

B.F. PROGETTI Studio Associato

INGEGNERIA, ARCHITETTURA E GEOLOGIA

di: Ing. Pierluigi Betti, Ing. Andrea Fedi, Ing. Luciano Lambroia,
Ing. Giacomo Martinelli, Arch. Chiara Nostrato, Geol. Sandro Pulcini

Viale Adua 320, Pistoia Tel. e fax 0573/24323, P.Iva. 01579540475

mail: info@bfprogetti.eu, web: www.bfprogetti.eu

COLLABORATORI: Ing. Alessandro Trinci, Ing. Massimo Pellegrini, Dott. Ing. Sergio Livi

I TECNICI :

ING. PIERLUIGI BETTI

ING. GIACOMO MARTINELLI

COMUNE DI SAN CASCANO VAL DI PESA

MIGLIORAMENTO / ADEGUAMENTO SISMICO E
ADEGUAMENTO ALLA PREVENZIONE INCENDI DELLA
SCUOLA SECONDARIA DI PRIMO GRADO "I. NIEVO" – 1°
STRALCIO

PROGETTO ESECUTIVO

ALLEGATO 2 alla Relazione Strutture

REV.	DESCRIZIONE	DATA

NUMERO DI PROTOCOLLO-UFFICIO COMPETENTE

CONSULENZA IMPIANTI:

Studio Tecnico Associato

Mannelli - Ginanni - Andreini

servizi di progettazione, ingegneria e
consulenza tecnica

Via Dino Campana, 162 - 51100 Pistoia (PT)

Tel. 0573 939480 - e-mail:

studiotecnicomga@gmail.com

Studio tecnico operante con sistema qualità
certificato ISO 9001

COMMITTENTE:

**COMUNE DI SAN CASCANO
IN VAL DI PESA**

Via Machiavelli, 56

**CITTÀ METROPOLITANA DI
FIRENZE (FI)**

TAVOLA N.

3.RS.A2

DATA: MAGGIO 2019

ALLEGATO DI CALCOLO 06 – REAZIONI VINCOLARI PLINTI DI FONDAZIONE US01-02

Nodo	CC	TCC	Fx <daN>	Fy <daN>	Fz <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	Mz <daNm>
-105		1 SND	650.079	1781.86	31734.5	389.187	657.453	123.595
		1 SND	-1292.25	-75.929	12418.3	-1343.9	-1022.07	-132.85
		2 SLO	538.575	1674.29	30695	290.149	561.352	109.681
		2 SLO	-1180.75	31.65	13457.8	-1244.86	-925.973	-118.935
		3 SND	612.521	1221.68	29306.6	-173.349	631.44	112.534
		3 SND	-1254.7	484.259	14846.2	-781.361	-996.06	-121.789
		4 SLO	505.541	1182.19	28528.3	-206.277	538.623	99.885
		4 SLO	-1147.72	523.743	15624.5	-748.432	-903.243	-109.14
		5 SND	27.226	1981.25	28656.1	635.786	109.072	50.615
		5 SND	-669.401	-275.319	15496.7	-1590.5	-473.692	-59.87
		6 SLO	-13.087	1845.7	27948.3	505.811	75.261	44.522
		6 SLO	-629.088	-139.768	16204.5	-1460.52	-439.882	-53.776
		7 SND	-544.207	1591.97	23589.6	284.622	-386.982	-23
		7 SND	-97.968	113.963	20563.2	-1239.33	22.362	13.746
		8 SLO	-518.974	1500.54	23427.1	194.236	-364.118	-21.124
		8 SLO	-123.2	205.395	20725.7	-1148.95	-0.503	11.87
		9 SLU	-497.132	1234.99	30812	-690.478	-281.742	-6.531
		10 SLU	-494.266	1236.76	30707.1	-691.503	-280.148	-6.475
		11 SLU	-552.133	1426.5	31791.1	-797.344	-312.855	-6.263
-107		1 SND	1650.38	2091.06	32428.6	438.667	1197.33	142.742
		1 SND	-893.637	-58.417	11962.4	-1482.22	-819.57	-136.769
		2 SLO	1504.64	1965.96	31328	329.053	1082.22	127.507
		2 SLO	-747.898	66.684	13063	-1372.61	-704.457	-121.533
		3 SND	1606.71	1480.11	29897.4	-132.663	1156.01	135.631
		3 SND	-849.968	552.534	14493.6	-910.892	-778.249	-129.658
		4 SLO	1466.01	1435.2	29068.8	-171.36	1045.55	121.401
		4 SLO	-709.265	597.444	15322.2	-872.195	-667.785	-115.428
		5 SND	826.205	2265.35	29104.4	632.872	554.087	55.698
		5 SND	-69.465	-232.708	15286.6	-1676.43	-176.324	-49.725
		6 SLO	774.844	2106.2	28361.7	492.431	512.502	49.602
		6 SLO	-18.103	-73.555	16029.3	-1535.99	-134.739	-43.629
		7 SND	76.102	1803.79	23723.9	228.005	-38.587	-26.022
		7 SND	680.639	228.85	20667.1	-1271.56	416.35	31.995
		8 SLO	110.673	1695.64	23559.9	132.057	-12.5	-23.278
		8 SLO	646.068	336.999	20831.1	-1175.61	390.263	29.251
		9 SLU	584.288	1471.97	30998.9	-754.95	292.336	4.257
		10 SLU	580.806	1474.06	30891.6	-756.075	290.549	4.195
		11 SLU	645.399	1700.33	31979.7	-872.138	322.879	3.701
-42		1 SND	0	0	0	0	0	0
		1 SND	0	0	0	0	0	0
		2 SLO	0	0	0	0	0	0
		2 SLO	0	0	0	0	0	0
		3 SND	0	0	0	0	0	0
		3 SND	0	0	0	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	0	0	0	0
	4	SLO	0	0	0	0	0	0
	5	SND	0	0	0	0	0	0
	5	SND	0	0	0	0	0	0
	6	SLO	0	0	0	0	0	0
	6	SLO	0	0	0	0	0	0
	7	SND	0	0	0	0	0	0
	7	SND	0	0	0	0	0	0
	8	SLO	0	0	0	0	0	0
	8	SLO	0	0	0	0	0	0
	9	SLU	0	0	0	0	0	0
	10	SLU	0	0	0	0	0	0
	11	SLU	0	0	0	0	0	0
-41	1	SND	0	0	0	0	0	0
	1	SND	0	0	0	0	0	0
	2	SLO	0	0	0	0	0	0
	2	SLO	0	0	0	0	0	0
	3	SND	0	0	0	0	0	0
	3	SND	0	0	0	0	0	0
	4	SLO	0	0	0	0	0	0
	4	SLO	0	0	0	0	0	0
	5	SND	0	0	0	0	0	0
	5	SND	0	0	0	0	0	0
	6	SLO	0	0	0	0	0	0
	6	SLO	0	0	0	0	0	0
	7	SND	0	0	0	0	0	0
	7	SND	0	0	0	0	0	0
	8	SLO	0	0	0	0	0	0
	8	SLO	0	0	0	0	0	0
	9	SLU	0	0	0	0	0	0
	10	SLU	0	0	0	0	0	0
	11	SLU	0	0	0	0	0	0
91	1	SND	2673.64	2228.42	74348.7	4176.95	1235.65	31.263
	1	SND	-1020.55	-4407.92	15363.7	-3423.32	-292.493	-32.681
	2	SLO	2472.1	1811.04	71183.5	3731.17	1147.43	27.686
	2	SLO	-819.015	-3990.54	18528.9	-2977.53	-204.272	-29.103
	3	SND	2440.97	1348.56	56389.3	2889.56	1061.26	29.164
	3	SND	-787.883	-3528.06	33323.1	-2135.93	-118.11	-30.581
	4	SLO	2264.79	1055.42	55151.8	2596.91	992.148	25.823
	4	SLO	-611.703	-3234.92	34560.7	-1843.27	-48.994	-27.24
	5	SND	1733.55	1240.15	80942.4	3469.4	965.278	12.067
	5	SND	-80.462	-3419.65	8769.99	-2715.77	-22.125	-13.484
	6	SLO	1634.63	926.51	77069.3	3103.42	909.837	10.636
	6	SLO	18.455	-3106.01	12643.1	-2349.78	33.317	-12.053
	7	SND	695.094	-486.791	68634.8	1575.54	559.151	-6.487
	7	SND	957.995	-1692.71	21077.7	-821.902	384.003	5.069
	8	SLO	709.492	-587.279	66082.4	1431.08	550.91	-5.842

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-64	8	SLO	943.597	-1592.22	23630	-677.449	392.243	4.425
	9	SLU	1120.35	-1496.07	61806.6	516.079	639.254	-0.97
	10	SLU	1117.3	-1492.45	61582.4	514.842	637.49	-0.967
	11	SLU	1128.69	-1537.88	62582.1	529.206	643.702	-0.973
	1	SND	-425.78	6246.08	86412.9	-2933.86	-622.587	22.3
	1	SND	-1433.43	5191.78	74695.3	-5112.88	-1855.06	-21.094
	2	SLO	-482.65	6160.18	85783.6	-3067.61	-691.965	19.854
	2	SLO	-1376.56	5277.67	75324.6	-4979.13	-1785.68	-18.648
	3	SND	-464.856	6043.75	78992.3	-3566.35	-659.585	20.815
	3	SND	-1394.35	5394.11	82115.9	-4480.39	-1818.06	-19.609
	4	SLO	-516.956	6007.11	79159.8	-3620.98	-724.167	18.537
	4	SLO	-1342.25	5430.75	81948.4	-4425.76	-1753.48	-17.331
	5	SND	-719.192	6183.93	93566.3	-2737.24	-997.84	9.364
	5	SND	-1140.02	5253.92	67541.9	-5309.49	-1479.81	-8.158
	6	SLO	-743.489	6083.47	92169.1	-2897.36	-1025.93	8.376
	6	SLO	-1115.72	5354.39	68939.1	-5149.37	-1451.72	-7.17
	7	SND	-1009.76	5928.34	92277.2	-3201.2	-1356.48	-3.209
	7	SND	-849.446	5509.51	68831	-4845.53	-1121.17	4.415
	8	SLO	-1001.37	5864.64	91018.5	-3304.81	-1344.38	-2.78
	8	SLO	-857.84	5573.22	70089.7	-4741.92	-1133.27	3.986
-65	9	SLU	-1187.6	8167.34	110591	-5737.03	-1597.56	0.748
	10	SLU	-1186.83	8165.58	110317	-5735.5	-1596.99	0.751
	11	SLU	-1148.07	9080.3	113589	-6363.1	-1571.48	0.744
	1	SND	1632.16	6307.63	82816.7	-3320.8	1501	24.75
	1	SND	199.729	5604.69	71807.3	-4855.77	852.898	-26.064
	2	SLO	1550.57	6237.78	82225.8	-3419.25	1455.4	21.91
	2	SLO	281.312	5674.54	72398.2	-4757.32	898.493	-23.224
	3	SND	1597.14	6092.42	80855.2	-3947.76	1454.54	23.104
	3	SND	234.741	5819.9	73768.9	-4228.82	899.358	-24.418
	4	SLO	1520.29	6079.14	80474.9	-3965.9	1414.77	20.449
	4	SLO	311.595	5833.18	74149.1	-4210.67	939.128	-21.763
	5	SND	1183.91	6388	81938.5	-2907.16	1344.63	9.462
	5	SND	647.976	5524.32	72685.6	-5269.42	1009.27	-10.776
	6	SLO	1152.26	6281.25	81441.7	-3058.49	1322.11	8.329
	6	SLO	679.623	5631.07	73182.3	-5118.08	1031.78	-9.643
	7	SND	764.684	6241.68	79224.1	-3179.56	1164.13	-5.289
	7	SND	1067.2	5670.64	75399.9	-4997.01	1189.76	3.975
	8	SLO	780.568	6159.87	79018.7	-3295.92	1167.23	-4.773
	8	SLO	1051.32	5752.45	75605.3	-4880.65	1186.66	3.459
	-66	9	SLU	1269.37	8508.93	106976	-5839.55	1584.86
10		SLU	1266.82	8504.67	106668	-5836.37	1583.03	-0.88
11		SLU	1328.26	9423.13	110195	-6461.55	1624.87	-0.877
1		SND	487.8	6201.65	96579	-4220.68	-348.541	20.717
1		SND	-827.515	5591.72	63051.2	-5413.47	-1072.51	-21.738
2		SLO	414.464	6153.29	94779.4	-4294.83	-394.349	18.338
2		SLO	-754.18	5640.09	64850.8	-5339.31	-1026.71	-19.358
3		SND	401.636	6038.55	81956.4	-4626.16	-398.009	19.325

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	-741.352	5754.83	77673.8	-5007.99	-1023.05	-20.345
	4	SLO	337.807	6030.83	81726.9	-4643.31	-437.873	17.102
	4	SLO	-677.522	5762.55	77903.3	-4990.84	-983.182	-18.123
	5	SND	158.121	6235.55	107022	-4023.18	-526.905	7.97
	5	SND	-497.836	5557.83	52608.3	-5610.97	-894.15	-8.99
	6	SLO	121.703	6159.4	104101	-4131.88	-549.662	7.018
	6	SLO	-461.418	5633.97	55529.5	-5502.26	-871.393	-8.039
	7	SND	-210.625	6101.5	101350	-4259.37	-729.256	-4.349
	7	SND	-129.091	5691.88	58279.9	-5374.77	-691.799	3.328
	8	SLO	-205.893	6042.18	99037.8	-4340.69	-726.312	-3.92
	8	SLO	-133.822	5751.2	60592.3	-5293.46	-694.743	2.9
	9	SLU	-213.128	8270.69	109457	-6752.08	-918.925	-0.706
	10	SLU	-211.78	8266.82	109186	-6748.79	-917.767	-0.704
	11	SLU	-180.913	8984.47	112300	-7327.39	-893.622	-0.73
-67	1	SND	1730.03	4978.9	86577.7	-2891.69	2226.67	21.203
	1	SND	967.973	4213.19	76413.9	-4528.55	1125.19	-22.223
	2	SLO	1686.14	4915.67	86032.2	-2992.85	2164.21	18.777
	2	SLO	1011.86	4276.42	76959.4	-4427.38	1187.64	-19.796
	3	SND	1707.24	4827.34	84197.7	-3332.6	2186.42	19.793
	3	SND	990.755	4364.75	78793.9	-4087.64	1165.43	-20.813
	4	SLO	1666.47	4805.76	83907.8	-3374.07	2128.88	17.525
	4	SLO	1031.53	4386.34	79083.8	-4046.17	1222.98	-18.545
	5	SND	1497.86	4940.77	86630	-2795.87	1902.18	8.143
	5	SND	1200.14	4251.33	76361.6	-4624.37	1449.67	-9.163
	6	SLO	1479.96	4858.64	86078.8	-2916.77	1876	7.175
	6	SLO	1218.04	4333.46	76912.8	-4503.47	1475.85	-8.194
	7	SND	1276.08	4756.52	84294.9	-3154.65	1583.81	-4.462
	7	SND	1421.92	4435.57	78696.7	-4265.58	1768.04	3.442
	8	SLO	1283.58	4699.84	83994.3	-3232.76	1593.63	-4.022
	8	SLO	1414.42	4492.26	78997.3	-4187.48	1758.22	3.002
	9	SLU	1804.05	6570.71	112494	-5305.38	2219.65	-0.697
	10	SLU	1803	6566.32	112182	-5301.69	2218.77	-0.695
	11	SLU	1851.41	7264.08	115748	-5864.23	2257.84	-0.708
92	1	SND	846.215	6335.08	87433.9	-3077.66	448.377	21.353
	1	SND	-1390.94	5007.47	41224.6	-5992.72	-943.043	-22.323
	2	SLO	724.123	6228.57	84952.7	-3258	369.191	18.911
	2	SLO	-1268.85	5113.98	43705.8	-5812.38	-863.857	-19.881
	3	SND	759.695	6169.83	73230.9	-3491.2	401.038	19.925
	3	SND	-1304.43	5172.71	55427.6	-5579.19	-895.705	-20.895
	4	SLO	647.154	6101.69	72274.9	-3614.65	327.625	17.643
	4	SLO	-1191.88	5240.86	56383.6	-5455.73	-822.291	-18.613
	5	SND	194.43	6121.03	92801.9	-3470.74	33.176	8.232
	5	SND	-739.16	5221.52	35856.6	-5599.65	-527.842	-9.202
	6	SLO	143.317	6030.9	89744.4	-3611.12	0.666	7.256
	6	SLO	-688.047	5311.65	38914.2	-5459.27	-495.332	-8.226
	7	SND	-450.762	5772.32	83200	-4221.19	-370.048	-4.442
	7	SND	-93.968	5570.23	45458.5	-4849.2	-124.618	3.472

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-68	8	SLO	-431.486	5734.59	81173.7	-4270.44	-356.778	-4.001
	8	SLO	-113.244	5607.96	47484.9	-4799.95	-137.888	3.031
	9	SLU	-356.727	7860.2	88049.5	-6285.49	-325.293	-0.67
	10	SLU	-354.957	7856.88	87827	-6282.72	-323.793	-0.668
	11	SLU	-330.823	8432.01	90047.2	-6740.76	-305.29	-0.693
	1	SND	11816.6	3601.18	80208.4	3665.91	6579.66	51.733
	1	SND	4878.59	-7878.41	31890.6	-2559.64	-3390.15	-55.957
	2	SLO	11313.9	2951.56	77612.1	3315.35	6006.59	45.764
	2	SLO	5381.32	-7228.79	34486.9	-2209.08	-2817.08	-49.987
	3	SND	11576.4	1430.3	69050.6	2535.85	6316.67	48.054
	3	SND	5118.82	-5707.53	43048.4	-1429.57	-3127.16	-52.278
-69	4	SLO	11106.7	1024.65	67653.8	2312.03	5774.54	42.493
	4	SLO	5588.44	-5301.88	44445.3	-1205.75	-2585.03	-46.717
	5	SND	9752.64	2875.82	80219.8	3200.9	3489.09	19.622
	5	SND	6942.54	-7153.05	31879.2	-2094.63	-299.58	-23.845
	6	SLO	9551.61	2310.93	77621.8	2903.51	3270.24	17.21
	6	SLO	7143.58	-6588.16	34477.2	-1797.24	-80.737	-21.434
	7	SND	7743.31	83.211	69071.8	1672.26	577.041	-11.581
	7	SND	8951.88	-4360.44	43027.2	-565.982	2612.47	7.358
	8	SLO	7833.98	-165.106	67671.8	1547.18	692.756	-10.534
	8	SLO	8861.2	-4112.12	44427.2	-440.906	2496.75	6.31
	9	SLU	11453.3	-3038.6	78780.1	792.474	2187.82	-2.982
-70	10	SLU	11450.1	-3039.2	78514.5	793.003	2187.39	-2.977
	11	SLU	12175.6	-3380.75	82036.7	895.612	2328.21	-3.208
	1	SND	1925.45	-4136.04	119348	4043.59	4314.75	78.02
	1	SND	-16911.1	-10473.4	69246.3	440.562	-8604.05	-71.236
	2	SLO	826.119	-4494.84	116658	3840.76	3583.92	69.913
	2	SLO	-15811.8	-10114.6	71935.9	643.397	-7873.23	-63.129
	3	SND	1338.76	-6037.76	112290	2990.33	3970.69	72.713
	3	SND	-16324.4	-8571.64	76304.4	1493.83	-8260	-65.929
	4	SLO	307.601	-6183.01	110358	2905.45	3279.38	65.184
	4	SLO	-15293.3	-8426.39	78236.3	1578.71	-7568.69	-58.4
	5	SND	-3777.54	-3469.83	112517	4379.99	314.986	33.829

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	13248.2	-7681.96	102575	2865.05	7216.42	34.079
	3	SND	-2912.28	-8818.08	69421.9	2112.2	-4835.21	-56.441
	4	SLO	12279.3	-7750.01	100794	2821.61	6531.98	29.038
	4	SLO	-1943.44	-8750.03	71202.1	2155.64	-4150.76	-51.4
	5	SND	8544.03	-4476.59	95644.9	4558.27	3609.34	11.084
	5	SND	1791.86	-12023.5	76351.6	418.978	-1228.12	-33.446
	6	SLO	8139.19	-4903.82	94608.4	4325.46	3333.27	8.617
	6	SLO	2196.7	-11596.2	77388.1	651.787	-952.053	-30.979
	7	SND	3538.68	-5412.42	84927.2	4009.29	-107.048	-17.507
	7	SND	6797.21	-11087.6	87069.3	967.963	2488.26	-4.855
	8	SLO	3734	-5731.64	85041.9	3838.84	39.229	-16.792
	8	SLO	6601.89	-10768.4	86954.7	1138.41	2341.99	-5.57
	9	SLU	7056	-11761.2	119779	3551.06	1593.28	-16.007
	10	SLU	7056.29	-11758.2	119424	3550.37	1593.62	-16.009
	11	SLU	7494.97	-13042.5	124166	3945.64	1657.46	-17.925
-71	1	SND	2927.02	-9165.18	117344	4153.23	5043.84	80.147
	1	SND	-19644.1	-13121.2	74707.2	2236.73	-9399.92	-53.928
	2	SLO	1608.79	-9388.6	115052	4044.87	4227.36	72.838
	2	SLO	-18325.9	-12897.8	76998.4	2345.08	-8583.45	-46.62
	3	SND	2212.3	-11429.6	104414	2972.75	4658.56	74.807
	3	SND	-18929.4	-10856.8	87636.4	3417.21	-9014.65	-48.588
	4	SLO	977.02	-11397.3	103511	2996.9	3886.31	68.082
	4	SLO	-17694.1	-10889.1	88539.4	3393.05	-8242.4	-41.863
	5	SND	-3888.9	-7115.4	122030	5272.84	572.849	41.32
	5	SND	-12828.2	-15171	70020.7	1117.12	-4928.94	-15.101
	6	SLO	-4410.18	-7570.34	119237	5039.37	260.834	38.242
	6	SLO	-12306.9	-14716.1	72813.4	1350.59	-4616.92	-12.024
	7	SND	-10445.8	-7622.88	113118	5052.03	-3644.7	2.699
	7	SND	-6271.29	-14663.5	78932.8	1337.92	-711.389	23.519
	8	SLO	-10201.1	-8020.51	111284	4843.82	-3480.1	3.832
	8	SLO	-6516.07	-14265.9	80767.3	1546.13	-875.992	22.387
	9	SLU	-11471.6	-15614.2	133250	4479.67	-2957.87	18.495
	10	SLU	-11468.7	-15610.5	132880	4478.82	-2957.05	18.508
	11	SLU	-12202.5	-17002.8	137948	4884.93	-3106.93	20.579
93	1	SND	16948.5	-6707.39	111396	4106.55	8357.12	45.388
	1	SND	-4986.74	-12571	66573	1311.36	-6025.44	-75.384
	2	SLO	15656.5	-7036.43	108989	3949.51	7542.91	38.742
	2	SLO	-3694.71	-12241.9	68980.2	1468.4	-5211.24	-68.739
	3	SND	16273.2	-9079.89	107221	2893.23	7975.97	40.2
	3	SND	-4311.45	-10198.5	70748.8	2524.68	-5644.3	-70.196
	4	SLO	15060.6	-9141.83	105262	2872.14	7205.64	34.124
	4	SLO	-3098.83	-10136.5	72707.4	2545.77	-4873.97	-64.12
	5	SND	10295.4	-5161.36	102041	4968.44	3901.3	10.986
	5	SND	1666.4	-14117	75927.9	449.472	-1569.63	-40.983
	6	SLO	9787.32	-5665.17	100639	4715.13	3590.49	8.128
	6	SLO	2174.45	-13613.2	77330.3	702.776	-1258.82	-38.125
	7	SND	3917.38	-6208.69	89847.1	4493.88	-299.128	-23.689

