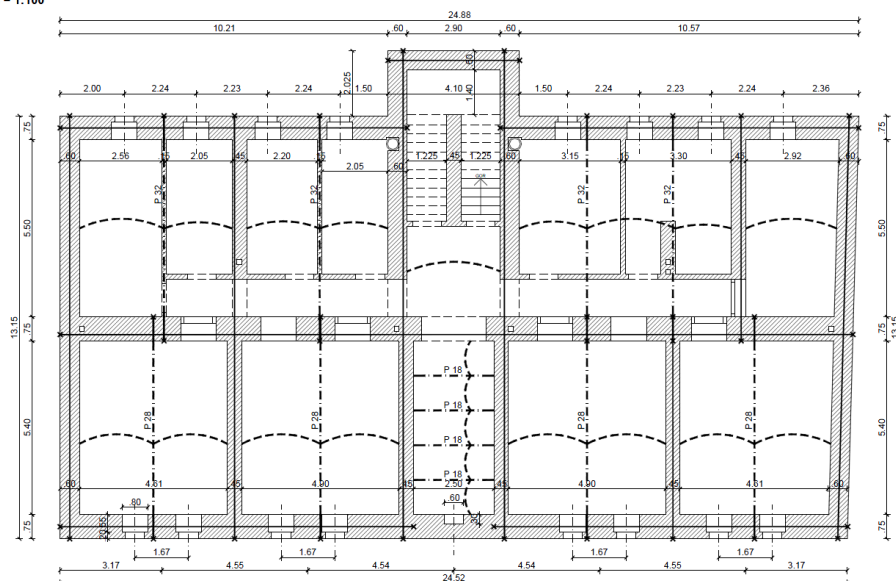


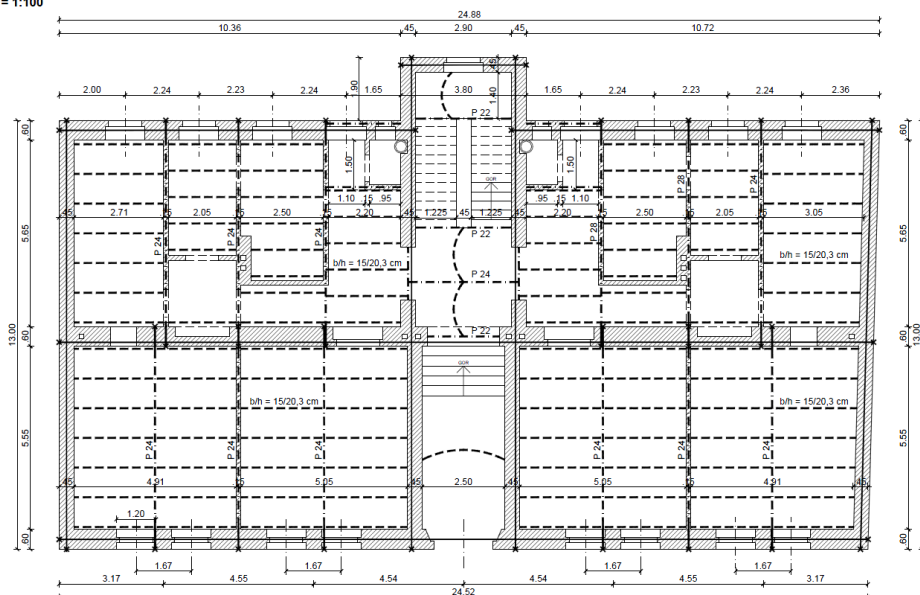
TLORIS KLETI

M = 1:100



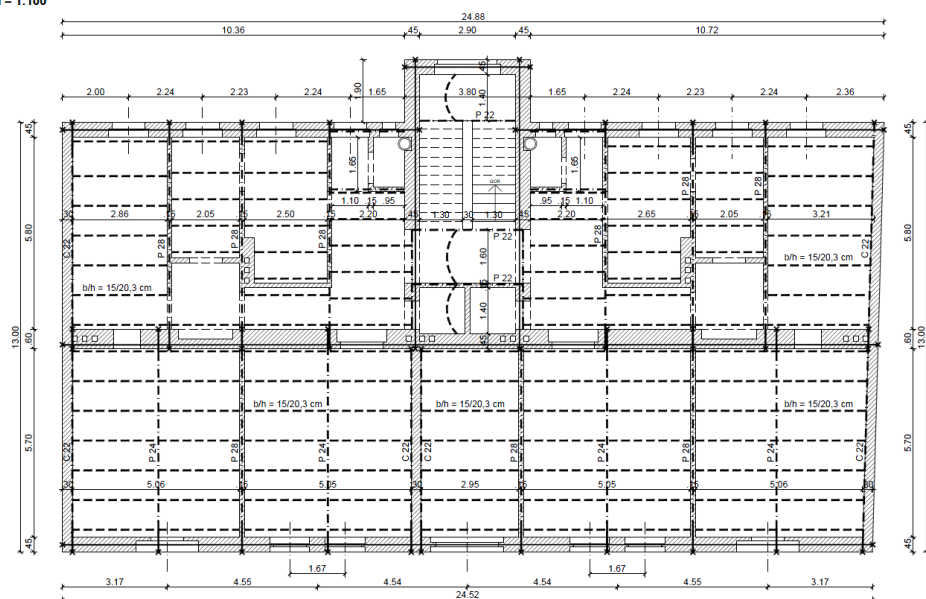
TLORIS PRITLIČJA

M = 1:100

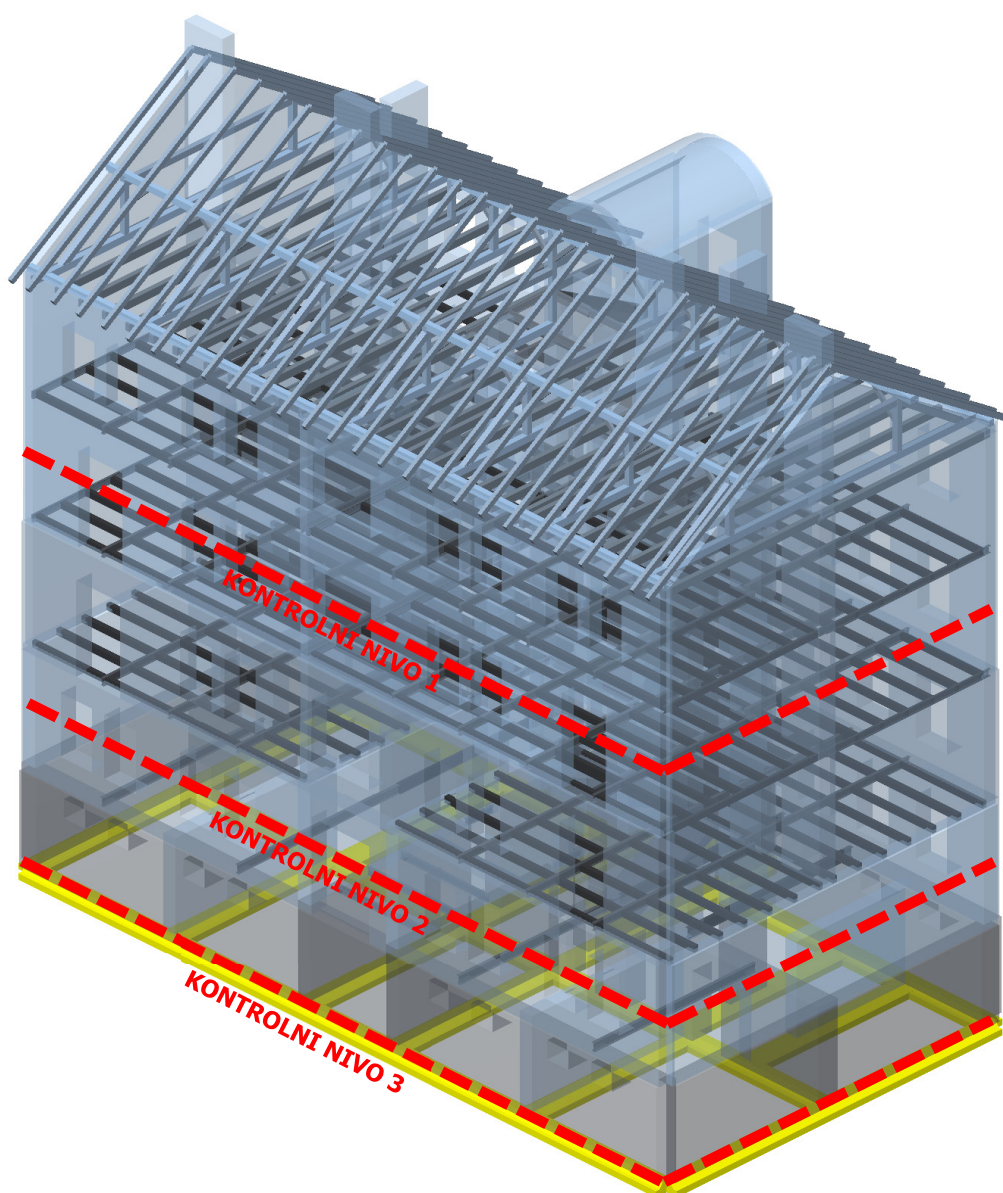


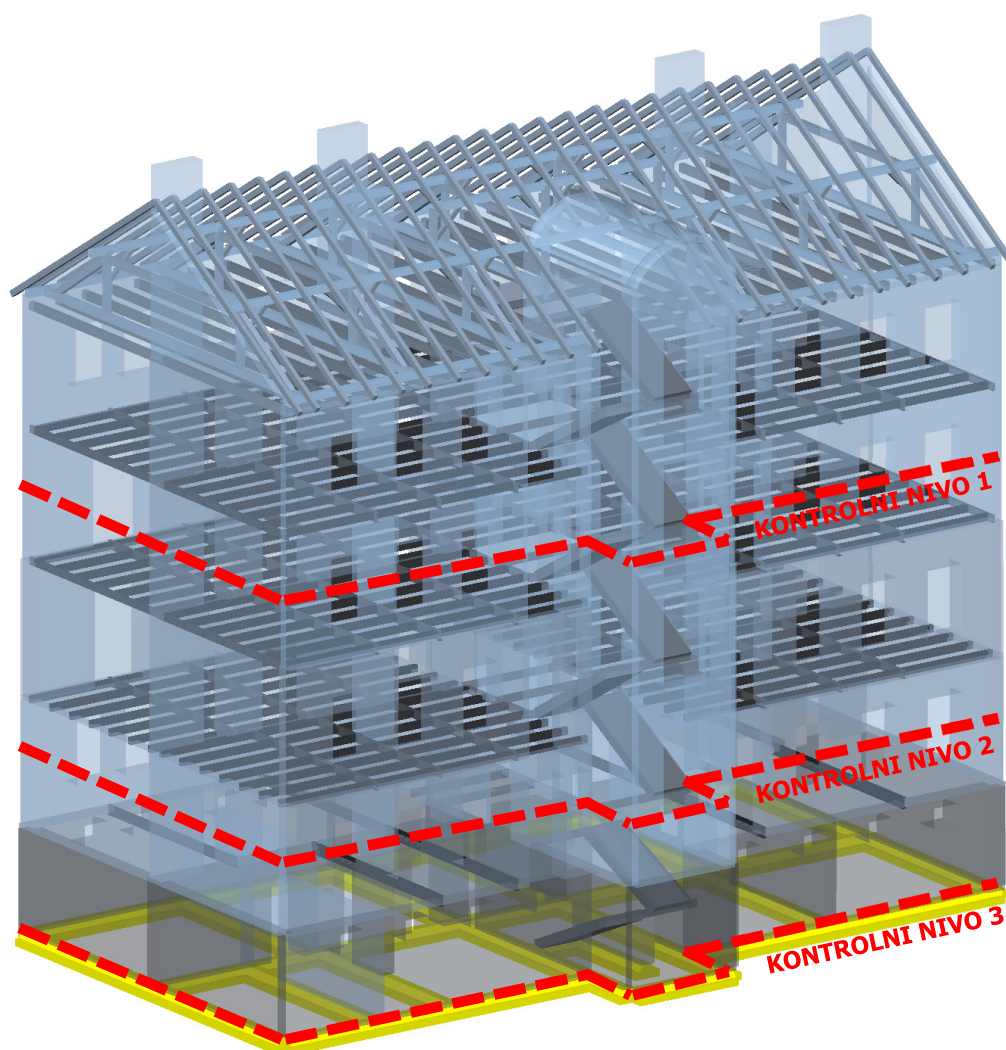
TLORIS 2. NADSTROPJA

M = 1:100



5.9 SHEMA KONTROLNIH NIVOJEV TLAČNIH NAPETOSTI V NOSILNIH STENAH

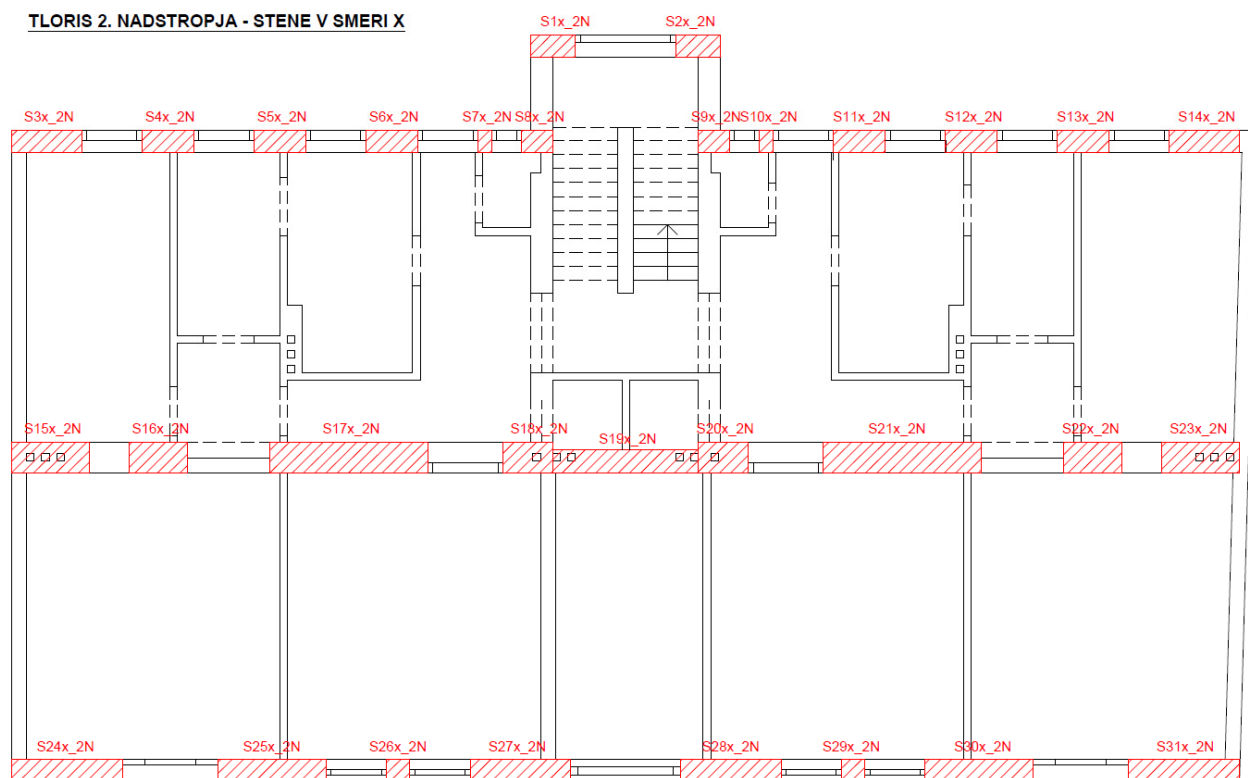




5.10 KONTROLA TLAČNIH NAPETOSTI V NOSILNIH STENAH V KONTROLNEM NIVOJU 1 (2N)

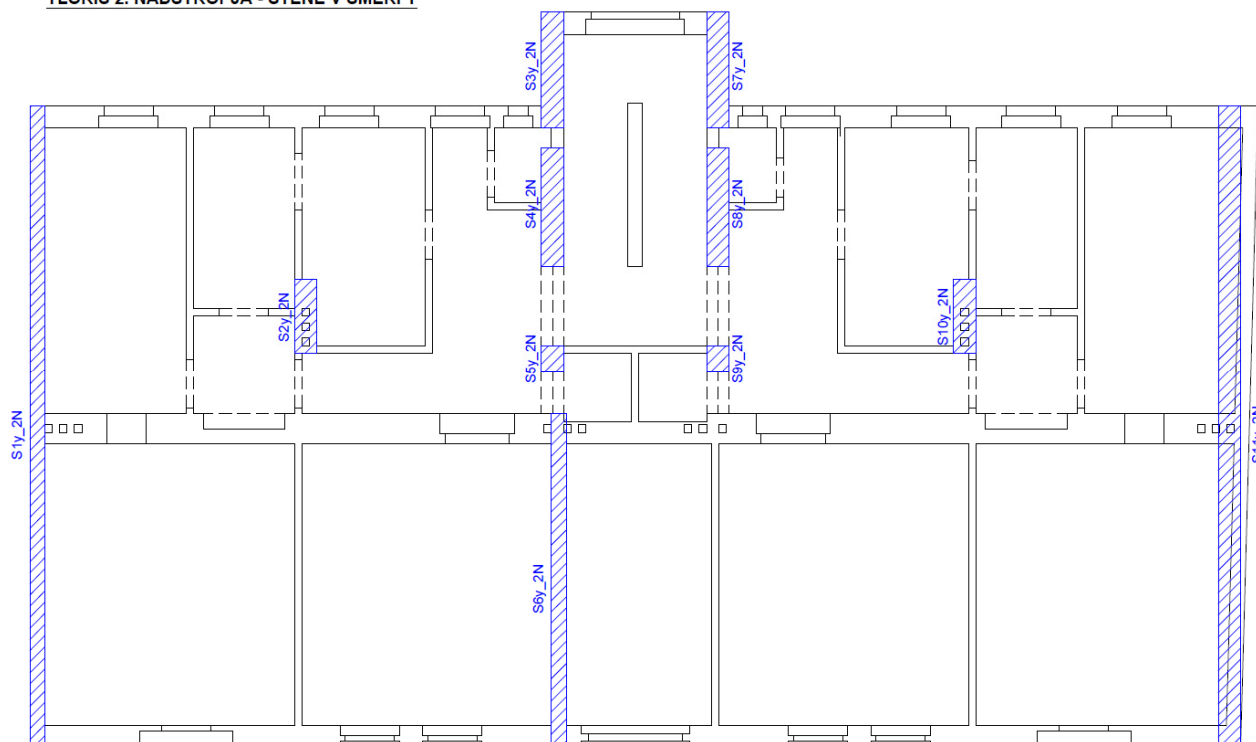
5.10.1 DISPOZICIJA STEN V SMERI X V 2. NADSTROPJU

TLORIS 2. NADSTROPJA - STENE V SMERI X



5.10.2 DISPOZICIJA STEN V SMERI Y V 2. NADSTROPJU

TLORIS 2. NADSTROPJA - STENE V SMERI Y



5.10.3 GEOMETRIJSKI PODATKI O NOSILNIH STENAH V 2. NADSTROPJU

GEOMETRIJA STEN V SMERI X

Stene v smeri osi X:

Oznaka stene:	Material	l [m]	t [m]	t _{eff} [m]	A _{w,eff} [m ²]
S1x_2N	opeka	0,90	0,45	0,40	0,36
S2x_2N	opeka	0,90	0,45	0,40	0,36
S3x_2N	opeka	1,40	0,45	0,40	0,56
S4x_2N	opeka	1,04	0,45	0,40	0,42
S5x_2N	opeka	1,04	0,45	0,40	0,42
S6x_2N	opeka	1,04	0,45	0,40	0,42
S7x_2N	opeka	0,275	0,45	0,40	0,11
S8x_2N	opeka	0,625	0,45	0,40	0,25
S9x_2N	opeka	0,625	0,45	0,40	0,25
S10x_2N	opeka	0,275	0,45	0,40	0,11
