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	508	861	47,24	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	132	324	NS	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	132	2.038	18,42	PLS	37.547	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
Trave Acciaio G6-G7	0%	237	793	51,29	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	25%	237	779	52,21	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	50%	237	1.110	36,64	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	75%	234	757	53,73	PLS	40.675	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122
	100%	234	1.208	31,08	PLS	37.547	130.814	0,00	1.012	5,5	703.122

LEGENDA Travi - Verifiche a pressoflessione

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
N Sforzo Normale.
Mx Vettore Momento intorno a X.
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
Tipo Tipo di Verifica considerata: PLS = con Modulo di resistenza plastico; ELA = con modulo di resistenza elastico; EFF = con modulo di resistenza efficace.
McRd Momento Resistente.
VcRd Taglio Resistente per il calcolo di ρ
ρ Coefficiente riduttivo per presenza di Taglio.
Av Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.
Tw Spessore Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.
NplRd Resistenza Plastica a Sforzo Normale .

TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLD

Travi - Verifiche a taglio

Trave	%LLI [%]	CS	Av [mm²]	$\tau_{1,Ed}$ [N/mm²]	VEd [N]	VcRd [N]	PianoVrfc
Piano Terra					**Piano Terra**		
Trave Acciaio G3-2a	0%	NS	5.370	0,3	3.036	693.295	-
	25%	NS	2.067	0,3	-2.141	266.871	-
	50%	81,64	2.067	0,3	-3.269	266.871	-
	75%	62,24	2.067	0,3	-4.288	266.871	-
	100%	51,36	2.067	0,3	-5.196	266.871	-
Trave Acciaio G2-G1	0%	6,59	2.067	0,0	40.560	267.107	-
	25%	13,09	2.067	0,0	20.399	267.107	-
	50%	NS	2.067	0,0	241	267.107	-
	75%	13,37	2.067	0,0	-19.975	267.107	-
	100%	6,66	2.067	0,0	-40.136	267.107	-
Trave Acciaio G3-G2	0%	7,07	2.067	0,0	37.792	267.107	-
	25%	14,31	2.067	0,0	18.667	267.107	-
	50%	NS	2.067	0,0	-529	267.107	-
	75%	13,59	2.067	0,0	-19.652	267.107	-
	100%	6,89	2.067	0,0	-38.777	267.107	-
Trave Acciaio 1a-G1	0%	15,20	2.067	0,3	-17.553	266.871	-
	25%	14,22	2.067	0,3	-18.765	266.871	-
	50%	13,36	2.067	0,3	-19.979	266.871	-
	75%	12,59	2.067	0,3	-21.189	266.871	-
	100%	11,91	2.067	0,3	-22.401	266.871	-
Trave Acciaio 8a-G4	0%	NS	756	0,0	249	97.637	-
	25%	NS	756	0,0	141	97.637	-
	50%	NS	756	0,0	-115	97.637	-
	75%	NS	756	0,0	-226	97.637	-

Travi - Verifiche a taglio

Trave	%LLI	CS	Av	τ_tEd	VEd	VcRd	PianoVrfc
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
	100%	NS	756	0,0	-339	97.637	-
Trave Acciaio 12a-10a	0%	NS	756	0,0	372	97.637	-
	25%	NS	756	0,0	216	97.637	-
	50%	NS	756	0,0	60	97.637	-
	75%	NS	756	0,0	-109	97.637	-
	100%	NS	756	0,0	-263	97.637	-
Trave Acciaio G7-12a	0%	NS	1.012	0,7	671	130.539	-
	25%	NS	1.012	0,7	572	130.539	-
	50%	NS	1.012	0,7	473	130.539	-
	75%	NS	1.012	0,7	374	130.539	-
	100%	NS	1.012	0,7	295	130.539	-
Trave Acciaio G4-G6	0%	NS	1.012	0,1	1.278	130.775	-
	25%	NS	1.012	0,1	696	130.775	-
	50%	NS	1.012	0,1	-96	130.775	-
	75%	NS	1.012	0,1	-730	130.775	-
	100%	94,49	1.012	0,1	-1.384	130.775	-
Trave Acciaio G8-P32	0%	28,67	1.012	0,3	4.559	130.696	-
	25%	28,90	1.012	0,3	4.522	130.696	-
	50%	29,11	1.012	0,3	4.490	130.696	-
	75%	29,28	1.012	0,3	4.463	130.696	-
	100%	29,44	1.012	0,3	4.440	130.696	-
Trave Acciaio G5-G8	0%	93,31	1.012	0,0	1.402	130.814	-
	25%	NS	1.012	0,0	758	130.814	-
	50%	NS	1.012	0,0	-420	130.814	-
	75%	NS	1.012	0,0	-1.160	130.814	-
	100%	67,40	1.012	0,0	-1.941	130.814	-
Trave Acciaio G6-G7	0%	92,62	1.012	0,1	1.412	130.775	-
	25%	NS	1.012	0,1	739	130.775	-
	50%	NS	1.012	0,1	-175	130.775	-
	75%	NS	1.012	0,1	-853	130.775	-
	100%	85,47	1.012	0,1	-1.530	130.775	-

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio

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

%LLI — Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.

CS — Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.

Av — Area resistente al taglio.

τ_tEd — Tensione tangenziale da torsione.

VEd — Taglio di progetto.

VcRd — Taglio resistente.

PianoVrfc — Piano di minore resistenza.

TRAVI - VERIFICHE INSTABILITA' A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione)

Travi - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata

Trave	N	Mx	My	CS	LN	LL I_{eq} τ	Lambda x-x	Lambda y-y	Alfa x-x	Alfa y-y	Fi x-x	Fi y-y	Chi x-x	Chi y-y	Beta x-x	Beta y-y	K x-x	K y-y	ChiTrs x-x	ChiTrs y-y	NCritico
	[N]	[N·m]	[N·m]		[m]	[m]															[N]
Piano Terra													**Piano Terra**								
Trave Acciaio G3-2a	532	20.144	3	6,28	0,45	0,23	0,04	0,02	0,34	0,49	0,476	0,476	1,000	1,000	1,00	1,00	0,94	1,00	1,000	1,000	1,97812E+08
Trave Acciaio G2-G1	8.431	55.406	2	2,04	6,41	3,20	0,51	0,28	0,34	0,49	0,869	1,520	0,758	0,416	1,00	1,00	0,90	1,00	0,917	0,972	9,87507E+05
Trave Acciaio G3-G2	7.554	49.930	2	2,30	6,08	3,04	0,48	0,23	0,34	0,49	0,835	1,428	0,781	0,446	1,00	1,00	0,90	1,00	0,930	0,988	1,09739E+06
Trave Acciaio 1a-G1	1.025	18.295	3	6,90	0,39	0,19	0,03	0,02	0,34	0,49	0,475	0,472	1,000	1,000	1,00	1,00	0,94	1,00	1,000	1,000	2,7309E+08
Trave Acciaio 8a-G4	476	204	134	36,29	2,57	1,29	0,27	0,14	0,34	0,49	0,809	1,314	0,797	0,489	1,00	1,00	0,91	0,60	0,994	1,000	4,18923E+05
Trave Acciaio 12a-10a	507	168	166	32,32	3,67	1,84	0,40	0,19	0,34	0,49	1,096	2,048	0,619	0,296	1,00	1,00	0,90	0,60	0,958	1,000	2,05356E+05
Trave Acciaio G7-12a	-15	958	14	39,30	0,76	0,38	0,08	0,05	0,34	0,49	0,500	0,534	1,000	0,985	1,00	1,00	0,94	0,75	1,000	1,000	1,39446E+07

Travi - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata

Trave	N	Mx	My	CS	LN	LLi,t	Lambda x-x	Lambda y-y	Alfa x-x	Alfa y-y	Fi x-x	Fi y-y	Chi x-x	Chi y-y	Beta x-x	Beta y-y	K x-x	K y-y	ChiTrs x-x	ChiTrs y-y	NCritico
	[N]	[N·m]	[N·m]		[m]	[m]															[N]
Trave Acciaio G4-G6	1.263	5.298	37	6,21	5,14	2,57	0,57	0,25	0,34	0,49	1,084	2,041	0,626	0,297	1,00	1,00	0,90	0,75	0,894	1,000	3,05381E+05
Trave Acciaio G8-P32	219	4.652	142	7,82	0,34	0,17	0,04	0,02	0,34	0,49	0,479	0,481	1,000	1,000	1,00	1,00	0,94	0,87	1,000	1,000	7,09514E+07
Trave Acciaio G5-G8	2.130	6.564	44	5,07	4,96	2,48	0,52	0,24	0,34	0,49	1,046	1,943	0,648	0,315	1,00	1,00	0,90	0,75	0,914	1,000	3,28332E+05
Trave Acciaio G6-G7	1.435	5.528	4	6,04	5,14	2,57	0,55	0,20	0,34	0,49	1,085	2,043	0,626	0,297	1,00	1,00	0,90	1,00	0,900	1,000	3,049E+05

LEGENDA Travi - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
N Sforzo Normale.
Mx Vettore Momento intorno a x-x (può provocare sbandamento, per instabilità flessotorsionale, intorno al piano y-y).
My Vettore Momento intorno a y-y (Può provocare sbandamento per instabilità flessotorsionale intorno al piano x-x).
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
LN Luce netta.
LLI_{FlsT} Luce libera per instabilità flessotorsionale.
Lambda Lambda Coefficiente di Snellezza adimensionale nel piano di possibile sbandamento (ortogonale rispetto a quello di flessione).
Alfa Fattore di imperfezione.
Fi Coefficiente Fi (per il calcolo di Chi).
Chi Fattore di riduzione per instabilità flessionale.
Beta Coefficiente di riduzione della luce libera di inflessione.
NCritico Sforzo Normale Critico Euleriano.
Kc Coefficiente per il calcolo di ChiTrs.
ChiTrs Coefficiente di riduzione ai fini dell'instabilità flessotorsionale.

TRAVI - VERIFICHE DEFORMABILITA' ALLO SLE (Elevazione)

Travi - Verifiche di deformabilità allo SLE

Trave	carichi permanenti + Variabili CS	carichi permanenti + Variabili SpMax [cm]	carichi permanenti + Variabili SpAmm [cm]	carichi Variabili CS	carichi Variabili SpMax [cm]	carichi Variabili SpAmm [cm]
Piano Terra				**Piano Terra**		
Trave Acciaio G3-2a	57,49	0,0031	0,1810	94,15	0,0019	0,1810
Trave Acciaio G2-G1	1,33	1,9324	2,5623	2,28	1,1214	2,5623
Trave Acciaio G3-G2	1,55	1,5678	2,4306	2,67	0,9103	2,4306
Trave Acciaio 1a-G1	88,11	0,0017	0,1541	NS	0,0010	0,1541
Trave Acciaio 8a-G4	NS	0,0072	1,0292	NS	0,0023	1,0292
Trave Acciaio 12a-10a	16,74	0,0878	1,4699	26,09	0,0563	1,4699
Trave Acciaio G7-12a	NS	0,0014	0,3043	NS	0,0009	0,3043
Trave Acciaio G4-G6	2,66	0,7732	2,0561	3,18	0,6462	2,0561
Trave Acciaio G8-P32	-	0,0000	0,1349	-	0,0000	0,1349
Trave Acciaio G5-G8	4,04	0,4912	1,9829	4,69	0,4226	1,9829
Trave Acciaio G6-G7	2,62	0,7860	2,0577	3,07	0,6703	2,0577

LEGENDA Travi - Verifiche di deformabilità allo SLE

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
SpMax Spostamento allo SLE.
SpAmm Spostamento ammissibile allo SLE.

PILASTRI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione) allo SLU

Pilastri - Verifiche a pressoflessione deviata

Livello	%LLi	N	Mx	My	CS	Tipo	McRd Mag	McRd Min	VcRd Mag	VcRd Min	ρ Mag	ρ Min	Av Mag	Av Min	Tw Mag	Tw Min	NpiRd
	[%]	[N]	[N·m]	[N·m]			[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm²]	[mm²]	[mm]	[mm]	[N]
Piano Terra																	
Pilastro Acciaio G1	0%	109.169	5.124	-16	24,25	PLS	125.033	60.872	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	50%	108.220	-5.577	-15	22,30	PLS	125.033	60.872	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018

Livello	%LLI	N	Mx	My	CS	Tipo	McRd		VcRd		ρ		Av		Tw		NplRd
							Mag	Min	Mag	Min	Mag	Min	Mag	Min	Mag	Min	
	[%]	[N]	[N·m]	[N·m]			[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm²]	[mm²]	[mm]	[mm]	[N]
	100%	107.134	-16.283	-13	6,64	PLS	108.376	49.864	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
Pilastro Acciaio G2	0%	83.472	-865	-86	NS	PLS	125.786	60.872	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	50%	139.173	1.145	-15	NS	PLS	123.823	60.872	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	100%	138.087	2.412	-24	43,50	PLS	107.166	49.864	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
Pilastro Acciaio G3	0%	41.365	-1.895	144	57,71	PLS	126.644	60.872	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	50%	65.523	8.163	21	15,38	PLS	126.226	60.872	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	100%	64.438	18.313	18	5,97	PLS	109.568	49.864	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
Pilastro Acciaio G7	0%	3.421	1.116	-114	40,47	PLS	54.684	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	50%	13.737	-1.625	-30	32,40	PLS	54.648	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	100%	12.955	-4.310	-14	12,60	PLS	54.661	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
Pilastro Acciaio G6	0%	3.838	-541	1.473	15,28	PLS	54.684	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	50%	3.276	-123	708	34,53	PLS	54.684	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	100%	2.677	-622	31	68,35	PLS	47.195	21.374	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
Pilastro Acciaio G4	0%	2.822	-1.006	85	46,29	PLS	54.684	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	50%	8.780	1.202	-59	41,30	PLS	54.671	26.507	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	100%	8.001	3.405	-147	13,62	PLS	50.594	23.940	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
Pilastro Acciaio G5	0%	3.004	2.265	-1.156	20,49	PLS	95.810	45.926	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	50%	10.262	2.796	-23	33,68	PLS	95.796	45.926	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	100%	9.330	6.097	-5	15,69	PLS	95.796	45.926	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
Pilastro Acciaio G8	0%	8.243	3.566	-574	20,11	PLS	95.804	45.926	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	50%	18.923	-1.538	-358	41,92	PLS	95.754	45.926	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	100%	17.975	-4.535	-15	20,97	PLS	95.754	45.926	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794

LEGENDA Pilastri - Verifiche a pressoflessione deviata

Livello Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
N Sforzo Normale.
Mx Vettore Momento intorno a X.
My Vettore Momento intorno a Y.
McRd Momento Resistente.*
NplRd Resistenza Plastica a Sforzo Normale .
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
Tipo Tipo di Verifica considerata: PLS = con Modulo di resistenza plastico; ELA = con modulo di resistenza elastico; EFF = con modulo di resistenza efficace.
VcRd Taglio Resistente per il calcolo di ρ *
ρ Coefficiente riduttivo per presenza di Taglio.*
Av Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.*
Tw Spessore Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.*
* Mag indica il valore per la verifica con modulo di resistenza maggiore e Min indica il valore per la verifica con modulo di resistenza minore.

PILASTRI - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione deviata allo SLU

Livello	%LLI	CS	Av	τ_{Ed}	VEd	VcRd	PianoVrfc	Ω Min
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]		
Piano Terra								
Pilastro Acciaio G1	0%	36,06	2.067	0,0	7.407	267.107	Piano XX	1,00
	50%	36,06	2.067	0,0	7.407	267.107	Piano XX	1,00
	100%	36,06	2.067	0,0	7.407	267.107	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G2	0%	NS	2.067	0,2	-953	266.900	Piano XX	1,00
	50%	NS	2.067	0,2	-953	266.900	Piano XX	1,00
	100%	NS	2.067	0,2	-953	266.900	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G3	0%	38,02	2.067	0,0	-7.025	267.107	Piano XX	1,00
	50%	38,02	2.067	0,0	-7.025	267.107	Piano XX	1,00
	100%	38,02	2.067	0,0	-7.025	267.107	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G7	0%	NS	1.321	0,0	1.453	170.713	Piano XX	1,00
	50%	NS	1.321	0,0	1.453	170.713	Piano XX	1,00

Pilastri - Verifiche a taglio

Livello	%LLI	CS	Av	τ_t Ed	VEd	VcRd	PianoVrfc	Ω Min
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]		
	100%	NS	1.321	0,0	1.453	170.713	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G6	0%	NS	1.321	0,1	454	170.676	Piano XX	1,00
	50%	NS	1.321	0,1	454	170.676	Piano XX	1,00
	100%	NS	1.321	0,1	454	170.676	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G4	0%	NS	1.321	0,0	-1.192	170.713	Piano XX	1,00
	50%	NS	1.321	0,0	-1.192	170.713	Piano XX	1,00
	100%	NS	1.321	0,0	-1.192	170.713	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G5	0%	NS	1.808	0,1	-2.139	233.575	Piano XX	1,00
	50%	NS	1.808	0,1	-2.139	233.575	Piano XX	1,00
	100%	NS	1.808	0,1	-2.139	233.575	Piano XX	1,00
Pilastro Acciaio G8	0%	NS	1.808	0,0	1.925	233.639	Piano XX	1,00
	50%	NS	1.808	0,0	1.925	233.639	Piano XX	1,00
	100%	NS	1.808	0,0	1.925	233.639	Piano XX	1,00

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio

Livello — Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.

%LLI — Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.

CS — Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.

Av — Area resistente al taglio.

τ_t Ed — Tensione tangenziale da torsione.

VEd — Taglio di progetto.

VcRd — Taglio resistente.

PianoVrfc — Piano di minore resistenza.

Ω Min — Rapporto Minimo Momento Plastico/Momento Progetto travi concorrenti.

PILASTRI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione) allo SLD

Pilastri - Verifiche a pressoflessione deviata

Livello	%LLI	N	Mx	My	CS	Tipo	McRd Mag	McRd Min	VcRd Mag	VcRd Min	ρ Mag	ρ Min	Av Mag	Av Min	Tw Mag	Tw Min	NplRd
	[%]	[N]	[N·m]	[N·m]			[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm²]	[mm²]	[mm]	[mm]	[N]
Piano Terra																	
Pilastro Acciaio G1	0%	66.534	3.404	-117	36,36	PLS	132.603	63.915	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	50%	66.189	-3.282	-126	37,42	PLS	132.603	63.915	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	100%	64.673	-9.955	-269	10,91	PLS	115.113	52.358	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
Pilastro Acciaio G2	0%	83.426	-497	-52	NS	PLS	132.242	63.915	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	50%	82.695	720	-55	NS	PLS	132.242	63.915	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	100%	81.858	1.675	-18	66,93	PLS	114.752	52.358	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
Pilastro Acciaio G3	0%	41.281	-1.482	106	78,13	PLS	133.017	63.915	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	50%	40.515	4.788	114	26,47	PLS	133.017	63.915	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
	100%	39.584	11.035	256	9,96	PLS	115.527	52.358	267.107	693.909	0,00	0,00	2.067	5.370	7,0	22,0	1.440.018
Pilastro Acciaio G7	0%	3.367	807	-88	58,08	PLS	57.418	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	50%	2.805	-430	-39	NS	PLS	57.418	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	100%	2.195	-891	-15	62,28	PLS	57.421	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
Pilastro Acciaio G6	0%	3.816	-382	1.022	23,06	PLS	57.418	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	50%	3.254	-90	493	51,86	PLS	57.418	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	100%	2.657	-439	21	NS	PLS	49.557	22.443	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
Pilastro Acciaio G4	0%	2.749	-729	64	66,69	PLS	57.421	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	50%	2.187	431	-59	NS	PLS	57.421	27.832	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
	100%	1.564	725	-170	48,91	PLS	52.978	25.137	170.713	420.360	0,00	0,00	1.321	3.253	6,0	18,0	867.741
Pilastro Acciaio G5	0%	2.963	1.909	-811	27,94	PLS	100.603	48.223	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	50%	2.307	1.040	-387	54,46	PLS	100.603	48.223	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	100%	1.580	1.214	-16	80,65	PLS	100.603	48.223	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
Pilastro Acciaio G8	0%	7.435	2.885	-459	26,18	PLS	100.594	48.223	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794
	50%	6.776	-478	-223	NS	PLS	100.594	48.223	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.7

Pilastri - Verifiche a pressoflessione deviata

Livello	%LLI	N	Mx	My	CS	Tipo	McRd		VcRd		ρ		Av		Tw		NplRd
							Mag	Min	Mag	Min	Mag	Min	Mag	Min	Mag	Min	
	[%]	[N]	[N·m]	[N·m]			[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm²]	[mm²]	[mm]	[mm]	[N]
	100%	4.076	-1.978	-23	49,66	PLS	100.600	48.223	233.639	583.041	0,00	0,00	1.808	4.512	6,5	20,0	1.204.794

LEGENDA Pilastri - Verifiche a pressoflessione deviata

Livello Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
N Sforzo Normale.
Mx Vettore Momento intorno a X.
My Vettore Momento intorno a Y.
McRd Momento Resistente.*
NplRd Resistenza Plastica a Sforzo Normale .
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
Tipo Tipo di Verifica considerata: PLS = con Modulo di resistenza plastico; ELA = con modulo di resistenza elastico; EFF = con modulo di resistenza efficace.
VcRd Taglio Resistente per il calcolo di ρ *
ρ Coefficiente riduttivo per presenza di Taglio.*
Av Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.*
Tw Spessore Area resistente a Taglio per Riduzione Momento Resistente.*
***** Mag indica il valore per la verifica con modulo di resistenza maggiore e Min indica il valore per la verifica con modulo di resistenza minore.

PILASTRI - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione deviata allo SLD

Pilastri - Verifiche a taglio

Livello	%LLI	CS	Av	τ_tEd	VEd	VcRd	PianoVrfc	Ω Min
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]		
Piano Terra								
Pilastro Acciaio G1	0%	57,73	2.067	0,0	4.626	267.077	Piano XX	0,00
	50%	57,73	2.067	0,0	4.626	267.077	Piano XX	0,00
	100%	57,73	2.067	0,0	4.626	267.077	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G2	0%	NS	2.067	0,2	-752	266.900	Piano XX	0,00
	50%	NS	2.067	0,2	-752	266.900	Piano XX	0,00
	100%	NS	2.067	0,2	-752	266.900	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G3	0%	61,74	2.067	0,0	-4.326	267.077	Piano XX	0,00
	50%	61,74	2.067	0,0	-4.326	267.077	Piano XX	0,00
	100%	61,74	2.067	0,0	-4.326	267.077	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G7	0%	NS	1.321	0,1	455	170.676	Piano XX	0,00
	50%	NS	1.321	0,1	455	170.676	Piano XX	0,00
	100%	NS	1.321	0,1	455	170.676	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G6	0%	NS	1.321	0,0	317	170.713	Piano XX	0,00
	50%	NS	1.321	0,0	317	170.713	Piano XX	0,00
	100%	NS	1.321	0,0	317	170.713	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G4	0%	NS	1.321	0,1	-395	170.676	Piano XX	0,00
	50%	NS	1.321	0,1	-395	170.676	Piano XX	0,00
	100%	NS	1.321	0,1	-395	170.676	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G5	0%	NS	1.808	0,1	805	233.575	Piano XX	0,00
	50%	NS	1.808	0,1	805	233.575	Piano XX	0,00
	100%	NS	1.808	0,1	805	233.575	Piano XX	0,00
Pilastro Acciaio G8	0%	NS	1.808	0,0	1.560	233.639	Piano XX	0,00
	50%	NS	1.808	0,0	1.560	233.639	Piano XX	0,00
	100%	NS	1.808	0,0	1.560	233.639	Piano XX	0,00

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio

Livello Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
Av Area resistente al taglio.
τ_tEd Tensione tangenziale da torsione.
VEd Taglio di progetto.
VcRd Taglio resistente.
PianoVrfc Piano di minore resistenza.
Ω Min Rapporto Minimo Momento Plastico/Momento Progetto travi concorrenti.

PILASTRI - VERIFICHE INSTABILITA' A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione)

Pilastri - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata

Pilastro	N	Mx	My	CS	LN	LL	Lambda		Alfa		Fi		Chi		Beta		K		ChiTrs		NCritico
							x-x	y-y	x-x	y-y	x-x	y-y	x-x	y-y	x-x	y-y	x-x	y-y	x-x	y-y	
	[N]	[N·m]	[N·m]		[m]	[m]															[N]
Piano Terra																					
Pilastro	108.152	7.720	15	6,50	2,89	1,44	0,18	0,13	0,34	0,49	0,579	0,744	0,951	0,810	1,00	1,00	0,60	0,94	1,00	1,00	4,85143E+06

Pilastro	N	Mx	My	CS	LN	LLIFlsT	Lambda		Alfa		Fi		Chi		Beta		K		ChiTrs		NCritico
							X-X	Y-Y	X-X	Y-Y	X-X	Y-Y	X-X	Y-Y	X-X	Y-Y	X-X	Y-Y	X-X	Y-Y	
	[N]	[N·m]	[N·m]		[m]	[m]															[N]
Acciaio G1 Pilastro	139.104	1.397	18	7,66	2,89	1,44	0,19	0,11	0,34	0,49	0,579	0,744	0,951	0,810	1,00	1,00	0,60	0,75	1,000	1,000	4,85143E+06
Acciaio G2 Pilastro	65.455	10.193	23	7,31	2,89	1,44	0,19	0,13	0,34	0,49	0,579	0,744	0,951	0,810	1,00	1,00	0,60	0,91	1,000	1,000	4,85143E+06
Acciaio G3 Pilastro	13.712	2.163	36	14,33	3,70	1,85	0,29	0,19	0,34	0,49	0,747	1,181	0,837	0,547	1,00	1,00	0,60	0,81	1,000	1,000	9,3351E+05
Acciaio G7 Pilastro	3.256	216	861	23,10	3,70	1,85	0,27	0,17	0,34	0,49	0,747	1,181	0,837	0,547	1,00	1,00	0,60	0,60	1,000	1,000	9,3351E+05
Acciaio G6 Pilastro	8.754	1.642	76	19,48	3,70	1,85	0,29	0,16	0,34	0,49	0,747	1,181	0,837	0,547	1,00	1,00	0,60	0,60	1,000	1,000	9,3351E+05
Acciaio G4 Pilastro	10.224	3.451	31	20,81	3,10	1,55	0,22	0,13	0,34	0,49	0,613	0,833	0,927	0,748	1,00	1,00	0,60	0,75	1,000	1,000	2,88139E+06
Acciaio G5 Pilastro	18.886	2.135	426	19,02	3,12	1,56	0,21	0,12	0,34	0,49	0,614	0,836	0,926	0,745	1,00	1,00	0,60	0,76	1,000	1,000	2,85005E+06
Acciaio G8																					

LEGENDA Pilastri - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata

Pilastro Identificativo del Pilastro.
N Sforzo Normale.
Mx Vettore Momento intorno a x-x (può provocare sbandamento, per instabilità flessotorsionale, intorno al piano y-y).
My Vettore Momento intorno a y-y (Può provocare sbandamento per instabilità flessotorsionale intorno al piano x-x).
CS Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. [VNR] = Verifica non richiesta.
LN Luce netta.
LLI_{FlsT} Luce libera per instabilità flessotorsionale.
Lambda Lambda Coefficiente di Snellezza adimensionale nel piano di possibile sbandamento (ortogonale rispetto a quello di flessione).
Alfa Fattore di imperfezione.
Fi Coefficiente Fi (per il calcolo di Chi).
Chi Fattore di riduzione per instabilità flessionale.
Beta Coefficiente di riduzione della luce libera di inflessione.
NCritico Sforzo Normale Critico Euleriano.
Kc Coefficiente per il calcolo di ChiTrs.
ChiTrs Coefficiente di riduzione ai fini dell'instabilità flessotorsionale.