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	8044.39	-13069.7	88122.1	924.031	2630.8	-6.308
	8	SLO	4160.73	-6595.21	89754.5	4294.01	-134.58	-22.73
	8	SLO	7801.04	-12683.2	88214.8	1123.9	2466.25	-7.266
	9	SLU	8177.68	-13712.9	123928	3856.69	1559.33	-21.155
	10	SLU	8177.18	-13707.7	123564	3855.39	1559.58	-21.157
	11	SLU	8687.23	-15145.3	128499	4265.94	1619.84	-23.322
94	1	SND	7549.64	6326.34	23875.8	1928.72	2081.08	29.263
	1	SND	2731.65	-5155.32	7422.53	-2335.13	-139.598	-30.565
	2	SLO	7251.02	5670.8	22971.4	1687.13	1950.58	25.927
	2	SLO	3030.27	-4499.78	8326.95	-2093.54	-9.101	-27.229
	3	SND	7362.58	4202.59	20673.4	1118.63	2003.45	27.313
	3	SND	2918.7	-3031.57	10625	-1525.04	-61.972	-28.615
	4	SLO	7086.43	3789.21	20119.6	968.513	1882.03	24.195
	4	SLO	3194.85	-2618.19	11178.7	-1374.92	59.453	-25.497
	5	SND	6147.04	5528.78	22974.2	1665.01	1421.57	11.281
	5	SND	4134.25	-4357.76	8324.14	-2071.42	519.906	-12.583
	6	SLO	6023.38	4964.84	22171.1	1453.8	1368.67	9.948
	6	SLO	4257.91	-3793.82	9127.28	-1860.21	572.814	-11.25
	7	SND	4757.76	2721.41	18998.9	628.885	778.658	-6.083
	7	SND	5523.53	-1550.38	12299.4	-1035.3	1162.82	4.781
	8	SLO	4806.53	2478.15	18633.3	535.182	801.327	-5.479
	8	SLO	5474.76	-1307.12	12665.1	-941.594	1140.15	4.177
	9	SLU	7025.91	826.438	21554.6	-284.116	1326.69	-0.894
	10	SLU	7021.98	825.333	21496.2	-283.617	1325.94	-0.891
	11	SLU	7401.97	891.668	22145.2	-301.413	1397.43	-0.909
-72	1	SND	8905.46	32220.1	48290.4	24400.5	2771.71	151.563
	1	SND	-4585.09	-23777.9	46927.3	-30167.1	-2006.57	-159.01
	2	SLO	8091.05	28888.1	48213.9	21341.8	2486.23	134.699
	2	SLO	-3770.67	-20445.9	47003.8	-27108.4	-1721.09	-142.146
	3	SND	7461.56	18908	47586.3	8545.53	1791.49	140.757
	3	SND	-3141.19	-10465.7	47631.5	-14312.1	-1026.35	-148.205
	4	SLO	6814.74	17180.6	47586.3	7249.87	1615.26	125.075
	4	SLO	-2494.36	-8738.35	47631.5	-13016.5	-850.123	-132.522
	5	SND	6373.69	32811	48881.3	29348.5	2585.98	59.25
	5	SND	-2053.31	-24368.7	46336.4	-35115.1	-1820.84	-66.698
	6	SLO	5875.19	29377.6	48742.4	25756.9	2334.64	52.399
	6	SLO	-1554.81	-20935.4	46475.4	-31523.5	-1569.5	-59.847
	7	SND	2759.69	20005.2	48683.6	17734.7	1446.56	-30.68
	7	SND	1560.68	-11563	46534.1	-23501.3	-681.42	23.233
	8	SLO	2699.56	18089.7	48567.6	15449.4	1333.73	-27.767
	8	SLO	1620.81	-9647.48	46650.1	-21216.1	-568.593	20.319
	9	SLU	2962.77	5863.94	65627.6	-3975.97	525.333	-5.127
	10	SLU	2960.93	5859.71	65440.4	-3965.44	524.575	-5.117
	11	SLU	3131.05	6278.19	67328.5	-4093.78	548.752	-5.319
95	1	SND	9759.86	1889.2	26759.2	1527.87	1765.23	24.418
	1	SND	2715	-6006.58	23066.7	-1173.83	-133.677	-25.558
	2	SLO	9329.51	1438.73	26557	1375.12	1651.68	21.664

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	3145.36	-5556.11	23268.8	-1021.07	-20.133	-22.804
	3	SND	9492.11	-691.341	25888	646.075	1686.43	22.767
	3	SND	2982.76	-3426.03	23937.9	-292.028	-54.879	-23.908
	4	SLO	9093.42	-850.273	25780.4	592.196	1582.02	20.196
	4	SLO	3381.44	-3267.1	24045.5	-238.149	49.527	-21.337
	5	SND	7700.26	3039.5	26788.2	1919.67	1220.12	9.43
	5	SND	4774.61	-7156.88	23037.7	-1565.63	411.429	-10.57
	6	SLO	7523.12	2462.2	26584.1	1723.88	1172.2	8.326
	6	SLO	4951.74	-6579.58	23241.8	-1369.84	459.351	-9.466
	7	SND	5667.13	1444.93	25941.8	1373.7	674.089	-5.068
	7	SND	6807.74	-5562.31	23884.1	-1019.66	957.46	3.927
	8	SLO	5738.7	1050.45	25830.6	1239.9	691.552	-4.574
	8	SLO	6736.16	-5167.83	23995.3	-885.857	939.997	3.434
	9	SLU	8429.27	-2708.22	33913.8	226.337	1102	-0.784
	10	SLU	8424.8	-2707.71	33824.7	226.598	1101.38	-0.782
	11	SLU	8767.06	-2740.83	34396.1	225.785	1145.11	-0.805
-73	1	SND	18889.3	1441.32	34562.3	573.156	2158.43	51.582
	1	SND	-4942.78	-1399.97	20126.8	-903.228	-1118.13	-53.88
	2	SLO	17483.4	1276.04	33747.2	490.149	1966.64	45.695
	2	SLO	-3536.86	-1234.69	20941.8	-820.22	-926.347	-47.993
	3	SND	18218.5	-258.814	34183.4	-567.972	2040.85	48.141
	3	SND	-4271.96	300.166	20505.7	237.9	-1000.56	-50.439
	4	SLO	16891.7	-232.928	33411.2	-523.68	1862.64	42.64
	4	SLO	-2945.12	274.281	21277.9	193.609	-822.346	-44.938
	5	SND	11565.5	3025.41	30084.6	1787.13	1189.96	19.89
	5	SND	2381.04	-2984.06	24604.5	-2117.2	-149.662	-22.188
	6	SLO	11023.8	2685.9	29775	1569.16	1111.83	17.538
	6	SLO	2922.76	-2644.54	24914.1	-1899.23	-71.536	-19.835
	7	SND	4617.13	2683.06	25867.6	1686.56	242.26	-10.717
	7	SND	9329.43	-2641.71	28821.5	-2016.63	798.034	8.419
	8	SLO	4895.23	2385.37	26034.2	1480.2	275.134	-9.652
	8	SLO	9051.32	-2344.01	28654.9	-1810.27	765.16	7.355
	9	SLU	9396.04	36.825	37246.8	-229.162	691.162	-1.578
	10	SLU	9392.7	37.192	37126.2	-228.65	690.958	-1.573
	11	SLU	9759.7	56.028	37932.6	-239.462	706.683	-1.604
-74	1	SND	3700.48	2676.95	33484.7	673.02	928.333	52.028
	1	SND	-20500	-969.916	19219	-1146.36	-2347.23	-54.343
	2	SLO	2272.09	2468.91	32679.7	570.435	736.38	46.091
	2	SLO	-19071.6	-761.872	20024.1	-1043.77	-2155.28	-48.406
	3	SND	3015.1	1014.93	33111.4	-463.573	809.977	48.558
	3	SND	-19814.6	692.102	19592.4	-9.764	-2228.88	-50.873
	4	SLO	1667.47	993.899	32348.7	-439.329	631.688	43.01
	4	SLO	-18467	713.134	20355.1	-34.007	-2050.59	-45.325
	5	SND	-3730.18	3921.27	29057.9	1760.07	-38.609	20.061
	5	SND	-13069.3	-2214.24	23645.8	-2233.41	-1380.29	-22.376
	6	SLO	-4281.19	3575.23	28752.3	1536.94	-116.919	17.689
	6	SLO	-12518.3	-1868.19	23951.4	-2010.27	-1301.98	-20.004

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	-10784.7	3325.82	24890.2	1555.23	-985.772	-10.809
	7	SND	-6014.8	-1618.79	27813.6	-2028.57	-433.129	8.494
	8	SLO	-10502.9	3048.49	25055	1355.6	-953.01	-9.736
	8	SLO	-6296.6	-1341.46	27648.8	-1828.94	-465.891	7.421
	9	SLU	-11355.3	1160.23	35905	-324.981	-950.52	-1.589
	10	SLU	-11351.8	1160.27	35784.1	-324.425	-950.337	-1.584
	11	SLU	-11851	1225.68	36529.2	-337.991	-983.464	-1.615
96	1	SND	-2907.57	1061.41	25814.2	1020.43	-231.402	19.436
	1	SND	-7757.75	-3260.94	22590.8	-708.748	-1825.26	-20.331
	2	SLO	-3202.83	816.632	25638.6	923.471	-326.32	17.244
	2	SLO	-7462.49	-3016.16	22766.5	-611.789	-1730.34	-18.139
	3	SND	-3071.49	-651.105	25004.3	340.742	-290.434	18.123
	3	SND	-7593.83	-1548.43	23400.8	-29.06	-1766.23	-19.017
	4	SLO	-3347.1	-702.638	24916.4	319.944	-378.45	16.076
	4	SLO	-7318.21	-1496.89	23488.6	-8.262	-1678.21	-16.971
	5	SND	-4356.53	2145.9	25914.5	1446.08	-699.721	7.51
	5	SND	-6308.79	-4345.43	22490.6	-1134.4	-1356.94	-8.405
	6	SLO	-4474.89	1779.38	25728.6	1301.48	-738.665	6.631
	6	SLO	-6190.43	-3978.91	22676.5	-989.797	-1318	-7.526
	7	SND	-5762.41	1362.95	25190.4	1131.23	-1160.17	-4.026
	7	SND	-4902.91	-3562.48	23214.6	-819.55	-896.494	3.132
	8	SLO	-5709.5	1085.32	25083.6	1021.96	-1144.23	-3.634
	8	SLO	-4955.81	-3284.85	23321.4	-710.277	-912.43	2.739
	9	SLU	-7206.97	-1422.36	32906.9	196.911	-1390.07	-0.615
	10	SLU	-7203.61	-1422.44	32821.7	197.08	-1389.44	-0.613
	11	SLU	-7503.71	-1414.41	33346.7	192.412	-1447.94	-0.629
-75	1	SND	11684.5	28251.4	55100.1	23125.3	4492.29	155.225
	1	SND	-4756.09	-21613.7	53845.4	-27400.2	-3441.19	-162.9
	2	SLO	10719.8	25356.6	55030.9	20320.6	4044.43	137.984
	2	SLO	-3791.43	-18718.9	53914.6	-24595.5	-2993.33	-145.659
	3	SND	11157.9	14151.4	54510.2	6621.26	3644.21	143.98
	3	SND	-4229.51	-7513.7	54435.3	-10896.1	-2593.1	-151.655
	4	SLO	10260.6	12926.7	54505	5648.96	3290.83	127.965
	4	SLO	-3332.22	-6288.98	54440.5	-9923.8	-2239.73	-135.64
	5	SND	6728.95	32183.6	55555.7	30472.6	3001.84	60.937
	5	SND	199.462	-25545.9	53389.8	-34747.4	-1950.74	-68.612
	6	SLO	6337.37	28782.3	55437.9	26852.1	2724.18	53.903
	6	SLO	591.043	-22144.6	53507.6	-31126.9	-1673.07	-61.578
	7	SND	1954.75	21454.1	55356.2	20266.2	876.22	-31.127
	7	SND	4973.67	-14816.4	53589.3	-24541	174.883	23.452
	8	SLO	2121.75	19288.6	55260.8	17778.7	838.929	-28.184
	8	SLO	4806.66	-12650.9	53684.7	-22053.6	212.174	20.509
	9	SLU	4763.69	4622.03	74946.5	-2952.85	723.426	-5.281
	10	SLU	4758.46	4623.84	74737.8	-2945.71	722.298	-5.271
	11	SLU	5011.67	5047.38	76799.6	-3058.35	756.435	-5.482
-76	1	SND	195.989	136.364	54769.9	11.756	267.789	7.715
	1	SND	-2983.52	-87.186	53811.2	-35.665	-1495.99	-8.323

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	24.203	124.131	54718.4	8.459	172.518	6.668
	2	SLO	-2811.73	-74.953	53862.7	-32.368	-1400.72	-7.277
	3	SND	107.718	65.603	54689.1	-10.758	218.621	7.019
	3	SND	-2895.25	-16.425	53892	-13.151	-1446.82	-7.627
	4	SLO	-54.339	61.344	54646.3	-10.547	128.763	6.063
	4	SLO	-2733.19	-12.166	53934.8	-13.361	-1356.97	-6.671
	5	SND	-782.961	165.441	54556.9	29.305	-274.963	3.157
	5	SND	-2004.57	-116.263	54024.2	-53.214	-953.24	-3.765
	6	SLO	-849.253	149.678	54528.3	22.997	-311.754	2.707
	6	SLO	-1938.28	-100.5	54052.8	-46.906	-916.449	-3.315
	7	SND	-1710.33	119.605	54293.5	21.833	-789.347	-1.446
	7	SND	-1077.2	-70.427	54287.6	-45.742	-438.856	0.838
	8	SLO	-1676.47	108.789	54293.2	16.451	-770.599	-1.295
	8	SLO	-1111.06	-59.611	54287.9	-40.359	-457.604	0.687
	9	SLU	-1908.52	33.679	75785.5	-16.319	-840.941	-0.419
	10	SLU	-1909.34	33.581	75529.6	-16.284	-841.298	-0.417
	11	SLU	-2046.32	34.248	78241.1	-16.733	-901.647	-0.423
97	1	SND	-1181.72	215.912	27150.6	14.611	-507.862	6.684
	1	SND	-2228.63	-3.924	23805.2	-124.808	-1371.37	-7.216
	2	SLO	-1238.44	202.602	26971.3	5.68	-554.579	5.931
	2	SLO	-2171.91	9.386	23984.6	-115.877	-1324.65	-6.464
	3	SND	-1214.01	165.491	26238.6	-46.103	-533.735	6.309
	3	SND	-2196.34	46.497	24717.2	-64.094	-1345.49	-6.841
	4	SLO	-1267.16	159.137	26157.2	-47.688	-577.597	5.6
	4	SLO	-2143.19	52.852	24798.7	-62.509	-1301.63	-6.132
	5	SND	-1499.16	215.44	27362.9	57.898	-770.849	2.388
	5	SND	-1911.19	-3.452	23593	-168.095	-1108.38	-2.92
	6	SLO	-1521.59	200.9	27160.6	44.076	-789.193	2.096
	6	SLO	-1888.75	11.088	23795.2	-154.273	-1090.03	-2.628
	7	SND	-1803.54	164.615	26632.9	34.287	-1022.14	-1.669
	7	SND	-1606.8	47.373	24323	-144.484	-857.089	1.137
	8	SLO	-1793.02	155.974	26508.8	23.619	-1013.31	-1.523
	8	SLO	-1617.33	56.014	24447	-133.816	-865.919	0.991
	9	SLU	-2342.59	135.518	35311.6	-70.084	-1290.85	-0.369
	10	SLU	-2342.15	135.617	35194.3	-70.146	-1290.62	-0.368
	11	SLU	-2497.23	134.23	36184	-69.13	-1376.1	-0.396
-78	1	SND	2534.74	112.678	54504.8	7.145	1344.44	7.527
	1	SND	55.924	-39.839	54399.9	-39.353	-150.988	-8.316
	2	SLO	2400.84	104.248	54499	3.873	1263.67	6.652
	2	SLO	189.832	-31.41	54405.7	-36.081	-70.224	-7.441
	3	SND	2460.38	37.659	54457.5	-11.422	1300.17	7.09
	3	SND	130.293	35.179	54447.2	-20.785	-106.72	-7.879
	4	SLO	2334.64	37.594	54456.7	-11.528	1224.27	6.271
	4	SLO	256.031	35.245	54448	-20.68	-30.816	-7.06
	5	SND	1779.95	173.075	54539.9	19.032	888.179	2.644
	5	SND	810.718	-100.236	54364.8	-51.24	305.27	-3.433
	6	SLO	1727.39	157.86	54530.4	13.248	856.577	2.297

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	863.282	-85.022	54374.3	-45.456	336.872	-3.086
	7	SND	1058.61	149.825	54522.6	10.653	452.832	-1.977
	7	SND	1532.05	-76.987	54382.1	-42.861	740.617	1.189
	8	SLO	1083.94	137.159	54515.1	5.882	468.23	-1.817
	8	SLO	1506.72	-64.321	54389.6	-38.09	725.219	1.028
	9	SLU	1775.61	50.129	75992.9	-22.097	817.951	-0.546
	10	SLU	1775.89	49.931	75739.6	-22.013	818.081	-0.546
	11	SLU	1898.12	50.425	78488.1	-22.194	874.372	-0.592
98	1	SND	830.79	670.577	74597	202.882	788.254	47.605
	1	SND	-1465.36	-546.243	34693.4	-254.198	-1042.29	-49.158
	2	SLO	702.87	552.235	72453.7	163.755	688.397	41.073
	2	SLO	-1337.44	-427.901	36836.7	-215.071	-942.43	-42.626
	3	SND	703.219	-73.331	73553.5	-60.469	743.264	13.401
	3	SND	-1337.79	197.665	35736.9	9.153	-997.297	-14.954
	4	SLO	590.536	-48.197	71523.3	-53.597	649.106	13.148
	4	SLO	-1225.1	172.531	37767.1	2.281	-903.139	-14.701
	5	SND	220.622	1372.95	62213.3	442.32	215.799	65.614
	5	SND	-855.189	-1248.62	47077.1	-493.636	-469.832	-67.167
	6	SLO	159.135	1119.84	61398.9	360.817	177.199	54.132
	6	SLO	-793.702	-995.508	47891.5	-412.133	-431.232	-55.685
	7	SND	-429.95	1231.08	50555.3	384.201	-319.866	46.846
	7	SND	-204.617	-1106.74	58735.1	-435.517	65.833	-48.399
	8	SLO	-419.257	1005.93	50992.9	312.375	-300.262	37.4
	8	SLO	-215.31	-881.597	58297.5	-363.691	46.229	-38.953
	9	SLU	-440.975	85.152	76669.3	-34.978	-175.745	-1.045
	10	SLU	-439.523	84.838	76376.6	-34.898	-175.35	-1.044
	11	SLU	-453.577	85.531	79058.3	-35.741	-182.854	-1.076
99	1	SND	1304.95	631.131	74080.6	201.237	932.216	54.621
	1	SND	-967.11	-548.935	34334.4	-220.232	-903.404	-55.066
	2	SLO	1177.39	513.353	71945.9	162.439	832.183	47.263
	2	SLO	-839.557	-431.157	36469.1	-181.433	-803.371	-47.708
	3	SND	1244.41	-53.183	71481.7	-46.538	868.872	19.534
	3	SND	-906.573	135.38	36933.3	27.543	-840.06	-19.98
	4	SLO	1127.13	-39.27	69626.4	-43.107	776.32	18.733
	4	SLO	-789.293	121.466	38788.6	24.112	-747.508	-19.179
	5	SND	601.542	1255.99	64111.1	429.515	385.82	69.445
	5	SND	-263.705	-1173.79	44303.9	-448.51	-357.008	-69.89
	6	SLO	547.695	1020.92	63047	353.827	344.464	57.292
	6	SLO	-209.858	-938.723	45368	-372.822	-315.652	-57.738
	7	SND	-61.914	1107.26	52966.9	377.406	-145.863	47.065
	7	SND	399.751	-1025.06	55448.1	-396.401	174.675	-47.51
	8	SLO	-42.311	903.353	53099.8	312.329	-129.443	37.36
	8	SLO	380.149	-821.156	55315.2	-331.324	158.255	-37.805
	9	SLU	237.912	56.244	76050.7	-12.707	21.724	-0.366
	10	SLU	236.578	55.966	75760.6	-12.645	21.309	-0.37
	11	SLU	239.349	55.259	78418.5	-12.139	18.699	-0.521
-83	1	SND	7850.75	14424.4	77619.4	10046.6	3209.71	108.862

	1	SND	-4738.34	-8333.21	33652.7	-13987.7	-2447.18	-115.166
	2	SLO	7113.75	13037	75259.3	8697.55	2883.12	96.751
	2	SLO	-4001.34	-6945.86	36012.7	-12638.6	-2120.59	-103.056
	3	SND	7346.05	4566.67	76526.6	-2005.42	2573.18	101.157
	3	SND	-4233.63	1524.48	34745.5	-1935.61	-1810.65	-107.461
	4	SLO	6672.32	4377.93	74283.9	-2015.82	2317.62	89.889
	4	SLO	-3559.91	1713.23	36988.1	-1925.22	-1555.09	-96.194
	5	SND	4210.04	21410	63888.4	19913.6	2195.2	42.138
	5	SND	-1097.63	-15318.9	47383.6	-23854.6	-1432.67	-48.443
	6	SLO	3892.97	19176	63002.4	17478.5	1989.49	37.226
	6	SLO	-780.561	-13084.8	48269.6	-21419.6	-1226.97	-43.531
	7	SND	584.724	17540.1	51026.2	16318.9	689.092	-22.759
	7	SND	2527.69	-11448.9	60245.8	-20259.9	73.435	16.454
	8	SLO	690.876	15778.8	51521	14291.7	658.03	-20.657
	8	SLO	2421.54	-9687.67	59751	-18232.7	104.497	14.353
	9	SLU	2225.22	4235.46	77707.4	-2716.77	545.557	-4.369
	10	SLU	2224.95	4234.33	77471	-2709.6	545.175	-4.365
	11	SLU	2480.71	4572.14	80709	-2797.22	603.428	-4.655
-84	1	SND	5642.96	16062.9	75865.5	9662.83	3158.2	109.053
	1	SND	-9913.98	-9253.57	32049.1	-13354.7	-4142.1	-113.754
	2	SLO	4745.78	14609.8	73513.6	8395.07	2743.97	97.007
	2	SLO	-9016.8	-7800.45	34401	-12087	-3727.86	-101.708
	3	SND	4652.32	2657.38	74905.1	-3742.57	2368.07	100.248
	3	SND	-8923.34	4151.96	33009.5	50.669	-3351.97	-104.95
	4	SLO	3870.35	2773.87	72656.4	-3528.27	2041.53	89.16
	4	SLO	-8141.37	4035.48	35258.2	-163.631	-3025.42	-93.862
	5	SND	1700.51	27533.9	61986.4	21938.2	1801.46	44.424
	5	SND	-5971.53	-20724.5	45928.2	-25630.1	-2785.35	-49.125
	6	SLO	1256.62	24717.4	61124.2	19310.1	1544.19	39.357
	6	SLO	-5527.63	-17908	46790.4	-23002	-2528.08	-44.059
	7	SND	-2669.38	23960.6	49129.6	19054.6	-151.59	-19.777
	7	SND	-1601.64	-17151.2	58785	-22746.5	-832.303	15.075
	8	SLO	-2609.53	21545.1	49647.6	16742.5	-186.625	-17.903
	8	SLO	-1661.49	-14735.7	58267	-20434.4	-797.267	13.202
	9	SLU	-3005.93	4735.97	75339.4	-2544.79	-691.374	-3.217
	10	SLU	-3004.85	4734.31	75114.1	-2537.39	-691.451	-3.207
	11	SLU	-3283.55	5106.88	78285.9	-2608.35	-759.302	-3.246
106	1	SND	-6526.85	-2788.96	108288	4578.85	-206.48	48.794
	1	SND	-9619.76	-8030.45	47869.4	864.16	-6753.16	-41.382
	2	SLO	-6828.27	-3082.66	105045	4370.47	-600.462	43.836
	2	SLO	-9318.34	-7736.74	51112.9	1072.54	-6359.18	-36.425
	3	SND	-6660.74	-3834.25	94954.6	3777.74	-391.452	45.669
	3	SND	-9485.87	-6985.16	61203.3	1665.27	-6568.19	-38.258
	4	SLO	-6941.84	-4010.06	93143	3659.28	-762.714	41.056
	4	SLO	-9204.77	-6809.35	63014.8	1783.73	-6196.92	-33.645
	5	SND	-7406.31	-3038.13	107365	4493.73	-2217.28	21.971
	5	SND	-8740.3	-7781.28	48793.1	949.284	-4742.36	-14.559

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	-7527.54	-3305.05	104220	4294.83	-2369.93	19.96
	6	SLO	-8619.07	-7514.36	51937.8	1148.19	-4589.71	-12.549
	7	SND	-8294.02	-4296.98	93239.2	3619.65	-4125.79	-4.145
	7	SND	-7852.59	-6522.42	62918.6	1823.36	-2833.85	11.556
	8	SLO	-8240.49	-4423.05	91611	3518.8	-4048.87	-3.284
	8	SLO	-7906.12	-6396.35	64546.8	1924.21	-2910.77	10.695
	9	SLU	-11081.2	-7479.06	108761	3762.19	-4776.26	5.15
	10	SLU	-11078	-7477.6	108421	3761.54	-4774.76	5.156
	11	SLU	-11781.8	-8028.94	112469	4039.67	-5076.39	5.678
107	1	SND	7249.79	238.193	27795.4	76.928	3203.85	11.551
	1	SND	3646.18	-201.719	24000	-105.01	1154.71	-12.355
	2	SLO	7054.56	211.89	27591.7	64.94	3092.98	9.661
	2	SLO	3841.42	-175.415	24203.7	-93.021	1265.59	-10.465
	3	SND	7128.99	187.534	27254.6	4.081	3138.49	10.346
	3	SND	3766.99	-151.059	24540.7	-32.163	1220.08	-11.15
	4	SLO	6947.14	170.51	27109	1.365	3034.84	8.625
	4	SLO	3948.84	-134.035	24686.3	-29.446	1323.73	-9.43
	5	SND	6171.75	161.058	27287.1	123.735	2585.79	5.011
	5	SND	4724.22	-124.583	24508.3	-151.816	1772.78	-5.816
	6	SLO	6092.88	139.093	27137.9	106.075	2541.57	4.187
	6	SLO	4803.1	-102.618	24657.4	-134.157	1817	-4.992
	7	SND	5126.91	44.283	26310.7	91.007	1990.65	-1.799
	7	SND	5769.07	-7.808	25484.7	-119.089	2367.91	0.995
	8	SLO	5161.16	35.316	26266.3	77.76	2010.8	-1.54
	8	SLO	5734.81	1.159	25529	-105.841	2347.77	0.736
	9	SLU	7482.21	19.339	35856.3	-16.938	2993	-0.549
	10	SLU	7480.24	19.408	35750.6	-16.975	2992.2	-0.546
	11	SLU	7963.51	14.863	36921	-15.853	3185.42	-0.524
-86	1	SND	1014.99	5907.72	12460.8	1655.42	821.92	21.701
	1	SND	-1129.7	-5201.56	12139.9	-1866.36	-856.171	-20.499
	2	SLO	891.236	5292.35	12442.5	1460.04	725.916	19.373
	2	SLO	-1005.95	-4586.19	12158.3	-1670.98	-760.167	-18.17
	3	SND	990.864	3557.88	12386.2	913.066	802.761	20.242
	3	SND	-1105.58	-2851.71	12214.6	-1124.01	-837.012	-19.04
	4	SLO	870.113	3217.66	12376.8	804.988	709.103	18.114
	4	SLO	-984.83	-2511.5	12224	-1015.93	-743.354	-16.912
	5	SND	300.931	5583.41	12461.8	1548.7	263.646	9.145
	5	SND	-415.648	-4877.25	12139	-1759.64	-297.897	-7.942
	6	SLO	259.255	4981.48	12442.7	1357.68	231.287	8.142
	6	SLO	-373.972	-4275.31	12158.1	-1568.62	-265.537	-6.939
	7	SND	-335.239	2955.58	12387.9	714.872	-234.034	-3.078
	7	SND	220.522	-2249.42	12212.9	-925.814	199.783	4.28
	8	SLO	-303.564	2640.32	12377.1	614.889	-209.494	-2.743
	8	SLO	188.847	-1934.16	12223.7	-825.832	175.244	3.946
	9	SLU	-92.024	502.101	16658.6	-150.116	-26.116	0.829
	10	SLU	-90.216	503.55	16656.9	-150.537	-25.738	0.819
	11	SLU	-84.517	581.504	17490	-173.802	-24.807	0.719