S11x_2N	opeka	1,04	0,45	0,40	0,42
S12x_2N	opeka	1,04	0,45	0,40	0,42
S13x_2N	opeka	1,04	0,45	0,40	0,42
S14x_2N	opeka	1,40	0,45	0,40	0,56
S15x_2N	opeka	1,55	0,60	0,55	0,85
S16x_2N	opeka	1,16	0,60	0,55	0,64
S17x_2N	opeka	3,15	0,60	0,55	1,73
S18x_2N	opeka	1,00	0,60	0,55	0,55
S19x_2N	opeka	2,90	0,45	0,40	1,16
S20x_2N	opeka	1,00	0,60	0,55	0,55
S21x_2N	opeka	3,15	0,60	0,55	1,73
S22x_2N	opeka	1,16	0,60	0,55	0,64
S23x_2N	opeka	1,55	0,60	0,55	0,85
S24x_2N	opeka	2,215	0,45	0,40	0,89
S25x_2N	opeka	2,165	0,45	0,40	0,87
S26x_2N	opeka	0,47	0,45	0,40	0,19
S27x_2N	opeka	2,00	0,45	0,40	0,80
S28x_2N	opeka	2,00	0,45	0,40	0,80
S29x_2N	opeka	0,47	0,45	0,40	0,19
S30x_2N	opeka	2,17	0,45	0,40	0,87
S31x_2N	opeka	2,22	0,45	0,40	0,89

GEOMETRIJA STEN V SMERI Y

Stene v smeri osi Y:

Oznaka stene:	Material	l [m]	t [m]	t _{eff} [m]	A _{w,eff} [m ²]
S1y_2N	opeka	13,00	0,30	0,275	3,58
S2y_2N	opeka	1,50	0,45	0,40	0,60
S3y_2N	opeka	2,35	0,45	0,40	0,94
S4y_2N	opeka	2,40	0,45	0,40	0,96
S5y_2N	opeka	0,55	0,45	0,40	0,22
S6y_2N	opeka	6,75	0,30	0,25	1,69
S7y_2N	opeka	2,35	0,45	0,40	0,94
S8y_2N	opeka	2,40	0,45	0,40	0,96
S9y_2N	opeka	0,55	0,45	0,40	0,22
S10y_2N	opeka	1,50	0,45	0,40	0,60
S11y_2N	opeka	13,00	0,30	0,275	3,58

