

1 SPLOŠNO

1.1 Uvod

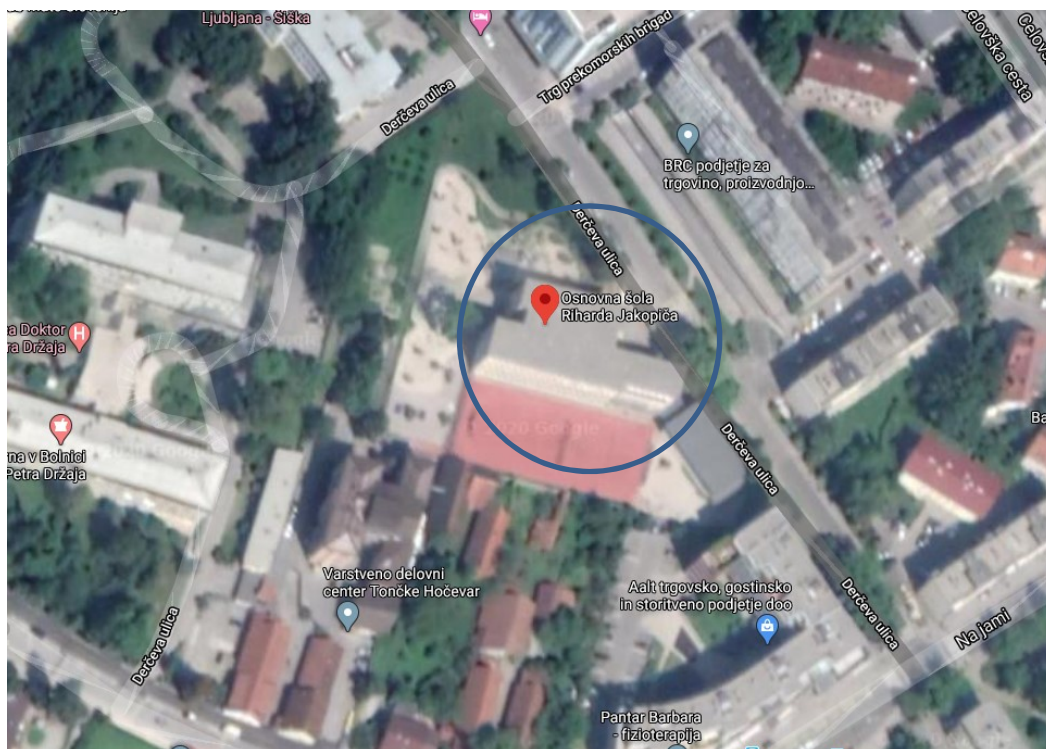
Investitor namerava v okviru energetske sanacije izvesti delno prenovo, rekonstrukcijo in potresno utrditev celotnega objekta, kot to zahtevajo predpisi in zakonodaja za objekte javnega pomena. Z namenom ugotovitve stanja objekta, predvsem pa nosilne konstrukcije objekta, so bila izdelana naslednja poročila in mnenja:

- poročilo o pregledu, preiskavah in stanju OŠ Riharda Jakopiča s smernicami za prenovo (GRADB-ART, oktober 2003),
- poročilo o pregledu zidov, sten in stebrov v objektu OŠ Riharda Jakopiča v Ljubljani ter laboratorijskih preiskavah vzorcev betona (ZAG, maj 2004) in
- strokovno mnenje o potresni odpornosti konstrukcije objekta s predlogi za potresno utrditev (Projecta, januar 2018).

Pomemben podatek je tudi to, da je šolsko poslopje delo arhitekta E. Navinška in je arhitektura avtorsko zaščitena. Zato so bili za potresno sanacijo izbrani takšni posegi, ki v arhitekturno oblikovanje zgradbe minimalno posegajo.

1.2 Lokacija objekta

Zgradba se nahaja na Derčevi ulici 2 v Spodnji Šiški v Ljubljani na nadmorski višini ≈ 300 mm.



Situacija in pogled iz zraka

1.3 Dimenzije in konstrukcijska zasnova obstoječega objekta

Osnovna šola Riharda Jakopiča v Ljubljani je bila zgrajena leta 1963. O zgradbi je za potrebe predhodno navedenih poročil bila na razpolago originalna projektna dokumentacija iz leta 1963, ki

pa se je v teh letih »izgubila« in je pri sedanjem projektiranju potresne sanacije nismo imeli na razpolago. Prejeli pa smo arhitekturni posnetek šole v elektronski obliki.

Šolsko poslopje je 4 etažna nepodkletena zgradba. Je nepravilne podolgovate tlorisne odlike z dimenzijami cca. 41,60 x 24,50 m. V vsakem nadstropju se nahaja po 5 učilnic, v pritličju pa še kuhinja z jedilnico, v prvem nadstropju zbornica in upravni prostori, v drugem fizikalni in kemijski predavalnici s kabineti ter v tretjem nadstropju učilnici za likovno in glasbeno vzgojo s kabineti. V 2. nadstropju je neizkoriščen zračni prostor, v 3. pa sta še dodatni 2 učilnici, ki sta prav bili prav tako urejeni kasneje, saj jih ni v originalni tehnični dokumentaciji. To sta tudi edina večja konstruktivna posega, ki smo ju v času pregleda zasledili na zgradbi.

Nosilna konstrukcija objekta je kombinacija armiranobetonskih okvirjev in opečnih zidov, v pritličju pa dodatno togost v vzdolžni smeri zagotavljajo še betonske stene ob obeh straneh avle. Z vidika potresne varnosti je neugodna nesimetričnost tlorisa, ki lahko v primeru potresa povzroči še dodatne torzijske obremenitve v nosilnih zidovih. Zgradba v sedanjem stanju ne kaže večjih poškodb in je dobro vzdrževana.

1.3.1 Temelji in temeljna tla

Kot je razvidno iz projektne dokumentacije, je objekt temeljen na betonskih temeljih, kar je potrdila tudi sonda ob temelju. Globina temeljenja ni povsod enaka. Tako na podkletenem delu zgradbe temelji segajo še približno 1,0 m pod nivojem tlaka kleti, na nepodkletenem delu zgradbe pa so temelji globoki od 1,5 do 1,7 m. Sestava zemljin v sondažnem izkopu je naslednja: vrhnja, približno 20 cm debela plast humusa, ki ji sledi 30 cm glinastega proda, nižje pa se začne gost, dobro granuliran savski prod. Temeljna tla so dobra, tako da ocenjujemo nosilnost temeljnih tal na okoli 300 kN/m².

Talna voda v območju temeljev ni prisotna in se pojavlja na večjih globinah.

Pasovni temelji so na začetku približno enake debeline kot pritlični zidovi, z globino pa se širijo in so pri dnu široki vsaj 1,6 m. Glede na stanje poslopja pri ogledu ocenjujemo, da temeljenje ni problematično. Napetosti v temeljih in temeljnih tleh se glede na že izvršeno konsolidacijo temeljnih tal lahko povečajo do 10 % brez kakršnih koli dodatnih razširitev temeljev.

1.3.2 Zidovi

Nosilno zidovje v pritličju in nadstropjih je opečno, zidano v podaljšani apneni malti z zidaki normalnega formata. Debeline nosilnih sten so dokaj različne in se gibljejo med 24 (notranje stene) in 36 cm (zunanje stene). V pritličju so med notranjimi stebri prečnih armiranobetonskih okvirjev betonske stene, debeline 50 cm. Od drugega nadstropja dalje so zunanji zidovi ožji za širino opeke in tako njihova debelina znaša 24 cm.

Oceno trdnostnih karakteristik zidovja smo privzeli izkustveno:

Tlačna trdnost:	$f_c = 3,0 \text{ MPa}$
Natezna trdnost:	$f_t = 0,18 \text{ MPa}$
Modul elastičnosti:	$E = 4000 \text{ MPa}$
Strižni modul:	$G = 500 \text{ MPa}$
duktilnost:	$d_u = 1,5$

1.3.3 Stropne konstrukcije

Stropi so v vseh etažah rebričasti, sestavljeni iz vložkov z opečnimi votlaki (super stropovi). Konstrukcijska višina stropov je 35 cm, pri tem je tlačna plošča debela 5 cm. Srednja razpetina je 9,0 m. Nad srednjim poljem prve etaže je namesto rebričastega stropa masivna armiranobetonska plošča. Posnetki izdelave sond stropov so prikazani v prilogi. Obtežbe se prenašajo v prečni smeri na AB okvirje in nosilne zidove.

1.3.4 Streha

Streha objekta je v ravna, nosilna konstrukcija je enaka kot v ostalih etažah (super strop, debeline 35 cm).

1.4 Program objekta

Zgradba ostaja šolsko poslopje, ki se sanira/rekonstruira ter dodaja nov trakt na mestu stare telovadnice.

2 OPIS KONSTRUKCIJSKIH POSEGOV

2.1 Splošno

Na osnovi zaključkov predhodnih poročil in mnenj je šolsko poslopje potrebno protipotresno utrditi. Vezano na ostale aktivnosti pri prenovi poslopja, kot so energetska sanacija, arhitekturno prilagajanje novim potrebam šole in avtorsko zaščitena arhitektura smo prišli do spoznanja, da je najbolj optimalen način potresne utrditve poslopja z zamenjavo opečnih sten z novimi AB stenami, ki jih izdelamo praktično na mestih obstoječih opečnih. Tako nove AB stene vgradimo tako v vzdolžni kot v prečni smeri skozi vse etaže.

V okviru rekonstrukcije in sanacije obstoječega objekta so predvideni naslednji konstrukcijski posegi v objekt:

- porušitev prečnih opečnih sten v vseh nadstropjih in izvedba novih AB sten debeline 20 cm. Tem prečnim stenam je potrebno izdelati tudi primerne temelje. V južnem traktu so stene med učilnicami na istih mestih, kot so bile stare opečne, v severnem traktu pa se pozicija sten prilagaja novemu programu,
- vzdolžni steni sta dve in sicer med južnim traktom in hodnikom ter severnim traktom in hodnikom. Ti dve steni sta debeli 20 cm in sta grajeni le v nadstropjih, saj je v pritlični etaži na teh mestih že AB stena. Stene zato ne potrebujejo temeljev,
- dobro povezavo in kontakt med obstoječimi in novimi AB elementi se doseže z vgradnjo rebrastih sider, ki se jih vedno vgrajuje v obstoječe AB elemente. Sidra se vgrajujejo v predhodno izdelane vrtine z epoksidnim lepilom (kot npr.: Sika Anchorfix-2),
- glede na to, da se stene gradijo med obstoječim super stropom 30 + 5, se za potrebe betoniranja sten skozi nosilce izdelajo luknje s kronskim svedrom premera cca 12 cm na razdalji 1 m. Za dobro zabetoniranje sten se lahko uporablja samorazlivne betone trdnosti C30/37, to pa pomeni, da morajo biti uporabljeni primerni opaži,
- vse kontakte med starimi in novimi AB elementi je potrebno po izvedenem začetnem krčenju zainjektirati s cementno injekcijsko maso (kot npr.: Sika InjectoCem-190) ali epoksidno innjekcijsko maso (kot npr.: Sikadur-52 Injection).

Pri vseh rušitvah opečnih sten je potrebna pazljivost izvajalcev in začasno podpiranje obstoječih konstrukcij s podporjem.

3 ANALIZA ZUNANJIH VPLIVOV

3.1 Vpliv lastne teže konstrukcije

Specifične teže materialov, uporabljenih pri gradnji, so navedene v standardu SIST EN 1991-1-1. Lastna teža konstrukcije je določena ob upoštevanju specifičnih tež, navedenih spodaj:

Specifične teže materialov, uporabljenih za izračun lastne teže konstrukcije

material	γ [kN/m ³]
beton	23,0
armiran beton	25,0
jeklo	78,5
les (C 24, smreka II. kvalitete)	7,5

3.2 Vpliv stalne teže

V statičnem izračunu se upošteva dejanske obremenitve konstrukcije z oblogami tlakov, fasad, strehe in ostalih nenosilnih predelnih konstrukcij.

3.3 Vpliv koristne obtežbe

Nivo koristne obtežbe določa standard SIST EN 1991-1-1. Investitor se lahko odloči za večje obremenitve, vendar mora o tem pisno obvestiti projektanta gradbenih konstrukcij. Obremenitve, manjše od tistih, ki jih določa standard, niso dopustne. V preglednici so povzete koristne obremenitve glede na namen uporabe prostorov.

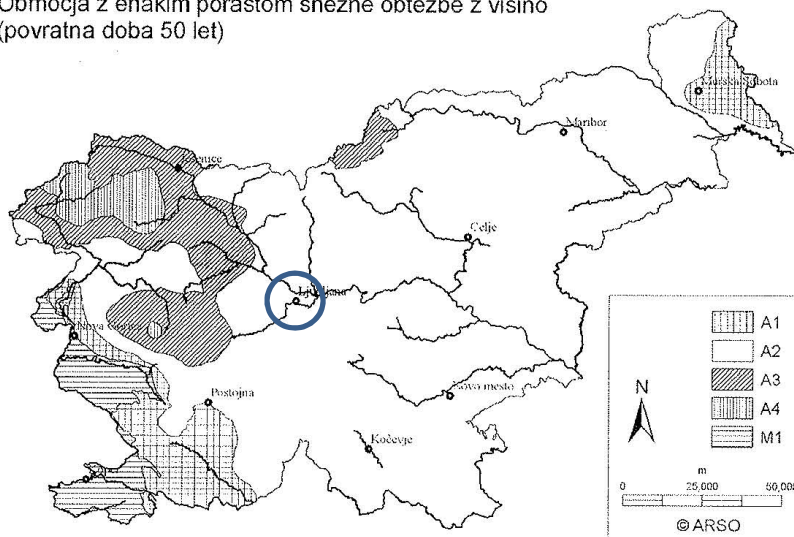
opis uporabe kategorij		q_{ka} [kN/m ²]	Q_k [kN]
Bivalni prostori (sobe, spalnice, kuhinje, sanitarije, balkoni,...)	A	2,5	2,0
Pisarne	B	3,0	4,5
Površine z mizami (restavracije, jedilnice, kavarne, čitalnice,...)	C1	3,0	4,0
Površine s pritrjenimi sedeži (dvorane, gledališča, predavalnice,...)	C2	4,0	4,0
Površine brez ovir za gibanje ljudi (razstavišča, avle, preddverja,...)	C3	5,0	4,0
Telesno kulturne dejavnosti (telovadnice, plesne dvorane, odri,...)	C4	5,0	7,0
Površine kjer lahko nastane gneča (dvorane, tribune, ploščadi,...)	C5	5,0	4,5
Trgovine (trgovine na drobno)	D1	4,0	4,0
Trgovine (veleblagovnice)	D2	5,0	7,0
Skladišča (kopičeno blago, knjige, dokumenti)	E1	7,5	7,0
Industrija	E2		
Površine za lahka vozila do 30,0 kN (garaže) parkirišča)	F	2,5	20,0
Površine za srednje težka vozila 30-160kN (dostava intervencija)	G	5	90,0

3.4 Vplivi snega

Po standardu SIST EN 1991-1-3 se stavba nahaja v coni A2 (Ljubljana), in sicer na 300 m nadmorske višine. Karakteristična obtežba snega na ravnih tleh znaša:

$$s_k = 1,293 [1 + (A/728)^2] = 1,13 \text{ kN/m}^2$$

Območja z enakim porastom snežne obtežbe z višino
(povratna doba 50 let)

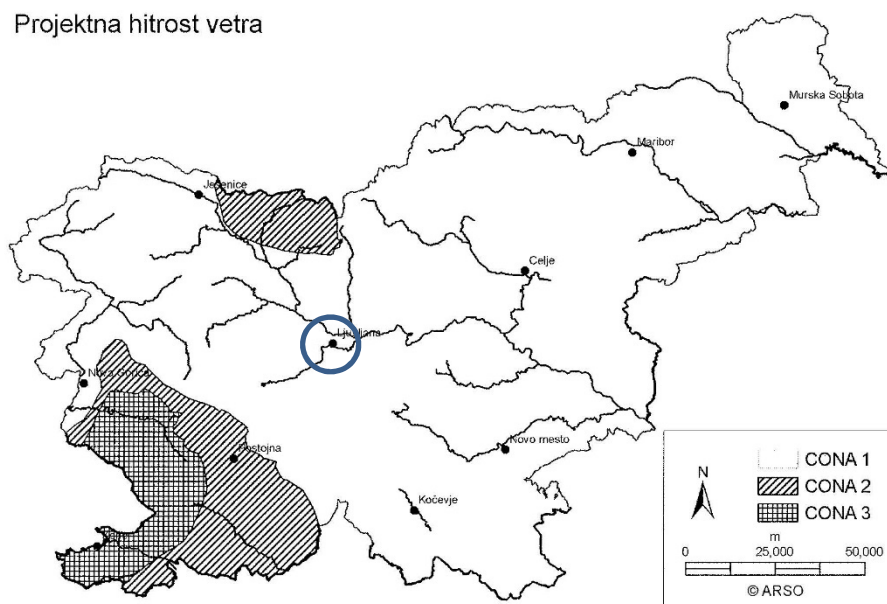


Cone za določitev obtežbe zaradi snega

3.5 Vplivi vetra

Po standardu SIST EN 1991-1-4 se stavba nahaja v coni 1 (Ljubljana), in sicer na 300 m nadmorske višine. Referenčna hitrost vetra znaša $v_{b,0} = 20 \text{ m/s}$.

Projektna hitrost vetra

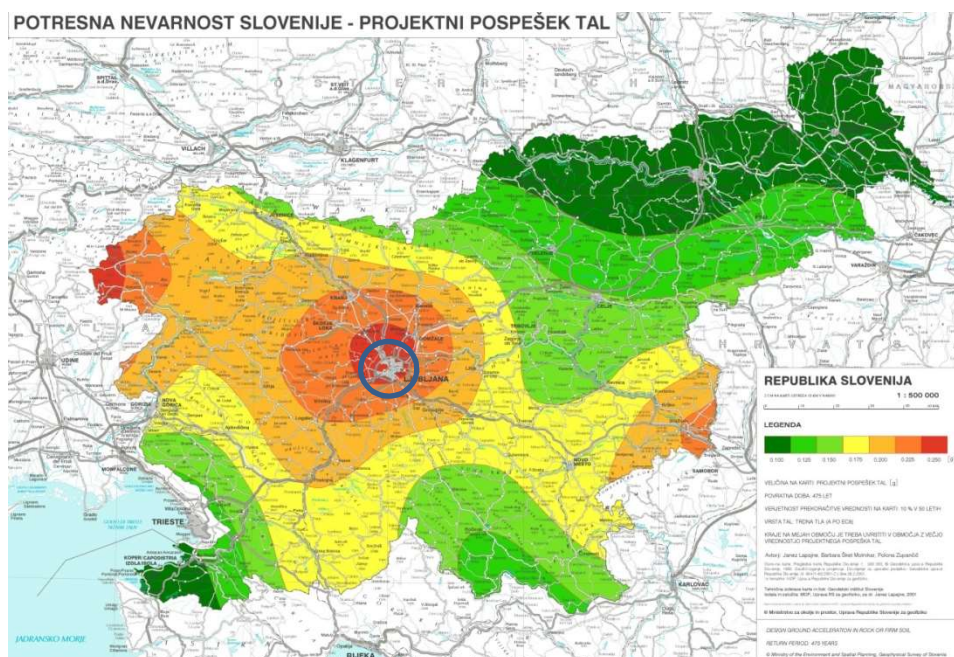


Cone za določitev obtežbe zaradi vetra

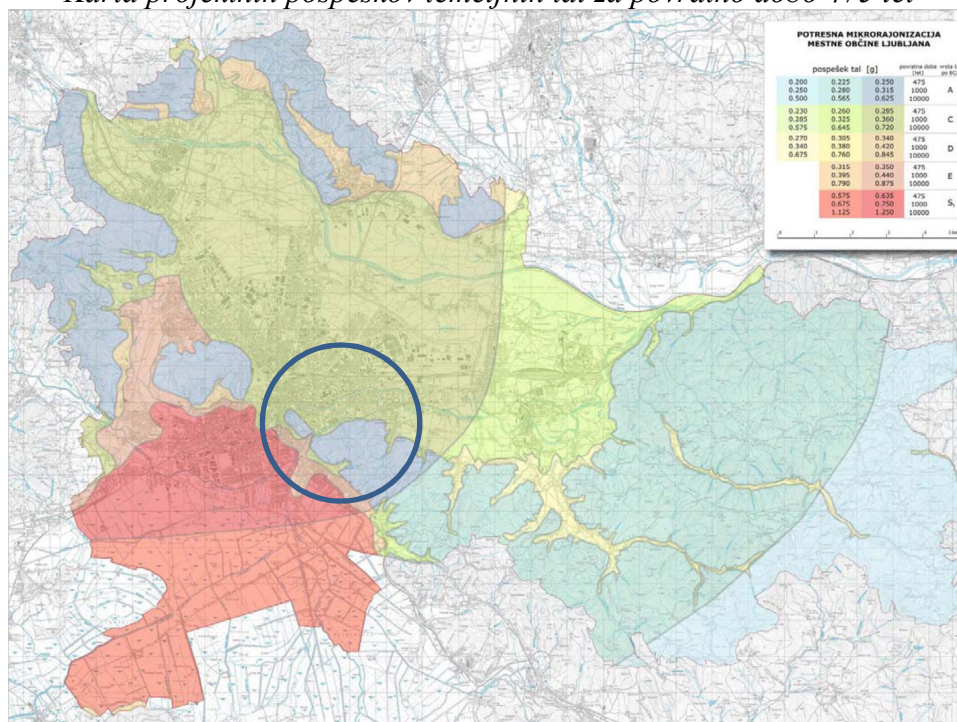
3.6 Potresni vplivi

Stavba se nahaja v Ljubljani. Tla na lokaciji glede na SIST EN 1998-1 razvrstimo v kategorijo C.
Projektni pospešek temeljnih tal tako znaša:

$$a_g = 0,285$$



Karta projektnih pospeškov temeljnih tal za povratno dobo 475 let



4 POMIKI IN POVESI

4.1 Vodoravni in etažni pomiki

Da se izognemo poškodbam nekonstrukcijskih elementov in opreme v stavbi, je treba omejiti etažne pomike. Po SIST EN 1990 A101 so etažni pomiki večnadstropnih stavb omejeni na največ $H_i/300$, kjer je H_i višina i -tega nadstropja. Celoten vodoraven pomik konstrukcije ne sme biti večji od $H/500$, kjer je H višina celotne stavbe.

Obema pogojema mora biti zadoščeno za karakteristično obtežno kombinacijo. Omejitve etažnih pomikov po SIST EN 1998-1 so povzete v spodnji preglednici.

Omejitve etažnih pomikov po SIST EN 1998-1

Vrsta stavbe	Največji dovoljen etažni pomik
Stavbe, ki imajo na konstrukcijo pritrjene nekonstrukcijske elemente iz krhkih materialov	$d_r \cdot v < 0,0050 H_i$
Stavbe z duktilnimi nekonstrukcijskimi elementi	$d_r \cdot v < 0,0075 H_i$
Stavbe, pri katerih so nekonstrukcijski elementi pritrjeni na konstrukcijo tako, da deformacije konstrukcije nanje ne vplivajo	$d_r \cdot v < 0,0100 H_i$

H_i ... višina i -tega nadstropja

4.2 Povesi

Omejitve povesov po SIST EN 1990 A101 so povzete v spodnji preglednici.

Del konstrukcije	Mejne vrednosti pri karakteristični kombinaciji vplivov	
	w_{max}	$w_2 + w_3$
Strehe nasploh	$L/200^*$	$L/250$
Pohodne strehe (ne le pri vzdrževanju)	$L/250$	$L/300$
Stropovi nasploh	$L/250$	$L/300$
Strehe in stropovi, ki nosijo krhke obloge in zelo toge predelne stene	$L/300$	$L/350$
Stropovi, ki podpirajo stebre, razen v primerih, če so ti upogibki izračunani pri celoviti analizi konstrukcije	$L/400$	$L/500$
*v primeru, da je w_{max} pomemben za videz konstrukcije	$L/250$	-

5 KOMBINACIJE VPLIVOV

Projektne obtežbene kombinacije za mejni stanji nosilnosti in uporabnosti so skupaj z ustreznimi varnostnimi in kombinacijskimi faktorji določene v SIST EN 1990. V nadaljevanju so $G_{k,j}$ in $Q_{k,i}$ karakteristične vrednosti stalne in koristne obtežbe, P je vpliv prednapetja A_d je nezgodni vpliv in A_{Ed} potresna obtežbe.

5.1 Mejno stanje nosilnosti

Če je smiselno, je treba preveriti naslednja mejna stanja nosilnosti: EQU, STR, GEO in FAT.

EQU: $E_{d,dst} \leq E_{d,stab} - \text{izguba statičnega ravnovesja}$

STR in GEO: $E_d \leq R_d - \text{notranja odpoved ali pretirana deformacija konstrukcije}$

5.2 Mejno stanje uporabnosti

$$E_d \leq C_d$$

5.3 Varnostni faktorji

Preglednica 5.1: Varnostni faktorji za obtežbo

<i>Stalna in začasna projektna stanja</i>		
neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,10
ugodna	$\gamma_{G,inf}$	0,90
<i>spremenljivi vplivi</i>		
neugodna	γ_O	1,50
ugodna	γ_O	0,00
<i>stalna in začasna projektna stanja</i>		
neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,35
ugodna	$\gamma_{G,inf}$	1,00
<i>spremenljivi vplivi</i>		
neugodna	γ_O	1,50
ugodna	γ_O	0,00
<i>stalna in začasna projektna stanja</i>		
neugodna	$\gamma_{G,sup}$	1,00
ugodna	$\gamma_{G,inf}$	1,00
<i>spremenljivi vplivi</i>		
neugodna	γ_O	1,30
ugodna	γ_O	0,00

5.4 Kombinacijski faktorji

Preglednica 5.2: Kombinacijski faktorji za stavbe

vpliv	ψ_0	ψ_1	ψ_2
kategorija A: stanovanja	0,70	0,50	0,30
kategorija B: pisarne	0,70	0,50	0,30
kategorija C: stavbe, kjer se zbirajo ljudje	0,70	0,70	0,60
kategorija D: trgovine	0,70	0,70	0,60
kategorija E: skladišča	1,00	0,90	0,80
kategorija F: prometne površine (teža vozila do 30 kN)	0,70	0,70	0,60
kategorija G: prometne površine (teža vozila med 30 kN in 160 kN)	0,70	0,50	0,30
kategorija H: strehe	0,00	0,00	0,00
sneg (nadmorska višina nad 1000 m)	0,70	0,50	0,20
sneg (nadmorska višina pod 1000 m)	0,50	0,20	0,00
veter	0,60	0,20	0,00
temperaturne spremembe v stavbah (ne pri požaru)	0,60	0,50	0,00

6 POŽARNA ODPORNOST KONSTRUKCIJE

Konstrukcije morajo ustrezati in zagotavljati požarno varnost po smernicah požarnega elaborata. Požarna varnost AB elementov se zagotavlja z upoštevanjem min prerezov in zaščitnih plasti betonskih elementov, varnost jeklenih elementov pa z ustreznim dimenzioniranjem oziroma mehanskimi zaščitami (premazi ali obloge).

7 UPOŠTEVANI STANDARDI

- SIST EN 1990: Osnove projektiranja konstrukcij,
- SIST EN 1991: Vplivi na konstrukcije,
- SIST EN 1992: Projektiranje betonskih konstrukcij,
- SIST EN 1993: Projektiranje jeklenih konstrukcij,
- SIST EN 1995: Projektiranje lesenih konstrukcij,
- SIST EN 1996: Projektiranje zidanih konstrukcij,
- SIST EN 1997: Geotehnično projektiranje,
- SIST EN 1998: Projektiranje potresno-odpornih konstrukcij,

Upoštevati je tudi vse povezane standarde, dopolnila in nacionalne dodatke.

8 TEHNOLOGIJA GRADNJE

Glede na dejstvo, da je šolsko poslopje delo arhitekta E. Navinška in je arhitektura avtorsko zaščitena, so bili za potresno sanacijo/rekonstrukcijo izbrani takšni posegi, ki v arhitekturno oblikovanje zgradbe minimalno posegajo.

Tako se skoraj v celoti ohranja zunanji obod zgradbe, ki je zasnovan na stranskih fasadah z opečnimi pozidavami, na glavnih fasadah pa s kombinacijo opečnih pozidav in medokenskih AB stebrov T preseka. V celoti se ohranjajo tudi stropne konstrukcije, ki jih predstavljajo SUPER 30+5 rebričaste stropne konstrukcije. Le v območjih okrog stopnic so prisotne polne AB plošče.

Zahtevano potresno odpornost objekta v vzdolžni in prečni smeri in omejitev deformacij dosežemo z vgradnjo novih AB sten, ki se vgradijo na mesto obstoječih prečnih sten med učilnicami in učilnicami ter hodnikom. Vse nove stene so debele 20 cm, armirane pa so v skladu s seizmičnim računom.

Tehnološki postopek in vrstni red rekonstrukcije zgradbe je naslednji:

- pred pričetkom rušitvenih del se začasno linijsko podprejo vse stropne konstrukcije 1 m od obstoječih sten z obeh strani,
- porušijo se opečne stene od zgoranjega nadstropja do pritličja,
- porušijo se tudi tlaki v območju rušitve sten (oziroma vezano na arhitekturne zahteve vsi tlaki),
- v pritličju se izdelajo na mestu prečnih sten AB temelji. Temelji so istih globin kot obstoječi, širina temeljev pa je v skladu s statičnim računom,
- po izvedbi temeljev se od spodnje etaže proti vrhu izvajajo nove AB stene (armatura je v skladu s seizmičnim računom, vsi zaključki sten pa so dodatno armirani najmanj s 4 Ø 14 in stremeni Ø 8 / 15 cm,

- povezava med starimi in novimi AB elementi se doseže z vgradnjo rebrastih sider Ø 14 / 20 cm (oziroma skladno s statičnim računom),
- betoniranje sten se izvaja skozi predhodno izvrtane luknje v rebričaste stropove Ø 15 cm, ki so na razdalji cca 1 m. Priporoča se uporaba samozgoščevalnih betonov oziroma betonov z dodajanjem plastifikatorjev. Pri betoniranju bo potrebno uporabljati tudi primerne lijake za vlivanje betona,
- ker skozi luknje v stropu betonov ne bo mogoče vibrirati z igličnimi vibratorji, se priporoča uporaba zunanjih opažnih vibratorjev v skladu s projektom betona,
- po betoniranju sten naj se po končanem začetnem krčenju betona (čas opredeli tehnolog za betone) zainjektirajo vsi stiki/kontakti med starimi in novimi betoni s cementno silikatno injekcijsko maso ali nizkoviskozno epoksi smolo,
- po zabetoniranju AB sten sledijo obrtniška in instalacijska dela po projektu arhitekture.

8.1 Uporabljeni materiali

8.1.1 Betoni in armirani betoni

V celotni konstrukciji so uporabljeni betoni trdnostnega razreda C 30/37. Glede na različne nivoje izpostavljenosti vplivom okolja so bili dodatno izbrani razredi izpostavljenosti, ki naj bodo upoštevani pri izbiri betonske mešanice. Betonska mešanica mora biti pripravljena v skladu s standardoma SIST EN 206-1, SIST 1026 in projektom betona.

V nadaljevanju podajamo predvidene marke betona s karakteristikami za glavne nosilne elemente:

- Temelji: **C 30/37 XC4; XD3; PVII; D_{max}16; a_{min} = 30 mm, nevidni betoni**
- Vse stene: **C 30/37 XC1; D_{max}16; a_{min} = 15-20 mm**
- Vsa vgrajena armatura je razreda: **B500 B**

8.1.2 Vgradnja sider

Za boljšo sprejemljivost starega in novega betona je potrebno dobetonirane dele konstrukcije dodatno sidrati v osnovno konstrukcijo s sidri □14 vgrajenimi v epoksidno malto. Premeri in globine izvrtanih lukenj so odvisne od dimenzije vgrajenega sidra kot sledi iz naslednje tabele:

profil armature ϕ	10	12	14	16
premer luknje (mm)	14	16	18	20
globina luknje (cm)	16	23	31	35
min izvlečna sila (kN)	2,5	3,6	5,0	6,5

Sidra se vgrajujejo po naslednjem postopku:

- vrtanje lukenj do potrebne globine,
- izsesavanje prahu in osuševanje vrtine,
- čiščenje površin sten vrtine s čisto smolo tik pred vtiskanjem epoksidne malte v vrtino,
- vgradnja sider iz RA jekla S500, predhodno očiščena vseh nečistoč in rje.

Epoksidna malta, ki se uporablja za vgrajevanje sider mora imeti naslednje trdnostne in fizikalne lastnosti:

• tlačna trdnost epoxi malte	> 85 MPa,
• upogibna trdnost epoxi malte	> 32 MPa,
• natezna trdnost	> 18 MPa,
• oprijem na beton pri upogibu	> 8,0 MPa,
• oprijem na beton pri nategu	> 5,0 MPa,
• oprijem na beton pri strigu	> 10,0 MPa,
• oprijem na jeklo pri strigu	> 22,0 MPa,
• skrčec pri strjevanju	< 0,1 %
• absorbcija vode	< 0,2 % mase
• gostota strjene malte	> 1,8 g/cm ³ ,
• natezni modul elastičnosti	> 94000 MPa.

8.1.3 Navodilo za injektiranje kontaktov med AB elementi

Nezapolnjene stike debeline do 2 mm naj se zainjektirajo z nizkoviskozno epoksidno smolo, večje pa naj se zainjektirajo s cementno silikatno injekcijsko smolo. V »razpokah« mora biti odstranjena cementna skorjica oziroma plast rje pri armaturi. Segregirana mesta v betonu naj se zainjektirajo po drenažnem postopku z epoksidno smolo. Razpoke/stike je potrebno površinsko zatesniti (tanjše z epoksidno malto, širše s polimerno cementno malto) in vgraditi injekcijske nastavke na primerni razdalji (odvisno od širine razpoke).