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-87	1	SND	1211.55	4543.74	15743.1	1240.54	800.202	35.133
	1	SND	-900.844	-3990.87	14761.3	-1413.25	-735.958	-36.905
	2	SLO	1090.85	4071.36	15687.6	1093.4	712.577	31.083
	2	SLO	-780.139	-3518.49	14816.9	-1266.1	-648.334	-32.855
	3	SND	1074.08	1923.49	15573.9	433.008	758.669	32.764
	3	SND	-763.374	-1370.62	14930.6	-605.715	-694.425	-34.536
	4	SLO	969.055	1753.45	15541.5	379.386	675.796	29.076
	4	SLO	-658.348	-1200.58	14963	-552.093	-611.552	-30.847
	5	SND	680.707	5530.67	15656.2	1536.48	325.538	13.514
	5	SND	-370	-4977.8	14848.3	-1709.18	-261.294	-15.285
	6	SLO	620.718	4930.4	15604.4	1350.49	292.044	11.749
	6	SLO	-310.011	-4377.53	14900.1	-1523.2	-227.8	-13.521
	7	SND	88.23	3756.36	15412.4	982.6	-122.851	-7.387
	7	SND	222.477	-3203.49	15092.1	-1155.31	187.094	5.615
	8	SLO	95.96	3348.82	15387	856.842	-105.195	-6.83
	8	SLO	214.747	-2795.95	15117.4	-1029.55	169.439	5.058
	9	SLU	226.452	388.113	21781.7	-121.716	47.442	-1.265
	10	SLU	225.554	390.221	21781.4	-122.285	47.215	-1.253
	11	SLU	243.052	459.972	24288.5	-143.3	50.98	-1.215
-88	1	SND	1147.58	3307.58	20752	650.563	901.012	25.203
	1	SND	-1183.71	-2771.61	20674.1	-796.137	-917.66	-25.894
	2	SLO	1013.31	2960.91	20743.9	567.9	797.08	22.378
	2	SLO	-1049.44	-2424.95	20682.2	-713.473	-813.727	-23.069
	3	SND	1120.66	-1152.08	20692.2	-408.07	880.138	22.969
	3	SND	-1156.79	1688.04	20734	262.497	-896.786	-23.66
	4	SLO	989.728	-990.347	20696.3	-369.792	778.761	20.438
	4	SLO	-1025.85	1526.31	20729.8	224.219	-795.409	-21.128
	5	SND	372.458	7943.67	20815.6	1749.81	296.135	10.707
	5	SND	-408.583	-7407.71	20610.5	-1895.39	-312.783	-11.398
	6	SLO	327.122	7068.6	20794.5	1541.59	261.081	9.415
	6	SLO	-363.247	-6532.64	20631.6	-1687.16	-277.729	-10.105
	7	SND	-318.853	7457.81	20810.2	1633.39	-243.204	-3.952
	7	SND	282.728	-6921.84	20616	-1778.97	226.556	3.261
	8	SLO	-284.628	6638.22	20790.3	1438.48	-216.666	-3.637
	8	SLO	248.503	-6102.26	20635.9	-1584.05	200.018	2.946
	9	SLU	-23.711	353.744	29599.7	-98.774	-10.845	-0.497
	10	SLU	-23.744	357.995	29594.4	-99.604	-10.877	-0.499
	11	SLU	-24.553	431.107	32949.1	-117.868	-11.401	-0.586
-89	1	SND	970.469	4254.21	15760.6	1132.06	754.398	37.588
	1	SND	-1325.25	-3618.27	14945.6	-1309.67	-841.736	-35.855
	2	SLO	839.479	3814.39	15715.4	995.454	663.295	33.468
	2	SLO	-1194.26	-3178.45	14990.8	-1173.06	-750.633	-31.734
	3	SND	838.174	1316.77	15608.8	239.33	729.151	35.244
	3	SND	-1192.95	-680.825	15097.3	-416.94	-816.489	-33.51
	4	SLO	722.284	1207.22	15582	203.326	641.149	31.455
	4	SLO	-1077.06	-571.274	15124.2	-380.936	-728.487	-29.722
	5	SND	367.615	5953.97	15705.5	1631.44	234.042	15.438

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	-722.396	-5318.03	15000.7	-1809.05	-321.38	-13.705
	6	SLO	305.417	5321.12	15664.1	1437.87	202.008	13.699
	6	SLO	-660.198	-4685.17	15042.1	-1615.48	-289.346	-11.966
	7	SND	-281.412	4473.46	15506.5	1166.73	-237.224	-5.891
	7	SND	-73.369	-3837.51	15199.6	-1344.34	149.886	7.624
	8	SLO	-269.546	4005.42	15486.7	1024.95	-215.527	-5.257
	8	SLO	-85.235	-3369.47	15219.5	-1202.56	128.189	6.991
	9	SLU	-256.933	444.32	21922.4	-124.456	-62.637	1.206
	10	SLU	-256.069	446.373	21922	-124.976	-62.465	1.192
	11	SLU	-276.467	518.172	24440.1	-144.673	-67.319	1.073
-90	1	SND	849.551	4507.06	12721	1517.36	700.052	17.692
	1	SND	-786.783	-4279.79	12276.2	-1604.2	-691.002	-19.872
	2	SLO	754.868	4020.17	12695.6	1344.12	620.383	15.622
	2	SLO	-692.1	-3792.9	12301.6	-1430.96	-611.332	-17.802
	3	SND	827.511	2295.22	12599.8	732.361	683.325	15.964
	3	SND	-764.743	-2067.95	12397.4	-819.202	-674.275	-18.143
	4	SLO	735.46	2056.06	12588.2	647.217	605.685	14.113
	4	SLO	-672.692	-1828.79	12409	-734.058	-596.635	-16.292
	5	SND	310.262	4786.29	12749	1615.4	238.552	7.166
	5	SND	-247.493	-4559.02	12248.1	-1702.24	-229.502	-9.346
	6	SLO	277.865	4264.5	12720.6	1429.82	211.574	6.213
	6	SLO	-215.097	-4037.22	12276.6	-1516.66	-202.524	-8.393
	7	SND	-174.026	2813.79	12652	914.427	-173.746	-3.584
	7	SND	236.795	-2586.52	12345.2	-1001.27	182.796	1.405
	8	SLO	-150.403	2509.81	12634.6	806.364	-153.531	-3.361
	8	SLO	213.171	-2282.54	12362.6	-893.204	162.581	1.182
	9	SLU	57.558	165.954	16948.8	-62.762	10.21	-1.534
	10	SLU	55.73	166.923	16947	-63.06	9.722	-1.527
	11	SLU	48.813	205.475	17819.7	-75.827	7.68	-1.556
108	1	SND	5552.77	3045.68	43915.9	4623.51	3864.01	105.951
	1	SND	-6040.08	-8300.38	22185.9	-3376.67	-4021.55	-84.605
	2	SLO	4864.53	2399.99	42749.6	4174.1	3404.83	95.637
	2	SLO	-5351.84	-7654.7	23352.3	-2927.26	-3562.37	-74.291
	3	SND	5389.75	747.326	39410.4	2986.12	3761.29	98.368
	3	SND	-5877.07	-6002.03	26691.4	-1739.28	-3918.82	-77.021
	4	SLO	4737.55	393.002	38727.7	2736.68	3323.62	88.951
	4	SLO	-5224.86	-5647.71	27374.2	-1489.83	-3481.15	-67.604
	5	SND	1742.51	2560.4	43143.8	4306.82	1259.86	50.759
	5	SND	-2229.82	-7815.1	22958.1	-3059.98	-1417.4	-29.412
	6	SLO	1481.39	1924.79	42060.4	3868.72	1089.49	46.304
	6	SLO	-1968.7	-7179.49	24041.5	-2621.88	-1247.03	-24.957
	7	SND	-1686.44	-153.916	37976.4	2397.99	-1074.99	-4.133
	7	SND	1199.13	-5100.79	28125.5	-1151.14	917.449	25.48
	8	SLO	-1545.43	-489.524	37447.8	2169.54	-976.302	-2.669
	8	SLO	1058.11	-4765.18	28654.1	-922.696	818.764	24.016
	9	SLU	-488.548	-3530.09	46151.7	827.318	-149.631	15.569
	10	SLU	-467.438	-3532.96	45833.4	827.682	-143.683	15.351

ALLEGATO DI CALCOLO 06

110	11	SLU	-359.619	-3724.99	44972.9	855.05	-111.812	14.127
	1	SND	4336.6	-1001.19	60114.7	2068.24	3240.87	88.905
	1	SND	-4675.36	-4627.91	58593.5	-344.87	-3367.62	-90.051
	2	SLO	3802.19	-1213.12	60031.1	1928.41	2855.83	79.208
	2	SLO	-4140.95	-4415.99	58677.1	-205.036	-2982.58	-80.354
	3	SND	4193.98	-3575.11	58922	335.825	3144.36	84.67
	3	SND	-4532.74	-2053.99	59786.2	1387.55	-3271.1	-85.816
	4	SLO	3689.08	-3485.09	58968.7	397.141	2778.69	75.5
	4	SLO	-4027.84	-2144.01	59739.5	1326.23	-2905.44	-76.645
	5	SND	1398.72	1633.23	61391.3	3851.16	1074.28	32.693
	5	SND	-1737.48	-7262.34	57317	-2127.78	-1201.03	-33.839
	6	SLO	1193.64	1111.7	61168.5	3504.13	929.392	28.986
	6	SLO	-1532.4	-6740.81	57539.7	-1780.76	-1056.14	-30.132
	7	SND	-1262.08	1317.39	61292.7	3646.95	-879.31	-19.723
	7	SND	923.323	-6946.5	57415.5	-1923.57	752.563	18.577
	8	SLO	-1155.37	832.434	61081	3323.48	-798.989	-17.77
	8	SLO	816.607	-6461.54	57627.2	-1600.1	672.242	16.624
	9	SLU	-216.598	-4007.96	83665.4	1227.21	-79.769	-0.831
	10	SLU	-216.654	-4017.12	83046.2	1229.99	-79.83	-0.834
	11	SLU	-212.921	-4608.54	81767.5	1410.87	-77.415	-0.983
111	1	SND	2153.18	-841.183	14872.2	1612.66	963.774	18.077
	1	SND	-4506.68	-4771.54	12993.1	-17.338	-1646.6	-17.82
	2	SLO	1775.03	-1062.03	14767.5	1521.08	815.127	16.095
	2	SLO	-4128.54	-4550.7	13097.8	74.244	-1497.96	-15.838
	3	SND	2014.23	-2260.95	14338.6	1026.85	916.222	16.483
	3	SND	-4367.73	-3351.78	13526.7	568.472	-1599.05	-16.227
	4	SLO	1655.02	-2320.08	14294.3	1001.92	774.545	14.705
	4	SLO	-4008.52	-3292.65	13571	593.399	-1457.37	-14.448
	5	SND	32.968	-63.494	15023.9	1930.64	122.262	7.929
	5	SND	-2386.47	-5549.23	12841.4	-335.317	-805.09	-7.673
	6	SLO	-109.19	-375.024	14900.8	1802.07	67.097	7.026
	6	SLO	-2244.31	-5237.7	12964.5	-206.75	-749.925	-6.77
	7	SND	-1923.3	-816.672	14620.2	1617.38	-646.585	-2.362
	7	SND	-430.2	-4796.06	13245.1	-22.061	-36.243	2.618
	8	SLO	-1844.26	-1044.21	14541.9	1523.77	-614.653	-2.137
	8	SLO	-509.247	-4568.52	13323.4	71.554	-68.175	2.393
	9	SLU	-1558.92	-4020.48	18892.5	1142.95	-452.005	0.196
	10	SLU	-1556.76	-4020.45	18892.6	1142.89	-451.391	0.187
	11	SLU	-1560.68	-4498.51	19896.7	1278.29	-452.326	0.096
112	1	SND	5521.04	2819.08	43545	4677.62	3855.13	81.766
	1	SND	-5539.45	-8310.41	23134.9	-3274.72	-3879.31	-106.363
	2	SLO	4865.03	2184.46	42449	4230.48	3405.17	71.591
	2	SLO	-4883.43	-7675.78	24230.9	-2827.58	-3429.35	-96.187
	3	SND	5333.13	59.605	38988.1	2702.23	3744.47	76.797
	3	SND	-5351.54	-5550.93	27691.8	-1299.33	-3768.65	-101.394
	4	SLO	4711.32	-253.755	38381.2	2480.8	3315.51	67.223
	4	SLO	-4729.73	-5237.57	28298.7	-1077.9	-3339.69	-91.82

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	1934.87	3108.96	43312.7	4890.31	1315.91	23.457
	5	SND	-1953.27	-8600.29	23367.2	-3487.41	-1340.09	-48.054
	6	SLO	1686.18	2431.32	42242.1	4413.85	1149.07	19.492
	6	SLO	-1704.59	-7922.65	24437.8	-3010.95	-1173.25	-44.089
	7	SND	-1326.91	597.957	38556.8	3097.22	-971.222	-31.491
	7	SND	1308.5	-6089.29	28123.1	-1694.32	947.042	6.894
	8	SLO	-1192.24	204.716	37997.1	2821.33	-874.387	-29.53
	8	SLO	1173.84	-5696.04	28682.9	-1418.43	850.207	4.934
	9	SLU	169.83	-3710.18	46542.4	942.835	37.615	-17.9
	10	SLU	148.071	-3713.61	46224.3	943.539	31.37	-17.683
	11	SLU	42.977	-3948.07	45386	994.281	2.686	-16.755
113	1	SND	2079.43	4188.15	35913.3	1207.24	2518.54	76.642
	1	SND	-3657.53	-330.667	19006.8	-3115.55	-3280.2	-111.15
	2	SLO	1736.22	3928.52	35002.4	962.806	2181.99	66.222
	2	SLO	-3314.31	-71.033	19917.8	-2871.12	-2943.65	-100.73
	3	SND	2004.25	3291.73	31673.2	343.199	2433.54	71.213
	3	SND	-3582.35	565.757	23247	-2251.51	-3195.21	-105.72
	4	SLO	1670.82	3148.67	31217.4	206.439	2107.21	61.575
	4	SLO	-3248.91	708.818	23702.8	-2114.75	-2868.87	-96.082
	5	SND	185.526	3966.14	36427	1004.72	617.892	19.149
	5	SND	-1763.62	-108.658	18493.2	-2913.03	-1379.55	-53.657
	6	SLO	67.722	3711.45	35463.3	768.089	501.429	14.839
	6	SLO	-1645.82	146.037	19456.8	-2676.4	-1263.09	-49.346
	7	SND	-1513.01	2879.42	32627.1	-32.908	-1096.23	-35.559
	7	SND	-65.088	978.061	22293.1	-1875.41	334.57	1.052
	8	SLO	-1427.82	2745.54	32073.5	-155.179	-1013.83	-33.853
	8	SLO	-150.279	1111.95	22846.7	-1753.13	252.164	-0.655
	9	SLU	-1245.79	2623.24	38108.8	-1301.62	-597.983	-24.609
	10	SLU	-1224.14	2625.07	37873	-1302.68	-587.993	-24.367
	11	SLU	-1169.84	2802.5	37301	-1397.92	-564.72	-23.398
115	1	SND	2079.06	3478.42	72453.9	-536.617	2343.23	128.193
	1	SND	-2236.02	1625.19	71376.6	-2025.17	-2444.76	-128.991
	2	SLO	1805.99	3363.02	72393.3	-625.995	2061.69	114.047
	2	SLO	-1962.95	1740.59	71437.1	-1935.79	-2163.22	-114.845
	3	SND	1985.16	2189.44	71642.3	-1587.41	2250.06	123.676
	3	SND	-2142.12	2914.17	72188.1	-974.379	-2351.59	-124.474
	4	SLO	1723.92	2235.74	71672.8	-1550.21	1979.63	110.166
	4	SLO	-1880.87	2867.88	72157.7	-1011.57	-2081.16	-110.964
	5	SND	711.205	4784.75	73307.6	536.085	808.732	45.03
	5	SND	-868.162	318.869	70522.8	-3097.87	-910.261	-45.828
	6	SLO	611.338	4504.88	73151.5	317.311	707.428	39.821
	6	SLO	-768.295	598.735	70678.9	-2879.09	-808.957	-40.62
	7	SND	-555.148	4615.47	73227.9	404.757	-599.715	-30.77
	7	SND	398.192	488.145	70602.6	-2966.54	498.186	29.972
	8	SLO	-494.721	4356.34	73080.8	201.639	-535.427	-27.682
	8	SLO	337.764	747.278	70749.6	-2763.42	433.898	26.884
	9	SLU	-109.825	3655.05	102937	-1834.25	-70.454	-0.607

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	10	SLU	-109.722	3673.19	102081	-1843.21	-70.463	-0.607
	11	SLU	-118.147	4389.72	100903	-2200.11	-76.332	-0.714
117	1	SND	2714.81	3329.05	36427.5	886.771	2684.56	101.2
	1	SND	-1550.96	-15.319	19163.3	-2677.94	-2100.38	-68.587
	2	SLO	2457.1	3135.59	35497.2	684.526	2405.69	91.795
	2	SLO	-1293.25	178.137	20093.6	-2475.69	-1821.5	-59.182
	3	SND	2572.47	2519.55	32221.1	22.306	2567.55	96.856
	3	SND	-1408.62	794.184	23369.7	-1813.48	-1983.36	-64.243
	4	SLO	2330.6	2422.22	31742.3	-79.807	2301.81	88.057
	4	SLO	-1166.75	891.514	23848.4	-1711.36	-1717.62	-55.444
	5	SND	1437.68	3386.27	36764.7	950.227	1187.31	48.364
	5	SND	-273.833	-72.536	18826	-2741.4	-603.122	-15.75
	6	SLO	1336.34	3182.44	35800.8	737.687	1083.72	44.623
	6	SLO	-172.492	131.293	19790	-2528.86	-499.534	-12.01
	7	SND	200.652	2625.81	32847.4	140.153	-213.072	-1.269
	7	SND	963.196	687.923	22743.4	-1931.32	797.257	33.883
	8	SLO	249.186	2509.21	32306.1	18.921	-153.275	0.452
	8	SLO	914.663	804.516	23284.6	-1810.09	737.46	32.162
	9	SLU	948.281	2251.25	38569	-1218.58	479.267	23.178
	10	SLU	928.659	2252.72	38332.7	-1219.45	468.969	22.945
	11	SLU	869.71	2400.74	37782.6	-1302.87	436.613	21.867
-93	1	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	1	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	2	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	2	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	3	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	3	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	4	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	4	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	5	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	5	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	6	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	6	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	7	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	7	SND	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	8	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	8	SLO	0	0	764.987	6.059	114.586	0
	9	SLU	0	0	994.483	7.877	148.962	0
	10	SLU	0	0	994.483	7.877	148.962	0
	11	SLU	0	0	994.483	7.877	148.962	0
-92	1	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	1	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	2	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	2	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	3	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	3	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	4	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	5	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	5	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	6	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	6	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	7	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	7	SND	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	8	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	8	SLO	0	0	764.988	-6.059	-114.586	0
	9	SLU	0	0	994.484	-7.877	-148.962	0
	10	SLU	0	0	994.484	-7.877	-148.962	0
	11	SLU	0	0	994.484	-7.877	-148.962	0
-97	1	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	1	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	2	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	2	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	3	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	3	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	4	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	4	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	5	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	5	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	6	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	6	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	7	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	7	SND	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	8	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	8	SLO	0	0	4024.95	-56.92	-1078.51	0
	9	SLU	0	0	5232.43	-73.997	-1402.07	0
	10	SLU	0	0	5232.43	-73.997	-1402.07	0
	11	SLU	0	0	5232.43	-73.997	-1402.07	0
-100	1	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	1	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	2	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	2	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	3	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	3	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	4	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	4	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	5	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	5	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	6	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	6	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	7	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	7	SND	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	8	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0
	8	SLO	0	0	3587.51	-55.145	-1044.91	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-96	9	SLU	0	0	4663.77	-71.688	-1358.38	0
	10	SLU	0	0	4663.77	-71.688	-1358.38	0
	11	SLU	0	0	4663.77	-71.688	-1358.38	0
	1	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	1	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	2	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	2	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	3	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	3	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	4	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	4	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
-98	5	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	5	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	6	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	6	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	7	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	7	SND	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	8	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	8	SLO	0	0	4025.17	56.917	1078.63	0
	9	SLU	0	0	5232.72	73.992	1402.22	0
	10	SLU	0	0	5232.72	73.992	1402.22	0
	11	SLU	0	0	5232.72	73.992	1402.22	0
-99	1	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	1	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	2	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	2	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	3	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	3	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	4	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	4	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	5	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	5	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	6	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
-99	6	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	7	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	7	SND	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	8	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	8	SLO	0	0	4024.92	56.92	1078.5	0
	9	SLU	0	0	5232.4	73.996	1402.05	0
	10	SLU	0	0	5232.4	73.996	1402.05	0
	11	SLU	0	0	5232.4	73.996	1402.05	0
	1	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	1	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	2	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	2	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	3	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	3	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	4	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	5	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	5	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	6	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	6	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	7	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	7	SND	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	8	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	8	SLO	0	0	4025.17	-56.924	-1078.63	0
	9	SLU	0	0	5232.73	-74.001	-1402.22	0
	10	SLU	0	0	5232.73	-74.001	-1402.22	0
	11	SLU	0	0	5232.73	-74.001	-1402.22	0
-101	1	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	1	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	2	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	2	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	3	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	3	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	4	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	4	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	5	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	5	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	6	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	6	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	7	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	7	SND	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	8	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	8	SLO	0	0	3587.64	-55.148	-1044.98	0
	9	SLU	0	0	4663.93	-71.692	-1358.47	0
	10	SLU	0	0	4663.93	-71.692	-1358.47	0
	11	SLU	0	0	4663.93	-71.692	-1358.47	0
-102	1	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	1	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	2	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	2	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	3	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	3	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	4	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	4	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	5	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	5	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	6	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	6	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	7	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	7	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	8	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-103	8	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	9	SLU	0	0	4663.66	71.687	1358.32	0
	10	SLU	0	0	4663.66	71.687	1358.32	0
	11	SLU	0	0	4663.66	71.687	1358.32	0
	1	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	1	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	2	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	2	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	3	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	3	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	4	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	4	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	5	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	5	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	6	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	6	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	7	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	7	SND	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	8	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	8	SLO	0	0	3587.43	55.144	1044.86	0
	9	SLU	0	0	4663.66	71.687	1358.32	0
	10	SLU	0	0	4663.66	71.687	1358.32	0
	11	SLU	0	0	4663.66	71.687	1358.32	0
-110	1	SND	7066.81	-687.672	15184.2	1899.49	2064.67	21.654
	1	SND	-3229.73	-6980.27	12698.4	-253.073	-1219.33	-23.21
	2	SLO	6478.7	-1038.57	15044.8	1779.48	1876.59	19.174
	2	SLO	-2641.61	-6629.37	12837.7	-133.061	-1031.26	-20.729
	3	SND	6908.84	-2628.55	14628.1	1239.36	2020.08	20.076
	3	SND	-3071.75	-5039.4	13254.4	407.055	-1174.75	-21.632
	4	SLO	6349.52	-2750.85	14554.6	1196.93	1840.84	17.811
	4	SLO	-2512.44	-4917.1	13327.9	449.487	-995.51	-19.367
	5	SND	3702.61	53.581	15157.5	2147.29	982.891	8.345
	5	SND	134.469	-7721.53	12725.1	-500.87	-137.561	-9.901
	6	SLO	3482.51	-398.404	15015.8	1993.62	913.061	7.274
	6	SLO	354.577	-7269.54	12866.8	-347.203	-67.731	-8.83
	7	SND	661.046	-1251.94	14578.5	1699.56	11.068	-4.641
	7	SND	3176.04	-6416.01	13304	-53.139	834.262	3.085
	8	SLO	785.166	-1561.96	14500.7	1594.62	51.431	-4.288
	8	SLO	3051.92	-6105.99	13381.8	51.795	793.899	2.732
	9	SLU	2537.85	-5489.48	18896.5	1178.84	559.52	-1.136
	10	SLU	2534.97	-5489.19	18896.7	1178.68	558.87	-1.127
	11	SLU	2546.34	-6134.4	19893.7	1315.97	561.676	-1.153
-117	1	SND	0	0	105.314	0	0	0
	1	SND	0	0	105.314	0	0	0
	2	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	2	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	3	SND	0	0	105.314	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	0	0	105.314	0	0	0
	4	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	4	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	5	SND	0	0	105.314	0	0	0
	5	SND	0	0	105.314	0	0	0
	6	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	6	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	7	SND	0	0	105.314	0	0	0
	7	SND	0	0	105.314	0	0	0
	8	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	8	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	9	SLU	0	0	136.908	0	0	0
	10	SLU	0	0	136.908	0	0	0
	11	SLU	0	0	136.908	0	0	0
126	1	SND	0	0	205.625	0	0	0
	1	SND	0	0	205.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	3	SND	0	0	205.625	0	0	0
	3	SND	0	0	205.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	5	SND	0	0	205.625	0	0	0
	5	SND	0	0	205.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	7	SND	0	0	205.625	0	0	0
	7	SND	0	0	205.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	205.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	267.312	0	0	0
	10	SLU	0	0	267.312	0	0	0
	11	SLU	0	0	267.312	0	0	0
-118	1	SND	0	0	105.314	0	0	0
	1	SND	0	0	105.314	0	0	0
	2	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	2	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	3	SND	0	0	105.314	0	0	0
	3	SND	0	0	105.314	0	0	0
	4	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	4	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	5	SND	0	0	105.314	0	0	0
	5	SND	0	0	105.314	0	0	0
	6	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	6	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	7	SND	0	0	105.314	0	0	0
	7	SND	0	0	105.314	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