5.10.5 KONTROLA TLAČNIH NAPETOSTI V MEJNIH STANJIH MSN IN MSU V KONTROLNEM NIVOJU 1 (2N)

Projektno vrednost odpornosti enoslojnega zidu na navpično obtežbo izračunamo v skladu s spodnjo enačbo, ki jo določa točka 6.1.2.1 Evrokoda 6. Faktor redukcije Φ ocenimo na $\Phi = 0,90$ (upoštevamo minimalno ekscentričnost $e = 0,05$ t).

$$N_{Rd} = \Phi \cdot t \cdot l \cdot f_d$$

Φ faktor redukcije nosilnosti zaradi vpliva vitkosti in ekscentričnosti obtežbe
 t debelina zidu
 l dolžina zidu
 f_d projektna tlačna trdnost zidovja

KONTROLA MEJNIH STANJ NOSILNIH STEN V SMERI X NA NAVPIČNO OBTEŽBO

Stene v smeri osi X:	MSN - MEJNO STANJE NOSILNOSTI					MSU - KARAKTERISTIČNA KOMBINACIJA VPLIVOV					MSU - NAVIDEZNO STALNA KOMBINACIJA VPLIVOV				
Oznaka stene:	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSN}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]
S1x_2N	122,40	0,34	0,90	290,30	42,2%	89,95	0,25	0,90	290,30	31,0%	84,54	0,23	0,90	290,30	29,1%
S2x_2N	124,74	0,35	0,90	290,30	43,0%	91,69	0,25	0,90	290,30	31,6%	86,32	0,24	0,90	290,30	29,7%
S3x_2N	210,34	0,38	0,90	451,58	46,6%	153,76	0,27	0,90	451,58	34,0%	138,45	0,25	0,90	451,58	30,7%
S4x_2N	222,41	0,53	0,90	335,46	66,3%	162,00	0,39	0,90	335,46	48,3%	140,58	0,34	0,90	335,46	41,9%
S5x_2N	254,44	0,61	0,90	335,46	75,8%	185,21	0,45	0,90	335,46	55,2%	160,16	0,39	0,90	335,46	47,7%
S6x_2N	245,68	0,59	0,90	335,46	73,2%	179,07	0,43	0,90	335,46	53,4%	155,68	0,37	0,90	335,46	46,4%
S7x_2N	63,71	0,58	0,90	88,70	71,8%	46,54	0,42	0,90	88,70	52,5%	41,54	0,38	0,90	88,70	46,8%
S8x_2N	51,82	0,21	0,90	201,60	25,7%	38,04	0,15	0,90	201,60	18,9%	35,32	0,14	0,90	201,60	17,5%
S9x_2N	55,04	0,22	0,90	201,60	27,3%	40,41	0,16	0,90	201,60	20,0%	37,64	0,15	0,90	201,60	18,7%
S10x_2N	66,54	0,60	0,90	88,70	75,0%	48,63	0,44	0,90	88,70	54,8%	43,57	0,40	0,90	88,70	49,1%
S11x_2N	237,24	0,57	0,90	335,46	70,7%	172,87	0,42	0,90	335,46	51,5%	149,94	0,36	0,90	335,46	44,7%
S12x_2N	251,54	0,60	0,90	335,46	75,0%	183,08	0,44	0,90	335,46	54,6%	158,31	0,38	0,90	335,46	47,2%
S13x_2N	241,25	0,58	0,90	335,46	71,9%	175,82	0,42	0,90	335,46	52,4%	153,50	0,37	0,90	335,46	45,8%
S14x_2N	214,84	0,38	0,90	451,58	47,6%	157,08	0,28	0,90	451,58	34,8%	141,75	0,25	0,90	451,58	31,4%
S15x_2N	290,29	0,34	0,90	687,46	42,2%	212,12	0,25	0,90	687,46	30,9%	194,32	0,23	0,90	687,46	28,3%
S16x_2N	229,73	0,36	0,90	514,48	44,7%	167,26	0,26	0,90	514,48	32,5%	149,14	0,23	0,90	514,48	29,0%
S17x_2N	644,55	0,37	0,90	1397,09	46,1%	469,66	0,27	0,90	1397,09	33,6%	421,68	0,24	0,90	1397,09	30,2%
S18x_2N	257,95	0,47	0,90	443,52	58,2%	188,02	0,34	0,90	443,52	42,4%	170,19	0,31	0,90	443,52	38,4%
S19x_2N	275,73	0,24	0,90	935,42	29,5%	201,02	0,17	0,90	935,42	21,5%	182,10	0,16	0,90	935,42	19,5%
S20x_2N	323,56	0,59	0,90	443,52	73,0%	235,73	0,43	0,90	443,52	53,1%	212,55	0,39	0,90	443,52	47,9%
S21x_2N	658,95	0,38	0,90	1397,09	47,2%	480,09	0,28	0,90	1397,09	34,4%	430,69	0,25	0,90	1397,09	30,8%
S22x_2N	250,03	0,39	0,90	514,48	48,6%	182,10	0,29	0,90	514,48	35,4%	162,94	0,26	0,90	514,48	31,7%
S23x_2N	291,69	0,34	0,90	687,46	42,4%	213,11	0,25	0,90	687,46	31,0%	195,10	0,23	0,90	687,46	28,4%
S24x_2N	283,60	0,32	0,90	714,47	39,7%	206,85	0,23	0,90	714,47	29,0%	182,40	0,21	0,90	714,47	25,5%
S25x_2N	448,80	0,52	0,90	698,34	64,3%	326,74	0,38	0,90	698,34	46,8%	282,13	0,33	0,90	698,34	40,4%
S26x_2N	118,27	0,63	0,90	151,60	78,0%	85,96	0,46	0,90	151,60	56,7%	72,63	0,39	0,90	151,60	47,9%
S27x_2N	372,91	0,47	0,90	645,12	57,8%	271,25	0,34	0,90	645,12	42,0%	232,23	0,29	0,90	645,12	36,0%
S28x_2N	470,38	0,59	0,90	645,12	72,9%	342,07	0,43	0,90	645,12	53,0%	292,28	0,37	0,90	645,12	45,3%
S29x_2N	128,43	0,68	0,90	151,60	84,7%	93,34	0,50	0,90	151,60	61,6%	78,93	0,42	0,90	151,60	52,1%
S30x_2N	456,61	0,53	0,90	698,34	65,4%	332,42	0,38	0,90	698,34	47,6%	286,98	0,33	0,90	698,34	41,1%
S31x_2N	284,83	0,32	0,90	714,47	39,9%	207,73	0,23	0,90	714,47	29,1%	182,96	0,21	0,90	714,47	25,6%

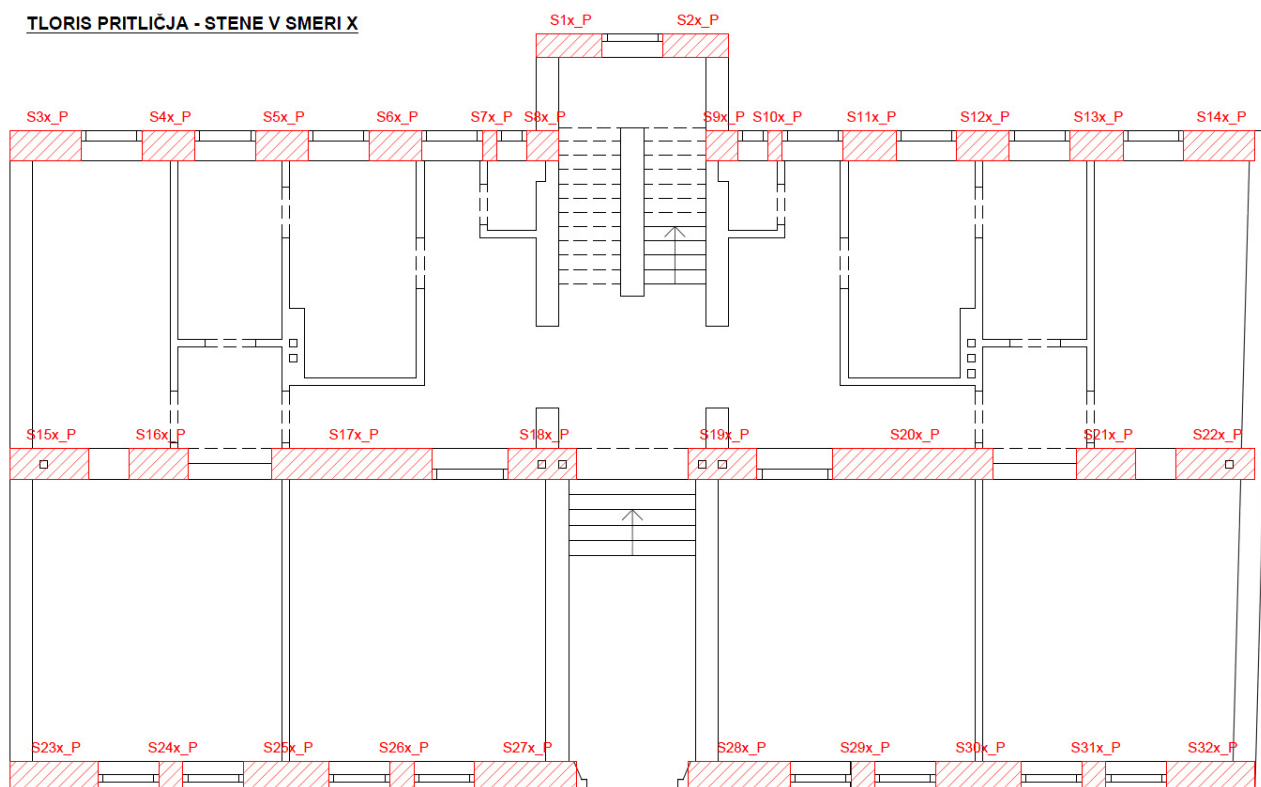
KONTROLA MEJNIH STANJ NOSILNIH STEN V SMERI Y NA NAVPIČNO OBTEŽBO

Stene v smeri osi Y:	MSN - MEJNO STANJE NOSILNOSTI					MSU - KARAKTERISTIČNA KOMBINACIJA VPLIVOV					MSU - NAVIDEZNO STALNA KOMBINACIJA VPLIVOV				
Oznaka stene:	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSN}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]
S1y_2N	1010,73	0,28	0,90	2882,88	35,1%	741,87	0,21	0,90	2882,88	25,7%	692,72	0,19	0,90	2882,88	24,0%
S2y_2N	270,76	0,45	0,90	483,84	56,0%	197,98	0,33	0,90	483,84	40,9%	181,61	0,30	0,90	483,84	37,5%
S3y_2N	279,81	0,30	0,90	758,02	36,9%	205,53	0,22	0,90	758,02	27,1%	192,33	0,20	0,90	758,02	25,4%
S4y_2N	511,79	0,53	0,90	774,14	66,1%	376,01	0,39	0,90	774,14	48,6%	350,64	0,37	0,90	774,14	45,3%
S5y_2N	96,84	0,44	0,90	177,41	54,6%	70,59	0,32	0,90	177,41	39,8%	63,08	0,29	0,90	177,41	35,6%
S6y_2N	490,92	0,29	0,90	1360,80	36,1%	358,75	0,21	0,90	1360,80	26,4%	327,90	0,19	0,90	1360,80	24,1%
S7y_2N	290,02	0,31	0,90	758,02	38,3%	213,04	0,23	0,90	758,02	28,1%	199,61	0,21	0,90	758,02	26,3%
S8y_2N	517,68	0,54	0,90	774,14	66,9%	380,28	0,40	0,90	774,14	49,1%	354,21	0,37	0,90	774,14	45,8%
S9y_2N	104,41	0,47	0,90	177,41	58,9%	76,11	0,35	0,90	177,41	42,9%	68,11	0,31	0,90	177,41	38,4%
S10y_2N	249,53	0,42	0,90	483,84	51,6%	182,49	0,30	0,90	483,84	37,7%	167,44	0,28	0,90	483,84	34,6%
S11y_2N	987,53	0,28	0,90	2882,88	34,3%	724,82	0,20	0,90	2882,88	25,1%	676,39	0,19	0,90	2882,88	23,5%