Kontakte (vertikalne in horizontalne) naj se zainjektirajo po naslednjem tehnološkem postopku:

- stiki naj se površinsko odprejo z letom v obliki črke V do globine max 2 cm,
- zatem je potrebno površine okoli stikov odprašiti (posesati) in odstraniti vse prašne delce z močnim industrijskim sesalcem,
- na razdalji cca 15 do 30 cm naj se vgradijo injekcijski nastavki (globinski ali površinski, kar je odvisno od širine in globine razpoke) z epoksidno malto,
- nato se celoten stik površinsko zapre z epoksidno malto,
- injektiranje se prične po strditvi malte preko injekcijskih nastavkov (pakerjev) z nizkoviskozno neelastično epoksidno smolo. Injektiranje mora potekati sistematično od enega do drugega injekcijskega nastavka pod ustreznim pritiskom (cca 2-4 bare),
- po končanem injektiranju in strditvi injekcijske mase se lahko injekcijski nastavki odstranijo ter se izvede na dveh ali treh mestih dokazna vrtina premera 50 mm globina cca 7 do 8 cm za ugotavljanje uspešnosti injektiranja.

Kriterij kakovosti

a) cementno silikatna suspenzija

- | | |
|------------------------|------------------|
| • pretočnost: | med 10 in 15 sec |
| • tlačna trdnost: | > 35 Mpa |
| • delovna temperatura: | 5 °C do 35 °C |
| • čas strjevanja: | > 1 ura |

b) epoksidna smola

- | | |
|--------------------------------------|----------|
| • natezna trdnost injekcijske smole: | > 60 MPa |
| • tlačna trdnost: | > 80 Mpa |
| • skrčec pri strjevanju: | < 0,5 % |

- elastični modul: 3000 do 3300 Mpa
- temperaturno območje uporabe: letna formulacija 15 °C do 30 °C
zimsko formulacija 5 °C do 15 °C

8.2 IZVEDBENI POGOJI

8.2.1 Pogoji za vgradnjo in pripravo betonske mešanice

Betonska mešanica mora biti pripravljena v skladu s standardom SIST EN 206-1. Poleg pogojev iz projekta konstrukcije in navodil ZBS je potrebno upoštevati tudi zahteve slovenskih standardov za proizvodnjo betona ter gradnjo betonskih konstrukcij:

- SIST EN 206-1: Beton-1.del: Specifikacija, lastnosti, proizvodnja in skladnost:
- SIST EN 13670: 2010/A101:2010,
- SIST 1026/2016: Beton-1.del: Specifikacija, lastnosti, proizvodnja in skladnost - Pravila za uporabo SIST EN 206-1.

Montažne konstrukcije pa morajo biti poleg tega v skladu še s standardi:

- SIST EN 14991 (stopniščne rame),

Pred pričetkom armiranobetonskih del na objektu je potrebno izvesti projekt betona (npr. Igmat d.d.). Projekt betona naj se nanaša na »in situ« vgrajene betone. Posebno pozornost naj pripravljalec projekta betona posveti pripravi mešanice z betoniranjem klančine v kletno garažo. Projekt betona mora biti potrjen s strani nadzora ter projektanta gradbenih konstrukcij. Za vse predizdelane elemente (stopniščne rame) je izvajalec dolžan izdati ustrezno izjavo o skladnosti in CE znak.

8.2.2 Navodila za izdelavo projekta betona

Projekt betona mora zajeti vsaj naslednje:

- ustrezne veljavne standarde in tehnične predpise
- zahteve načrta DGD in PZI gradbenih konstrukcij
- razpoložljivo mehanizacijo
- terminski plan izvajanja del
- način transporta svežega betona
- ureditev gradbišča
- projekt odra
- načrt betoniranja, organizacijo in opremo
- predvideno izpostavljenost betonov na karbonatizacijo, kloride, zmrzovanje in tajanje
- sestavo betonskih mešanic, količine in tehnične zahteve za projektirane kakovostnega betona
- predvideni dodatki betonom
- posebne zahteve za vidne in vodotesne betone
- navodila za pravilno vgrajevanje betonske mešanice
- način nege betona pri različnih vremenskih pogojih
- program kontrole betona, odvzemanja vzorcev in preiskav betonske mešanice ter betona po posameznih fazah gradnje
- program kontrolnih preiskav sestavin betona

8.2.3 Strokovni nadzor

Zahteva se stalni strokovni nadzor. Izvajalec je pred izvedbo dolžan pripraviti program tekoče kontrole, ki vsebuje vrsto in pogostost preiskav. Program potrdi tehnična služba investitorja ali superkontrole. Zagotoviti je potrebno odvzemanje preizkusnih betonskih prizem, kot to določa standard SIST EN 206-1 (betonarna).

Beton se pripravlja v betonarni, ki mora imeti izdan certifikat proizvodnje. V uporabljenih recepturah bodo zastopani tudi kemijski dodatki (plastifikator, hiperplastifikator, expanditor...). Vrsto ustreznih dodatkov, ki zagotavljajo kvalitetno izdelane betone, ter vodotesne nekrčljive betone, mora predpisati projekt betona.

Za vse trdnostne razrede predvidenih betonov projektant podaja tudi razrede izpostavljenosti glede na pogoje okolja v skladu z EN 206-1. Določena je zaščitna krovna plast betona, ter maksimalno zrno betona.

Posebno pozornost je potrebno posvetiti izvedbi konstrukcij iz vidnih betonov pri kletnih stenah, t.i. »vidnih porah« na betonski površini, zaščitni debelini sloja betona nad armaturo v primerih odkritih in zakritih površin, stičnim sredstvom za zagotavljanje tesnosti konstrukcije ter širini dopustnih razpok.

Sestavine betonov in proizvedene betone v smislu SIST EN 206-1 tekoče preizkuša proizvajalec. Zunanja pooblaščen institucija preverja ustreznost tekoče kontrole in njeno redno izvajanje ter za to izdaja certifikat proizvodnje. Za vse uporabljene osnovne materiale pri pripravi betonske mešanice, mora proizvajalec betona zagotoviti Izjave o skladnosti uporabljenih materialov.

Vse tehnološke posege v beton opravlja pooblaščen odgovorna oseba na gradbišču: tehnolog-tehnik.

Preizkuse otrdelega betona po programu preiskav bo izvajal akreditirani laboratorij (npr. Igmat d.d.)

8.2.4 Osnovne zahteve za pripravo betonskih mešanic

- zagotoviti je potrebno ustrezno plastičnost/vgradljivost betona,
- vodocementno razmerje je lahko $v/c_{max} = 0,45$,
- minimalna količina cementa za pripravo sveže betonske mešanice brez dodatka $DC_{min} = 380 \text{ kg/m}^3$,
- uporabljen mora biti frakcioniran in pran mineralni agregat, ki je po svojih fizikalnih in mehanskih ter petrografsko mineraloških lastnostih ustrezen za pripravo kakovostnega betona. Primerni so agregati, ki so skladni s prEN 12620: 2000,
- cement za pripravo betona mora ustrezati EN 197-1,
- uporablja se pitna voda oziroma voda, ki je skladna s prEN 1008:1997,
- dodatki betonu se smejo uporabljati, če so v skladu z SIST EN 934-2.

8.2.5 Način vgradnje betona

- prosti pad betona z žleba avto-mešalca ali cevi črpalke ne sme presegati 1,5 m,
- pri črpnem betonu je dovoljena največ polurna prekinitev betoniranja,
- mazalno mešanico pri črpnem betonu mora črpalka izprazniti izven opaža,
- betonirati je treba od nižjega mesta (dna opaža) navzgor,

- beton delavci vgrajujejo v slojih po projektu betona predpisani višini (največ 70 cm). Pri vidnem betonu smejo biti sloji debeli največ 30 cm,
- vgrajevanje betona mora biti organizirano tako, da se z naslednjim betonom betonira najkasneje v eni uri (pod 15°C v 45 minutah), da ne bi prišlo do »hladnih stikov«,
- med stresanjem betona v opaž se z betonom ne sme škropiti po višje ležeči armaturi,
- med vibriranjem betona le-ta ne sme iztekati skozi stike opažne lupine,
- med vibriranjem sloja mora delavec z iglo potiskati tudi v nižji sloj, da se revibrira, hkrati pa dobro zgostiti stik dveh slojev,
- v primeru betoniranja z veznim slojem je treba zagotoviti izvedbo »sveže na sveže«.

8.2.6 Razopaženje konstrukcijskih elementov

Razopaženje elementov je odvisno od njihove pomembnosti in zunanje temperature. Trdnost betona pri odstranitvi vertikalnih opažev mora biti dovolj visoka, da ne pride do poškodb betonske površine. Priporočeni čas razopaženja je odvisen od tipa obravnavanega elementa in uporabljenega betona. Pri vertikalno orientiranih elementih se ne priporoča razopaženja prej kot v 3-7 dneh, medtem ko se ob vgradnji upogibno obremenjenih elementov priporoča razopaženje šele po 28 dneh. Podatke o časih razopaženja naj vsebuje projekt betona.

8.2.7 Nega svežega betona

Neposredno po betoniranju je treba beton zaščititi pred prehitrim sušenjem, ohlajevanjem, padavinami in mehanskimi poškodbami, ki lahko spremenijo notranjo strukturo in sprijemnost betona med vezanjem in začetnim strjevanjem. Z ustreznim postopkom nege se v strjujočem betonu zagotavlja potrebna količina vode. Ukrepe za preprečitev izsuševanja je treba izvajati, če je po odstranitvi zaščite:

- beton toplejši od 15°C, temperatura zraka pa je 10°C ali več
- temperatura zraka je višja od 10°C, vlažnost pa je nižja od 40%
- kadar se pokriti element ali zaprti prostor suho segreva z grelci
- pri močnem vetru, ob visoki temperaturi betona

Za ustrezno zaščito betona pred izsuševanjem se štejejo naslednji ukrepi:

- obrizg betonske površine z kemičnim sredstvom Kontrasol
- prekritje z vodo nasičeno tkanino
- prekritje z nepropustno folijo

V primeru padavin je potrebno sveže površine zaščititi z PVC folijo, da preprečimo spiranje sveže površine. Poleg vseh zgoraj opisanih pogojev, je potrebno upoštevati še temperaturno območje izvedbe konstrukcije. Preprečevati je potrebno pregrevanje posameznih nosilnih elementov in se izogibati izvedbi konstrukcijskih detajlov ob previsokih in prenizkih temperaturah. Optimalno temperaturno območje je med $T_{min}=10\text{ }^{\circ}\text{C}$ in $T_{max}=25\text{ }^{\circ}\text{C}$. Z izvedbo konstrukcije v tem območju in hkrati z izvajanjem podobnih konstrukcijskih elementov v istem temperaturnem območju se izogibamo težavam, ki lahko nastajajo iz temperaturnih vplivov.



Izdelal:

Dušan Remic, u.d.i.g.

Podjetje za projektiranje, svetovanje, nadzor,
sanacije in inženiring

Podmilščakova 11, Ljubljana

tel: 01 438 19 40, fax 01 438 19 45, GSM: 031 441 544

e-mail: info@grad-art.si, internet: www.grad-art.si

GRAD-ART

d.o.o.

9 SEIZMIČNA ANALIZA

OŠ RIHARDA JAKOPIČA OBST. OBJEKT - OBTEŽBE

A LASTNA IN STALNA OBTEŽBA

1a AB PLOŠČA NAD 3. NADSTROPJEM - RAVNA STREHA GLAVNI DEL

	d (m)	γ (kN/m ³)	g_0 (kN/m ²)
Hidroizolacija	0,01	14	0,14
Toplotna izolacija	0,2	0,3	0,06
Naklonski beton 1-16 cm	0,1	24	2,4
AB tlačna plošča 5 cm			Tower 6
AB rebra 30 cm			Tower 6
Opečna polnila	0,3	6,67	2,00
Omet 2,5 cm	0,025	20	0,5

SKUPAJ

5,10

1b AB PLOŠČA NAD 3. NADSTROPJEM - RAVNA STREHA SEKUNDARN

	d (m)	γ (kN/m ³)	g_0 (kN/m ²)
Hidroizolacija	0,01	14	0,14
Toplotna izolacija	0,2	0,3	0,06
Naklonski beton 1-16 cm	0,1	24	2,4
AB plošča			Tower 6
Omet 2,5 cm	0,025	20	0,5

SKUPAJ

3,10

2a AB PLOŠČA NAD 2., 1. NADSTROPJEM in PRITLIČJEM GLAVNO

	d (m)	γ (kN/m ³)	g_0 (kN/m ²)
Finalni tlak terazzo	0,025	25	0,625
Betonska podloga	0,025	25	0,63
Predelne stene			1,20
AB tlačna plošča 5 cm			Tower 6
AB rebra 30 cm			Tower 6
Opečna polnila	0,3	6,67	2,00
Omet 2,5 cm	0,025	20	0,5

SKUPAJ

4,95

2a **AB PLOŠČA NAD 2., 1. NADSTROPJEM in PRITLIČJEM SEKUNDA**

	d (m)	γ (kN/m ³)	g_0 (kN/m ²)
Finalni tlak terazzo	0,025	25	0,625
Betonska podloga	0,025	25	0,63
Predelne stene			1,20
<i>AB plošča</i>			<i>Tower 6</i>
Omet 2,5 cm	0,025	20	0,5

SKUPAJ 2,95

B KORISTNA OBTEŽBA

Kategorija C1 $p := 3 \text{ kN/m}^2$

SKUPAJ 3,00

10) Potresna obtežba na konstrukcijo ; SIST EN 1998-1:2004(E) (marec 2005)

$$q_o = 3,00$$

$$q_x = 3,00$$

$$q_y = 3,00$$

...faktor obnašanja

$$a_g = 0,25 \cdot \text{projektni pospešek tal} = 0,285$$

$$S = 1,15$$

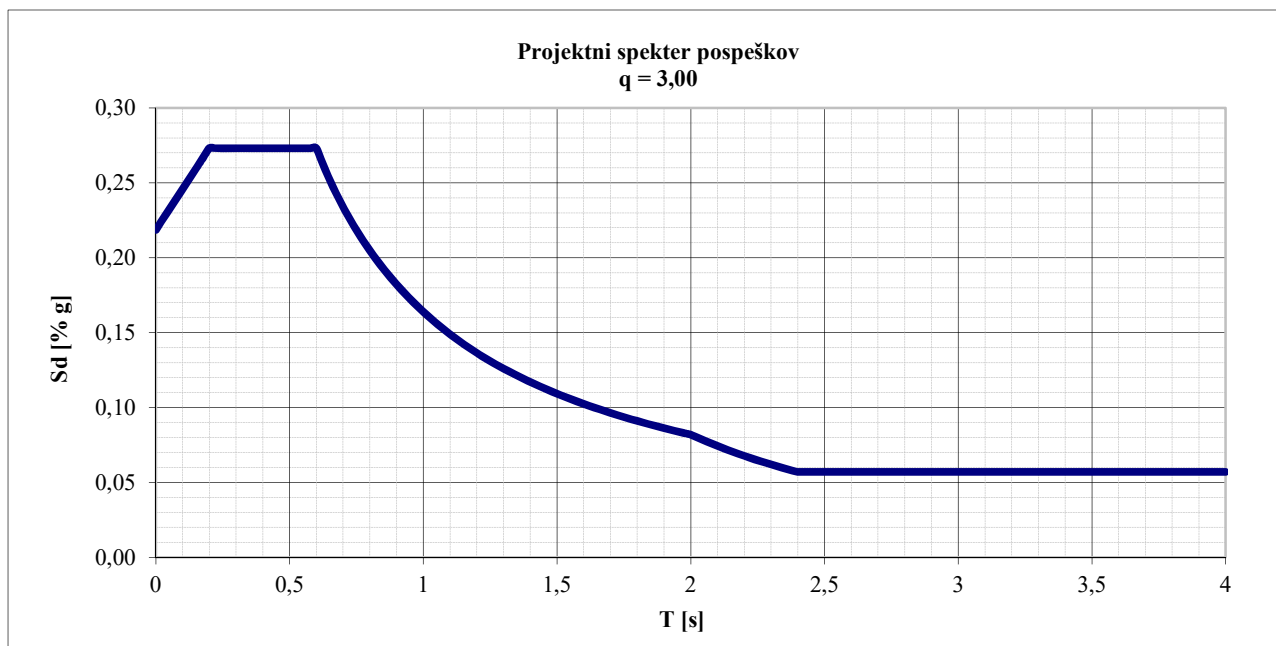
Ckategorija tal

$$T_B(S) = 0,20$$

III ($\gamma_I = 1,2$)kategorija pomembnosti

$$T_C(S) = 0,60$$

$$T_D(S) = 2,00$$



Osnovni podatki o modelu	2
Vhodni podatki	
Vhodni podatki - Konstrukcija	3
Vhodni podatki - Obtežba	7
Rezultati	
Modalna analiza	10
Seizmični preračun	11
Statični preračun	14
Dimenzioniranje (beton)	67

Osnovni podatki o modelu

Datoteka: OS RJ - novo stanje optimo.twp
Datum preračuna: 25.3.2020

Način preračuna: 3D model

- ☒ Teorija I-ga reda ☒ Modalna analiza ☐ Stabilnost
☐ Teorija II-ga reda ☒ Seizmični preračun ☐ Faze gradnje
☐ Nelinearen preračun

Velikost modela

Število vozlišč: 29648
Število ploskovnih elementov: 25329
Število grednih elementov: 13438
Število robnih elementov: 2952
Število osnovnih obtežnih primerov: 4
Število kombinacij obtežb: 4

Enote mer

Dolžina: m [cm,mm]
Sila: kN
Temperatura: Celsius

Vhodni podatki - Konstrukcija

Shema nivojev

	Naziv	z [m]	h [m]
4	STREHA	17.20	4.30
3	NADSTROPJE	12.90	4.30
2	NADSTROPJE	8.60	4.30

	Naziv	z [m]	h [m]
1	NADSTROPJE	4.30	4.30
0	PRITLICJE	0.00	

Tabele materialov

No	Naziv materiala	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	α [1/C]	Em[kN/m ²]	μ_m
1	Beton C 30	2.750e+7	0.20	25.00	1.000e-5	2.750e+7	0.20
2	Beton C 20	2.500e+7	0.20	25.00	1.000e-5	2.500e+7	0.20
3	Beton C 25	2.583e+7	0.20	25.00	1.000e-5	2.583e+7	0.20
4	Opeka/Bloki	3.000e+6	0.20	16.00	1.000e-5	3.000e+6	0.20

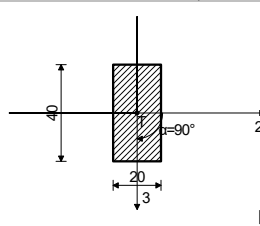
Seti plošč

No	d[m]	e[m]	Material	Tip preračuna	Ortotropija	E2[kN/m ²]	G[kN/m ²]	α
<1>	0.200	0.100	1	Tanka plošča	Izotropna			
<2>	0.250	0.125	1	Tanka plošča	Izotropna			
<3>	0.500	0.250	2	Tanka plošča	Izotropna			
<4>	0.350	0.175	1	Tanka plošča	Izotropna			
<5>	0.050	0.025	3	Tanka plošča	Izotropna			
<6>	0.420	0.210	1	Tanka plošča	Izotropna			
<8>	0.380	0.190	4	Opeka/Bloki	Izotropna			
<9>	0.240	0.120	4	Opeka/Bloki	Izotropna			
<10>	0.300	0.150	4	Opeka/Bloki	Izotropna			

Seti gred

Set: 1 Prerez: b/d=20/40, Fiktivna ekscentričnost

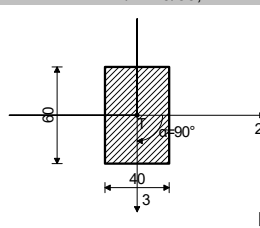
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	8.000e-2	6.667e-2	6.667e-2	7.324e-4	1.067e-3	2.667e-4



[cm]

Set: 2 Prerez: b/d=40/60, Fiktivna ekscentričnost

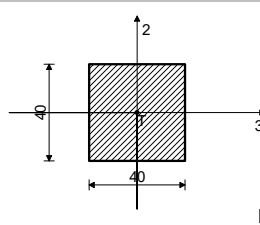
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	2.400e-1	2.000e-1	2.000e-1	7.512e-3	7.200e-3	3.200e-3



[cm]

Set: 3 Prerez: b/d=40/40, Fiktivna ekscentričnost

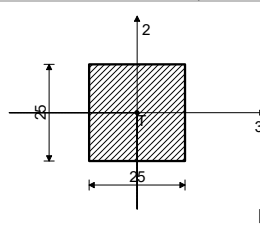
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	1.600e-1	1.333e-1	1.333e-1	3.605e-3	2.133e-3	2.133e-3



[cm]

Set: 4 Prerez: b/d=25/25, Fiktivna ekscentričnost

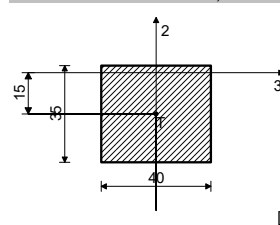
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	6.250e-2	5.208e-2	5.208e-2	5.501e-4	3.255e-4	3.255e-4



[cm]

Set: 5 Prerez: b/d=40/35, Fiktivna ekscentričnost

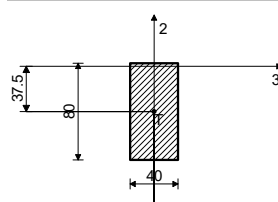
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	1.400e-1	1.167e-1	1.167e-1	2.719e-3	1.867e-3	1.429e-3



[cm]

Set: 6 Prerez: b/d=40/80, Fiktivna ekscentričnost

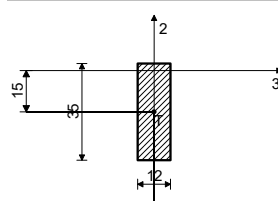
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	3.200e-1	2.667e-1	2.667e-1	1.172e-2	4.267e-3	1.707e-2



[cm]

Set: 7 Prerez: b/d=12/35, Fiktivna ekscentričnost

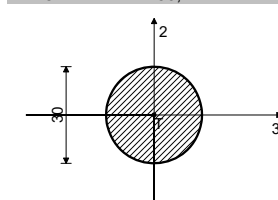
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	4.200e-2	3.500e-2	3.500e-2	1.581e-4	5.040e-5	4.287e-4



[cm]

Set: 8 Prerez: D=30, Fiktivna ekscentričnost

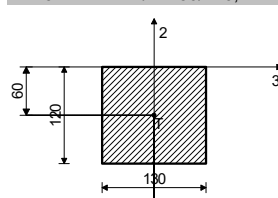
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	7.069e-2	6.362e-2	6.362e-2	7.952e-4	3.976e-4	3.976e-4



[cm]

Set: 9 Prerez: b/d=130/120, Fiktivna ekscentričnost

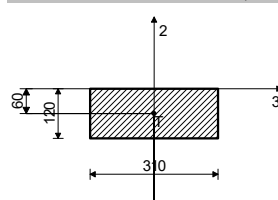
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	1.560e+0	1.300e+0	1.300e+0	3.397e-1	2.197e-1	1.872e-1



[cm]

Set: 10 Prerez: b/d=310/120, Fiktivna ekscentričnost

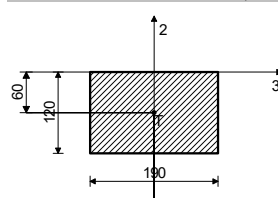
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	3.720e+0	3.100e+0	3.100e+0	1.351e+0	2.979e+0	4.464e-1



[cm]

Set: 11 Prerez: b/d=190/120, Fiktivna ekscentričnost

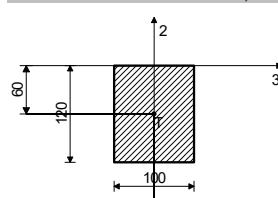
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	2.280e+0	1.900e+0	1.900e+0	6.647e-1	6.859e-1	2.736e-1



[cm]

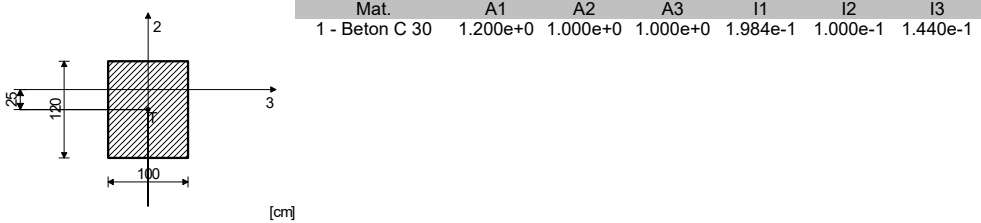
Set: 12 Prerez: b/d=100/120, Fiktivna ekscentričnost

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Beton C 30	1.200e+0	1.000e+0	1.000e+0	1.984e-1	1.000e-1	1.440e-1

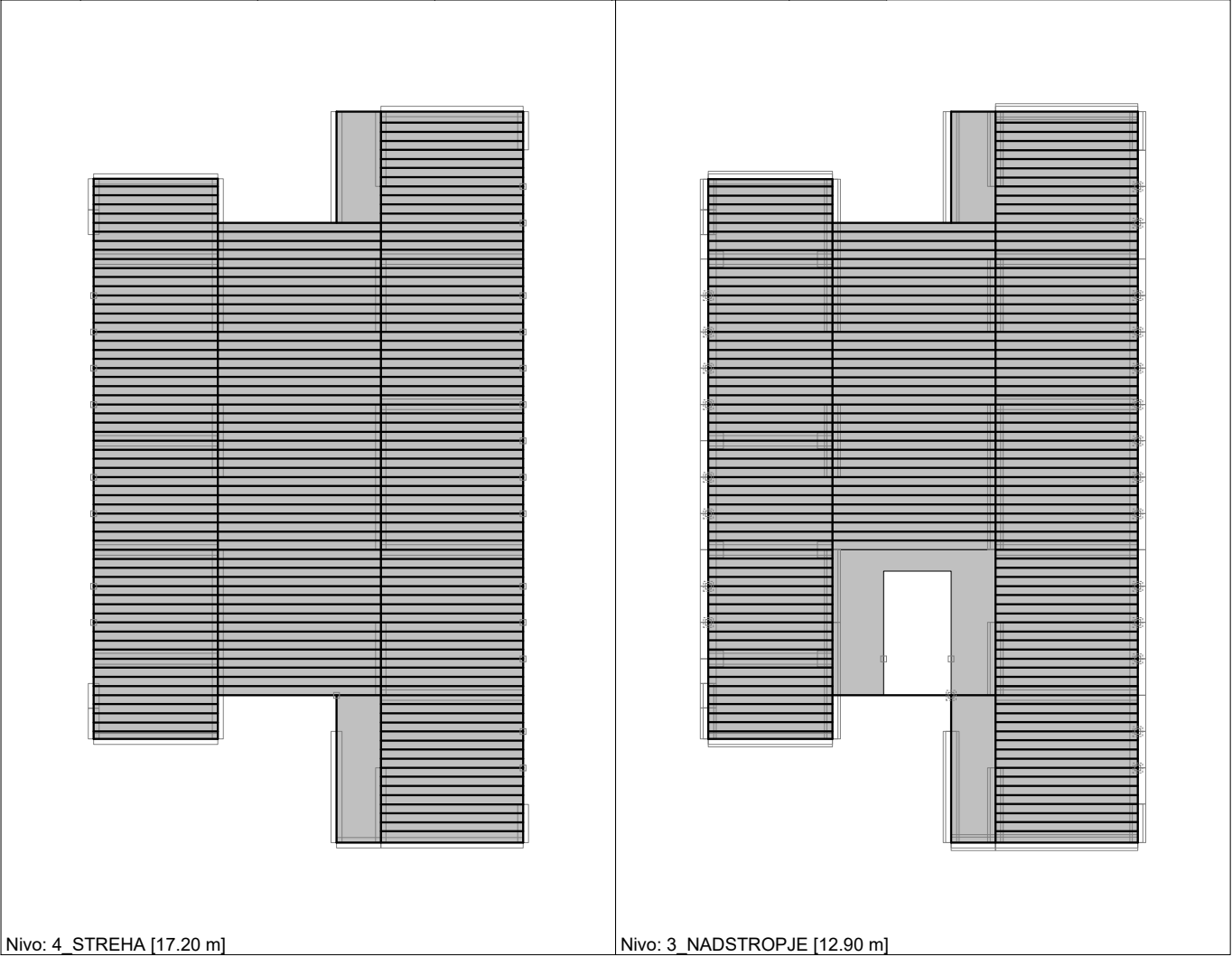


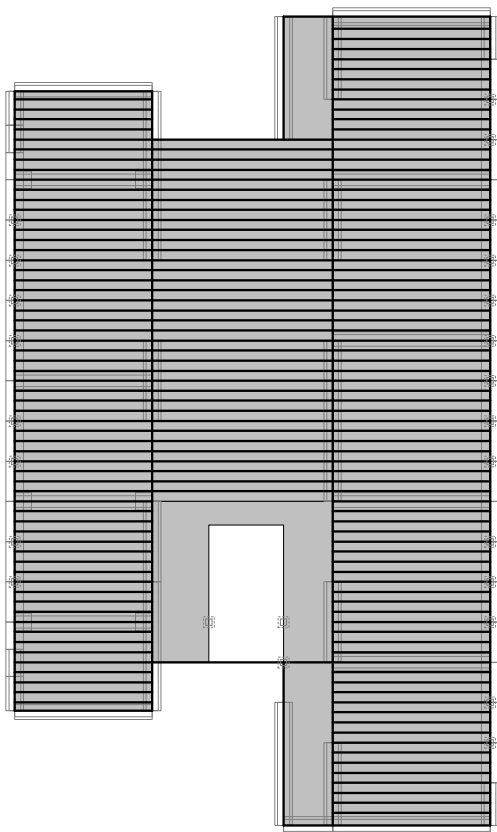
[cm]

Set: 13 Prerez: b/d=100/120, Fiktivna ekscentričnost

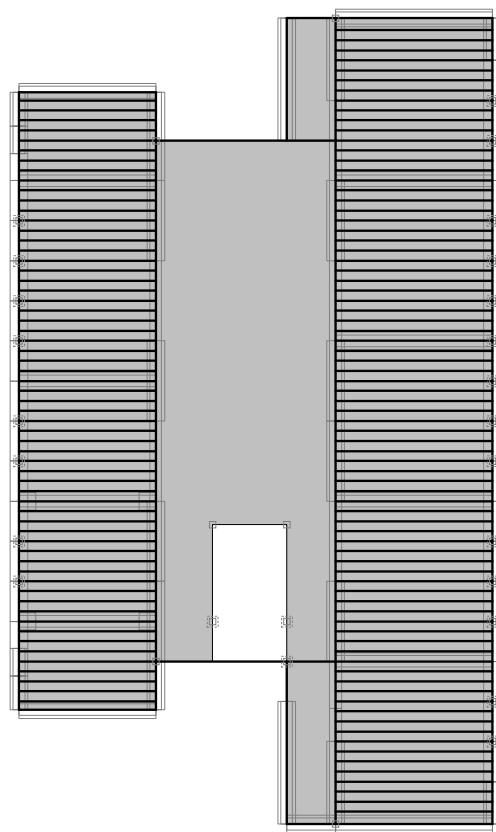


Seti linijskih podpor					
Set	K,R1	K,R2	K,R3	K,M1	Tla [m]
1	1.000e+10	1.500e+5	1.000e+10		1.000
2	1.000e+10	1.500e+5	1.000e+10		
3	1.000e+10	1.500e+5	1.000e+10		
4	1.000e+10	1.500e+5	1.000e+10		

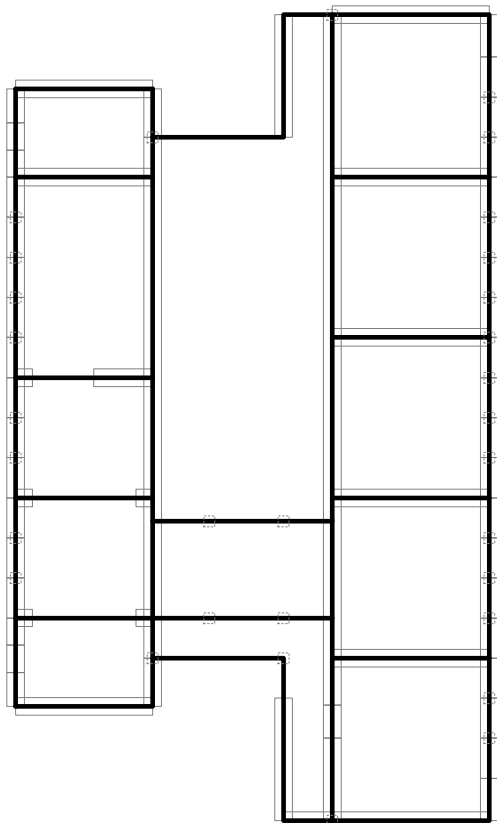




Nivo: 2_NADSTROPJE [8.60 m]