125	8 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	8 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	9 SLU	0	0	136.908	0	0	0
	10 SLU	0	0	136.908	0	0	0
	11 SLU	0	0	136.908	0	0	0
	1 SND	0	0	205.625	0	0	0
	1 SND	0	0	205.625	0	0	0
	2 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	2 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	3 SND	0	0	205.625	0	0	0
	3 SND	0	0	205.625	0	0	0
	4 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	4 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	5 SND	0	0	205.625	0	0	0
	5 SND	0	0	205.625	0	0	0
	6 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	6 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	7 SND	0	0	205.625	0	0	0
	7 SND	0	0	205.625	0	0	0
	8 SLO	0	0	205.625	0	0	0
	8 SLO	0	0	205.625	0	0	0
127	9 SLU	0	0	267.312	0	0	0
	10 SLU	0	0	267.312	0	0	0
	11 SLU	0	0	267.312	0	0	0
	1 SND	0	0	105.314	0	0	0
	1 SND	0	0	105.314	0	0	0
	2 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	2 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	3 SND	0	0	105.314	0	0	0
	3 SND	0	0	105.314	0	0	0
	4 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	4 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	5 SND	0	0	105.314	0	0	0
	5 SND	0	0	105.314	0	0	0
	6 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	6 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	7 SND	0	0	105.314	0	0	0
	7 SND	0	0	105.314	0	0	0
	8 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	8 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	9 SLU	0	0	136.908	0	0	0
128	10 SLU	0	0	136.908	0	0	0
	11 SLU	0	0	136.908	0	0	0
	1 SND	0	0	105.314	0	0	0
	1 SND	0	0	105.314	0	0	0
	2 SLO	0	0	105.314	0	0	0
	2 SLO	0	0	105.314	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	0	0	105.314	0	0	0
	3	SND	0	0	105.314	0	0	0
	4	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	4	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	5	SND	0	0	105.314	0	0	0
	5	SND	0	0	105.314	0	0	0
	6	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	6	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	7	SND	0	0	105.314	0	0	0
	7	SND	0	0	105.314	0	0	0
	8	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	8	SLO	0	0	105.314	0	0	0
	9	SLU	0	0	136.908	0	0	0
	10	SLU	0	0	136.908	0	0	0
	11	SLU	0	0	136.908	0	0	0
129	1	SND	0	0	195.355	0	0	0
	1	SND	0	0	195.355	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	3	SND	0	0	195.355	0	0	0
	3	SND	0	0	195.355	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	5	SND	0	0	195.355	0	0	0
	5	SND	0	0	195.355	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	7	SND	0	0	195.355	0	0	0
	7	SND	0	0	195.355	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.355	0	0	0
	9	SLU	0	0	253.961	0	0	0
	10	SLU	0	0	253.961	0	0	0
	11	SLU	0	0	253.961	0	0	0
-119	1	SND	0	0	195.347	0	0	0
	1	SND	0	0	195.347	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	3	SND	0	0	195.347	0	0	0
	3	SND	0	0	195.347	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	5	SND	0	0	195.347	0	0	0
	5	SND	0	0	195.347	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	7	SND	0	0	195.347	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

130	7	SND	0	0	195.347	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	9	SLU	0	0	253.951	0	0	0
	10	SLU	0	0	253.951	0	0	0
	11	SLU	0	0	253.951	0	0	0
	1	SND	0	0	195.347	0	0	0
	1	SND	0	0	195.347	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	3	SND	0	0	195.347	0	0	0
	3	SND	0	0	195.347	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	5	SND	0	0	195.347	0	0	0
	5	SND	0	0	195.347	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	7	SND	0	0	195.347	0	0	0
	7	SND	0	0	195.347	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.347	0	0	0
	9	SLU	0	0	253.951	0	0	0
	10	SLU	0	0	253.951	0	0	0
	11	SLU	0	0	253.951	0	0	0
-120	1	SND	0	0	195.363	0	0	0
	1	SND	0	0	195.363	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	3	SND	0	0	195.363	0	0	0
	3	SND	0	0	195.363	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	5	SND	0	0	195.363	0	0	0
	5	SND	0	0	195.363	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	7	SND	0	0	195.363	0	0	0
	7	SND	0	0	195.363	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.363	0	0	0
	9	SLU	0	0	253.971	0	0	0
	10	SLU	0	0	253.971	0	0	0
	11	SLU	0	0	253.971	0	0	0
131	1	SND	0	0	100.052	0	0	0
	1	SND	0	0	100.052	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.052	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	3	SND	0	0	100.052	0	0	0
	3	SND	0	0	100.052	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	5	SND	0	0	100.052	0	0	0
	5	SND	0	0	100.052	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	7	SND	0	0	100.052	0	0	0
	7	SND	0	0	100.052	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	9	SLU	0	0	130.068	0	0	0
	10	SLU	0	0	130.068	0	0	0
	11	SLU	0	0	130.068	0	0	0
-121	1	SND	0	0	100.048	0	0	0
	1	SND	0	0	100.048	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	3	SND	0	0	100.048	0	0	0
	3	SND	0	0	100.048	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	5	SND	0	0	100.048	0	0	0
	5	SND	0	0	100.048	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	7	SND	0	0	100.048	0	0	0
	7	SND	0	0	100.048	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	9	SLU	0	0	130.063	0	0	0
	10	SLU	0	0	130.063	0	0	0
	11	SLU	0	0	130.063	0	0	0
132	1	SND	0	0	100.048	0	0	0
	1	SND	0	0	100.048	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	3	SND	0	0	100.048	0	0	0
	3	SND	0	0	100.048	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	5	SND	0	0	100.048	0	0	0
	5	SND	0	0	100.048	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.048	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	0	0	100.048	0	0	0
	7	SND	0	0	100.048	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.048	0	0	0
	9	SLU	0	0	130.063	0	0	0
	10	SLU	0	0	130.063	0	0	0
	11	SLU	0	0	130.063	0	0	0
-122	1	SND	0	0	100.052	0	0	0
	1	SND	0	0	100.052	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	3	SND	0	0	100.052	0	0	0
	3	SND	0	0	100.052	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	5	SND	0	0	100.052	0	0	0
	5	SND	0	0	100.052	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	7	SND	0	0	100.052	0	0	0
	7	SND	0	0	100.052	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.052	0	0	0
	9	SLU	0	0	130.068	0	0	0
	10	SLU	0	0	130.068	0	0	0
	11	SLU	0	0	130.068	0	0	0
-134	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	9	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	10	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	11	SLU	0	0	113.845	0	0	0
-131	1	SND	0	0	44.852	0	0	0
	1	SND	0	0	44.852	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	2	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	3	SND	0	0	44.852	0	0	0
	3	SND	0	0	44.852	0	0	0
	4	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	4	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	5	SND	0	0	44.852	0	0	0
	5	SND	0	0	44.852	0	0	0
	6	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	6	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	7	SND	0	0	44.852	0	0	0
	7	SND	0	0	44.852	0	0	0
	8	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	8	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	9	SLU	0	0	58.308	0	0	0
	10	SLU	0	0	58.308	0	0	0
	11	SLU	0	0	58.308	0	0	0
-133	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	9	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	10	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	11	SLU	0	0	113.845	0	0	0
-129	1	SND	0	0	44.852	0	0	0
	1	SND	0	0	44.852	0	0	0
	2	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	2	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	3	SND	0	0	44.852	0	0	0
	3	SND	0	0	44.852	0	0	0
	4	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	4	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	5	SND	0	0	44.852	0	0	0
	5	SND	0	0	44.852	0	0	0
	6	SLO	0	0	44.852	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	7	SND	0	0	44.852	0	0	0
	7	SND	0	0	44.852	0	0	0
	8	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	8	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	9	SLU	0	0	58.308	0	0	0
	10	SLU	0	0	58.308	0	0	0
	11	SLU	0	0	58.308	0	0	0
-130	1	SND	0	0	44.852	0	0	0
	1	SND	0	0	44.852	0	0	0
	2	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	2	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	3	SND	0	0	44.852	0	0	0
	3	SND	0	0	44.852	0	0	0
	4	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	4	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	5	SND	0	0	44.852	0	0	0
	5	SND	0	0	44.852	0	0	0
	6	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	6	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	7	SND	0	0	44.852	0	0	0
	7	SND	0	0	44.852	0	0	0
	8	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	8	SLO	0	0	44.852	0	0	0
	9	SLU	0	0	58.308	0	0	0
	10	SLU	0	0	58.308	0	0	0
	11	SLU	0	0	58.308	0	0	0
-135	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	9	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	10	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	11	SLU	0	0	113.845	0	0	0
-136	1	SND	0	0	87.573	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	1	SND	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	2	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	3	SND	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	4	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	5	SND	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	6	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	7	SND	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	8	SLO	0	0	87.573	0	0	0
	9	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	10	SLU	0	0	113.845	0	0	0
	11	SLU	0	0	113.845	0	0	0
-137	1	SND	0	0	190.6	0	0	0
	1	SND	0	0	190.6	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	3	SND	0	0	190.6	0	0	0
	3	SND	0	0	190.6	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	5	SND	0	0	190.6	0	0	0
	5	SND	0	0	190.6	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	7	SND	0	0	190.6	0	0	0
	7	SND	0	0	190.6	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	9	SLU	0	0	247.78	0	0	0
	10	SLU	0	0	247.78	0	0	0
	11	SLU	0	0	247.78	0	0	0
-138	1	SND	0	0	190.608	0	0	0
	1	SND	0	0	190.608	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	3	SND	0	0	190.608	0	0	0
	3	SND	0	0	190.608	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	5	SND	0	0	190.608	0	0	0
	5	SND	0	0	190.608	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	7	SND	0	0	190.608	0	0	0
	7	SND	0	0	190.608	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	9	SLU	0	0	247.79	0	0	0
	10	SLU	0	0	247.79	0	0	0
	11	SLU	0	0	247.79	0	0	0
-139	1	SND	0	0	195.709	0	0	0
	1	SND	0	0	195.709	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	3	SND	0	0	195.709	0	0	0
	3	SND	0	0	195.709	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	5	SND	0	0	195.709	0	0	0
	5	SND	0	0	195.709	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	7	SND	0	0	195.709	0	0	0
	7	SND	0	0	195.709	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.709	0	0	0
	9	SLU	0	0	254.422	0	0	0
	10	SLU	0	0	254.422	0	0	0
	11	SLU	0	0	254.422	0	0	0
-140	1	SND	0	0	190.6	0	0	0
	1	SND	0	0	190.6	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	3	SND	0	0	190.6	0	0	0
	3	SND	0	0	190.6	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	5	SND	0	0	190.6	0	0	0
	5	SND	0	0	190.6	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	7	SND	0	0	190.6	0	0	0
	7	SND	0	0	190.6	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.6	0	0	0
	9	SLU	0	0	247.78	0	0	0
	10	SLU	0	0	247.78	0	0	0
	11	SLU	0	0	247.78	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-141	1	SND	0	0	190.608	0	0	0
	1	SND	0	0	190.608	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	3	SND	0	0	190.608	0	0	0
	3	SND	0	0	190.608	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	5	SND	0	0	190.608	0	0	0
	5	SND	0	0	190.608	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	7	SND	0	0	190.608	0	0	0
	7	SND	0	0	190.608	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.608	0	0	0
	9	SLU	0	0	247.79	0	0	0
	10	SLU	0	0	247.79	0	0	0
	11	SLU	0	0	247.79	0	0	0
-142	1	SND	0	0	195.717	0	0	0
	1	SND	0	0	195.717	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	2	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	3	SND	0	0	195.717	0	0	0
	3	SND	0	0	195.717	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	4	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	5	SND	0	0	195.717	0	0	0
	5	SND	0	0	195.717	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	6	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	7	SND	0	0	195.717	0	0	0
	7	SND	0	0	195.717	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	8	SLO	0	0	195.717	0	0	0
	9	SLU	0	0	254.432	0	0	0
	10	SLU	0	0	254.432	0	0	0
	11	SLU	0	0	254.432	0	0	0
-143	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.811	0	0	0
-144	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.811	0	0	0
-145	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.811	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-146	11	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	1	SND	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	3	SND	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	5	SND	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	7	SND	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.624	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.811	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.811	0	0	0
-147	1	SND	0	0	190.949	0	0	0
	1	SND	0	0	190.949	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	3	SND	0	0	190.949	0	0	0
	3	SND	0	0	190.949	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	5	SND	0	0	190.949	0	0	0
	5	SND	0	0	190.949	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	7	SND	0	0	190.949	0	0	0
	7	SND	0	0	190.949	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	9	SLU	0	0	248.234	0	0	0
	10	SLU	0	0	248.234	0	0	0
	11	SLU	0	0	248.234	0	0	0
-148	1	SND	0	0	190.949	0	0	0
	1	SND	0	0	190.949	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	2	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	3	SND	0	0	190.949	0	0	0
	3	SND	0	0	190.949	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	4	SLO	0	0	190.949	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	0	0	190.949	0	0	0
	5	SND	0	0	190.949	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	6	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	7	SND	0	0	190.949	0	0	0
	7	SND	0	0	190.949	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	8	SLO	0	0	190.949	0	0	0
	9	SLU	0	0	248.234	0	0	0
	10	SLU	0	0	248.234	0	0	0
	11	SLU	0	0	248.234	0	0	0
-149	1	SND	0	0	200.094	0	0	0
	1	SND	0	0	200.094	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	3	SND	0	0	200.094	0	0	0
	3	SND	0	0	200.094	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	5	SND	0	0	200.094	0	0	0
	5	SND	0	0	200.094	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	7	SND	0	0	200.094	0	0	0
	7	SND	0	0	200.094	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.122	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.122	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.122	0	0	0
-150	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.117	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-151	10	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	1	SND	0	0	200.082	0	0	0
	1	SND	0	0	200.082	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	3	SND	0	0	200.082	0	0	0
	3	SND	0	0	200.082	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	5	SND	0	0	200.082	0	0	0
	5	SND	0	0	200.082	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	7	SND	0	0	200.082	0	0	0
	7	SND	0	0	200.082	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.107	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.107	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.107	0	0	0
-152	1	SND	0	0	100.243	0	0	0
	1	SND	0	0	100.243	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	3	SND	0	0	100.243	0	0	0
	3	SND	0	0	100.243	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	5	SND	0	0	100.243	0	0	0
	5	SND	0	0	100.243	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	7	SND	0	0	100.243	0	0	0
	7	SND	0	0	100.243	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	9	SLU	0	0	130.316	0	0	0
	10	SLU	0	0	130.316	0	0	0
	11	SLU	0	0	130.316	0	0	0
	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
-153	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.117	0	0	0
-154	1	SND	0	0	200.082	0	0	0
	1	SND	0	0	200.082	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	3	SND	0	0	200.082	0	0	0
	3	SND	0	0	200.082	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	5	SND	0	0	200.082	0	0	0
	5	SND	0	0	200.082	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	7	SND	0	0	200.082	0	0	0
	7	SND	0	0	200.082	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.107	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.107	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.107	0	0	0
-155	1	SND	0	0	200.11	0	0	0
	1	SND	0	0	200.11	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	3	SND	0	0	200.11	0	0	0
	3	SND	0	0	200.11	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	5	SND	0	0	200.11	0	0	0
	5	SND	0	0	200.11	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	7	SND	0	0	200.11	0	0	0
	7	SND	0	0	200.11	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.11	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.11	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-156	9	SLU	0	0	260.142	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.142	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.142	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
-157	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-158	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-159	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-160	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-161	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
-162	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	1	SND	0	0	200.508	0	0	0
	1	SND	0	0	200.508	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	3	SND	0	0	200.508	0	0	0
	3	SND	0	0	200.508	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	5	SND	0	0	200.508	0	0	0
	5	SND	0	0	200.508	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	7	SND	0	0	200.508	0	0	0
	7	SND	0	0	200.508	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.508	0	0	0
-163	9	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	1	SND	0	0	200.508	0	0	0
	1	SND	0	0	200.508	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	3	SND	0	0	200.508	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	0	0	200.508	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	5	SND	0	0	200.508	0	0	0
	5	SND	0	0	200.508	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	7	SND	0	0	200.508	0	0	0
	7	SND	0	0	200.508	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.66	0	0	0
-164	1	SND	0	0	200.476	0	0	0
	1	SND	0	0	200.476	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	3	SND	0	0	200.476	0	0	0
	3	SND	0	0	200.476	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	5	SND	0	0	200.476	0	0	0
	5	SND	0	0	200.476	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	7	SND	0	0	200.476	0	0	0
	7	SND	0	0	200.476	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.476	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.619	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.619	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.619	0	0	0
-165	1	SND	0	0	175.166	0	0	0
	1	SND	0	0	175.166	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.166	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.166	0	0	0
	3	SND	0	0	175.166	0	0	0
	3	SND	0	0	175.166	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.166	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.166	0	0	0
	5	SND	0	0	175.166	0	0	0
	5	SND	0	0	175.166	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.166	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.166	0	0	0
	7	SND	0	0	175.166	0	0	0
	7	SND	0	0	175.166	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-166	8 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	8 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	9 SLU	0	0	227.715	0	0	0
	10 SLU	0	0	227.715	0	0	0
	11 SLU	0	0	227.715	0	0	0
	1 SND	0	0	175.169	0	0	0
	1 SND	0	0	175.169	0	0	0
	2 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	2 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	3 SND	0	0	175.169	0	0	0
	3 SND	0	0	175.169	0	0	0
	4 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	4 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	5 SND	0	0	175.169	0	0	0
	5 SND	0	0	175.169	0	0	0
	6 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	6 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	7 SND	0	0	175.169	0	0	0
	7 SND	0	0	175.169	0	0	0
	8 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	8 SLO	0	0	175.169	0	0	0
-170	9 SLU	0	0	227.72	0	0	0
	10 SLU	0	0	227.72	0	0	0
	11 SLU	0	0	227.72	0	0	0
	1 SND	0	0	89.703	0	0	0
	1 SND	0	0	89.703	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3 SND	0	0	89.703	0	0	0
	3 SND	0	0	89.703	0	0	0
	4 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5 SND	0	0	89.703	0	0	0
	5 SND	0	0	89.703	0	0	0
	6 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7 SND	0	0	89.703	0	0	0
	7 SND	0	0	89.703	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9 SLU	0	0	116.614	0	0	0
-171	10 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	1 SND	0	0	89.703	0	0	0
	1 SND	0	0	89.703	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.703	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
-172	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-173	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-174	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.253	0	0	0
-175	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-177	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-178	1	SND	0	0	175.15	0	0	0
	1	SND	0	0	175.15	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	3	SND	0	0	175.15	0	0	0
	3	SND	0	0	175.15	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	5	SND	0	0	175.15	0	0	0
	5	SND	0	0	175.15	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	7	SND	0	0	175.15	0	0	0
	7	SND	0	0	175.15	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	9	SLU	0	0	227.695	0	0	0
	10	SLU	0	0	227.695	0	0	0
	11	SLU	0	0	227.695	0	0	0
-179	1	SND	0	0	175.169	0	0	0
	1	SND	0	0	175.169	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	3	SND	0	0	175.169	0	0	0
	3	SND	0	0	175.169	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	5	SND	0	0	175.169	0	0	0
	5	SND	0	0	175.169	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.169	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	0	0	175.169	0	0	0
	7	SND	0	0	175.169	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	9	SLU	0	0	227.72	0	0	0
	10	SLU	0	0	227.72	0	0	0
	11	SLU	0	0	227.72	0	0	0
-180	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	9	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	10	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	11	SLU	0	0	111.077	0	0	0
-181	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	9	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	10	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	11	SLU	0	0	111.077	0	0	0
-182	1	SND	0	0	170.902	0	0	0
	1	SND	0	0	170.902	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	3	SND	0	0	170.902	0	0	0
	3	SND	0	0	170.902	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	5	SND	0	0	170.902	0	0	0
	5	SND	0	0	170.902	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	7	SND	0	0	170.902	0	0	0
	7	SND	0	0	170.902	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.173	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.173	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.173	0	0	0
-183	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.182	0	0	0
-184	1	SND	0	0	170.895	0	0	0
	1	SND	0	0	170.895	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	3	SND	0	0	170.895	0	0	0
	3	SND	0	0	170.895	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	5	SND	0	0	170.895	0	0	0
	5	SND	0	0	170.895	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.895	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	7	SND	0	0	170.895	0	0	0
	7	SND	0	0	170.895	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.163	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.163	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.163	0	0	0
-185	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.182	0	0	0
-186	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.631	0	0	0
-187	1	SND	0	0	89.716	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.631	0	0	0
-188	1	SND	0	0	200.082	0	0	0
	1	SND	0	0	200.082	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	3	SND	0	0	200.082	0	0	0
	3	SND	0	0	200.082	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	5	SND	0	0	200.082	0	0	0
	5	SND	0	0	200.082	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	7	SND	0	0	200.082	0	0	0
	7	SND	0	0	200.082	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.082	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.107	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.107	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.107	0	0	0
-189	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.117	0	0	0
-190	1	SND	0	0	200.094	0	0	0
	1	SND	0	0	200.094	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	3	SND	0	0	200.094	0	0	0
	3	SND	0	0	200.094	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	5	SND	0	0	200.094	0	0	0
	5	SND	0	0	200.094	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	7	SND	0	0	200.094	0	0	0
	7	SND	0	0	200.094	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.094	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.122	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.122	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.122	0	0	0
-191	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-192	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
-193	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
-194	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.253	0	0	0
-195	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-196	1	SND	0	0	179.41	0	0	0
	1	SND	0	0	179.41	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	3	SND	0	0	179.41	0	0	0
	3	SND	0	0	179.41	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	5	SND	0	0	179.41	0	0	0
	5	SND	0	0	179.41	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	7	SND	0	0	179.41	0	0	0
	7	SND	0	0	179.41	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.233	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.233	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-197	11	SLU	0	0	233.233	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-198	1	SND	0	0	179.406	0	0	0
	1	SND	0	0	179.406	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	3	SND	0	0	179.406	0	0	0
	3	SND	0	0	179.406	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	5	SND	0	0	179.406	0	0	0
	5	SND	0	0	179.406	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	7	SND	0	0	179.406	0	0	0
	7	SND	0	0	179.406	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.228	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.228	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.228	0	0	0
-199	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-200	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	1	SND	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	3	SND	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	5	SND	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	7	SND	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.09	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.117	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.117	0	0	0
-201	1	SND	0	0	200.074	0	0	0
	1	SND	0	0	200.074	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	3	SND	0	0	200.074	0	0	0
	3	SND	0	0	200.074	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	5	SND	0	0	200.074	0	0	0
	5	SND	0	0	200.074	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	7	SND	0	0	200.074	0	0	0
	7	SND	0	0	200.074	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.074	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.097	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-202	10	SLU	0	0	260.097	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.097	0	0	0
	1	SND	0	0	200.078	0	0	0
	1	SND	0	0	200.078	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	3	SND	0	0	200.078	0	0	0
	3	SND	0	0	200.078	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	5	SND	0	0	200.078	0	0	0
	5	SND	0	0	200.078	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	7	SND	0	0	200.078	0	0	0
	7	SND	0	0	200.078	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.078	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.102	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.102	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.102	0	0	0
-203	1	SND	0	0	100.243	0	0	0
	1	SND	0	0	100.243	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	2	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	3	SND	0	0	100.243	0	0	0
	3	SND	0	0	100.243	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	4	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	5	SND	0	0	100.243	0	0	0
	5	SND	0	0	100.243	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	6	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	7	SND	0	0	100.243	0	0	0
	7	SND	0	0	100.243	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	8	SLO	0	0	100.243	0	0	0
	9	SLU	0	0	130.316	0	0	0
	10	SLU	0	0	130.316	0	0	0
	11	SLU	0	0	130.316	0	0	0
-204	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-205	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-206	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-207	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
-208	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-209	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	1	SND	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	2	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0
	3	SND	0	0	210.625	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	4	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	5	SND	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	6	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	7	SND	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	8	SLO	0	0	210.625	0	0	0
	9	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	10	SLU	0	0	273.813	0	0	0
	11	SLU	0	0	273.813	0	0	0
-210	1	SND	0	0	200.508	0	0	0
	1	SND	0	0	200.508	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	3	SND	0	0	200.508	0	0	0
	3	SND	0	0	200.508	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	5	SND	0	0	200.508	0	0	0
	5	SND	0	0	200.508	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	7	SND	0	0	200.508	0	0	0
	7	SND	0	0	200.508	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.508	0	0	0
	9	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	10	SLU	0	0	260.66	0	0	0
	11	SLU	0	0	260.66	0	0	0
-211	1	SND	0	0	200.515	0	0	0
	1	SND	0	0	200.515	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.515	0	0	0
	2	SLO	0	0	200.515	0	0	0
	3	SND	0	0	200.515	0	0	0
	3	SND	0	0	200.515	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.515	0	0	0
	4	SLO	0	0	200.515	0	0	0
	5	SND	0	0	200.515	0	0	0
	5	SND	0	0	200.515	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.515	0	0	0
	6	SLO	0	0	200.515	0	0	0
	7	SND	0	0	200.515	0	0	0
	7	SND	0	0	200.515	0	0	0
	8	SLO	0	0	200.515	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-212	8 SLO	0	0	200.515	0	0	0
	9 SLU	0	0	260.67	0	0	0
	10 SLU	0	0	260.67	0	0	0
	11 SLU	0	0	260.67	0	0	0
	1 SND	0	0	200.508	0	0	0
	1 SND	0	0	200.508	0	0	0
	2 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	2 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	3 SND	0	0	200.508	0	0	0
	3 SND	0	0	200.508	0	0	0
	4 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	4 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	5 SND	0	0	200.508	0	0	0
	5 SND	0	0	200.508	0	0	0
	6 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	6 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	7 SND	0	0	200.508	0	0	0
	7 SND	0	0	200.508	0	0	0
	8 SLO	0	0	200.508	0	0	0
	8 SLO	0	0	200.508	0	0	0
-213	9 SLU	0	0	260.66	0	0	0
	10 SLU	0	0	260.66	0	0	0
	11 SLU	0	0	260.66	0	0	0
	1 SND	0	0	89.716	0	0	0
	1 SND	0	0	89.716	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	3 SND	0	0	89.716	0	0	0
	3 SND	0	0	89.716	0	0	0
	4 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	4 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	5 SND	0	0	89.716	0	0	0
	5 SND	0	0	89.716	0	0	0
	6 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	6 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	7 SND	0	0	89.716	0	0	0
	7 SND	0	0	89.716	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.716	0	0	0
	9 SLU	0	0	116.631	0	0	0
-214	10 SLU	0	0	116.631	0	0	0
	11 SLU	0	0	116.631	0	0	0
	1 SND	0	0	89.704	0	0	0
	1 SND	0	0	89.704	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.704	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.704	0	0	0
	3 SND	0	0	89.704	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	0	0	89.704	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.704	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.704	0	0	0
	5	SND	0	0	89.704	0	0	0
	5	SND	0	0	89.704	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.704	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.704	0	0	0
	7	SND	0	0	89.704	0	0	0
	7	SND	0	0	89.704	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.704	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.704	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.615	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.615	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.615	0	0	0
-215	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
-216	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-217	8 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	1 SND	0	0	89.703	0	0	0
	1 SND	0	0	89.703	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3 SND	0	0	89.703	0	0	0
	3 SND	0	0	89.703	0	0	0
	4 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5 SND	0	0	89.703	0	0	0
	5 SND	0	0	89.703	0	0	0
	6 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7 SND	0	0	89.703	0	0	0
	7 SND	0	0	89.703	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8 SLO	0	0	89.703	0	0	0
-218	9 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11 SLU	0	0	116.614	0	0	0
	1 SND	0	0	175.166	0	0	0
	1 SND	0	0	175.166	0	0	0
	2 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	2 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	3 SND	0	0	175.166	0	0	0
	3 SND	0	0	175.166	0	0	0
	4 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	4 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	5 SND	0	0	175.166	0	0	0
	5 SND	0	0	175.166	0	0	0
	6 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	6 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	7 SND	0	0	175.166	0	0	0
	7 SND	0	0	175.166	0	0	0
	8 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	8 SLO	0	0	175.166	0	0	0
	9 SLU	0	0	227.715	0	0	0
-219	10 SLU	0	0	227.715	0	0	0
	11 SLU	0	0	227.715	0	0	0
	1 SND	0	0	175.169	0	0	0
	1 SND	0	0	175.169	0	0	0
	2 SLO	0	0	175.169	0	0	0
	2 SLO	0	0	175.169	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	3	SND	0	0	175.169	0	0	0
	3	SND	0	0	175.169	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	5	SND	0	0	175.169	0	0	0
	5	SND	0	0	175.169	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	7	SND	0	0	175.169	0	0	0
	7	SND	0	0	175.169	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	9	SLU	0	0	227.72	0	0	0
	10	SLU	0	0	227.72	0	0	0
	11	SLU	0	0	227.72	0	0	0
-220	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-221	1	SND	0	0	179.41	0	0	0
	1	SND	0	0	179.41	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	3	SND	0	0	179.41	0	0	0
	3	SND	0	0	179.41	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	5	SND	0	0	179.41	0	0	0
	5	SND	0	0	179.41	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	7	SND	0	0	179.41	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	0	0	179.41	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.233	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.233	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.233	0	0	0
-222	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-223	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.253	0	0	0
-224	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-225	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-226	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	9	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	10	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	11	SLU	0	0	111.077	0	0	0
-227	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	1	SND	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	2	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	3	SND	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	4	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	5	SND	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	6	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	7	SND	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	8	SLO	0	0	85.444	0	0	0
	9	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	10	SLU	0	0	111.077	0	0	0
	11	SLU	0	0	111.077	0	0	0
-228	1	SND	0	0	175.15	0	0	0
	1	SND	0	0	175.15	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	3	SND	0	0	175.15	0	0	0
	3	SND	0	0	175.15	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	5	SND	0	0	175.15	0	0	0
	5	SND	0	0	175.15	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	7	SND	0	0	175.15	0	0	0
	7	SND	0	0	175.15	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.15	0	0	0
	9	SLU	0	0	227.695	0	0	0
	10	SLU	0	0	227.695	0	0	0
	11	SLU	0	0	227.695	0	0	0
-229	1	SND	0	0	175.169	0	0	0
	1	SND	0	0	175.169	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	2	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	2	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	3	SND	0	0	175.169	0	0	0
	3	SND	0	0	175.169	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	4	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	5	SND	0	0	175.169	0	0	0
	5	SND	0	0	175.169	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	6	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	7	SND	0	0	175.169	0	0	0
	7	SND	0	0	175.169	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	8	SLO	0	0	175.169	0	0	0
	9	SLU	0	0	227.72	0	0	0
	10	SLU	0	0	227.72	0	0	0
	11	SLU	0	0	227.72	0	0	0
-230	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.182	0	0	0
-231	1	SND	0	0	170.895	0	0	0
	1	SND	0	0	170.895	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	3	SND	0	0	170.895	0	0	0
	3	SND	0	0	170.895	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	5	SND	0	0	170.895	0	0	0
	5	SND	0	0	170.895	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.895	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	7	SND	0	0	170.895	0	0	0
	7	SND	0	0	170.895	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.895	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.163	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.163	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.163	0	0	0
-232	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	1	SND	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	3	SND	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	5	SND	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	7	SND	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.909	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.182	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.182	0	0	0
-233	1	SND	0	0	170.902	0	0	0
	1	SND	0	0	170.902	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	2	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	3	SND	0	0	170.902	0	0	0
	3	SND	0	0	170.902	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	4	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	5	SND	0	0	170.902	0	0	0
	5	SND	0	0	170.902	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	6	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	7	SND	0	0	170.902	0	0	0
	7	SND	0	0	170.902	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	8	SLO	0	0	170.902	0	0	0
	9	SLU	0	0	222.173	0	0	0
	10	SLU	0	0	222.173	0	0	0
	11	SLU	0	0	222.173	0	0	0
-234	1	SND	0	0	89.703	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
-235	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
-236	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	1	SND	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	3	SND	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0
	5	SND	0	0	89.703	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	7	SND	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.703	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.614	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.614	0	0	0
-237	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.631	0	0	0
-238	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	1	SND	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	2	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	3	SND	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	4	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	5	SND	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	6	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	7	SND	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	8	SLO	0	0	89.716	0	0	0
	9	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	10	SLU	0	0	116.631	0	0	0
	11	SLU	0	0	116.631	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-239	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-240	1	SND	0	0	179.406	0	0	0
	1	SND	0	0	179.406	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	3	SND	0	0	179.406	0	0	0
	3	SND	0	0	179.406	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	5	SND	0	0	179.406	0	0	0
	5	SND	0	0	179.406	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	7	SND	0	0	179.406	0	0	0
	7	SND	0	0	179.406	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.406	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.228	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.228	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.228	0	0	0
-241	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
-242	1	SND	0	0	179.41	0	0	0
	1	SND	0	0	179.41	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	3	SND	0	0	179.41	0	0	0
	3	SND	0	0	179.41	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	5	SND	0	0	179.41	0	0	0
	5	SND	0	0	179.41	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	7	SND	0	0	179.41	0	0	0
	7	SND	0	0	179.41	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.41	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.233	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.233	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.233	0	0	0
-243	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	1	SND	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	3	SND	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	5	SND	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	7	SND	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.429	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.258	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-244	11	SLU	0	0	233.258	0	0	0
	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	1	SND	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	2	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	3	SND	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	4	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	5	SND	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	6	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	7	SND	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	8	SLO	0	0	179.426	0	0	0
	9	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	10	SLU	0	0	233.253	0	0	0
	11	SLU	0	0	233.253	0	0	0
-248	1	SND	0	0	57.98	0	0	0
	1	SND	0	0	57.98	0	0	0
	2	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	2	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	3	SND	0	0	57.98	0	0	0
	3	SND	0	0	57.98	0	0	0
	4	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	4	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	5	SND	0	0	57.98	0	0	0
	5	SND	0	0	57.98	0	0	0
	6	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	6	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	7	SND	0	0	57.98	0	0	0
	7	SND	0	0	57.98	0	0	0
	8	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	8	SLO	0	0	57.98	0	0	0
	9	SLU	0	0	75.375	0	0	0
	10	SLU	0	0	75.375	0	0	0
	11	SLU	0	0	75.375	0	0	0
-271	1	SND	0	0	23.441	0	0	0
	1	SND	0	0	23.441	0	0	0
	2	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	2	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	3	SND	0	0	23.441	0	0	0
	3	SND	0	0	23.441	0	0	0
	4	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	4	SLO	0	0	23.441	0	0	0