5.11 KONTROLA TLAČNIH NAPETOSTI V NOSILNIH STENAH V KONTROLNEM NIVOJU 2 (P)

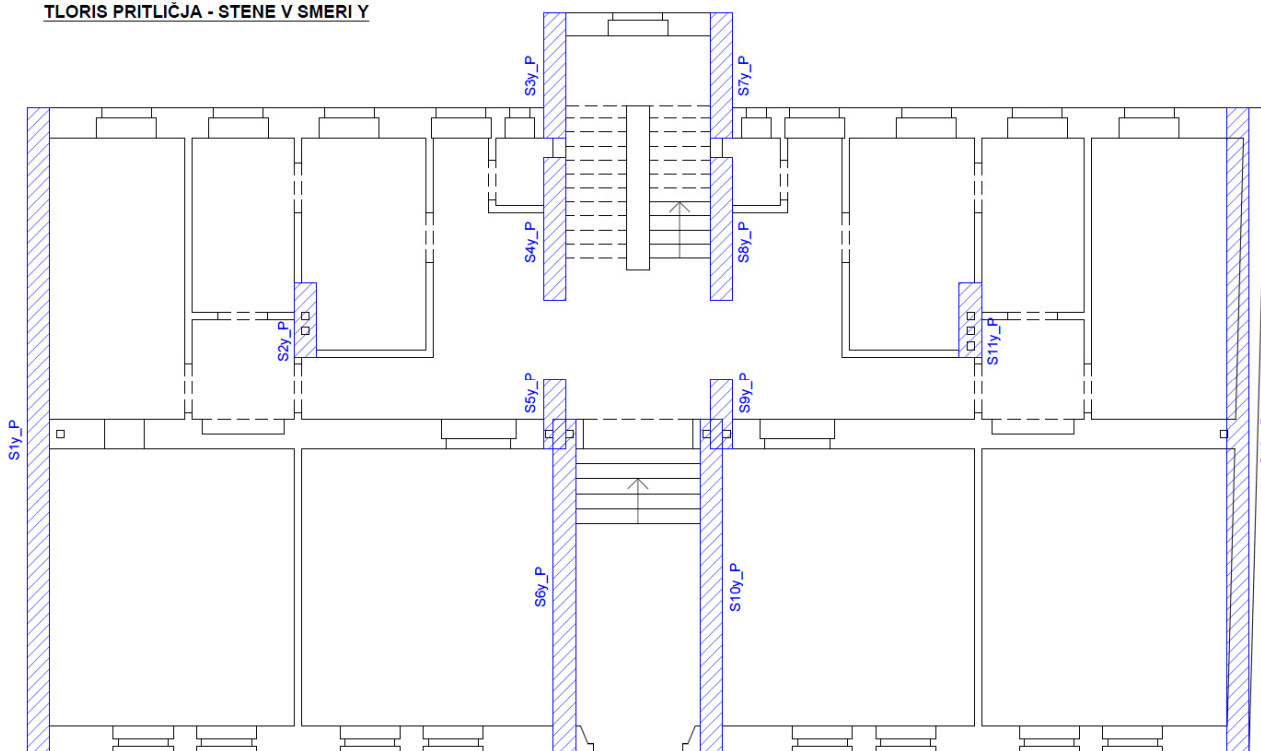
5.11.1 DISPOZICIJA STEN V SMERI X V PRITLIČJU

TLORIS PRITLIČJA - STENE V SMERI X



5.11.2 DISPOZICIJA STEN V SMERI Y V PRITLIČJU

TLORIS PRITLIČJA - STENE V SMERI Y



5.11.3 GEOMETRIJSKI PODATKI O NOSILNIH STENAH V PRITLIČJU

GEOMETRIJA STEN V SMERI X

Stene v smeri osi X:

Oznaka stene:	Material	l [m]	t [m]	t _{eff} [m]	A _{w,eff} [m ²]
S1x_P	opeka	1,30	0,45	0,40	0,52
S2x_P	opeka	1,30	0,45	0,40	0,52
S3x_P	opeka	1,40	0,60	0,55	0,77
S4x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57
S5x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57
S6x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57
S7x_P	opeka	0,275	0,60	0,55	0,15
S8x_P	opeka	0,625	0,60	0,55	0,34
S9x_P	opeka	0,625	0,60	0,55	0,34
S10x_P	opeka	0,275	0,60	0,55	0,15
S11x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57
S12x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57
S13x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57
S14x_P	opeka	1,40	0,60	0,55	0,77
S15x_P	opeka	1,55	0,60	0,55	0,85
S16x_P	opeka	1,16	0,60	0,55	0,64
S17x_P	opeka	3,15	0,60	0,55	1,73
S18x_P	opeka	1,35	0,60	0,55	0,74
S19x_P	opeka	1,35	0,60	0,55	0,74
S20x_P	opeka	3,15	0,60	0,55	1,73
S21x_P	opeka	1,16	0,60	0,55	0,64
S22x_P	opeka	1,55	0,60	0,55	0,85
S23x_P	opeka	1,735	0,60	0,55	0,95
S24x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26
S25x_P	opeka	1,68	0,60	0,55	0,92
S26x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26
S27x_P	opeka	2,00	0,60	0,55	1,10
S28x_P	opeka	2,00	0,60	0,55	1,10
S29x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26
S30x_P	opeka	1,68	0,60	0,55	0,92
S31x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26
S32x_P	opeka	1,735	0,60	0,55	0,95

GEOMETRIJA STEN V SMERI Y

Stene v smeri osi Y:

Oznaka stene:	Material	l [m]	t [m]	t _{eff} [m]	A _{w,eff} [m ²]
S1y_P	opeka	13,00	0,45	0,40	5,20
S2y_P	opeka	1,50	0,45	0,40	0,60
S3y_P	opeka	2,50	0,45	0,40	1,00
S4y_P	opeka	2,85	0,45	0,40	1,14
S5y_P	opeka	1,40	0,45	0,40	0,56
S6y_P	opeka	6,75	0,45	0,40	2,70
S7y_P	opeka	2,50	0,45	0,40	1,00
S8y_P	opeka	2,85	0,45	0,40	1,14
S9y_P	opeka	1,40	0,45	0,40	0,56
S10y_P	opeka	6,75	0,45	0,40	2,70
S11y_P	opeka	1,50	0,45	0,40	0,60
S12y_P	opeka	13,00	0,45	0,40	5,20

5.11.5 KONTROLA TLAČNIH NAPETOSTI V MEJNIH STANJIH MSN IN MSU V KONTROLNEM NIVOJU 2 (P)

Projektno vrednost odpornosti enoslojnega zidu na navpično obtežbo izračunamo v skladu s spodnjo enačbo, ki jo določa točka 6.1.2.1 Evrokoda 6. Faktor redukcije Φ ocenimo na $\Phi = 0,90$ (upoštevamo minimalno ekscentričnost $e = 0,05$ t).

$$N_{Rd} = \Phi \cdot t \cdot l \cdot f_d$$

Φ faktor redukcije nosilnosti zaradi vpliva vitkosti in ekscentričnosti obtežbe
 t debelina zidu
 l dolžina zidu
 f_d projektna tlačna trdnost zidovja

KONTROLA MEJNIH STANJ NOSILNIH STEN V SMERI X NA NAVPIČNO OBTEŽBO

Stene v smeri osi X:	MSN - MEJNO STANJE NOSILNOSTI					MSU - KARAKTERISTIČNA KOMBINACIJA VPLIVOV					MSU - NAVIDEZNO STALNA KOMBINACIJA VPLIVOV				
Oznaka stene:	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSN}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]
S1x_P	285,45	0,55	0,90	419,33	68,1%	209,96	0,40	0,90	419,33	50,1%	200,22	0,39	0,90	419,33	47,7%
S2x_P	276,76	0,53	0,90	419,33	66,0%	203,54	0,39	0,90	419,33	48,5%	193,83	0,37	0,90	419,33	46,2%
S3x_P	426,38	0,55	0,90	620,93	68,7%	312,95	0,41	0,90	620,93	50,4%	293,66	0,38	0,90	620,93	47,3%
S4x_P	453,20	0,79	0,90	461,26	98,3%	332,27	0,58	0,90	461,26	72,0%	308,92	0,54	0,90	461,26	67,0%
S5x_P	550,22	0,96	0,90	461,26	119,3%	403,46	0,71	0,90	461,26	87,5%	374,85	0,66	0,90	461,26	81,3%
S6x_P	485,69	0,85	0,90	461,26	105,3%	355,90	0,62	0,90	461,26	77,2%	329,15	0,58	0,90	461,26	71,4%
S7x_P	139,04	0,92	0,90	121,97	114,0%	102,17	0,68	0,90	121,97	83,8%	96,49	0,64	0,90	121,97	79,1%
S8x_P	117,65	0,34	0,90	277,20	42,4%	86,53	0,25	0,90	277,20	31,2%	82,24	0,24	0,90	277,20	29,7%
S9x_P	119,47	0,35	0,90	277,20	43,1%	87,87	0,26	0,90	277,20	31,7%	83,53	0,24	0,90	277,20	30,1%
S10x_P	138,53	0,92	0,90	121,97	113,6%	101,77	0,67	0,90	121,97	83,4%	95,99	0,63	0,90	121,97	78,7%
S11x_P	462,33	0,81	0,90	461,26	100,2%	338,75	0,59	0,90	461,26	73,4%	313,14	0,55	0,90	461,26	67,9%
S12x_P	502,30	0,88	0,90	461,26	108,9%	368,24	0,64	0,90	461,26	79,8%	341,69	0,60	0,90	461,26	74,1%
S13x_P	583,66	1,02	0,90	461,26	126,5%	428,05	0,75	0,90	461,26	92,8%	399,23	0,70	0,90	461,26	86,6%
S14x_P	434,17	0,56	0,90	620,93	69,9%	318,66	0,41	0,90	620,93	51,3%	298,99	0,39	0,90	620,93	48,2%
S15x_P	427,23	0,50	0,90	687,46	62,1%	313,17	0,37	0,90	687,46	45,6%	293,83	0,34	0,90	687,46	42,7%
S16x_P	483,45	0,76	0,90	514,48	94,0%	353,39	0,55	0,90	514,48	68,7%	325,95	0,51	0,90	514,48	63,4%
S17x_P	1279,03	0,74	0,90	1397,09	91,5%	935,67	0,54	0,90	1397,09	67,0%	868,26	0,50	0,90	1397,09	62,1%
S18x_P	577,63	0,78	0,90	598,75	96,5%	422,79	0,57	0,90	598,75	70,6%	393,99	0,53	0,90	598,75	65,8%
S19x_P	639,56	0,86	0,90	598,75	106,8%	468,02	0,63	0,90	598,75	78,2%	435,45	0,59	0,90	598,75	72,7%
S20x_P	1269,16	0,73	0,90	1397,09	90,8%	928,31	0,54	0,90	1397,09	66,4%	860,54	0,50	0,90	1397,09	61,6%
S21x_P	563,69	0,88	0,90	514,48	109,6%	412,03	0,65	0,90	514,48	80,1%	380,39	0,60	0,90	514,48	73,9%
S22x_P	426,04	0,50	0,90	687,46	62,0%	312,25	0,37	0,90	687,46	45,4%	292,76	0,34	0,90	687,46	42,6%
S23x_P	464,35	0,49	0,90	769,51	60,3%	340,51	0,36	0,90	769,51	44,3%	317,60	0,33	0,90	769,51	41,3%
S24x_P	183,52	0,71	0,90	208,45	88,0%	133,86	0,52	0,90	208,45	64,2%	121,09	0,47	0,90	208,45	58,1%
S25x_P	864,42	0,94	0,90	745,11	116,0%	632,33	0,68	0,90	745,11	84,9%	578,08	0,63	0,90	745,11	77,6%
S26x_P	247,21	0,96	0,90	208,45	118,6%	180,77	0,70	0,90	208,45	86,7%	165,01	0,64	0,90	208,45	79,2%
S27x_P	707,49	0,64	0,90	887,04	79,8%	517,57	0,47	0,90	887,04	58,3%	473,27	0,43	0,90	887,04	53,4%
S28x_P	763,77	0,69	0,90	887,04	86,1%	558,60	0,51	0,90	887,04	63,0%	508,88	0,46	0,90	887,04	57,4%
S29x_P	254,63	0,99	0,90	208,45	122,2%	186,16	0,72	0,90	208,45	89,3%	169,48	0,66	0,90	208,45	81,3%
S30x_P	870,92	0,94	0,90	745,11	116,9%	636,99	0,69	0,90	745,11	85,5%	581,53	0,63	0,90	745,11	78,0%
S31x_P	182,89	0,71	0,90	208,45	87,7%	133,39	0,52	0,90	208,45	64,0%	120,60	0,47	0,90	208,45	57,9%
S32x_P	468,19	0,49	0,90	769,51	60,8%	343,34	0,36	0,90	769,51	44,6%	320,34	0,34	0,90	769,51	41,6%