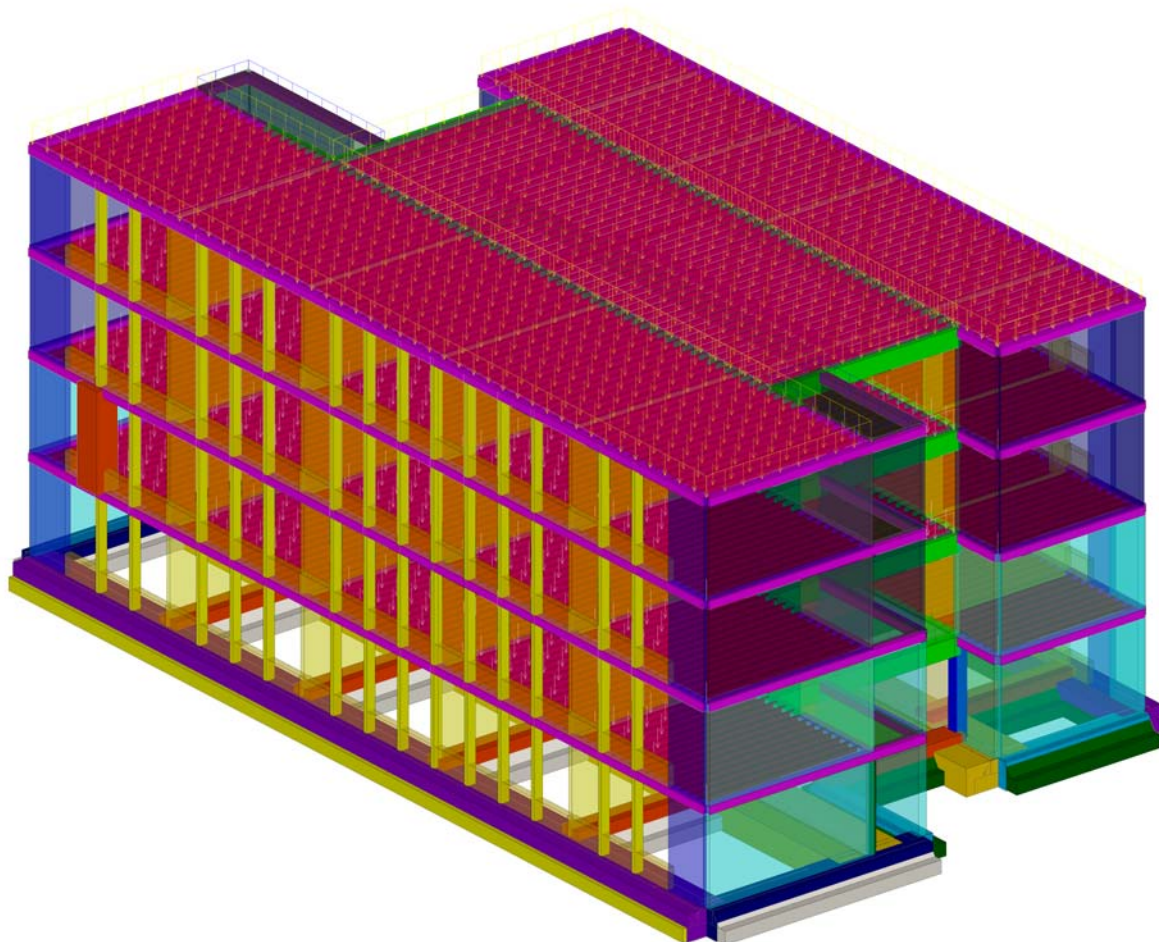


Nivo: 1_NADSTROPJE [4.30 m]



Nivo: 0 PRITLICJE [0.00 m]

Obt. 1: g - lastna in stalna (g)



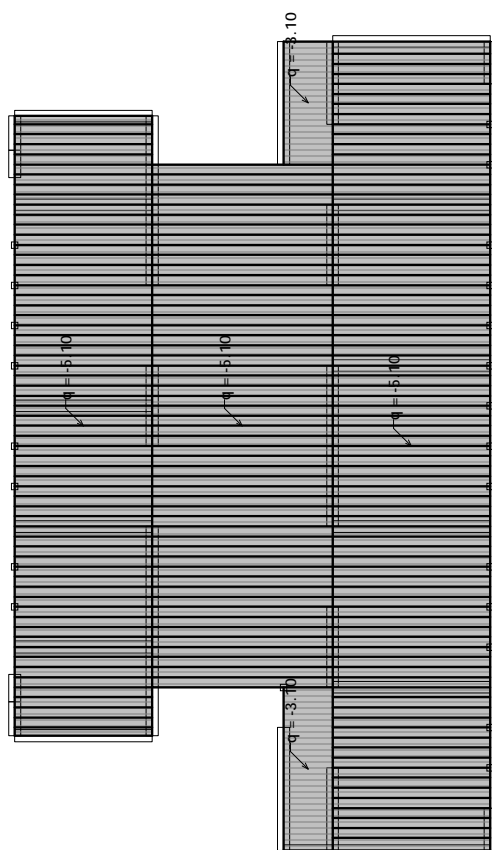
Izometrija

Lista obtežnih primerov

LC	Naziv
1	g - lastna in stalna (g)
2	p - koristna
3	potres x
4	potres y

LC	Naziv
5	Komb.: 1.35xI+1.5xII
6	Komb.: I+II
7	Komb.: I+0.6xII+III
8	Komb.: I+0.6xII+IV

Obt. 1: g - lastna in stalna (g)

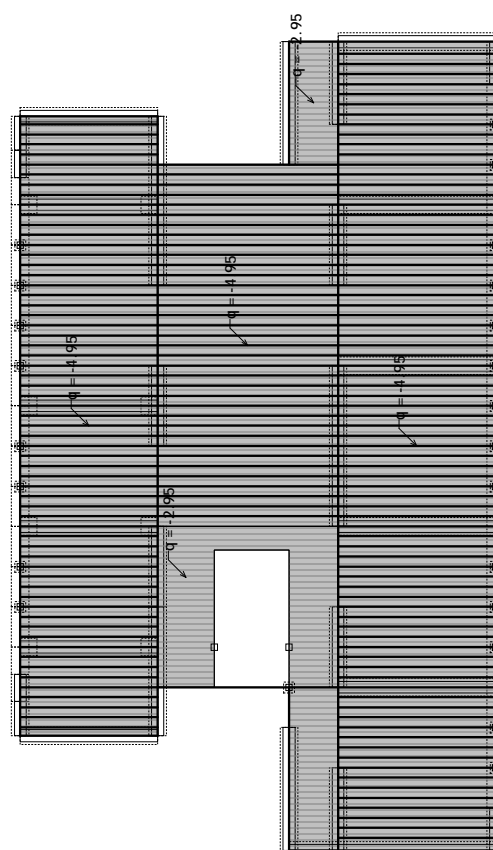


Nivo: 4 STREHA [17.20 m]
Obt. 1: g - lastna in stalna (g)

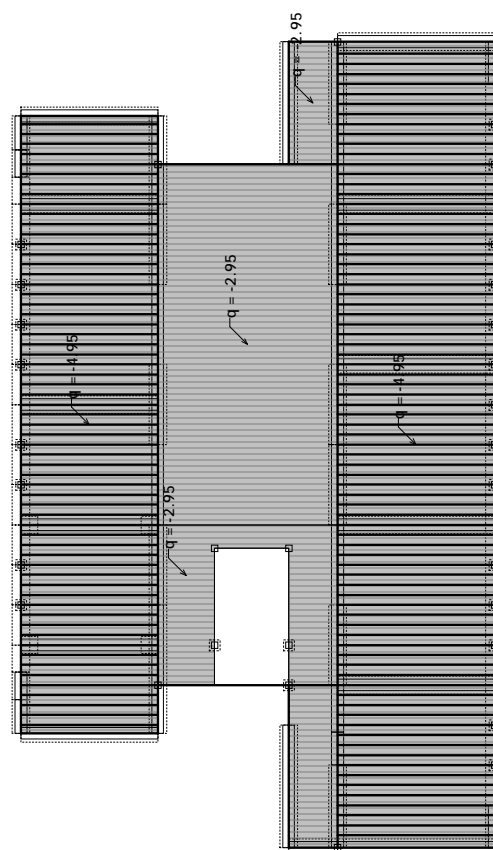


Nivo: 2 NADSTROPJE [8.60 m]

Obt. 1: g - lastna in stalna (g)

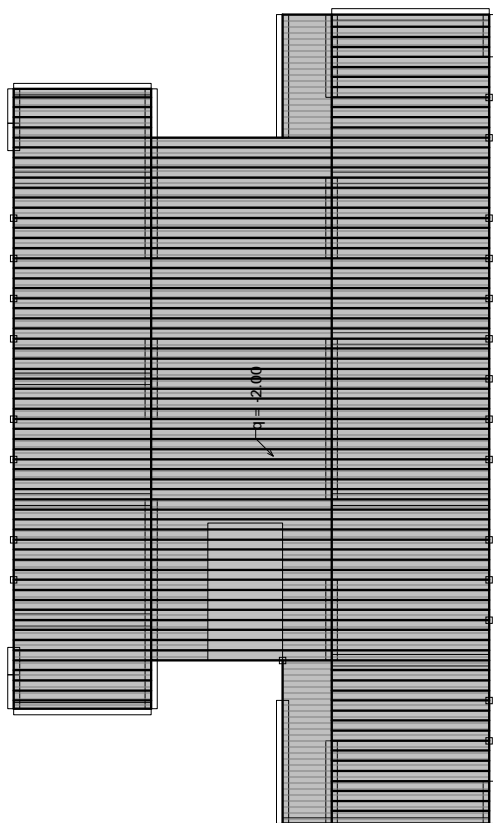


Nivo: 3 NADSTROPJE [12.90 m]
Obt. 1: g - lastna in stalna (g)



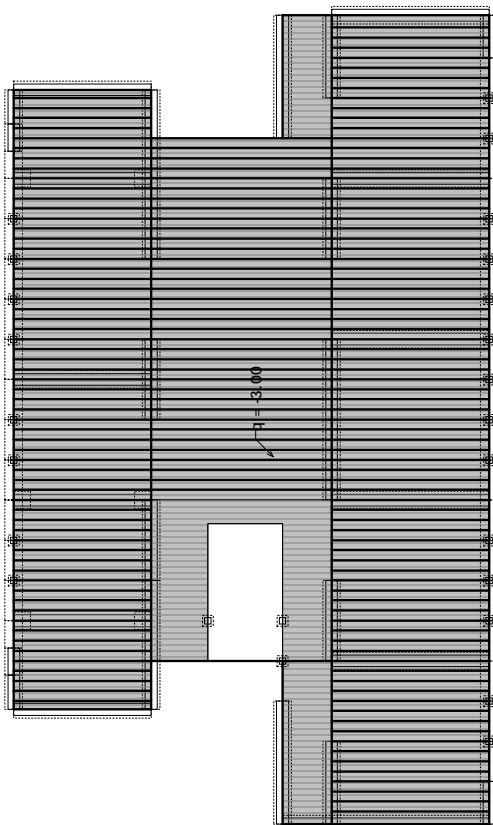
Nivo: 1 NADSTROPJE [4.30 m]

Obt. 2: p - korisna



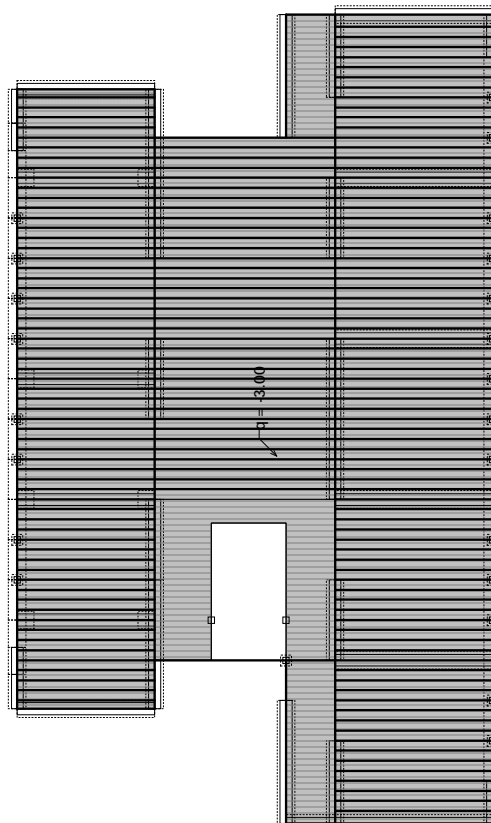
Nivo: 4 STREHA [17.20 m]

Obt. 2: p - korisna



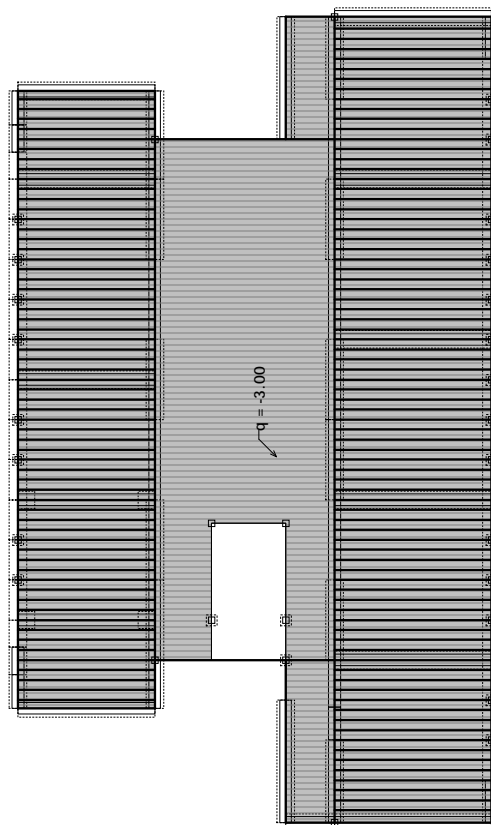
Nivo: 2 NADSTROPJE [8.60 m]

Obt. 2: p - korisna



Nivo: 3 NADSTROPJE [12.90 m]

Obt. 2: p - korisna



Nivo: 1 NADSTROPJE [4.30 m]

Napredne opcije seizmičnega preračuna:

Sodelovanje zidov:
Preprečeno nihanje v Z smeri

6.000 x d

Faktorji obtežb za preračun mas		
No	Naziv	Koeficient
1	g - lastna in stalna (g)	1.00
2	p - koristna	0.00

Razporeditev mas po višini objekta					
Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]	Masa [T]	T/m ²
4 STREHA	17.20	20.97	11.25	1007.74	1.21
3 NADSTROPJE	12.90	20.96	11.13	1174.44	1.45
2 NADSTROPJE	8.60	20.87	11.16	1216.93	1.51
1 NADSTROPJE	4.30	21.31	11.40	1478.07	1.83
0 PRITLICJE	0.00	20.81	11.47	1916.08	
Skupno:	7.26	20.98	11.31	6793.26	

Položaj centra togosti po višini objekta (približna metoda)			
Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]
4 STREHA	17.20	20.63	11.40
3 NADSTROPJE	12.90	20.64	11.35
2 NADSTROPJE	8.60	20.73	11.26
1 NADSTROPJE	4.30	21.34	10.79
0 PRITLICJE	0.00	22.17	10.79

Ekscentriciteta po višini objekta (približna metoda)			
Nivo	Z [m]	eox [m]	eoy [m]
4 STREHA	17.20	0.34	0.15
3 NADSTROPJE	12.90	0.33	0.22
2 NADSTROPJE	8.60	0.14	0.10
1 NADSTROPJE	4.30	0.03	0.61
0 PRITLICJE	0.00	1.36	0.68

Nihajne dobe konstrukcije		
No	T [s]	f [Hz]
1	0.2757	3.6268
2	0.2506	3.9903
3	0.1736	5.7598
4	0.1230	8.1312
5	0.1116	8.9585
6	0.1110	9.0053
7	0.1098	9.1048

No	T [s]	f [Hz]
8	0.0973	10.2745
9	0.0956	10.4635
10	0.0954	10.4852
11	0.0952	10.5069
12	0.0903	11.0723
13	0.0896	11.1632
14	0.0895	11.1788

No	T [s]	f [Hz]
15	0.0891	11.2185
16	0.0891	11.2235
17	0.0866	11.5412
18	0.0788	12.6920
19	0.0774	12.9270
20	0.0710	14.0876
21	0.0681	14.6778

Seizmični preračun

Seizmični preračun: EC8 (EN 1998) SLO

Kategorija tal: C
 Kategorija pomena: III ($\gamma=1.2$)
 Razmerje a_g/g : 0.28
 Koeficient dušenja: 0.05

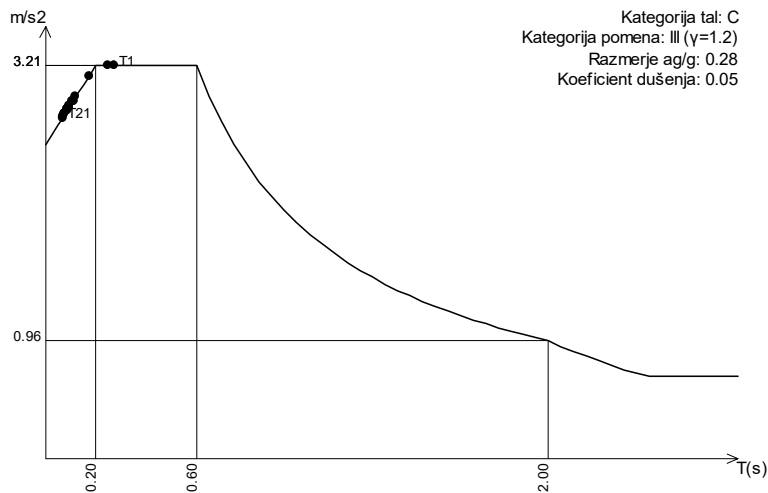
Faktorji smeri potresa:

Obtežni primer	Kot α [°]	k, α	$k, \alpha+90^\circ$	k_z	Faktor O.
potres x	0	1.000	0.300	0.000	3.000
potres y	90	1.000	0.300	0.000	3.000

Tip spektra

Obtežni primer	S	T _b	T _c	T _d	avg/ag
potres x	1.150	0.200	0.600	2.000	1.000
potres y	1.150	0.200	0.600	2.000	1.000

Projektni spekter



S=1.15, T_b=0.20, T_c=0.60, T_d=2.00

potres x

Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	107.25	1196.5	-15.19	-9.73	32.81	-0.33	3977.3	62.20	-12.54
3 NADSTROPJE	12.90	93.73	1035.6	-11.10	-8.44	28.50	-0.28	3291.8	42.47	-13.21
2 NADSTROPJE	8.60	51.30	668.25	-11.46	-4.69	18.70	-0.18	1809.2	14.07	-13.44
1 NADSTROPJE	4.30	14.96	371.86	-16.93	-1.51	9.47	-0.28	591.92	0.61	-37.23
0 PRITLICJE	0.00	0.40	17.94	-14.18	-0.04	0.42	-0.15	26.30	-0.88	-20.71
Σ=		267.63	3290.1	-68.86	-24.41	89.90	-1.22	9696.4	118.47	-97.14

Nivo	Z [m]	Ton 4			Ton 5			Ton 6		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.05	-1.45	0.03	0.18	-0.38	0.01	0.00	-0.31	0.00
3 NADSTROPJE	12.90	0.11	0.78	0.01	0.09	0.35	0.01	-0.02	0.11	0.00
2 NADSTROPJE	8.60	0.12	1.29	0.02	-0.00	-0.08	0.02	-0.03	0.49	-0.00
1 NADSTROPJE	4.30	0.05	-0.26	0.01	-0.04	-0.29	0.01	-0.01	0.07	-0.00
0 PRITLICJE	0.00	0.00	-0.01	0.01	-0.00	-0.01	0.01	-0.00	0.00	-0.00
Σ=		0.33	0.35	0.07	0.24	-0.41	0.05	-0.07	0.37	0.00

Nivo	Z [m]	Ton 7			Ton 8			Ton 9		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.09	-0.24	-0.01	0.37	0.20	-0.04	-10.95	-0.01	-0.01
3 NADSTROPJE	12.90	0.08	-0.15	-0.01	0.32	0.29	0.02	5.18	0.08	-0.04
2 NADSTROPJE	8.60	0.03	0.99	-0.01	-0.04	0.77	0.08	11.53	0.18	0.01
1 NADSTROPJE	4.30	-0.04	0.47	-0.00	-0.18	0.64	0.03	1.27	-0.01	0.07
0 PRITLICJE	0.00	-0.00	0.02	-0.00	-0.00	0.06	0.02	0.05	-0.00	0.02
Σ=		0.15	1.09	-0.04	0.46	1.95	0.12	7.09	0.23	0.04

Nivo	Z [m]	Ton 10			Ton 11			Ton 12		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.01	0.00	-0.00	5.13	-0.21	-0.03	3.56	0.03	0.01
3 NADSTROPJE	12.90	-0.00	-0.00	-0.00	1.61	-0.22	-0.06	0.17	0.55	-0.04
2 NADSTROPJE	8.60	-0.00	-0.00	-0.00	12.00	-0.52	-0.10	-0.58	1.83	0.01
1 NADSTROPJE	4.30	0.00	-0.00	0.00	5.22	0.03	-0.21	-0.18	1.59	-0.11
0 PRITLICJE	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.24	-0.01	-0.15	0.01	0.13	-0.05
Σ=		0.00	-0.00	-0.00	24.20	-0.93	-0.56	2.98	4.12	-0.18

Nivo	Z [m]	Ton 13			Ton 14			Ton 15		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.09	-0.01	-0.01	5.38	-0.02	-0.01	1.05	-0.28	-0.12
3 NADSTROPJE	12.90	-0.02	0.03	-0.00	-1.25	0.16	0.01	3.55	0.65	-0.13
2 NADSTROPJE	8.60	-0.02	0.12	0.00	-2.95	0.41	0.03	10.97	1.51	0.01
1 NADSTROPJE	4.30	0.02	0.10	-0.01	-0.24	0.26	-0.02	2.71	0.96	-0.11
0 PRITLICJE	0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00	0.02	-0.00	0.15	0.07	-0.03
Σ=		0.07	0.24	-0.02	0.94	0.85	0.00	18.42	2.90	-0.38

Nivo	Z [m]	Ton 16			Ton 17			Ton 18		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	1.79	0.52	-0.16	1.50	-0.82	-0.08	-4.85	-8.62	0.40
3 NADSTROPJE	12.90	2.57	0.06	-0.04	1.73	1.21	-0.00	0.30	-2.80	0.14
2 NADSTROPJE	8.60	9.02	0.29	-0.01	-0.88	4.51	0.19	5.96	14.38	-0.03

1 NADSTROPJE	4.30	2.30	0.21	-0.15	-1.79	3.99	-0.04	4.85	14.65	0.00
0 PRITLICJE	0.00	0.13	0.04	-0.06	-0.05	0.30	0.02	0.23	0.24	-0.08
	Σ=	15.80	1.12	-0.42	0.51	9.19	0.09	6.49	17.85	0.44

Nivo	Z [m]	Ton 19			Ton 20			Ton 21		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.23	-0.08	0.00	-5.82	7.43	-0.39	-112.20	-10.84	-0.93
3 NADSTROPJE	12.90	0.06	-0.05	0.01	1.66	2.90	-0.25	15.49	7.48	-1.66
2 NADSTROPJE	8.60	-0.12	0.16	0.01	8.68	-12.01	-0.01	135.16	15.54	-1.48
1 NADSTROPJE	4.30	-0.15	0.18	0.01	6.58	-12.38	-0.15	113.10	13.03	-2.61
0 PRITLICJE	0.00	-0.01	0.01	0.01	0.41	-0.20	-0.03	8.17	0.95	-1.96
	Σ=	0.01	0.22	0.04	11.50	-14.26	-0.83	159.72	26.15	-8.64

potres y

Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	274.37	3061.0	-38.86	-369.34	1245.6	-12.39	1140.40	-17.84	3.60
3 NADSTROPJE	12.90	239.79	2649.5	-28.39	-320.27	1082.0	-10.57	-943.85	-12.18	3.79
2 NADSTROPJE	8.60	131.24	1709.6	-29.33	-177.94	709.86	-6.99	-518.74	-4.03	3.85
1 NADSTROPJE	4.30	38.26	951.33	-43.31	-57.37	359.33	-10.68	-169.72	-0.17	10.68
0 PRITLICJE	0.00	1.02	45.88	-36.27	-1.68	15.96	-5.87	-7.54	0.25	5.94
	Σ=	684.69	8417.2	-176.17	-926.60	3412.7	-46.50	2780.26	-33.97	27.85

Nivo	Z [m]	Ton 4			Ton 5			Ton 6		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.03	-0.83	0.01	-0.76	1.59	-0.04	0.00	-2.68	0.03
3 NADSTROPJE	12.90	0.06	0.45	0.01	-0.40	-1.48	-0.04	-0.19	0.98	0.01
2 NADSTROPJE	8.60	0.07	0.74	0.01	0.02	0.36	-0.07	-0.27	4.21	-0.01
1 NADSTROPJE	4.30	0.03	-0.15	0.00	0.15	1.20	-0.04	-0.10	0.63	-0.01
0 PRITLICJE	0.00	0.00	-0.01	0.01	0.00	0.03	-0.03	-0.00	0.03	-0.01
	Σ=	0.19	0.20	0.04	-0.99	1.71	-0.22	-0.56	3.17	0.01

Nivo	Z [m]	Ton 7			Ton 8			Ton 9		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.19	-0.53	-0.03	0.64	0.34	-0.07	2.89	0.00	0.00
3 NADSTROPJE	12.90	0.17	-0.32	-0.02	0.56	0.49	0.04	-1.37	-0.02	0.01
2 NADSTROPJE	8.60	0.06	2.16	-0.02	-0.07	1.34	0.14	-3.05	-0.05	-0.00
1 NADSTROPJE	4.30	-0.08	1.02	-0.01	-0.32	1.12	0.06	-0.34	0.00	-0.02
0 PRITLICJE	0.00	-0.01	0.05	-0.01	-0.00	0.10	0.04	-0.01	0.00	-0.01
	Σ=	0.33	2.38	-0.08	0.80	3.39	0.20	-1.87	-0.06	-0.01

Nivo	Z [m]	Ton 10			Ton 11			Ton 12		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	-0.04	-0.01	0.01	-1.76	0.07	0.01	2.73	0.02	0.00
3 NADSTROPJE	12.90	0.01	0.01	0.01	-0.55	0.08	0.02	0.13	0.42	-0.03
2 NADSTROPJE	8.60	0.02	0.01	0.00	-4.11	0.18	0.04	-0.44	1.40	0.01
1 NADSTROPJE	4.30	-0.01	0.01	-0.00	-1.79	-0.01	0.07	-0.14	1.22	-0.08
0 PRITLICJE	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.08	0.00	0.05	0.01	0.10	-0.04
	Σ=	-0.01	0.02	0.01	-8.29	0.32	0.19	2.28	3.16	-0.14

Nivo	Z [m]	Ton 13			Ton 14			Ton 15		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.14	-0.02	-0.01	2.55	-0.01	-0.00	-0.14	0.04	0.02
3 NADSTROPJE	12.90	-0.03	0.05	-0.01	-0.59	0.08	0.00	-0.48	-0.09	0.02
2 NADSTROPJE	8.60	-0.04	0.18	0.00	-1.40	0.20	0.01	-1.50	-0.21	-0.00
1 NADSTROPJE	4.30	0.04	0.15	-0.02	-0.11	0.12	-0.01	-0.37	-0.13	0.01
0 PRITLICJE	0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00	0.01	-0.00	-0.02	-0.01	0.00
	Σ=	0.11	0.37	-0.04	0.44	0.40	0.00	-2.51	-0.39	0.05

Nivo	Z [m]	Ton 16			Ton 17			Ton 18		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	-0.40	-0.12	0.04	4.15	-2.25	-0.21	-6.52	-11.58	0.53
3 NADSTROPJE	12.90	-0.58	-0.01	0.01	4.79	3.35	-0.01	0.40	-3.76	0.19
2 NADSTROPJE	8.60	-2.02	-0.06	0.00	-2.42	12.46	0.53	8.00	19.32	-0.03
1 NADSTROPJE	4.30	-0.52	-0.05	0.03	-4.95	11.01	-0.12	6.52	19.68	0.01
0 PRITLICJE	0.00	-0.03	-0.01	0.01	-0.14	0.82	0.06	0.31	0.33	-0.11
	Σ=	-3.54	-0.25	0.09	1.42	25.38	0.25	8.71	23.98	0.59

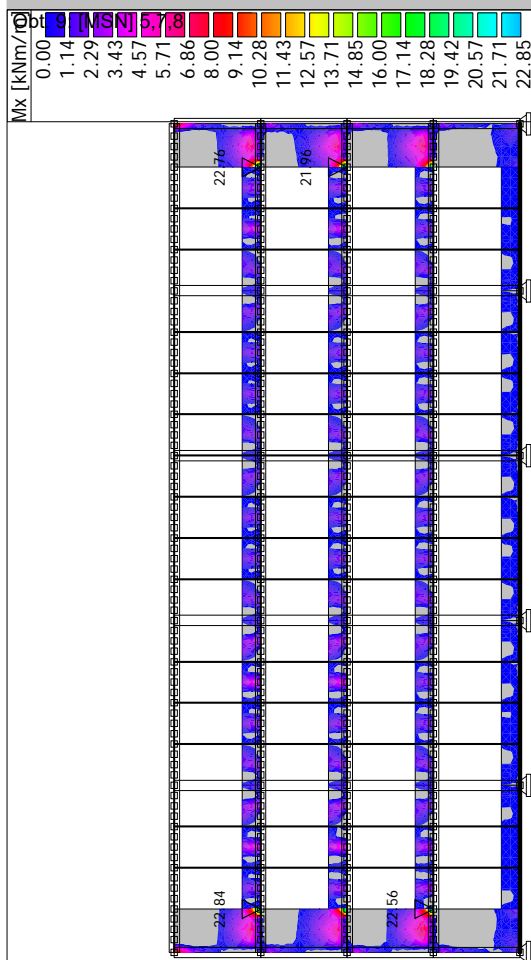
Nivo	Z [m]	Ton 19			Ton 20			Ton 21		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
4 STREHA	17.20	0.66	-0.24	0.01	14.27	-18.21	0.97	14.57	1.41	0.12
3 NADSTROPJE	12.90	0.18	-0.14	0.02	-4.07	-7.11	0.62	-2.01	-0.97	0.22
2 NADSTROPJE	8.60	-0.36	0.47	0.03	-21.28	29.43	0.02	-17.55	-2.02	0.19
1 NADSTROPJE	4.30	-0.44	0.52	0.04	-16.12	30.34	0.36	-14.69	-1.69	0.34
0 PRITLICJE	0.00	-0.02	0.02	0.03	-1.00	0.49	0.07	-1.06	-0.12	0.25
	Σ=	0.03	0.63	0.13	-28.19	34.95	2.04	-20.74	-3.40	1.12

Faktorji participacije - relativno sodelovanje

Ton \ Naziv	1. potres x	2. potres y
1	0.111	0.641
2	0.000	0.288
3	0.865	0.062
4	0.000	0.000
5	0.000	0.000
6	0.000	0.000
7	0.000	0.000
8	0.000	0.000
9	0.001	0.000
10	0.000	0.000
11	0.002	0.000
12	0.000	0.000
13	0.000	0.000
14	0.000	0.000
15	0.002	0.000
16	0.001	0.000
17	0.000	0.002
18	0.001	0.002
19	0.000	0.000
20	0.001	0.003
21	0.015	0.000

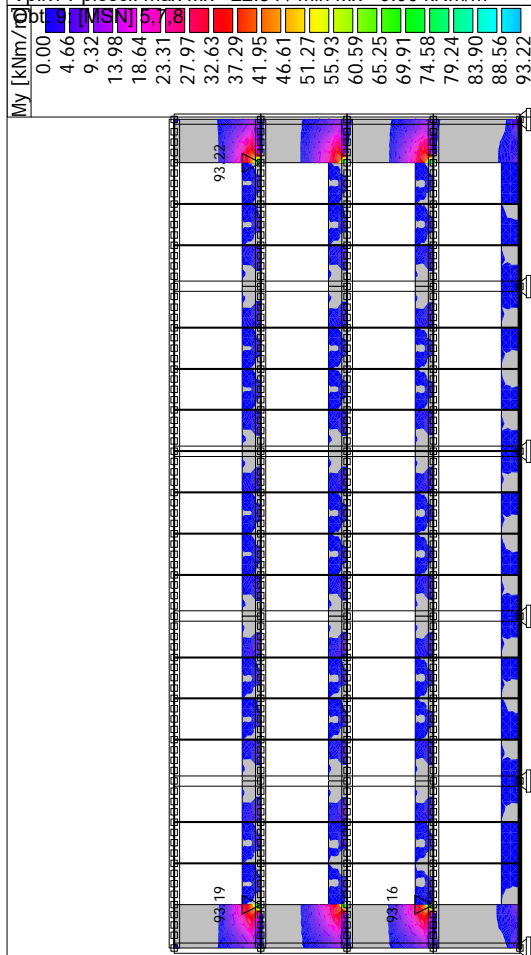
Faktorji participacije - angažiranje mase		
Ton	U [$\alpha=0^\circ$]	U [$\alpha=90^\circ$]
1	0.27	41.45
2	1.11	15.12
3	47.54	0.01
4	0.00	0.00
5	0.00	0.01
6	0.00	0.02
7	0.00	0.01
8	0.00	0.02
9	0.04	0.00
10	0.00	0.00
11	0.13	0.00
12	0.01	0.02
13	0.00	0.00
14	0.00	0.00
15	0.09	0.00
16	0.08	0.00
17	0.00	0.14
18	0.02	0.14
19	0.00	0.00
20	0.10	0.15
21	0.83	0.02
ΣU (%)	50.22	57.12