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	5	SND	0	0	23.441	0	0	0
	5	SND	0	0	23.441	0	0	0
	6	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	6	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	7	SND	0	0	23.441	0	0	0
	7	SND	0	0	23.441	0	0	0
	8	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	8	SLO	0	0	23.441	0	0	0
	9	SLU	0	0	30.473	0	0	0
	10	SLU	0	0	30.473	0	0	0
	11	SLU	0	0	30.473	0	0	0
-320	1	SND	0	0	46.88	0	0	0
	1	SND	0	0	46.88	0	0	0
	2	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	2	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	3	SND	0	0	46.88	0	0	0
	3	SND	0	0	46.88	0	0	0
	4	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	4	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	5	SND	0	0	46.88	0	0	0
	5	SND	0	0	46.88	0	0	0
	6	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	6	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	7	SND	0	0	46.88	0	0	0
	7	SND	0	0	46.88	0	0	0
	8	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	8	SLO	0	0	46.88	0	0	0
	9	SLU	0	0	60.943	0	0	0
	10	SLU	0	0	60.943	0	0	0
	11	SLU	0	0	60.943	0	0	0
-1076	1	SND	73.909	64.022	482.149	221.07	264.397	0.266
	1	SND	-73.112	-64.935	482.149	-218.566	-262.896	-0.264
	2	SLO	65.974	57.077	482.149	197.435	236.046	0.238
	2	SLO	-65.177	-57.99	482.149	-194.931	-234.545	-0.235
	3	SND	68.682	16.083	482.149	64.692	246.844	0.098
	3	SND	-67.885	-16.996	482.149	-62.188	-245.343	-0.095
	4	SLO	61.313	14.354	482.149	57.952	220.383	0.087
	4	SLO	-60.515	-15.267	482.149	-55.447	-218.882	-0.085
	5	SND	30.38	91.594	482.149	304.372	106.466	0.337
	5	SND	-29.583	-92.507	482.149	-301.867	-104.965	-0.334
	6	SLO	27.142	81.601	482.149	271.658	95.094	0.301
	6	SLO	-26.344	-82.514	482.149	-269.153	-93.593	-0.298
	7	SND	-12.158	67.289	482.149	219.394	-46.456	0.228
	7	SND	12.955	-68.202	482.149	-216.89	47.957	-0.226
	8	SLO	-10.805	59.898	482.149	195.793	-41.384	0.204
	8	SLO	11.602	-60.811	482.149	-193.289	42.885	-0.201
	9	SLU	0.526	-0.577	626.793	1.831	0.993	0.002

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-1077	10	SLU	0.523	-0.585	626.793	1.839	0.982	0.002
	11	SLU	0.489	-0.686	626.793	2.233	0.832	0.002
	1	SND	759.759	1462.17	18187	811.262	361.122	0.032
	1	SND	459.39	-2479.71	633.833	-572.658	-205.375	-0.033
	2	SLO	724.747	1241.4	17244.6	733.746	328.199	0.028
	2	SLO	494.402	-2258.94	1576.26	-495.142	-172.452	-0.029
	3	SND	720.441	681.042	13922.8	541.159	339.473	0.03
	3	SND	498.708	-1698.58	4898.04	-302.555	-183.726	-0.031
	4	SLO	690.101	547.291	13438.1	493.756	309.045	0.026
	4	SLO	529.048	-1564.83	5382.71	-255.152	-153.298	-0.027
	5	SND	714.263	1267.22	18510.8	736.546	195.684	0.012
-1078	5	SND	504.886	-2284.76	310.071	-497.942	-39.937	-0.013
	6	SLO	696.672	1069.01	17533.8	667.621	182.021	0.011
	6	SLO	522.477	-2086.55	1287.07	-429.017	-26.274	-0.012
	7	SND	635.948	318.994	14524.1	402.401	32.229	-0.006
	7	SND	583.202	-1336.54	4296.77	-163.797	123.518	0.005
	8	SLO	637.962	227.136	13975.2	370.951	37.572	-0.006
	8	SLO	581.187	-1244.68	4845.64	-132.347	118.175	0.005
	9	SLU	836.039	-728.222	13124.4	171.681	106.642	-0.001
	10	SLU	835.718	-727.555	13050.7	171.549	106.611	-0.001
	11	SLU	886.891	-803.095	13066.3	190.819	113.103	-0.001
	1	SND	880.014	180.157	3098.63	523.383	2156.26	1.466
	1	SND	-595.502	-195.689	3098.63	-513.68	-1915.23	-1.489
	2	SLO	800.842	159.991	3098.63	467.739	1937.79	1.308
	2	SLO	-516.33	-175.523	3098.63	-458.036	-1696.77	-1.33
	3	SND	767.497	96.462	3098.63	292.496	1845.85	1.094
	3	SND	-482.985	-111.994	3098.63	-282.793	-1604.82	-1.116
	4	SLO	700.399	85.277	3098.63	261.626	1660.69	0.975
	4	SLO	-415.888	-100.808	3098.63	-251.923	-1419.67	-0.998
	5	SND	534.234	175.548	3098.63	510.589	1202.03	0.997
	5	SND	-249.722	-191.08	3098.63	-500.887	-961.003	-1.019
	6	SLO	492.169	155.878	3098.63	456.322	1085.97	0.889
	6	SLO	-207.658	-171.409	3098.63	-446.619	-844.942	-0.911
-1079	7	SND	125.334	87.903	3098.63	268.737	73.704	0.222
	7	SND	159.177	-103.434	3098.63	-259.034	167.321	-0.245
	8	SLO	127.15	77.638	3098.63	240.423	78.727	0.197
	8	SLO	157.361	-93.17	3098.63	-230.72	162.297	-0.22
	9	SLU	197.117	-10.847	4281.34	7.154	167.017	-0.015
	10	SLU	197.126	-10.846	4281.34	7.151	167.041	-0.015
	11	SLU	217.585	-12.042	4703.22	8.405	184.714	-0.017
	1	SND	162.747	313.121	500.009	587.577	651.605	0.646
	1	SND	-173.641	-308.166	500.009	-596.676	-681.835	-0.668
	2	SLO	144.321	279.786	500.009	524.036	579.668	0.575
	2	SLO	-155.214	-274.831	500.009	-533.134	-609.898	-0.598
	3	SND	76.587	155.554	500.009	294.338	490.543	0.333
	3	SND	-87.48	-150.6	500.009	-303.436	-520.773	-0.356
	4	SLO	67.407	139.126	500.009	262.261	435.895	0.296

ALLEGATO DI CALCOLO 06

	4	SLO	-78.301	-134.172	500.009	-271.359	-466.124	-0.319
	5	SND	175.689	334.647	500.009	617.835	429.179	0.66
	5	SND	-186.582	-329.692	500.009	-626.934	-459.409	-0.682
	6	SLO	156.135	299.003	500.009	551.052	381.377	0.588
	6	SLO	-167.029	-294.049	500.009	-560.15	-411.607	-0.61
	7	SND	100.62	195.531	500.009	350.531	77.466	0.359
	7	SND	-111.514	-190.576	500.009	-359.629	-107.695	-0.382
	8	SLO	89.349	174.816	500.009	312.433	67.639	0.32
	8	SLO	-100.243	-169.862	500.009	-321.532	-97.869	-0.342
	9	SLU	-7.495	3.318	650.012	-5.839	-20.725	-0.015
	10	SLU	-7.483	3.308	650.012	-5.832	-20.699	-0.015
	11	SLU	-7.828	3.287	650.012	-5.633	-21.681	-0.017
-1080	1	SND	2438.09	9320.64	19073	1080.03	662.619	0.06
	1	SND	-1378.2	-5419.69	11754.1	-1734.45	-624.006	-0.062
	2	SLO	2227.59	8486.56	18668.9	921.067	590.319	0.053
	2	SLO	-1167.7	-4585.61	12158.3	-1575.49	-551.706	-0.055
	3	SND	1938.18	6428.04	17550.3	536.677	614.589	0.056
	3	SND	-878.285	-2527.09	13276.9	-1191.1	-575.975	-0.058
	4	SLO	1781.67	5920.28	17314.5	438.914	547.719	0.05
	4	SLO	-721.779	-2019.33	13512.6	-1093.34	-509.106	-0.052
	5	SND	1860.59	8548.63	18821	919.049	285.147	0.023
	5	SND	-800.696	-4647.68	12006.2	-1573.47	-246.533	-0.026
	6	SLO	1715.55	7803.48	18444.2	778.538	255.22	0.02
	6	SLO	-655.654	-3902.53	12382.9	-1432.96	-216.607	-0.023
	7	SND	865.676	4994.31	17082.1	237.71	-86.431	-0.012
	7	SND	194.217	-1093.36	13745	-892.133	125.045	0.01
	8	SLO	830.736	4651.72	16897.3	174.217	-74.607	-0.011
	8	SLO	229.157	-750.769	13929.8	-828.64	113.221	0.009
	9	SLU	729.177	2797.73	21767.9	-468.056	27.252	-0.002
	10	SLU	728.263	2801.29	21749.4	-468.537	27.253	-0.002
	11	SLU	765.789	3193.87	23687.1	-530.938	30.052	-0.002
-1081	1	SND	594.932	194.627	3098.63	519.019	1908.32	0.744
	1	SND	-882.209	-184.942	3098.63	-521.474	-2156.51	-0.77
	2	SLO	515.668	174.255	3098.63	463.201	1690.21	0.663
	2	SLO	-802.944	-164.57	3098.63	-465.656	-1938.4	-0.688
	3	SND	481.178	124.267	3098.63	326.194	1595.58	0.318
	3	SND	-768.455	-114.582	3098.63	-328.648	-1843.77	-0.344
	4	SLO	414.121	111.454	3098.63	291.043	1411.03	0.282
	4	SLO	-701.398	-101.769	3098.63	-293.498	-1659.22	-0.308
	5	SND	250.46	168.49	3098.63	447.298	959.953	0.86
	5	SND	-537.736	-158.805	3098.63	-449.753	-1208.14	-0.886
	6	SLO	208.166	150.914	3098.63	399.207	843.62	0.766
	6	SLO	-495.442	-141.229	3098.63	-401.662	-1091.81	-0.792
	7	SND	-158.556	75.727	3098.63	192.998	-165.674	0.533
	7	SND	-128.72	-66.042	3098.63	-195.453	-82.516	-0.559
	8	SLO	-156.954	68.107	3098.63	172.197	-161.211	0.475
	8	SLO	-130.323	-58.422	3098.63	-174.652	-86.979	-0.501

ALLEGATO DI CALCOLO 06

-1082	9	SLU	-198.989	6.644	4281.34	-1.33	-171.884	-0.018
	10	SLU	-198.981	6.636	4281.34	-1.308	-171.861	-0.018
	11	SLU	-219.265	7.204	4703.22	-0.83	-189.05	-0.019
	1	SND	93.665	65.008	1238.6	221.298	308.838	0.191
	1	SND	-71.549	-64.827	1238.6	-220.525	-276.964	-0.186
	2	SLO	84.753	58.017	1238.6	197.546	277.346	0.17
	2	SLO	-62.636	-57.836	1238.6	-196.774	-245.472	-0.165
	3	SND	88.844	16.947	1238.6	64.613	292.343	0.097
	3	SND	-66.728	-16.766	1238.6	-63.841	-260.469	-0.092
	4	SLO	80.452	15.183	1238.6	57.788	262.625	0.088
	4	SLO	-58.336	-15.002	1238.6	-57.015	-230.751	-0.083
-1084	5	SND	43.152	92.459	1238.6	304.298	128.825	0.203
	5	SND	-21.036	-92.278	1238.6	-303.526	-96.951	-0.198
	6	SLO	39.689	82.433	1238.6	271.501	116.686	0.177
	6	SLO	-17.573	-82.252	1238.6	-270.729	-84.812	-0.172
	7	SND	-4.966	67.927	1238.6	218.757	-41.967	0.118
	7	SND	27.082	-67.746	1238.6	-217.984	73.841	-0.113
	8	SLO	-3.237	60.527	1238.6	195.133	-35.743	0.101
	8	SLO	25.354	-60.346	1238.6	-194.36	67.617	-0.096
	9	SLU	15.306	0.085	1669.3	0.776	22.054	0.003
	10	SLU	15.302	0.077	1669.3	0.784	22.04	0.003
	11	SLU	16.774	-0.108	1767.84	1.298	24.063	0.003
	1	SND	462.351	1601.88	10042.9	463.796	262.372	0.032
	1	SND	257.618	-1192.38	-21.809	-604.476	-171.52	-0.033
	2	SLO	439.407	1443.78	9479	403.52	237.011	0.028
	2	SLO	280.562	-1034.28	542.07	-544.201	-146.159	-0.03
	3	SND	431.436	1045.71	7809.2	254.027	245.277	0.03
	3	SND	288.533	-636.213	2211.87	-394.708	-154.425	-0.031
	4	SLO	412.109	950.15	7493.1	217.296	221.891	0.026
	4	SLO	307.86	-540.649	2527.97	-357.977	-131.039	-0.028
	5	SND	437.582	1467.41	9907.98	408.05	136.437	0.012
	5	SND	282.387	-1057.91	113.089	-548.731	-45.585	-0.014
	6	SLO	425.214	1325.13	9363.02	354.257	125.834	0.011
	6	SLO	294.756	-915.629	658.052	-494.938	-34.983	-0.012
	7	SND	385.437	795.985	7558.68	150.499	11.398	-0.007
	7	SND	334.533	-386.484	2462.39	-291.18	79.454	0.005
	8	SLO	385.75	729.802	7277.71	125.808	15.419	-0.006
	8	SLO	334.22	-320.3	2743.36	-266.489	75.433	0.005
	9	SLU	496.072	289.291	6845.42	-98.858	62.739	-0.001
	10	SLU	495.271	289.016	6820.83	-98.736	62.621	-0.001
	11	SLU	518.94	314.274	6866.76	-106.313	65.528	-0.001

ALLEGATO DI CALCOLO 07 – VERIFICA RIBALTAMENTO ELEMENTI SECONDARI

Si riportano le verifiche per gli elementi secondari tipo, costituiti da elementi in mattoni pieni a due teste. Si esegue il calcolo a ribaltamento delle pareti in mattoni pieni e malta di calce considerandole a contatto con i telai in c.a.

elemento 101 = parete di tamponamento del blocco aule a piano terra

elemento 102 = parete di tamponamento del blocco aule a piano primo

elemento 103 = parete di tamponamento del blocco auditorium

Verifiche tamponature**Simbologia**

Tam. = Numero della tamponatura
 Tt = Numero del tipo tamponatura
 Spess. = Spessore
 Peso = Peso per unità di superficie della tamponatura
 E = Modulo elastico
 Fm = Resistenza media della tamponatura
 Fd = Resistenza di calcolo della tamponatura
 h = Altezza
 Z = Quota del baricentro della tamponatura rispetto alla quota di riferimento per azioni sismiche
 Wa = Peso totale della tamponatura
 TCC = Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLU S = Stato limite ultimo (azione sismica)
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLC = Stato limite di prevenzione del collasso
 SLO = Stato limite di operatività
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 Ta = Periodo proprio di vibrazione della tamponatura
 Q = Carico uniformemente distribuito dovuto alla forza sismica Fa
 N = Sforzo normale
 M = Momento flettente agente o momento ribaltante
 Mu = Momento ultimo o momento stabilizzante
 Sic. = Sicurezza

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Tt	Spess.	Peso	E	Fm	Fd
	<cm>	<daN/mq>	<daN/cm^q>	<daN/cm^q>	<daN/cm^q>
1	25.00	475.00	45500.00	50.00	20.83

Verifiche per azioni ortogonali

Tam.	Tt	h	Z	Wa	TCC	Ta	Q	N	M	Mu	Sic.
		<m>	<m>	<daN/m>		<sec>	<daN/m^q>	<daN/m>	<daNm/m>	<daNm/m>	
101	2	3.32	1.83	976.08	SLV	0.05	23.94	488.04	32.99	60.33	1.83
102	1	3.32	1.83	1577.00	SLV	0.06	41.07	788.50	56.59	96.81	1.71
103	1	3.90	3.00	1852.50	SLV	0.09	51.37	926.25	97.67	113.36	1.16