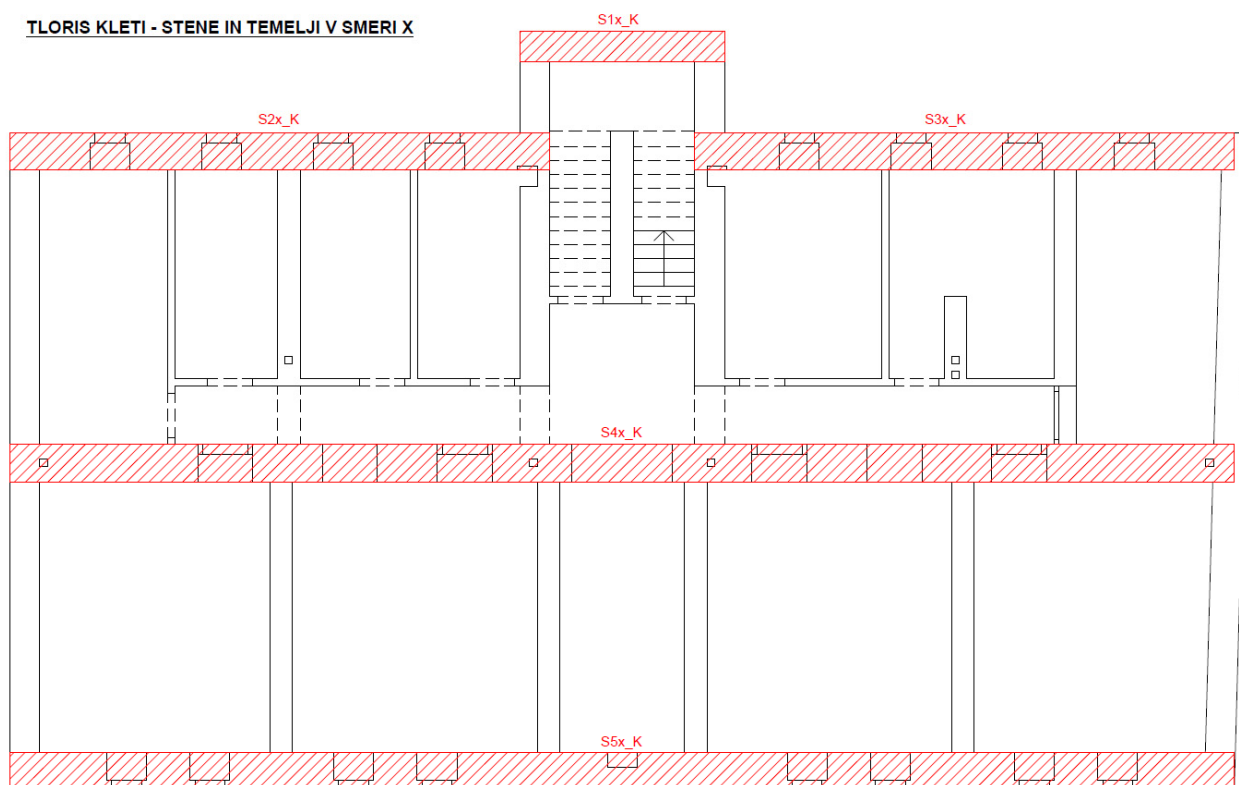
KONTROLA MEJNIH STANJ NOSILNIH STEN V SMERI Y NA NAVPIČNO OBTEŽBO

Stene v smeri osi Y:	MSN - MEJNO STANJE NOSILNOSTI					MSU - KARAKTERISTIČNA KOMBINACIJA VPLIVOV					MSU - NAVIDEZNO STALNA KOMBINACIJA VPLIVOV				
Oznaka stene:	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSN}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]	N_{Ed} [kN]	$\sigma_{d,MSU}$ [MPa]	$f_{d,MSN,MSU}$ [MPa]	N_{Rd} [kN]	Izk. [%]
S1y_P	2267,72	0,44	0,90	4193,28	54,1%	1664,20	0,32	0,90	4193,28	39,7%	1563,21	0,30	0,90	4193,28	37,3%
S2y_P	610,22	1,02	0,90	483,84	126,1%	445,60	0,74	0,90	483,84	92,1%	409,28	0,68	0,90	483,84	84,6%
S3y_P	493,43	0,49	0,90	806,40	61,2%	362,93	0,36	0,90	806,40	45,0%	345,52	0,35	0,90	806,40	42,8%
S4y_P	950,98	0,83	0,90	919,30	103,4%	699,06	0,61	0,90	919,30	76,0%	660,74	0,58	0,90	919,30	71,9%
S5y_P	343,28	0,61	0,90	451,58	76,0%	251,21	0,45	0,90	451,58	55,6%	233,96	0,42	0,90	451,58	51,8%
S6y_P	1245,65	0,46	0,90	2177,28	57,2%	912,14	0,34	0,90	2177,28	41,9%	850,07	0,31	0,90	2177,28	39,0%
S7y_P	483,70	0,48	0,90	806,40	60,0%	355,77	0,36	0,90	806,40	44,1%	338,73	0,34	0,90	806,40	42,0%
S8y_P	1004,46	0,88	0,90	919,30	109,3%	738,36	0,65	0,90	919,30	80,3%	698,20	0,61	0,90	919,30	75,9%
S9y_P	362,22	0,65	0,90	451,58	80,2%	265,05	0,47	0,90	451,58	58,7%	246,71	0,44	0,90	451,58	54,6%
S10y_P	744,84	0,28	0,90	2177,28	34,2%	544,77	0,20	0,90	2177,28	25,0%	503,09	0,19	0,90	2177,28	23,1%
S11y_P	553,10	0,92	0,90	483,84	114,3%	403,95	0,67	0,90	483,84	83,5%	371,21	0,62	0,90	483,84	76,7%
S12y_P	2174,61	0,42	0,90	4193,28	51,9%	1595,79	0,31	0,90	4193,28	38,1%	1498,10	0,29	0,90	4193,28	35,7%

5.12 KONTROLA TLAČNIH NAPETOSTI NA NIVOJU TEMELJEV V KONTROLNEM NIVOJU 3 (K)

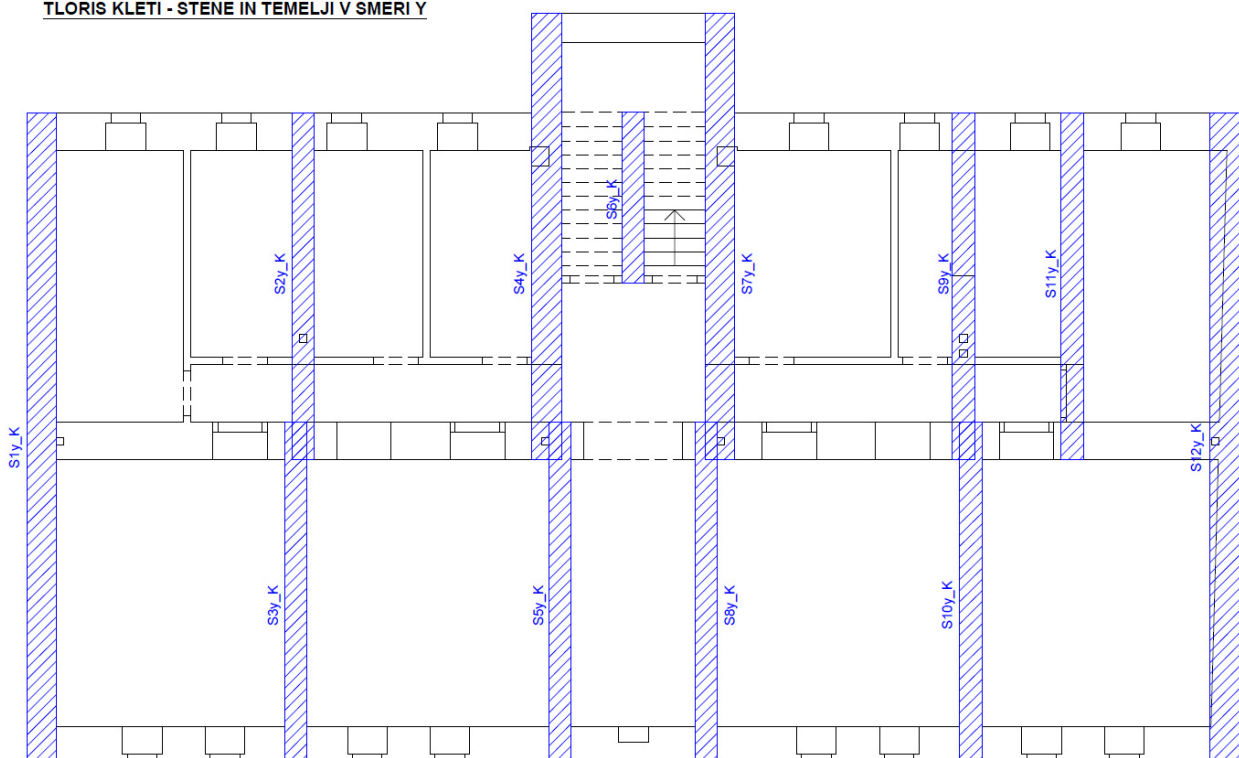
5.12.1 DISPOZICIJA STEN IN TEMELJEV V SMERI X V KLETI