VERIFICHE COLLEGAMENTI ACCIAIO (Elevazione)

Beam

N_{beam}
Trave 1a-G1
Pilastro G1

LEGENDA

N_{beam} Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
Pilastro G1	3	1	4.427	-412	62.739	36.950	0,038	0,026	0,50	0,51	2,50	1,43	14,17	89,68

LEGENDA

N_{el} Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd Resistenza al rifollamento [N].
DstBl Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α Coefficiente α
K Coefficiente K.
CoeffSic Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G1	1	41.972	143.317	3,41

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	4.409	60.288	13,67	41.969	90.432	2,15	2,47
Verifica della parte filettata	4.409	60.288	13,67	31.562	90.432	2,87	3,10
Verifica della parte filettata	4.427	60.288	13,62	41.972	90.432	2,15	2,47
Verifica della parte filettata	4.427	60.288	13,62	31.564	90.432	2,87	3,10
Verifica della parte filettata	4.409	60.288	13,67	3.079	90.432	29,37	10,26
Verifica della parte filettata	4.409	60.288	13,67	13.486	90.432	6,71	5,57
Verifica della parte filettata	4.427	60.288	13,62	3.081	90.432	29,35	10,23
Verifica della parte filettata	4.427	60.288	13,62	13.489	90.432	6,70	5,56

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 8,334; Y: 12,784; Z: 2,995	Bullonata	220x226	14,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-84,0; 71,0)	2 = (-84,0; 33,0)	3 = (84,0; 71,0)	4 = (84,0; 33,0)	5 = (-84,0; -71,0)	6 = (-84,0; -33,0)	7 = (84,0; -71,0)
8 = (84,0; -33,0)						

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-65,8; 94,0)	2 = (-65,7; -94,0)	3 = (65,8; -94,0)	4 = (65,7; 94,0)	5 = (0,0; 105,0)	6 = (0,0; -105,0)	7 = (-3,5; 0,0)
8 = (3,5; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEl. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	3	4	-412	-4.427	47.011	79.849	0,026	0,038	0,51	0,50	1,43	2,50	NS	18,04

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,158	0,186	3.272	35.344	573.350	674.957	NS	19,10

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	41.972	182.403	4,35

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	5,7	5,7	38,1	38,1	235,0	0,85	1,00	5,19
2	0,0	0,0	5,7	5,7	38,4	38,4	235,0	0,85	1,00	5,14
3	0,0	0,0	5,7	5,7	38,4	38,4	235,0	0,85	1,00	5,14
4	0,0	0,0	5,7	5,7	38,1	38,1	235,0	0,85	1,00	5,18
5	0,0	0,0	5,7	5,7	42,6	42,6	235,0	0,85	1,00	4,65
6	0,0	0,0	5,7	5,7	42,9	42,9	235,0	0,85	1,00	4,61
7	5,7	5,7	0,0	0,0	31,1	30,8	235,0	0,85	1,00	6,32
8	5,7	5,7	0,0	0,0	30,8	31,1	235,0	0,85	1,00	6,32

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm²].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base

β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Beam

N_{beam}
Pilastro G1
Trave G2-G1

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Pilastro G1	1	1	8.462	-19	62.739	36.936	0,038	0,026	0,50	0,51	2,50	1,43	7,41	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G1	1	68.929	143.317	2,08

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{fv}	Ftd	FtRd	CS_{ftd}	CS_{ftdRid}
Verifica della parte filettata	8.462	60.288	7,12	68.929	90.432	1,31	1,46
Verifica della parte filettata	8.462	60.288	7,12	51.796	90.432	1,75	1,82
Verifica della parte filettata	8.460	60.288	7,13	68.927	90.432	1,31	1,46
Verifica della parte filettata	8.460	60.288	7,13	51.794	90.432	1,75	1,82
Verifica della parte filettata	8.462	60.288	7,12	4.907	90.432	18,43	5,58
Verifica della parte filettata	8.462	60.288	7,12	22.040	90.432	4,10	3,18
Verifica della parte filettata	8.460	60.288	7,13	4.905	90.432	18,44	5,58
Verifica della parte filettata	8.460	60.288	7,13	22.038	90.432	4,10	3,18

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]

FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{collegio}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 8,544; Y: 12,784; Z: 2,995	Bullonata	220x226	14,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-84,0; 71,0)	2 = (-84,0; 33,0)	3 = (84,0; 71,0)	4 = (84,0; 33,0)	5 = (-84,0; -71,0)	6 = (-84,0; -33,0)	7 = (84,0; -71,0)
8 = (84,0; -33,0)						

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-65,7; 94,0)	2 = (-65,8; -94,0)	3 = (65,7; -94,0)	4 = (65,8; 94,0)	5 = (0,0; 105,0)	6 = (0,0; -105,0)	7 = (-3,5; 0,0)
8 = (3,5; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	3	2	-19	-8.462	47.011	79.849	0,026	0,038	0,51	0,50	1,43	2,50	NS	9,44

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,158	0,186	-144	67.688	573.350	674.957	NS	9,97

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	68.929	182.403	2,65

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89

4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	10,9	10,9	62,4	62,4	235,0	0,85	1,00	3,15
2	0,0	0,0	10,9	10,9	65,1	65,1	235,0	0,85	1,00	3,02
3	0,0	0,0	10,9	10,9	65,1	65,1	235,0	0,85	1,00	3,02
4	0,0	0,0	10,9	10,9	62,4	62,4	235,0	0,85	1,00	3,15
5	0,0	0,0	10,9	10,9	69,9	69,9	235,0	0,85	1,00	2,82
6	0,0	0,0	10,9	10,9	72,6	72,6	235,0	0,85	1,00	2,72
7	10,9	10,9	0,0	0,0	52,9	50,2	235,0	0,85	1,00	3,70
8	10,9	10,9	0,0	0,0	50,2	52,9	235,0	0,85	1,00	3,70

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Trave G2-G1
Pilastro G2

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Pilastro G2	1	7	8.552	19	62.739	36.937	0,038	0,026	0,50	0,51	2,50	1,43	7,34	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G2	1	73.707	143.317	1,94

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	8.552	60.288	7,05	73.705	90.432	1,23	1,38
Verifica della parte filettata	8.552	60.288	7,05	55.389	90.432	1,63	1,73
Verifica della parte filettata	8.550	60.288	7,05	73.707	90.432	1,23	1,38
Verifica della parte filettata	8.550	60.288	7,05	55.390	90.432	1,63	1,73
Verifica della parte filettata	8.552	60.288	7,05	5.259	90.432	17,20	5,45
Verifica della parte filettata	8.552	60.288	7,05	23.575	90.432	3,84	3,05
Verifica della parte filettata	8.550	60.288	7,05	5.260	90.432	17,19	5,45
Verifica della parte filettata	8.550	60.288	7,05	23.577	90.432	3,84	3,05

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 14,950; Y: 12,784; Z: 2,995	Bullonata	220x226	14,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-84,0; 71,0)	2 = (-84,0; 33,0)	3 = (84,0; 71,0)	4 = (84,0; 33,0)	5 = (-84,0; -71,0)	6 = (-84,0; -33,0)	7 = (84,0; -71,0)
8 = (84,0; -33,0)						
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (65,7; 94,0)	2 = (65,8; -94,0)	3 = (-65,7; -94,0)	4 = (-65,8; 94,0)	5 = (0,0; 105,0)	6 = (0,0; -105,0)	7 = (3,5; 0,0)
8 = (-3,5; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEl. X	IdxEl. Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	3	2	-19	-8.552	47.011	79.849	0,026	0,038	0,51	0,50	1,43	2,50	NS	9,34

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl.	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,158	0,186	-144	68.408	573.350	674.957	NS	9,87

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].

Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	73.707	182.403	2,47

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{id,X}$	$\sigma_{id,Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	11,0	11,0	66,9	66,9	235,0	0,85	1,00	2,95
2	0,0	0,0	11,0	11,0	69,6	69,6	235,0	0,85	1,00	2,84
3	0,0	0,0	11,0	11,0	69,6	69,6	235,0	0,85	1,00	2,84
4	0,0	0,0	11,0	11,0	66,9	66,8	235,0	0,85	1,00	2,95
5	0,0	0,0	11,0	11,0	74,8	74,9	235,0	0,85	1,00	2,64
6	0,0	0,0	11,0	11,0	77,5	77,6	235,0	0,85	1,00	2,55
7	11,0	11,0	0,0	0,0	53,8	56,5	235,0	0,85	1,00	3,47
8	11,0	11,0	0,0	0,0	56,5	53,8	235,0	0,85	1,00	3,47

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm²].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Pilastro G2
Trave G3-G2

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEl.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
Pilastro G2	1	7	8.198	33	62.739	36.953	0,038	0,026	0,50	0,51	2,50	1,43	7,65	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G2	1	69.302	143.317	2,07

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	8.198	60.288	7,35	69.300	90.432	1,30	1,46
Verifica della parte filettata	8.198	60.288	7,35	52.080	90.432	1,74	1,83
Verifica della parte filettata	8.150	60.288	7,40	69.302	90.432	1,30	1,47
Verifica della parte filettata	8.150	60.288	7,40	52.082	90.432	1,74	1,83
Verifica della parte filettata	8.198	60.288	7,35	4.953	90.432	18,26	5,71
Verifica della parte filettata	8.198	60.288	7,35	22.172	90.432	4,08	3,21
Verifica della parte filettata	8.150	60.288	7,40	4.955	90.432	18,25	5,74
Verifica della parte filettata	8.150	60.288	7,40	22.174	90.432	4,08	3,22

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 15,160; Y: 12,784; Z: 2,995	Bullonata	220x226	14,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-84,0; 71,0) 8 = (84,0; -33,0)	2 = (-84,0; 33,0)	3 = (84,0; 71,0)	4 = (84,0; 33,0)	5 = (-84,0; -71,0)	6 = (-84,0; -33,0)	7 = (84,0; -71,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-65,7; 94,0) 8 = (3,5; 0,0)	2 = (-65,8; -94,0)	3 = (65,7; -94,0)	4 = (65,8; 94,0)	5 = (0,0; 105,0)	6 = (0,0; -105,0)	7 = (-3,5; 0,0)

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	5	2	33	-8.198	47.011	79.849	0,026	0,038	0,51	0,50	1,43	2,50	NS	9,74

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,158	0,186	-168	65.392	573.350	674.957	NS	10,32

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	69.302	182.403	2,63

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par.Ult.	τ Par.Ric.	τ Ort.Ult.	τ Ort.Ric.	σ Ort.Ult.	σ Ort.Ric.	Fyk	βI	β2	CS
1	0,0	0,0	10,5	10,5	62,8	62,8	235,0	0,85	1,00	3,14
2	0,0	0,0	10,5	10,5	65,3	65,3	235,0	0,85	1,00	3,02
3	0,0	0,0	10,5	10,5	65,3	65,2	235,0	0,85	1,00	3,02

4	0,0	0,0	10,5	10,5	62,8	62,8	235,0	0,85	1,00	3,14
5	0,0	0,0	10,5	10,5	70,3	70,3	235,0	0,85	1,00	2,81
6	0,0	0,0	10,5	10,5	72,7	72,8	235,0	0,85	1,00	2,72
7	10,5	10,5	0,0	0,0	53,0	50,6	235,0	0,85	1,00	3,70
8	10,5	10,5	0,0	0,0	50,6	53,0	235,0	0,85	1,00	3,70

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ iniz.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ fin.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ iniz.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ fin.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Trave G3-G2
Pilastro G3

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Pilastro G3	1	7	7.985	32	62.739	36.950	0,038	0,026	0,50	0,51	2,50	1,43	7,86	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro GG3	1	58.679	143.317	2,44

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Fv}	Ftd	FtRd	CS_{Ftc}	CS_{Ftmax}
Verifica della parte filettata	7.985	60.288	7,55	58.679	90.432	1,54	1,68
Verifica della parte filettata	7.985	60.288	7,55	44.092	90.432	2,05	2,08
Verifica della parte filettata	7.943	60.288	7,59	58.678	90.432	1,54	1,68
Verifica della	7.943	60.288	7,59	44.091	90.432	2,05	2,08

parte filettata							
Verifica della parte filettata	7.985	60.288	7,55	4.169	90.432	21,69	6,05
Verifica della parte filettata	7.985	60.288	7,55	18.756	90.432	4,82	3,56
Verifica della parte filettata	7.943	60.288	7,59	4.168	90.432	21,70	6,07
Verifica della parte filettata	7.943	60.288	7,59	18.755	90.432	4,82	3,57

LEGENDA

Tipo	Area Interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 21,237; Y: 12,779; Z: 2,995	Bullonata	220x226	14,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-84,0; 71,0)	2 = (-84,0; 33,0)	3 = (84,0; 71,0)	4 = (84,0; 33,0)	5 = (-84,0; -71,0)	6 = (-84,0; -33,0)	7 = (84,0; -71,0)
8 = (84,0; -33,0)						

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (65,7; 94,0)	2 = (65,8; -94,0)	3 = (-65,7; -94,0)	4 = (-65,8; 94,0)	5 = (0,0; 105,0)	6 = (0,0; -105,0)	7 = (3,5; 0,0)
8 = (-3,5; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEl. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	5	2	32	-7.985	47.011	79.849	0,026	0,038	0,51	0,50	1,43	2,50	NS	10,00

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,158	0,186	-168	63.712	573.350	674.957	NS	10,59

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	58.679	182.403	3,11

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{id.X}$	$\sigma_{id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].

τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	10,3	10,3	53,0	53,0	235,0	0,85	1,00	3,70
2	0,0	0,0	10,3	10,3	55,4	55,4	235,0	0,85	1,00	3,55
3	0,0	0,0	10,3	10,3	55,4	55,4	235,0	0,85	1,00	3,55
4	0,0	0,0	10,3	10,3	53,0	53,0	235,0	0,85	1,00	3,70
5	0,0	0,0	10,3	10,3	59,3	59,3	235,0	0,85	1,00	3,32
6	0,0	0,0	10,3	10,3	61,7	61,7	235,0	0,85	1,00	3,19
7	10,3	10,3	0,0	0,0	42,6	45,0	235,0	0,85	1,00	4,33
8	10,3	10,3	0,0	0,0	45,0	42,6	235,0	0,85	1,00	4,33

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Pilastro G3
Trave G3-2a

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEL.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Pilastro G3	4	7	-503	459	62.739	36.938	0,038	0,026	0,50	0,51	2,50	1,43	NS	80,47

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G3	1	35.059	143.317	4,09

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro
1	16	17	24,00	26	201,0	157,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	497	60.288	NS	35.058	90.432	2,58	3,53
Verifica della parte filettata	497	60.288	NS	26.367	90.432	3,43	4,65
Verifica della parte filettata	503	60.288	NS	35.059	90.432	2,58	3,52
Verifica della parte filettata	503	60.288	NS	26.367	90.432	3,43	4,65
Verifica della parte filettata	497	60.288	NS	2.580	90.432	35,05	36,95
Verifica della parte filettata	497	60.288	NS	11.271	90.432	8,02	10,45
Verifica della parte filettata	503	60.288	NS	2.581	90.432	35,04	36,80
Verifica della parte filettata	503	60.288	NS	11.272	90.432	8,02	10,44

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bulione [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 21,447; Y: 12,779; Z: 2,995	Bullonata	220x226	14,00	SI
Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].							
1 = (-84,0; 71,0) 8 = (84,0; -33,0)	2 = (-84,0; 33,0)	3 = (84,0; 71,0)	4 = (84,0; 33,0)	5 = (-84,0; -71,0)	6 = (-84,0; -33,0)	7 = (84,0; -71,0)	
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].							
1 = (65,8; 94,0) 8 = (-3,5; 0,0)	2 = (65,7; -94,0)	3 = (-65,8; -94,0)	4 = (-65,7; 94,0)	5 = (0,0; 105,0)	6 = (0,0; -105,0)	7 = (3,5; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	5	3	459	503	47.011	79.849	0,026	0,038	0,51	0,50	1,43	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α

K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,158	0,186	-3.592	-4.000	573.350	674.957	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	35.059	182.403	5,20

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	89
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	152

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	0,5	0,5	32,8	32,8	235,0	0,85	1,00	6,08
2	0,0	0,0	0,5	0,5	33,0	33,0	235,0	0,85	1,00	6,05
3	0,0	0,0	0,5	0,5	33,0	33,0	235,0	0,85	1,00	6,05
4	0,0	0,0	0,5	0,5	32,8	32,8	235,0	0,85	1,00	6,08
5	0,0	0,0	0,5	0,5	36,7	36,7	235,0	0,85	1,00	5,44
6	0,0	0,0	0,5	0,5	36,9	36,9	235,0	0,85	1,00	5,42
7	0,5	0,5	0,0	0,0	26,5	26,7	235,0	0,85	1,00	7,48
8	0,5	0,5	0,0	0,0	26,7	26,5	235,0	0,85	1,00	7,48

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Trave G4-G6

Pilastro G4
LEGENDA
N_{beam} Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
Pilastro G4	2	2	1.881	42	77.760	61.680	0,079	0,031	1,00	0,79	2,50	2,50	41,34	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G4	1	16.012	92.830	5,80

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	1.866	32.256	17,29	16.012	48.384	3,02	3,40
Verifica della parte filettata	1.881	32.256	17,15	15.887	48.384	3,05	3,42
Verifica della parte filettata	1.866	32.256	17,29	2.790	48.384	17,34	10,10
Verifica della parte filettata	1.881	32.256	17,15	2.665	48.384	18,16	10,25

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg.	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 21,199; Y: 19,946; Z: 3,764	Bullonata	140x145	10,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-49,0; 39,5)	2 = (49,0; 39,5)	3 = (-49,0; -39,5)	4 = (49,0; -39,5)			

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (42,4; 58,0)	2 = (42,4; -58,0)	3 = (-42,4; -58,0)	4 = (-42,4; 58,0)	5 = (0,0; 66,5)	6 = (0,0; -66,5)	7 = (2,8; 0,0)
8 = (-2,8; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.

Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEL.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	4	2	-42	-1.881	46.523	73.108	0,021	0,033	0,54	0,85	2,50	2,50	NS	38,87

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,119	0,114	-128	7.488	308.448	295.488	NS	39,46

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	16.012	103.145	6,44

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	140
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	140
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	92
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	92

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par Iniz.	τ Par fin.	τ Ort Iniz.	τ Ort fin.	σ Ort Iniz.	σ Ort fin.	FyK	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	2,6	2,6	16,9	17,7	235,0	0,85	1,00	11,18
2	0,0	0,0	2,6	2,6	19,0	19,8	235,0	0,85	1,00	10,01
3	0,0	0,0	2,6	2,6	17,8	18,5	235,0	0,85	1,00	10,67
4	0,0	0,0	2,6	2,6	18,1	18,9	235,0	0,85	1,00	10,46
5	0,0	0,0	2,6	2,6	21,6	19,6	235,0	0,85	1,00	9,18
6	0,0	0,0	2,6	2,6	22,5	20,4	235,0	0,85	1,00	8,83

7	2,6	2,6	0,0	0,0	14,1	15,0	235,0	0,85	1,00	13,12
8	2,6	2,6	0,0	0,0	14,9	14,1	235,0	0,85	1,00	13,19

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Trave G4-G6
Pilastro G6

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Pilastro G6	2	2	2.113	42	77.760	61.680	0,079	0,031	1,00	0,79	2,50	2,50	36,80	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G6	1	19.282	92.830	4,81

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TraTra}
Verifica della parte filettata	2.098	32.256	15,37	19.275	48.384	2,51	2,86
Verifica della parte filettata	2.113	32.256	15,27	19.282	48.384	2,51	2,86
Verifica della parte filettata	2.098	32.256	15,37	3.302	48.384	14,65	8,79
Verifica della parte filettata	2.113	32.256	15,27	3.308	48.384	14,63	8,75

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio

Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 16,155; Y: 20,935; Z: 3,764	Bullonata	140x145	10,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-49,0; 39,5)	2 = (49,0; 39,5)	3 = (-49,0; -39,5)	4 = (49,0; -39,5)

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-42,4; 58,0)	2 = (-42,4; -58,0)	3 = (42,4; -58,0)	4 = (42,4; 58,0)	5 = (0,0; 66,5)	6 = (0,0; -66,5)	7 = (-2,8; 0,0)
8 = (2,8; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	4	2	-42	-2.113	46.523	73.108	0,021	0,033	0,54	0,85	2,50	2,50	NS	34,60

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,119	0,114	-128	8.416	308.448	295.488	NS	35,11

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	2	19.282	103.145	5,35

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	140
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	140

7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	92
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	92

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	2,9	2,9	21,6	21,6	235,0	0,85	1,00	9,15
2	0,0	0,0	2,9	2,9	22,6	22,5	235,0	0,85	1,00	8,76
3	0,0	0,0	2,9	2,9	22,5	22,5	235,0	0,85	1,00	8,80
4	0,0	0,0	2,9	2,9	21,7	21,7	235,0	0,85	1,00	9,11
5	0,0	0,0	2,9	2,9	24,8	25,0	235,0	0,85	1,00	7,95
6	0,0	0,0	2,9	2,9	25,7	25,8	235,0	0,85	1,00	7,68
7	2,9	2,9	0,0	0,0	18,0	17,1	235,0	0,85	1,00	10,98
8	2,9	2,9	0,0	0,0	17,1	17,9	235,0	0,85	1,00	10,99

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Pilastro G6
Trave G6-G7

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEL.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Pilastro G6	1	3	2.230	-35	77.760	61.723	0,079	0,031	1,00	0,79	2,50	2,50	34,87	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Pilastro G6	1	20.787	92.830	4,47

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro
1	12	13	19,00	21	113,0	84,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]

Area	Area nominale [mm²]
Area Res	Area resistente [mm²]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	2.230	32.256	14,46	20.787	48.384	2,33	2,66
Verifica della parte filettata	2.218	32.256	14,54	20.772	48.384	2,33	2,66
Verifica della parte filettata	2.230	32.256	14,46	3.568	48.384	13,56	8,21
Verifica della parte filettata	2.218	32.256	14,54	3.553	48.384	13,62	8,25

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 16,005; Y: 20,965; Z: 3,764	Bullonata	140x145	10,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-49,0; 39,5) | 2 = (49,0; 39,5) | 3 = (-49,0; -39,5) | 4 = (49,0; -39,5)

Coordinate (X; Y) dei baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (42,4; 58,0) | 2 = (42,4; -58,0) | 3 = (-42,4; -58,0) | 4 = (-42,4; 58,0) | 5 = (0,0; 66,5) | 6 = (0,0; -66,5) | 7 = (2,8; 0,0) | 8 = (-2,8; 0,0)

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	4	1	-35	-2.230	46.523	73.108	0,021	0,033	0,54	0,85	2,50	2,50	NS	32,78

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,119	0,114	-112	8.896	308.448	295.488	NS	33,22

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	20.787	103.145	4,96

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	zX	zY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y

1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	55
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	140
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	140
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	92
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	92

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	3,1	3,1	23,3	23,3	235,0	0,85	1,00	8,49
2	0,0	0,0	3,1	3,1	24,4	24,5	235,0	0,85	1,00	8,09
3	0,0	0,0	3,1	3,1	24,2	24,3	235,0	0,85	1,00	8,15
4	0,0	0,0	3,1	3,1	23,4	23,5	235,0	0,85	1,00	8,42
5	0,0	0,0	3,1	3,1	27,0	26,7	235,0	0,85	1,00	7,35
6	0,0	0,0	3,1	3,1	28,0	27,7	235,0	0,85	1,00	7,09
7	3,1	3,1	0,0	0,0	18,4	19,4	235,0	0,85	1,00	10,16
8	3,1	3,1	0,0	0,0	19,4	18,4	235,0	0,85	1,00	10,17

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm²].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

VERIFICHE COLLEGAMENTI ACCIAIO (Elevazione)

Collegamento di tipo FLANGIA (pilastro/trave passante)

Beam

N_{beam}
Trave G5-G8
Pilastro G5

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Trave G5-G8	2	3	-539	-103	61.200	35.236	5,079	0,019	1,00	0,58	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi	Coefficiente di sicurezza.

c

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Trave G5-G8	1	19.637	78.444	3,99

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato li bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	532	22.272	41,86	2.203	33.408	15,16	14,09
Verifica della parte filettata	539	22.272	41,32	2.201	33.408	15,18	14,04
Verifica della parte filettata	532	22.272	41,86	19.637	33.408	1,70	2,25
Verifica della parte filettata	539	22.272	41,32	19.636	33.408	1,70	2,25

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 1,958; Y: 21,085; Z: 3,117	Bullonata	200x202	10,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-51,0; 68,0)	2 = (51,0; 68,0)	3 = (-51,0; -68,0)	4 = (51,0; -68,0)

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (60,6; 85,0)	2 = (60,6; -85,0)	3 = (-60,6; -85,0)	4 = (-60,6; 85,0)	5 = (0,0; 95,0)	6 = (0,0; -95,0)	7 = (3,3; 0,0)
8 = (-3,3; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEL.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	3	4	-103	539	72.000	72.000	0,102	0,033	1,00	1,00	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α

K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,180	0,178	356	-2.140	466.560	461.376	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	19.637	92.287	4,70