ALLEGATO DI CALCOLO 08

ALLEGATO DI CALCOLO 08 – VERIFICA PILASTRI CONSOLIDATI CON FRP

Pilastrata n. 19

Nodi: 11 42 79

Simbologia

Xg	=	Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
CC	=	Combinazione delle condizioni di carico elementari
	e	= eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
	α	= amplificazione per gerarchia delle resistenze
	TG	= taglio da gerarchia delle resistenze
TCC	=	Tipo di combinazione di carico
	SLU	= Stato limite ultimo
	SLU S	= Stato limite ultimo (azione sismica)
	SLE R	= Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F	= Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q	= Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD	= Stato limite di danno
	SLV	= Stato limite di salvaguardia della vita
	SLC	= Stato limite di prevenzione del collasso
	SLO	= Stato limite di operatività
	SLU I	= Stato limite di resistenza al fuoco
	SND	= Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
El	=	Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Sez.	=	Numero della sezione
X	=	Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
N	=	Sforzo normale
Mz	=	Momento flettente intorno all'asse Z
My	=	Momento flettente intorno all'asse Y
MRdy	=	Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
$\mu\Phi_y$	=	Valore di progetto della duttilità di curvatura in dir. Y locale
MRdz	=	Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Z
$\mu\Phi_z$	=	Valore di progetto della duttilità di curvatura in dir. Z locale
My ver.	=	Momento flettente di verifica intorno all'asse Y
Mz ver.	=	Momento flettente di verifica intorno all'asse Z
Nu	=	Sforzo normale ultimo
M'ydy,r	=	Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico (ridotto del 30%) intorno all'asse Y
M'ydz,r	=	Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico (ridotto del 30%) intorno all'asse Z
MRdy,r	=	Momento resistente allo stato limite ultimo (ridotto del 30%) intorno all'asse Y
MRdz,r	=	Momento resistente allo stato limite ultimo (ridotto del 30%) intorno all'asse Z
Sic.	=	Sicurezza a rottura
$\Delta\%$	=	Incremento percentuale sicurezza
AfT	=	Area di ferro tesa
AfC	=	Area di ferro compressa
σ_{c0}	=	Tensione nel calcestruzzo prima del rinforzo
σ_{c1}	=	Tensione nel calcestruzzo per incremento sollecitazioni
σ_c	=	Tensione nel calcestruzzo
σ_{f0}	=	Tensione nel ferro prima del rinforzo
σ_{f1}	=	Tensione nel ferro per incremento sollecitazioni
σ_f	=	Tensione nel ferro
X0	=	Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	=	Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Staff.	=	Staffatura adottata
Br _y	=	Numero bracci in dir. Y locale
Br _z	=	Numero bracci in dir. Z locale
bw _y	=	Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Y
Vsdu _y	=	Taglio agente in dir. Y
ctg $\theta_{y,y}$	=	Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Y
VRsd _{y,y}	=	Taglio ultimo lato armatura in dir. Y
VRcd _{y,y}	=	Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Y
bw _z	=	Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Z
Vsdu _z	=	Taglio agente in dir. Z
ctg $\theta_{z,z}$	=	Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Z
VRsd _{z,z}	=	Taglio ultimo lato armatura in dir. Z
VRcd _{z,z}	=	Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Z
Sic.T	=	Sicurezza a rottura per taglio
Nodo	=	Numero del nodo
Vcy	=	Taglio in dir. Y locale nel pilastro al di sopra del nodo
Vty	=	Effetto armature travi in dir. Y locale del pilastro
Vcz	=	Taglio in dir. Z locale nel pilastro al di sopra del nodo
Vtz	=	Effetto armature travi in dir. Z locale del pilastro
Vn	=	Taglio totale agente sul nodo in valore assoluto
σ_{nc}	=	Azione agente di compressione diagonale (C8.7.2.2)
σ_{ncR}	=	Resistenza a compressione diagonale (C8.7.2.2)
σ_{nt}	=	Azione agente di trazione diagonale (C8.7.2.2)
σ_{ntR}	=	Resistenza a trazione diagonale (C8.7.2.2)
TRL	=	Tipo rinforzi longitudinali

ALLEGATO DI CALCOLO 08

	N = Nessuno
	L _y = Lati paralleli a Y
	L _z = Lati paralleli a Z
	A = Angolo
NS	= Numero strisce
ST	= Numero strati
Lst	= Larghezza striscia
f _{fk}	= Resistenza caratteristica del rinforzo
E _f	= Modulo elastico del rinforzo
ε _{fk}	= Deformazione caratteristica a rottura per trazione del rinforzo (*1000)
f _{ddd,y}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Y (modo 1)
f _{ddd,y,2}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Y (modo 2)
f _{ddd,z}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Z (modo 1)
f _{ddd,z,2}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Z (modo 2)
ε _{fd}	= Deformazione massima di progetto del rinforzo (*1000)
n	= Coefficiente di omogeneizzazione
ε _{0s}	= Deformazione iniziale superiore (*1000)
ε _{0i}	= Deformazione iniziale inferiore (*1000)
σ _{fbr}	= Tensione nelle fibre
Tipo	= Tipologia
	2C = Doppia C lato labbri
	2Cdx = Doppia C lato costola
	2I = Doppia I
	2L = Doppia L lato labbri
	2Ldx = Doppia L lato costole
	C = Sezione a C
	Cdx = C destra
	Cir. = Circolare
	Cir.c = Circolare cava
	I = Sezione a I
	L = Sezione a L
	Ldx = L destra
	Om. = Omega
	Pg = Pi greco
	Pr = Poligono regolare
	Prc = Poligono regolare cavo
	Pc = Per coordinate
	Ia = Inerzie assegnate
	R = Rettangolare
	Rc = Rettangolare cava
	T = Sezione a T
	U = Sezione a U
	Ur = U rovescia
	V = Sezione a V
	Vr = V rovescia
	Z = Sezione a Z
	Zdx = Z destra
	Ts = T stondata
	Ls = L stondata
	Cs = C stondata
	Is = I stondata
	Dis. = Disegnata
B	= Base
H	= Altezza
Cf	= Copriferro
Fcm	= Resistenza media
Fctm	= Resistenza media a trazione
Fcd	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fcd (Tag)	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per verifica a taglio
Fctd	= Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fym	= Tensione media di snervamento
Fyd	= Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyd (Tag)	= Resistenza di calcolo dell'acciaio per verifica a taglio

Sez.	Tipo	B	H	Cf	Fcm	Fctm	Fcd	Fcd (Tag)	Fctd	Fym	Fyd	Fyd (Tag)
		<cm>	<cm>	<cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>
3R		25.00	25.00	2.80	216.00	16.29	180.00	120.00	9.05	4300.00	3583.33	3115.94

Caratteristiche rinforzi FRP longitudinali utilizzati

X0	X1	TRL	NS	ST	Lst	f _{fk}	E _f	ε _{fk}	f _{ddd,y}	f _{ddd,y,2}	f _{ddd,z}	f _{ddd,z,2}	ε _{fd}	n
<m>	<m>				<cm>	<daN/cm>	<daN/cm>		<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>		
3.52	6.88	L _y	1	4	25.0	53400.00	2560000.00	20.00	3148.39	6469.90			0.02	16.81

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione con rinforzi

Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	N	My	My ver.	Mz	Mz ver.	Nu	MRdy,r	MRdz,r	Sic.	Δ%
<m>					<cm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daNm>	<daNm>		
3.52	11	SLU	2	3	0.00	-6937.09	3647.10		0.00		-6937.09	5738.05	0.00	1.573	179.15
3.52	11	SLU	2	3	0.00	-6937.09	3647.10		0.00		-6937.09	5738.05	0.00	1.573	179.15

ALLEGATO DI CALCOLO 08

6.88	9	SLU	2	3	336.00	-6687.01	-3502.06		0.00		-6687.01	-5746.44	0.00	1.641	181.81
------	---	-----	---	---	--------	----------	----------	--	------	--	----------	----------	------	-------	--------

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione con rinforzi

Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'ydy,r <daNm>	M'ydz,r <daNm>	Sic.	Δ%
3.52	1	SND	2	3	0.00	-4939.49	2882.13		0.00		-4939.49	2896.40	0.00	1.005	58.94
3.52	1	SND	2	3	0.00	-4939.49	2882.13		0.00		-4939.49	2896.40	0.00	1.005	58.94
6.88	1	SND	2	3	336.00	-4414.49	-2707.22		0.00		-4414.49	-2865.97	0.00	1.059	60.13

Pilastrata n. 22

Nodi: 12 43 80

Simbologia

Xg	=	Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
CC	=	Combinazione delle condizioni di carico elementari
	e =	eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
	α =	amplificazione per gerarchia delle resistenze
	TG =	taglio da gerarchia delle resistenze
TCC	=	Tipo di combinazione di carico
	SLU =	Stato limite ultimo
	SLU S =	Stato limite ultimo (azione sismica)
	SLE R =	Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F =	Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q =	Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD =	Stato limite di danno
	SLV =	Stato limite di salvaguardia della vita
	SLC =	Stato limite di prevenzione del collasso
	SLO =	Stato limite di operatività
	SLU I =	Stato limite di resistenza al fuoco
	SND =	Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
El	=	Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Sez.	=	Numero della sezione
X	=	Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
N	=	Sforzo normale
Mz	=	Momento flettente intorno all'asse Z
My	=	Momento flettente intorno all'asse Y
MRdy	=	Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
μΦ _y	=	Valore di progetto della duttilità di curvatura in dir. Y locale
MRdz	=	Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Z
μΦ _z	=	Valore di progetto della duttilità di curvatura in dir. Z locale
My ver.	=	Momento flettente di verifica intorno all'asse Y
Mz ver.	=	Momento flettente di verifica intorno all'asse Z
Nu	=	Sforzo normale ultimo
M'ydy,r	=	Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico (ridotto del 30%) intorno all'asse Y
M'ydz,r	=	Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico (ridotto del 30%) intorno all'asse Z
MRdy,r	=	Momento resistente allo stato limite ultimo (ridotto del 30%) intorno all'asse Y
MRdz,r	=	Momento resistente allo stato limite ultimo (ridotto del 30%) intorno all'asse Z
Sic.	=	Sicurezza a rottura
Δ%	=	Incremento percentuale sicurezza
AfT	=	Area di ferro tesa
AfC	=	Area di ferro compressa
σ _{c0}	=	Tensione nel calcestruzzo prima del rinforzo
σ _{c1}	=	Tensione nel calcestruzzo per incremento sollecitazioni
σ _c	=	Tensione nel calcestruzzo
σ _{f0}	=	Tensione nel ferro prima del rinforzo
σ _{f1}	=	Tensione nel ferro per incremento sollecitazioni
σ _f	=	Tensione nel ferro
X0	=	Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	=	Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Staff.	=	Staffatura adottata
Br _y	=	Numero bracci in dir. Y locale
Br _z	=	Numero bracci in dir. Z locale
bw _y	=	Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Y
Vsdu _y	=	Taglio agente in dir. Y
ctgθ _y	=	Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Y
VRsd _y	=	Taglio ultimo lato armatura in dir. Y
VRcd _y	=	Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Y
bw _z	=	Larghezza membratura resistente al taglio in dir. Z
Vsdu _z	=	Taglio agente in dir. Z
ctgθ _z	=	Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo in dir. Z
VRsd _z	=	Taglio ultimo lato armatura in dir. Z
VRcd _z	=	Taglio ultimo lato calcestruzzo in dir. Z

ALLEGATO DI CALCOLO 08

Sic.T	= Sicurezza a rottura per taglio
Nodo	= Numero del nodo
Vc _y	= Taglio in dir. Y locale nel pilastro al di sopra del nodo
Vt _y	= Effetto armature travi in dir. Y locale del pilastro
Vc _z	= Taglio in dir. Z locale nel pilastro al di sopra del nodo
Vt _z	= Effetto armature travi in dir. Z locale del pilastro
Vn	= Taglio totale agente sul nodo in valore assoluto
σ _{nc}	= Azione agente di compressione diagonale (C8.7.2.2)
σ _{ncR}	= Resistenza a compressione diagonale (C8.7.2.2)
σ _{nt}	= Azione agente di trazione diagonale (C8.7.2.2)
σ _{ntR}	= Resistenza a trazione diagonale (C8.7.2.2)
TRL	= Tipo rinforzi longitudinali N = Nessuno L _y = Lati paralleli a Y L _z = Lati paralleli a Z A = Angolo
NS	= Numero strisce
ST	= Numero strati
Lst	= Larghezza striscia
f _{rk}	= Resistenza caratteristica del rinforzo
E _f	= Modulo elastico del rinforzo
ε _{fk}	= Deformazione caratteristica a rottura per trazione del rinforzo (*1000)
f _{dd,y}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Y (modo 1)
f _{dd,y,2}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Y (modo 2)
f _{dd,z}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Z (modo 1)
f _{dd,z,2}	= Resistenza di progetto al distacco del rinforzo in dir. Z (modo 2)
ε _{fd}	= Deformazione massima di progetto del rinforzo (*1000)
n	= Coefficiente di omogeneizzazione
ε _{0s}	= Deformazione iniziale superiore (*1000)
ε _{0i}	= Deformazione iniziale inferiore (*1000)
σ _{fbr}	= Tensione nelle fibre
Tipo	= Tipologia 2C = Doppia C lato labbri 2Cdx = Doppia C lato costola 2I = Doppia I 2L = Doppia L lato labbri 2Ldx = Doppia L lato costole C = Sezione a C Cdx = C destra Cir. = Circolare Cir.c = Circolare cava I = Sezione a I L = Sezione a L Ldx = L destra Om. = Omega Pg = Pi greco Pr = Poligono regolare Prc = Poligono regolare cavo Pc = Per coordinate Ia = Inerzie assegnate R = Rettangolare Rc = Rettangolare cava T = Sezione a T U = Sezione a U Ur = U rovescia V = Sezione a V Vr = V rovescia Z = Sezione a Z Zdx = Z destra Ts = T stondata Ls = L stondata Cs = C stondata Is = I stondata Dis. = Disegnata
B	= Base
H	= Altezza
Cf	= Copriferro
Fcm	= Resistenza media
Fctm	= Resistenza media a trazione
Fcd	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fcd (Tag)	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per verifica a taglio
Fctd	= Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fym	= Tensione media di snervamento
Fyd	= Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyd (Tag)	= Resistenza di calcolo dell'acciaio per verifica a taglio

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf <cm>	Fcm <daN/cm>	Fctm <daN/cm>	Fcd <daN/cm>	Fcd (Tag) <daN/cm>	Fctd <daN/cm>	Fym <daN/cm>	Fyd <daN/cm>	Fyd (Tag) <daN/cm>
3R		25.00	25.00	2.80	216.00	16.29	180.00	120.00	9.05	4300.00	3583.33	3115.94

ALLEGATO DI CALCOLO 08

Caratteristiche rinforzi FRP longitudinali utilizzati

X0 <m>	X1 <m>	TRL	NS	ST	Lst <cm>	f _{fk} <daN/cmq>	E _f <daN/cmq>	ε _{fk}	f _{edd r y} <daN/cmq>	f _{edd r y,2} <daN/cmq>	f _{edd r z} <daN/cmq>	f _{edd r z,2} <daN/cmq>	ε _{fd}	n
3.52	6.88	L _{xy}		1	4	25.0	53400.00	2560000.00	20.00	3148.39	6469.90		0.02	16.81

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione con rinforzi

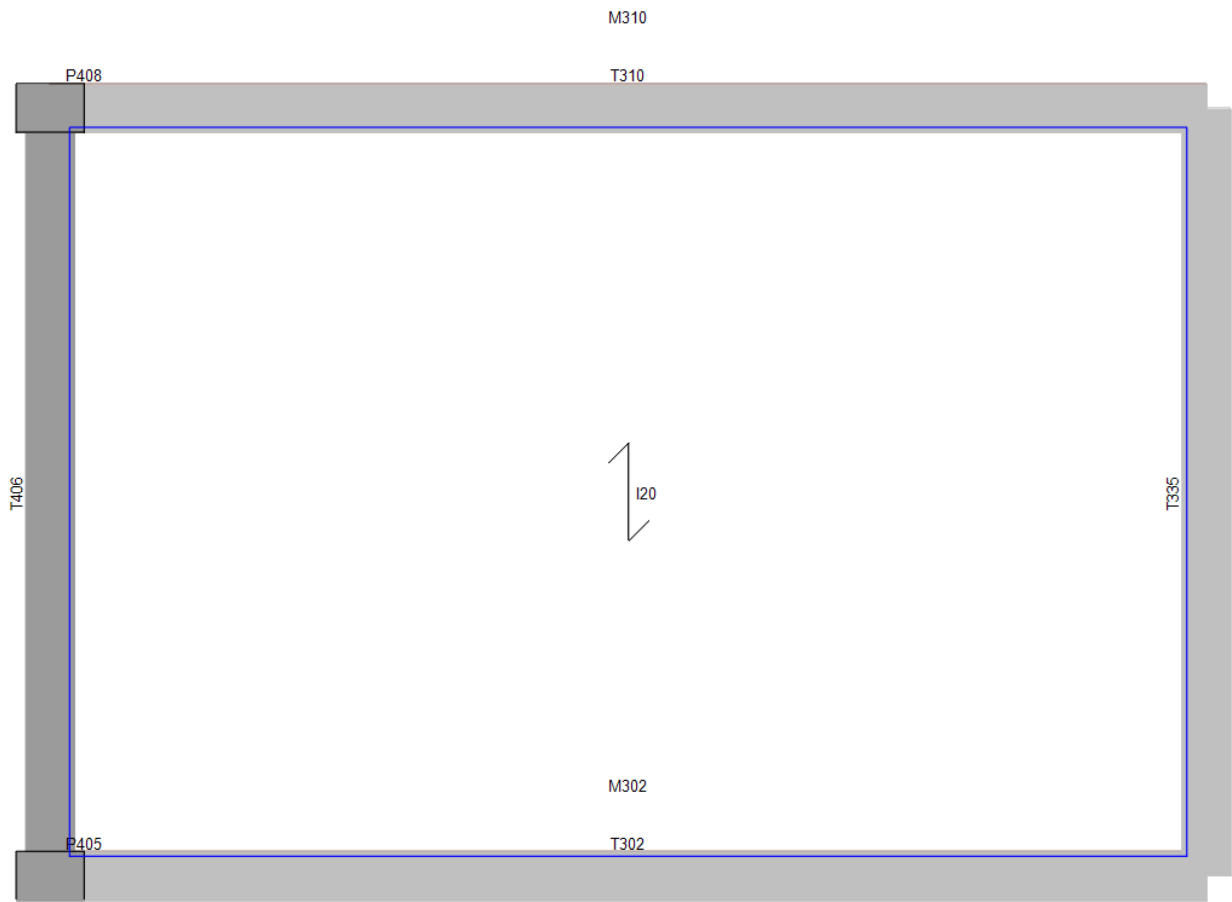
Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	MR _{dy,r} <daNm>	MR _{dz,r} <daNm>	Sic.	Δ%
3.52	11	SLU	2	3	0.00	-6650.55	-3550.04		0.00		-6650.55	-5747.65	0.00	1.619	182.19
3.52	11	SLU	2	3	0.00	-6650.55	-3550.04		0.00		-6650.55	-5747.65	0.00	1.619	182.19
6.88	9	SLU	2	3	336.00	-6377.08	3400.18		0.00		-6377.08	5756.52	0.00	1.693	185.13

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione con rinforzi

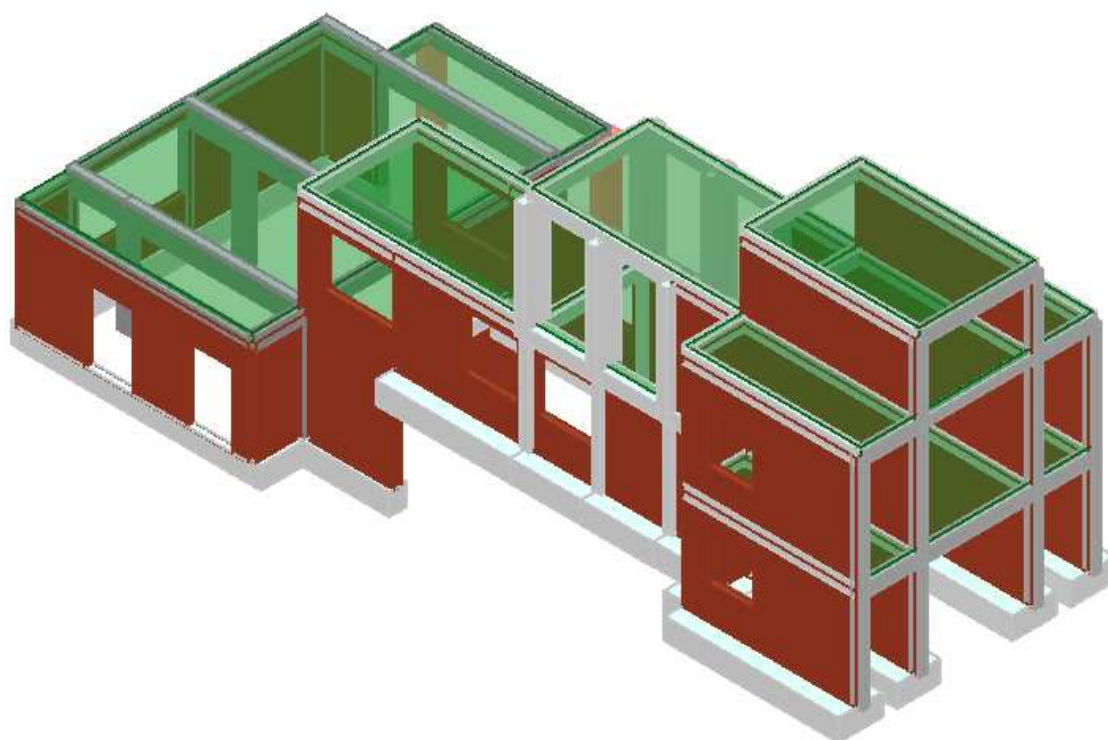
Xg <m>	CC	TCC	El	Sez.	X <cm>	N <daN>	My <daNm>	My ver. <daNm>	Mz <daNm>	Mz ver. <daNm>	Nu <daN>	M'y _{dy,r} <daNm>	M'y _{dz,r} <daNm>	Sic.	Δ%
3.52	1	SND	2	3	0.00	-4733.23	-2813.63		0.00		-4733.23	-2884.40	0.00	1.025	59.39
3.52	1	SND	2	3	0.00	-4733.23	-2813.63		0.00		-4733.23	-2884.40	0.00	1.025	59.39
6.88	1	SND	2	3	336.00	-4208.23	2639.34		0.00		-4208.23	2854.08	0.00	1.081	60.59

The diagram illustrates a building layout with three rooms (110, 111, 112) and a central corridor. The rooms are labeled with their respective dimensions and door locations. The corridor is labeled with its dimensions and door locations. The rooms are connected by a central corridor. The rooms are labeled with their respective dimensions and door locations. The corridor is labeled with its dimensions and door locations.

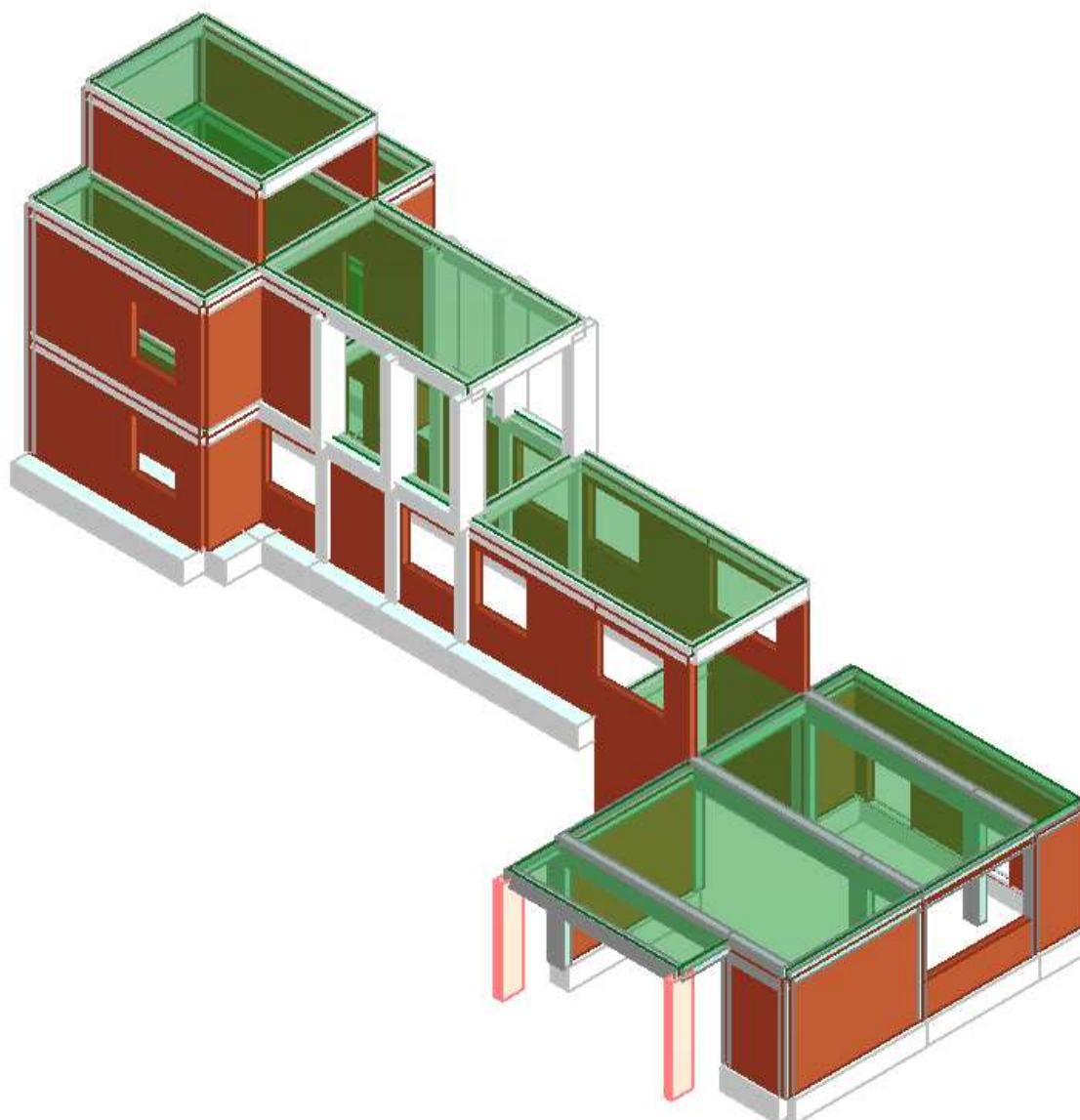
Vista pianta livello 3



Vista pianta livello 4



Vista 3D (1)



Vista 3D (2)

Norme di riferimento

Sono stati recepiti, per le analisi di cui in seguito, i principi e le regole riportate nelle normative seguenti:

- Decreto Ministeriale 17 gennaio 2018 - "Norme tecniche per le Costruzioni"
- Circolare applicativa n°7 del 21 gennaio 2019

Azione sismica

Per la definizione dell'azione sismica si fa riferimento a:

- Categoria di sottosuolo: B
- Categoria topografica: T1
- Longitudine: 11.18801
- Latitudine: 46.6616
- Vita nominale: Opere ordinarie VN \geq 50 anni
- Classe d'uso III - Edifici con grandi affollamenti, infrastrutture importanti

Descrizione del modello

Materiali

Comportamento meccanico della muratura

Le proprietà meccaniche del materiale muratura sono definite in modo da individuarne al meglio il comportamento in campo non lineare.