Statični preračun



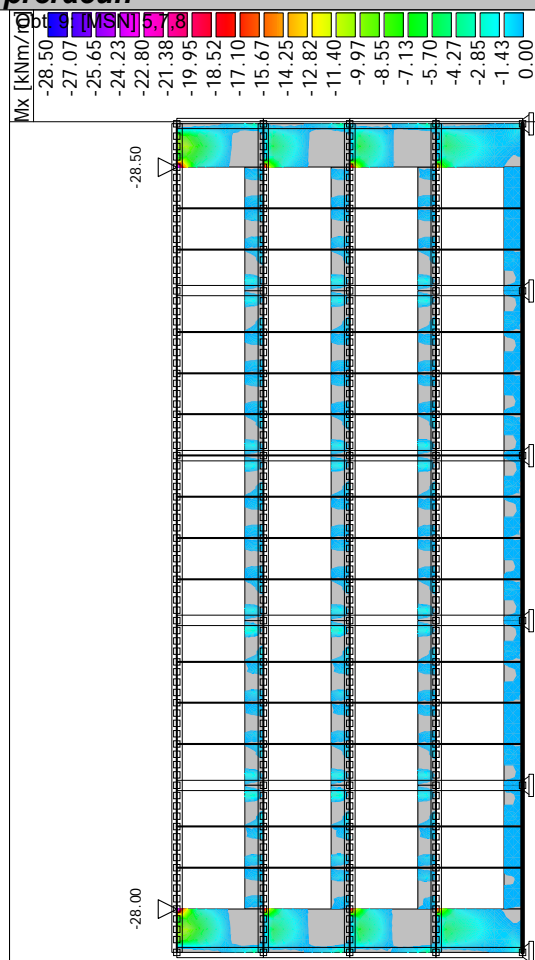
Okvir: H_1

Vplivi v plošči: max M_x = 22.84 / min M_x = 0.00 kNm/m



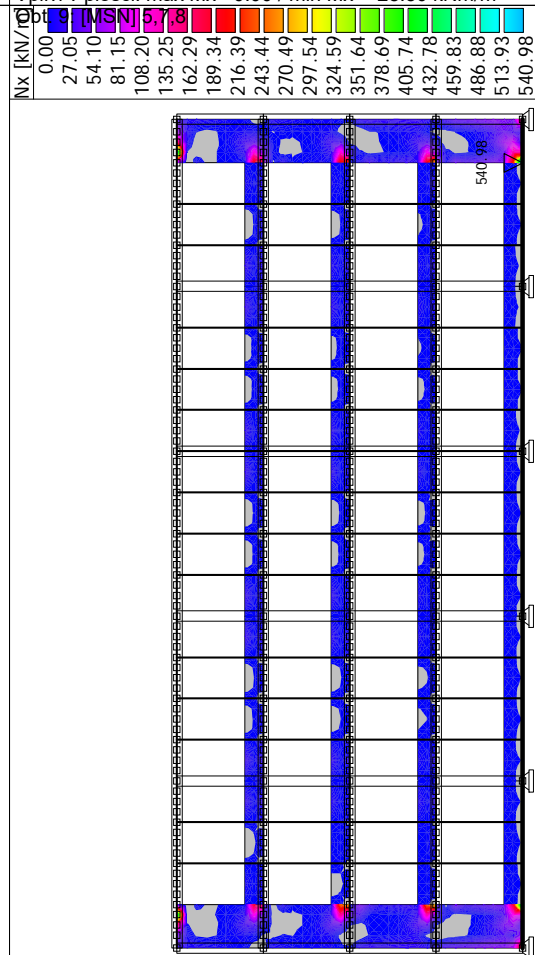
Okvir: H_1

Vplivi v plošči: max M_y = 93.22 / min M_y = 0.00 kNm/m



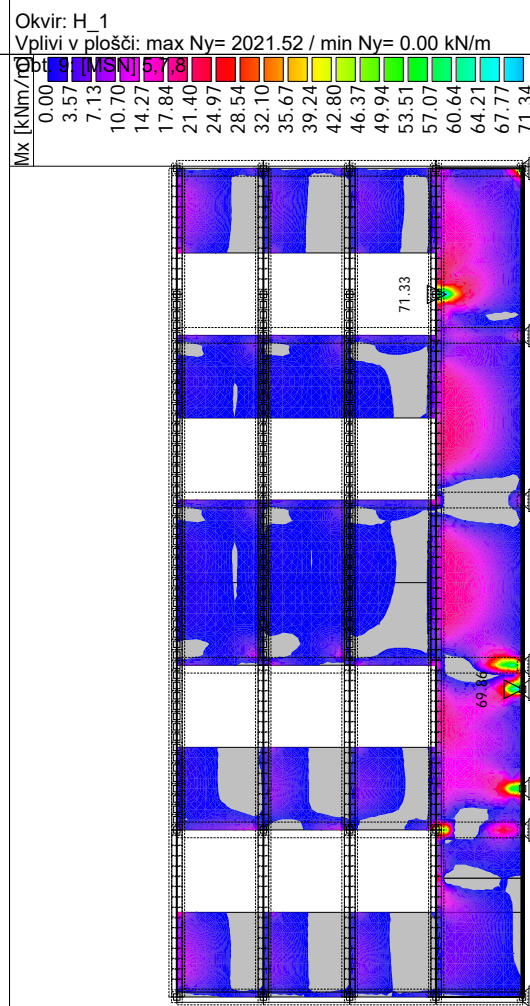
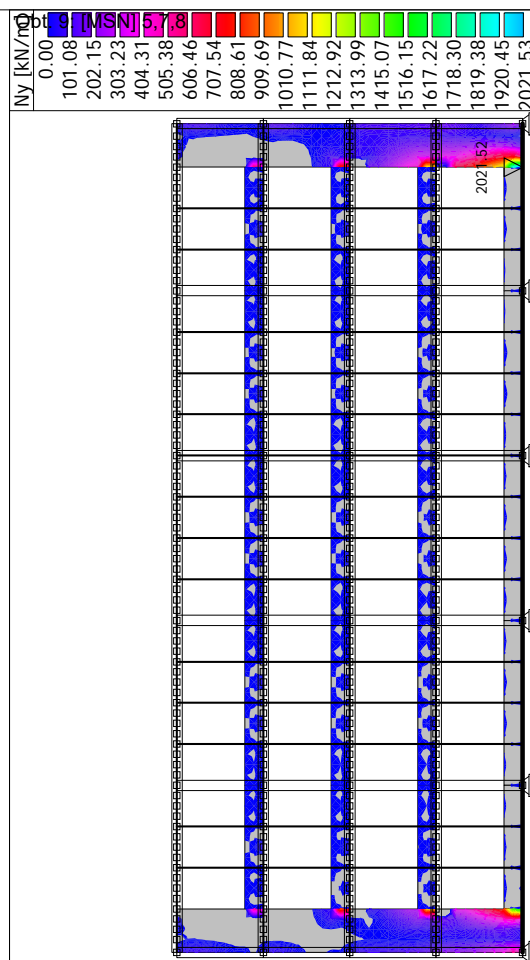
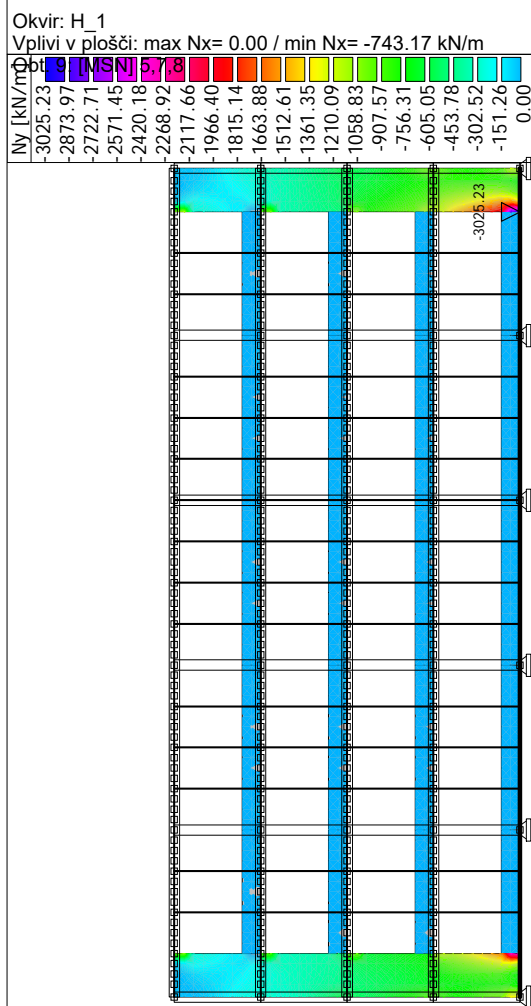
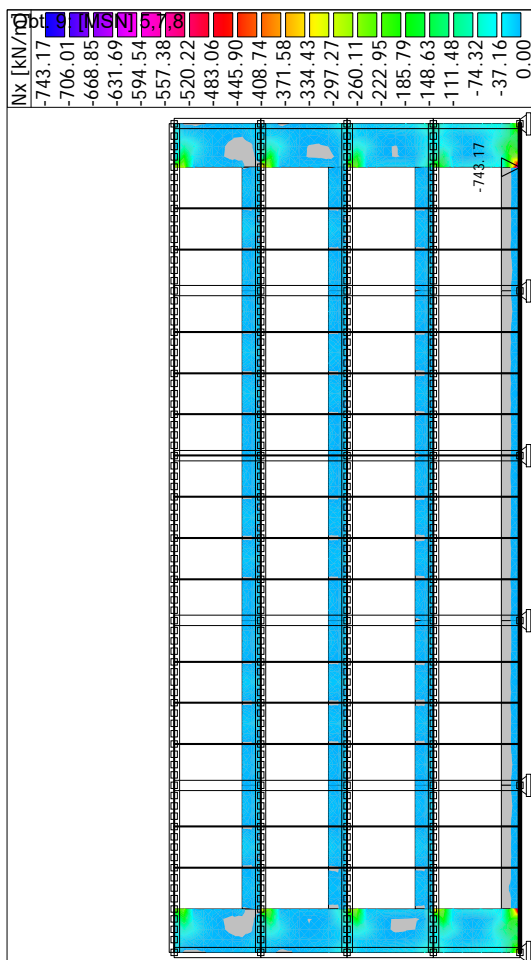
Okvir: H_1

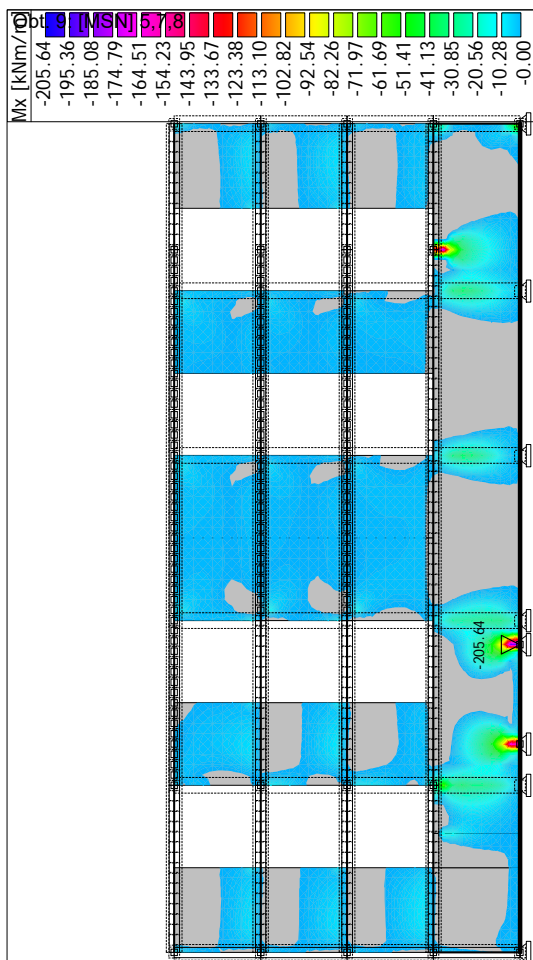
Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -28.50 kNm/m



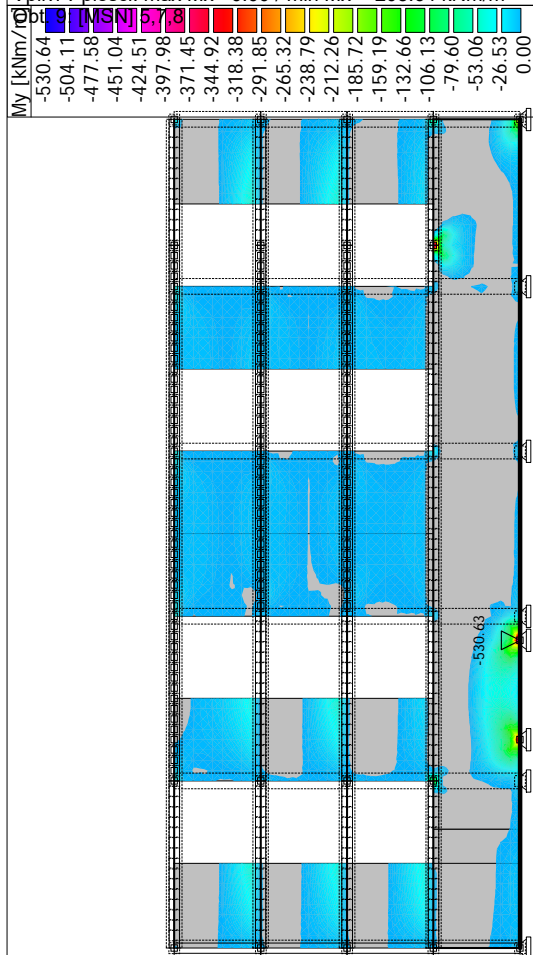
Okvir: H_1

Vplivi v plošči: max N_x = 540.98 / min N_x = 0.00 kNm/m

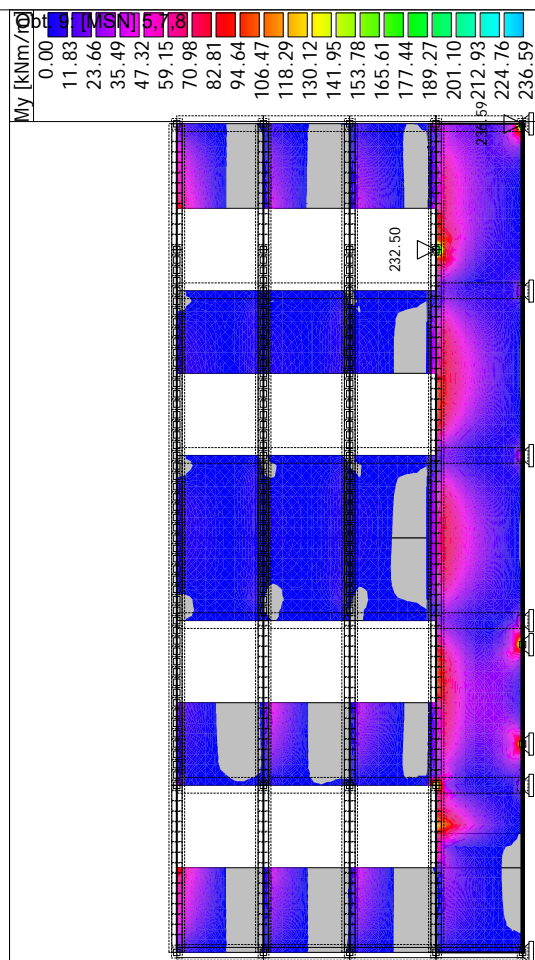




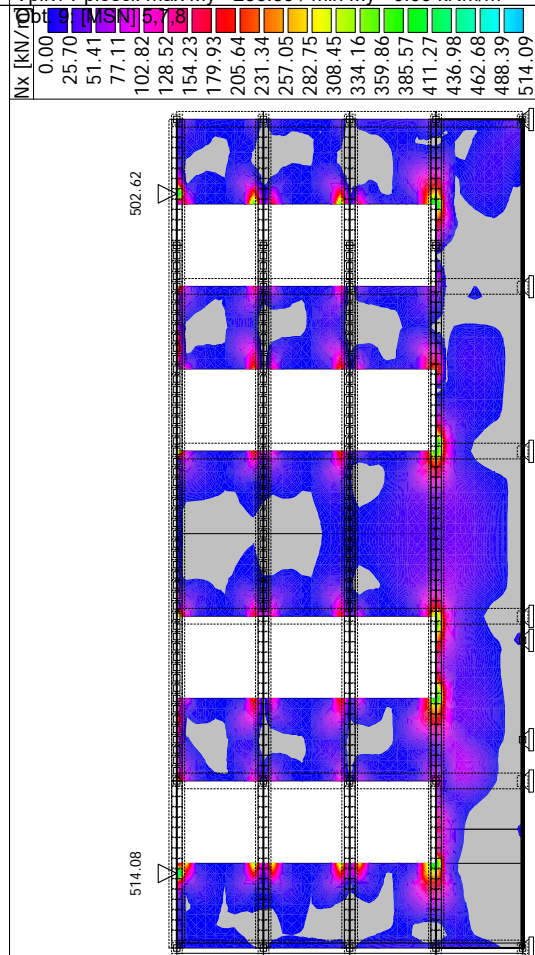
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -205.64 kNm/m



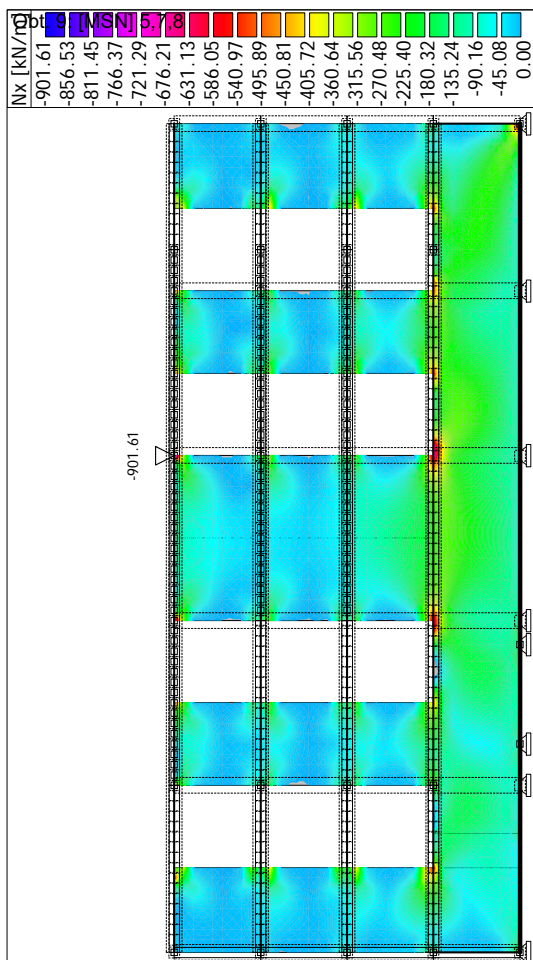
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -530.63 kNm/m



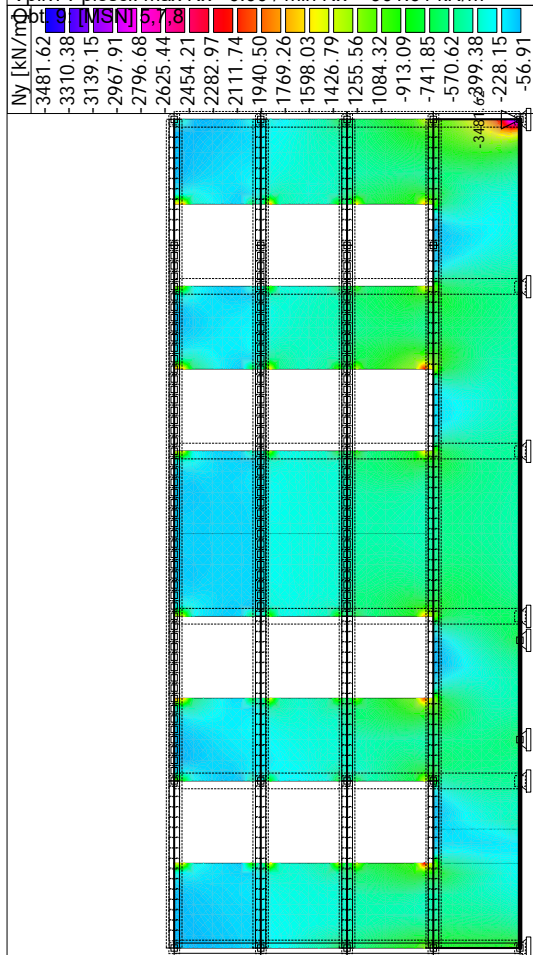
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max M_y = 236.59 / min M_y = 0.00 kNm/m



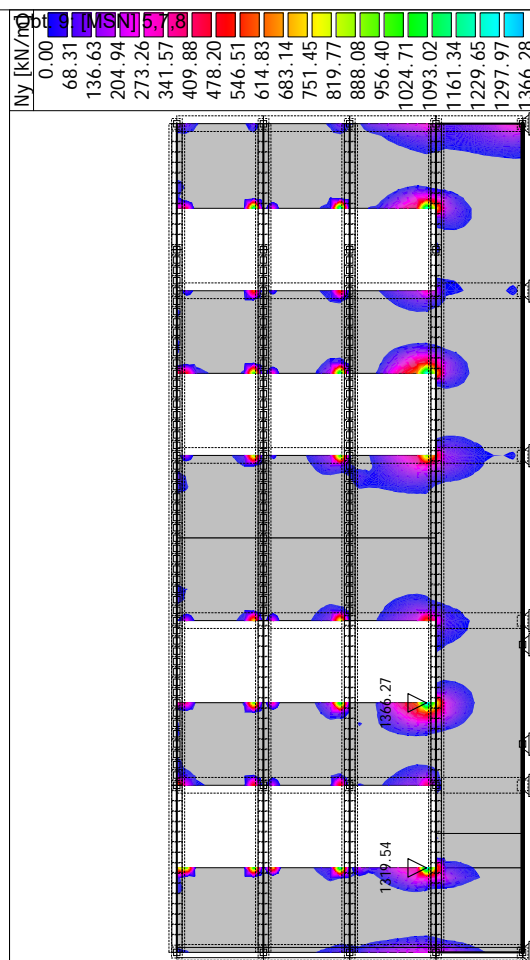
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max N_x = 514.08 / min N_x = 0.00 kN/m



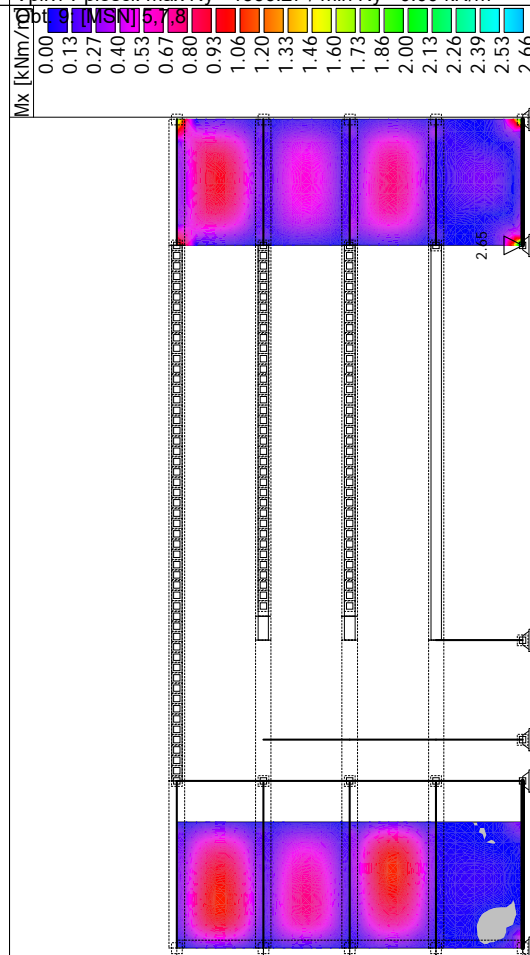
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -901.61 kN/m



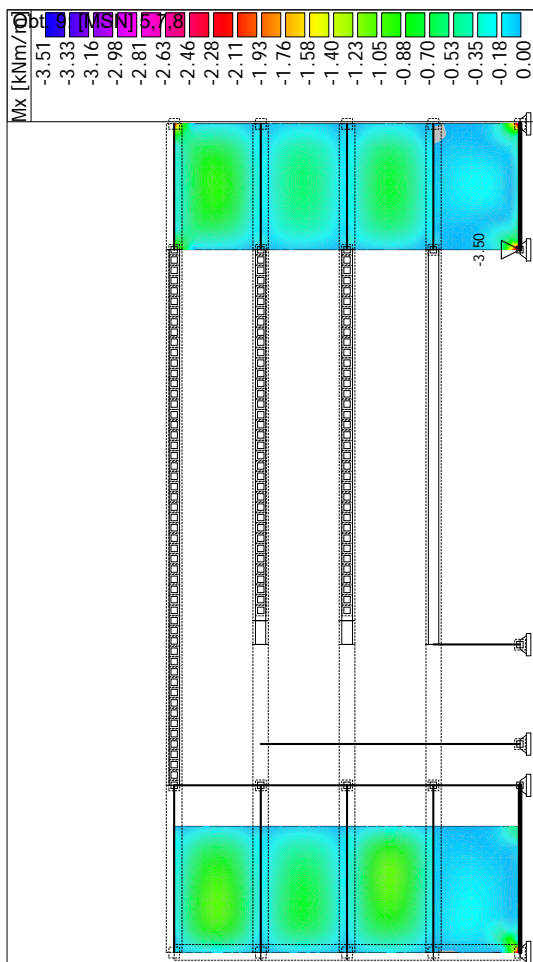
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Ny= -56.92 / min Ny= -3481.62 kN/m



Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Ny= 1366.27 / min Ny= 0.00 kN/m

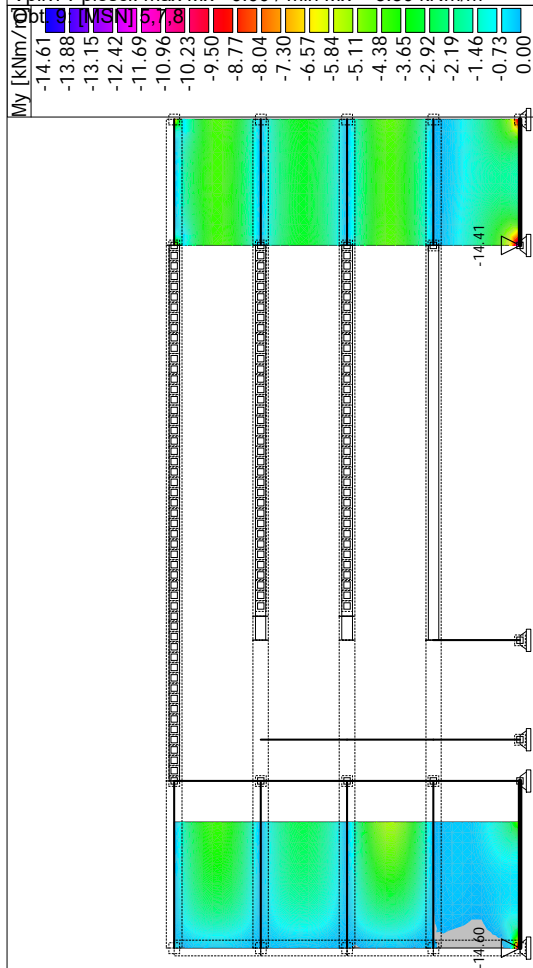


Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Mx= 2.65 / min Mx= 0.00 kNm/m



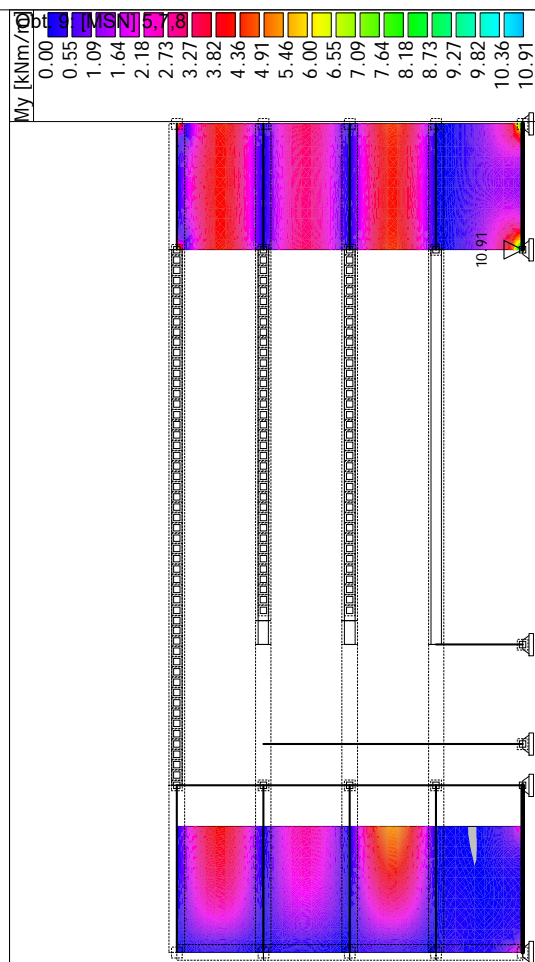
Okvir: H_3

Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -3.50 kNm/m



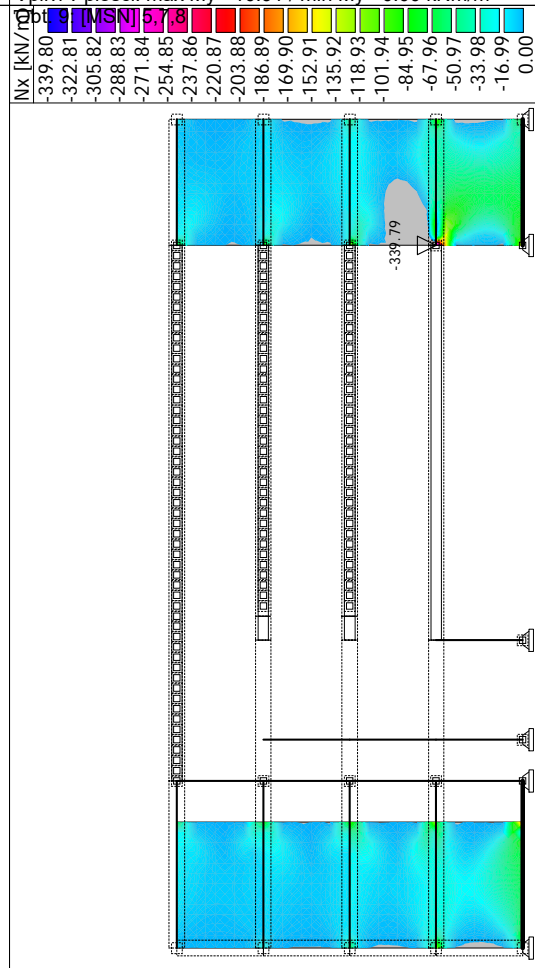
Okvir: H_3

Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -14.60 kNm/m



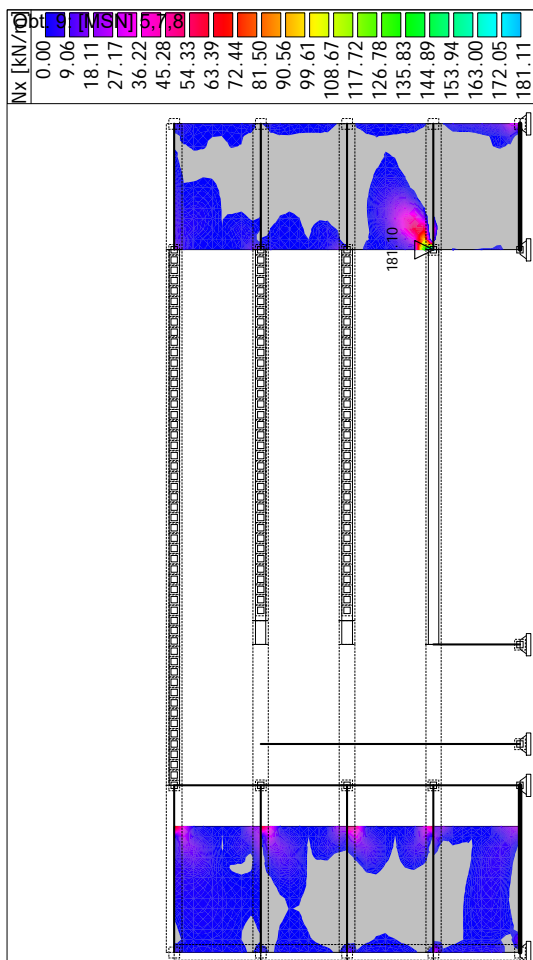
Okvir: H_3

Vplivi v plošči: max M_y = 10.91 / min M_y = 0.00 kNm/m

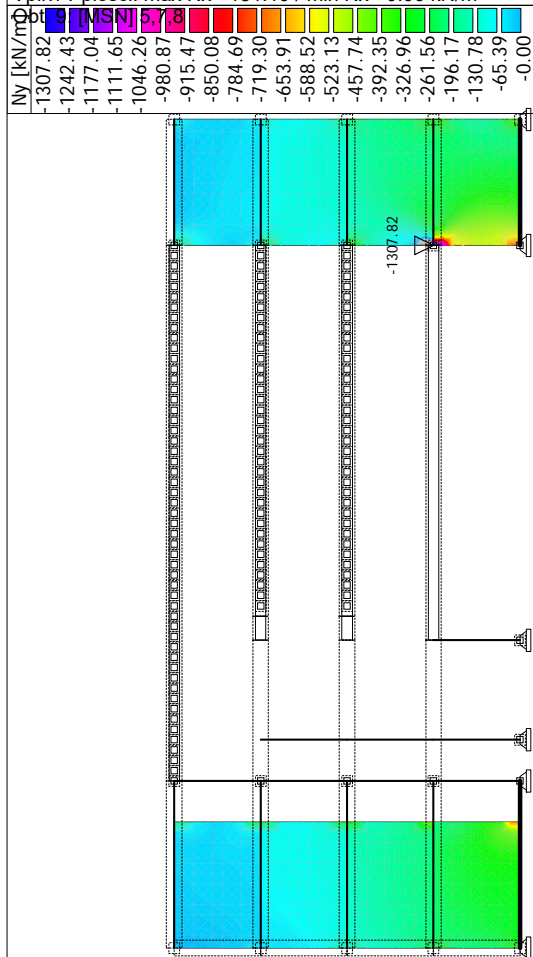


Okvir: H_3

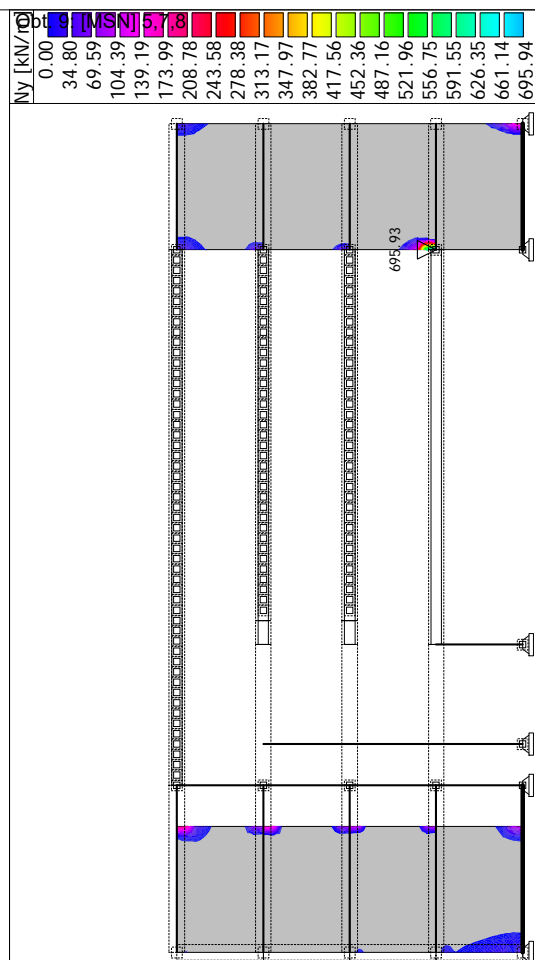
Vplivi v plošči: max N_x = 0.00 / min N_x = -339.79 kN/m