TLORIS KLETI - STENE IN TEMELJI V SMERI X



5.12.2 DISPOZICIJA STEN IN TEMELJEV V SMERI Y V KLETI

TLORIS KLETI - STENE IN TEMELJI V SMERI Y



5.12.3 GEOMETRIJSKI PODATKI O NOSILNIH STENAH IN TEMELJIH V KLETI

GEOMETRIJA STEN V SMERI X

Stene v smeri osi X:

Oznaka stene:	Material	b _{stene} [m]	b _{temelja} [m]
S1x_K	kamen/opeka	0,60	0,75
S2x_K	kamen/opeka	0,75	0,90
S3x_K	kamen/opeka	0,75	0,90
S4x_K	kamen/opeka	0,75	0,90
S5x_K	kamen/opeka	0,75	0,90

GEOMETRIJA STEN V SMERI Y

Stene v smeri osi Y:

Oznaka stene:	Material	b _{stene} [m]	b _{temelja} [m]
S1y_K	kamen/opeka	0,60	0,75
S2y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S3y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S4y_K	kamen/opeka	0,60	0,75
S5y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S6y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S7y_K	kamen/opeka	0,60	0,75
S8y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S9y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S10y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S11y_K	kamen/opeka	0,45	0,60
S12y_K	kamen/opeka	0,60	0,75

5.12.5 KONTROLA TLAČNIH NAPETOSTI V MEJNIH STANJIH MSN IN MSU V KONTROLNEM NIVOJU 3 (K)

KONTROLA MEJNIH STANJ NOSILNIH STEN V SMERI X NA NAVPIČNO OBTEŽBO

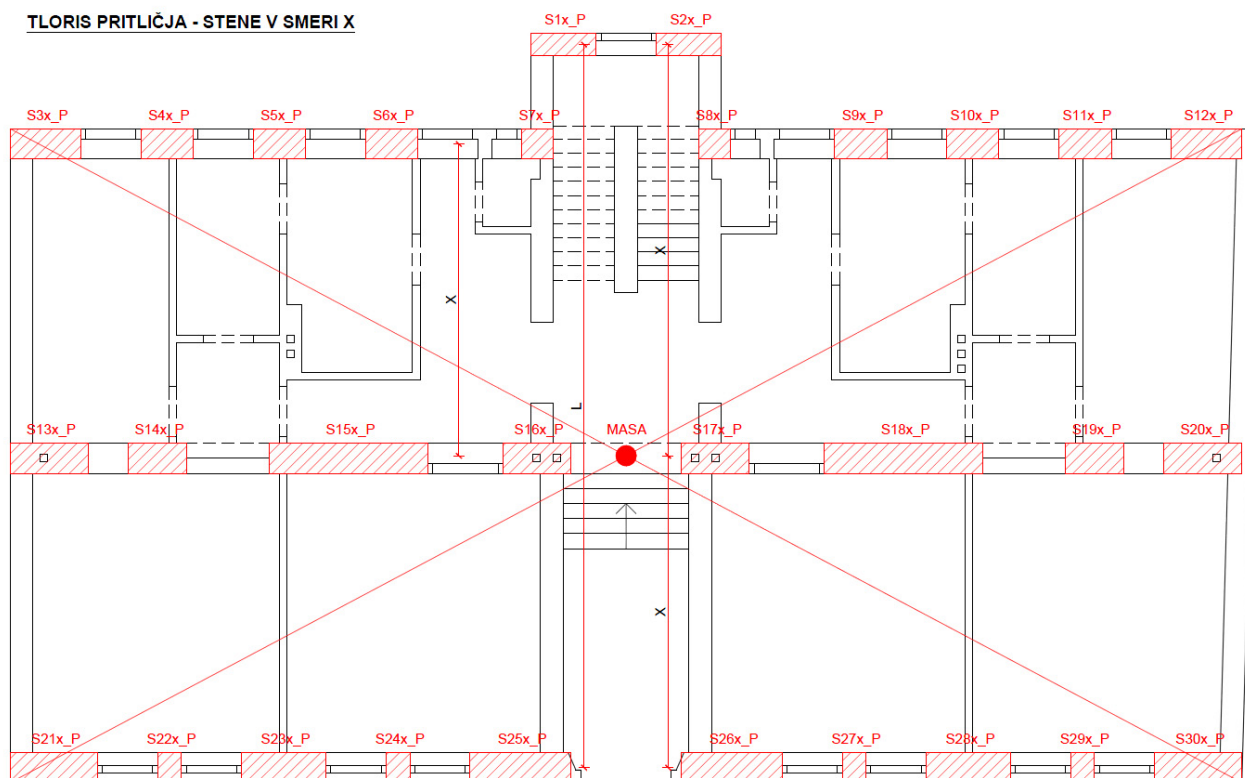
Stene v smeri osi X:	MSN - MEJNO STANJE NOSILNOSTI					MSU - KARAKTERISTIČNA KOMBINACIJA VPLIVOV					MSU - NAVIDEZNO STALNA KOMBINACIJA VPLIVOV				
Oznaka stene:	R_{Ed} [kN/m]	$\sigma_{d,MSN,stena}$ [kPa]	$\sigma_{d,MSN,temelj}$ [kPa]	$\sigma_{dop,MSN}$ [kPa]	Izk. [%]	R_{Ed} [kN/m]	$\sigma_{d,MSU,stena}$ [kPa]	$\sigma_{d,MSU,temelj}$ [kPa]	$\sigma_{dop,MSU}$ [kPa]	Izk. [%]	R_{Ed} [kN/m]	$\sigma_{d,MSU,stena}$ [kPa]	$\sigma_{d,MSU,temelj}$ [kPa]	$\sigma_{dop,MSU}$ [kPa]	Izk. [%]
S1x_K	300,53	500,88	400,71	490,00	81,8%	221,31	368,85	295,08	350,00	84,3%	212,78	354,63	283,71	350,00	81,1%
S2x_K	294,41	392,55	327,12	490,00	66,8%	216,51	288,68	240,57	350,00	68,7%	206,38	275,17	229,31	350,00	65,5%
S3x_K	278,33	371,11	309,26	490,00	63,1%	204,71	272,95	227,46	350,00	65,0%	195,22	260,29	216,91	350,00	62,0%
S4x_K	263,50	351,33	292,78	490,00	59,8%	193,34	257,79	214,82	350,00	61,4%	182,89	243,85	203,21	350,00	58,1%
S5x_K	263,17	350,89	292,41	490,00	59,7%	193,16	257,55	214,62	350,00	61,3%	181,74	242,32	201,93	350,00	57,7%

KONTROLA MEJNIH STANJ NOSILNIH STEN V SMERI Y NA NAVPIČNO OBTEŽBO

Stene v smeri osi Y:	MSN - MEJNO STANJE NOSILNOSTI					MSU - KARAKTERISTIČNA KOMBINACIJA VPLIVOV					MSU - NAVIDEZNO STALNA KOMBINACIJA VPLIVOV				
Oznaka stene:	R_{Ed} [kN/m]	$\sigma_{d,MSN,stena}$ [kPa]	$\sigma_{d,MSN,temelj}$ [kPa]	$\sigma_{dop,MSN}$ [kPa]	Izk. [%]	R_{Ed} [kN/m]	$\sigma_{d,MSU,stena}$ [kPa]	$\sigma_{d,MSU,temelj}$ [kPa]	$\sigma_{dop,MSU}$ [kPa]	Izk. [%]	R_{Ed} [kN/m]	$\sigma_{d,MSU,stena}$ [kPa]	$\sigma_{d,MSU,temelj}$ [kPa]	$\sigma_{dop,MSU}$ [kPa]	Izk. [%]
S1y_K	295,47	492,45	393,96	490,00	80,4%	217,18	361,97	289,57	350,00	82,7%	206,58	344,30	275,44	350,00	78,7%
S2y_K	219,02	486,71	365,03	490,00	74,5%	160,64	356,98	267,73	350,00	76,5%	151,56	336,80	252,60	350,00	72,2%
S3y_K	232,70	517,11	387,83	490,00	79,1%	170,67	379,27	284,45	350,00	81,3%	160,85	357,44	268,08	350,00	76,6%
S4y_K	266,83	444,72	355,77	490,00	72,6%	193,31	322,18	257,75	350,00	73,6%	187,66	312,77	250,21	350,00	71,5%
S5y_K	284,87	633,04	474,78	490,00	96,9%	209,11	464,69	348,52	350,00	99,6%	197,46	438,80	329,10	350,00	94,0%
S6y_K	95,93	213,18	159,88	490,00	32,6%	70,74	157,20	117,90	350,00	33,7%	68,82	152,93	114,70	350,00	32,8%
S7y_K	260,58	434,30	347,44	490,00	70,9%	191,71	319,52	255,61	350,00	73,0%	183,26	305,43	244,35	350,00	69,8%
S8y_K	266,39	591,98	443,98	490,00	90,6%	195,53	434,51	325,88	350,00	93,1%	184,72	410,49	307,87	350,00	88,0%
S9y_K	143,94	319,87	239,90	490,00	49,0%	105,35	234,11	175,58	350,00	50,2%	98,20	218,22	163,67	350,00	46,8%
S10y_K	228,87	508,60	381,45	490,00	77,8%	167,85	373,00	279,75	350,00	79,9%	158,17	351,49	263,62	350,00	75,3%
S11y_K	141,02	313,38	235,03	490,00	48,0%	103,55	230,11	172,58	350,00	49,3%	98,10	218,00	163,50	350,00	46,7%
S12y_K	282,03	470,05	376,04	490,00	76,7%	207,30	345,50	276,40	350,00	79,0%	197,21	328,68	262,95	350,00	75,1%

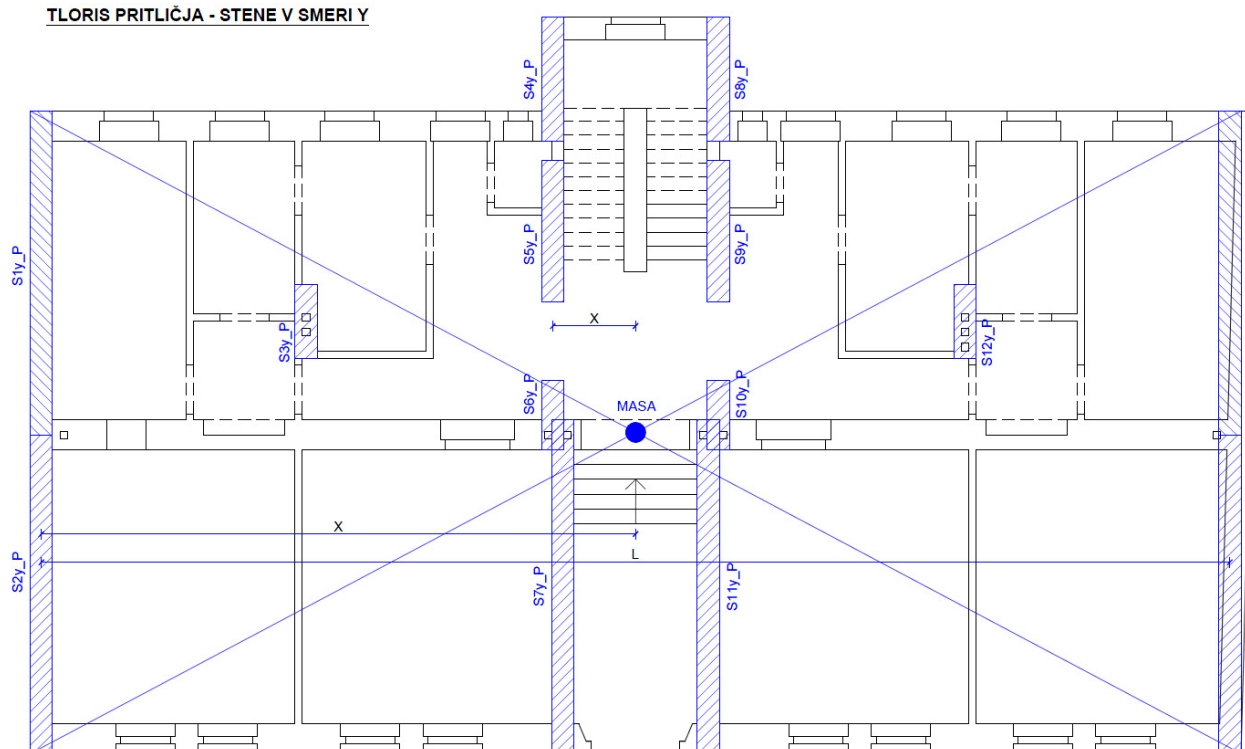
6.5.2 DISPOZICIJA UPOŠTEVANIH STRIŽNIH STEN V SMERI X V PRITLIČJU