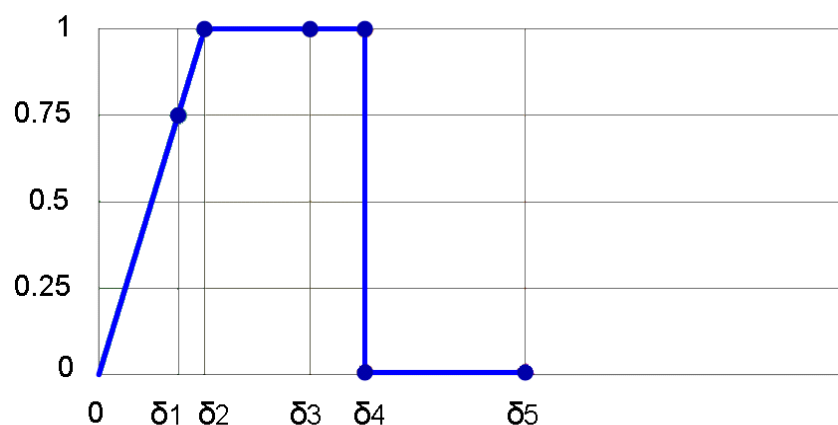
Le caratteristiche principali sono:

- Rigidezza iniziale secondo le caratteristiche elastiche (fessurate) del materiale;
- Redistribuzione delle sollecitazioni interne all'elemento tali da garantire l'equilibrio;
- Settaggio dello stato di danno secondo i parametri globali e locali;
- Degradazione della rigidezza nel ramo plastico;
- Controllo di duttilità mediante la definizione di drift massimo (δ_u) differenziato secondo quanto previsto nelle normative vigenti a seconda del meccanismo di danneggiamento agente sul pannello
- Eliminazione dell'elemento, al raggiungimento delle condizioni limite senza interruzione dell'analisi.

Il comportamento non lineare si attiva quando un valore di forza raggiunge il suo massimo valore definito come il minimo fra i criteri di resistenza pressoflessione e taglio.

Il comportamento dei maschi murari associati ai meccanismi di taglio e pressoflessione può essere descritto attraverso diversi tratti che rappresentano i progressivi livelli di danno.

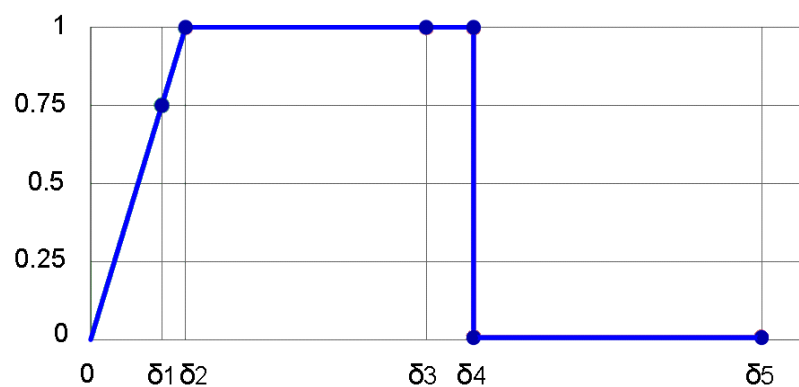
Maschio con meccanismo a taglio



Il comportamento del maschio murario a taglio si può descrivere attraverso i seguenti tratti, rappresentativi dei progressivi livelli di danno relativi al diagramma precedente:

$0 - \delta_1$	elasticità
$\delta_1 - \delta_2$	incipiente di plasticità
$\delta_2 - \delta_3$	plastico per taglio
$\delta_3 - \delta_4$	incipiente rottura per taglio
$\delta_4 - \delta_5$	rottura per taglio
$\delta_5 - \infty$	crisi grave

Maschio con meccanismo a pressoflessione



Il comportamento del maschio murario pressoflessione, invece, si può descrivere attraverso i seguenti tratti:

$0 - \delta_1$	elasticità
$\delta_1 - \delta_2$	incipiente di plasticità

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

$\delta_2 - \delta_3$	plastico per pressoflessione
$\delta_3 - \delta_4$	incipiente rottura per pressoflessione
$\delta_4 - \delta_5$	rottura per pressoflessione
$\delta_5 - \infty$	crisi grave

Alcuni tra questi livelli di rottura sono necessari per descrivere con maggiore cura il progredire della crisi permettendo una più accurata previsione degli interventi e del livello di degrado della muratura:

- Incipiente plasticità: Quando un elemento si trova ancora in campo elastico ma è prossimo alla plasticità
- Incipiente rottura: Quando un elemento è in campo plastico ma è prossimo alla rottura
- Crisi grave: Quando in seguito alla rottura dell'elemento le deformazioni diventano talmente significative da poter generare un crollo locale.

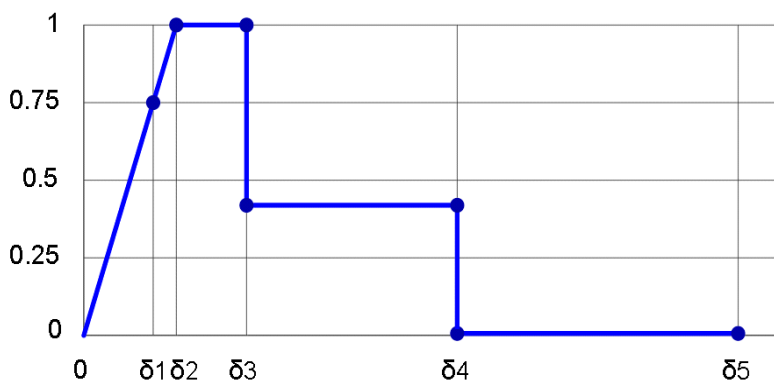
Il software mette a disposizione tre categorie di legame:

- Con degrado di resistenza a un valore residuo (Legame multilineare)
- Con resistenza pari al valore residuo (Legame bilineare)
- Priva di resistenza residua

Tra queste le categorie di legame utilizzate all'interno del progetto in esame sono:

- Con degrado di resistenza a un valore residuo (Legame multilineare)

Con degrado di resistenza a un valore residuo (Legame multilineare)



Questo tipo di legame è definito nella circolare al §C8.7.1.3.1 assumendo:

δ_1 : $0.75 * \delta_2$

δ_2 : deformazione in corrispondenza del limite elastico definito dalla rigidezza e resistenza limite

δ_3 : 0.005

δ_4 : 0.015

δ_5 : $2 * \delta_4$ Questa deformazione rappresenta lo stato di “crisi grave” non direttamente richiesta nella normativa ma utile come avviso per il progettista.

Geometria del modello

La modellazione dell'edificio viene realizzata mediante l'inserimento di pareti che vengono discretizzate in macroelementi, rappresentativi di maschi murari e fasce di piano deformabili; i nodi rigidi sono indicati nelle porzioni di muratura che tipicamente sono meno soggette al danneggiamento sismico. Solitamente i maschi e le fasce sono contigui alle aperture, i nodi rigidi rappresentano elementi di collegamento tra maschi e fasce. La concezione matematica che si nasconde nell'impiego di tale elemento, permette di riconoscere il meccanismo di danno, a taglio nella sua parte centrale o a pressoflessione sui bordi dell'elemento in modo da percepire la dinamica del danneggiamento così come si presenta effettivamente nella realtà.

I nodi del modello, sono nodi tridimensionali a 5 gradi di libertà (le tre componenti di spostamento nel sistema di riferimento globale e le rotazioni intorno agli assi X e Y) o nodi bidimensionali a 3 gradi di libertà (due traslazioni e la rotazione nel piano della parete). Quelli tridimensionali vengono usati per permettere il trasferimento delle azioni, da un primo muro a un secondo disposto trasversalmente rispetto al primo. I nodi di tipo bidimensionale hanno gradi di libertà nel solo piano della parete permettendo il trasferimento degli stati di sollecitazione tra i vari punti della parete.

Gli orizzontamenti, sono modellati con elementi solaio a tre nodi connessi ai nodi tridimensionali, sono caricabili perpendicolarmente al loro piano dai carichi accidentali e permanenti; le azioni sismiche caricano il solaio lungo la direzione del piano medio. Per questo l'elemento finito solaio viene definito con una rigidità assiale, ma nessuna rigidità flessionale, in quanto il comportamento meccanico principale che si intende sondare è quello sotto carico orizzontale dovuto al sisma.

Carichi

Carico Sismico:

Le verifiche allo stato limite ultimo (SLV) e allo stato limite di esercizio (SLD; SLO); devono essere effettuate per la seguente combinazione [Norme Tecniche 2018 §2.5.3].

$$E + G_{k1} + G_{k2} + \sum_i \Psi_{2i} Q_{ki}$$

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_{k1} + G_{k2} + \sum_i \Psi_{2i} Q_{ki}$$

Carico Statico:

La verifica allo stato limite ultimo per carichi statici viene condotta con la seguente combinazione dei carichi.

$$\gamma_{G1} G_{k1} + \gamma_{G2} G_{k2} + \gamma_Q \Psi_0 Q_k$$

dove:

E	azione sismica per lo stato limite in esame;
G_{k1}	peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G_{k2}	peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
Q_{ki}	valore caratteristico della azione variabile;
Ψ_2	coefficiente di combinazione;
Ψ_0	coefficiente di combinazione per i carichi variabili
$\gamma_{G1}; \gamma_{G2}; \gamma_Q$	coefficienti parziali di sicurezza

I valori dei vari coefficienti sono scelti in base alla destinazione d'uso dei vari solai secondo quanto indicato nella norma. [Norme Tecniche 2018 Tabella 2.5.1].

Spettro da normativa

Gli spettri di risposta, sono definiti in funzione del reticolo di riferimento definito nella "Tabella 1" (parametri spettrali) in allegato alle Norme Tecniche.

Tale tabella fornisce, in funzione delle coordinate geografiche (latitudine, longitudine), i parametri necessari a tracciare lo spettro. I parametri forniti dal reticolo di riferimento sono:

a_g : accelerazione orizzontale massima del terreno;

F_0 : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T^*_c : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

La trilogia di valori qui descritta, è definita per un periodo di ritorno assegnato (TR), definito in base alla probabilità di superamento di ciascuno degli stati limite.

Tali valori, saranno pertanto definiti per ciascuno degli stati limite esaminati (vedere tabella).

Lo spettro sismico dipende anche dalla “Classe del suolo” e dalla “categoria topografica” (vedere tabella).

	SLC	SLV	SLD	SLO
A_g [m/s ²]	0,58	0,49	0,24	0,20
F_0	2,85	2,74	2,57	2,54
T_c^* [s]	0,38	0,35	0,20	0,18
Tr	1462,00	712,00	75,00	45,00

	SLC	SLV	SLD	SLO
S_s	1,20	1,20	1,20	1,20
T_b [s]	0,17	0,16	0,10	0,09
T_c [s]	0,51	0,47	0,30	0,28
T_d [s]	1,84	1,80	1,70	1,68

Analisi incrementale a collasso (pushover)

Descrizione analisi pushover

Al fine di eseguire le dovute verifiche nei riguardi dell'edificio in questione, si è deciso di procedere con l'esecuzione di una analisi statica non lineare.

Le verifiche richieste si concretizzano nel confronto tra la curva di capacità per le diverse condizioni previste e la domanda di spostamento prevista dalla normativa.

La curva di capacità è individuata mediante un diagramma spostamento-taglio massimo alla base.

Secondo le prescrizioni da normativa, le condizioni di carico da esaminare devono considerare almeno due distribuzioni di forze d'inerzia, ricadenti l'una nelle distribuzioni principali (Gruppo 1) e l'altra nelle distribuzioni secondarie (Gruppo 2) appresso illustrate.

- distribuzione proporzionale alle Forze statiche (Gruppo 1)
- distribuzione uniforme di forze, da intendersi come derivata da una distribuzione uniforme di accelerazioni lungo l'altezza della costruzione (Gruppo 2);

L'analisi, eseguita in controllo di spostamento, procede al calcolo della distribuzione di forze che genera il valore dello spostamento richiesto. L'analisi viene fatta continuare fino a che non si verifica il decadimento del taglio al 80% dal suo valore di picco. Si calcola così il valore dello spostamento massimo alla base dell'edificio generato da quella distribuzione di forze. Questo valore di spostamento costituisce il valore ultimo dell'edificio.

Lo spostamento preso in esame per il tracciamento della curva di capacità è quello di un punto dell'edificio detto nodo di controllo.

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

La normativa richiede il tracciamento di una curva di capacità bi-lineare di un sistema equivalente (SDOF). Il tracciamento di tale curva deve avvenire con una retta che, passando per l'origine interseca la curva del sistema reale in corrispondenza del 70% del valore di picco; la seconda retta risulterà parallela all'asse degli spostamenti tale da generare l'equivalenza delle aree tra i diagrammi del sistema reale e quello equivalente.

La determinazione della curva relativa al sistema equivalente, permette di determinare il periodo con cui ricavare lo spostamento massimo richiesto dal sisma, secondo gli spettri riportati sulla normativa.

La normativa definisce una eccentricità accidentale del centro delle masse pari al 5% della massima dimensione dell'edificio in direzione perpendicolare al sisma.

In base alla tipologia dell'edificio e alle scelte progettuali che si ritengono più idonee, si può decidere la condizione di carico sismico da prendere in esame.

- Carico sismico: Individua quale delle due tipologie di distribuzioni (proporzionale alle masse o al primo modo) prendere in esame.
- Direzione: Individua la direzione lungo cui viene caricata la struttura (X o Y del sistema globale) dal carico sismico.

Al fine di individuare la condizione di carico sismico più gravosa, si è deciso di eseguire le analisi distinte per tipologia di carico, direzione del sisma e di eventuali eccentricità accidentali.

N.	Dir. sisma	Carico sismico proporzionale	Eccentricità [cm]	Livello	Nodo
1	+X	Uniforme	0,0	4	16
2	+X	Forze statiche	0,0	4	16
3	-X	Uniforme	0,0	4	16
4	-X	Forze statiche	0,0	4	16
5	+Y	Uniforme	0,0	4	16
6	+Y	Forze statiche	0,0	4	16
7	-Y	Uniforme	0,0	4	16
8	-Y	Forze statiche	0,0	4	16
9	+X	Uniforme	61,6	4	16
10	+X	Uniforme	-61,6	4	16
11	+X	Forze statiche	61,6	4	16
12	+X	Forze statiche	-61,6	4	16
13	-X	Uniforme	61,6	4	16
14	-X	Uniforme	-61,6	4	16
15	-X	Forze statiche	61,6	4	16
16	-X	Forze statiche	-61,6	4	16
17	+Y	Uniforme	144,6	4	16
18	+Y	Uniforme	-144,6	4	16
19	+Y	Forze statiche	144,6	4	16
20	+Y	Forze statiche	-144,6	4	16
21	-Y	Uniforme	144,6	4	16
22	-Y	Uniforme	-144,6	4	16
23	-Y	Forze statiche	144,6	4	16
24	-Y	Forze statiche	-144,6	4	16

Risultati

Secondo le indicazioni da normativa si devono eseguire le seguenti verifiche:

Stato limite Collasso (SLC):

$$D_{max}^{SLC} \leq D_u^{SLC}$$

D_{max}^{SLC} : Spostamento massimo richiesto dalla normativa individuato dallo spettro elastico.

D_u^{SLC} : Spostamento massimo offerto dalla struttura corrispondente al minore tra:

- 1) il valore del taglio di base residuo pari all'80% di quello massimo
- 2) il valore corrispondente al raggiungimento della soglia limite della deformazione angolare a SLC in tutti i maschi murari verticali di qualunque livello in una qualunque parete ritenuta significativa ai fini della sicurezza.

$$q^* < 4,0$$

q^* : rapporto tra la forza di risposta elastica e la forza di snervamento del sistema equivalente

Stato limite Vita (SLV):

$$D_{max}^{SLV} \leq D_u^{SLV}$$

D_{max}^{SLV} : Spostamento massimo richiesto dalla normativa individuato dallo spettro elastico.

D_u^{SLV} : Spostamento massimo offerto dalla struttura individuato in corrispondenza di $0,75 \cdot D_u^{SLC}$.

$$q^* < 3,0$$

q^* : rapporto tra la forza di risposta elastica e la forza di snervamento del sistema equivalente

Stato limite di Danno (SLD):

$$D_{max}^{SLD} \leq D_u^{SLD}$$

D_{max}^{SLD} : Spostamento massimo richiesto dalla normativa, calcolato in base allo spettro sismico definito per lo stato limite di danno.

D_u^{SLD} : Spostamento minore tra:

- 1) quello corrispondente al limite elastico della bilineare equivalente definita a partire dallo spostamento ultimo a SLC
- 2) quello corrispondente al raggiungimento della resistenza massima a taglio in tutti i maschi murari verticali in un qualunque livello di una qualunque parte ritenuta significativa ai fini dell'uso della costruzione (e comunque non prima dello spostamento per il quale si raggiunge un taglio di base pari a 0,7500 del taglio di base massimo)

Stato limite di Operatività (SLO):

$$D_{max}^{SLO} \leq D_u^{SLO}$$

D_{max}^{SLO} : Spostamento massimo richiesto dalla normativa, calcolato in base allo spettro sismico definito per lo stato limite di operatività.

D_u^{SLO} : Spostamento pari a 0,6670 di quello allo SLD.

Vulnerabilità sismica

Per ciascuno stato limite eseguito viene calcolato l'indice di rischio α (α_{SLC} , α_{SLV} , α_{SLD} , α_{SLO}). Questi parametri vengono calcolati come indicato nel seguito:

$$\alpha_{SLC} = \frac{PGA_{CLC}}{PGA_{DLC}} ;$$

$$\alpha_{SLV} = \frac{PGA_{CLV}}{PGA_{DLV}} ;$$

$$\alpha_{SLD} = \frac{PGA_{CLD}}{PGA_{DLD}} ;$$

$$\alpha_{SLO} = \frac{PGA_{CLO}}{PGA_{DLO}} ;$$

Accelerazioni di capacità: l'entità massima delle azioni, considerate nelle combinazioni di progetto previste, che la struttura è capace di sostenere.

- PGA_{CLC} : accelerazione di capacità corrispondente a SLC
- PGA_{CLV} : accelerazione di capacità corrispondente a SLV
- PGA_{CLD} : accelerazione di capacità corrispondente a SLD
- PGA_{CLO} : accelerazione di capacità corrispondente a SLO

Accelerazioni di domanda : Valori di riferimento delle accelerazioni dell'azione sismica

Tali valori vengono definiti a partire dal carico sismico definito nella forma dello spettro.

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

- PGA_{DLG} : accelerazione di picco al suolo corrispondente a SLC
- PGA_{DLV} : accelerazione di picco al suolo corrispondente a SLV
- PGA_{DLG} : accelerazione di picco al suolo corrispondente a SLD
- PGA_{DLO} : accelerazione di picco al suolo corrispondente a SLO

Dettaglio verifiche

N.	Dir. sisma	Car. sismico prop.	Ecc. [cm]	Dmax SLC [cm]	Du SLC [cm]	q* SLC	SLC ver.	Dmax SLV [cm]	Du SLV [cm]	q* SLV	SLV ver.
1	+X	Uniforme	0,0	0,12	0,30	0,32	Si	0,10	0,22	0,32	Si
2	+X	Forze statiche	0,0	0,18	0,30	0,50	Si	0,15	0,22	0,50	Si
3	-X	Uniforme	0,0	0,12	0,30	0,35	Si	0,10	0,23	0,35	Si
4	-X	Forze statiche	0,0	0,17	0,30	0,48	Si	0,14	0,23	0,48	Si
5	+Y	Uniforme	0,0	1,45	2,10	0,56	Si	1,17	1,58	0,56	Si
6	+Y	Forze statiche	0,0	2,25	2,70	0,63	Si	1,69	2,03	0,63	Si
7	-Y	Uniforme	0,0	1,53	2,40	0,51	Si	1,23	1,80	0,51	Si
8	-Y	Forze statiche	0,0	2,29	3,00	0,57	Si	1,72	2,25	0,57	Si
9	+X	Uniforme	61,6	0,13	0,30	0,36	Si	0,11	0,22	0,36	Si
10	+X	Uniforme	-61,6	0,11	0,30	0,30	Si	0,09	0,22	0,30	Si
11	+X	Forze statiche	61,6	0,26	0,90	0,35	Si	0,21	0,67	0,35	Si
12	+X	Forze statiche	-61,6	0,16	0,30	0,45	Si	0,14	0,22	0,45	Si
13	-X	Uniforme	61,6	0,15	0,30	0,41	Si	0,12	0,23	0,41	Si
14	-X	Uniforme	-61,6	0,11	0,30	0,31	Si	0,09	0,23	0,31	Si
15	-X	Forze statiche	61,6	0,21	0,30	0,56	Si	0,17	0,23	0,56	Si
16	-X	Forze statiche	-61,6	0,15	0,30	0,43	Si	0,13	0,23	0,43	Si
17	+Y	Uniforme	144,6	1,38	2,10	0,53	Si	1,11	1,58	0,53	Si
18	+Y	Uniforme	-144,6	1,68	2,70	0,50	Si	1,35	2,03	0,50	Si
19	+Y	Forze statiche	144,6	2,25	3,00	0,57	Si	1,70	2,25	0,57	Si
20	+Y	Forze statiche	-144,6	2,33	3,00	0,58	Si	1,75	2,25	0,58	Si
21	-Y	Uniforme	144,6	1,46	2,40	0,49	Si	1,17	1,80	0,49	Si
22	-Y	Uniforme	-144,6	1,68	2,70	0,50	Si	1,35	2,02	0,50	Si
23	-Y	Forze statiche	144,6	2,29	3,30	0,52	Si	1,73	2,47	0,52	Si
24	-Y	Forze statiche	-144,6	2,29	2,70	0,64	Si	1,72	2,02	0,64	Si

N.	Dir. sisma	Car. sismico prop.	Ecc. [cm]	Dmax SLD [cm]	Dd SLD [cm]	SLD ver.	Dmax SLO [cm]	Do SLO [cm]	SLO ver.
1	+X	Uniforme	0,0	0,05	0,30	Si	0,04	0,20	Si
2	+X	Forze statiche	0,0	0,07	0,30	Si	0,06	0,20	Si

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

3	-X	Uniforme	0,0	0,05	0,30	Si	0,04	0,20	Si
4	-X	Forze statiche	0,0	0,07	0,30	Si	0,05	0,20	Si
5	+Y	Uniforme	0,0	0,41	1,50	Si	0,29	1,00	Si
6	+Y	Forze statiche	0,0	0,51	2,10	Si	0,37	1,40	Si
7	-Y	Uniforme	0,0	0,42	1,80	Si	0,30	1,20	Si
8	-Y	Forze statiche	0,0	0,52	2,40	Si	0,38	1,60	Si
9	+X	Uniforme	61,6	0,06	0,30	Si	0,04	0,20	Si
10	+X	Uniforme	-61,6	0,05	0,30	Si	0,04	0,20	Si
11	+X	Forze statiche	61,6	0,10	0,61	Si	0,08	0,40	Si
12	+X	Forze statiche	-61,6	0,07	0,30	Si	0,05	0,20	Si
13	-X	Uniforme	61,6	0,06	0,30	Si	0,05	0,20	Si
14	-X	Uniforme	-61,6	0,05	0,30	Si	0,04	0,20	Si
15	-X	Forze statiche	61,6	0,08	0,30	Si	0,06	0,20	Si
16	-X	Forze statiche	-61,6	0,06	0,30	Si	0,05	0,20	Si
17	+Y	Uniforme	144,6	0,40	1,50	Si	0,29	1,00	Si
18	+Y	Uniforme	-144,6	0,44	2,10	Si	0,32	1,40	Si
19	+Y	Forze statiche	144,6	0,51	2,40	Si	0,37	1,60	Si
20	+Y	Forze statiche	-144,6	0,53	2,40	Si	0,38	1,60	Si
21	-Y	Uniforme	144,6	0,41	1,80	Si	0,30	1,20	Si
22	-Y	Uniforme	-144,6	0,44	2,10	Si	0,32	1,40	Si
23	-Y	Forze statiche	144,6	0,52	2,40	Si	0,38	1,60	Si
24	-Y	Forze statiche	-144,6	0,52	2,10	Si	0,38	1,40	Si

N.	Dir. sisma	Car. sismico prop.	Ecc. [cm]	α SLC	α SLV	α SLD	α SLO
1	+X	Uniforme	0,0	2,592	2,318	5,929	5,006
2	+X	Forze statiche	0,0	1,667	1,494	4,229	3,572
3	-X	Uniforme	0,0	2,410	2,155	5,606	4,734
4	-X	Forze statiche	0,0	1,741	1,557	4,372	3,692
5	+Y	Uniforme	0,0	1,444	1,347	3,693	3,392
6	+Y	Forze statiche	0,0	1,201	1,196	4,123	3,788
7	-Y	Uniforme	0,0	1,567	1,462	4,318	3,967
8	-Y	Forze statiche	0,0	1,310	1,305	4,627	4,251
9	+X	Uniforme	61,6	2,298	2,055	5,404	4,563
10	+X	Uniforme	-61,6	2,751	2,460	6,206	5,241
11	+X	Forze statiche	61,6	2,736	3,014	6,127	5,174
12	+X	Forze statiche	-61,6	1,857	1,660	4,591	3,877
13	-X	Uniforme	61,6	2,069	1,850	4,986	4,211
14	-X	Uniforme	-61,6	2,692	2,407	6,104	5,154
15	-X	Forze statiche	61,6	1,448	1,343	3,802	3,210
16	-X	Forze statiche	-61,6	1,946	1,740	4,759	4,019
17	+Y	Uniforme	144,6	1,517	1,415	3,785	3,477
18	+Y	Uniforme	-144,6	1,610	1,502	4,815	4,423
19	+Y	Forze statiche	144,6	1,331	1,326	4,700	4,318
20	+Y	Forze statiche	-144,6	1,288	1,283	4,546	4,176
21	-Y	Uniforme	144,6	1,645	1,534	4,423	4,064
22	-Y	Uniforme	-144,6	1,608	1,500	4,812	4,421
23	-Y	Forze statiche	144,6	1,440	1,435	4,623	4,247

24	-Y	Forze statiche	-144,6	1,180	1,176	4,052	3,723
----	----	----------------	--------	-------	-------	-------	-------

Si è deciso di fermarsi ai passi immediatamente successivi all'adeguamento sismico, controllando che ciascun elemento non sia collassato per il meccanismo che gli compete.