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	0,5	0,5	21,7	21,7	235,0	0,85	1,00	9,18
2	0,0	0,0	0,5	0,5	17,2	17,2	235,0	0,85	1,00	11,59
3	0,0	0,0	0,5	0,5	17,3	17,2	235,0	0,85	1,00	11,56
4	0,0	0,0	0,5	0,5	21,7	21,7	235,0	0,85	1,00	9,20
5	0,0	0,0	0,5	0,5	24,0	24,0	235,0	0,85	1,00	8,31
6	0,0	0,0	0,5	0,5	19,5	19,6	235,0	0,85	1,00	10,21
7	0,5	0,5	0,0	0,0	17,6	13,1	235,0	0,85	1,00	11,35
8	0,5	0,5	0,0	0,0	13,1	17,6	235,0	0,85	1,00	11,35

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto inizIale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Pilastro G8

Trave G5-G8
Trave G8-P32

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Trave G5-G8	1	3	481	-65	61.200	35.236	0,136	0,019	1,00	0,58	2,50	2,50	NS	NS
Trave G8-P32	1	3	481	-65	61.200	35.236	0,136	0,019	1,00	0,58	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Trave 5-8	1	10.747	78.444	7,30
Trave 8-P28	1	10.747	78.444	7,30

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	484	22.272	46,02	10.747	33.408	3,11	3,98
Verifica della parte filettata	484	22.272	46,02	10.740	33.408	3,11	3,98
Verifica della parte filettata	484	22.272	46,02	2.879	33.408	11,60	13,09
Verifica della parte filettata	484	22.272	46,02	2.875	33.408	11,62	13,08

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 1,958; Y: 26,232; Z: 3,117	Bullonata	200x202	10,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-51,0; 68,0)	2 = (51,0; 68,0)	3 = (-51,0; -68,0)	4 = (51,0; -68,0)

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (60,6; 85,0)	2 = (60,6; -85,0)	3 = (-60,6; -85,0)	4 = (-60,6; 85,0)	5 = (0,0; 95,0)	6 = (0,0; -95,0)	7 = (3,3; 0,0)
8 = (-3,3; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	3	1	-65	-481	72.000	72.000	0,102	0,033	1,00	1,00	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,180	0,178	240	1.924	466.560	461.376	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	10.747	92.287	8,59

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par.Iniz.	τ Par.fin.	τ Ort.Iniz.	τ Ort.fin.	σ Ort.Iniz.	σ Ort.fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,1	0,1	0,5	0,5	9,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,87

2	0,1	0,1	0,5	0,5	18,7	18,8	235,0	0,85	1,00	10,59
3	0,1	0,1	0,5	0,5	18,6	18,7	235,0	0,85	1,00	10,70
4	0,1	0,1	0,5	0,5	10,1	10,2	235,0	0,85	1,00	19,51
5	0,1	0,1	0,5	0,5	11,9	11,6	235,0	0,85	1,00	16,75
6	0,1	0,1	0,5	0,5	20,5	20,2	235,0	0,85	1,00	9,72
7	0,5	0,5	0,1	0,1	7,0	15,7	235,0	0,85	1,00	12,75
8	0,5	0,5	0,1	0,1	15,6	7,0	235,0	0,85	1,00	12,76

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

N_{beam}
Pilastro G7
Trave G7-12a
Trave G6-G7

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEL.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
Trave G7-12a	1	1	-363	21	61.200	35.234	0,100	0,019	1,00	0,58	2,50	2,50	NS	NS
Trave G6-G7	1	1	-363	21	61.200	35.234	0,100	0,019	1,00	0,58	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
Trave G7-12a	1	15.965	78.444	4,91
Trave G6-G7	1	15.965	78.444	4,91

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Bulloni

Piastre	Diametro	Diam Foro	Diam Dado	Diam Medio	Area	Area Res	Tratt. Sup.
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro
1	10	11	17,00	19	78,0	58,0	Altro

LEGENDA

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il bullone nella relativa tabella
Diametro	Diametro Nominale del Bullone [mm]
Diam Foro	Diametro del Foro [mm]
Diam Dado	Diametro del Dado [mm]
Diam Medio	Diametro medio del Dado [mm]
Area	Area nominale [mm^2]
Area Res	Area resistente [mm^2]
Tratt. Sup.	Trattamento superfici a contatto

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Fv}	Ftd	FtRd	CS_{Ft}	CS_{comb}
Verifica della parte filettata	363	22.272	61,36	2.124	33.408	15,73	16,20
Verifica della parte filettata	363	22.272	61,36	2.141	33.408	15,60	16,11

Verifica della parte filettata	363	22.272	61,36	15.948	33.408	2,09	2,80
Verifica della parte filettata	363	22.272	61,36	15.965	33.408	2,09	2,80

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1		Flangia	X: 10,884; Y: 21,976; Z: 3,697	Bullonata	160x164	10,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-51,0; 50,0)	2 = (51,0; 50,0)	3 = (-51,0; -50,0)	4 = (51,0; -50,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-49,0; -67,0)	2 = (-49,0; 67,0)	3 = (49,0; 67,0)	4 = (49,0; -67,0)	5 = (0,0; -76,0)	6 = (0,0; 76,0)	7 = (-3,0; 0,0)
8 = (3,0; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	1	4	21	363	63.273	69.818	0,029	0,032	0,88	0,97	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,142	0,138	-56	-1.452	368.064	357.696	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	4	15.965	92.287	5,78

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_{Id}	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	0,4	0,4	17,4	17,5	235,0	0,85	1,00	11,38
2	0,0	0,0	0,4	0,4	25,5	25,7	235,0	0,85	1,00	7,78
3	0,0	0,0	0,4	0,4	25,3	25,4	235,0	0,85	1,00	7,86
4	0,0	0,0	0,4	0,4	17,6	17,8	235,0	0,85	1,00	11,23
5	0,0	0,0	0,4	0,4	20,7	20,3	235,0	0,85	1,00	9,66
6	0,0	0,0	0,4	0,4	28,5	28,2	235,0	0,85	1,00	7,00
7	0,4	0,4	0,0	0,0	12,8	20,6	235,0	0,85	1,00	9,67
8	0,4	0,4	0,0	0,0	20,6	12,8	235,0	0,85	1,00	9,68

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

VERIFICHE COLLEGAMENTI ACCIAIO (Elevazione)

Collegamento di tipo PIASTRA di FONDAZIONE

N_{beam}
Pilastro G1

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 8,439; Y: 12,784; Z: 0,000	con Tirafondi	464x392	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-196,0; -160,0)	2 = (196,0; -160,0)	3 = (-196,0; 160,0)	4 = (196,0; 160,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,5; 0,0)	2 = (3,5; 0,0)	3 = (-65,8; -94,0)	4 = (65,8; -94,0)	5 = (65,8; 94,0)	6 = (-65,8; 94,0)	7 = (0,0; -105,0)
8 = (0,0; 105,0)	17 = (-110,0; -153,5)	18 = (110,0; -153,5)	19 = (110,0; 153,5)	20 = (-110,0; 153,5)	21 = (-110,0; 0,0)	22 = (110,0; 0,0)
23 = (-121,0; 0,0)	24 = (121,0; 0,0)	25 = (-121,0; -153,5)	26 = (121,0; -153,5)	27 = (121,0; 153,5)	28 = (-121,0; 153,5)	29 = (-179,5; -105,0)
30 = (179,5; -105,0)	31 = (179,5; 105,0)	32 = (-179,5; 105,0)	33 = (-179,5; -94,0)	34 = (179,5; -94,0)	35 = (179,5; 94,0)	36 = (-179,5; 94,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-171,2; -94,0)	2 = (-171,2; 105,0)	3 = (171,2; -105,0)	4 = (171,2; 94,0)	5 = (-121,0; 0,0)	6 = (110,0; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].

Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	2	1	-41	1.852	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	65,86

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,392	0,430	-7.407	-7.408	1.524.096	1.671.840	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	0	195.432	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-4,30	-4,33	3,37	4,15	7,26	8,40	223,81	30,84	26,65

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-109.169	-5.124	-16	1,03	16,46	X: -0,232; Y: 0,196; Z: 0	15,94

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	152
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	152
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	220
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	220
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114

17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par Iniz.	τ Par fin.	τ Ort Iniz.	τ Ort fin.	σ Ort Iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,5	0,5	0,0	0,0	10,3	5,2	235,0	0,85	1,00	19,38
2	0,5	0,5	0,0	0,0	5,2	10,3	235,0	0,85	1,00	19,38
3	0,0	0,0	0,5	0,5	4,7	4,7	235,0	0,85	1,00	42,18
4	0,0	0,0	0,5	0,5	4,7	4,7	235,0	0,85	1,00	42,26
5	0,0	0,0	0,5	0,5	10,8	10,8	235,0	0,85	1,00	18,48
6	0,0	0,0	0,5	0,5	10,8	10,8	235,0	0,85	1,00	18,47
7	0,0	0,0	0,5	0,5	4,1	4,1	235,0	0,85	1,00	47,89
8	0,0	0,0	0,5	0,5	11,4	11,4	235,0	0,85	1,00	17,54
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,4	0,5	0,0	0,0	2,3	4,0	235,0	0,85	1,00	49,07
18	0,5	0,4	0,0	0,0	4,0	2,3	235,0	0,85	1,00	49,26
19	0,5	0,5	0,0	0,0	14,3	11,5	235,0	0,85	1,00	13,95
20	0,5	0,5	0,0	0,0	11,5	14,3	235,0	0,85	1,00	13,94
21	0,5	0,5	0,0	0,0	4,8	10,7	235,0	0,85	1,00	18,64
22	0,5	0,5	0,0	0,0	10,7	4,8	235,0	0,85	1,00	18,67
23	0,5	0,5	0,0	0,0	10,7	4,8	235,0	0,85	1,00	18,64
24	0,5	0,5	0,0	0,0	4,8	10,7	235,0	0,85	1,00	18,67
25	0,5	0,4	0,0	0,0	4,0	2,3	235,0	0,85	1,00	49,05
26	0,4	0,5	0,0	0,0	2,3	4,0	235,0	0,85	1,00	49,28
27	0,5	0,5	0,0	0,0	11,5	14,3	235,0	0,85	1,00	13,96
28	0,5	0,5	0,0	0,0	14,3	11,5	235,0	0,85	1,00	13,94
29	0,0	0,0	0,5	0,5	4,1	4,1	235,0	0,85	1,00	47,79
30	0,0	0,0	0,5	0,5	4,1	4,1	235,0	0,85	1,00	48,10
31	0,0	0,0	0,5	0,5	11,3	11,4	235,0	0,85	1,00	17,57
32	0,0	0,0	0,5	0,5	11,4	11,4	235,0	0,85	1,00	17,53
33	0,0	0,0	0,5	0,5	4,7	4,7	235,0	0,85	1,00	42,09
34	0,0	0,0	0,5	0,5	4,7	4,7	235,0	0,85	1,00	42,33
35	0,0	0,0	0,5	0,5	10,8	10,8	235,0	0,85	1,00	18,50
36	0,0	0,0	0,5	0,5	10,8	10,8	235,0	0,85	1,00	18,45
37	14,1	14,1	0,0	0,0	27,5	45,8	235,0	0,85	1,00	4,17
38	9,1	9,1	0,0	0,0	17,8	29,7	235,0	0,85	1,00	6,43
39	9,1	9,1	0,0	0,0	17,8	29,7	235,0	0,85	1,00	6,43
40	14,1	14,1	0,0	0,0	27,5	45,8	235,0	0,85	1,00	4,17
41	14,1	14,1	0,0	0,0	27,5	45,8	235,0	0,85	1,00	4,17
42	9,1	9,1	0,0	0,0	17,8	29,7	235,0	0,85	1,00	6,43
43	9,1	9,1	0,0	0,0	17,8	29,7	235,0	0,85	1,00	6,43
44	14,1	14,1	0,0	0,0	27,5	45,8	235,0	0,85	1,00	4,17

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par Iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].

$\tau_{Ort\ iniz.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ fin.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ iniz.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ fin.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{tirfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-

LEGENDA

N_{tirfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	1.852	60.288	32,55	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	1.852	60.288	32,55	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	1.852	60.288	32,55	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	1.852	60.288	32,55	0	90.432	NS	NS

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{tirfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	0	164.549	NS
2	0	164.549	NS
3	0	164.549	NS
4	0	164.549	NS

LEGENDA

N_{tirfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	11
2	11
3	11
4	11
5	11
6	11

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{Id}	CoeffSicId
1	16,1	16,1	10,9	24,8	9,02
2	16,1	16,1	10,9	24,8	9,02
3	10,5	10,5	7,0	16,1	13,94
4	10,5	10,5	7,0	16,1	13,94
5	18,4	18,4	15,7	32,8	6,82
6	18,4	18,4	15,7	32,8	6,82

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

N_{beam}
Pilastro G2

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 15,055; Y: 12,784; Z: 0,000	con Tirafondi	464x392	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-196,0; -160,0)	2 = (196,0; -160,0)	3 = (-196,0; 160,0)	4 = (196,0; 160,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,5; 0,0)	2 = (3,5; 0,0)	3 = (-65,8; -94,0)	4 = (65,8; -94,0)	5 = (65,8; 94,0)	6 = (-65,8; 94,0)	7 = (0,0; -105,0)
8 = (0,0; 105,0)	17 = (-110,0; -153,5)	18 = (110,0; -153,5)	19 = (110,0; 153,5)	20 = (-110,0; 153,5)	21 = (-110,0; 0,0)	22 = (110,0; 0,0)
23 = (-121,0; 0,0)	24 = (121,0; 0,0)	25 = (-121,0; -153,5)	26 = (121,0; -153,5)	27 = (121,0; 153,5)	28 = (-121,0; 153,5)	29 = (-179,5; -105,0)
30 = (179,5; -105,0)	31 = (179,5; 105,0)	32 = (-179,5; 105,0)	33 = (-179,5; -94,0)	34 = (179,5; -94,0)	35 = (179,5; 94,0)	36 = (-179,5; 94,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-171,2; -94,0)	2 = (-171,2; 105,0)	3 = (171,2; -105,0)	4 = (171,2; 94,0)	5 = (-121,0; 0,0)	6 = (110,0; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSi c.X	CoeffSi c.Y
1	3	4	20	-243	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifoliamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifoliamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSi c	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,392	0,430	953	952	1.524.096	1.671.840	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	0	195.432	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id,X}$	$\sigma_{Id,Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-5,52	-3,50	4,32	3,47	9,30	6,96	223,81	24,06	32,16

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-140.131	127	-7	0,78	16,46	X: -0,232; Y: -0,196; Z: 0	21,06

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	152
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	152
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	220
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	220
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura

Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,1	0,1	0,0	0,0	9,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,97
2	0,1	0,1	0,0	0,0	10,0	9,9	235,0	0,85	1,00	19,97
3	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,94
4	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,95
5	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,23
6	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,22
7	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,91
8	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,25
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,1	0,1	0,0	0,0	10,1	10,0	235,0	0,85	1,00	19,78
18	0,1	0,1	0,0	0,0	10,0	10,1	235,0	0,85	1,00	19,80
19	0,1	0,1	0,0	0,0	9,8	9,9	235,0	0,85	1,00	20,27
20	0,1	0,1	0,0	0,0	9,9	9,8	235,0	0,85	1,00	20,25
21	0,1	0,1	0,0	0,0	10,0	9,9	235,0	0,85	1,00	19,95
22	0,1	0,1	0,0	0,0	9,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,96
23	0,1	0,1	0,0	0,0	9,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,94
24	0,1	0,1	0,0	0,0	10,0	9,9	235,0	0,85	1,00	19,96
25	0,1	0,1	0,0	0,0	10,0	10,1	235,0	0,85	1,00	19,78
26	0,1	0,1	0,0	0,0	10,1	10,0	235,0	0,85	1,00	19,80
27	0,1	0,1	0,0	0,0	9,9	9,8	235,0	0,85	1,00	20,27
28	0,1	0,1	0,0	0,0	9,8	9,9	235,0	0,85	1,00	20,25
29	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,91
30	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,93
31	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,26
32	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,24
33	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,93
34	0,0	0,0	0,1	0,1	10,0	10,0	235,0	0,85	1,00	19,96
35	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,24
36	0,0	0,0	0,1	0,1	9,9	9,9	235,0	0,85	1,00	20,21
37	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
38	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
39	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
40	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
41	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
42	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
43	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25
44	18,1	18,1	0,0	0,0	35,2	58,6	235,0	0,85	1,00	3,25

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].

Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	236	60.288	NS	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	243	60.288	NS	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	236	60.288	NS	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	243	60.288	NS	0	90.432	NS	NS

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{tirfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	0	164.611	NS
2	0	164.611	NS
3	0	164.611	NS
4	0	164.611	NS

LEGENDA

N_{tirfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	11
2	11
3	11
4	11
5	11
6	11

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{Id}	CoeffSicId
1	20,7	20,7	14,0	31,8	7,03
2	20,7	20,7	14,0	31,8	7,03
3	20,7	20,7	14,0	31,8	7,03
4	20,7	20,7	14,0	31,8	7,03
5	14,9	14,9	13,1	27,1	8,25
6	14,9	14,9	13,1	27,1	8,25

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

N_{beam}
Pilastro G3

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 21,342; Y: 12,779; Z: 0,000	con Tirafondi	464x392	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-196,0; -160,0)	2 = (196,0; -160,0)	3 = (-196,0; 160,0)	4 = (196,0; 160,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,5; 0,0)	2 = (3,5; 0,0)	3 = (-65,8; -94,0)	4 = (65,8; -94,0)	5 = (65,8; 94,0)	6 = (-65,8; 94,0)	7 = (0,0; -105,0)
8 = (0,0; 105,0)	17 = (-110,0; -153,5)	18 = (110,0; -153,5)	19 = (110,0; 153,5)	20 = (-110,0; 153,5)	21 = (-110,0; 0,0)	22 = (110,0; 0,0)
23 = (-121,0; 0,0)	24 = (121,0; 0,0)	25 = (-121,0; -153,5)	26 = (121,0; -153,5)	27 = (121,0; 153,5)	28 = (-121,0; 153,5)	29 = (-179,5; -105,0)
30 = (179,5; -105,0)	31 = (179,5; 105,0)	32 = (-179,5; 105,0)	33 = (-179,5; -94,0)	34 = (179,5; -94,0)	35 = (179,5; 94,0)	36 = (-179,5; 94,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-171,2; -94,0)	2 = (-171,2; 105,0)	3 = (171,2; -105,0)	4 = (171,2; 94,0)	5 = (-121,0; 0,0)	6 = (110,0; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEl. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	3	3	33	-1.756	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	69,46

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,392	0,430	7.025	7.024	1.524.096	1.671.840	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	1	0	195.432	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-2,63	-2,28	2,06	2,20	4,43	4,44	223,81	50,53	50,39

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-66.472	1.986	26	0,53	16,46	X: 0,232; Y: -0,196; Z: 0	30,80

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	152
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	152
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	89
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	220
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	220
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	114
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	176
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	120

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	$\tau_{Par,Inf}$	$\tau_{Par,Sup}$	$\tau_{Ort,Inf}$	$\tau_{Ort,Sup}$	$\sigma_{Ort,Inf}$	$\sigma_{Ort,Sup}$	FYK	β1	β2	CS
1	0,5	0,5	0,0	0,0	3,8	5,7	235,0	0,85	1,00	35,08
2	0,5	0,5	0,0	0,0	5,7	3,8	235,0	0,85	1,00	35,07
3	0,0	0,0	0,5	0,5	5,9	5,8	235,0	0,85	1,00	33,97
4	0,0	0,0	0,5	0,5	5,9	5,9	235,0	0,85	1,00	33,88
5	0,0	0,0	0,5	0,5	3,6	3,6	235,0	0,85	1,00	55,16
6	0,0	0,0	0,5	0,5	3,6	3,6	235,0	0,85	1,00	55,39
7	0,0	0,0	0,5	0,5	6,1	6,1	235,0	0,85	1,00	32,70
8	0,0	0,0	0,5	0,5	3,4	3,3	235,0	0,85	1,00	58,58
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,5	0,5	0,0	0,0	7,2	6,1	235,0	0,85	1,00	27,80
18	0,5	0,5	0,0	0,0	6,1	7,2	235,0	0,85	1,00	27,70
19	0,3	0,5	0,0	0,0	2,8	3,3	235,0	0,85	1,00	59,23
20	0,5	0,3	0,0	0,0	3,3	2,8	235,0	0,85	1,00	59,67
21	0,5	0,5	0,0	0,0	5,8	3,6	235,0	0,85	1,00	34,25
22	0,5	0,5	0,0	0,0	3,6	5,8	235,0	0,85	1,00	34,10
23	0,5	0,5	0,0	0,0	3,6	5,8	235,0	0,85	1,00	34,27
24	0,5	0,5	0,0	0,0	5,8	3,6	235,0	0,85	1,00	34,09
25	0,5	0,5	0,0	0,0	6,1	7,2	235,0	0,85	1,00	27,81
26	0,5	0,5	0,0	0,0	7,2	6,1	235,0	0,85	1,00	27,69
27	0,5	0,3	0,0	0,0	3,3	2,8	235,0	0,85	1,00	59,20
28	0,3	0,5	0,0	0,0	2,8	3,3	235,0	0,85	1,00	59,71

29	0,0	0,0	0,5	0,5	6,0	6,1	235,0	0,85	1,00	32,86
30	0,0	0,0	0,5	0,5	6,1	6,1	235,0	0,85	1,00	32,62
31	0,0	0,0	0,5	0,5	3,4	3,4	235,0	0,85	1,00	58,33
32	0,0	0,0	0,5	0,5	3,3	3,3	235,0	0,85	1,00	59,06
33	0,0	0,0	0,5	0,5	5,8	5,8	235,0	0,85	1,00	34,05
34	0,0	0,0	0,5	0,5	5,9	5,9	235,0	0,85	1,00	33,80
35	0,0	0,0	0,5	0,5	3,6	3,6	235,0	0,85	1,00	54,94
36	0,0	0,0	0,5	0,5	3,5	3,6	235,0	0,85	1,00	55,58
37	5,6	5,6	0,0	0,0	10,9	18,1	235,0	0,85	1,00	10,56
38	8,6	8,6	0,0	0,0	16,8	27,9	235,0	0,85	1,00	6,83
39	8,6	8,6	0,0	0,0	16,8	27,9	235,0	0,85	1,00	6,83
40	5,6	5,6	0,0	0,0	10,9	18,1	235,0	0,85	1,00	10,56
41	5,6	5,6	0,0	0,0	10,9	18,1	235,0	0,85	1,00	10,56
42	8,6	8,6	0,0	0,0	16,8	27,9	235,0	0,85	1,00	6,83
43	8,6	8,6	0,0	0,0	16,8	27,9	235,0	0,85	1,00	6,83
44	5,6	5,6	0,0	0,0	10,9	18,1	235,0	0,85	1,00	10,56

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,46	3	0,0	-

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	1.756	60.288	34,33	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	1.756	60.288	34,33	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	1.756	60.288	34,33	0	90.432	NS	NS
Verifica della parte filettata	1.756	60.288	34,33	0	90.432	NS	NS

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	0	159.279	NS
2	0	159.279	NS
3	0	159.279	NS
4	0	159.279	NS

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.

Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	11
2	11
3	11
4	11
5	11
6	11

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{Id}	CoeffSicId
1	6,4	6,4	4,3	9,8	22,87
2	6,4	6,4	4,3	9,8	22,87
3	9,9	9,9	6,6	15,2	14,77
4	9,9	9,9	6,6	15,2	14,77
5	9,7	9,7	8,3	17,3	12,91
6	9,7	9,7	8,3	17,3	12,91

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

Colleg. 46196

ID Nodo del collegamento: 74

Beam

N_{beam}
Piastro G4

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 21,273; Y: 19,931; Z: 0,000	con Tirafondi	400x334	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-164,0; -131,0)	2 = (164,0; -131,0)	3 = (-164,0; 131,0)	4 = (164,0; 131,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,0; 0,0)	2 = (3,0; 0,0)	3 = (-49,0; -67,0)	4 = (49,0; -67,0)	5 = (49,0; 67,0)	6 = (-49,0; 67,0)	7 = (0,0; -76,0)
8 = (0,0; 76,0)	17 = (-80,0; -124,5)	18 = (80,0; -124,5)	19 = (80,0; 124,5)	20 = (-80,0; 124,5)	21 = (-80,0; 0,0)	22 = (80,0; 0,0)
23 = (-89,0; 0,0)	24 = (89,0; 0,0)	25 = (-89,0; -124,5)	26 = (89,0; -124,5)	27 = (89,0; 124,5)	28 = (-89,0; 124,5)	29 = (-147,5; -76,0)
30 = (147,5; -76,0)	31 = (147,5; 76,0)	32 = (-147,5; 76,0)	33 = (-147,5; -67,0)	34 = (147,5; -67,0)	35 = (147,5; 67,0)	36 = (-147,5; 67,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-139,2; -67,0)	2 = (-139,2; 76,0)	3 = (139,2; -76,0)	4 = (139,2; 67,0)	5 = (-89,0; 0,0)	6 = (80,0; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{bl}	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	3	4	27	-298	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,334	0,366	1.192	1.192	1.298.592	1.423.008	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	1.663	195.432	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-0,68	-1,21	0,44	0,86	1,02	1,93	223,81	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-2.420	1.006	85	0,28	16,46	X: 0,2; Y: -0,167; Z: 0	57,78

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122

24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,8	1,4	235,0	0,85	1,00	NS
2	0,1	0,0	0,0	0,0	1,4	0,8	235,0	0,85	1,00	NS
3	0,0	0,0	0,1	0,1	1,6	1,6	235,0	0,85	1,00	NS
4	0,0	0,0	0,1	0,1	1,6	1,6	235,0	0,85	1,00	NS
5	0,0	0,0	0,0	0,0	0,9	1,0	235,0	0,85	1,00	NS
6	0,0	0,0	0,0	0,0	0,9	0,9	235,0	0,85	1,00	NS
7	0,0	0,0	0,1	0,1	1,7	1,8	235,0	0,85	1,00	NS
8	0,0	0,0	0,0	0,0	1,1	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,1	0,1	0,0	0,0	2,8	1,8	235,0	0,85	1,00	70,95
18	0,1	0,1	0,0	0,0	1,8	2,9	235,0	0,85	1,00	69,83
19	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	1,1	235,0	0,85	1,00	98,97
20	0,0	0,0	0,0	0,0	1,1	2,0	235,0	0,85	1,00	NS
21	0,1	0,0	0,0	0,0	1,5	0,9	235,0	0,85	1,00	NS
22	0,0	0,1	0,0	0,0	0,9	1,6	235,0	0,85	1,00	NS
23	0,0	0,1	0,0	0,0	0,9	1,5	235,0	0,85	1,00	NS
24	0,1	0,0	0,0	0,0	1,6	0,9	235,0	0,85	1,00	NS
25	0,1	0,1	0,0	0,0	1,8	2,8	235,0	0,85	1,00	71,06
26	0,1	0,1	0,0	0,0	2,9	1,8	235,0	0,85	1,00	69,72
27	0,0	0,0	0,0	0,0	1,2	2,0	235,0	0,85	1,00	98,46
28	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
29	0,0	0,0	0,1	0,1	1,7	1,7	235,0	0,85	1,00	NS
30	0,0	0,0	0,1	0,1	1,8	1,8	235,0	0,85	1,00	NS
31	0,0	0,0	0,0	0,0	1,2	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
32	0,0	0,0	0,0	0,0	1,1	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
33	0,0	0,0	0,1	0,1	1,6	1,5	235,0	0,85	1,00	NS
34	0,0	0,0	0,1	0,1	1,6	1,6	235,0	0,85	1,00	NS
35	0,0	0,0	0,0	0,0	1,0	1,0	235,0	0,85	1,00	NS
36	0,0	0,0	0,0	0,0	1,0	0,9	235,0	0,85	1,00	NS
37	0,7	0,7	0,0	0,0	1,6	2,7	235,0	0,85	1,00	72,29
38	1,8	1,8	0,0	0,0	3,9	6,6	235,0	0,85	1,00	29,27
39	1,8	1,8	0,0	0,0	3,9	6,6	235,0	0,85	1,00	29,27
40	0,7	0,7	0,0	0,0	1,6	2,7	235,0	0,85	1,00	72,29
41	0,7	0,7	0,0	0,0	1,6	2,7	235,0	0,85	1,00	72,29
42	1,8	1,8	0,0	0,0	3,9	6,6	235,0	0,85	1,00	29,27
43	1,8	1,8	0,0	0,0	3,9	6,6	235,0	0,85	1,00	29,27
44	0,7	0,7	0,0	0,0	1,6	2,7	235,0	0,85	1,00	72,29

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	298	60.288	NS	1.267	90.432	71,37	83,23
Verifica della parte filettata	298	60.288	NS	1.232	90.432	73,40	84,48
Verifica della parte filettata	298	60.288	NS	1.663	90.432	54,38	65,97
Verifica della parte filettata	298	60.288	NS	1.629	90.432	55,51	66,71

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	1.267	132.408	NS
2	1.232	132.408	NS
3	1.663	132.408	79,62
4	1.629	132.408	81,28

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	9
2	9
3	9
4	9
5	9
6	9

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σv	σo	τ	σ_{id}	CoeffSicId
1	0,9	0,9	0,5	1,3	NS
2	0,9	0,9	0,5	1,3	NS
3	2,8	2,8	1,7	4,0	56,22
4	2,8	2,8	1,7	4,0	56,22
5	5,6	5,6	3,9	8,8	25,47

6	5,6	5,6	3,9	8,8	25,47

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm²].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm²].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm²].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm²].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

Colleg. 56439

ID Nodo del collegamento: 81

Beam

N_{beam}
Pilastro 8
Winkler 5-8

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 1,958; Y: 26,232; Z: 0,000	con Tirafondi	442x372	15,00	SI
Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].							
1 = (-185,0; -150,0)	2 = (185,0; -150,0)	3 = (-185,0; 150,0)	4 = (185,0; 150,0)				
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].							
1 = (-3,3; 0,0)	2 = (3,3; 0,0)	3 = (-60,6; -85,0)	4 = (60,6; -85,0)	5 = (60,6; 85,0)	6 = (-60,6; 85,0)	7 = (0,0; -95,0)	
8 = (0,0; 95,0)	17 = (-100,0; -143,5)	18 = (100,0; -143,5)	19 = (100,0; 143,5)	20 = (-100,0; 143,5)	21 = (-100,0; 0,0)	22 = (100,0; 0,0)	
23 = (-110,0; 0,0)	24 = (110,0; 0,0)	25 = (-110,0; -143,5)	26 = (110,0; -143,5)	27 = (110,0; 143,5)	28 = (-110,0; 143,5)	29 = (-168,5; -95,0)	
30 = (168,5; -95,0)	31 = (168,5; 95,0)	32 = (-168,5; 95,0)	33 = (-168,5; -85,0)	34 = (168,5; -85,0)	35 = (168,5; 85,0)	36 = (-168,5; 85,0)	
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].							
1 = (-160,2; -85,0)	2 = (-160,2; 95,0)	3 = (160,2; -95,0)	4 = (160,2; 85,0)	5 = (-110,0; 0,0)	6 = (100,0; 0,0)		

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL. X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl. X	DstBl. Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	2	1	-61	481	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,372	0,408	-1.925	-1.924	1.446.336	1.586.304	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	2	7.295	195.432	26,79

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id,X}$	$\sigma_{Id,Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-1,56	-3,03	0,96	1,85	2,28	4,41	223,81	98,09	50,81

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-1.085	-3.566	-574	0,87	16,46	X: -0,221; Y: 0,186; Z: 0	18,91

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm^2].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm^2].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura

Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par iniz.	τ Par fin.	τ Ort iniz.	τ Ort fin.	σ Ort iniz.	σ Ort fin.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,1	0,1	0,0	0,0	2,6	1,9	235,0	0,85	1,00	76,97
2	0,1	0,1	0,0	0,0	1,9	2,6	235,0	0,85	1,00	77,22
3	0,0	0,0	0,1	0,1	2,4	2,5	235,0	0,85	1,00	79,77
4	0,0	0,0	0,1	0,1	2,6	2,4	235,0	0,85	1,00	75,80
5	0,0	0,0	0,1	0,1	3,1	3,2	235,0	0,85	1,00	62,32
6	0,0	0,0	0,1	0,1	3,3	3,1	235,0	0,85	1,00	59,87
7	0,0	0,0	0,1	0,1	3,0	3,1	235,0	0,85	1,00	64,40
8	0,0	0,0	0,1	0,1	3,7	3,8	235,0	0,85	1,00	52,52
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,1	0,1	0,0	0,0	5,5	3,1	235,0	0,85	1,00	36,12
18	0,1	0,1	0,0	0,0	3,2	5,7	235,0	0,85	1,00	35,30
19	0,1	0,1	0,0	0,0	6,2	3,8	235,0	0,85	1,00	32,05
20	0,1	0,1	0,0	0,0	3,9	6,4	235,0	0,85	1,00	31,41
21	0,1	0,1	0,0	0,0	2,4	3,2	235,0	0,85	1,00	61,66
22	0,1	0,1	0,0	0,0	3,1	2,5	235,0	0,85	1,00	64,19
23	0,1	0,1	0,0	0,0	3,3	2,4	235,0	0,85	1,00	60,69
24	0,1	0,1	0,0	0,0	2,6	3,1	235,0	0,85	1,00	63,55
25	0,1	0,1	0,0	0,0	3,1	5,6	235,0	0,85	1,00	35,92
26	0,1	0,1	0,0	0,0	5,7	3,2	235,0	0,85	1,00	34,98
27	0,1	0,1	0,0	0,0	3,8	6,3	235,0	0,85	1,00	31,89
28	0,1	0,1	0,0	0,0	6,4	3,9	235,0	0,85	1,00	31,16
29	0,0	0,0	0,1	0,1	3,2	3,0	235,0	0,85	1,00	62,34
30	0,0	0,0	0,1	0,1	3,2	3,5	235,0	0,85	1,00	57,16
31	0,0	0,0	0,1	0,1	3,9	3,7	235,0	0,85	1,00	51,14
32	0,0	0,0	0,1	0,1	3,9	4,2	235,0	0,85	1,00	47,61
33	0,0	0,0	0,1	0,1	2,5	2,8	235,0	0,85	1,00	71,14
34	0,0	0,0	0,1	0,1	3,0	2,7	235,0	0,85	1,00	65,97
35	0,0	0,0	0,1	0,1	3,2	3,4	235,0	0,85	1,00	58,08
36	0,0	0,0	0,1	0,1	3,7	3,4	235,0	0,85	1,00	53,56
37	4,3	4,3	0,0	0,0	9,9	16,8	235,0	0,85	1,00	11,54
38	2,1	2,1	0,0	0,0	4,9	8,2	235,0	0,85	1,00	23,52
39	2,1	2,1	0,0	0,0	4,9	8,2	235,0	0,85	1,00	23,52
40	4,3	4,3	0,0	0,0	9,9	16,8	235,0	0,85	1,00	11,54
41	4,3	4,3	0,0	0,0	9,9	16,8	235,0	0,85	1,00	11,54
42	2,1	2,1	0,0	0,0	4,9	8,2	235,0	0,85	1,00	23,52
43	2,1	2,1	0,0	0,0	4,9	8,2	235,0	0,85	1,00	23,52
44	4,3	4,3	0,0	0,0	9,9	16,8	235,0	0,85	1,00	11,54

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{tirfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-

LEGENDA

N_{tirfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].

Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	484	60.288	NS	7.102	90.432	12,73	15,61
Verifica della parte filettata	484	60.288	NS	7.295	90.432	12,40	15,26
Verifica della parte filettata	484	60.288	NS	4.296	90.432	21,05	23,88
Verifica della parte filettata	484	60.288	NS	4.498	90.432	20,10	23,02

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	7.102	143.469	20,20
2	7.295	143.469	19,67
3	4.296	143.469	33,40
4	4.498	143.469	31,90

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	10
2	10
3	10
4	10
5	10
6	10

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{Id}	CoeffSicId
1	6,3	6,3	3,6	9,0	25,00
2	6,3	6,3	3,6	9,0	25,00
3	3,1	3,1	1,8	4,4	51,32
4	3,1	3,1	1,8	4,4	51,32
5	13,9	13,9	8,4	20,0	11,16
6	13,9	13,9	8,4	20,0	11,16

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

N_{beam}
Pilastro G5

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 1,958; Y: 21,085; Z: 0,000	con Tirafondi	442x372	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-185,0; -150,0)	2 = (185,0; -150,0)	3 = (-185,0; 150,0)	4 = (185,0; 150,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,3; 0,0)	2 = (3,3; 0,0)	3 = (-60,6; -85,0)	4 = (60,6; -85,0)	5 = (60,6; 85,0)	6 = (-60,6; 85,0)	7 = (0,0; -95,0)
8 = (0,0; 95,0)	17 = (-100,0; -143,5)	18 = (100,0; -143,5)	19 = (100,0; 143,5)	20 = (-100,0; 143,5)	21 = (-100,0; 0,0)	22 = (100,0; 0,0)
23 = (-110,0; 0,0)	24 = (110,0; 0,0)	25 = (-110,0; -143,5)	26 = (110,0; -143,5)	27 = (110,0; 143,5)	28 = (-110,0; 143,5)	29 = (-168,5; -95,0)
30 = (168,5; -95,0)	31 = (168,5; 95,0)	32 = (-168,5; 95,0)	33 = (-168,5; -85,0)	34 = (168,5; -85,0)	35 = (168,5; 85,0)	36 = (-168,5; 85,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-160,2; -85,0)	2 = (-160,2; 95,0)	3 = (160,2; -95,0)	4 = (160,2; 85,0)	5 = (-110,0; 0,0)	6 = (100,0; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	2	3	-93	-537	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,372	0,408	2.139	2.140	1.446.336	1.586.304	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	2	5.750	195.432	33,99

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-1,23	2,39	0,62	1,35	1,63	3,34	223,81	NS	66,92

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-2.602	-2.265	-1.156	0,76	16,46	X: -0,221; Y: 0,186; Z: 0	21,80

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm^2].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm^2].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	134
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	79
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	200
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	158
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	T Perp.ric.	T Perp.ric.	T Ort.ric.	T Ort.ric.	σ Ort.ric.	σ Ort.ric.	Fyk	β1	β2	CS
1	0,1	0,1	0,0	0,0	1,9	1,5	235,0	0,85	1,00	NS
2	0,1	0,1	0,0	0,0	1,5	1,9	235,0	0,85	1,00	NS
3	0,0	0,0	0,1	0,1	1,9	2,1	235,0	0,85	1,00	94,28
4	0,0	0,0	0,1	0,1	2,1	1,9	235,0	0,85	1,00	94,07
5	0,0	0,0	0,1	0,1	2,3	2,5	235,0	0,85	1,00	78,64
6	0,0	0,0	0,1	0,1	2,5	2,3	235,0	0,85	1,00	78,50
7	0,0	0,0	0,1	0,1	2,5	2,5	235,0	0,85	1,00	79,14
8	0,0	0,0	0,1	0,1	2,9	2,9	235,0	0,85	1,00	67,82
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,1	0,1	0,0	0,0	4,7	2,6	235,0	0,85	1,00	42,35
18	0,1	0,1	0,0	0,0	2,6	4,7	235,0	0,85	1,00	42,31
19	0,1	0,1	0,0	0,0	5,1	3,0	235,0	0,85	1,00	38,88
20	0,1	0,1	0,0	0,0	3,0	5,1	235,0	0,85	1,00	38,84
21	0,1	0,1	0,0	0,0	2,0	2,5	235,0	0,85	1,00	81,14
22	0,1	0,1	0,0	0,0	2,5	2,0	235,0	0,85	1,00	81,28
23	0,1	0,1	0,0	0,0	2,5	2,1	235,0	0,85	1,00	79,83
24	0,1	0,1	0,0	0,0	2,1	2,5	235,0	0,85	1,00	79,99
25	0,1	0,1	0,0	0,0	2,6	4,8	235,0	0,85	1,00	42,00
26	0,1	0,1	0,0	0,0	4,8	2,6	235,0	0,85	1,00	41,95
27	0,1	0,1	0,0	0,0	3,0	5,2	235,0	0,85	1,00	38,58
28	0,1	0,1	0,0	0,0	5,2	3,1	235,0	0,85	1,00	38,54

29	0,0	0,0	0,0	0,1	3,1	2,6	235,0	0,85	1,00	65,36
30	0,0	0,0	0,1	0,1	2,6	3,1	235,0	0,85	1,00	65,14
31	0,0	0,0	0,1	0,1	3,5	3,0	235,0	0,85	1,00	57,43
32	0,0	0,0	0,1	0,0	3,0	3,5	235,0	0,85	1,00	57,27
33	0,0	0,0	0,1	0,0	2,2	2,8	235,0	0,85	1,00	72,38
34	0,0	0,0	0,1	0,1	2,8	2,2	235,0	0,85	1,00	72,11
35	0,0	0,0	0,1	0,1	2,6	3,2	235,0	0,85	1,00	62,79
36	0,0	0,0	0,0	0,1	3,2	2,6	235,0	0,85	1,00	62,59
37	2,8	2,8	0,0	0,0	7,8	13,2	235,0	0,85	1,00	14,81
38	2,7	2,7	0,0	0,0	7,8	13,1	235,0	0,85	1,00	14,89
39	2,7	2,7	0,0	0,0	7,8	13,1	235,0	0,85	1,00	14,89
40	2,8	2,8	0,0	0,0	7,8	13,2	235,0	0,85	1,00	14,81
41	2,8	2,8	0,0	0,0	7,8	13,2	235,0	0,85	1,00	14,81
42	2,7	2,7	0,0	0,0	7,8	13,1	235,0	0,85	1,00	14,89
43	2,7	2,7	0,0	0,0	7,8	13,1	235,0	0,85	1,00	14,89
44	2,8	2,8	0,0	0,0	7,8	13,2	235,0	0,85	1,00	14,81

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
τ Par Iniz.	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Par fin.	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
τ Ort Iniz.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
τ Ort fin.	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
σ Ort Iniz.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
σ Ort fin.	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,44	3	0,0	-

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tg}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
Verifica della parte filettata	537	60.288	NS	5.744	90.432	15,74	20,06
Verifica della parte filettata	533	60.288	NS	5.750	90.432	15,73	20,06
Verifica della parte filettata	537	60.288	NS	3.271	90.432	27,65	32,99
Verifica della parte filettata	533	60.288	NS	3.278	90.432	27,59	32,98

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	5.744	143.469	24,98
2	5.750	143.469	24,95
3	3.271	143.469	43,86
4	3.278	143.469	43,77

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.

Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	10
2	10
3	10
4	10
5	10
6	10

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{Id}	CoeffSicId
1	5,0	5,0	2,3	6,4	34,79
2	5,0	5,0	2,3	6,4	34,79
3	5,0	5,0	2,3	6,4	34,98
4	5,0	5,0	2,3	6,4	34,98
5	11,0	11,0	6,1	15,2	14,70
6	11,0	11,0	6,1	15,2	14,70

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

Colleg. 57162

ID Nodo del collegamento: 78

Beam

N_{beam}
Pilastro 6
Winkler 6-7
Winkler 4-6

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 16,080; Y: 20,950; Z: 0,000	con Tirafondi	400x334	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-164,0; -131,0)	2 = (164,0; -131,0)	3 = (-164,0; 131,0)	4 = (164,0; 131,0)			

Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-3,0; 0,0)	2 = (3,0; 0,0)	3 = (-49,0; -67,0)	4 = (49,0; -67,0)	5 = (49,0; 67,0)	6 = (-49,0; 67,0)	7 = (0,0; -76,0)
8 = (0,0; 76,0)	17 = (-80,0; -124,5)	18 = (80,0; -124,5)	19 = (80,0; 124,5)	20 = (-80,0; 124,5)	21 = (-80,0; 0,0)	22 = (80,0; 0,0)
23 = (-89,0; 0,0)	24 = (89,0; 0,0)	25 = (-89,0; -124,5)	26 = (89,0; -124,5)	27 = (89,0; 124,5)	28 = (-89,0; 124,5)	29 = (-147,5; -76,0)
30 = (147,5; -76,0)	31 = (147,5; 76,0)	32 = (-147,5; 76,0)	33 = (-147,5; -67,0)	34 = (147,5; -67,0)	35 = (147,5; 67,0)	36 = (-147,5; 67,0)

Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].

1 = (-139,2; -67,0)	2 = (-139,2; 76,0)	3 = (139,2; -76,0)	4 = (139,2; 67,0)	5 = (-89,0; 0,0)	6 = (80,0; 0,0)

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_d	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y

1	2	1	-97	115	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifoliamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,334	0,366	-454	-456	1.298.592	1.423.008	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	3	2.281	195.432	85,68

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id\,X}$	$\sigma_{Id\,Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-1,93	-1,11	0,96	0,84	2,54	1,83	223,81	88,02	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-3.746	541	1.473	0,50	16,46	X: 0,2; Y: -0,167; Z: 0	33,22

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122

23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	$\tau_{Par\ iniz.}$	$\tau_{Par\ fin.}$	$\tau_{Ort\ iniz.}$	$\tau_{Ort\ fin.}$	$\sigma_{Ort\ iniz.}$	$\sigma_{Ort\ fin.}$	Fyk	β1	β2	CS
1	0,0	0,0	0,0	0,0	1,4	1,8	235,0	0,85	1,00	NS
2	0,0	0,0	0,0	0,0	1,8	1,4	235,0	0,85	1,00	NS
3	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	1,9	235,0	0,85	1,00	NS
4	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	1,9	235,0	0,85	1,00	NS
5	0,0	0,0	0,0	0,0	1,4	1,7	235,0	0,85	1,00	NS
6	0,0	0,0	0,0	0,0	1,7	1,4	235,0	0,85	1,00	NS
7	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	2,0	235,0	0,85	1,00	NS
8	0,0	0,0	0,0	0,0	1,8	1,8	235,0	0,85	1,00	NS
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,0	0,0	0,0	0,0	3,0	2,0	235,0	0,85	1,00	67,69
18	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	3,0	235,0	0,85	1,00	67,63
19	0,0	0,0	0,0	0,0	2,9	1,8	235,0	0,85	1,00	68,02
20	0,0	0,0	0,0	0,0	1,8	2,9	235,0	0,85	1,00	68,07
21	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	1,7	235,0	0,85	1,00	NS
22	0,0	0,0	0,0	0,0	1,7	1,9	235,0	0,85	1,00	NS
23	0,0	0,0	0,0	0,0	1,8	1,9	235,0	0,85	1,00	NS
24	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	1,8	235,0	0,85	1,00	NS
25	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	3,0	235,0	0,85	1,00	65,77
26	0,0	0,0	0,0	0,0	3,0	2,0	235,0	0,85	1,00	65,70
27	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	3,0	235,0	0,85	1,00	66,08
28	0,0	0,0	0,0	0,0	3,0	2,0	235,0	0,85	1,00	66,13
29	0,0	0,0	0,0	0,0	3,3	2,0	235,0	0,85	1,00	61,09
30	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	3,3	235,0	0,85	1,00	60,97
31	0,0	0,0	0,0	0,0	3,3	2,0	235,0	0,85	1,00	61,13
32	0,0	0,0	0,0	0,0	2,0	3,3	235,0	0,85	1,00	61,26
33	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	3,2	235,0	0,85	1,00	63,04
34	0,0	0,0	0,0	0,0	3,2	1,9	235,0	0,85	1,00	62,91
35	0,0	0,0	0,0	0,0	1,9	3,2	235,0	0,85	1,00	63,05
36	0,0	0,0	0,0	0,0	3,2	1,9	235,0	0,85	1,00	63,18
37	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,6	235,0	0,85	1,00	10,51
38	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,7	235,0	0,85	1,00	10,48
39	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,7	235,0	0,85	1,00	10,48
40	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,6	235,0	0,85	1,00	10,51
41	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,6	235,0	0,85	1,00	10,51
42	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,7	235,0	0,85	1,00	10,48
43	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,7	235,0	0,85	1,00	10,48
44	3,8	3,8	0,0	0,0	11,0	18,6	235,0	0,85	1,00	10,51

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ iniz.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ fin.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ iniz.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ fin.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base

β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Tq}	Ftd	FtRd	CS_{Trz}	CS_{TqTrz}
Verifica della parte filettata	124	60.288	NS	2.270	90.432	39,84	50,41
Verifica della parte filettata	122	60.288	NS	2.263	90.432	39,96	50,59
Verifica della parte filettata	124	60.288	NS	2.281	90.432	39,65	50,19
Verifica della parte filettata	122	60.288	NS	2.274	90.432	39,77	50,37

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tq}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TqTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	2.270	132.413	58,33
2	2.263	132.413	58,51
3	2.281	132.413	58,05
4	2.274	132.413	58,23

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	9
2	9
3	9
4	9
5	9
6	9

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{id}	CoeffSicId
1	7,8	7,8	3,6	10,0	22,34
2	7,8	7,8	3,6	10,0	22,34
3	7,8	7,8	3,6	10,0	22,29
4	7,8	7,8	3,6	10,0	22,29

5	5,1	5,1	3,8	8,3	26,83
6	5,1	5,1	3,8	8,3	26,83

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma ideale

N_{beam}
Pilastro G7

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Descrizione	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di base	Piastra di fondazione	X: 10,884; Y: 21,976; Z: 0,000	con Tirafondi	400x334	15,00	SI

Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-164,0; -131,0)	2 = (164,0; -131,0)	3 = (-164,0; 131,0)	4 = (164,0; 131,0)			
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,0; 0,0)	2 = (3,0; 0,0)	3 = (-49,0; -67,0)	4 = (49,0; -67,0)	5 = (49,0; 67,0)	6 = (-49,0; 67,0)	7 = (0,0; -76,0)
8 = (0,0; 76,0)	17 = (-80,0; -124,5)	18 = (80,0; -124,5)	19 = (80,0; 124,5)	20 = (-80,0; 124,5)	21 = (-80,0; 0,0)	22 = (80,0; 0,0)
23 = (-89,0; 0,0)	24 = (89,0; 0,0)	25 = (-89,0; -124,5)	26 = (89,0; -124,5)	27 = (89,0; 124,5)	28 = (-89,0; 124,5)	29 = (-147,5; -76,0)
30 = (147,5; -76,0)	31 = (147,5; 76,0)	32 = (-147,5; 76,0)	33 = (-147,5; -67,0)	34 = (147,5; -67,0)	35 = (147,5; 67,0)	36 = (-147,5; 67,0)
Coordinate (X; Y) del baricentro delle costole riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-139,2; -67,0)	2 = (-139,2; 76,0)	3 = (139,2; -76,0)	4 = (139,2; 67,0)	5 = (-89,0; 0,0)	6 = (80,0; 0,0)	

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Descrizione	Descrizione della piastra.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento

N_{el}	IdxEL.X	IdxEl.Y	Vb.X	Vb.Y	FbRd.X	FbRd.Y	DstBl.X	DstBl.Y	αX	αY	K.X	K.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	2	2	-16	363	121.976	121.976	0,036	0,036	0,71	0,71	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEL	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
Vb	Forza di Progetto MASSIMA [N].
FbRd	Resistenza al rifollamento [N].
DstBl	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza.