TLORIS PRITLIČJA - STENE V SMERI X



6.5.3 DISPOZICIJA UPOŠTEVANIH STRIŽNIH STEN V SMERI Y V PRITLIČJU

TLORIS PRITLIČJA - STENE V SMERI Y



6.5.4 GEOMETRIJSKI PODATKI O STRIŽNIH STENAH V PRITLIČJU

GEOMETRIJA STEN V SMERI X

Stene v smeri osi X:

Naključna ekscentričnost mase

Oznaka stene:	Material	l [m]	t [m]	t _{eff} [m]	A _{w,eff} [m ²]	h [m]	h _{eff} [m]	h _{eff} / l	faktor α'	K _i [kN/m]	faktor b	faktor α	x _i [m]	L [m]	faktor δ
S1x_P	opeka	1,30	0,45	0,40	0,52	3,50	2,75	2,12	0,83	28628,04	1,50	0,5	8,175	14,375	1,34
S2x_P	opeka	1,30	0,45	0,40	0,52	3,50	2,75	2,12	0,83	28628,04	1,50	0,5	8,175	14,375	1,34
S3x_P	opeka	1,40	0,60	0,55	0,77	3,50	2,75	1,96	0,83	44226,80	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S4x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57	3,50	2,00	1,92	0,83	45688,55	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S5x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57	3,50	2,00	1,92	0,83	45688,55	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S6x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57	3,50	2,45	2,36	0,83	32961,95	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S7x_P	opeka	0,625	0,60	0,55	0,34	3,50	2,75	4,40	0,83	9452,75	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S8x_P	opeka	0,625	0,60	0,55	0,34	3,50	2,75	4,40	0,83	9452,75	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S9x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57	3,50	2,45	2,36	0,83	32961,95	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S10x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57	3,50	2,00	1,92	0,83	45688,55	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S11x_P	opeka	1,04	0,60	0,55	0,57	3,50	2,00	1,92	0,83	45688,55	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S12x_P	opeka	1,40	0,60	0,55	0,77	3,50	2,75	1,96	0,83	44226,80	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S13x_P	opeka	1,55	0,60	0,55	0,85	3,50	3,15	2,03	0,83	41947,25	1,50	0,5	0,05	14,375	1,00
S14x_P	opeka	1,16	0,60	0,55	0,64	3,50	2,80	2,41	0,83	31620,25	1,50	0,5	0,05	14,375	1,00
S15x_P	opeka	3,15	0,60	0,55	1,73	3,50	2,80	0,89	0,83	124579,52	1,19	0,5	0,05	14,375	1,00
S16x_P	opeka	1,35	0,60	0,55	0,74	3,50	3,15	2,33	0,83	33500,14	1,50	0,5	0,05	14,375	1,00
S17x_P	opeka	1,35	0,60	0,55	0,74	3,50	3,15	2,33	0,83	33500,14	1,50	0,5	0,05	14,375	1,00
S18x_P	opeka	3,15	0,60	0,55	1,73	3,50	2,80	0,89	0,83	124579,52	1,19	0,5	0,05	14,375	1,00
S19x_P	opeka	1,16	0,60	0,55	0,64	3,50	2,80	2,41	0,83	31620,25	1,50	0,5	0,05	14,375	1,00
S20x_P	opeka	1,55	0,60	0,55	0,85	3,50	3,15	2,03	0,83	41947,25	1,50	0,5	0,05	14,375	1,00
S21x_P	opeka	1,735	0,60	0,55	0,95	3,50	2,75	1,59	0,83	60532,60	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S22x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26	3,50	2,00	4,26	0,83	10203,79	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S23x_P	opeka	1,68	0,60	0,55	0,92	3,50	2,00	1,19	0,83	88074,70	1,35	0,5	6,20	14,375	1,26
S24x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26	3,50	2,00	4,26	0,83	10203,79	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S25x_P	opeka	2,00	0,60	0,55	1,10	3,50	2,75	1,38	0,83	73313,28	1,44	0,5	6,20	14,375	1,26
S26x_P	opeka	2,00	0,60	0,55	1,10	3,50	2,75	1,38	0,83	73313,28	1,44	0,5	6,20	14,375	1,26
S27x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26	3,50	2,00	4,26	0,83	10203,79	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S28x_P	opeka	1,68	0,60	0,55	0,92	3,50	2,00	1,19	0,83	88074,70	1,35	0,5	6,20	14,375	1,26
S29x_P	opeka	0,47	0,60	0,55	0,26	3,50	2,00	4,26	0,83	10203,79	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26
S30x_P	opeka	1,735	0,60	0,55	0,95	3,50	2,75	1,59	0,83	60532,60	1,50	0,5	6,20	14,375	1,26

21,62

1361243,91

GEOMETRIJA STEN V SMERI Y

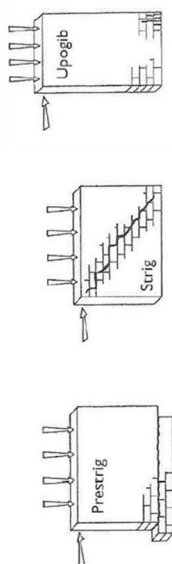
Naključna ekscentričnost mase

Oznaka stene:	Material	l [m]	t [m]	t _{eff} [m]	A _{w,eff} [m ²]	h [m]	h _{eff} [m]	h _{eff} / l	faktor α'	K _i [kN/m]	faktor b	faktor α	x _i [m]	L [m]	faktor δ
S1y_P	opeka	6,55	0,45	0,40	2,62	3,50	3,50	0,53	0,83	157848,40	1,10	0,5	12,035	24,070	1,30
S2y_P	opeka	6,45	0,45	0,40	2,58	3,50	3,50	0,54	0,83	155308,58	1,10	0,5	12,035	24,070	1,30
S3y_P	opeka	1,50	0,45	0,40	0,60	3,50	3,50	2,33	0,83	24363,74	1,50	0,5	6,675	24,070	1,17
S4y_P	opeka	2,50	0,45	0,40	1,00	3,50	3,50	1,40	0,83	52072,22	1,45	0,5	1,675	24,070	1,04
S5y_P	opeka	2,85	0,45	0,40	1,14	3,50	3,15	1,11	0,83	70156,12	1,30	0,5	1,675	24,070	1,04
S6y_P	opeka	1,40	0,45	0,40	0,56	3,50	3,15	2,25	0,83	25891,01	1,50	0,5	1,675	24,070	1,04
S7y_P	opeka	6,75	0,45	0,40	2,70	3,50	3,50	0,52	0,83	162922,84	1,10	0,5	1,475	24,070	1,04
S8y_P	opeka	2,50	0,45	0,40	1,00	3,50	3,50	1,40	0,83	52072,22	1,45	0,5	1,675	24,070	1,04
S9y_P	opeka	2,85	0,45	0,40	1,14	3,50	3,15	1,11	0,83	70156,12	1,30	0,5	1,675	24,070	1,04
S10y_P	opeka	1,40	0,45	0,40	0,56	3,50	3,15	2,25	0,83	25891,01	1,50	0,5	1,675	24,070	1,04
S11y_P	opeka	6,75	0,45	0,40	2,70	3,50	3,50	0,52	0,83	162922,84	1,10	0,5	1,475	24,070	1,04
S12y_P	opeka	1,50	0,45	0,40	0,60	3,50	3,50	2,33	0,83	24363,74	1,50	0,5	6,675	24,070	1,17
S13y_P	opeka	6,55	0,45	0,40	2,62	3,50	3,50	0,53	0,83	157848,40	1,10	0,5	12,035	24,070	1,30
S14y_P	opeka	6,45	0,45	0,40	2,58	3,50	3,50	0,54	0,83	155308,58	1,10	0,5	12,035	24,070	1,30