Dalla tabella riassuntiva dei risultati sopra riportata si desume che le verifiche risultano soddisfatte, le analisi più significative sono la n°. 15 e la n°. 24, rispettivamente per le direzioni X ed Y.

Riportiamo qui di seguito i dettagli delle analisi sopra citate.

Vulnerabilità Sismica

(dimostrazione dell'ottenimento degli indici superiori all'unità)

	TRc						TR=cost			
	TR C	TR D	α TR	PGA D [m/s ²]	PGA C (TR) [m/s ²]	F0 (TR)	T* C (TR)	α PGA (TR)	PGA C [m/s ²]	α PGA
SLC	2471	1462	1,6902	0,5817	0,6573	2,92	0,40	1,1298	0,6876	1,1821
SLV	1035	712	1,4537	0,4866	0,5366	2,80	0,37	1,1028	0,5729	1,1774
SLD	799	75	10,6533	0,2443	0,5013	2,76	0,36	2,0522	0,8495	3,4779
SLO	319	45	7,0889	0,1952	0,3904	2,63	0,31	2,0000	0,6238	3,1952

I valori delle PGA riportati sono da ritenersi calcolati su suolo rigido.

Il medesimo valore su suolo di riferimento è ottenibile moltiplicando gli stessi per (SS*St); i corrispondenti valori nella tabella seguente.

	TRc						TR=cost			
	TR C	TR D	α TR	PGA D [m/s ²]	PGA C (TR) [m/s ²]	F0 (TR)	T* C (TR)	α PGA (TR)	PGA C [m/s ²]	α PGA
SLC	2471	1462	1,6902	0,6981	0,7887	2,92	0,40	1,1298	0,8252	1,1821
SLV	1035	712	1,4537	0,5839	0,6439	2,80	0,37	1,1028	0,6875	1,1774
SLD	799	75	10,6533	0,2931	0,6015	2,76	0,36	2,0522	1,0195	3,4779
SLO	319	45	7,0889	0,2343	0,4685	2,63	0,31	2,0000	0,7485	3,1952

Conclusioni

Analisi sismica n. 15 Direzione X

Analisi sismica n. 24 Direzione Y

Stato limite	α PGA (TR)	α TR	α PGA (TR)	α TR
SLC	1,1298	> 1,6929	1,1298	1,6902

(*) Tutti i valori di α_{TR} sono da ritenersi calcolati come $\alpha_{TR}=TR_C/TR_D$ (privi di qualsiasi esponente correttivo).

In base alla tipologia di edificio si assume $\zeta_{E_lim}= 1,000$

La verifica risulta superata, la condizione più gravosa si ha in corrispondenza della direzione [Y] del sisma.

Pressoflessione fuori piano

Verifiche fuori piano

Nelle vigenti normative tecniche, il capitolo dedicato ai metodi di analisi riporta l'applicabilità dei vari metodi di calcolo:

- Analisi lineare statica
- Analisi dinamica modale
- Analisi statica non lineare
- Analisi dinamica non lineare

Nel caso specifico di analisi statica non lineare non si trova alcun riferimento a procedure per eseguire verifiche fuori piano della muratura, per trovare maggiori informazioni è necessario fare riferimento ai capitoli di analisi lineare statica e analisi dinamica modale che suggeriscono l'utilizzo del metodo di calcolo attualmente impiegato per gli elementi non strutturali.

Metodo di calcolo

Momento sollecitante

Le verifiche fuori piano possono essere eseguite separatamente assumendo $q_a = 3$. Più precisamente l'azione sismica ortogonale alla parete può essere rappresentata da una forza orizzontale pari a S_a/q_a volte il carico verticale.

Per le pareti resistenti al sisma si può assumere per S_a la seguente espressione:

$$S_a = \alpha \cdot S \cdot [1.5 \cdot (1 - Z/H) - 0.5] \geq \alpha \cdot S$$

dove:

α : rapporto tra accelerazione massima del terreno a_g su sottosuolo tipo A per lo stato limite in esame e l'accelerazione di gravità g ;

S : coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche;

Z : quota del baricentro dell'elemento non strutturale misurata a partire dal piano di fondazione

H : altezza della costruzione misurata a partire dal piano di fondazione;

Si assume quindi una forza orizzontale F_h definita $F_h = N \cdot S_a/q_a$ dove N è il peso del maschio murario.

Tale forza deve però essere assunta uniformemente distribuita lungo l'altezza del pannello murario calcolata

come $q_h = F_h/h_e$

Ipotizzando che il pannello murario sia incernierato in corrispondenza dei solai, il momento sollecitante massimo

sarà a metà altezza del maschio definito come $M_{ed} = q_h \cdot h_e^2 / coef$ dove h_e è l'altezza equivalente di calcolo del maschio pari all'altezza del livello e $coef=8$.

Momento resistente

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

Per procedere al calcolo del momento ultimo M_{Rd} è necessario che sia superata la verifica a compressione centrata:

$$N \leq N_{Rd} = 0.85 \cdot f_d \cdot l \cdot t$$

Dove:

f_d : resistenza di progetto della muratura

l : lunghezza del pannello murario

t : spessore della muratura

Il momento ultimo sarà calcolato con la seguente formulazione:

$$M_{Rd} = \left(t^2 \cdot l \cdot \frac{\sigma_0}{2} \right) \cdot \left(1 - \frac{\sigma_0}{0.85 \cdot f_d} \right)$$

σ_0 è definita come la tensione media nel maschio

Verifica

La verifica viene condotta mediante il confronto $M_{ed} \leq M_{Rd}$, il corrispondente coefficiente di sicurezza sarà

individuato mediante il rapporto M_{Rd}/M_{ed} . La verifica sarà pertanto da ritenersi superata qualora il coefficiente di sicurezza risulti maggiore di uno.

Con PGAc si intende l'accelerazione di capacità che porterebbe al raggiungimento della condizione limite il maschio in esame.

Dettaglio verifiche

Parete: 1

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
4	11 538	138 715	0,11	7 188	132 227	10,70	18,40	Sì
5	4 682	32 343	0,11	1 676	50 056	17,37	29,87	Sì
6	5 382	138 715	0,14	11 911	64 659	3,16	5,43	Sì
7	2 561	32 343	0,14	2 777	29 475	6,17	10,61	Sì

Parete: 2

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
15	17 655	128 090	0,09	5 308	190 271	20,85	35,84	Sì
16	8 614	95 625	0,11	4 955	97 972	11,50	19,77	Sì
17	2 995	93 190	0,14	8 002	36 233	2,63	4,53	Sì
18	8 955	234 021	0,17	9 749	107 652	6,42	11,04	Sì
19	26 914	194 153	0,11	10 061	289 791	16,76	28,80	Sì
20	1 540	8 387	0,11	435	15 714	21,03	36,16	Sì
21	1 916	9 604	0,11	498	19 174	22,41	38,53	Sì
22	1 430	9 604	0,11	498	15 210	17,78	30,56	Sì
23	911	10 822	0,11	561	10 427	10,82	18,59	Sì

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

24	919	10 822	0,11	561	10 517	10,91	18,75	Sì
25	1 239	13 478	0,11	698	14 063	11,71	20,14	Sì
26	6 834	92 969	0,11	4 817	79 142	9,56	16,43	Sì
27	3 824	31 678	0,11	1 641	42 029	14,89	25,60	Sì
28	11 275	194 153	0,14	16 672	132 751	4,63	7,96	Sì
29	156	8 387	0,14	720	1 912	1,54	2,65	Sì

Parete: 3

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
37	17 736	128 090	0,09	5 308	191 004	20,93	35,98	Sì
38	8 607	95 625	0,11	4 955	97 906	11,49	19,76	Sì
39	2 993	93 190	0,14	8 002	36 211	2,63	4,53	Sì
40	8 955	234 021	0,17	9 749	107 652	6,42	11,04	Sì
41	26 916	194 153	0,11	10 061	289 811	16,76	28,81	Sì
42	1 540	8 387	0,11	435	15 719	21,04	36,17	Sì
43	1 917	9 604	0,11	498	19 179	22,42	38,54	Sì
44	1 429	9 604	0,11	498	15 208	17,78	30,56	Sì
45	909	10 822	0,11	561	10 410	10,80	18,56	Sì
46	918	10 822	0,11	561	10 503	10,90	18,73	Sì
47	1 246	13 478	0,11	698	14 140	11,78	20,25	Sì
48	6 743	92 969	0,11	4 817	78 173	9,44	16,23	Sì
49	3 869	31 678	0,11	1 641	42 452	15,04	25,86	Sì
50	11 284	194 153	0,14	16 672	132 848	4,64	7,97	Sì
51	156	8 387	0,14	720	1 912	1,54	2,65	Sì

Parete: 4

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
55	11 520	138 715	0,11	7 188	132 042	10,69	18,37	Sì
56	4 674	32 343	0,11	1 676	49 982	17,35	29,82	Sì
57	5 384	138 715	0,14	11 911	64 688	3,16	5,43	Sì
58	2 556	32 343	0,14	2 777	29 430	6,16	10,60	Sì

Parete: 6

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
61	997	21 053	0,09	873	11 874	7,92	13,61	Sì
62	4 522	72 014	0,09	2 984	52 971	10,33	17,75	Sì
63	3 660	91 100	0,09	3 775	43 914	6,77	11,63	Sì

Parete: 7

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
64	5 956	77 523	0,09	3 213	68 729	12,44	21,39	Sì

Parete: 8

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
----	-----------	-----------	------------------------	-------------	-------------	--------------------------	---------	------------

67	5 532	181 806	0,09	7 535	67 046	5,18	8,90	Sì
68	2 585	66 898	0,09	2 772	31 068	6,52	11,21	Sì
69	48	787	0,09	33	559	9,97	17,13	Sì

Parete: 10

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
70	11 619	181 806	0,09	7 535	135 950	10,50	18,04	Sì
71	3 910	66 898	0,09	2 772	46 024	9,66	16,60	Sì

Parete: 11

N.	Ned [daN]	NRd [daN]	Sa [m/s ²]	Med [daNcm]	MRd [daNcm]	PGAc [m/s ²]	MRd/Med	Verificato
72	10 446	77 917	0,11	4 037	113 071	16,29	28,01	Sì
73	10 440	77 917	0,11	4 037	113 016	16,28	27,99	Sì
74	2 973	77 917	0,14	6 691	35 740	3,11	5,34	Sì
75	2 967	77 917	0,14	6 691	35 670	3,10	5,33	Sì

Verifica statica

Le verifiche statiche eseguite sulla struttura in questione sono le seguenti:

Snellezza della muratura

La verifica di snellezza è eseguita in accordo con quanto riportato al punto 4.5.4. del D.M.2008.

Si definisce snellezza di una muratura il rapporto h_0/t in cui:

h_0 : lunghezza libera di inflessione del muro pari a $p \cdot h$;

t : spessore del muro.

h : l'altezza interna di piano;

p : il fattore laterale di vincolo.

La verifica di snellezza risulta soddisfatta se risulta verificata la seguente:

$$h_0/t < 20$$

Eccentricità dei carichi

La verifica di snellezza è eseguita in accordo con quanto riportato al punto 4.5.6.2. del D.M.2008.

Tale verifica risulta soddisfatta qualora risultino verificate le seguenti condizioni:

$$e_1/t \leq 0.33$$

$$e_2/t \leq 0.33$$

in cui:

t : spessore del muro

$$e_1 = |e_s| + |e_a| \quad ; \quad e_2 = \frac{e_1}{2} + |e_v|$$

e_s : eccentricità totale dei carichi verticali

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

e_a : $h/200$

e_v : eccentricità dovuta al vento $e_v = M_v / N$

Verifica a carichi verticali

La verifica di snellezza è eseguita in accordo con quanto riportato al punto 4.5.6.2. del D.M.2008.

Tale verifica risulta soddisfatta qualora risulti verificata la seguente:

$$N_d \leq N_r$$

in cui:

N_d : carico verticale agente

N_r : carico verticale resistente; $N_r = \phi f_d A$

A: area della sezione orizzontale del muro al netto delle aperture;

f_d : resistenza di calcolo della muratura;

ϕ : coefficiente di riduzione della resistenza del muro

Queste verifiche sono state eseguite in ogni maschio murario della struttura, nelle tre sezioni principali (inferiore, centrale, superiore).

I valori dello sforzo normale resistente saranno calcolabili solamente se le verifiche di snellezza ed eccentricità dei carichi risultano soddisfatte. Riportiamo nel seguito i dettagli di verifica per le singole pareti.

Parete : 1

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
4	340	25	13,600	0,110	0,068	0,100	Sì
5	340	25	13,600	0,102	0,068	0,097	Sì
6	390	25	15,600	0,160	0,078	0,119	Sì
7	390	25	15,600	0,136	0,078	0,118	Sì

Maschio	Superiore				Centrale				Inferiore				Verificato
	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	
4	13 538	0,464	50 535	0,268	15 793	0,557	60 610	0,261	18 049	0,485	52 747	0,342	Sì
5	5 823	0,480	12 179	0,478	6 349	0,557	14 132	0,449	6 875	0,490	12 434	0,553	Sì
6	5 038	0,322	34 979	0,144	7 508	0,479	52 084	0,144	9 978	0,398	43 280	0,231	Sì
7	2 550	0,366	9 280	0,275	3 126	0,479	12 144	0,257	3 702	0,400	10 147	0,365	Sì

Parete : 2

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
15	350	25	14,000	0,126	0,070	0,113	Sì
16	340	25	13,600	0,109	0,068	0,097	Sì
17	390	25	15,600	0,161	0,078	0,111	Sì
18	250	25	10,000	0,181	0,072	0,123	Sì

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

19	340	25	13,600	0,085	0,068	0,082	Sì
20	340	25	13,600	0,093	0,068	0,090	Sì
21	340	25	13,600	0,093	0,068	0,090	Sì
22	340	25	13,600	0,103	0,068	0,098	Sì
23	340	25	13,600	0,112	0,068	0,101	Sì
24	340	25	13,600	0,137	0,068	0,120	Sì
25	340	25	13,600	0,130	0,068	0,115	Sì
26	340	25	13,600	0,207	0,093	0,170	Sì
27	340	25	13,600	0,184	0,087	0,166	Sì
28	390	25	15,600	0,117	0,078	0,103	Sì
29	390	25	15,600	0,143	0,078	0,109	Sì

Maschio	Superiore				Centrale				Inferiore				Verificato
	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	
15	18 761	0,425	42 650	0,440	21 538	0,541	54 338	0,396	24 315	0,449	45 107	0,539	Sì
16	9 762	0,466	34 975	0,279	11 776	0,557	41 783	0,282	13 790	0,490	36 717	0,376	Sì
17	2 839	0,321	23 431	0,121	4 845	0,479	34 991	0,138	7 096	0,414	30 229	0,235	Sì
18	9 096	0,419	76 974	0,118	12 720	0,645	118 323	0,107	16 344	0,534	98 047	0,167	Sì
19	33 993	0,513	78 189	0,435	37 515	0,557	84 833	0,442	41 038	0,520	79 188	0,518	Sì
20	1 930	0,498	3 274	0,590	2 082	0,557	3 664	0,568	2 235	0,504	3 317	0,674	Sì
21	2 436	0,498	3 753	0,649	2 592	0,557	4 196	0,618	2 749	0,504	3 793	0,725	Sì
22	1 787	0,478	3 604	0,496	1 944	0,557	4 196	0,463	2 100	0,488	3 680	0,571	Sì
23	1 082	0,461	3 912	0,277	1 258	0,557	4 728	0,266	1 434	0,482	4 089	0,351	Sì
24	1 041	0,413	3 505	0,297	1 217	0,557	4 728	0,257	1 393	0,447	3 790	0,367	Sì
25	1 311	0,426	4 503	0,291	1 530	0,557	5 889	0,260	1 749	0,456	4 820	0,363	Sì
26	8 435	0,280	20 392	0,414	9 947	0,498	36 307	0,274	11 458	0,349	25 476	0,450	Sì
27	5 597	0,323	8 014	0,698	6 112	0,509	12 640	0,484	6 627	0,357	8 870	0,747	Sì
28	14 099	0,402	61 186	0,230	18 053	0,479	72 900	0,248	22 006	0,428	65 224	0,337	Sì
29	286	0,353	2 325	0,123	432	0,479	3 149	0,137	603	0,418	2 747	0,219	Sì

Parete : 3

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
37	350	25	14,000	0,125	0,070	0,112	Sì
38	340	25	13,600	0,109	0,068	0,097	Sì
39	390	25	15,600	0,161	0,078	0,111	Sì
40	250	25	10,000	0,181	0,072	0,123	Sì
41	340	25	13,600	0,085	0,068	0,082	Sì
42	340	25	13,600	0,095	0,068	0,092	Sì
43	340	25	13,600	0,095	0,068	0,092	Sì
44	340	25	13,600	0,103	0,068	0,098	Sì
45	340	25	13,600	0,112	0,068	0,101	Sì
46	340	25	13,600	0,137	0,068	0,120	Sì
47	340	25	13,600	0,130	0,068	0,115	Sì
48	340	25	13,600	0,207	0,093	0,170	Sì
49	340	25	13,600	0,184	0,087	0,166	Sì
50	390	25	15,600	0,117	0,078	0,103	Sì

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

51	390	25	15,600	0,147	0,078	0,111	Sì
----	-----	----	--------	-------	-------	-------	----

Maschio	Superiore				Centrale				Inferiore				Verificato
	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	
37	18 704	0,427	42 880	0,436	21 481	0,541	54 338	0,395	24 258	0,451	45 290	0,536	Sì
38	9 763	0,466	34 976	0,279	11 777	0,557	41 783	0,282	13 790	0,490	36 717	0,376	Sì
39	2 841	0,320	23 423	0,121	4 847	0,479	34 991	0,139	7 098	0,414	30 224	0,235	Sì
40	9 096	0,419	76 974	0,118	12 720	0,645	118 323	0,107	16 344	0,534	98 047	0,167	Sì
41	33 997	0,513	78 189	0,435	37 519	0,557	84 833	0,442	41 042	0,520	79 189	0,518	Sì
42	1 931	0,493	3 243	0,595	2 083	0,557	3 664	0,568	2 235	0,500	3 291	0,679	Sì
43	2 437	0,494	3 718	0,655	2 593	0,557	4 196	0,618	2 749	0,499	3 763	0,731	Sì
44	1 788	0,478	3 604	0,496	1 944	0,557	4 196	0,463	2 100	0,488	3 680	0,571	Sì
45	1 082	0,461	3 912	0,277	1 258	0,557	4 728	0,266	1 434	0,482	4 089	0,351	Sì
46	1 038	0,413	3 508	0,296	1 214	0,557	4 728	0,257	1 390	0,447	3 793	0,366	Sì
47	1 307	0,426	4 508	0,290	1 526	0,557	5 889	0,259	1 745	0,456	4 824	0,362	Sì
48	8 440	0,280	20 395	0,414	9 951	0,498	36 308	0,274	11 462	0,349	25 476	0,450	Sì
49	5 592	0,323	8 014	0,698	6 107	0,509	12 640	0,483	6 622	0,357	8 870	0,747	Sì
50	14 103	0,402	61 183	0,231	18 056	0,479	72 900	0,248	22 009	0,428	65 221	0,337	Sì
51	286	0,347	2 280	0,125	432	0,479	3 149	0,137	603	0,414	2 726	0,221	Sì

Parete : 4

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
55	340	25	13,600	0,110	0,068	0,100	Sì
56	340	25	13,600	0,102	0,068	0,097	Sì
57	390	25	15,600	0,160	0,078	0,119	Sì
58	390	25	15,600	0,136	0,078	0,118	Sì

Maschio	Superiore				Centrale				Inferiore				Verificato
	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	
55	13 536	0,464	50 530	0,268	15 792	0,557	60 610	0,261	18 047	0,485	52 744	0,342	Sì
56	5 818	0,480	12 178	0,478	6 344	0,557	14 132	0,449	6 870	0,490	12 433	0,553	Sì
57	5 036	0,322	34 980	0,144	7 506	0,479	52 084	0,144	9 976	0,398	43 282	0,230	Sì
58	2 543	0,366	9 286	0,274	3 119	0,479	12 144	0,257	3 695	0,400	10 152	0,364	Sì

Parete : 6

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
61	350	25	14,000	0,154	0,070	0,116	Sì
62	350	25	14,000	0,162	0,073	0,134	Sì
63	350	25	14,000	0,175	0,070	0,120	Sì

Maschio	Superiore				Centrale				Inferiore				Verificato
	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	
61	978	0,371	6 126	0,160	1 380	0,541	8 931	0,154	1 782	0,443	7 323	0,243	Sì
62	5 096	0,355	20 035	0,254	6 211	0,534	30 137	0,206	7 326	0,409	23 077	0,317	Sì

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

63	3 204	0,331	23 618	0,136	4 944	0,541	38 646	0,128	6 683	0,435	31 083	0,215	Si
----	-------	-------	--------	-------	-------	-------	--------	-------	-------	-------	--------	-------	----

Parete : 7

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
64	350	25	14,000	0,220	0,095	0,170	Si

Superiore				Centrale				Inferiore					
Maschio	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Verificato
64	6 707	0,246	14 970	0,448	8 388	0,484	29 408	0,285	10 069	0,340	20 669	0,487	Sì

Parete : 8

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
67	350	25	14,000	0,177	0,070	0,102	Si
68	350	25	14,000	0,194	0,071	0,120	Si
69	350	25	14,000	0,186	0,080	0,144	Si

Superiore					Centrale				Inferiore				
Maschio	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Verificato
67	3 354	0,326	46 528	0,072	7 295	0,541	77 125	0,095	11 237	0,470	67 043	0,168	Si
68	1 964	0,296	15 516	0,127	3 415	0,539	28 307	0,121	4 865	0,436	22 868	0,213	Si
69	50	0,311	192	0,263	65	0,514	318	0,203	79	0,389	240	0,327	Si

Parete : 10

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
70	350	25	14,000	0,206	0,088	0,155	Si
71	350	25	14,000	0,183	0,078	0,138	Si

Superiore					Centrale			Inferiore					
Maschio	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Verificato
70	13 190	0,271	38 708	0,341	17 131	0,498	70 999	0,241	21 073	0,368	52 413	0,402	Si
71	4 448	0,316	16 572	0,268	5 898	0,521	27 347	0,216	7 349	0,401	21 016	0,350	Si

Parete : 11

Maschio	ho [cm]	t [cm]	ho/t	e1/t Inferiore	e2/t Centrale	e1/t Superiore	Verificato
72	340	25	13,600	0,068	0,068	0,068	Si
73	340	25	13,600	0,068	0,068	0,068	Si
74	390	25	15,600	0,103	0,078	0,088	Si
75	390	25	15,600	0,103	0,078	0,088	Si

Superiore				Centrale				Inferiore				Verificato
Maschio	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr	Nd	Φ	Nr	Nd/Nr

ALLEGATO DI CALCOLO 09 – RELAZIONE ANALISI STATICA E SISMICA US03-04

72	12 497	0,557	34 045	0,367	14 138	0,557	34 045	0,415	15 779	0,557	34 045	0,463	Si
73	12 492	0,557	34 045	0,367	14 133	0,557	34 045	0,415	15 774	0,557	34 045	0,463	Si
74	2 512	0,429	26 239	0,096	4 394	0,479	29 256	0,150	6 276	0,457	27 934	0,225	Si
75	2 504	0,429	26 241	0,095	4 387	0,479	29 256	0,150	6 269	0,457	27 937	0,224	Si

(*) Elementi di copertura