Verifiche a Tensione

N_{el}	LungSez.X	LungSez.Y	Nd.X	Nd.Y	Rd.X	Rd.Y	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,334	0,366	-1.453	-1.452	1.298.592	1.423.008	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
LungSez	Lunghezza della sezione resistente [m].
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
Rd	Resistenza della sezione resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	IdxEl	Nd	BpRd	CoeffSic
1	2	1.752	195.432	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
IdxEl	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
Nd	Forza di Progetto MASSIMA [N].
BpRd	Resistenza al punzonamento [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id,X}$	$\sigma_{Id,Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	-1,03	-1,40	0,66	1,02	1,54	2,25	223,81	NS	99,62

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CoeffSic	Coefficiente di Sicurezza

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N	Mx	My	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CoeffSic
1	-3.077	-1.116	-114	0,32	16,46	X: -0,2; Y: 0,167; Z: 0	51,35

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N	Sforzo normale [N].
Mx	Vettore Momento intorno a X [Nm].
My	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
2	1	d'angolo	lineare	4,24	6	104
3	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
4	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
5	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
6	1	d'angolo	lineare	4,24	6	62
7	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
8	1	d'angolo	lineare	4,24	6	160
9	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
10	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
11	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
12	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
13	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
14	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
15	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
16	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	94
17	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
18	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
19	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
20	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
21	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
22	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
23	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
24	1	d'angolo	lineare	4,24	6	122
25	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
26	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
27	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
28	1	d'angolo	lineare	4,24	6	85
29	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
30	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
31	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
32	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
33	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
34	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
35	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
36	1	d'angolo	lineare	4,24	6	105
37	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
38	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
39	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
40	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
41	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
42	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
43	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100
44	Nessuna	d'angolo	lineare	4,24	6	100

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	τ Par Inf.	τ Par Fin.	τ Ort Inf.	τ Ort Fin.	σ Ort Inf.	σ Ort Fin.	Fyk	β1	β2	CS

1	0,1	0,0	0,0	0,0	1,9	0,9	235,0	0,85	1,00	NS
2	0,0	0,1	0,0	0,0	0,9	1,9	235,0	0,85	1,00	NS
3	0,0	0,0	0,0	0,0	1,1	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
4	0,0	0,0	0,0	0,0	1,1	1,0	235,0	0,85	1,00	NS
5	0,0	0,0	0,1	0,1	2,0	2,0	235,0	0,85	1,00	97,92
6	0,0	0,0	0,1	0,1	2,1	2,1	235,0	0,85	1,00	96,04
7	0,0	0,0	0,0	0,0	1,3	1,3	235,0	0,85	1,00	NS
8	0,0	0,0	0,1	0,1	2,2	2,3	235,0	0,85	1,00	87,94
9	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
10	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
11	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
12	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
13	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
14	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
15	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
16	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	235,0	0,00	0,00	NS
17	0,0	0,0	0,0	0,0	2,3	1,3	235,0	0,85	1,00	86,32
18	0,0	0,0	0,0	0,0	1,3	2,3	235,0	0,85	1,00	87,18
19	0,1	0,1	0,0	0,0	3,3	2,2	235,0	0,85	1,00	59,94
20	0,1	0,1	0,0	0,0	2,3	3,4	235,0	0,85	1,00	58,85
21	0,0	0,1	0,0	0,0	1,1	2,0	235,0	0,85	1,00	97,90
22	0,1	0,0	0,0	0,0	2,0	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
23	0,1	0,0	0,0	0,0	2,0	1,1	235,0	0,85	1,00	97,61
24	0,0	0,1	0,0	0,0	1,1	2,0	235,0	0,85	1,00	NS
25	0,0	0,0	0,0	0,0	1,3	2,3	235,0	0,85	1,00	85,80
26	0,0	0,0	0,0	0,0	2,3	1,3	235,0	0,85	1,00	86,81
27	0,1	0,1	0,0	0,0	2,2	3,3	235,0	0,85	1,00	60,03
28	0,1	0,1	0,0	0,0	3,4	2,3	235,0	0,85	1,00	58,74
29	0,0	0,0	0,1	0,0	1,4	1,3	235,0	0,85	1,00	NS
30	0,0	0,0	0,0	0,0	1,3	1,3	235,0	0,85	1,00	NS
31	0,0	0,0	0,1	0,1	2,2	2,2	235,0	0,85	1,00	90,56
32	0,0	0,0	0,1	0,1	2,3	2,3	235,0	0,85	1,00	86,09
33	0,0	0,0	0,0	0,1	1,1	1,2	235,0	0,85	1,00	NS
34	0,0	0,0	0,0	0,0	1,2	1,1	235,0	0,85	1,00	NS
35	0,0	0,0	0,1	0,1	2,0	2,0	235,0	0,85	1,00	99,15
36	0,0	0,0	0,1	0,1	2,1	2,1	235,0	0,85	1,00	93,83
37	2,7	2,7	0,0	0,0	5,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,35
38	1,0	1,0	0,0	0,0	2,3	3,9	235,0	0,85	1,00	49,10
39	1,0	1,0	0,0	0,0	2,3	3,9	235,0	0,85	1,00	49,10
40	2,7	2,7	0,0	0,0	5,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,35
41	2,7	2,7	0,0	0,0	5,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,35
42	1,0	1,0	0,0	0,0	2,3	3,9	235,0	0,85	1,00	49,10
43	1,0	1,0	0,0	0,0	2,3	3,9	235,0	0,85	1,00	49,10
44	2,7	2,7	0,0	0,0	5,9	10,0	235,0	0,85	1,00	19,35

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ iniz.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Ort\ fin.}$	τ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ iniz.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\sigma_{Ort\ fin.}$	σ Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
2	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
3	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-
4	1	16	Uncino con Barra Trasversale	16	0,40	3	0,0	-

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

Tipo	Fvd	FvRd	CS_{Fv}	Ftd	FtRd	CS_{Ft}	CS_{FvFt}

Verifica della parte filettata	363	60.288	NS	1.724	90.432	52,45	62,35
Verifica della parte filettata	363	60.288	NS	1.752	90.432	51,62	61,75
Verifica della parte filettata	363	60.288	NS	1.326	90.432	68,20	77,55
Verifica della parte filettata	363	60.288	NS	1.353	90.432	66,84	76,67

LEGENDA

Tipo	Area interessata dalla Verifica
Fvd	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
FvRd	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
Ftd	Forza di trazione di Progetto [N]
FtRd	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	Ftd	FtRd	CoeffSic
1	1.724	132.413	76,81
2	1.752	132.413	75,58
3	1.326	132.413	99,86
4	1.353	132.413	97,87

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Ftd	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
FtRd	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CoeffSic	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Costole

$N_{costola}$	Spessore
1	9
2	9
3	9
4	9
5	9
6	9

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
Spessore	Spessore della costola [mm].

Verifiche Costola

$N_{costola}$	σ_V	σ_O	τ	σ_{Id}	CoeffSicId
1	4,2	4,2	2,5	6,0	37,14
2	4,2	4,2	2,5	6,0	37,14
3	1,7	1,7	0,9	2,3	96,32
4	1,7	1,7	0,9	2,3	96,32
5	6,4	6,4	4,6	10,3	21,83
6	6,4	6,4	4,6	10,3	21,83

LEGENDA

$N_{costola}$	Numero progressivo della costola nel collegamento di appartenenza.
σ_V	σ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_O	σ ortogonale al piano della COSTOLA [N/mm^2].
τ	τ nel piano della COSTOLA [N/mm^2].
σ_{Id}	σ ideale MASSIMA [N/mm^2].
CoeffSicId	Coefficiente di sicurezza per la Sigma Ideale

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id_{ind}	CS	L_x	L_y	Rtz	$Z_{n\,cmp}$	Z_{ind}	Cmp T	C. Terzaghi per N_γ	per N_c	per N_q	N_q	N_c	N_γ	Q_{ed}	Q_{ed}	R_d
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Trave P26-10b	23,24	5,38	0,45	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,40	0,00	0,96	23,18	35,49	30,21	0,013	0,305	NO
Trave 9b-P27	2,49	5,78	0,45	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,28	0,00	0,97	23,18	35,49	30,21	0,053	0,133	NO
Trave 8b-9b	3,08	3,22	0,45	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,94	23,18	35,49	30,21	0,044	0,134	NO
Trave 7b-8b	3,09	2,87	0,45	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,94	23,18	35,49	30,21	0,044	0,135	NO
Trave 6b-7b	3,14	1,94	0,45	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,91	23,18	35,49	30,21	0,044	0,137	NO
Trave P25-P28	6,67	3,74	0,60	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,42	0,00	0,93	23,18	35,49	30,21	0,048	0,323	NO
Trave P27-P29	3,03	1,08	0,60	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,98	0,00	0,65	23,18	35,49	30,21	0,134	0,405	NO
Trave P24-P27	6,75	3,55	0,60	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,43	0,00	0,93	23,18	35,49	30,21	0,048	0,325	NO
Trave 3b-G2	1,49	3,33	0,60	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,92	0,00	0,66	23,18	35,49	30,21	0,266	0,396	NO
Trave 3b-4a	5,49	2,22	0,45	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,64	23,18	35,49	30,21	0,021	0,113	NO
Trave 4b-5a	5,91	2,22	0,45	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,57	0,00	0,79	23,18	35,49	30,21	0,024	0,142	NO
Trave G2-4b	1,32	2,82	0,60	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,85	0,00	0,69	23,18	35,49	30,21	0,290	0,384	NO
Trave G5-G7	17,84	5,29	0,50	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,95	23,18	35,49	30,21	0,017	0,307	NO
Trave G4-G5	9,21	5,29	0,50	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,95	23,18	35,49	30,21	0,015	0,136	NO
Trave P30-P31	2,85	0,29	0,60	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,140	0,400	NO
Trave P28-P30	4,55	0,90	0,60	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,088	0,400	NO
Trave P30-P32	3,32	6,42	0,50	0,00	0,35	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,97	23,18	35,49	30,21	0,041	0,137	NO
Fondazione Muratura P7-2b	24,26	0,33	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,60	0,00	0,82	23,18	35,49	30,21	0,015	0,364	NO
Fondazione Muratura P8-P9	8,39	2,23	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,87	23,18	35,49	30,21	0,042	0,352	NO
Fondazione Muratura P9-P10	6,95	12,82	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,30	0,00	0,98	23,18	35,49	30,21	0,046	0,323	NO
Fondazione Muratura P8-P7	7,21	3,23	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,91	23,18	35,49	30,21	0,047	0,342	NO
Fondazione Muratura P8-P25	5,77	9,24	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,97	23,18	35,49	30,21	0,056	0,326	NO
Fondazione Muratura P12-P13	7,51	3,04	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,45	0,00	0,90	23,18	35,49	30,21	0,046	0,343	NO
Fondazione Muratura P3-P10	7,71	3,93	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,42	0,00	0,92	23,18	35,49	30,21	0,044	0,339	NO
Fondazione Muratura P1-P3	8,57	2,55	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,88	23,18	35,49	30,21	0,041	0,349	NO
Fondazione Muratura P4-P6	6,35	2,60	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,88	23,18	35,49	30,21	0,055	0,349	NO
Fondazione Muratura P2-P4	7,13	2,67	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,89	23,18	35,49	30,21	0,049	0,347	NO
Fondazione Muratura P1-P2	7,76	5,02	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,94	23,18	35,49	30,21	0,043	0,333	NO
Fondazione Muratura 1b-P2	14,13	0,33	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,60	0,00	0,83	23,18	35,49	30,21	0,026	0,363	NO
Fondazione Muratura P5-P6	6,39	2,58	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,88	23,18	35,49	30,21	0,055	0,349	NO
Fondazione Muratura P13-P21	7,94	2,91	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,46	0,00	0,89	23,18	35,49	30,21	0,043	0,345	NO
Fondazione Muratura 3a-P14	4,91	2,23	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,82	0,00	0,71	23,18	35,49	30,21	0,080	0,394	NO
Fondazione Muratura P22-P21	6,21	1,30	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,71	0,00	0,77	23,18	35,49	30,21	0,061	0,378	NO
Fondazione Muratura P15-9a	4,90	1,38	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,76	0,00	0,74	23,18	35,49	30,21	0,079	0,385	NO
Fondazione Muratura P17-P16	6,80	2,44	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,87	23,18	35,49	30,21	0,052	0,352	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi per N_γ	C. Terzaghi per N_c	C. Terzaghi per N_q	N_q	N_c	N_γ	Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Fondazione Muratura P18-P17	4,59	0,96	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	2,04	0,00	0,60	23,18	35,49	30,21	0,092	0,423	NO
Fondazione Muratura P25-P26	5,05	3,58	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,91	23,18	35,49	30,21	0,067	0,341	NO
Fondazione Muratura P3-P4	7,18	5,00	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,94	23,18	35,49	30,21	0,046	0,333	NO
Fondazione Muratura P7-P26	6,32	10,78	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,97	23,18	35,49	30,21	0,051	0,324	NO
Fondazione Muratura P21-P20	8,91	1,22	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,78	0,00	0,73	23,18	35,49	30,21	0,044	0,388	NO
Fondazione Muratura P14-P19	6,46	2,23	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,53	0,00	0,86	23,18	35,49	30,21	0,055	0,354	NO
Fondazione Muratura P18-7a	13,95	0,94	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,98	0,00	0,63	23,18	35,49	30,21	0,030	0,414	NO
Fondazione Muratura 9a-P22	12,10	0,88	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,93	0,00	0,66	23,18	35,49	30,21	0,034	0,408	NO
Fondazione Muratura P16-P15	4,92	1,23	0,75	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,86	0,00	0,69	23,18	35,49	30,21	0,081	0,399	NO
Fondazione Muratura P12-P23	3,41	3,66	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,30	0,00	0,92	23,18	35,49	30,21	0,051	0,175	NO
Fondazione Muratura P20-P24	2,41	1,51	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,55	0,00	0,78	23,18	35,49	30,21	0,075	0,181	NO
Fondazione Muratura 7a-P19	2,06	1,11	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,73	0,00	0,68	23,18	35,49	30,21	0,090	0,185	NO
Fondazione Muratura P10-P11	3,32	2,29	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,87	23,18	35,49	30,21	0,053	0,177	NO
Fondazione Muratura P11-3a	3,41	3,07	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,87	23,18	35,49	30,21	0,052	0,177	NO
Fondazione Muratura P13-4a	2,59	0,87	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,84	0,00	0,61	23,18	35,49	30,21	0,073	0,188	NO
Fondazione Muratura 4a-5a	3,47	6,15	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,24	0,00	0,95	23,18	35,49	30,21	0,050	0,174	NO
Fondazione Muratura 5a-P14	3,44	3,60	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,30	0,00	0,92	23,18	35,49	30,21	0,051	0,175	NO
Fondazione Muratura P9-P12	4,39	5,01	0,75	0,00	0,40	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,94	23,18	35,49	30,21	0,040	0,175	NO

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)

Geotecnica - Verifiche a scorrimento

Elm	Dir.	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N-m]	V_{Ed} [N]	F_{RD1} [N]	F_{RD2} [N]	F_{RD3} [N]	F_{RD} [N]	CS
Trave P26-10b	B	70 195	-527	4 720	43863	0	90923	134785	28,56
	L	71 543	-3 310	-5 430	44705	0	5914	50619	9,32
Trave 9b-P27	B	70 386	1 780	-20 794	43982	0	20028	64010	3,08
	L	72 020	5 456	-20 659	45003	0	1212	46215	2,24
Trave 8b-9b	B	37 893	744	-7 543	23678	0	11597	35275	4,68
	L	40 280	479	7 302	25170	0	1259	26429	3,62
Trave 7b-8b	B	32 369	392	-3 071	20226	0	10123	30350	9,88
	L	34 028	-83	2 605	21263	0	1236	22499	8,64
Trave 6b-7b	B	23 067	410	-2 884	14414	0	6863	21277	7,38
	L	22 320	44	-3 669	13947	0	1241	15188	4,14
Trave P25-P28	B	62 477	-4 997	15 058	39040	0	60469	99509	6,61
	L	63 776	-15 255	-14 654	39852	0	8022	47874	3,27
Trave P27-P29	B	19 629	-491	2 457	12266	0	17325	29591	12,04

Elm	Dir	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	V_{Ed} [N]	F_{RD1} [N]	F_{RD2} [N]	F_{RD3} [N]	F_{RD} [N]	CS
	L	19 416	-802	-2 213	12132	0	8005	20138	9,10
Trave P24-P27	B	57 884	-2 376	13 612	36170	0	56224	92394	6,79
	L	58 220	-15 519	-12 681	36380	0	7918	44298	3,49
Trave 3b-G2	B	65 055	756	-3 921	40651	0	55743	96394	24,58
	L	66 146	-1 098	4 193	41333	0	8350	49683	11,85
Trave G3-3a	B	8 953	623	1 075	5594	0	6593	12187	11,34
	L	8 621	3 495	-958	5387	0	4352	9739	10,17
Trave 3b-4a	B	26 561	-198	2 021	16597	0	6483	23081	11,42
	L	26 459	4 024	1 989	16533	0	1020	17554	8,83
Trave G1-3b	B	63 634	760	-4 009	39763	0	54895	94658	23,61
	L	64 323	1 392	4 129	40193	0	8349	48542	11,76
Trave 4b-5a	B	25 152	200	-2 033	15717	0	6484	22200	10,92
	L	25 564	3 671	-2 182	15974	0	1020	16994	7,79
Trave G2-4b	B	55 765	724	-3 578	34846	0	47065	81911	22,89
	L	54 797	1 310	-3 570	34241	0	8330	42571	11,92
Trave G8-P32	B	6 271	-692	795	3919	0	4918	8837	11,12
	L	6 066	1 536	-908	3790	0	3663	7453	8,21
Trave G5-G7	B	72 068	1 540	-15 731	45033	0	90839	135872	8,64
	L	78 142	-744	16 037	48829	0	6667	55496	3,46
Trave G4-G5	B	67 195	1 724	-17 474	41988	0	19285	61273	3,51
	L	71 772	-142	16 061	44848	0	1414	46262	2,88
Trave P30-P31	B	4 705	140	704	2940	0	889	3829	5,44
	L	4 707	-152	-656	2941	0	1483	4424	6,74
Trave P28-P30	B	17 517	-144	1 973	10946	0	3264	14209	7,20
	L	17 604	-252	-1 860	11000	0	1802	12803	6,88
Trave P30-P32	B	82 660	-1 955	-41 596	51652	0	21821	73473	1,77
	L	81 492	-4 139	-46 761	50922	0	1328	52250	1,12
Trave G6-G8	B	87 635	-4 405	6 373	54760	0	18472	73232	11,49
	L	89 676	3 960	-7 363	56036	0	1764	57800	7,85
Trave P26-G6	B	7 070	-1 891	930	4418	0	1252	5670	6,10
	L	7 630	-1 519	-1 080	4768	0	789	5557	5,14
Trave 5b-G1	B	6 083	53	-328	3801	0	928	4729	14,42
	L	6 124	46	330	3827	0	1761	5588	16,93
Trave 4b-G3	B	63 127	-291	4 717	39446	0	12305	51751	10,97
	L	61 120	-377	-4 383	38192	0	1774	39966	9,12
Fondazione Muratura P7-2b	B	10 461	-51	733	6537	0	6754	13291	18,13
	L	10 668	-653	-742	6666	0	13295	19961	26,90
Fondazione Muratura P8-P9	B	51 579	1 600	-4 676	32230	0	39088	71318	15,25
	L	53 138	-220	5 021	33204	0	11373	44577	8,88
Fondazione Muratura P9-P10	B	306 656	1 443	-25 260	191620	0	239186	430806	17,05
	L	321 052	-14 897	28 836	200616	0	12116	212732	7,38
Fondazione Muratura P8-P7	B	73 222	-1 988	7 023	45754	0	57747	103501	14,74
	L	74 980	2 387	-7 282	46853	0	11611	58463	8,03
Fondazione Muratura P8-P25	B	216 430	-1 472	17 810	135240	0	170351	305591	17,16
	L	220 389	-25 193	19 633	137714	0	11977	149691	7,62
Fondazione Muratura P12-P13	B	66 024	1 353	-6 133	41256	0	50989	92245	15,04
	L	65 257	-7 624	5 820	40777	0	10904	51681	8,88
Fondazione Muratura P3-P10	B	87 883	4 494	-16 688	54915	0	67761	122677	7,35
	L	87 444	9 910	15 529	54641	0	11019	65660	4,23
Fondazione Muratura P1-P3	B	62 539	1 938	-10 360	39079	0	45328	84407	8,15
	L	58 954	1 454	8 867	36839	0	11220	48059	5,42
Fondazione Muratura P4-P6	B	57 331	1 370	-10 175	35824	0	47435	83259	8,18
	L	62 208	3 688	10 261	38872	0	11659	50531	4,92
Fondazione Muratura P2-P4	B	58 194	930	-11 296	36364	0	45562	81926	7,25
	L	60 247	1 351	10 646	37647	0	10890	48537	4,56
Fondazione Muratura P1-P2	B	116 415	4 446	-21 883	72744	0	90967	163711	7,48
	L	120 626	372	-24 961	75375	0	11779	87154	3,49
Fondazione Muratura 1b-P2	B	10 440	-36	-1 255	6524	0	6705	13229	10,54
	L	10 529	704	1 143	6579	0	13335	19914	17,42
Fondazione Muratura P5-P6	B	63 034	222	-6 550	39388	0	46842	86230	13,17
	L	58 033	2 155	-6 116	36263	0	11790	48053	7,86
Fondazione Muratura P13-P21	B	59 730	-999	5 792	37323	0	45210	82533	14,25
	L	60 231	167	-6 064	37637	0	10089	47725	7,87
Fondazione Muratura 3a-P14	B	48 231	-5 788	-10 268	30138	0	39828	69966	6,81
	L	49 544	3 592	-11 379	30959	0	10301	41259	3,63
Fondazione Muratura P22-P21	B	31 093	1 290	-3 579	19429	0	22475	41904	11,71
	L	32 024	1 314	-3 556	20011	0	11204	31215	8,78
Fondazione Muratura P15-9a	B	35 554	478	-3 417	22217	0	25635	47852	14,01
	L	36 807	-298	3 397	23000	0	11265	34264	10,09
Fondazione Muratura P17-P16	B	56 229	657	-5 869	35136	0	45829	80965	13,80
	L	57 679	376	5 345	36042	0	12184	48226	9,02
Fondazione Muratura P18-P17	B	25 112	165	-2 094	15692	0	17508	33200	15,86
	L	25 641	34	1 818	16022	0	11898	27920	15,36
Fondazione Muratura P25-P26	B	79 910	10 041	-20 899	49933	0	63368	113301	5,42
	L	76 797	-9 326	-20 465	47988	0	11028	59016	2,88
Fondazione Muratura P3-P4	B	107 677	2 649	-23 603	67284	0	82986	150270	6,37
	L	106 614	-1 094	-25 420	66620	0	10780	77400	3,04
Fondazione Muratura P7-P26	B	243 843	-4 065	20 446	152370	0	197100	349470	17,09
	L	251 822	432	23 953	157356	0	11873	169229	7,06
Fondazione Muratura P21-P20	B	32 193	1 012	-3 474	20116	0	22433	42549	12,25
	L	32 616	-513	-3 398	20381	0	11865	32246	9,49
Fondazione Muratura P14-P19	B	44 461	-3 991	-7 742	27782	0	38835	66618	8,60
	L	44 539	3 088	-9 409	27831	0	10123	37954	4,03

Elm	Dir	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	V_{Ed} [N]	F_{RD1} [N]	F_{RD2} [N]	F_{RD3} [N]	F_{RD} [N]	CS
Fondazione Muratura P5-P11	B	17 353	-2 393	-3 319	10843	0	11895	22738	6,85
	L	18 479	-688	3 233	11547	0	8497	20044	6,20
Fondazione Muratura P18-7a	B	24 846	-84	2 495	15526	0	17837	33363	13,37
	L	25 326	75	-2 087	15825	0	12123	27948	13,39
Fondazione Muratura 9a-P22	B	25 050	-204	-2 395	15653	0	16370	32023	13,37
	L	25 918	-108	2 426	16195	0	11544	27739	11,43
Fondazione Muratura P16-P15	B	31 877	1 308	-3 014	19919	0	23189	43108	14,30
	L	32 865	1 104	2 900	20536	0	11774	32310	11,14
Fondazione Muratura P12-P23	B	79 843	-264	6 959	49891	0	16438	66329	9,53
	L	82 848	1 616	7 657	51769	0	2900	54669	7,14
Fondazione Muratura P24-P23	B	13 829	238	-1 328	8641	0	2270	10911	8,21
	L	13 620	-421	-1 256	8511	0	3265	11776	9,37
Fondazione Muratura P20-P24	B	36 470	797	-4 594	22789	0	7032	29821	6,49
	L	36 342	-523	-4 405	22709	0	3001	25710	5,84
Fondazione Muratura 7a-P19	B	21 793	-1 041	3 131	13618	0	4783	18400	5,88
	L	22 203	393	-2 554	13874	0	2737	16611	6,50
Fondazione Muratura P10-P11	B	43 251	307	-5 354	27026	0	8303	35329	6,60
	L	41 191	4 525	-5 175	25739	0	2348	28087	5,43
Fondazione Muratura P11-3a	B	63 745	-5 412	-16 696	39832	0	13545	53377	3,20
	L	67 202	-4 961	-17 112	41992	0	2648	44641	2,61
Fondazione Muratura P13-4a	B	23 621	924	-1 710	14760	0	3768	18528	10,83
	L	23 451	-500	1 668	14654	0	2812	17466	10,47
Fondazione Muratura 4a-5a	B	142 732	-1 259	12 195	89189	0	28835	118024	9,68
	L	143 071	3 578	-11 797	89401	0	3046	92446	7,84
Fondazione Muratura 5a-P14	B	72 531	2 328	8 151	45322	0	15107	60430	7,41
	L	71 854	10 898	-7 066	44899	0	2666	47565	6,73
Fondazione Muratura P9-P12	B	112 648	-1 110	10 540	70390	0	22008	92398	8,77
	L	111 780	-4 883	10 478	69848	0	2850	72698	6,94

LEGENDA:

Elm Elemento di fondazione su cui si esegue la verifica.
Dir Direzione di verifica: per Plinti [B]= asse locale 2; [L]= asse locale 3. Per Winkler [B]= asse locale 3; [L]= asse locale 1. Per Platee [B]= asse globale Y; [L]= asse globale X.
F_{RD1} Aliquota di resistenza allo scorrimento per attrito terra-fondazione.
F_{RD2} Aliquota di resistenza allo scorrimento per adesione.
F_{RD3} Aliquota di resistenza allo scorrimento per affondamento.
F_{RD} Resistenza allo scorrimento.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
N_{Ed}, M_{Ed}, V_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)

Id_W	N_{PS}	N_{id}	W_{ed} [cm]	W_D [cm]	W_c [cm]	W_f [cm]
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00005	P26	0,26	0,26	0,00	0,26
C0002	00048	P27	0,28	0,28	0,00	0,28
C0003	00067	9b	0,34	0,34	0,00	0,34
C0004	00050	7b	0,32	0,32	0,00	0,32
C0006	00007	P25	0,29	0,29	0,00	0,29
C0007	00066	P28	0,28	0,28	0,00	0,28
C0009	00053	P29	0,23	0,23	0,00	0,23
C0010	00845	P27-P29*	0,27	0,27	0,00	0,27
C0011	00064	P24	0,42	0,42	0,00	0,42
C0013	00071	G2	0,36	0,36	0,00	0,36
C0014	00101	G3	0,34	0,34	0,00	0,34
C0015	00073	3a	0,32	0,32	0,00	0,32
C0016	00076	4a	0,43	0,43	0,00	0,43
C0017	00099	G1	0,43	0,43	0,00	0,43
C0018	00078	5a	0,38	0,38	0,00	0,38
C0020	00090	G8	0,20	0,20	0,00	0,20
C0021	00051	P32	0,15	0,15	0,00	0,15
C0022	00082	G5	0,26	0,26	0,00	0,26
C0023	00080	G7	0,27	0,27	0,00	0,27
C0024	00084	G4	0,22	0,22	0,00	0,22
C0026	00097	P30	0,26	0,26	0,00	0,26
C0027	00047	P31	0,24	0,24	0,00	0,24
C0031	00819	P28-P30*	0,29	0,29	0,00	0,29
C0034	00888	P30-P32*	0,27	0,27	0,00	0,27
C0035	00094	G6	0,26	0,26	0,00	0,26
C0041	00002	P7	0,22	0,22	0,00	0,22
C0042	00006	P8	0,29	0,29	0,00	0,29
C0043	00010	P9	0,29	0,29	0,00	0,29
C0044	00206		0,27	0,27	0,00	0,27
C0046	00017	P10	0,30	0,30	0,00	0,30
C0047	02044	P10-P9*	0,36	0,36	0,00	0,36
C0050	02273		0,23	0,23	0,00	0,23
C0053	00226		0,38	0,38	0,00	0,38
C0054	00015	P12	0,39	0,39	0,00	0,39
C0055	00039	P13	0,44	0,44	0,00	0,44
C0056	00140		0,37	0,37	0,00	0,37
C0057	00041	P3	0,28	0,28	0,00	0,28
C0059	00213		0,26	0,26	0,00	0,26
C0060	00019	P1	0,22	0,22	0,00	0,22