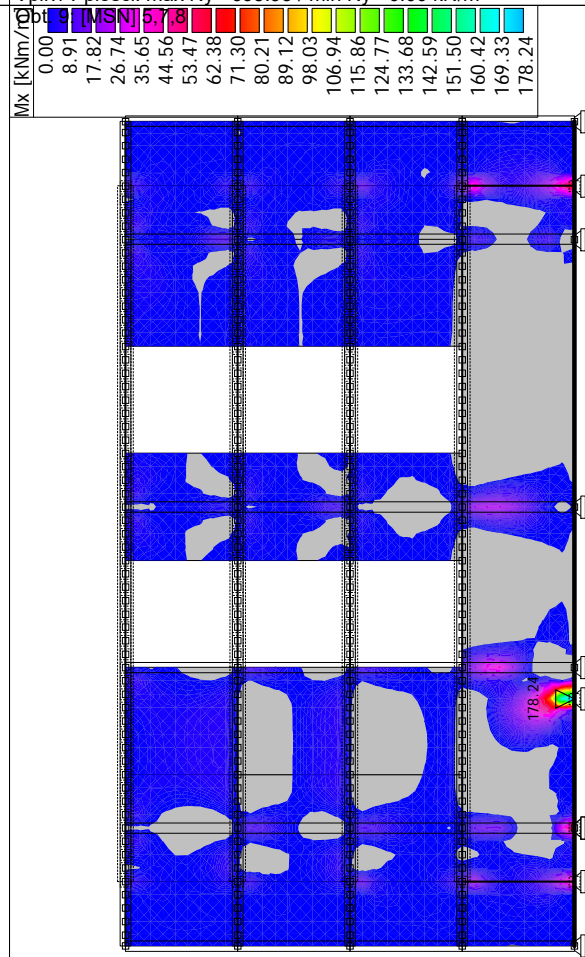
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Nx= 181.10 / min Nx= 0.00 kN/m



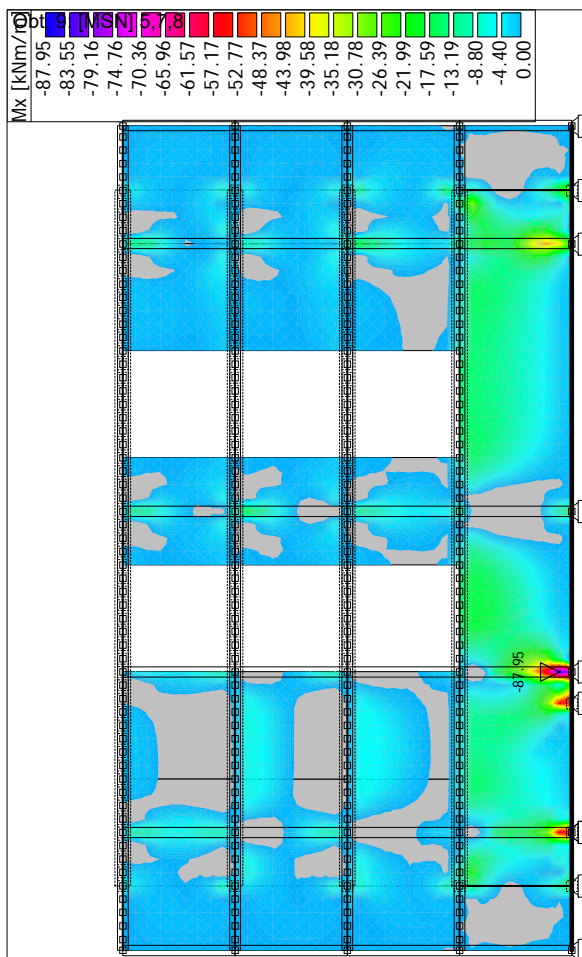
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -1307.82 kN/m



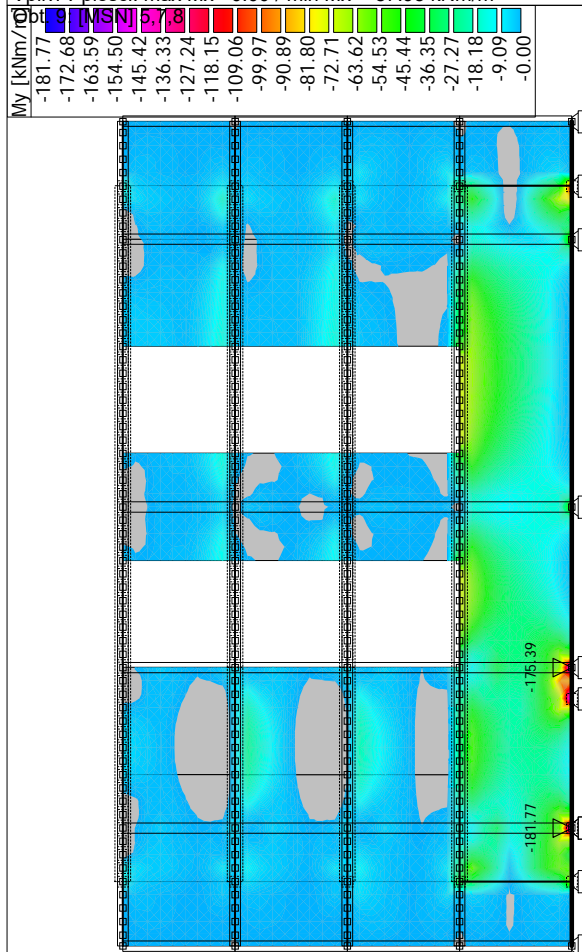
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Ny= 695.93 / min Ny= 0.00 kN/m



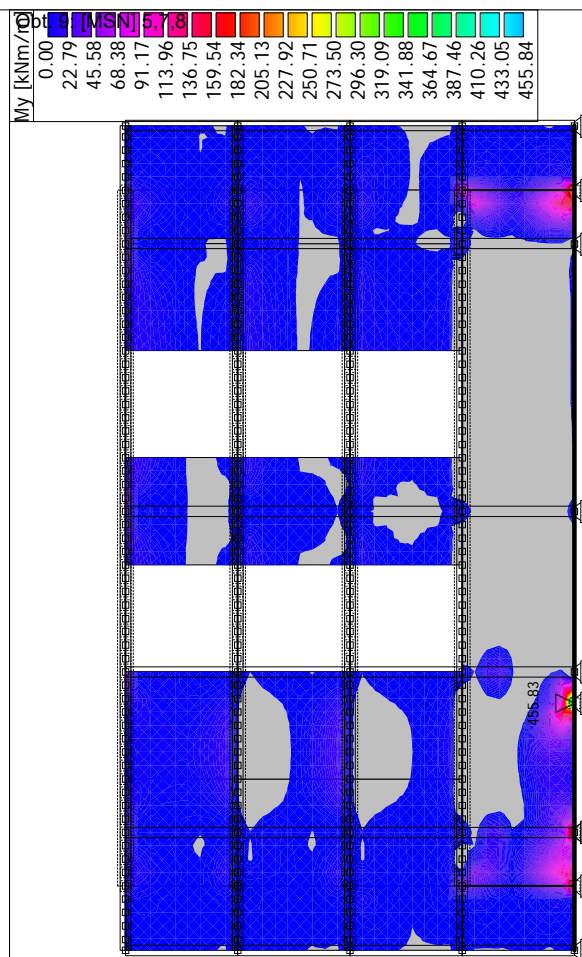
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Mx= 178.24 / min Mx= 0.00 kNm/m



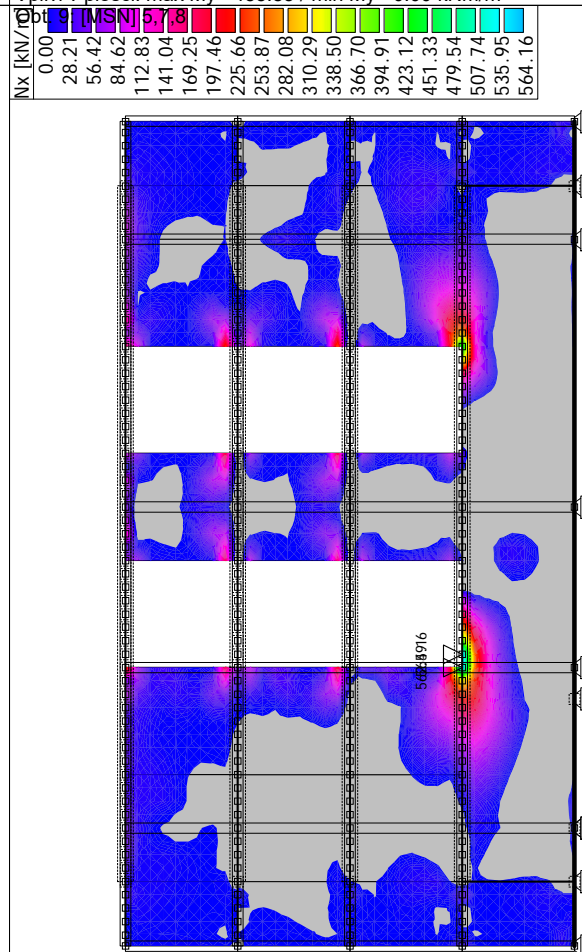
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -87.95 kNm/m



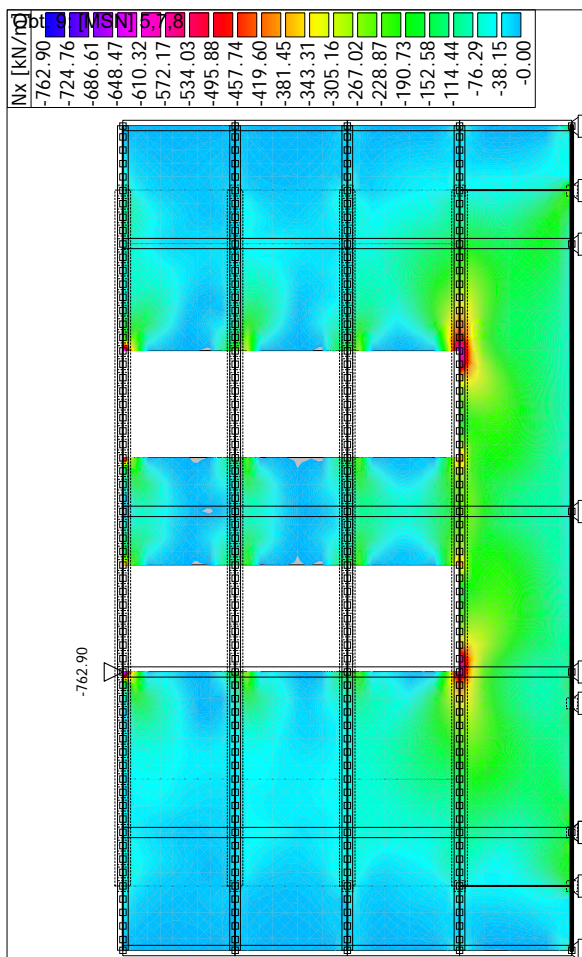
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -181.77 kNm/m



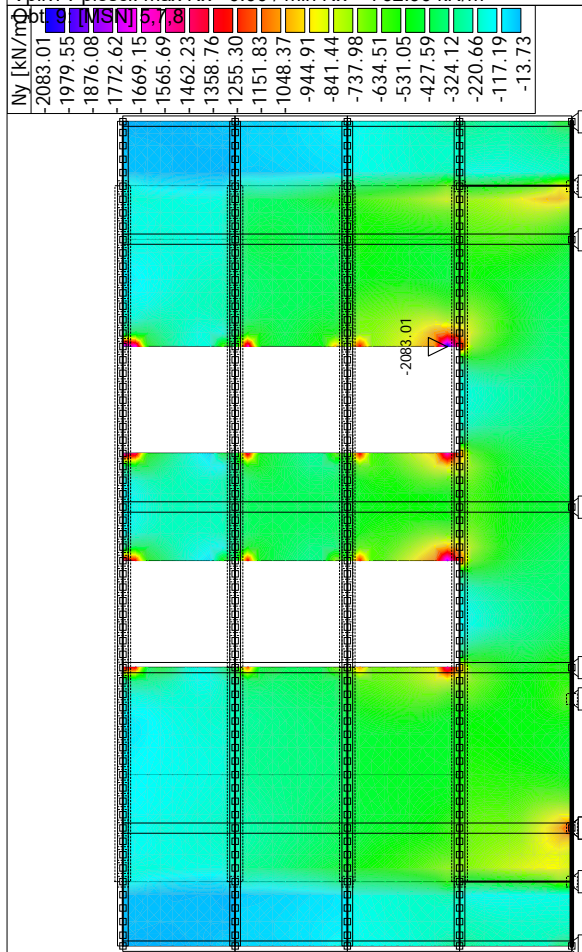
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max My= 455.83 / min My= 0.00 kNm/m



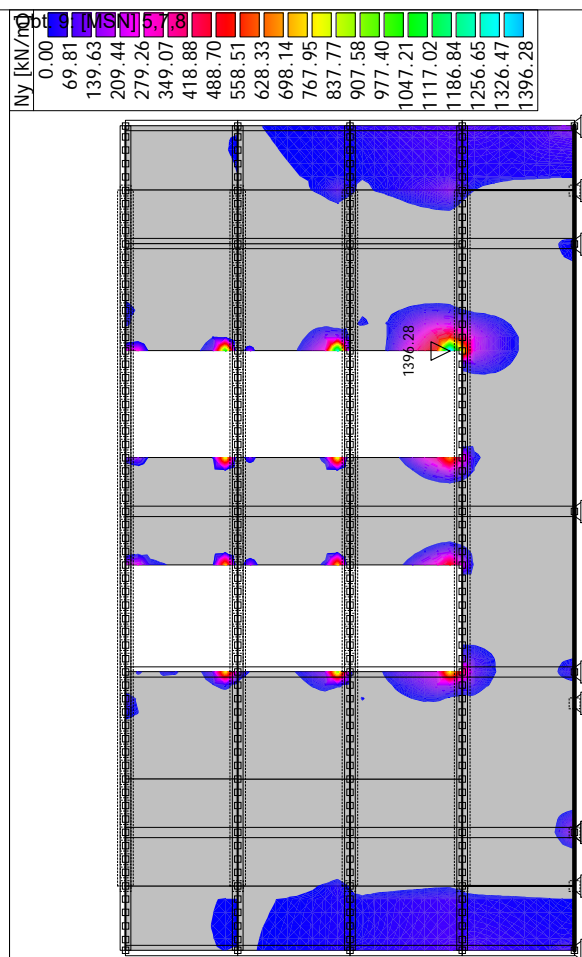
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Nx= 564.16 / min Nx= 0.00 kNm/m



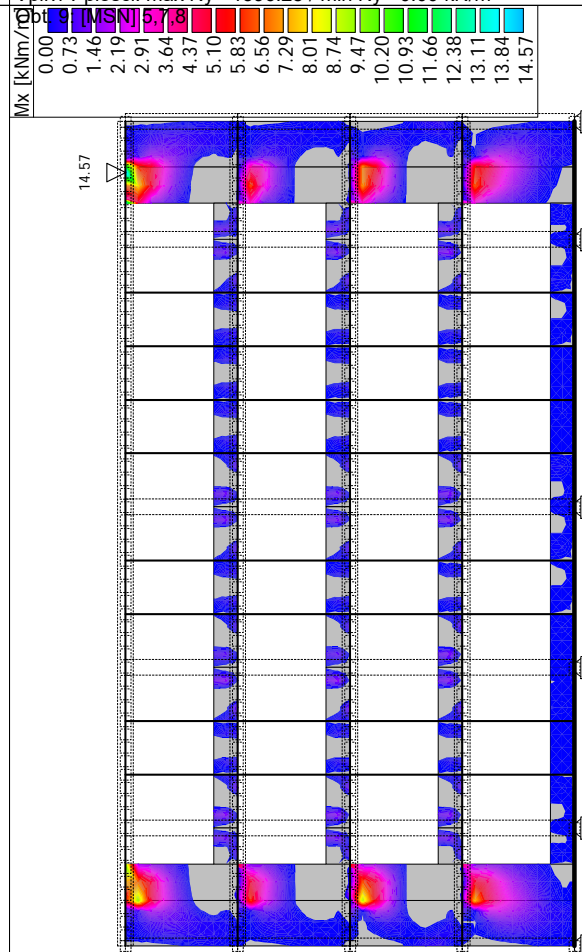
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -762.90 kN/m



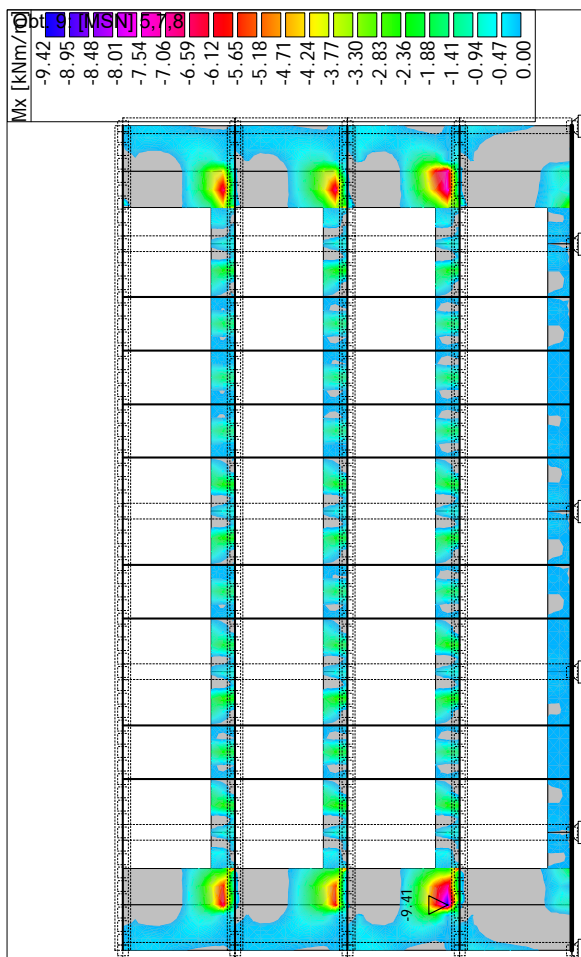
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Ny= -13.74 / min Ny= -2083.01 kN/m



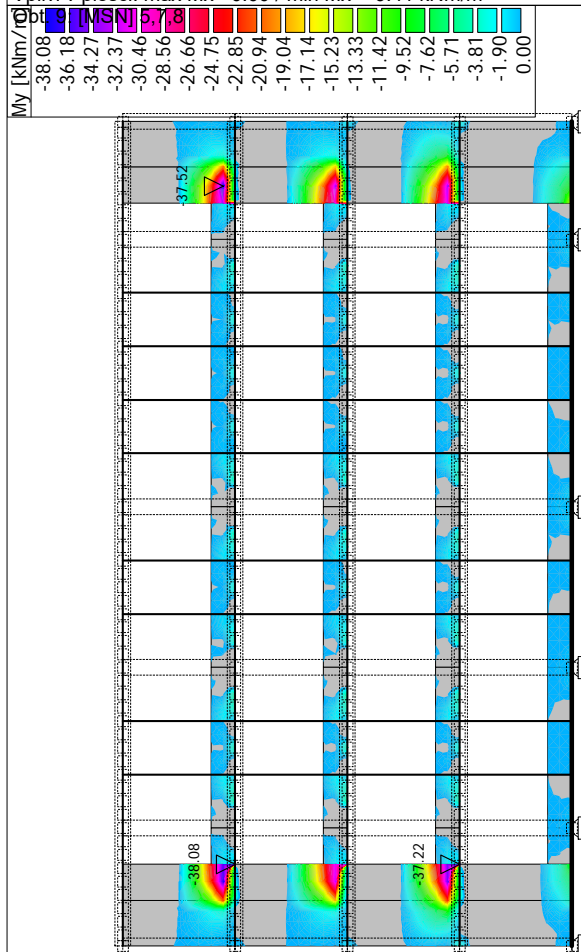
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Ny= 1396.28 / min Ny= 0.00 kN/m



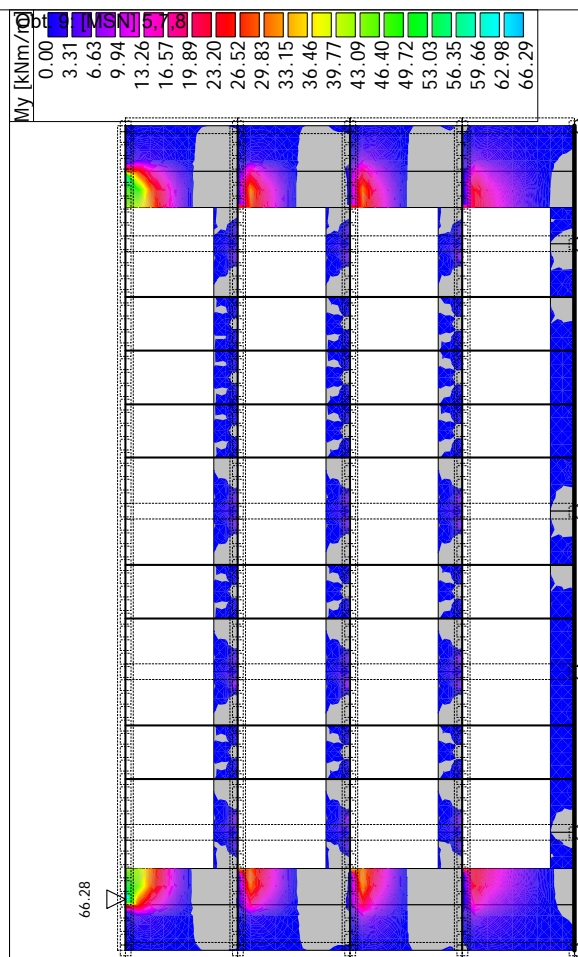
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Mx= 14.57 / min Mx= 0.00 kNm/m



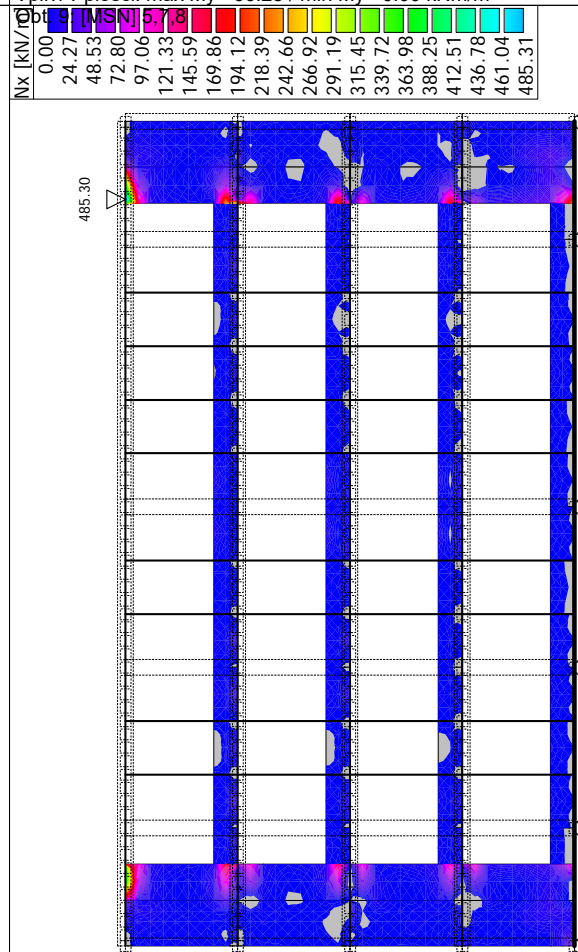
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max $M_x = 0.00$ / min $M_x = -9.41 \text{ kNm/m}$



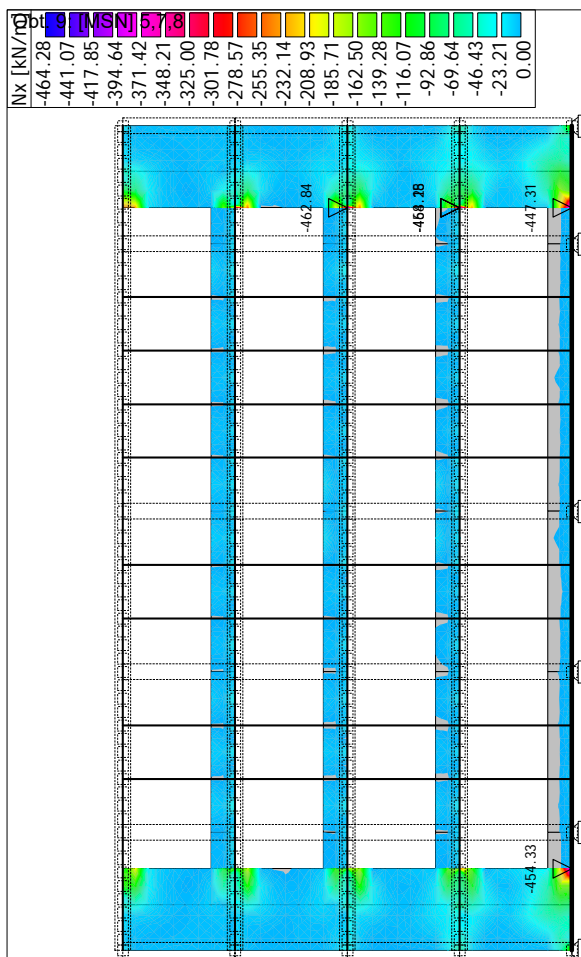
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max $M_y = 0.00$ / min $M_y = -38.08 \text{ kNm/m}$



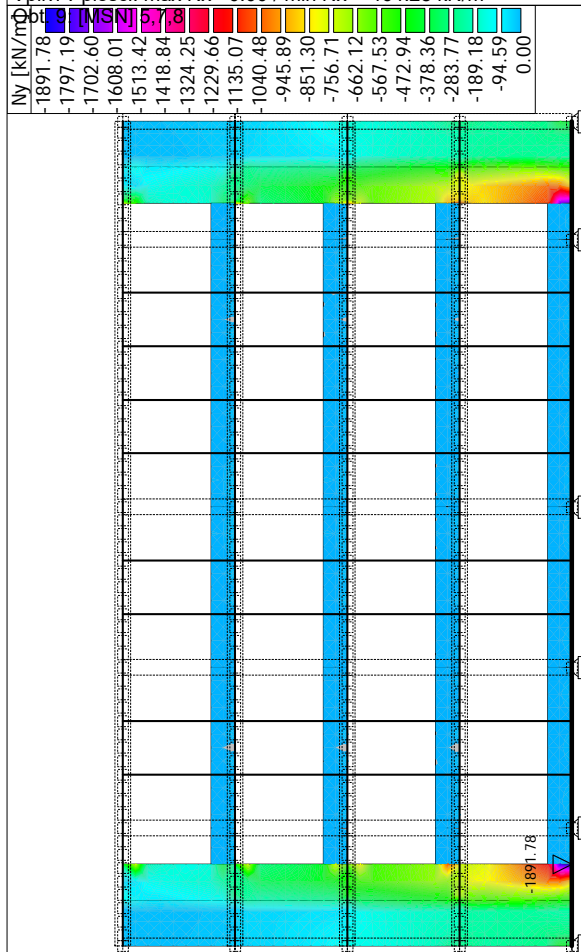
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max $M_y = 66.28$ / min $M_y = 0.00 \text{ kNm/m}$



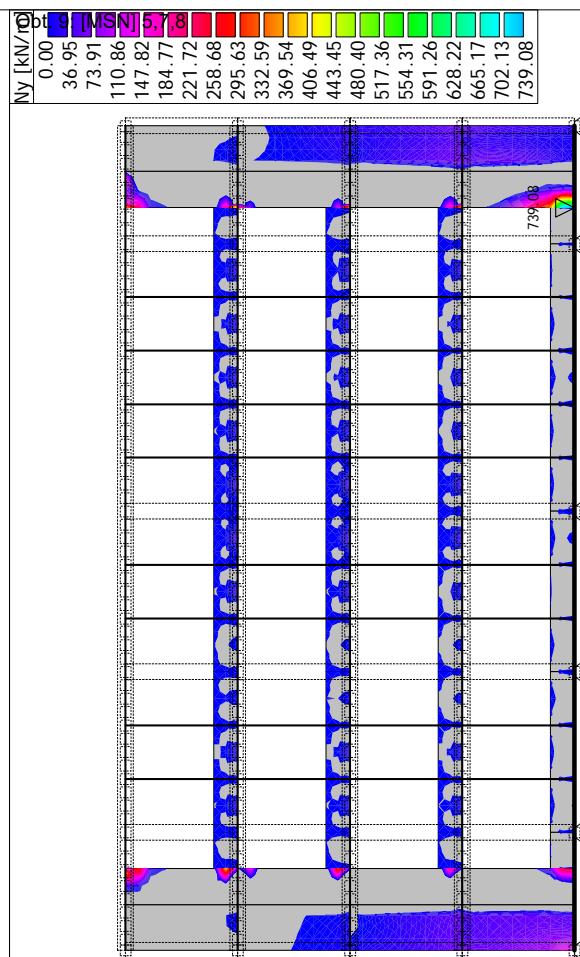
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max $N_x = 485.30$ / min $N_x = 0.00 \text{ kN/m}$



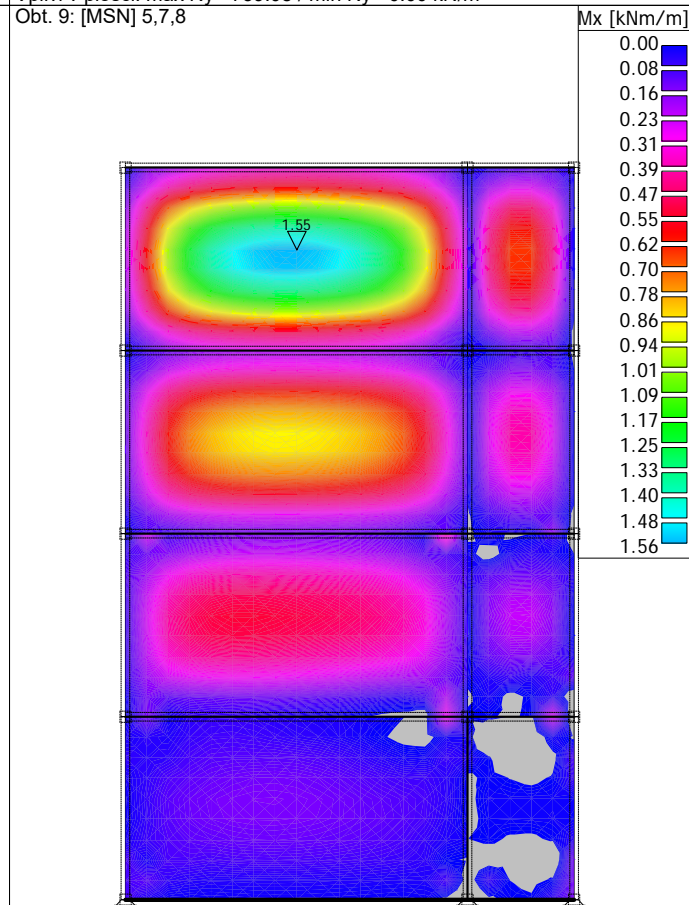
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -464.28 kN/m



Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -1891.78 kN/m

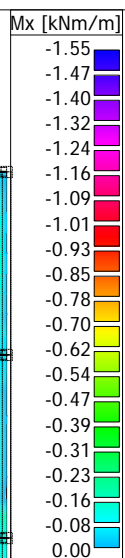
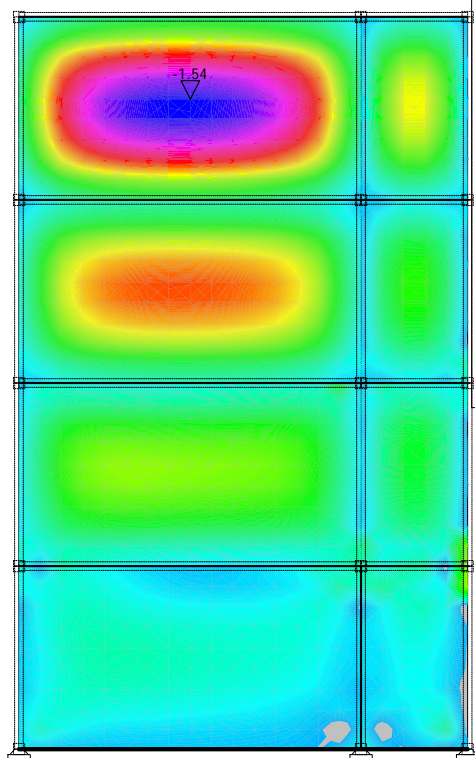


Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Ny= 739.08 / min Ny= 0.00 kN/m
Obt. 9: [MSN] 5,7,8

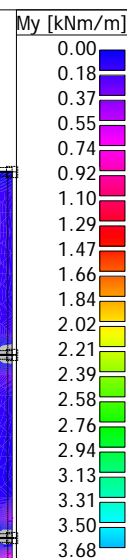
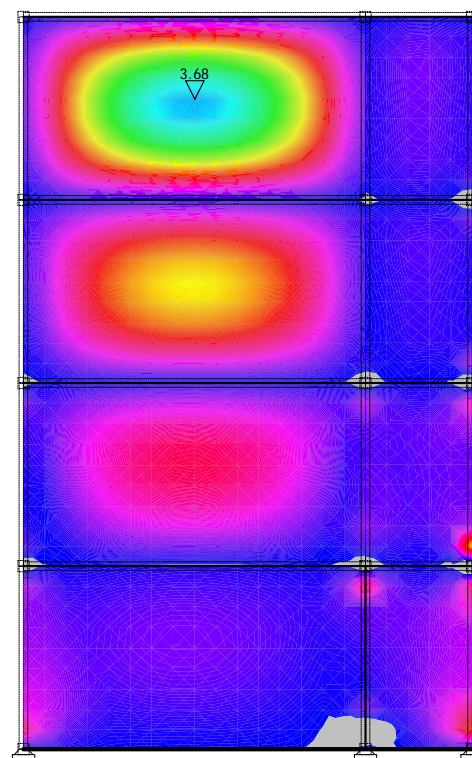


Okvir: V_3
Vplivi v plošči: max Mx= 1.55 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8



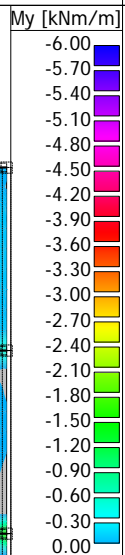
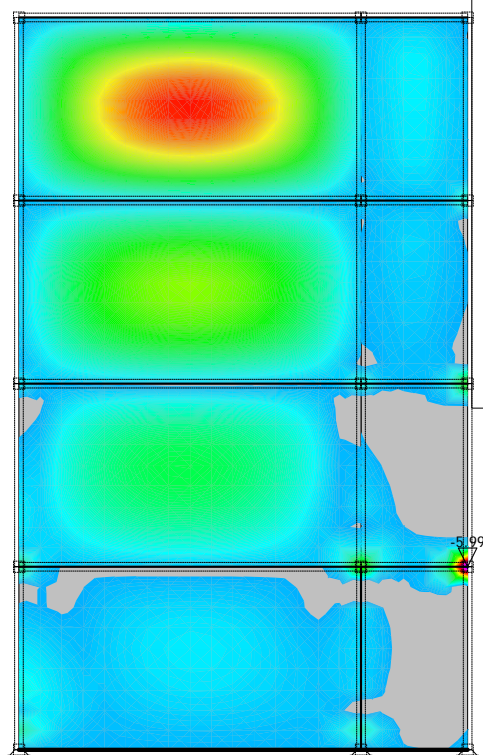
Obt. 9: [MSN] 5,7,8



Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -1.54 kNm/m

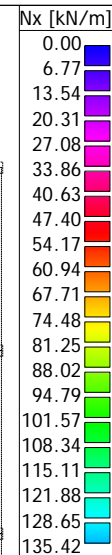
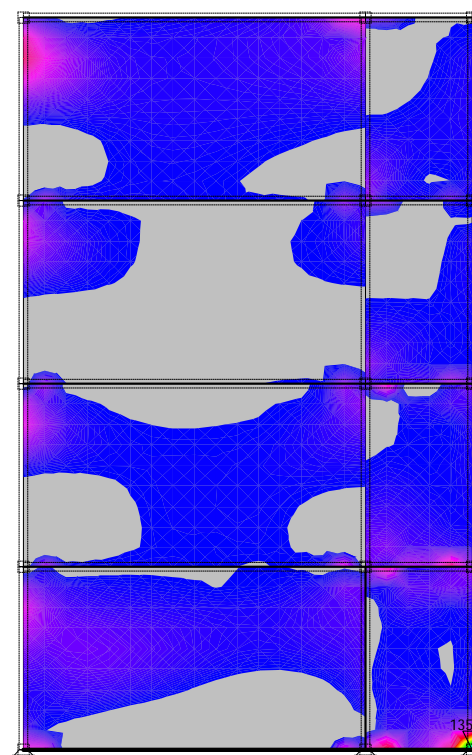
Obt. 9: [MSN] 5,7,8



Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max My= 3.68 / min My= 0.00 kNm/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8



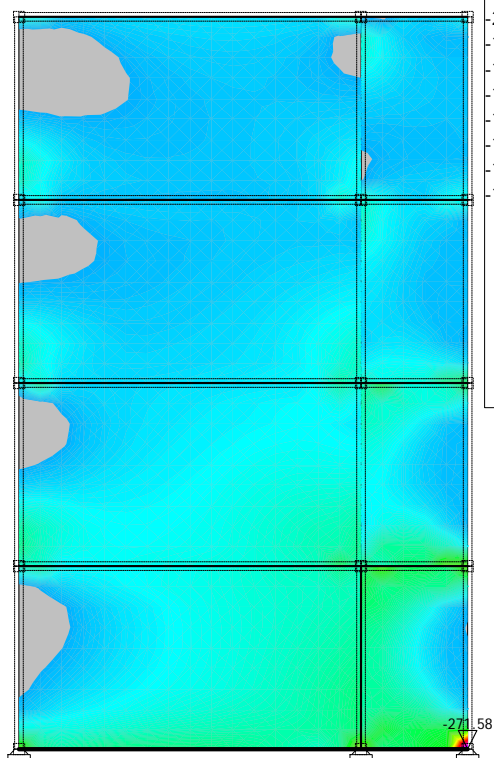
Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -5.99 kNm/m

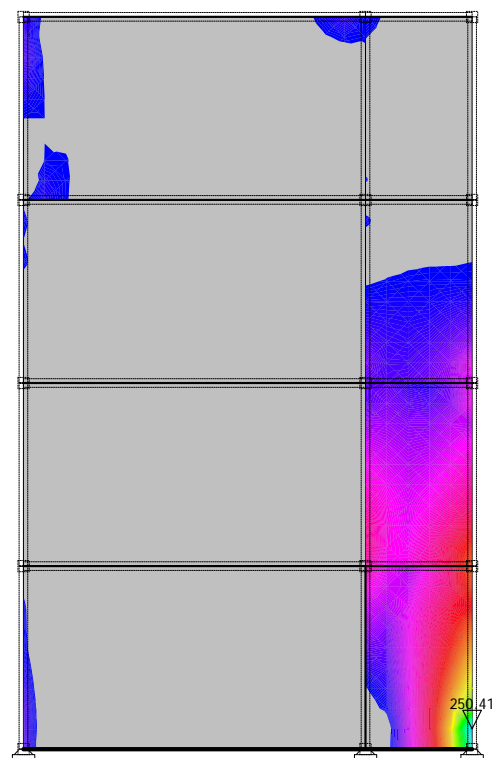
Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max Nx= 135.42 / min Nx= 0.00 kNm/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8



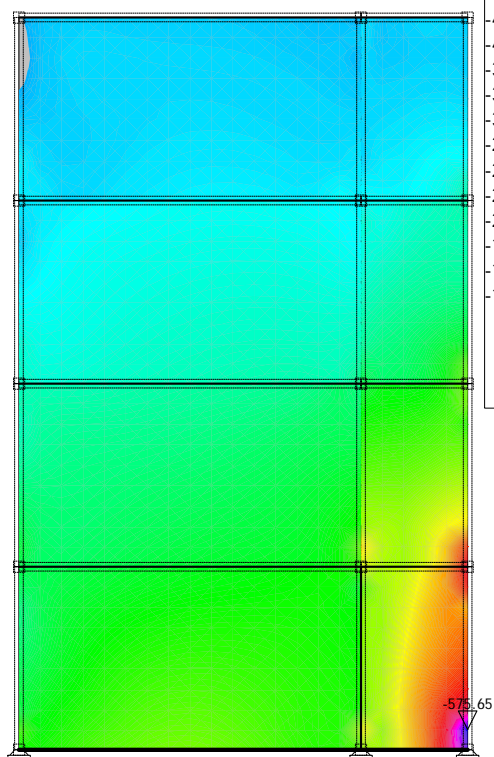
Obt. 9: [MSN] 5,7,8



Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -271.58 kN/m

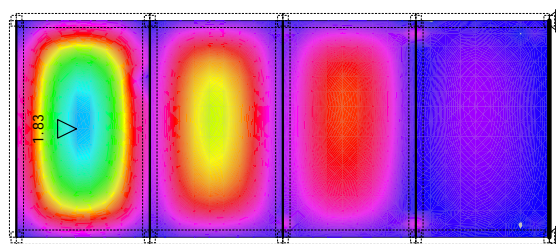
Obt. 9: [MSN] 5,7,8



Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max Ny= 250.41 / min Ny= 0.00 kN/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8

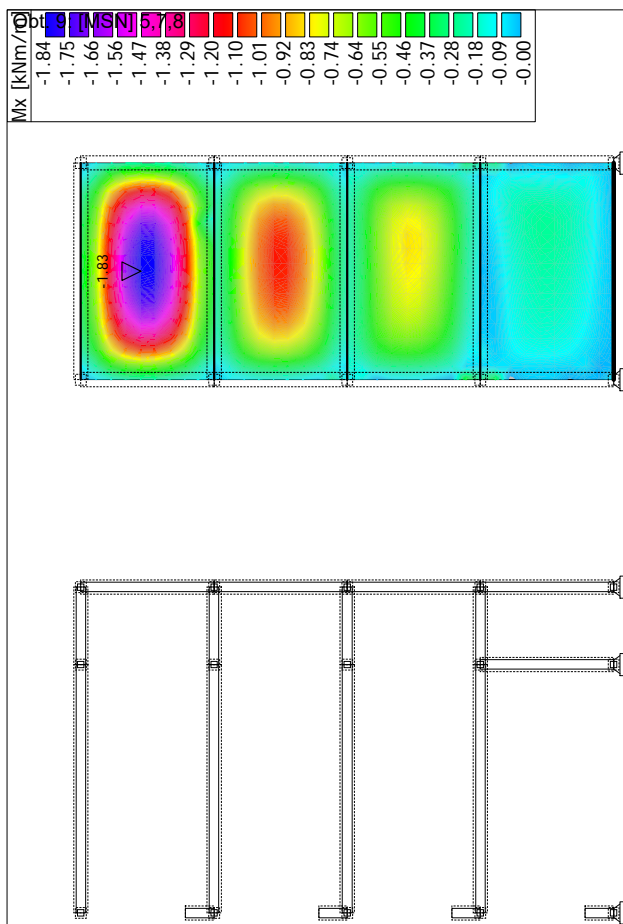


Okvir: V_3

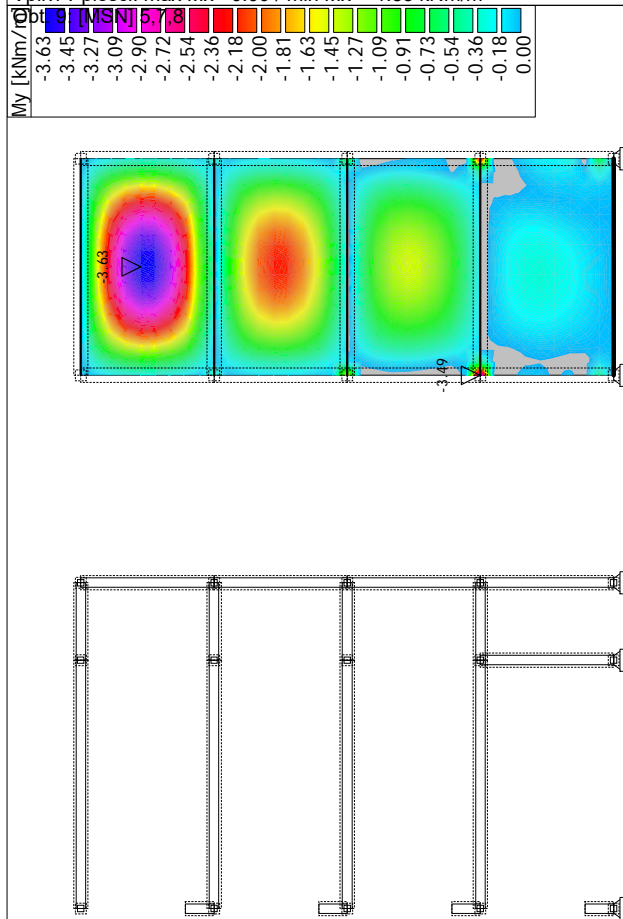
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -575.65 kN/m

Okvir: V_1

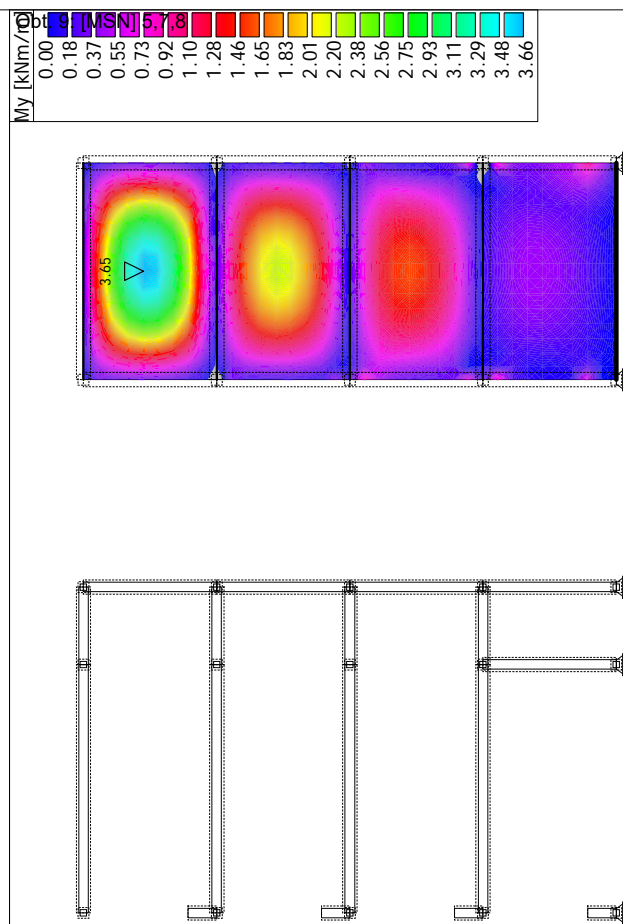
Vplivi v plošči: max Mx= 1.83 / min Mx= 0.00 kN/m



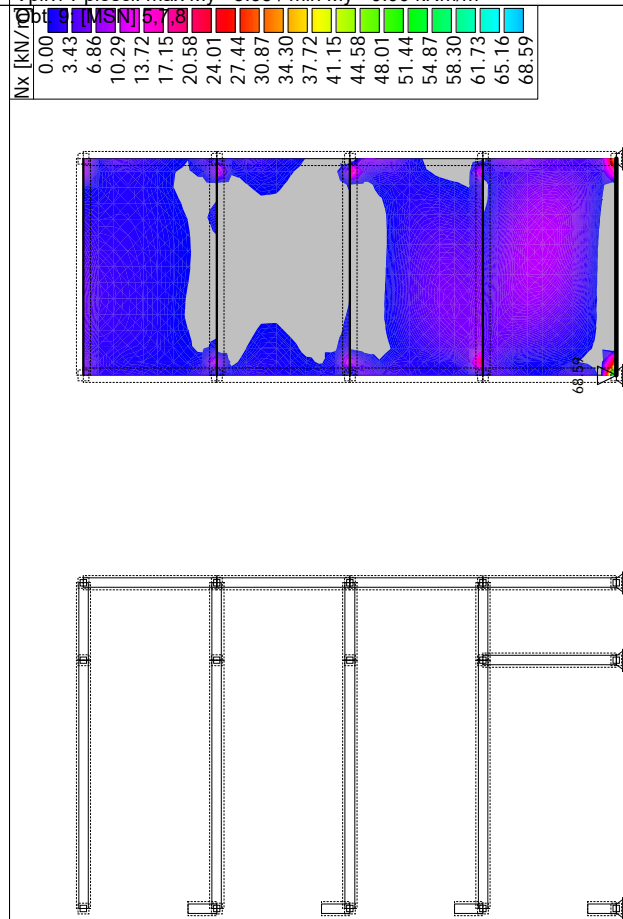
Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -1.83 kNm/m



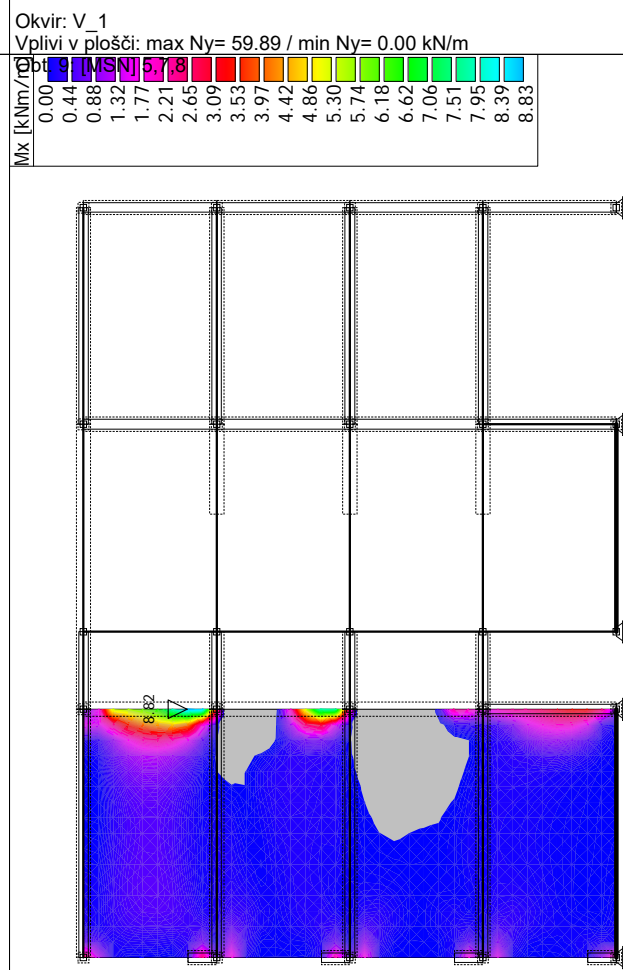
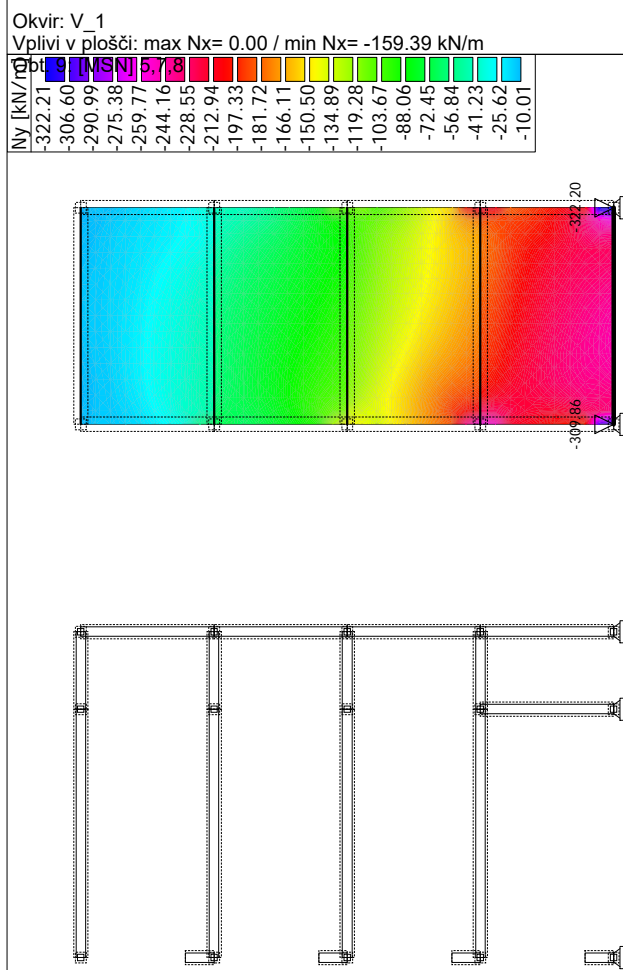
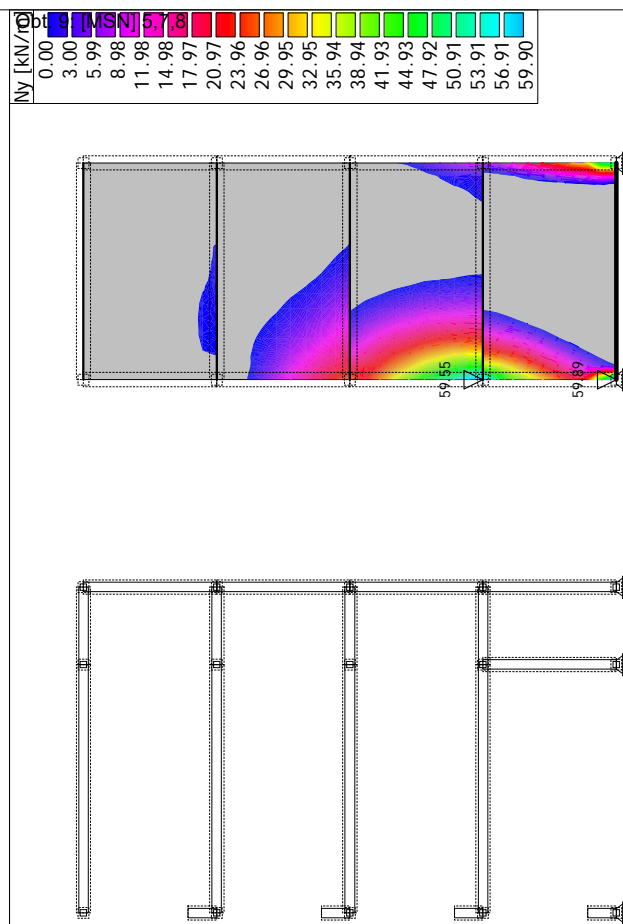
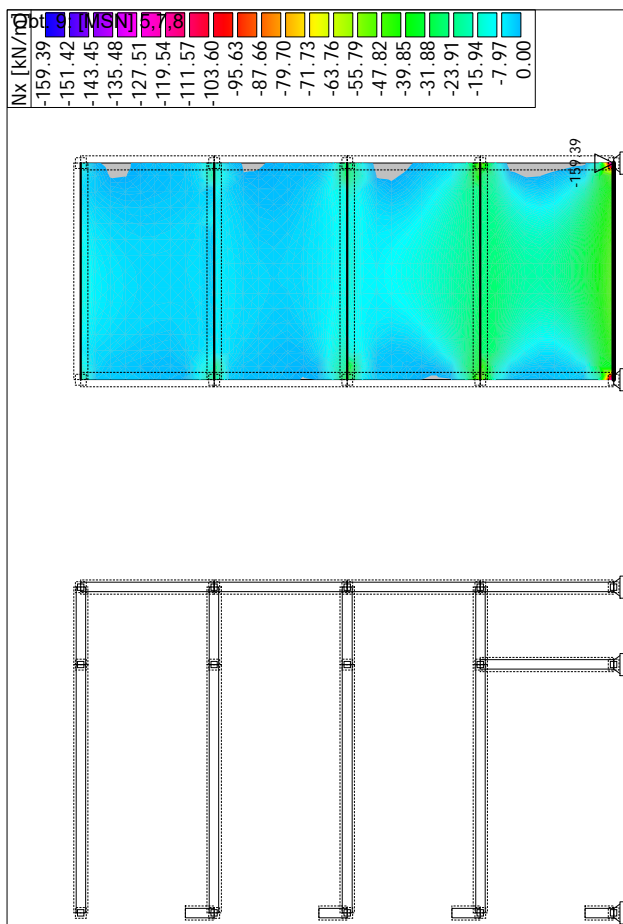
Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -3.63 kNm/m

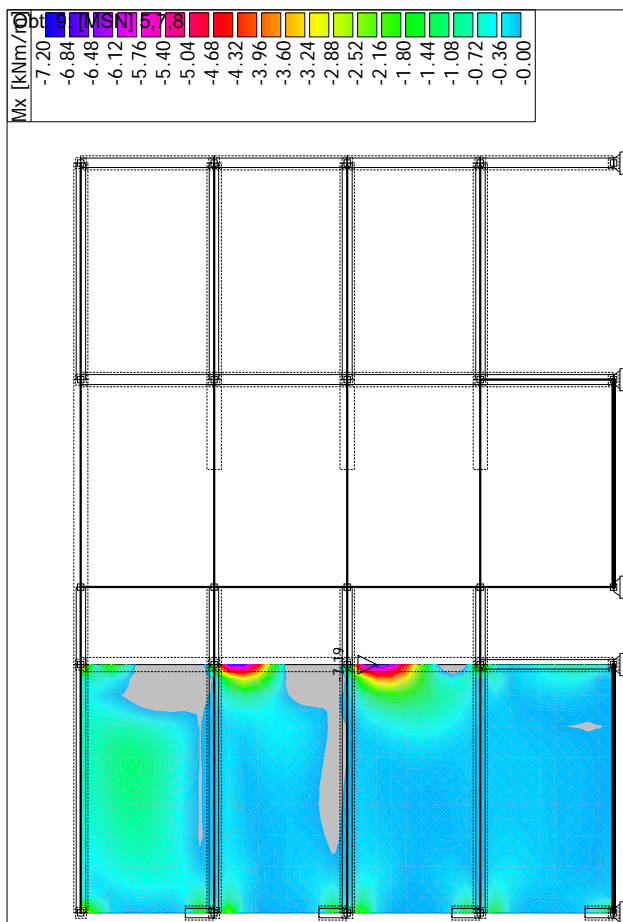


Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max My= 3.65 / min My= 0.00 kNm/m



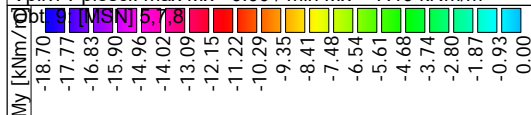
Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max Nx= 68.59 / min Nx= 0.00 kN/m





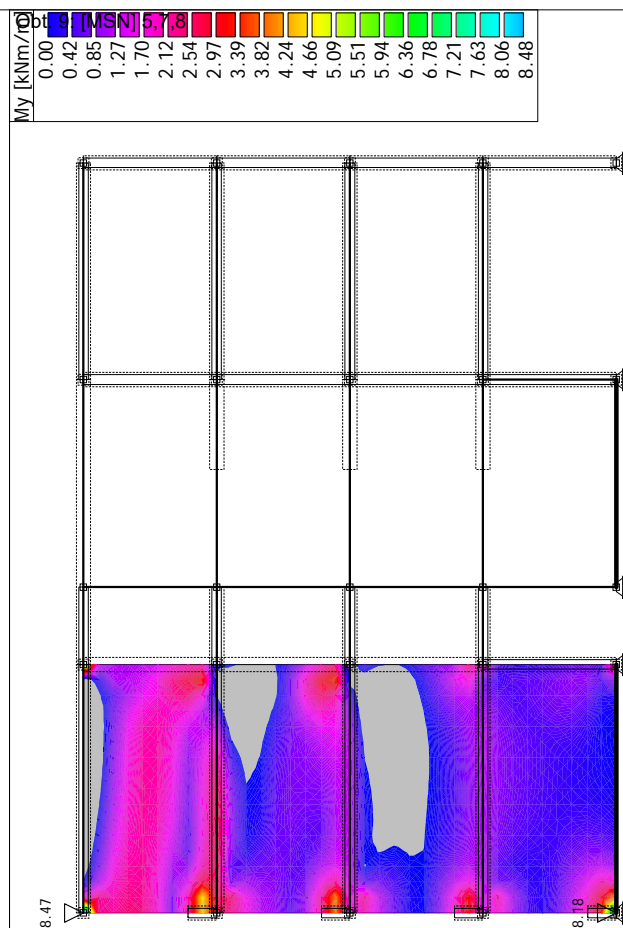
Okvir: V_5

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -7.19 kNm/m



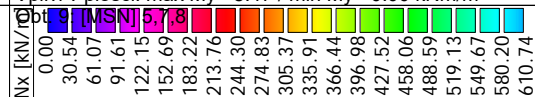
Okvir: V_5

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -18.69 kNm/m



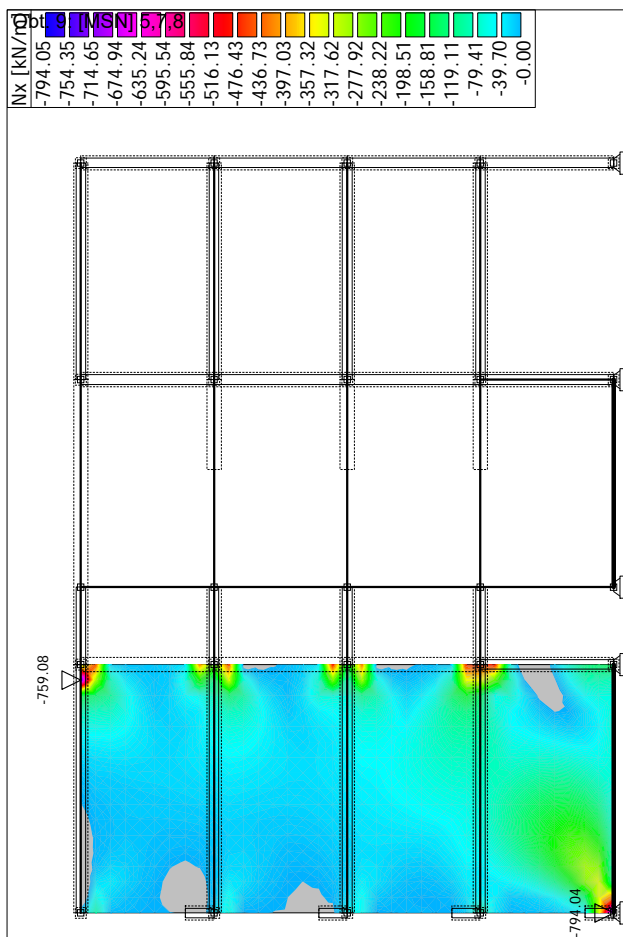
Okvir: V_5

Vplivi v plošči: max My= 8.47 / min My= 0.00 kNm/m

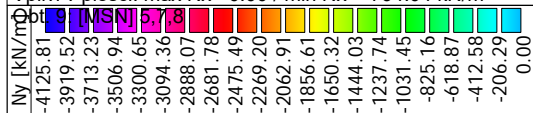


Okvir: V_5

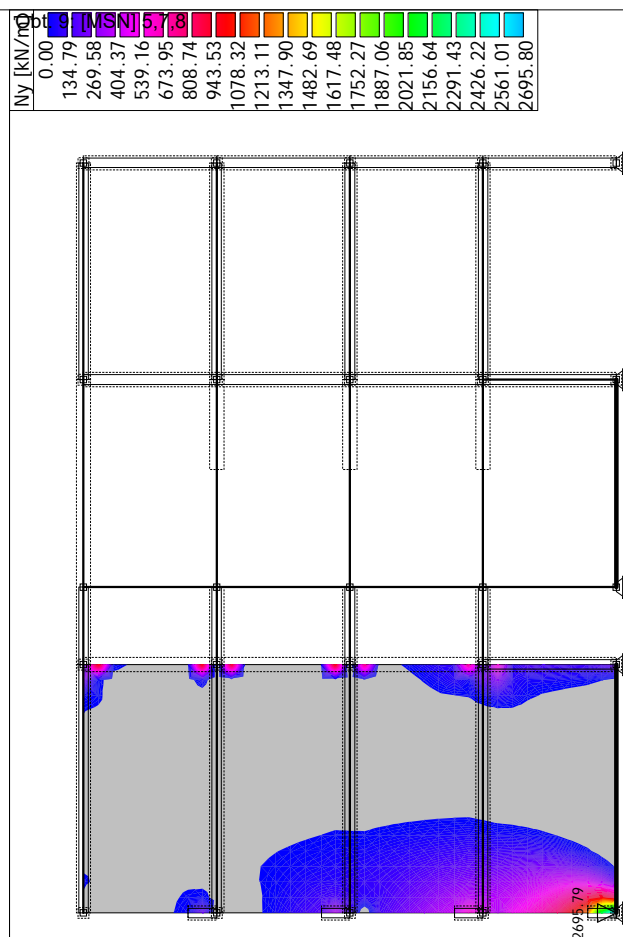
Vplivi v plošči: max Nx= 610.73 / min Nx= 0.00 kN/m



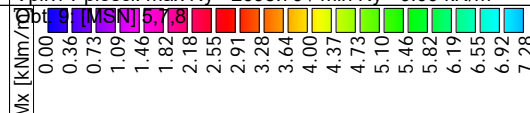
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -794.04 kN/m