22,40

1297125,84

6.5.7 KONTROLA NOSILNIH STEN V X IN Y SMERI V PRITILČJU NA POTRESNO OBEŽBO



Opm.: Naključna ekscentričnost mase ni upoštevana

KONTROLA NOSILNIH STEN V SMERI X NA POTRESNO OBEŽBO

Smer X:	POTRES - OBREMENITVE			ODPORNOST NA ZDRS			ODPORNOST NA DIAG. RAZPOKE			UPOGIBNA ODPORNOST			ZDRS UPOŠTEVAMO			ZDRSA NE UPOŠTEVAMO		
	Oznaka stene:	N_{dE} [kN]	q_{dE} [MPa]	F_{dE} [kN]	F_{dE} [MPa]	R_{dE} [kN]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]
S1x_P		199,65	0,38	122,88	0,13	31,95	384,6%	26,0%		56,32	216,2%	45,6%	31,95	384,6%	26,0%	56,32	216,2%	45,6%
S2x_P		193,51	0,37	122,88	0,12	31,09	356,3%	25,3%		55,72	220,5%	45,3%	31,09	356,3%	25,3%	55,72	220,5%	45,3%
S3x_P		290,45	0,38	189,83	0,13	48,95	387,8%	25,8%		88,28	212,6%	47,0%	48,95	387,8%	25,8%	87,03	218,1%	45,6%
S4x_P		305,42	0,53	198,10	0,16	49,93	302,7%	25,5%		69,74	281,2%	35,6%	49,93	302,7%	25,5%	69,74	281,2%	35,6%
S5x_P		371,74	0,65	198,10	0,18	59,45	329,9%	30,3%		61,34	319,7%	31,3%	59,45	329,9%	30,3%	61,34	319,7%	31,3%
S6x_P		325,50	0,57	141,48	0,16	46,32	305,4%	32,7%		55,58	254,6%	39,3%	46,32	305,4%	32,7%	55,58	254,6%	39,3%
S7x_P		81,60	0,24	40,57	0,10	7,83	516,3%	19,3%		13,92	291,4%	34,9%	7,83	516,3%	19,3%	13,92	291,4%	34,9%
S8x_P		82,59	0,24	40,57	0,10	7,92	512,6%	19,5%		14,03	289,1%	34,6%	7,92	512,6%	19,5%	14,03	289,1%	34,6%
S9x_P		308,82	0,54	141,48	0,17	44,18	320,2%	31,2%		56,75	249,3%	40,1%	44,18	320,2%	31,2%	56,75	249,3%	40,1%
S10x_P		338,38	0,59	198,10	0,17	54,67	358,7%	27,9%		66,82	294,4%	34,0%	54,67	358,7%	27,9%	66,82	294,4%	34,0%
S11x_P		394,19	0,69	198,10	0,19	62,65	313,0%	31,9%		58,60	346,5%	28,9%	62,65	313,0%	31,9%	58,60	346,5%	28,9%
S12x_P		286,19	0,38	189,83	0,13	49,79	381,3%	26,2%		89,88	211,2%	47,5%	49,79	381,3%	26,2%	89,88	211,2%	47,5%
S13x_P		288,64	0,34	180,04	0,12	48,40	372,0%	26,9%		91,66	198,4%	50,9%	48,40	372,0%	26,9%	91,66	198,4%	50,9%
S14x_P		320,47	0,50	135,72	0,15	45,44	298,7%	33,5%		62,71	216,4%	46,2%	45,44	298,7%	33,5%	62,71	216,4%	46,2%
S15x_P		854,52	0,49	534,72	0,15	214,17	249,7%	40,1%		463,27	115,4%	86,6%	214,17	249,7%	40,1%	214,17	249,7%	40,1%
S16x_P		387,89	0,52	143,79	0,15	56,04	256,6%	39,0%		75,02	191,7%	52,2%	56,04	256,6%	39,0%	75,02	191,7%	52,2%
S17x_P		428,78	0,58	143,79	0,17	61,32	334,5%	42,6%		72,28	168,9%	50,3%	61,32	334,5%	42,6%	72,28	168,9%	50,3%
S18x_P		847,11	0,49	534,72	0,15	212,66	251,4%	39,8%		463,53	115,4%	86,7%	212,66	251,4%	39,8%	212,66	251,4%	39,8%
S19x_P		373,67	0,59	135,72	0,17	52,16	260,2%	38,4%		99,57	227,8%	43,9%	52,16	260,2%	38,4%	99,57	227,8%	43,9%
S20x_P		288,88	0,34	180,04	0,12	48,29	372,9%	26,8%		91,55	196,7%	50,8%	48,29	372,9%	26,8%	91,55	196,7%	50,8%
S21x_P		313,80	0,33	259,82	0,12	61,97	419,3%	23,9%		101,79	255,3%	39,2%	61,97	419,3%	23,9%	101,79	255,3%	39,2%
S22x_P		118,70	0,46	43,80	0,14	11,13	393,6%	25,4%		14,44	303,3%	33,0%	11,13	393,3%	33,0%	14,44	303,3%	33,0%
S23x_P		589,68	0,62	378,03	0,17	119,87	316,4%	31,7%		119,87	315,4%	31,7%	119,87	315,4%	31,7%	119,87	315,4%	31,7%
S24x_P		162,49	0,63	43,80	0,18	14,91	245,7%	34,1%		12,97	337,6%	29,6%	12,97	337,6%	29,6%	12,97	337,6%	29,6%
S25x_P		486,24	0,42	314,67	0,13	96,20	327,1%	30,6%		96,20	327,1%	30,6%	96,20	327,1%	30,6%	96,20	327,1%	30,6%
S26x_P		501,38	0,46	314,67	0,14	102,27	307,7%	32,5%		102,27	307,7%	32,5%	102,27	307,7%	32,5%	102,27	307,7%	32,5%
S27x_P		166,88	0,65	43,80	0,18	15,29	286,4%	34,9%		12,62	347,0%	28,8%	12,62	347,0%	28,8%	12,62	347,0%	28,8%
S28x_P		572,95	0,62	378,03	0,17	120,46	313,8%	31,9%		144,94	260,8%	38,3%	120,46	313,8%	31,9%	144,94	260,8%	38,3%
S29x_P		118,19	0,46	43,80	0,14	11,08	395,2%	25,3%		14,44	303,4%	33,0%	11,08	395,2%	25,3%	14,44	303,4%	33,0%
S30x_P		316,39	0,33	259,82	0,12	62,40	416,4%	24,0%		62,40	416,4%	24,0%	62,40	416,4%	24,0%	62,40	416,4%	24,0%
Skupaj:										1838,10	317,9%	31,5%	1838,10	317,9%	31,5%	2510,83	232,7%	43,0%

Opm.: Naključna ekscentričnost mase ni upoštevana

KONTROLA NOSILNIH STEN V SMERI Y NA POTRESNO OBEŽBO

Smer Y:	POTRES - OBREMENITVE			ODPORNOST NA ZDRS			ODPORNOST NA DIAG. RAZPOKE			UPOGIBNA ODPORNOST			ZDRS UPOŠTEVAMO			ZDRSA NE UPOŠTEVAMO		
	Oznaka stene:	N_{dE} [kN]	q_{dE} [MPa]	F_{dE} [kN]	F_{dE} [MPa]	R_{dE} [kN]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]	R_{dE} [kN]	Izk. [%]	Varn. [%]
S1y_P		799,93	0,31	711,00	0,11	275,71	257,9%	38,8%		368,53	192,4%	52,0%	275,71	257,9%	38,8%	368,53	192,4%	52,0%
S2y_P		745,47	0,29	699,56	0,11	259,53	269,5%	37,1%		355,75	196,6%	50,9%	259,53	269,5%	37,1%	355,75	196,6%	50,9%
S3y_P		388,92	0,68	109,74	0,18	56,27	195,0%	51,3%		51,57	212,8%	47,0%	51,57	212,8%	47,0%	51,57	212,8%	47,0%
S4y_P		342,46	0,34	234,55	0,12	72,45	323,7%	30,9%		72,45	323,7%	30,9%	72,45	323,7%	30,9%	72,45	323,7%	30,9%
S5y_P		655,21	0,57	316,01	0,16	144,53	218,6%	45,7%		144,53	218,6%	45,7%	144,53	218,6%	45,7%	144,53	218,6%	45,7%
S6y_P		229,96	0,41	116,62	0,13	34,99	333,3%	30,0%		34,99	333,3%	30,0%	34,99	333,3%	30,0%	34,99	333,3%	30,0%
S7y_P		838,07	0,31	733,86	0,11	290,66	252,5%	39,6%		290,66	252,5%	39,6%	290,66	252,5%	39,6%	290,66	252,5%	39,6%
S8y_P		335,04	0,34	234,55	0,12	71,15	329,7%	30,3%		71,15	329,7%	30,3%	71,15	329,7%	30,3%	71,15	329,7%	30,3%
S9y_P		682,91	0,61	316,01	0,17	151,54	208,5%	48,0%		151,54	208,5%	48,0%	151,54	208,5%	48,0%	151,54	208,5%	48,0%
S10y_P		242,55	0,43	116,62	0,09	36,68	316,0%	31,4%		36,68	316,0%	31,4%	36,68	316,0%	31,4%	36,68	316,0%	31,4%
S11y_P		494,62	0,18	733,86	0,17	116,62	235,4%	27,5%		116,62	235,4%	27,5%	116,62	235,4%	27,5%	116,62	235,4%	27,5%
S12y_P		382,05	0,60	109,74	0,17	51,55	212,9%	47,1%		51,55	212,9%	47,1%	51,55	212,9%	47,1%	51,55	212,9%	47,1%
S13y_P		750,64	0,29	711,00	0,11	263,50	269,8%	37,1%		263,50	269,8%	37,1%	263,50	269,8%	37,1%	263,50	269,8%	37,1%
S14y_P		729,74	0,28	699,56	0,11	255,63	273,7%	36,5%		255,63	273,7%	36,5%	255,63	273,7%	36,5%	255,63	273,7%	36,5%
Skupaj:										2161,04	270,3%	37,0%	2161,04	270,3%	37,0%	2943,34	198,5%	50,4%

6.5.8 RAČUNSKE PREDPOSTAVKE ZA OCENO POTRESNE ODPORNOSTI KONSTRUKCIJE KOT CELOTE

- zidovi so med seboj povezani z vodoravnimi vezmi, ki opravljajo svojo funkcijo v projektnem potresnem stanju ter medetažne konstrukcije so v svoji ravnini toge, kar omogoča t.i. »etažni mehanizem«, ki pomeni enakost pomikov vseh nosilnih elementov (strižnih sten) ene etaže,
- stene so vpete na zgornjem in spodnjem robu v medetažno konstrukcijo ali v prekladni oziroma parapetni del zidu,
- stene prevzemajo navpično obtežbo tudi po prekoračitvi mejne deformacije, ko ti ne prevzemajo več vodoravne obtežbe,
- togost etaže je vsota togosti sten v obravnavani in pravokotni smeri,
- materialne karakteristike so povzete po laboratorijskih preiskavah,
- vpliv sosednjih objektov je zanemaren (bodisi ugoden ali neugoden vpliv). Predpostavljeno je, da je objekt samostojen in prenaša samo svojo gravitacijsko in potresno obtežbo, ki nanj odpade,
- vpliv dograjenega dvigalnega jaška je zanemaren (bodisi ugoden ali neugoden vpliv). Predpostavljeno je, da je objekt samostojen in prenaša samo svojo gravitacijsko in potresno obtežbo, ki nanj odpade,
- vpliv naključne torzije zaradi ekscentričnosti mase je zanemaren (zaradi simetričnosti pritlične etaže),
- vpliv prebojev, ki so bili naknadno izvedeni v nosilno konstrukcijo je zanemaren. Nekatere nove preboje smo lahko na terenskem ogledu evidentirali (niso upoštevani v izračunu), druge preboje pa svetujemo, da se evidentira v višjih nivojih obdelave projekta in izriše novo stanje objekte,
- vpliv porušitve v pritličju zaradi zdrsa je zanemaren (empirično ni tipičen porušni mehanizem za pritličje),
- delno vkopana klet je upoštevana kot toga.

6.5.9 POTRESNA ODPORNOST KONSTRUKCIJE KOT CELOTE

Potresno odpornost konstrukcije izrazimo ločeno za X in Y smer. Preverjen je pogoj $SRC_d \geq BSC_d$ za nosilne stene v pritličju, pri izračunih je zanemaren vpliv naključne torzije zaradi ekscentričnosti mase ter zanemarena možnost pojava porušitve zaradi zdrsa.

Smer	SRC_d	BSC_d	Varnost proti porušitvi
X	$SRC_{d,x} = \frac{R_{d,x}}{W_{tot}} = \frac{2510,83 \text{ kN}}{19500 \text{ kN}} = 0,129$	$BSC_{d,x} = \frac{F_b}{W_{tot}} = \frac{5842,69 \text{ kN}}{19500 \text{ kN}} = 0,300$	$F_x = \frac{SRC_{d,x}}{BSC_{d,x}} = \frac{0,129}{0,300} = 0,430 = 43,0 \%$
Y	$SRC_{d,y} = \frac{R_{d,y}}{W_{tot}} = \frac{2943,34 \text{ kN}}{19500 \text{ kN}} = 0,151$	$BSC_{d,y} = \frac{F_b}{W_{tot}} = \frac{5842,69 \text{ kN}}{19500 \text{ kN}} = 0,300$	$F_y = \frac{SRC_{d,y}}{BSC_{d,y}} = \frac{0,151}{0,300} = 0,503 = 50,3 \%$

Konstrukcija ni sposobna prevzeti projektnih potresnih vplivov v nobeni od obravnavanih smeri.