Id_w	N_{ris}	N_{id}	W_{ed} [cm]	W_0 [cm]	W_c [cm]	W_t [cm]
C0062	00128		0,22	0,22	0,00	0,22
C0063	00025	P4	0,25	0,25	0,00	0,25
C0064	00023	P6	0,23	0,23	0,00	0,23
C0065	02613		0,20	0,20	0,00	0,20
C0066	00021	P2	0,21	0,21	0,00	0,21
C0068	02666		0,20	0,20	0,00	0,20
C0071	00687	P1-P2*	0,20	0,20	0,00	0,20
C0073	00044	P5	0,30	0,30	0,00	0,30
C0075	00449	P5-P6*	0,23	0,23	0,00	0,23
C0077	00059	P21	0,39	0,39	0,00	0,39
C0078	00482	P13-P21*	0,37	0,37	0,00	0,37
C0080	00013	P14	0,32	0,32	0,00	0,32
C0081	00061	P22	0,38	0,38	0,00	0,38
C0083	00562	P22-P21*	0,37	0,37	0,00	0,37
C0084	00060	P15	0,37	0,37	0,00	0,37
C0085	00030	9a	0,38	0,38	0,00	0,38
C0086	00034	P17	0,36	0,36	0,00	0,36
C0087	00032	P16	0,37	0,37	0,00	0,37
C0088	02531		0,32	0,32	0,00	0,32
C0089	00036	P18	0,35	0,35	0,00	0,35
C0091	00725	P18-P17*	0,36	0,36	0,00	0,36
C0094	01299	P25-P26*	0,26	0,26	0,00	0,26
C0097	00774	P3-P4*	0,24	0,24	0,00	0,24
C0100	01686	P7-P26*	0,32	0,32	0,00	0,32
C0102	00052	P20	0,40	0,40	0,00	0,40
C0103	03427		0,38	0,38	0,00	0,38
C0105	00056	P19	0,31	0,31	0,00	0,31
C0106	01800		0,28	0,28	0,00	0,28
C0108	00001	P11	0,32	0,32	0,00	0,32
C0109	00434	P5-P11*	0,31	0,31	0,00	0,31
C0111	00038	7a	0,35	0,35	0,00	0,35
C0116	00710	P16-P15*	0,36	0,36	0,00	0,36
C0118	00063	P23	0,38	0,38	0,00	0,38
C0119	00528	P12-P23*	0,44	0,44	0,00	0,44
C0122	00545	P24-P23*	0,40	0,40	0,00	0,40
C0125	00555	P20-P24*	0,41	0,41	0,00	0,41
C0130	01537		0,35	0,35	0,00	0,35
C0141	00244		0,45	0,45	0,00	0,45
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00005	P26	0,28	0,28	0,00	0,28
C0002	00048	P27	0,30	0,30	0,00	0,30
C0003	00067	9b	0,35	0,35	0,00	0,35
C0004	00050	7b	0,34	0,34	0,00	0,34
C0006	00007	P25	0,31	0,31	0,00	0,31
C0007	00066	P28	0,30	0,30	0,00	0,30
C0009	00053	P29	0,24	0,24	0,00	0,24
C0010	00845	P27-P29*	0,28	0,28	0,00	0,28
C0011	00064	P24	0,44	0,44	0,00	0,44
C0013	00071	G2	0,38	0,38	0,00	0,38
C0014	00101	G3	0,36	0,36	0,00	0,36
C0015	00073	3a	0,34	0,34	0,00	0,34
C0016	00076	4a	0,46	0,46	0,00	0,46
C0017	00099	G1	0,45	0,45	0,00	0,45
C0018	00078	5a	0,40	0,40	0,00	0,40
C0020	00090	G8	0,21	0,21	0,00	0,21
C0021	00051	P32	0,16	0,16	0,00	0,16
C0022	00082	G5	0,28	0,28	0,00	0,28
C0023	00080	G7	0,29	0,29	0,00	0,29
C0024	00084	G4	0,23	0,23	0,00	0,23
C0026	00097	P30	0,28	0,28	0,00	0,28
C0027	00047	P31	0,25	0,25	0,00	0,25
C0031	00819	P28-P30*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0034	00888	P30-P32*	0,29	0,29	0,00	0,29
C0035	00094	G6	0,28	0,28	0,00	0,28
C0041	00002	P7	0,23	0,23	0,00	0,23
C0042	00006	P8	0,31	0,31	0,00	0,31
C0043	00010	P9	0,31	0,31	0,00	0,31
C0044	00206		0,29	0,29	0,00	0,29
C0046	00017	P10	0,32	0,32	0,00	0,32
C0047	02044	P10-P9*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0050	02273		0,25	0,25	0,00	0,25
C0053	00226		0,40	0,40	0,00	0,40
C0054	00015	P12	0,41	0,41	0,00	0,41
C0055	00039	P13	0,46	0,46	0,00	0,46
C0056	00140		0,39	0,39	0,00	0,39
C0057	00041	P3	0,29	0,29	0,00	0,29
C0059	00213		0,27	0,27	0,00	0,27
C0060	00019	P1	0,23	0,23	0,00	0,23
C0062	00128		0,23	0,23	0,00	0,23
C0063	00025	P4	0,26	0,26	0,00	0,26
C0064	00023	P6	0,24	0,24	0,00	0,24
C0065	02613		0,22	0,22	0,00	0,22
C0066	00021	P2	0,22	0,22	0,00	0,22
C0068	02666		0,21	0,21	0,00	0,21
C0071	00687	P1-P2*	0,21	0,21	0,00	0,21

Id_w	N_{ec}	N_{ed}	W_{ed} [cm]	W_o [cm]	W_c [cm]	W_t [cm]
C0073	00044	P5	0,31	0,31	0,00	0,31
C0075	00449	P5-P6*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0077	00059	P21	0,42	0,42	0,00	0,42
C0078	00482	P13-P21*	0,40	0,40	0,00	0,40
C0080	00013	P14	0,34	0,34	0,00	0,34
C0081	00061	P22	0,40	0,40	0,00	0,40
C0083	00562	P22-P21*	0,40	0,40	0,00	0,40
C0084	00060	P15	0,39	0,39	0,00	0,39
C0085	00030	9a	0,40	0,40	0,00	0,40
C0086	00034	P17	0,38	0,38	0,00	0,38
C0087	00032	P16	0,39	0,39	0,00	0,39
C0088	02531		0,34	0,34	0,00	0,34
C0089	00036	P18	0,38	0,38	0,00	0,38
C0091	00725	P18-P17*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0094	01299	P25-P26*	0,28	0,28	0,00	0,28
C0097	00774	P3-P4*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0100	01686	P7-P26*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0102	00052	P20	0,42	0,42	0,00	0,42
C0103	03427		0,40	0,40	0,00	0,40
C0105	00056	P19	0,33	0,33	0,00	0,33
C0106	01800		0,30	0,30	0,00	0,30
C0108	00001	P11	0,33	0,33	0,00	0,33
C0109	00434	P5-P11*	0,33	0,33	0,00	0,33
C0111	00038	7a	0,37	0,37	0,00	0,37
C0116	00710	P16-P15*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0118	00063	P23	0,41	0,41	0,00	0,41
C0119	00528	P12-P23*	0,46	0,46	0,00	0,46
C0122	00545	P24-P23*	0,43	0,43	0,00	0,43
C0125	00555	P20-P24*	0,43	0,43	0,00	0,43
C0130	01537		0,37	0,37	0,00	0,37
C0141	00244		0,48	0,48	0,00	0,48
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1						
C0001	00005	P26	0,28	0,28	0,00	0,28
C0002	00048	P27	0,30	0,30	0,00	0,30
C0003	00067	9b	0,35	0,35	0,00	0,35
C0004	00050	7b	0,34	0,34	0,00	0,34
C0006	00007	P25	0,31	0,31	0,00	0,31
C0007	00066	P28	0,30	0,30	0,00	0,30
C0009	00053	P29	0,24	0,24	0,00	0,24
C0010	00845	P27-P29*	0,28	0,28	0,00	0,28
C0011	00064	P24	0,44	0,44	0,00	0,44
C0013	00071	G2	0,38	0,38	0,00	0,38
C0014	00101	G3	0,36	0,36	0,00	0,36
C0015	00073	3a	0,34	0,34	0,00	0,34
C0016	00076	4a	0,46	0,46	0,00	0,46
C0017	00099	G1	0,45	0,45	0,00	0,45
C0018	00078	5a	0,40	0,40	0,00	0,40
C0020	00090	G8	0,21	0,21	0,00	0,21
C0021	00051	P32	0,16	0,16	0,00	0,16
C0022	00082	G5	0,28	0,28	0,00	0,28
C0023	00080	G7	0,29	0,29	0,00	0,29
C0024	00084	G4	0,23	0,23	0,00	0,23
C0026	00097	P30	0,28	0,28	0,00	0,28
C0027	00047	P31	0,25	0,25	0,00	0,25
C0031	00819	P28-P30*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0034	00888	P30-P32*	0,29	0,29	0,00	0,29
C0035	00094	G6	0,28	0,28	0,00	0,28
C0041	00002	P7	0,23	0,23	0,00	0,23
C0042	00006	P8	0,31	0,31	0,00	0,31
C0043	00010	P9	0,31	0,31	0,00	0,31
C0044	00206		0,29	0,29	0,00	0,29
C0046	00017	P10	0,32	0,32	0,00	0,32
C0047	02044	P10-P9*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0050	02273		0,25	0,25	0,00	0,25
C0053	00226		0,40	0,40	0,00	0,40
C0054	00015	P12	0,41	0,41	0,00	0,41
C0055	00039	P13	0,46	0,46	0,00	0,46
C0056	00140		0,39	0,39	0,00	0,39
C0057	00041	P3	0,29	0,29	0,00	0,29
C0059	00213		0,27	0,27	0,00	0,27
C0060	00019	P1	0,23	0,23	0,00	0,23
C0062	00128		0,23	0,23	0,00	0,23
C0063	00025	P4	0,26	0,26	0,00	0,26
C0064	00023	P6	0,24	0,24	0,00	0,24
C0065	02613		0,22	0,22	0,00	0,22
C0066	00021	P2	0,22	0,22	0,00	0,22
C0068	02666		0,21	0,21	0,00	0,21
C0071	00687	P1-P2*	0,21	0,21	0,00	0,21
C0073	00044	P5	0,31	0,31	0,00	0,31
C0075	00449	P5-P6*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0077	00059	P21	0,42	0,42	0,00	0,42
C0078	00482	P13-P21*	0,40	0,40	0,00	0,40
C0080	00013	P14	0,34	0,34	0,00	0,34
C0081	00061	P22	0,40	0,40	0,00	0,40
C0083	00562	P22-P21*	0,40	0,40	0,00	0,40
C0084	00060	P15	0,39	0,39	0,00	0,39

Id_W	N_{ns}	N_{id}	W_{ed} [cm]	W_o [cm]	W_c [cm]	W_f [cm]
C0085	00030	9a	0,40	0,40	0,00	0,40
C0086	00034	P17	0,38	0,38	0,00	0,38
C0087	00032	P16	0,39	0,39	0,00	0,39
C0088	02531		0,34	0,34	0,00	0,34
C0089	00036	P18	0,38	0,38	0,00	0,38
C0091	00725	P18-P17*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0094	01299	P25-P26*	0,28	0,28	0,00	0,28
C0097	00774	P3-P4*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0100	01686	P7-P26*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0102	00052	P20	0,42	0,42	0,00	0,42
C0103	03427		0,40	0,40	0,00	0,40
C0105	00056	P19	0,33	0,33	0,00	0,33
C0106	01800		0,30	0,30	0,00	0,30
C0108	00001	P11	0,33	0,33	0,00	0,33
C0109	00434	P5-P11*	0,33	0,33	0,00	0,33
C0111	00038	7a	0,37	0,37	0,00	0,37
C0116	00710	P16-P15*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0118	00063	P23	0,41	0,41	0,00	0,41
C0119	00528	P12-P23*	0,46	0,46	0,00	0,46
C0122	00545	P24-P23*	0,43	0,43	0,00	0,43
C0125	00555	P20-P24*	0,43	0,43	0,00	0,43
C0130	01537		0,37	0,37	0,00	0,37
C0141	00244		0,48	0,48	0,00	0,48
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1						
C0001	00005	P26	0,25	0,25	0,00	0,25
C0002	00048	P27	0,27	0,27	0,00	0,27
C0003	00067	9b	0,32	0,32	0,00	0,32
C0004	00050	7b	0,31	0,31	0,00	0,31
C0006	00007	P25	0,27	0,27	0,00	0,27
C0007	00066	P28	0,26	0,26	0,00	0,26
C0009	00053	P29	0,21	0,21	0,00	0,21
C0010	00845	P27-P29*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0011	00064	P24	0,39	0,39	0,00	0,39
C0013	00071	G2	0,34	0,34	0,00	0,34
C0014	00101	G3	0,32	0,32	0,00	0,32
C0015	00073	3a	0,30	0,30	0,00	0,30
C0016	00076	4a	0,41	0,41	0,00	0,41
C0017	00099	G1	0,41	0,41	0,00	0,41
C0018	00078	5a	0,36	0,36	0,00	0,36
C0020	00090	G8	0,18	0,18	0,00	0,18
C0021	00051	P32	0,14	0,14	0,00	0,14
C0022	00082	G5	0,25	0,25	0,00	0,25
C0023	00080	G7	0,25	0,25	0,00	0,25
C0024	00084	G4	0,21	0,21	0,00	0,21
C0026	00097	P30	0,25	0,25	0,00	0,25
C0027	00047	P31	0,23	0,23	0,00	0,23
C0031	00819	P28-P30*	0,27	0,27	0,00	0,27
C0034	00888	P30-P32*	0,26	0,26	0,00	0,26
C0035	00094	G6	0,24	0,24	0,00	0,24
C0041	00002	P7	0,20	0,20	0,00	0,20
C0042	00006	P8	0,28	0,28	0,00	0,28
C0043	00010	P9	0,27	0,27	0,00	0,27
C0044	00206		0,26	0,26	0,00	0,26
C0046	00017	P10	0,29	0,29	0,00	0,29
C0047	02044	P10-P9*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0050	02273		0,22	0,22	0,00	0,22
C0053	00226		0,36	0,36	0,00	0,36
C0054	00015	P12	0,37	0,37	0,00	0,37
C0055	00039	P13	0,42	0,42	0,00	0,42
C0056	00140		0,35	0,35	0,00	0,35
C0057	00041	P3	0,26	0,26	0,00	0,26
C0059	00213		0,24	0,24	0,00	0,24
C0060	00019	P1	0,21	0,21	0,00	0,21
C0062	00128		0,21	0,21	0,00	0,21
C0063	00025	P4	0,24	0,24	0,00	0,24
C0064	00023	P6	0,22	0,22	0,00	0,22
C0065	02613		0,19	0,19	0,00	0,19
C0066	00021	P2	0,20	0,20	0,00	0,20
C0068	02666		0,19	0,19	0,00	0,19
C0071	00687	P1-P2*	0,19	0,19	0,00	0,19
C0073	00044	P5	0,28	0,28	0,00	0,28
C0075	00449	P5-P6*	0,22	0,22	0,00	0,22
C0077	00059	P21	0,37	0,37	0,00	0,37
C0078	00482	P13-P21*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0080	00013	P14	0,30	0,30	0,00	0,30
C0081	00061	P22	0,36	0,36	0,00	0,36
C0083	00562	P22-P21*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0084	00060	P15	0,35	0,35	0,00	0,35
C0085	00030	9a	0,36	0,36	0,00	0,36
C0086	00034	P17	0,34	0,34	0,00	0,34
C0087	00032	P16	0,35	0,35	0,00	0,35
C0088	02531		0,30	0,30	0,00	0,30
C0089	00036	P18	0,33	0,33	0,00	0,33
C0091	00725	P18-P17*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0094	01299	P25-P26*	0,24	0,24	0,00	0,24
C0097	00774	P3-P4*	0,22	0,22	0,00	0,22

Id_w	N_{PS}	N_{id}	W_{ed} [cm]	W_0 [cm]	W_c [cm]	W_f [cm]
C0100	01686	P7-P26*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0102	00052	P20	0,38	0,38	0,00	0,38
C0103	03427		0,36	0,36	0,00	0,36
C0105	00056	P19	0,29	0,29	0,00	0,29
C0106	01800		0,26	0,26	0,00	0,26
C0108	00001	P11	0,30	0,30	0,00	0,30
C0109	00434	P5-P11*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0111	00038	7a	0,33	0,33	0,00	0,33
C0116	00710	P16-P15*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0118	00063	P23	0,36	0,36	0,00	0,36
C0119	00528	P12-P23*	0,41	0,41	0,00	0,41
C0122	00545	P24-P23*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0125	00555	P20-P24*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0130	01537		0,34	0,34	0,00	0,34
C0141	00244		0,43	0,43	0,00	0,43
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2						
C0001	00005	P26	0,25	0,25	0,00	0,25
C0002	00048	P27	0,27	0,27	0,00	0,27
C0003	00067	9b	0,32	0,32	0,00	0,32
C0004	00050	7b	0,31	0,31	0,00	0,31
C0006	00007	P25	0,27	0,27	0,00	0,27
C0007	00066	P28	0,27	0,27	0,00	0,27
C0009	00053	P29	0,22	0,22	0,00	0,22
C0010	00845	P27-P29*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0011	00064	P24	0,40	0,40	0,00	0,40
C0013	00071	G2	0,35	0,35	0,00	0,35
C0014	00101	G3	0,33	0,33	0,00	0,33
C0015	00073	3a	0,31	0,31	0,00	0,31
C0016	00076	4a	0,42	0,42	0,00	0,42
C0017	00099	G1	0,42	0,42	0,00	0,42
C0018	00078	5a	0,36	0,36	0,00	0,36
C0020	00090	G8	0,19	0,19	0,00	0,19
C0021	00051	P32	0,14	0,14	0,00	0,14
C0022	00082	G5	0,25	0,25	0,00	0,25
C0023	00080	G7	0,26	0,26	0,00	0,26
C0024	00084	G4	0,21	0,21	0,00	0,21
C0026	00097	P30	0,25	0,25	0,00	0,25
C0027	00047	P31	0,23	0,23	0,00	0,23
C0031	00819	P28-P30*	0,28	0,28	0,00	0,28
C0034	00888	P30-P32*	0,26	0,26	0,00	0,26
C0035	00094	G6	0,25	0,25	0,00	0,25
C0041	00002	P7	0,21	0,21	0,00	0,21
C0042	00006	P8	0,28	0,28	0,00	0,28
C0043	00010	P9	0,28	0,28	0,00	0,28
C0044	00206		0,27	0,27	0,00	0,27
C0046	00017	P10	0,29	0,29	0,00	0,29
C0047	02044	P10-P9*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0050	02273		0,22	0,22	0,00	0,22
C0053	00226		0,37	0,37	0,00	0,37
C0054	00015	P12	0,38	0,38	0,00	0,38
C0055	00039	P13	0,43	0,43	0,00	0,43
C0056	00140		0,36	0,36	0,00	0,36
C0057	00041	P3	0,27	0,27	0,00	0,27
C0059	00213		0,25	0,25	0,00	0,25
C0060	00019	P1	0,21	0,21	0,00	0,21
C0062	00128		0,21	0,21	0,00	0,21
C0063	00025	P4	0,24	0,24	0,00	0,24
C0064	00023	P6	0,22	0,22	0,00	0,22
C0065	02613		0,20	0,20	0,00	0,20
C0066	00021	P2	0,21	0,21	0,00	0,21
C0068	02666		0,19	0,19	0,00	0,19
C0071	00687	P1-P2*	0,19	0,19	0,00	0,19
C0073	00044	P5	0,29	0,29	0,00	0,29
C0075	00449	P5-P6*	0,23	0,23	0,00	0,23
C0077	00059	P21	0,38	0,38	0,00	0,38
C0078	00482	P13-P21*	0,36	0,36	0,00	0,36
C0080	00013	P14	0,31	0,31	0,00	0,31
C0081	00061	P22	0,37	0,37	0,00	0,37
C0083	00562	P22-P21*	0,36	0,36	0,00	0,36
C0084	00060	P15	0,36	0,36	0,00	0,36
C0085	00030	9a	0,37	0,37	0,00	0,37
C0086	00034	P17	0,35	0,35	0,00	0,35
C0087	00032	P16	0,36	0,36	0,00	0,36
C0088	02531		0,31	0,31	0,00	0,31
C0089	00036	P18	0,34	0,34	0,00	0,34
C0091	00725	P18-P17*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0094	01299	P25-P26*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0097	00774	P3-P4*	0,23	0,23	0,00	0,23
C0100	01686	P7-P26*	0,31	0,31	0,00	0,31
C0102	00052	P20	0,39	0,39	0,00	0,39
C0103	03427		0,37	0,37	0,00	0,37
C0105	00056	P19	0,30	0,30	0,00	0,30
C0106	01800		0,27	0,27	0,00	0,27
C0108	00001	P11	0,31	0,31	0,00	0,31
C0109	00434	P5-P11*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0111	00038	7a	0,34	0,34	0,00	0,34

Id$_w$	N$_{ss}$	N$_{id}$	W$_{ad}$ [cm]	W$_b$ [cm]	W$_c$ [cm]	W$_t$ [cm]
C0116	00710	P16-P15*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0118	00063	P23	0,37	0,37	0,00	0,37
C0119	00528	P12-P23*	0,42	0,42	0,00	0,42
C0122	00545	P24-P23*	0,39	0,39	0,00	0,39
C0125	00555	P20-P24*	0,39	0,39	0,00	0,39
C0130	01537		0,34	0,34	0,00	0,34
C0141	00244		0,44	0,44	0,00	0,44
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1						
C0001	00005	P26	0,25	0,25	0,00	0,25
C0002	00048	P27	0,27	0,27	0,00	0,27
C0003	00067	9b	0,32	0,32	0,00	0,32
C0004	00050	7b	0,31	0,31	0,00	0,31
C0006	00007	P25	0,27	0,27	0,00	0,27
C0007	00066	P28	0,26	0,26	0,00	0,26
C0009	00053	P29	0,21	0,21	0,00	0,21
C0010	00845	P27-P29*	0,25	0,25	0,00	0,25
C0011	00064	P24	0,39	0,39	0,00	0,39
C0013	00071	G2	0,34	0,34	0,00	0,34
C0014	00101	G3	0,32	0,32	0,00	0,32
C0015	00073	3a	0,30	0,30	0,00	0,30
C0016	00076	4a	0,41	0,41	0,00	0,41
C0017	00099	G1	0,41	0,41	0,00	0,41
C0018	00078	5a	0,36	0,36	0,00	0,36
C0020	00090	G8	0,18	0,18	0,00	0,18
C0021	00051	P32	0,14	0,14	0,00	0,14
C0022	00082	G5	0,25	0,25	0,00	0,25
C0023	00080	G7	0,25	0,25	0,00	0,25
C0024	00084	G4	0,21	0,21	0,00	0,21
C0026	00097	P30	0,25	0,25	0,00	0,25
C0027	00047	P31	0,23	0,23	0,00	0,23
C0031	00819	P28-P30*	0,27	0,27	0,00	0,27
C0034	00888	P30-P32*	0,26	0,26	0,00	0,26
C0035	00094	G6	0,24	0,24	0,00	0,24
C0041	00002	P7	0,20	0,20	0,00	0,20
C0042	00006	P8	0,28	0,28	0,00	0,28
C0043	00010	P9	0,27	0,27	0,00	0,27
C0044	00206		0,26	0,26	0,00	0,26
C0046	00017	P10	0,29	0,29	0,00	0,29
C0047	02044	P10-P9*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0050	02273		0,22	0,22	0,00	0,22
C0053	00226		0,36	0,36	0,00	0,36
C0054	00015	P12	0,37	0,37	0,00	0,37
C0055	00039	P13	0,42	0,42	0,00	0,42
C0056	00140		0,35	0,35	0,00	0,35
C0057	00041	P3	0,26	0,26	0,00	0,26
C0059	00213		0,24	0,24	0,00	0,24
C0060	00019	P1	0,21	0,21	0,00	0,21
C0062	00128		0,21	0,21	0,00	0,21
C0063	00025	P4	0,24	0,24	0,00	0,24
C0064	00023	P6	0,22	0,22	0,00	0,22
C0065	02613		0,19	0,19	0,00	0,19
C0066	00021	P2	0,20	0,20	0,00	0,20
C0068	02666		0,19	0,19	0,00	0,19
C0071	00687	P1-P2*	0,19	0,19	0,00	0,19
C0073	00044	P5	0,28	0,28	0,00	0,28
C0075	00449	P5-P6*	0,22	0,22	0,00	0,22
C0077	00059	P21	0,37	0,37	0,00	0,37
C0078	00482	P13-P21*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0080	00013	P14	0,30	0,30	0,00	0,30
C0081	00061	P22	0,36	0,36	0,00	0,36
C0083	00562	P22-P21*	0,35	0,35	0,00	0,35
C0084	00060	P15	0,35	0,35	0,00	0,35
C0085	00030	9a	0,36	0,36	0,00	0,36
C0086	00034	P17	0,34	0,34	0,00	0,34
C0087	00032	P16	0,35	0,35	0,00	0,35
C0088	02531		0,30	0,30	0,00	0,30
C0089	00036	P18	0,33	0,33	0,00	0,33
C0091	00725	P18-P17*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0094	01299	P25-P26*	0,24	0,24	0,00	0,24
C0097	00774	P3-P4*	0,22	0,22	0,00	0,22
C0100	01686	P7-P26*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0102	00052	P20	0,38	0,38	0,00	0,38
C0103	03427		0,36	0,36	0,00	0,36
C0105	00056	P19	0,29	0,29	0,00	0,29
C0106	01800		0,26	0,26	0,00	0,26
C0108	00001	P11	0,30	0,30	0,00	0,30
C0109	00434	P5-P11*	0,30	0,30	0,00	0,30
C0111	00038	7a	0,33	0,33	0,00	0,33
C0116	00710	P16-P15*	0,34	0,34	0,00	0,34
C0118	00063	P23	0,36	0,36	0,00	0,36
C0119	00528	P12-P23*	0,41	0,41	0,00	0,41
C0122	00545	P24-P23*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0125	00555	P20-P24*	0,38	0,38	0,00	0,38
C0130	01537		0,34	0,34	0,00	0,34
C0141	00244		0,43	0,43	0,00	0,43

Id_W	N_{PS}	N_{id}	W_{ed} [cm]	W_0 [cm]	W_c [cm]	W_f [cm]

LEGENDA:

Id_W Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
N_{PS} Numero identificativo del Punto Significativo.
N_{id} Numero identificativo dell'elemento verticale (pilastro, estremo parete, setto).
[*]= indica la presenza di un nodo intermedio calcolato sulla base della parete/setto/muro.
W_{ed} Cedimento edometrico.
W_0 Cedimento istantaneo.
W_c Cedimento di consolidazione.
W_f Cedimento finale.