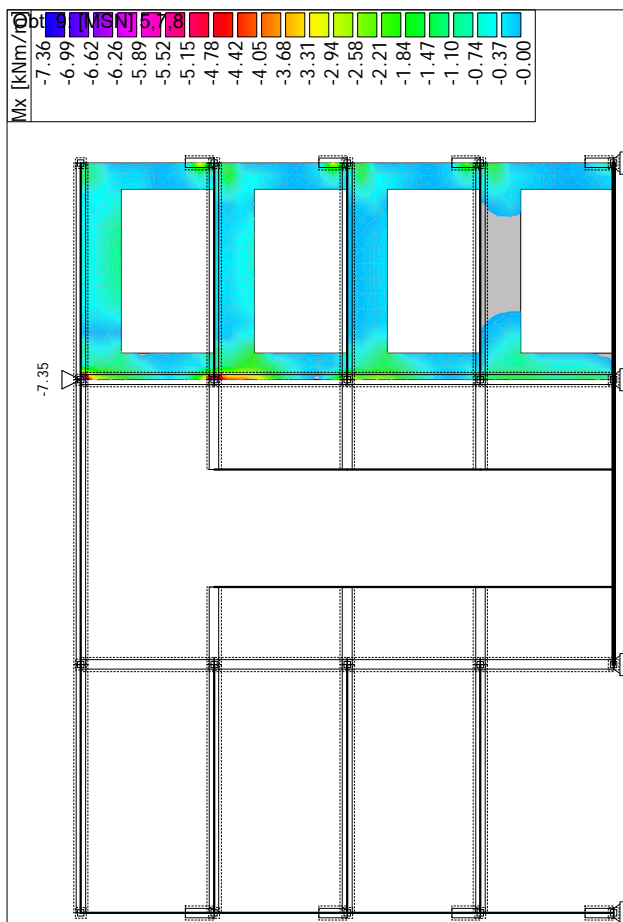
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -4125.81 kN/m



Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Ny= 2695.79 / min Ny= 0.00 kN/m

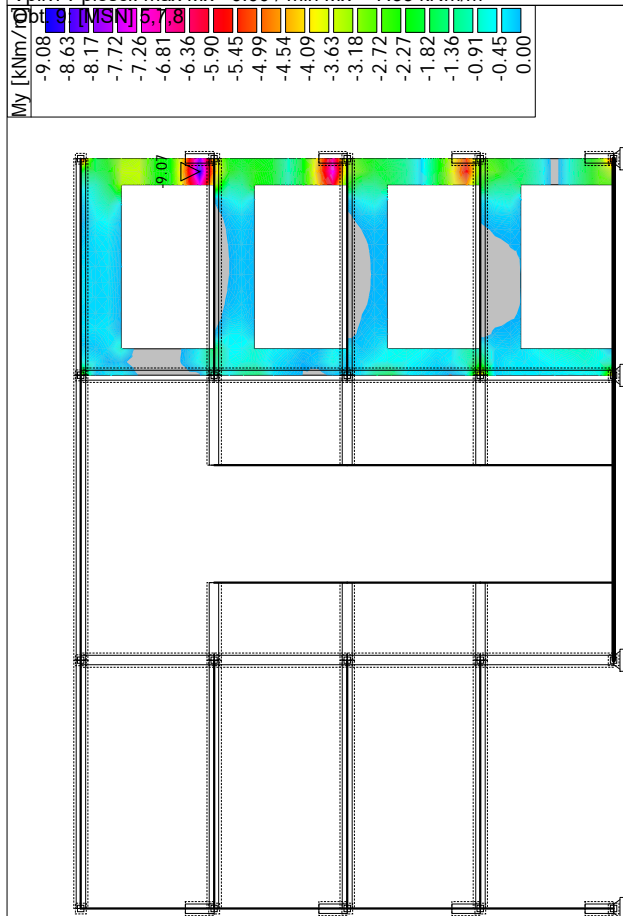


Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Mx= 7.27 / min Mx= 0.00 kNm/m



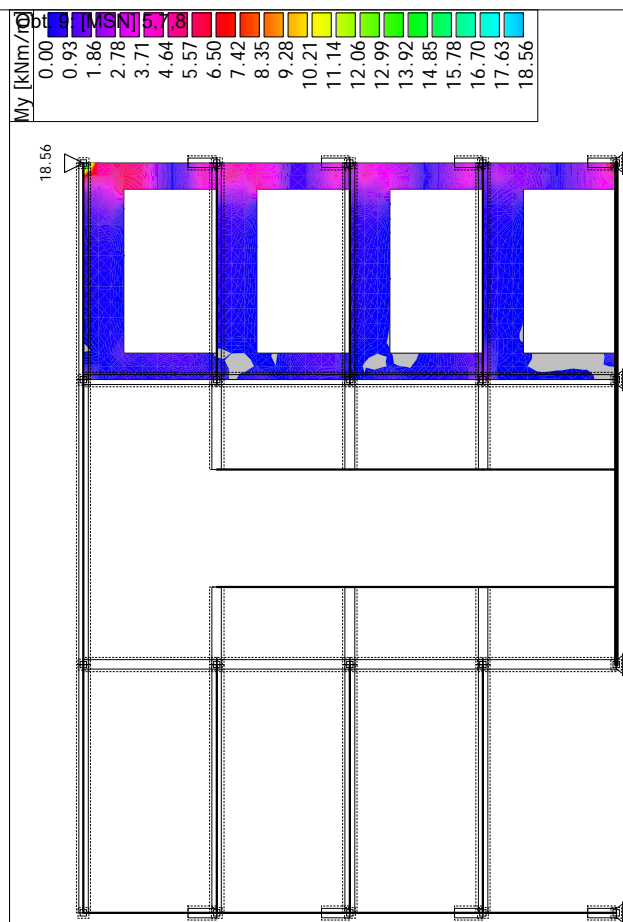
Okvir: V_14

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -7.35 kNm/m



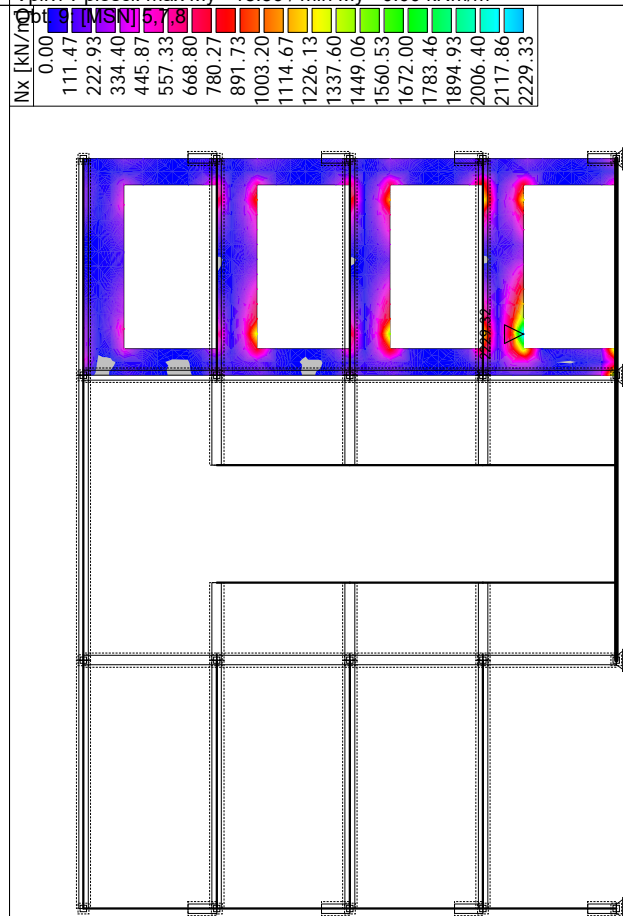
Okvir: V_14

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -9.07 kNm/m



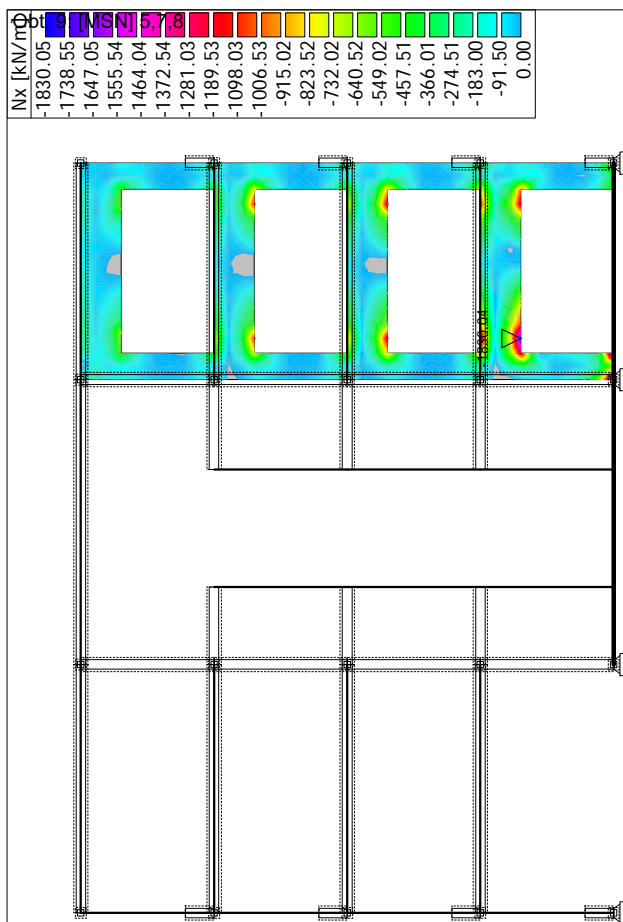
Okvir: V_14

Vplivi v plošči: max My= 18.56 / min My= 0.00 kNm/m

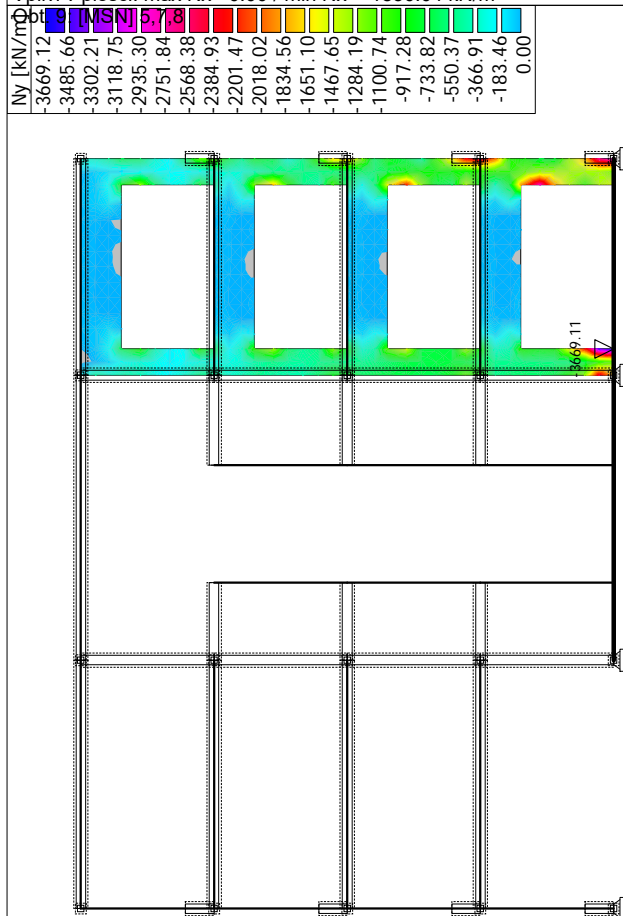


Okvir: V_14

Vplivi v plošči: max Nx= 2229.32 / min Nx= 0.00 kN/m



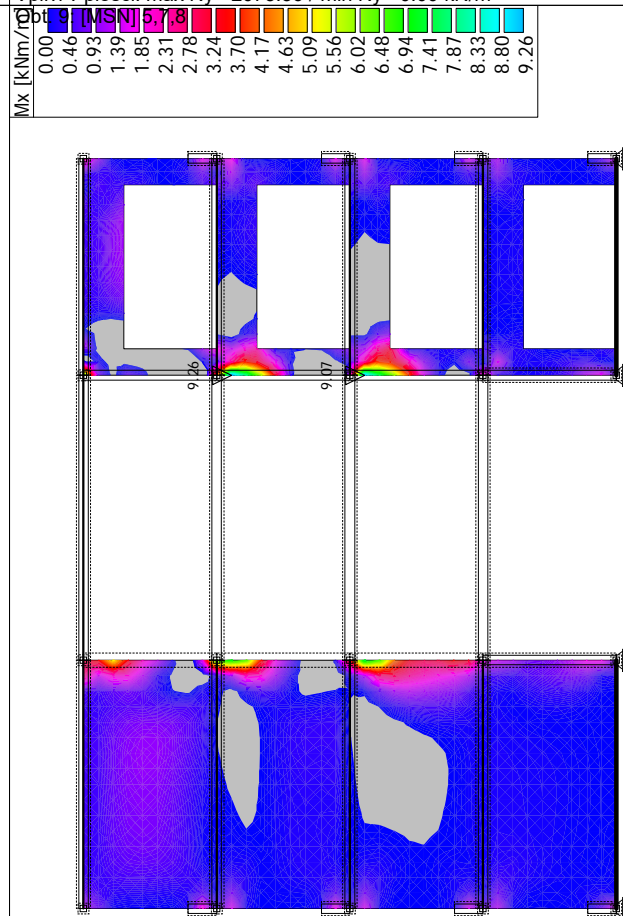
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -1830.04 kN/m



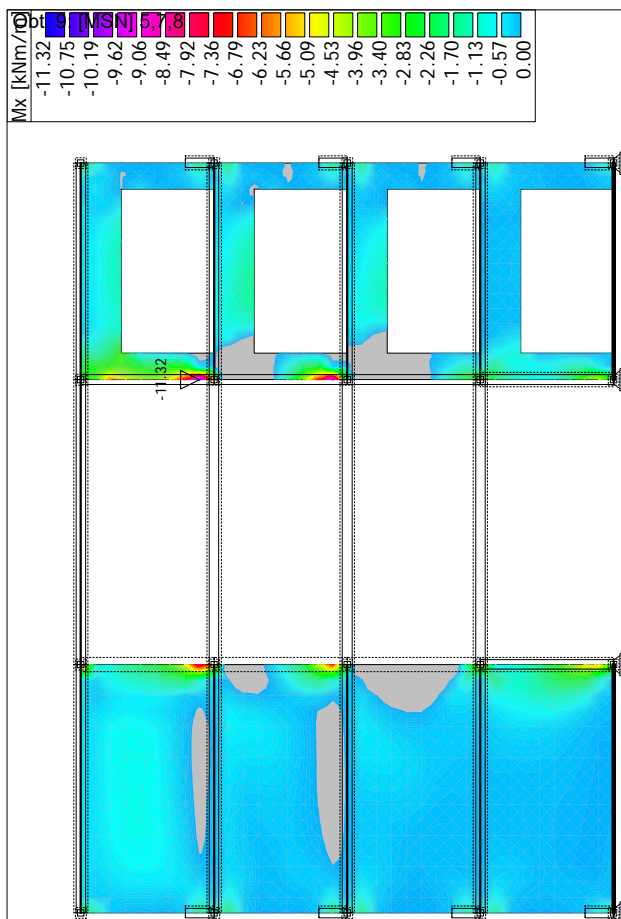
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -3669.11 kN/m



Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Ny= 2073.36 / min Ny= 0.00 kN/m

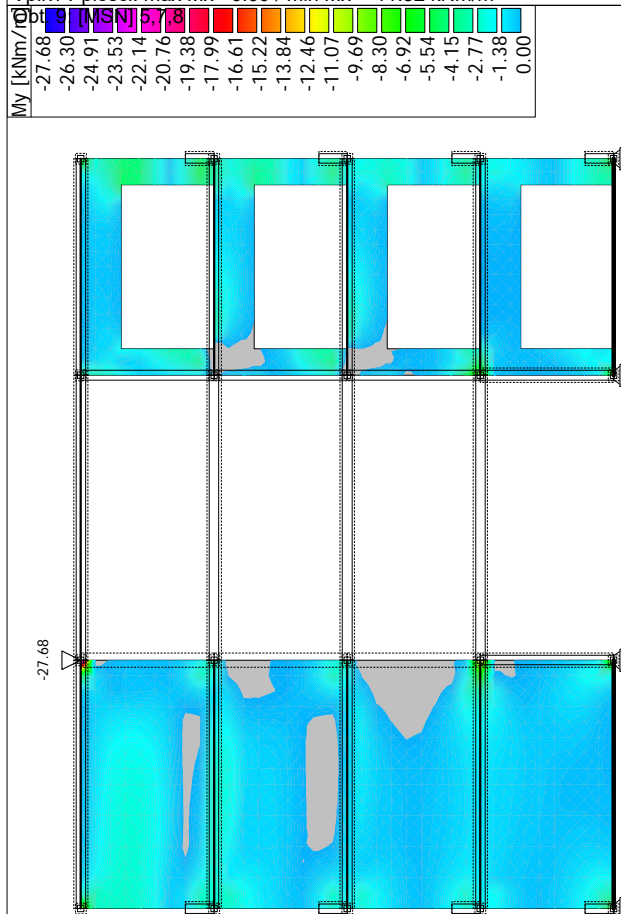


Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Mx= 9.26 / min Mx= 0.00 kN/m



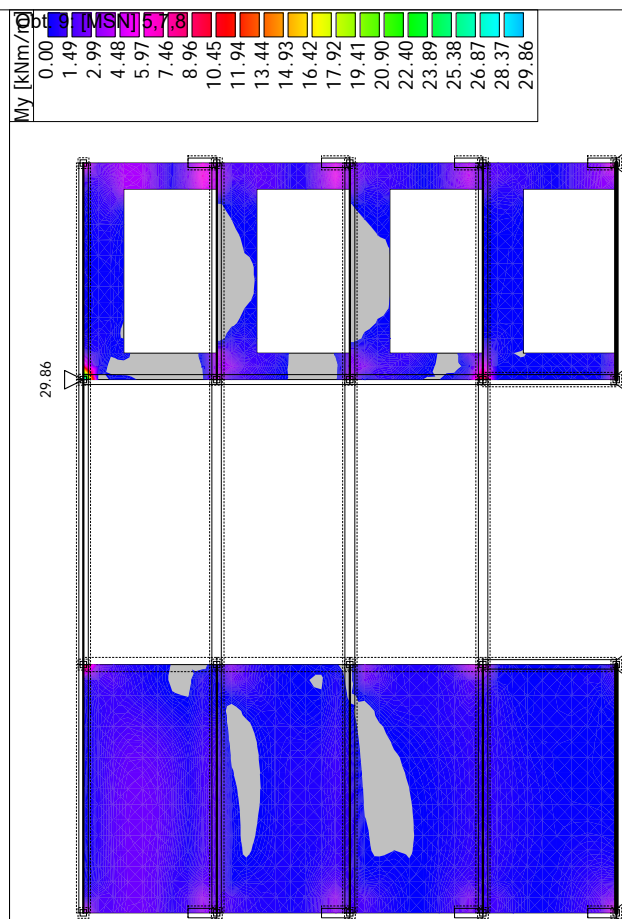
Okvir: V_7

Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -11.32 kNm/m



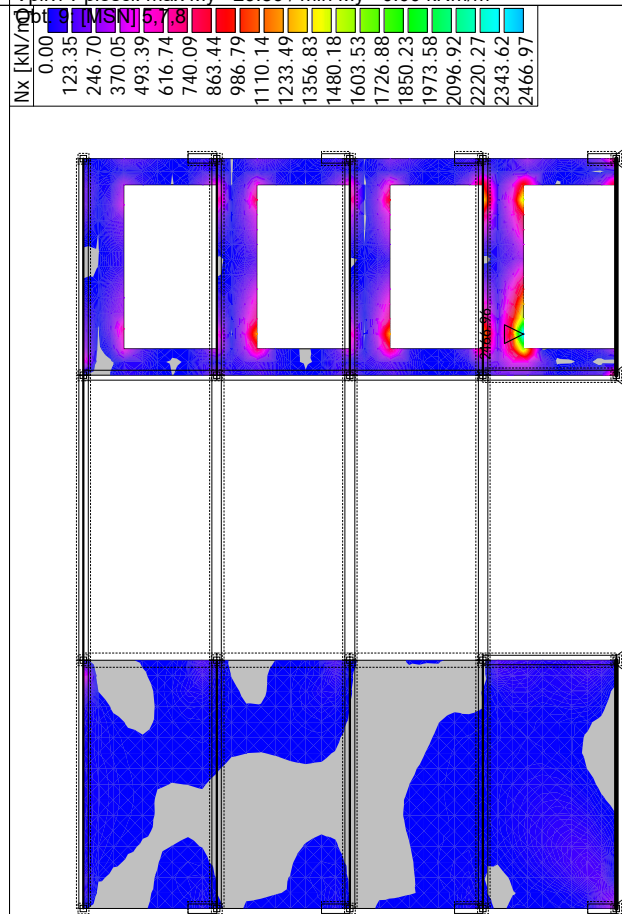
Okvir: V_7

Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -27.68 kNm/m



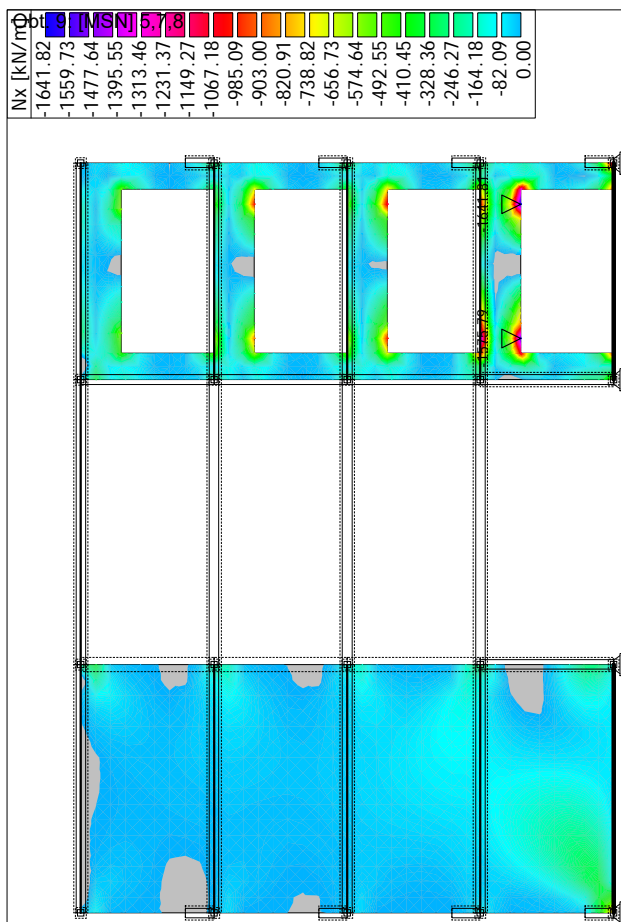
Okvir: V_7

Vplivi v plošči: max M_y = 29.86 / min M_y = 0.00 kNm/m

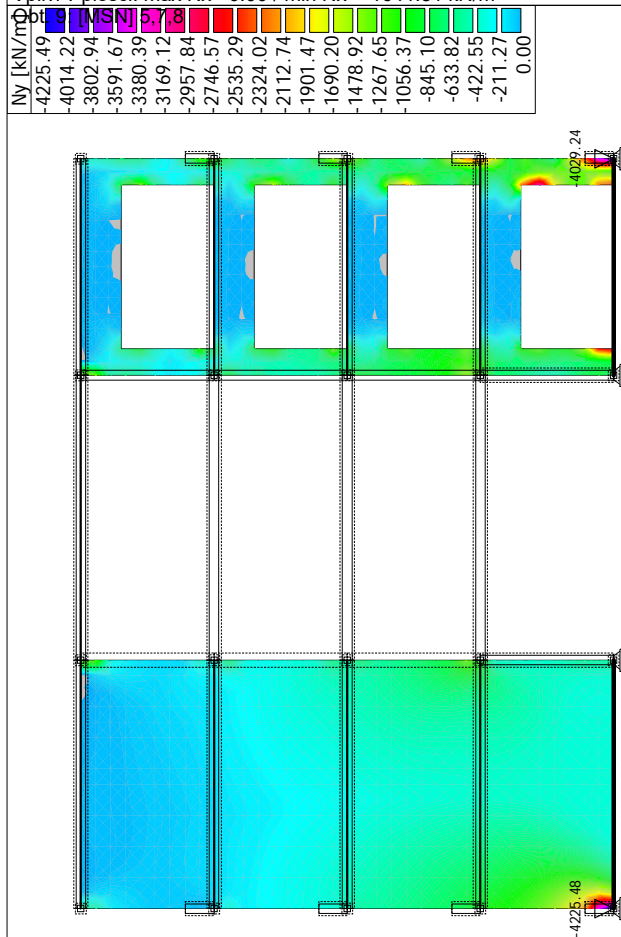


Okvir: V_7

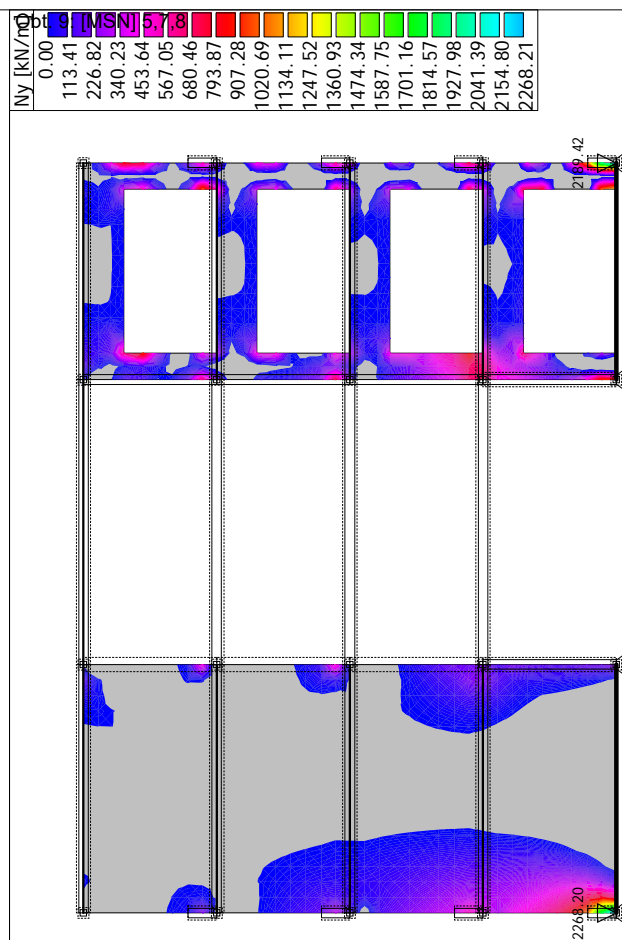
Vplivi v plošči: max N_x = 2466.96 / min N_x = 0.00 kN/m



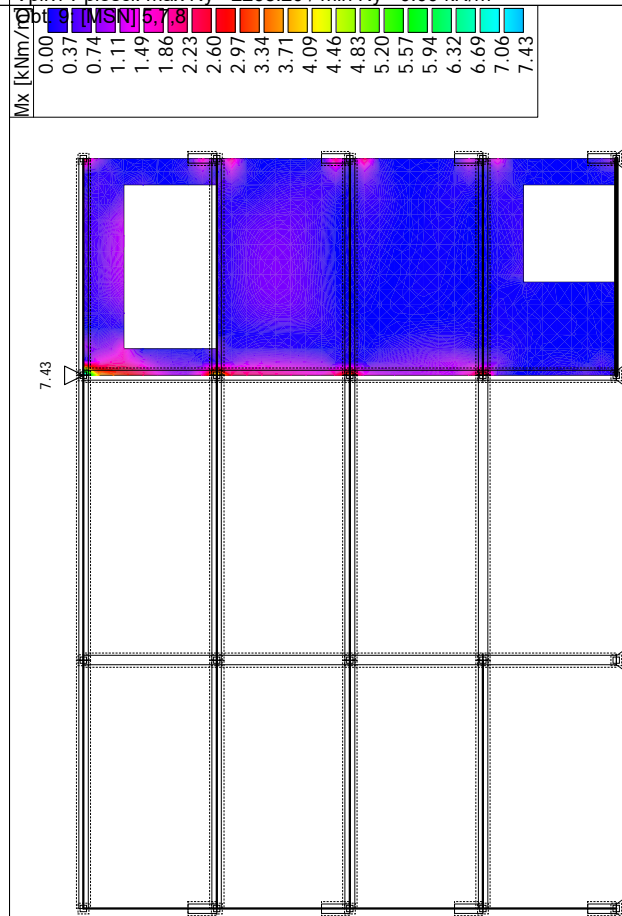
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -1641.81 kN/m



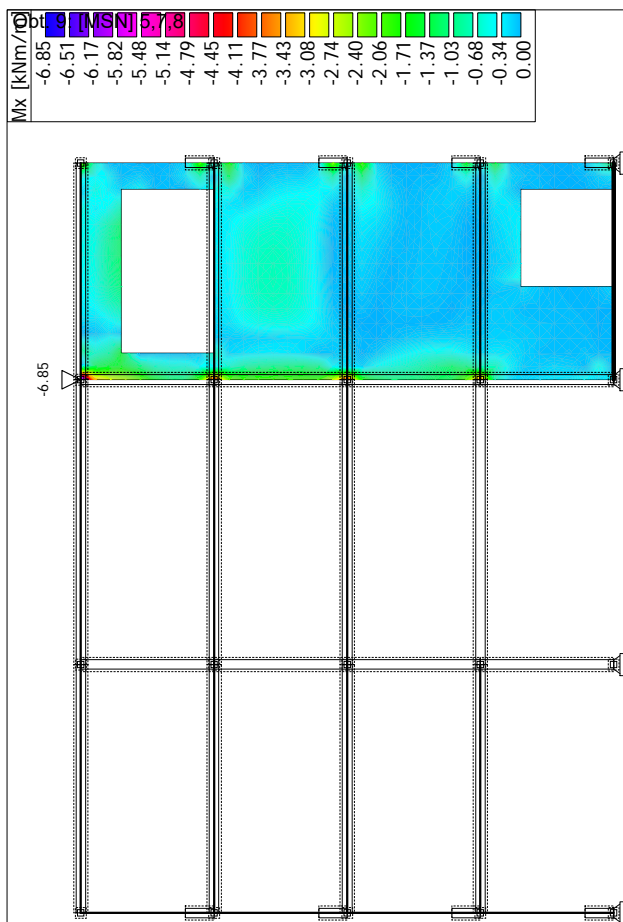
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -4225.48 kN/m



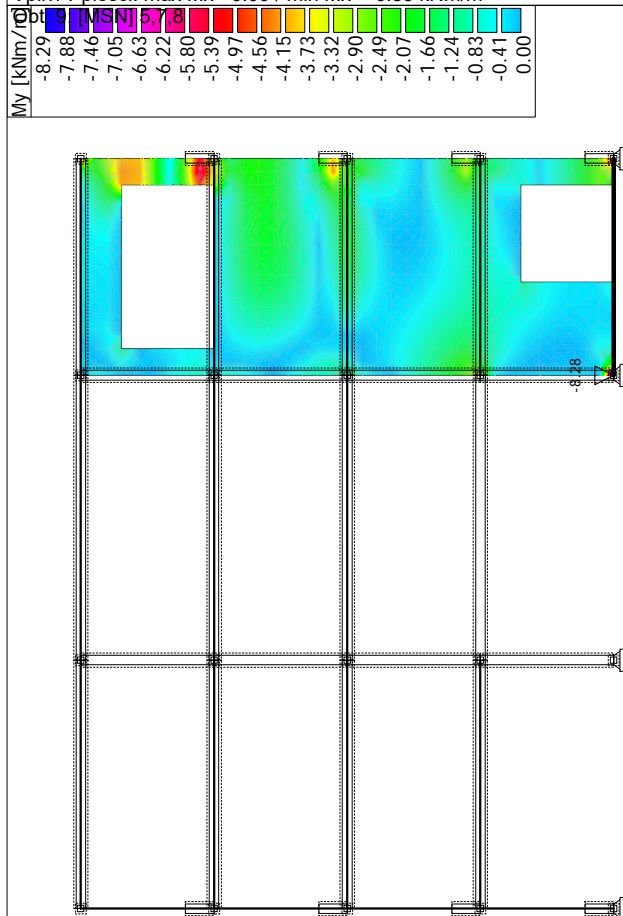
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Ny= 2268.20 / min Ny= 0.00 kN/m



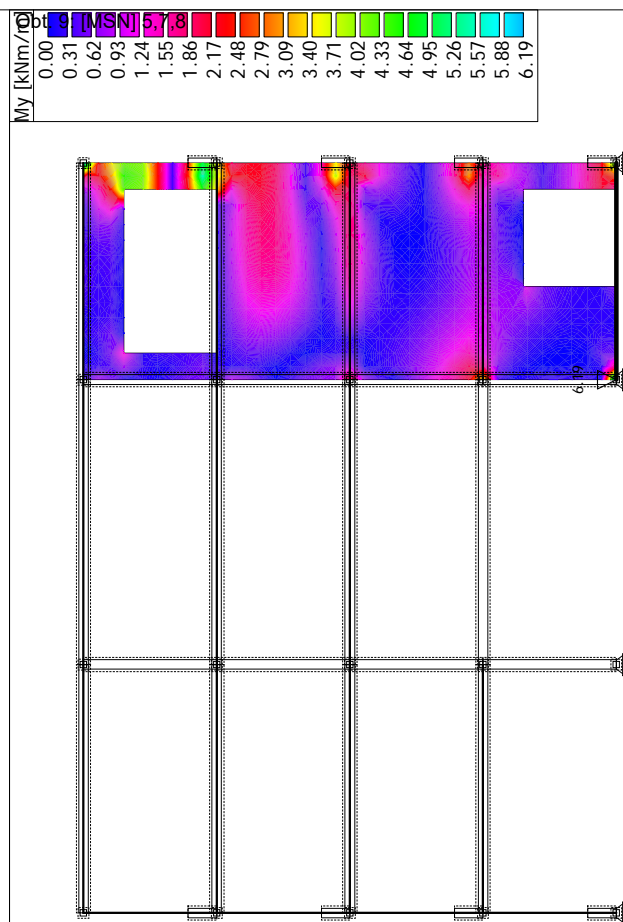
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max Mx= 7.43 / min Mx= 0.00 kNm/m