GEOTECNICA - CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)

Id_{ss}	Id_{cw}	Nodo i	Nodo f	$L_{i,f}$ [cm]	$\Delta W_{i,f}$ [cm]	$(L/\Delta W)_{i,f}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0011-C0002	00064	00048	355	0,13	2 681,17	200	13,41
002	C0002-C0010	00048	00845	54	0,02	2 832,07	200	14,16
003	C0010-C0009	00845	00053	54	0,04	1 473,07	200	7,37
004	C0007-C0031	00066	00819	45	0,01	6 808,02	200	34,04
005	C0031-C0026	00819	00097	45	0,02	2 077,20	200	10,39
006	C0026-C0027	00097	00047	29	0,02	1 223,93	200	6,12
007	C0017-C0013	00099	00071	662	0,07	8 864,31	200	44,32
008	C0013-C0014	00071	00101	629	0,02	33 774,23	200	NS
009	C0014-C0015	00101	00073	75	0,02	3 874,96	200	19,37
010	C0024-C0022	00084	00082	529	0,04	12 635,00	200	63,18
011	C0022-C0023	00082	00080	529	0,01	NS	200	NS
012	C0004-C0003	00050	00067	309	0,01	22 749,93	200	NS
013	C0003-C0002	00067	00048	739	0,05	14 588,60	200	72,94
014	C0026-C0034	00097	00888	321	0,01	35 079,09	200	NS
015	C0034-C0021	00888	00051	321	0,13	2 559,88	200	12,80
016	C0001-C0035	00005	00094	50	0,00	23 726,17	200	NS
017	C0035-C0020	00094	00090	515	0,07	7 743,99	200	38,72
018	C0020-C0021	00090	00051	61	0,05	1 277,78	200	6,39
019	C0060-C0071	00019	00687	251	0,02	14 677,76	200	73,39
020	C0071-C0066	00687	00021	251	0,01	16 769,60	200	83,85
021	C0057-C0097	00041	00774	250	0,04	6 217,63	200	31,09
022	C0097-C0063	00774	00025	250	0,01	23 094,48	200	NS
023	C0073-C0075	00044	00449	129	0,07	1 972,36	200	9,86
024	C0075-C0064	00449	00023	129	0,01	22 633,02	200	NS
025	C0108-C0130	00001	01537	114	0,03	3 271,82	200	16,36
026	C0130-C0046	01537	00017	114	0,05	2 317,21	200	11,59
027	C0046-C0047	00017	02044	641	0,06	11 462,72	200	57,31
028	C0047-C0043	02044	00010	641	0,07	9 434,57	200	47,17
029	C0043-C0044	00010	00206	112	0,02	7 107,53	200	35,54
030	C0044-C0042	00206	00006	112	0,02	5 608,56	200	28,04
031	C0042-C0050	00006	02273	161	0,06	2 596,62	200	12,98
032	C0050-C0041	02273	00002	161	0,02	9 871,68	200	49,36
033	C0054-C0056	00015	00140	152	0,02	8 087,48	200	40,44
034	C0056-C0055	00140	00039	152	0,07	2 176,68	200	10,88
035	C0055-C0016	00039	00076	87	0,01	11 247,99	200	56,24
036	C0016-C0018	00076	00078	615	0,06	10 974,72	200	54,87
037	C0018-C0080	00078	00013	360	0,06	6 536,72	200	32,68
038	C0105-C0111	00056	00038	111	0,04	2 846,63	200	14,23
039	C0111-C0089	00038	00036	94	0,01	13 022,68	200	65,11
040	C0089-C0091	00036	00725	48	0,01	7 162,15	200	35,81
041	C0091-C0086	00725	00034	48	0,00	NS	200	NS
042	C0086-C0088	00034	02531	122	0,04	3 267,02	200	16,34
043	C0088-C0087	02531	00032	122	0,04	2 747,32	200	13,74
044	C0087-C0116	00032	00710	61	0,01	9 665,21	200	48,33
045	C0116-C0084	00710	00060	61	0,01	5 803,17	200	29,02
046	C0084-C0085	00060	00030	138	0,01	20 612,38	200	NS
047	C0085-C0081	00030	00061	88	0,00	32 879,30	200	NS
048	C0081-C0083	00061	00562	65	0,01	7 524,56	200	37,62
049	C0083-C0077	00562	00059	65	0,02	3 537,15	200	17,69
050	C0077-C0103	00059	03427	61	0,01	5 573,91	200	27,87
051	C0103-C0102	03427	00052	61	0,02	3 252,69	200	16,26
052	C0102-C0125	00052	00555	75	0,01	13 102,29	200	65,51
053	C0125-C0011	00555	00064	75	0,01	6 542,93	200	32,71
054	C0011-C0122	00064	00545	22	0,01	1 533,71	200	7,67
055	C0122-C0118	00545	00063	22	0,02	1 264,28	200	6,32
056	C0006-C0094	00007	01299	179	0,03	6 266,84	200	31,33
057	C0094-C0001	01299	00005	179	0,01	27 800,70	200	NS
058	C0060-C0062	00019	00128	128	0,00	37 877,26	200	NS
059	C0062-C0057	00128	00041	128	0,06	2 187,25	200	10,94
060	C0057-C0059	00041	00213	196	0,02	9 884,15	200	49,42
061	C0059-C0046	00213	00017	196	0,04	4 423,66	200	22,12
062	C0066-C0068	00021	02666	134	0,02	8 105,79	200	40,53
063	C0068-C0063	02666	00025	134	0,05	2 620,24	200	13,10
064	C0063-C0065	00025	02613	130	0,04	2 897,67	200	14,49
065	C0065-C0064	02613	00023	130	0,02	5 449,94	200	27,25
066	C0073-C0109	00044	00434	33	0,01	2 247,81	200	11,24
067	C0109-C0108	00434	00001	33	0,00	9 632,48	200	48,16
068	C0108-C0015	00001	00073	307	0,00	NS	200	NS
069	C0015-C0080	00073	00013	223	0,00	NS	200	NS

Id_w	Id_{sW}	Nodo i	Nodo f	L_{i-f} [cm]	ΔW_{i-f} [cm]	$(L/\Delta W)_{i-f}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
070	C0080-C0106	00013	01800	111	0,04	2 798,32	200	13,99
071	C0106-C0105	01800	00056	111	0,03	4 103,66	200	20,52
072	C0041-C0100	00002	01686	539	0,10	5 136,94	200	25,68
073	C0100-C0001	01686	00005	539	0,06	9 450,47	200	47,25
074	C0042-C0053	00006	00226	462	0,09	5 289,12	200	26,45
075	C0053-C0006	00226	00007	462	0,10	4 818,48	200	24,09
076	C0043-C0141	00010	00244	251	0,16	1 536,52	200	7,68
077	C0141-C0054	00244	00015	251	0,06	3 876,31	200	19,38
078	C0054-C0119	00015	00528	183	0,05	3 934,70	200	19,67
079	C0119-C0118	00528	00063	183	0,05	3 597,84	200	17,99
080	C0055-C0078	00039	00482	146	0,07	2 233,57	200	11,17
081	C0078-C0077	00482	00059	146	0,02	8 620,16	200	43,10
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture accessibili solo per manutenzione * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0011-C0002	00064	00048	355	0,14	2 585,81	200	12,93
002	C0002-C0010	00048	00845	54	0,02	2 680,37	200	13,40
003	C0010-C0009	00845	00053	54	0,04	1 377,42	200	6,89
004	C0007-C0031	00066	00819	45	0,01	7 358,56	200	36,79
005	C0031-C0026	00819	00097	45	0,02	1 956,62	200	9,78
006	C0026-C0027	00097	00047	29	0,03	1 158,27	200	5,79
007	C0017-C0013	00099	00071	662	0,08	8 600,32	200	43,00
008	C0013-C0014	00071	00101	629	0,02	30 289,83	200	NS
009	C0014-C0015	00101	00073	75	0,02	3 734,58	200	18,67
010	C0024-C0022	00084	00082	529	0,05	11 551,47	200	57,76
011	C0022-C0023	00082	00080	529	0,01	NS	200	NS
012	C0004-C0003	00050	00067	309	0,01	20 784,79	200	NS
013	C0003-C0002	00067	00048	739	0,05	14 802,96	200	74,01
014	C0026-C0034	00097	00888	321	0,01	35 476,90	200	NS
015	C0034-C0021	00888	00051	321	0,13	2 448,00	200	12,24
016	C0001-C0035	00005	00094	50	0,00	14 547,46	200	72,74
017	C0035-C0020	00094	00090	515	0,07	7 279,66	200	36,40
018	C0020-C0021	00090	00051	61	0,05	1 197,22	200	5,99
019	C0060-C0071	00019	00687	251	0,02	14 689,12	200	73,45
020	C0071-C0066	00687	00021	251	0,01	16 892,71	200	84,46
021	C0057-C0097	00041	00774	250	0,04	6 051,92	200	30,26
022	C0097-C0063	00774	00025	250	0,01	23 457,30	200	NS
023	C0073-C0075	00044	00449	129	0,07	1 908,63	200	9,54
024	C0075-C0064	00449	00023	129	0,01	19 107,88	200	95,54
025	C0108-C0130	00001	01537	114	0,04	3 195,73	200	15,98
026	C0130-C0046	01537	00017	114	0,05	2 297,50	200	11,49
027	C0046-C0047	00017	02044	641	0,06	11 060,76	200	55,30
028	C0047-C0043	02044	00010	641	0,07	9 176,56	200	45,88
029	C0043-C0044	00010	00206	112	0,02	6 943,42	200	34,72
030	C0044-C0042	00206	00006	112	0,02	5 449,65	200	27,25
031	C0042-C0050	00006	02273	161	0,06	2 492,45	200	12,46
032	C0050-C0041	02273	00002	161	0,02	9 202,59	200	46,01
033	C0054-C0056	00015	00140	152	0,02	8 335,92	200	41,68
034	C0056-C0055	00140	00039	152	0,07	2 113,20	200	10,57
035	C0055-C0016	00039	00076	87	0,01	9 610,11	200	48,05
036	C0016-C0018	00076	00078	615	0,06	10 364,75	200	51,82
037	C0018-C0080	00078	00013	360	0,06	6 351,99	200	31,76
038	C0105-C0111	00056	00038	111	0,04	2 693,27	200	13,47
039	C0111-C0089	00038	00036	94	0,01	11 210,20	200	56,05
040	C0089-C0091	00036	00725	48	0,01	6 774,56	200	33,87
041	C0091-C0086	00725	00034	48	0,00	NS	200	NS
042	C0086-C0088	00034	02531	122	0,04	3 175,71	200	15,88
043	C0088-C0087	02531	00032	122	0,05	2 638,48	200	13,19
044	C0087-C0116	00032	00710	61	0,01	9 494,74	200	47,47
045	C0116-C0084	00710	00060	61	0,01	5 537,20	200	27,69
046	C0084-C0085	00060	00030	138	0,01	18 905,07	200	94,53
047	C0085-C0081	00030	00061	88	0,00	28 136,30	200	NS
048	C0081-C0083	00061	00562	65	0,01	7 476,58	200	37,38
049	C0083-C0077	00562	00059	65	0,02	3 382,79	200	16,91
050	C0077-C0103	00059	03427	61	0,01	5 275,40	200	26,38
051	C0103-C0102	03427	00052	61	0,02	3 267,27	200	16,34
052	C0102-C0125	00052	00555	75	0,01	13 814,59	200	69,07
053	C0125-C0011	00555	00064	75	0,01	6 173,16	200	30,87
054	C0011-C0122	00064	00545	22	0,02	1 467,09	200	7,34
055	C0122-C0118	00545	00063	22	0,02	1 205,66	200	6,03
056	C0006-C0094	00007	01299	179	0,03	5 943,68	200	29,72
057	C0094-C0001	01299	00005	179	0,01	28 338,02	200	NS
058	C0060-C0062	00019	00128	128	0,00	27 561,44	200	NS
059	C0062-C0057	00128	00041	128	0,06	2 101,84	200	10,51
060	C0057-C0059	00041	00213	196	0,02	9 997,95	200	49,99
061	C0059-C0046	00213	00017	196	0,05	4 249,34	200	21,25
062	C0066-C0068	00021	02666	134	0,02	8 303,34	200	41,52
063	C0068-C0063	02666	00025	134	0,05	2 518,04	200	12,59
064	C0063-C0065	00025	02613	130	0,05	2 827,99	200	14,14
065	C0065-C0064	02613	00023	130	0,02	5 349,39	200	26,75
066	C0073-C0109	00044	00434	33	0,02	2 174,84	200	10,87
067	C0109-C0108	00434	00001	33	0,00	10 134,63	200	50,67
068	C0108-C0015	00001	00073	307	0,00	NS	200	NS
069	C0015-C0080	00073	00013	223	0,00	NS	200	NS
070	C0080-C0106	00013	01800	111	0,04	2 725,02	200	13,63
071	C0106-C0105	01800	00056	111	0,03	4 090,28	200	20,45
072	C0041-C0100	00002	01686	539	0,11	4 873,28	200	24,37

Id_N	Id_{SW}	Nodo i	Nodo f	$L_{i,f}$ [cm]	$\Delta W_{i,f}$ [cm]	$(L/\Delta W)_{i,f}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
073	C0100-C0001	01686	00005	539	0,06	9 473,06	200	47,37
074	C0042-C0053	00006	00226	462	0,09	5 006,65	200	25,03
075	C0053-C0006	00226	00007	462	0,10	4 757,55	200	23,79
076	C0043-C0141	00010	00244	251	0,17	1 486,26	200	7,43
077	C0141-C0054	00244	00015	251	0,07	3 852,53	200	19,26
078	C0054-C0119	00015	00528	183	0,05	3 800,71	200	19,00
079	C0119-C0118	00528	00063	183	0,05	3 522,19	200	17,61
080	C0055-C0078	00039	00482	146	0,07	2 192,13	200	10,96
081	C0078-C0077	00482	00059	146	0,02	8 162,05	200	40,81
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1								
001	C0011-C0002	00064	00048	355	0,14	2 585,80	200	12,93
002	C0002-C0010	00048	00845	54	0,02	2 680,34	200	13,40
003	C0010-C0009	00845	00053	54	0,04	1 377,41	200	6,89
004	C0007-C0031	00066	00819	45	0,01	7 358,65	200	36,79
005	C0031-C0026	00819	00097	45	0,02	1 956,60	200	9,78
006	C0026-C0027	00097	00047	29	0,03	1 158,26	200	5,79
007	C0017-C0013	00099	00071	662	0,08	8 600,63	200	43,00
008	C0013-C0014	00071	00101	629	0,02	30 292,85	200	NS
009	C0014-C0015	00101	00073	75	0,02	3 734,53	200	18,67
010	C0024-C0022	00084	00082	529	0,05	11 551,44	200	57,76
011	C0022-C0023	00082	00080	529	0,01	NS	200	NS
012	C0004-C0003	00050	00067	309	0,01	20 785,74	200	NS
013	C0003-C0002	00067	00048	739	0,05	14 802,03	200	74,01
014	C0026-C0034	00097	00888	321	0,01	35 481,51	200	NS
015	C0034-C0021	00888	00051	321	0,13	2 447,98	200	12,24
016	C0001-C0035	00005	00094	50	0,00	14 546,65	200	72,73
017	C0035-C0020	00094	00090	515	0,07	7 279,58	200	36,40
018	C0020-C0021	00090	00051	61	0,05	1 197,22	200	5,99
019	C0060-C0071	00019	00687	251	0,02	14 689,73	200	73,45
020	C0071-C0066	00687	00021	251	0,01	16 891,97	200	84,46
021	C0057-C0097	00041	00774	250	0,04	6 051,90	200	30,26
022	C0097-C0063	00774	00025	250	0,01	23 455,63	200	NS
023	C0073-C0075	00044	00449	129	0,07	1 908,60	200	9,54
024	C0075-C0064	00449	00023	129	0,01	19 106,79	200	95,53
025	C0108-C0130	00001	01537	114	0,04	3 195,72	200	15,98
026	C0130-C0046	01537	00017	114	0,05	2 297,46	200	11,49
027	C0046-C0047	00017	02044	641	0,06	11 061,19	200	55,31
028	C0047-C0043	02044	00010	641	0,07	9 176,06	200	45,88
029	C0043-C0044	00010	00206	112	0,02	6 943,20	200	34,72
030	C0044-C0042	00206	00006	112	0,02	5 449,72	200	27,25
031	C0042-C0050	00006	02273	161	0,06	2 492,41	200	12,46
032	C0050-C0041	02273	00002	161	0,02	9 202,25	200	46,01
033	C0054-C0056	00015	00140	152	0,02	8 336,33	200	41,68
034	C0056-C0055	00140	00039	152	0,07	2 113,16	200	10,57
035	C0055-C0016	00039	00076	87	0,01	9 610,18	200	48,05
036	C0016-C0018	00076	00078	615	0,06	10 365,10	200	51,83
037	C0018-C0080	00078	00013	360	0,06	6 352,07	200	31,76
038	C0105-C0111	00056	00038	111	0,04	2 693,22	200	13,47
039	C0111-C0089	00038	00036	94	0,01	11 209,92	200	56,05
040	C0089-C0091	00036	00725	48	0,01	6 774,61	200	33,87
041	C0091-C0086	00725	00034	48	0,00	NS	200	NS
042	C0086-C0088	00034	02531	122	0,04	3 175,61	200	15,88
043	C0088-C0087	02531	00032	122	0,05	2 638,47	200	13,19
044	C0087-C0116	00032	00710	61	0,01	9 494,17	200	47,47
045	C0116-C0084	00710	00060	61	0,01	5 537,28	200	27,69
046	C0084-C0085	00060	00030	138	0,01	18 906,64	200	94,53
047	C0085-C0081	00030	00061	88	0,00	28 139,71	200	NS
048	C0081-C0083	00061	00562	65	0,01	7 476,24	200	37,38
049	C0083-C0077	00562	00059	65	0,02	3 382,82	200	16,91
050	C0077-C0103	00059	03427	61	0,01	5 275,16	200	26,38
051	C0103-C0102	03427	00052	61	0,02	3 267,33	200	16,34
052	C0102-C0125	00052	00555	75	0,01	13 815,85	200	69,08
053	C0125-C0011	00555	00064	75	0,01	6 173,30	200	30,87
054	C0011-C0122	00064	00545	22	0,02	1 467,07	200	7,34
055	C0122-C0118	00545	00063	22	0,02	1 205,65	200	6,03
056	C0006-C0094	00007	01299	179	0,03	5 943,49	200	29,72
057	C0094-C0001	01299	00005	179	0,01	28 341,47	200	NS
058	C0060-C0062	00019	00128	128	0,00	27 557,37	200	NS
059	C0062-C0057	00128	00041	128	0,06	2 101,78	200	10,51
060	C0057-C0059	00041	00213	196	0,02	9 997,58	200	49,99
061	C0059-C0046	00213	00017	196	0,05	4 249,29	200	21,25
062	C0066-C0068	00021	02666	134	0,02	8 303,30	200	41,52
063	C0068-C0063	02666	00025	134	0,05	2 517,96	200	12,59
064	C0063-C0065	00025	02613	130	0,05	2 827,89	200	14,14
065	C0065-C0064	02613	00023	130	0,02	5 349,40	200	26,75
066	C0073-C0109	00044	00434	33	0,02	2 174,81	200	10,87
067	C0109-C0108	00434	00001	33	0,00	10 135,60	200	50,68
068	C0108-C0015	00001	00073	307	0,00	NS	200	NS
069	C0015-C0080	00073	00013	223	0,00	NS	200	NS
070	C0080-C0106	00013	01800	111	0,04	2 724,94	200	13,62
071	C0106-C0105	01800	00056	111	0,03	4 090,32	200	20,45
072	C0041-C0100	00002	01686	539	0,11	4 873,27	200	24,37
073	C0100-C0001	01686	00005	539	0,06	9 472,92	200	47,36
074	C0042-C0053	00006	00226	462	0,09	5 006,63	200	25,03
075	C0053-C0006	00226	00007	462	0,10	4 757,50	200	23,79
076	C0043-C0141	00010	00244	251	0,17	1 486,25	200	7,43

Id_w	Id_{sw}	Nodo i	Nodo f	L_{ij} [cm]	ΔW_{ij} [cm]	$(L/\Delta W)_{ij}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
077	C0141-C0054	00244	00015	251	0,07	3 852,50	200	19,26
078	C0054-C0119	00015	00528	183	0,05	3 800,71	200	19,00
079	C0119-C0118	00528	00063	183	0,05	3 522,16	200	17,61
080	C0055-C0078	00039	00482	146	0,07	2 192,11	200	10,96
081	C0078-C0077	00482	00059	146	0,02	8 162,07	200	40,81
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1								
001	C0011-C0002	00064	00048	355	0,13	2 783,87	200	13,92
002	C0002-C0010	00048	00845	54	0,02	3 002,03	200	15,01
003	C0010-C0009	00845	00053	54	0,03	1 583,02	200	7,92
004	C0007-C0031	00066	00819	45	0,01	6 333,97	200	31,67
005	C0031-C0026	00819	00097	45	0,02	2 213,67	200	11,07
006	C0026-C0027	00097	00047	29	0,02	1 297,49	200	6,49
007	C0017-C0013	00099	00071	662	0,07	9 144,92	200	45,72
008	C0013-C0014	00071	00101	629	0,02	38 162,94	200	NS
009	C0014-C0015	00101	00073	75	0,02	4 026,39	200	20,13
010	C0024-C0022	00084	00082	529	0,04	13 943,10	200	69,72
011	C0022-C0023	00082	00080	529	0,01	NS	200	NS
012	C0004-C0003	00050	00067	309	0,01	25 125,15	200	NS
013	C0003-C0002	00067	00048	739	0,05	14 380,89	200	71,90
014	C0026-C0034	00097	00888	321	0,01	34 686,47	200	NS
015	C0034-C0021	00888	00051	321	0,12	2 682,51	200	13,41
016	C0001-C0035	00005	00094	50	0,00	NS	200	NS
017	C0035-C0020	00094	00090	515	0,06	8 271,83	200	41,36
018	C0020-C0021	00090	00051	61	0,04	1 369,98	200	6,85
019	C0060-C0071	00019	00687	251	0,02	14 666,07	200	73,33
020	C0071-C0066	00687	00021	251	0,02	16 648,65	200	83,24
021	C0057-C0097	00041	00774	250	0,04	6 392,76	200	31,96
022	C0097-C0063	00774	00025	250	0,01	22 743,49	200	NS
023	C0073-C0075	00044	00449	129	0,06	2 040,53	200	10,20
024	C0075-C0064	00449	00023	129	0,00	27 756,16	200	NS
025	C0108-C0130	00001	01537	114	0,03	3 351,64	200	16,76
026	C0130-C0046	01537	00017	114	0,05	2 337,29	200	11,69
027	C0046-C0047	00017	02044	641	0,05	11 894,82	200	59,47
028	C0047-C0043	02044	00010	641	0,07	9 707,92	200	48,54
029	C0043-C0044	00010	00206	112	0,02	7 279,76	200	36,40
030	C0044-C0042	00206	00006	112	0,02	5 777,04	200	28,89
031	C0042-C0050	00006	02273	161	0,06	2 709,93	200	13,55
032	C0050-C0041	02273	00002	161	0,02	10 646,17	200	53,23
033	C0054-C0056	00015	00140	152	0,02	7 853,18	200	39,27
034	C0056-C0055	00140	00039	152	0,07	2 244,14	200	11,22
035	C0055-C0016	00039	00076	87	0,01	13 559,47	200	67,80
036	C0016-C0018	00076	00078	615	0,05	11 660,91	200	58,30
037	C0018-C0080	00078	00013	360	0,05	6 732,51	200	33,66
038	C0105-C0111	00056	00038	111	0,04	3 018,57	200	15,09
039	C0111-C0089	00038	00036	94	0,01	15 535,27	200	77,68
040	C0089-C0091	00036	00725	48	0,01	7 596,86	200	37,98
041	C0091-C0086	00725	00034	48	0,00	NS	200	NS
042	C0086-C0088	00034	02531	122	0,04	3 363,83	200	16,82
043	C0088-C0087	02531	00032	122	0,04	2 865,55	200	14,33
044	C0087-C0116	00032	00710	61	0,01	9 842,29	200	49,21
045	C0116-C0084	00710	00060	61	0,01	6 095,99	200	30,48
046	C0084-C0085	00060	00030	138	0,01	22 657,79	200	NS
047	C0085-C0081	00030	00061	88	0,00	39 543,12	200	NS
048	C0081-C0083	00061	00562	65	0,01	7 573,38	200	37,87
049	C0083-C0077	00562	00059	65	0,02	3 706,28	200	18,53
050	C0077-C0103	00059	03427	61	0,01	5 908,49	200	29,54
051	C0103-C0102	03427	00052	61	0,02	3 238,20	200	16,19
052	C0102-C0125	00052	00555	75	0,01	12 459,06	200	62,30
053	C0125-C0011	00555	00064	75	0,01	6 959,79	200	34,80
054	C0011-C0122	00064	00545	22	0,01	1 606,71	200	8,03
055	C0122-C0118	00545	00063	22	0,02	1 328,92	200	6,64
056	C0006-C0094	00007	01299	179	0,03	6 627,41	200	33,14
057	C0094-C0001	01299	00005	179	0,01	27 280,79	200	NS
058	C0060-C0062	00019	00128	128	0,00	NS	200	NS
059	C0062-C0057	00128	00041	128	0,06	2 279,95	200	11,40
060	C0057-C0059	00041	00213	196	0,02	9 773,30	200	48,87
061	C0059-C0046	00213	00017	196	0,04	4 612,95	200	23,06
062	C0066-C0068	00021	02666	134	0,02	7 917,48	200	39,59
063	C0068-C0063	02666	00025	134	0,05	2 731,17	200	13,66
064	C0063-C0065	00025	02613	130	0,04	2 970,99	200	14,85
065	C0065-C0064	02613	00023	130	0,02	5 554,32	200	27,77
066	C0073-C0109	00044	00434	33	0,01	2 325,89	200	11,63
067	C0109-C0108	00434	00001	33	0,00	9 176,99	200	45,88
068	C0108-C0015	00001	00073	307	0,00	NS	200	NS
069	C0015-C0080	00073	00013	223	0,00	NS	200	NS
070	C0080-C0106	00013	01800	111	0,04	2 875,75	200	14,38
071	C0106-C0105	01800	00056	111	0,03	4 117,07	200	20,59
072	C0041-C0100	00002	01686	539	0,10	5 430,80	200	27,15
073	C0100-C0001	01686	00005	539	0,06	9 428,23	200	47,14
074	C0042-C0053	00006	00226	462	0,08	5 605,41	200	28,03
075	C0053-C0006	00226	00007	462	0,09	4 881,08	200	24,41
076	C0043-C0141	00010	00244	251	0,16	1 590,31	200	7,95
077	C0141-C0054	00244	00015	251	0,06	3 900,45	200	19,50
078	C0054-C0119	00015	00528	183	0,04	4 078,48	200	20,39
079	C0119-C0118	00528	00063	183	0,05	3 676,87	200	18,38
080	C0055-C0078	00039	00482	146	0,06	2 276,65	200	11,38

Id_W	Id_{AW}	Nodo i	Nodo f	L_{i-f} [cm]	ΔW_{i-f} [cm]	$(L/\Delta W)_{i-f}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
081	C0078-C0077	00482	00059	146	0,02	9 132,67	200	45,66
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2								
001	C0011-C0002	00064	00048	355	0,13	2 741,86	200	13,71
002	C0002-C0010	00048	00845	54	0,02	2 931,66	200	14,66
003	C0010-C0009	00845	00053	54	0,04	1 537,13	200	7,69
004	C0007-C0031	00066	00819	45	0,01	6 515,43	200	32,58
005	C0031-C0026	00819	00097	45	0,02	2 156,99	200	10,78
006	C0026-C0027	00097	00047	29	0,02	1 267,03	200	6,34
007	C0017-C0013	00099	00071	662	0,07	9 030,62	200	45,15
008	C0013-C0014	00071	00101	629	0,02	36 278,10	200	NS
009	C0014-C0015	00101	00073	75	0,02	3 964,42	200	19,82
010	C0024-C0022	00084	00082	529	0,04	13 388,74	200	66,94
011	C0022-C0023	00082	00080	529	0,01	NS	200	NS
012	C0004-C0003	00050	00067	309	0,01	24 118,24	200	NS
013	C0003-C0002	00067	00048	739	0,05	14 463,12	200	72,32
014	C0026-C0034	00097	00888	321	0,01	34 843,28	200	NS
015	C0034-C0021	00888	00051	321	0,12	2 632,08	200	13,16
016	C0001-C0035	00005	00094	50	0,00	38 188,23	200	NS
017	C0035-C0020	00094	00090	515	0,06	8 052,29	200	40,26
018	C0020-C0021	00090	00051	61	0,05	1 331,56	200	6,66
019	C0060-C0071	00019	00687	251	0,02	14 670,82	200	73,35
020	C0071-C0066	00687	00021	251	0,02	16 696,72	200	83,48
021	C0057-C0097	00041	00774	250	0,04	6 321,54	200	31,61
022	C0097-C0063	00774	00025	250	0,01	22 882,39	200	NS
023	C0073-C0075	00044	00449	129	0,06	2 012,70	200	10,06
024	C0075-C0064	00449	00023	129	0,01	25 451,63	200	NS
025	C0108-C0130	00001	01537	114	0,03	3 319,25	200	16,60
026	C0130-C0046	01537	00017	114	0,05	2 329,21	200	11,65
027	C0046-C0047	00017	02044	641	0,05	11 718,21	200	58,59
028	C0047-C0043	02044	00010	641	0,07	9 596,64	200	47,98
029	C0043-C0044	00010	00206	112	0,02	7 209,85	200	36,05
030	C0044-C0042	00206	00006	112	0,02	5 708,45	200	28,54
031	C0042-C0050	00006	02273	161	0,06	2 663,43	200	13,32
032	C0050-C0041	02273	00002	161	0,02	10 322,21	200	51,61
033	C0054-C0056	00015	00140	152	0,02	7 945,28	200	39,73
034	C0056-C0055	00140	00039	152	0,07	2 216,66	200	11,08
035	C0055-C0016	00039	00076	87	0,01	12 529,65	200	62,65
036	C0016-C0018	00076	00078	615	0,05	11 376,47	200	56,88
037	C0018-C0080	00078	00013	360	0,05	6 652,82	200	33,26
038	C0105-C0111	00056	00038	111	0,04	2 947,36	200	14,74
039	C0111-C0089	00038	00036	94	0,01	14 422,29	200	72,11
040	C0089-C0091	00036	00725	48	0,01	7 416,82	200	37,08
041	C0091-C0086	00725	00034	48	0,00	NS	200	NS
042	C0086-C0088	00034	02531	122	0,04	3 324,42	200	16,62
043	C0088-C0087	02531	00032	122	0,04	2 817,06	200	14,09
044	C0087-C0116	00032	00710	61	0,01	9 770,62	200	48,85
045	C0116-C0084	00710	00060	61	0,01	5 975,41	200	29,88
046	C0084-C0085	00060	00030	138	0,01	21 793,16	200	NS
047	C0085-C0081	00030	00061	88	0,00	36 578,92	200	NS
048	C0081-C0083	00061	00562	65	0,01	7 553,73	200	37,77
049	C0083-C0077	00562	00059	65	0,02	3 636,74	200	18,18
050	C0077-C0103	00059	03427	61	0,01	5 769,93	200	28,85
051	C0103-C0102	03427	00052	61	0,02	3 243,99	200	16,22
052	C0102-C0125	00052	00555	75	0,01	12 708,74	200	63,54
053	C0125-C0011	00555	00064	75	0,01	6 786,88	200	33,93
054	C0011-C0122	00064	00545	22	0,01	1 576,69	200	7,88
055	C0122-C0118	00545	00063	22	0,02	1 302,29	200	6,51
056	C0006-C0094	00007	01299	179	0,03	6 478,30	200	32,39
057	C0094-C0001	01299	00005	179	0,01	27 486,97	200	NS
058	C0060-C0062	00019	00128	128	0,00	48 853,94	200	NS
059	C0062-C0057	00128	00041	128	0,06	2 241,94	200	11,21
060	C0057-C0059	00041	00213	196	0,02	9 817,24	200	49,09
061	C0059-C0046	00213	00017	196	0,04	4 535,33	200	22,68
062	C0066-C0068	00021	02666	134	0,02	7 991,71	200	39,96
063	C0068-C0063	02666	00025	134	0,05	2 685,68	200	13,43
064	C0063-C0065	00025	02613	130	0,04	2 941,20	200	14,71
065	C0065-C0064	02613	00023	130	0,02	5 512,11	200	27,56
066	C0073-C0109	00044	00434	33	0,01	2 294,02	200	11,47
067	C0109-C0108	00434	00001	33	0,00	9 354,05	200	46,77
068	C0108-C0015	00001	00073	307	0,00	NS	200	NS
069	C0015-C0080	00073	00013	223	0,00	NS	200	NS
070	C0080-C0106	00013	01800	111	0,04	2 844,26	200	14,22
071	C0106-C0105	01800	00056	111	0,03	4 111,71	200	20,56
072	C0041-C0100	00002	01686	539	0,10	5 309,33	200	26,55
073	C0100-C0001	01686	00005	539	0,06	9 437,04	200	47,19
074	C0042-C0053	00006	00226	462	0,08	5 474,48	200	27,37
075	C0053-C0006	00226	00007	462	0,10	4 855,83	200	24,28
076	C0043-C0141	00010	00244	251	0,16	1 568,35	200	7,84
077	C0141-C0054	00244	00015	251	0,06	3 890,75	200	19,45
078	C0054-C0119	00015	00528	183	0,05	4 019,74	200	20,10
079	C0119-C0118	00528	00063	183	0,05	3 644,84	200	18,22
080	C0055-C0078	00039	00482	146	0,06	2 259,22	200	11,30
081	C0078-C0077	00482	00059	146	0,02	8 920,60	200	44,60
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1								
001	C0011-C0002	00064	00048	355	0,13	2 783,87	200	13,92
002	C0002-C0010	00048	00845	54	0,02	3 002,03	200	15,01

Id_W	$Id_{\Delta W}$	Nodo i	Nodo f	L_{i-f} [cm]	ΔW_{i-f} [cm]	$(L/\Delta W)_{i-f}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
003	C0010-C0009	00845	00053	54	0,03	1 583,02	200	7,92
004	C0007-C0031	00066	00819	45	0,01	6 333,97	200	31,67
005	C0031-C0026	00819	00097	45	0,02	2 213,67	200	11,07
006	C0026-C0027	00097	00047	29	0,02	1 297,49	200	6,49
007	C0017-C0013	00099	00071	662	0,07	9 144,92	200	45,72
008	C0013-C0014	00071	00101	629	0,02	38 162,94	200	NS
009	C0014-C0015	00101	00073	75	0,02	4 026,39	200	20,13
010	C0024-C0022	00084	00082	529	0,04	13 943,10	200	69,72
011	C0022-C0023	00082	00080	529	0,01	NS	200	NS
012	C0004-C0003	00050	00067	309	0,01	25 125,15	200	NS
013	C0003-C0002	00067	00048	739	0,05	14 380,89	200	71,90
014	C0026-C0034	00097	00888	321	0,01	34 686,47	200	NS
015	C0034-C0021	00888	00051	321	0,12	2 682,51	200	13,41
016	C0001-C0035	00005	00094	50	0,00	NS	200	NS
017	C0035-C0020	00094	00090	515	0,06	8 271,83	200	41,36
018	C0020-C0021	00090	00051	61	0,04	1 369,98	200	6,85
019	C0060-C0071	00019	00687	251	0,02	14 666,07	200	73,33
020	C0071-C0066	00687	00021	251	0,02	16 648,65	200	83,24
021	C0057-C0097	00041	00774	250	0,04	6 392,76	200	31,96
022	C0097-C0063	00774	00025	250	0,01	22 743,49	200	NS
023	C0073-C0075	00044	00449	129	0,06	2 040,53	200	10,20
024	C0075-C0064	00449	00023	129	0,00	27 756,16	200	NS
025	C0108-C0130	00001	01537	114	0,03	3 351,64	200	16,76
026	C0130-C0046	01537	00017	114	0,05	2 337,29	200	11,69
027	C0046-C0047	00017	02044	641	0,05	11 894,82	200	59,47
028	C0047-C0043	02044	00010	641	0,07	9 707,92	200	48,54
029	C0043-C0044	00010	00206	112	0,02	7 279,76	200	36,40
030	C0044-C0042	00206	00006	112	0,02	5 777,04	200	28,89
031	C0042-C0050	00006	02273	161	0,06	2 709,93	200	13,55
032	C0050-C0041	02273	00002	161	0,02	10 646,17	200	53,23
033	C0054-C0056	00015	00140	152	0,02	7 853,18	200	39,27
034	C0056-C0055	00140	00039	152	0,07	2 244,14	200	11,22
035	C0055-C0016	00039	00076	87	0,01	13 559,47	200	67,80
036	C0016-C0018	00076	00078	615	0,05	11 660,91	200	58,30
037	C0018-C0080	00078	00013	360	0,05	6 732,51	200	33,66
038	C0105-C0111	00056	00038	111	0,04	3 018,57	200	15,09
039	C0111-C0089	00038	00036	94	0,01	15 535,27	200	77,68
040	C0089-C0091	00036	00725	48	0,01	7 596,86	200	37,98
041	C0091-C0086	00725	00034	48	0,00	NS	200	NS
042	C0086-C0088	00034	02531	122	0,04	3 363,83	200	16,82
043	C0088-C0087	02531	00032	122	0,04	2 865,55	200	14,33
044	C0087-C0116	00032	00710	61	0,01	9 842,29	200	49,21
045	C0116-C0084	00710	00060	61	0,01	6 095,99	200	30,48
046	C0084-C0085	00060	00030	138	0,01	22 657,79	200	NS
047	C0085-C0081	00030	00061	88	0,00	39 543,12	200	NS
048	C0081-C0083	00061	00562	65	0,01	7 573,38	200	37,87
049	C0083-C0077	00562	00059	65	0,02	3 706,28	200	18,53
050	C0077-C0103	00059	03427	61	0,01	5 908,49	200	29,54
051	C0103-C0102	03427	00052	61	0,02	3 238,20	200	16,19
052	C0102-C0125	00052	00555	75	0,01	12 459,06	200	62,30
053	C0125-C0011	00555	00064	75	0,01	6 959,79	200	34,80
054	C0011-C0122	00064	00545	22	0,01	1 606,71	200	8,03
055	C0122-C0118	00545	00063	22	0,02	1 328,92	200	6,64
056	C0006-C0094	00007	01299	179	0,03	6 627,41	200	33,14
057	C0094-C0001	01299	00005	179	0,01	27 280,79	200	NS
058	C0060-C0062	00019	00128	128	0,00	NS	200	NS
059	C0062-C0057	00128	00041	128	0,06	2 279,95	200	11,40
060	C0057-C0059	00041	00213	196	0,02	9 773,30	200	48,87
061	C0059-C0046	00213	00017	196	0,04	4 612,95	200	23,06
062	C0066-C0068	00021	02666	134	0,02	7 917,48	200	39,59
063	C0068-C0063	02666	00025	134	0,05	2 731,17	200	13,66
064	C0063-C0065	00025	02613	130	0,04	2 970,99	200	14,85
065	C0065-C0064	02613	00023	130	0,02	5 554,32	200	27,77
066	C0073-C0109	00044	00434	33	0,01	2 325,89	200	11,63
067	C0109-C0108	00434	00001	33	0,00	9 176,99	200	45,88
068	C0108-C0015	00001	00073	307	0,00	NS	200	NS
069	C0015-C0080	00073	00013	223	0,00	NS	200	NS
070	C0080-C0106	00013	01800	111	0,04	2 875,75	200	14,38
071	C0106-C0105	01800	00056	111	0,03	4 117,07	200	20,59
072	C0041-C0100	00002	01686	539	0,10	5 430,80	200	27,15
073	C0100-C0001	01686	00005	539	0,06	9 428,23	200	47,14
074	C0042-C0053	00006	00226	462	0,08	5 605,41	200	28,03
075	C0053-C0006	00226	00007	462	0,09	4 881,08	200	24,41
076	C0043-C0141	00010	00244	251	0,16	1 590,31	200	7,95
077	C0141-C0054	00244	00015	251	0,06	3 900,45	200	19,50
078	C0054-C0119	00015	00528	183	0,04	4 078,48	200	20,39
079	C0119-C0118	00528	00063	183	0,05	3 676,87	200	18,38
080	C0055-C0078	00039	00482	146	0,06	2 276,65	200	11,38
081	C0078-C0077	00482	00059	146	0,02	9 132,67	200	45,66

LEGENDA:

Id_W Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
$Id_{\Delta W}$ Identificativo del cedimento differenziale.
L_{i-f} Lunghezza del tratto ai cui estremi si valuta il cedimento differenziale.
ΔW_{i-f} Cedimento differenziale.
$(L/\Delta W)_{i-f}$ Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di $(L/\Delta W)_{i-f}$ maggiori o uguali di 50.000).

Id_w	Id_{cw}	Nodo i	Nodo f	L_{rif} [cm]	ΔW_{rif} [cm]	$(L/\Delta W)_{rif}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS

$(L/\Delta W)_{lim}$ Distorsione angolare limite.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
Nodo i, f Identificativo dei nodi di estremità su cui si valuta il cedimento differenziale: [i] = Iniziale - [f] = Finale.

GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)

Id_w	Id_{cw}	$(L/\Delta W)_{rif}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
001	C0011-C0002	2 585,80	200	12,93
002	C0002-C0010	2 680,34	200	13,40
003	C0010-C0009	1 377,41	200	6,89
004	C0007-C0031	6 333,97	200	31,67
005	C0031-C0026	1 956,60	200	9,78
006	C0026-C0027	1 158,26	200	5,79
007	C0017-C0013	8 600,32	200	43,00
008	C0013-C0014	30 289,83	200	NS
009	C0014-C0015	3 734,53	200	18,67
010	C0024-C0022	11 551,44	200	57,76
011	C0022-C0023	NS	200	NS
012	C0004-C0003	20 784,79	200	NS
013	C0003-C0002	14 380,89	200	71,90
014	C0026-C0034	34 686,47	200	NS
015	C0034-C0021	2 447,98	200	12,24
016	C0001-C0035	14 546,65	200	72,73
017	C0035-C0020	7 279,58	200	36,40
018	C0020-C0021	1 197,22	200	5,99
019	C0060-C0071	14 666,07	200	73,33
020	C0071-C0066	16 648,65	200	83,24
021	C0057-C0097	6 051,90	200	30,26
022	C0097-C0063	22 743,49	200	NS
023	C0073-C0075	1 908,60	200	9,54
024	C0075-C0064	19 106,79	200	95,53
025	C0108-C0130	3 195,72	200	15,98
026	C0130-C0046	2 297,46	200	11,49
027	C0046-C0047	11 060,76	200	55,30
028	C0047-C0043	9 176,06	200	45,88
029	C0043-C0044	6 943,20	200	34,72
030	C0044-C0042	5 449,65	200	27,25
031	C0042-C0050	2 492,41	200	12,46
032	C0050-C0041	9 202,25	200	46,01
033	C0054-C0056	7 853,18	200	39,27
034	C0056-C0055	2 113,16	200	10,57
035	C0055-C0016	9 610,11	200	48,05
036	C0016-C0018	10 364,75	200	51,82
037	C0018-C0080	6 351,99	200	31,76
038	C0105-C0111	2 693,22	200	13,47
039	C0111-C0089	11 209,92	200	56,05
040	C0089-C0091	6 774,56	200	33,87
041	C0091-C0086	NS	200	NS
042	C0086-C0088	3 175,61	200	15,88
043	C0088-C0087	2 638,47	200	13,19
044	C0087-C0116	9 494,17	200	47,47
045	C0116-C0084	5 537,20	200	27,69
046	C0084-C0085	18 905,07	200	94,53
047	C0085-C0081	28 136,30	200	NS
048	C0081-C0083	7 476,24	200	37,38
049	C0083-C0077	3 382,79	200	16,91
050	C0077-C0103	5 275,16	200	26,38
051	C0103-C0102	3 238,20	200	16,19
052	C0102-C0125	12 459,06	200	62,30
053	C0125-C0011	6 173,16	200	30,87
054	C0011-C0122	1 467,07	200	7,34
055	C0122-C0118	1 205,65	200	6,03
056	C0006-C0094	5 943,49	200	29,72
057	C0094-C0001	27 280,79	200	NS
058	C0060-C0062	27 557,37	200	NS
059	C0062-C0057	2 101,78	200	10,51
060	C0057-C0059	9 773,30	200	48,87
061	C0059-C0046	4 249,29	200	21,25
062	C0066-C0068	7 917,48	200	39,59
063	C0068-C0063	2 517,96	200	12,59
064	C0063-C0065	2 827,89	200	14,14
065	C0065-C0064	5 349,39	200	26,75
066	C0073-C0109	2 174,81	200	10,87
067	C0109-C0108	9 176,99	200	45,88
068	C0108-C0015	NS	200	NS
069	C0015-C0080	NS	200	NS
070	C0080-C0106	2 724,94	200	13,62
071	C0106-C0105	4 090,28	200	20,45
072	C0041-C0100	4 873,27	200	24,37
073	C0100-C0001	9 428,23	200	47,14
074	C0042-C0053	5 006,63	200	25,03
075	C0053-C0006	4 757,50	200	23,79
076	C0043-C0141	1 486,25	200	7,43
077	C0141-C0054	3 852,50	200	19,26

Id_W	$Id_{\Delta W}$	$(L/\Delta W)_{I-f}$	$(L/\Delta W)_{lim}$	CS
078	C0054-C0119	3 800,71	200	19,00
079	C0119-C0118	3 522,16	200	17,61
080	C0055-C0078	2 192,11	200	10,96
081	C0078-C0077	8 162,05	200	40,81

LEGENDA:

Id_W Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
$Id_{\Delta W}$ Identificativo del cedimento differenziale.
$(L/\Delta W)_{I-f}$ Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di $(L/\Delta W)_{I-f}$ maggiori o uguali di 50.000).
$(L/\Delta W)_{lim}$ Distorsione angolare limite.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

Id_{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	$PGA_{PF/RC}$	PGA_C/PGA_D	%LLI/Shell	PGA_T	PGA_C/PGA_D
			[%]			[%]
Piano Terra						
Trave P27-P29	25.00 %	1,497	200	62.50 %	2,425	200
Trave P24-P27	87.50 %	0,646	200	87.50 %	2,942	200
Trave P25-P28	87.50 %	0,614	200	87.50 %	3,045	200
Trave P30-P31	100.00 %	8,124	200	100.00 %	4,722	200
Trave P28-P30	25.00 %	1,535	200	62.50 %	2,602	200

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.
%LLI/Shell Coefficiente riduttivo β della resistenza di base
$PGA_{PF/RC}$ Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.
N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.
PGA_T Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.
PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite

Id_{Elm}	PGA_{CL}	PGA_C/PGA_D
		[%]
Fondazione		
Trave P26-10b	8,400	200
Trave 9b-P27	0,920	200
Trave 8b-9b	1,115	200
Trave 7b-8b	1,119	200
Trave 6b-7b	1,138	200
Trave P25-P28	2,571	200
Trave P27-P29	1,224	200
Trave P24-P27	2,547	200
Trave 3b-G2	0,842	200
Trave 3b-4a	2,258	200
Trave 4b-5a	2,437	200
Trave G2-4b	0,768	200
Trave G5-G7	11,089	200
Trave G4-G5	5,120	200
Trave P30-P31	1,153	200
Trave P28-P30	1,838	200
Trave P30-P32	1,255	200
Fondazione Muratura P7-2b	9,260	200
Fondazione Muratura P8-P9	3,225	200
Fondazione Muratura P9-P10	2,688	200
Fondazione Muratura P8-P7	2,749	200
Fondazione Muratura P8-P25	2,327	200
Fondazione Muratura P12-P13	3,018	200
Fondazione Muratura P3-P10	3,019	200
Fondazione Muratura P1-P3	3,335	200
Fondazione Muratura P4-P6	2,435	200
Fondazione Muratura P2-P4	2,727	200
Fondazione Muratura P1-P2	2,936	200
Fondazione Muratura 1b-P2	5,421	200
Fondazione Muratura P5-P6	2,441	200
Fondazione Muratura P13-P21	3,170	200
Fondazione Muratura 3a-P14	2,166	200
Fondazione Muratura P22-P21	2,513	200
Fondazione Muratura P15-9a	2,028	200
Fondazione Muratura P17-P16	2,714	200
Fondazione Muratura P18-P17	1,872	200
Fondazione Muratura P25-P26	2,023	200
Fondazione Muratura P3-P4	2,772	200
Fondazione Muratura P7-P26	2,408	200
Fondazione Muratura P21-P20	3,618	200
Fondazione Muratura P14-P19	2,482	200
Fondazione Muratura P18-7a	5,603	200
Fondazione Muratura 9a-P22	4,919	200
Fondazione Muratura P16-P15	2,026	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite

Id_{Elm}	PGA_{QI}	PGA_C/PGA_D
		[%]
Fondazione Muratura P12-P23	1,317	200
Fondazione Muratura P20-P24	0,951	200
Fondazione Muratura 7a-P19	0,773	200
Fondazione Muratura P10-P11	1,253	200
Fondazione Muratura P11-3a	1,278	200
Fondazione Muratura P13-4a	1,042	200
Fondazione Muratura 4a-5a	1,363	200
Fondazione Muratura 5a-P14	1,329	200
Fondazione Muratura P9-P12	1,669	200

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.

PGA_{QI} Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER MURI

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Muri

Id_{Mu}	PGA_{NP}	PGA_C/PGA_D	PGA_{FP}	PGA_C/PGA_D	PGA_{TNP}	PGA_C/PGA_D	PGA_{DF}	PGA_C/PGA_D
		[%]		[%]		[%]		[%]
Piano Terra								
Maschio 1	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 5	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 4	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 3	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 2	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 7	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 6	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 8	0,404	200	0,404	200	0,281	139	0,630	200
Maschio 15	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 14	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 13	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 12	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 11	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 10	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 9	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 17	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 16	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 19	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 18	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 20	0,404	200	0,404	200	0,380	188	0,630	200
Maschio 22	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 21	0,404	200	0,289	143	0,404	200	0,630	200
Maschio 23	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 25	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 24	0,404	200	0,291	144	0,404	200	0,630	200
Maschio 26	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 27	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 28	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 29	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 30	0,404	200	0,301	149	0,404	200	0,630	200
Maschio 31	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 33	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 32	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 35	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 34	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 39	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 38	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 37	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 36	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 40	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 41	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 45	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 44	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 43	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 42	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 46	0,404	200	0,262	130	0,404	200	0,630	200
Maschio 47	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 48	0,404	200	0,325	161	0,404	200	0,630	200
Maschio 49	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 51	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 52	0,404	200	0,240	119	0,404	200	0,630	200
Maschio 53	0,404	200	0,331	164	0,404	200	0,630	200
Maschio 54	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200
Maschio 55	0,404	200	0,404	200	0,404	200	0,630	200

LEGENDA:

Id_{Mu} Identificativo del maschio murario.

PGA_{NP} Accelerazione sismica di collasso minima per PRESSOFLESSIONE NEL PIANO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{NP} >= 1000.

PGA_{FP} Accelerazione sismica di collasso minima per PRESSOFLESSIONE FUORI PIANO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{FP} >= 1000.

PGA_{TNP} Accelerazione sismica di collasso minima per TAGLIO NEL PIANO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{TNP} >= 1000.

PGA_{DF} Accelerazione sismica di collasso minima per DEFORMAZIONE ULTIMA DEL MASCHIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{DF} >= 1000.

Id_{Mu}	PGA_{INF}	PGA_C/PGA_D [%]	PGA_{FS}	PGA_C/PGA_D [%]	PGA_{TINF}	PGA_C/PGA_D [%]	PGA_{DF}	PGA_C/PGA_D [%]

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2 \cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano

Id_{Piano}	SLD		SLO	
	PGA_{Int}	PGA_C/PGA_D [%]	PGA_{Int}	PGA_C/PGA_D [%]
Fondazione				
Piano Terra				
Piano Terra	1,158	200	0,640	200

LEGENDA:

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