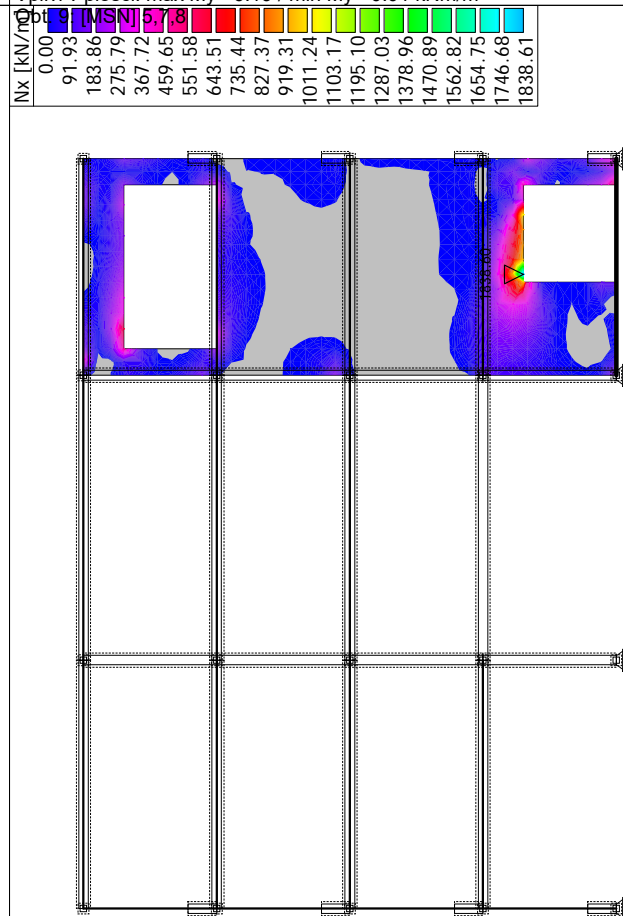
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -6.85 kNm/m



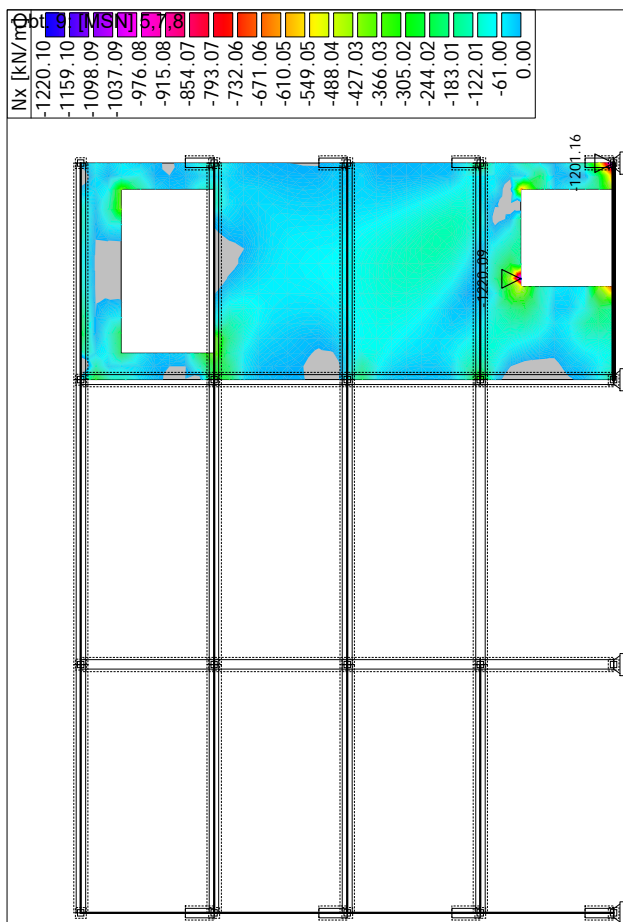
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -8.28 kNm/m



Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max M_y = 6.19 / min M_y = 0.01 kNm/m

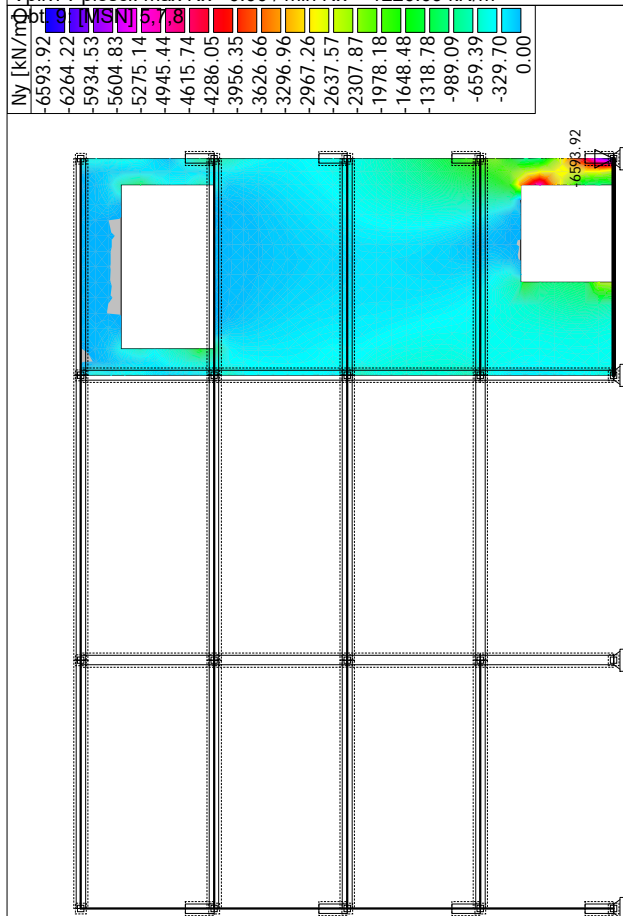


Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max N_x = 1838.60 / min N_x = 0.00 kN/m



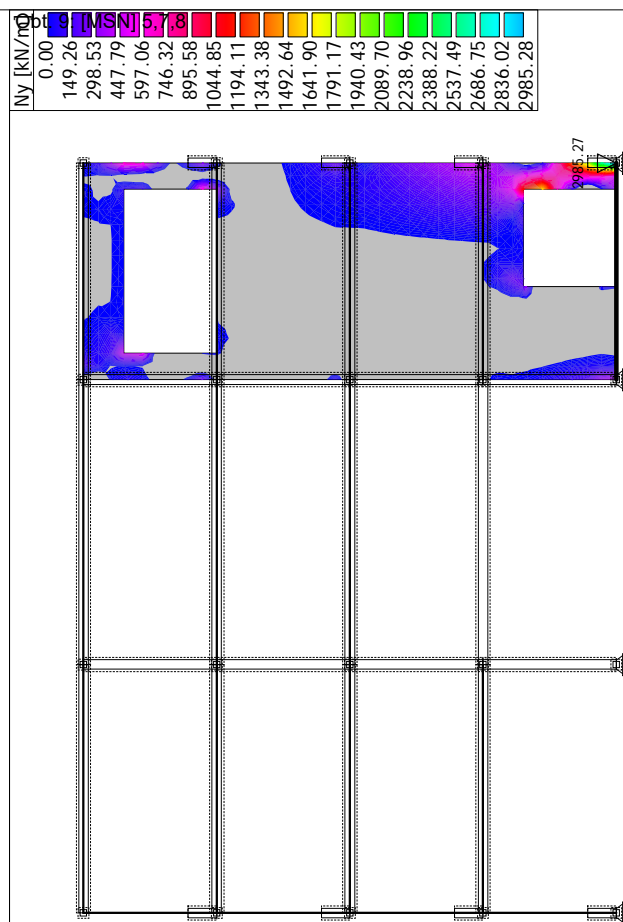
Okvir: V_15

Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -1220.09 kN/m



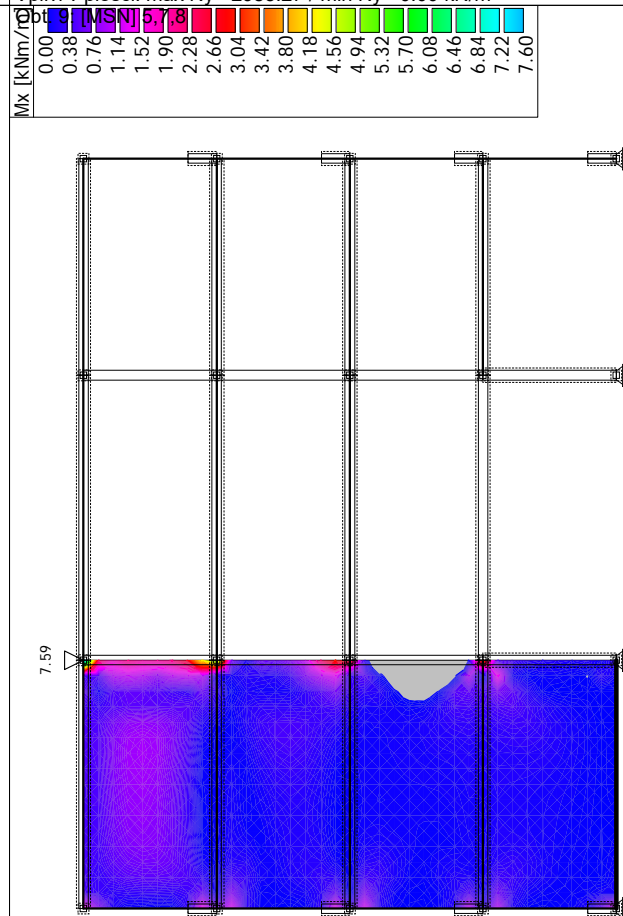
Okvir: V_15

Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -6593.92 kN/m



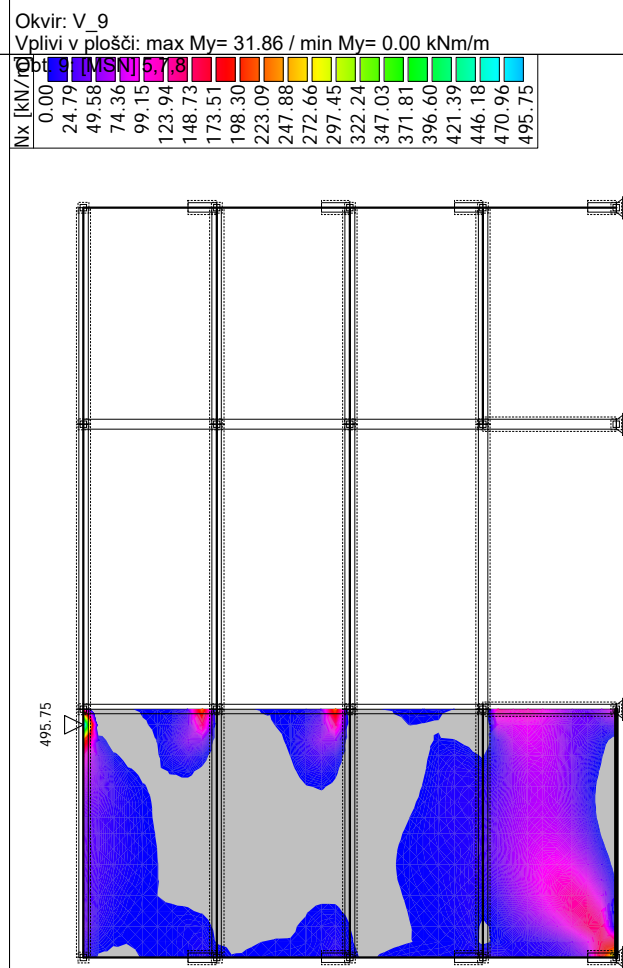
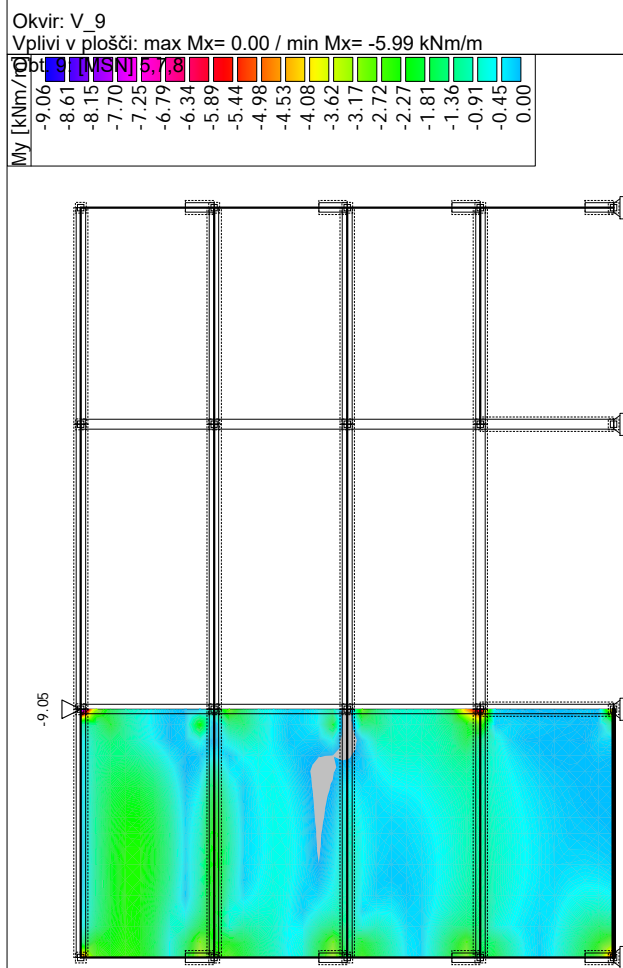
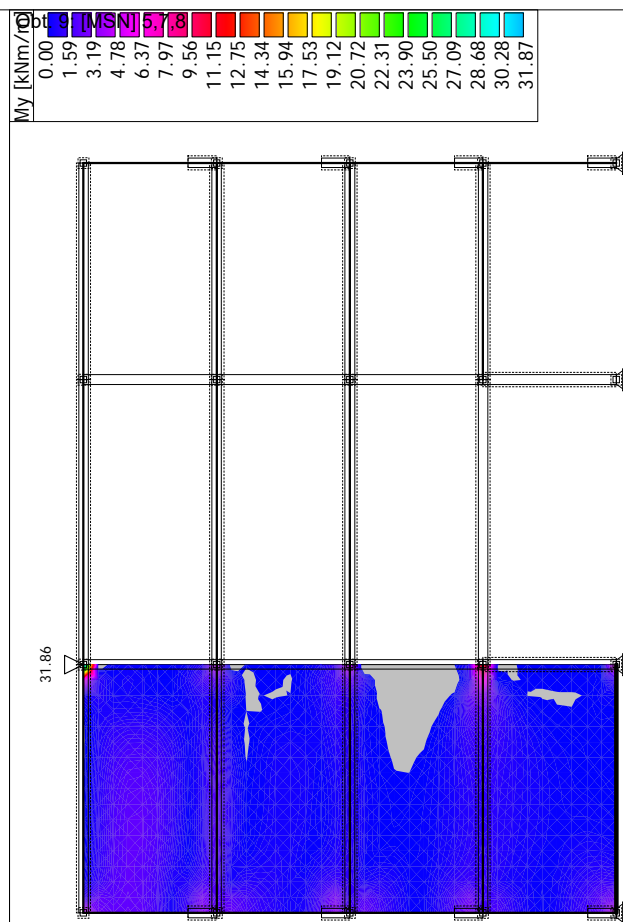
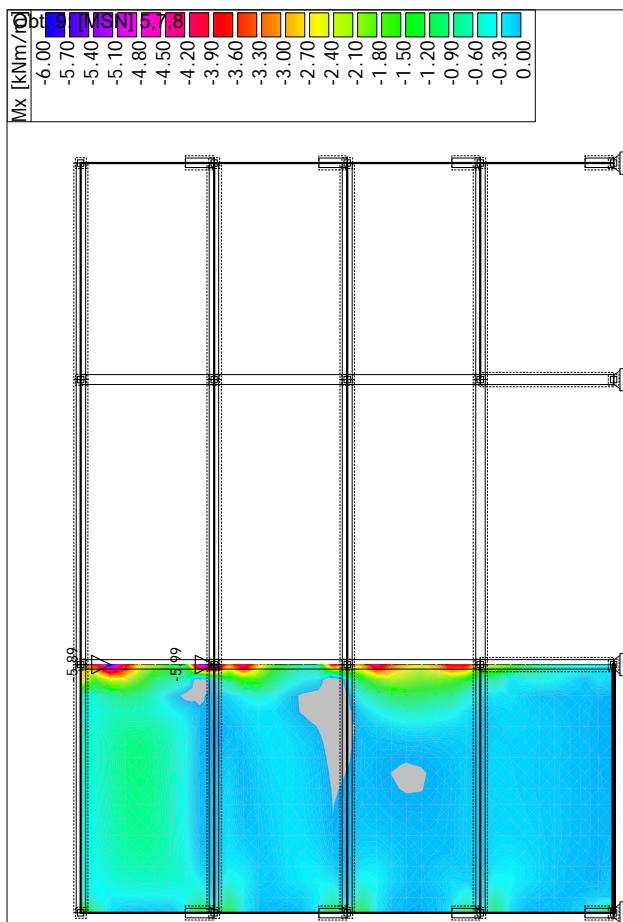
Okvir: V_15

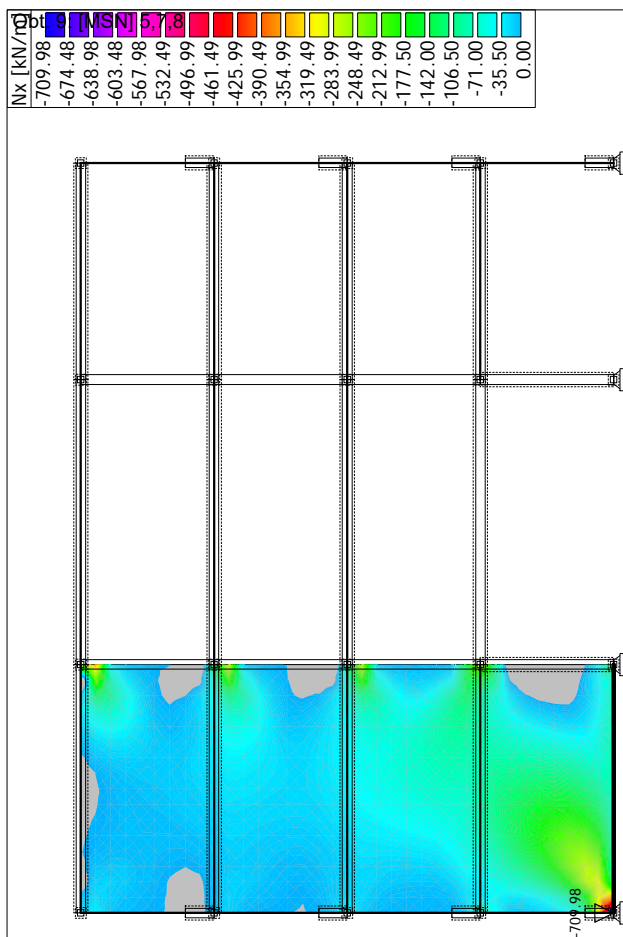
Vplivi v plošči: max Ny= 2985.27 / min Ny= 0.00 kN/m



Okvir: V_9

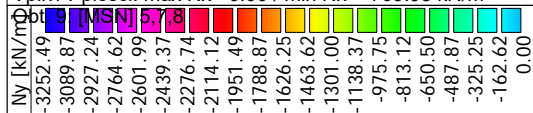
Vplivi v plošči: max Mx= 7.59 / min Mx= 0.00 kNm/m





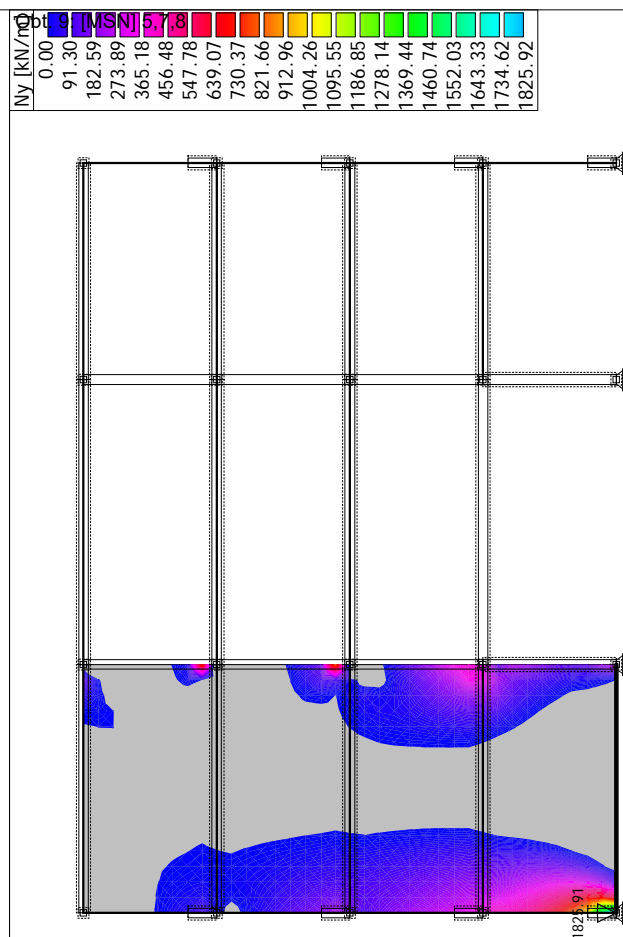
Okvir: V_9

Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -709.98 kN/m



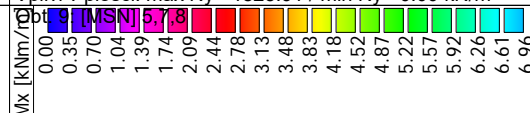
Okvir: V_9

Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -3252.49 kN/m



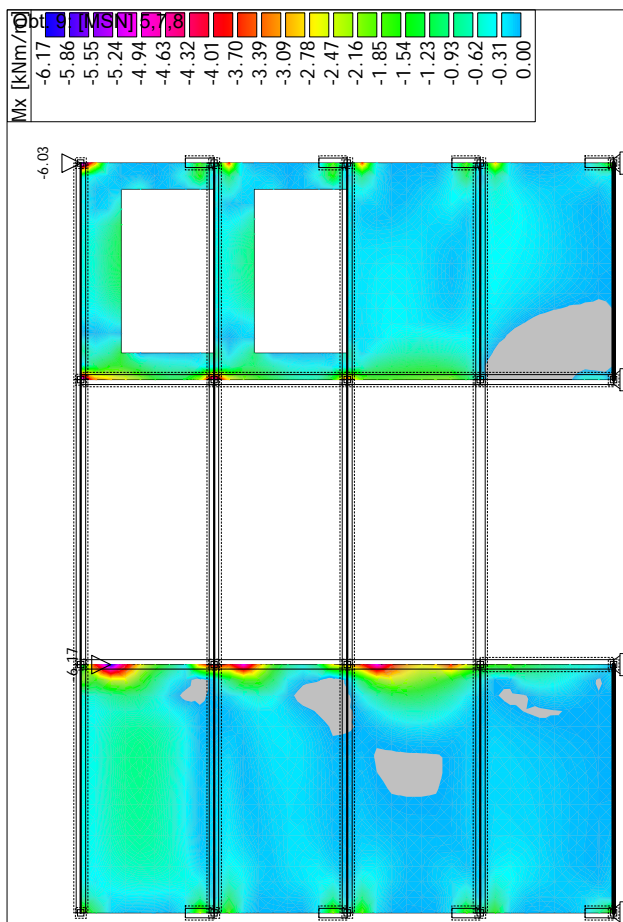
Okvir: V_9

Vplivi v plošči: max Ny= 1825.91 / min Ny= 0.00 kN/m

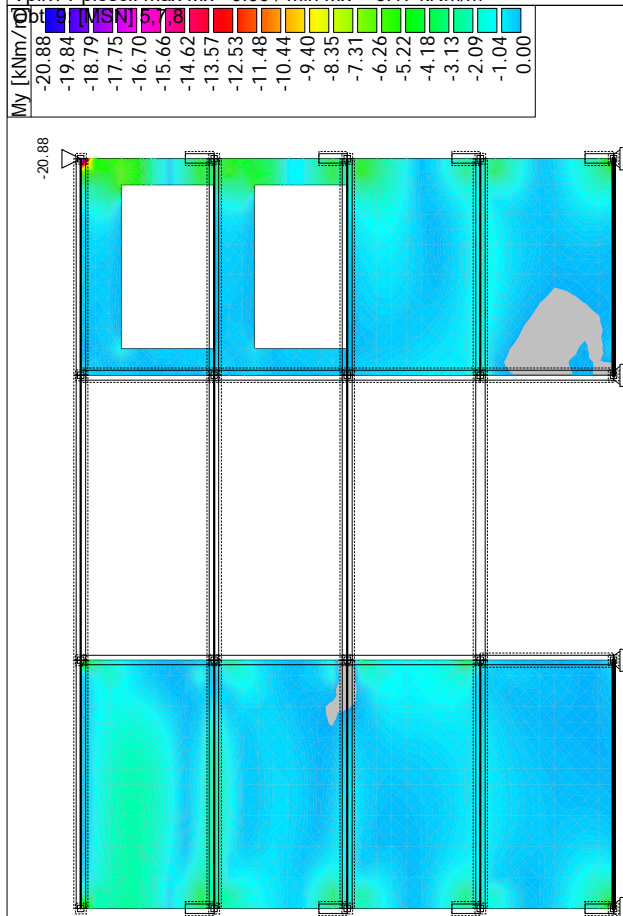


Okvir: V_11

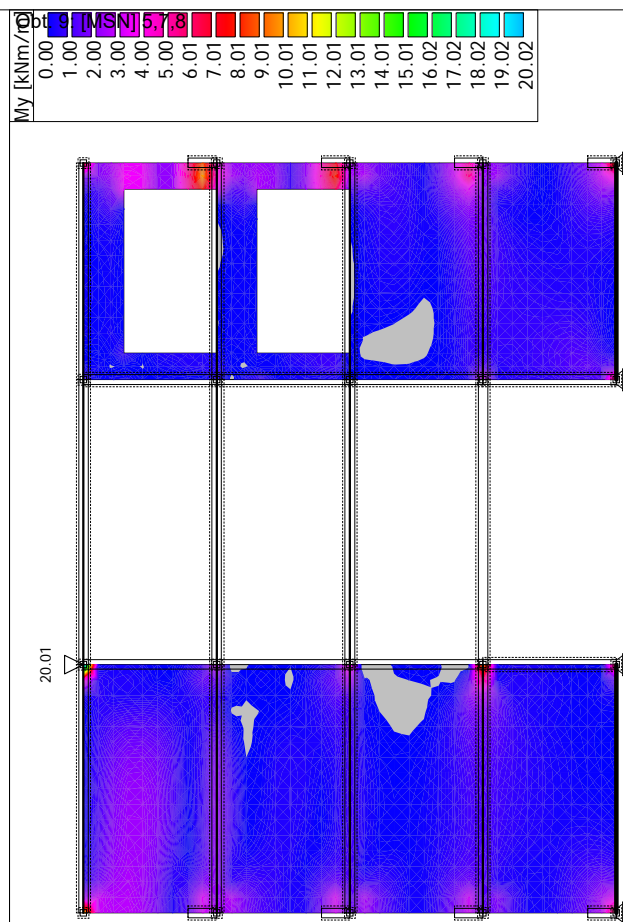
Vplivi v plošči: max Mx= 6.95 / min Mx= 0.00 kNm/m



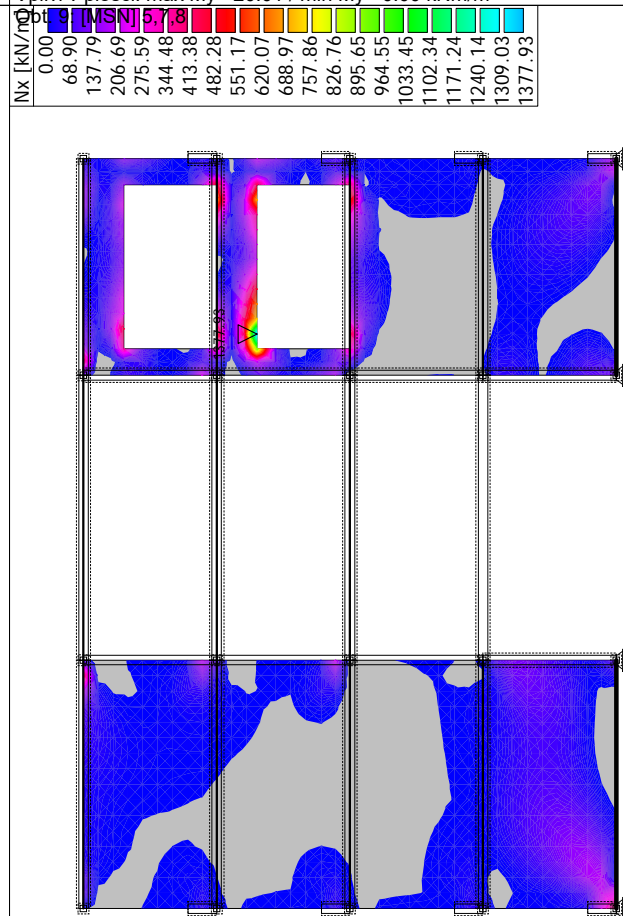
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -6.17 kNm/m



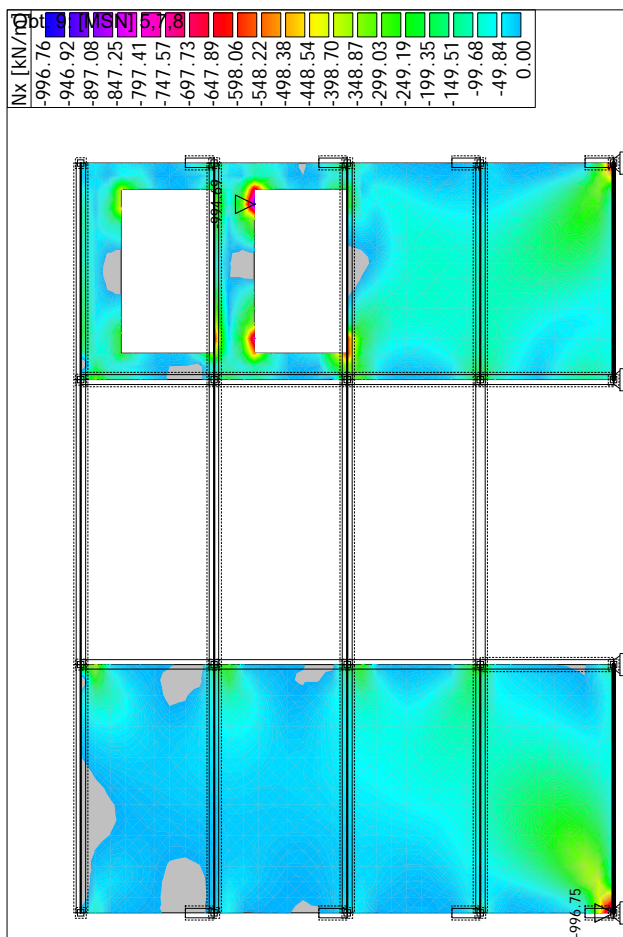
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -20.88 kNm/m



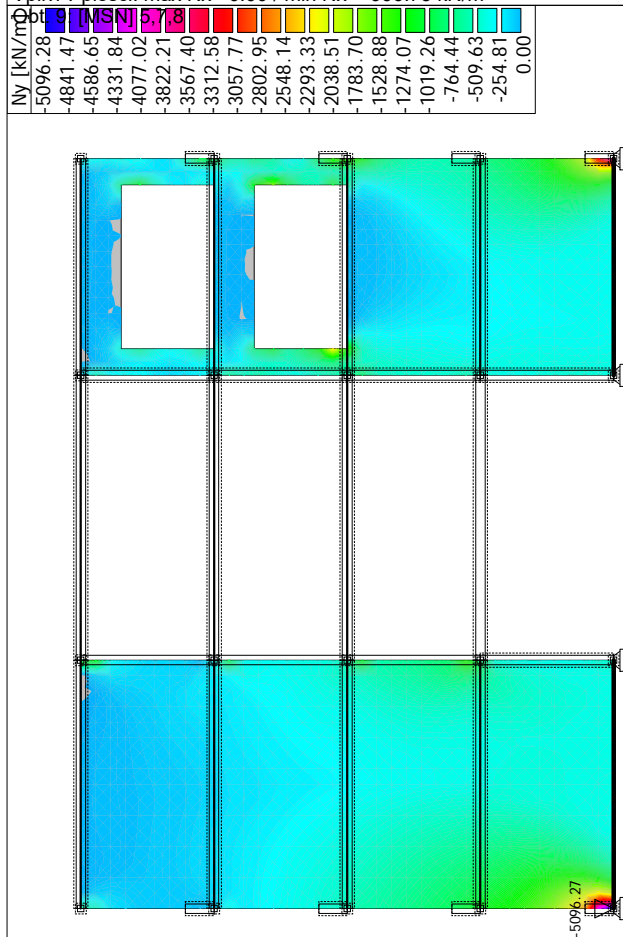
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max M_y = 20.01 / min M_y = 0.00 kNm/m



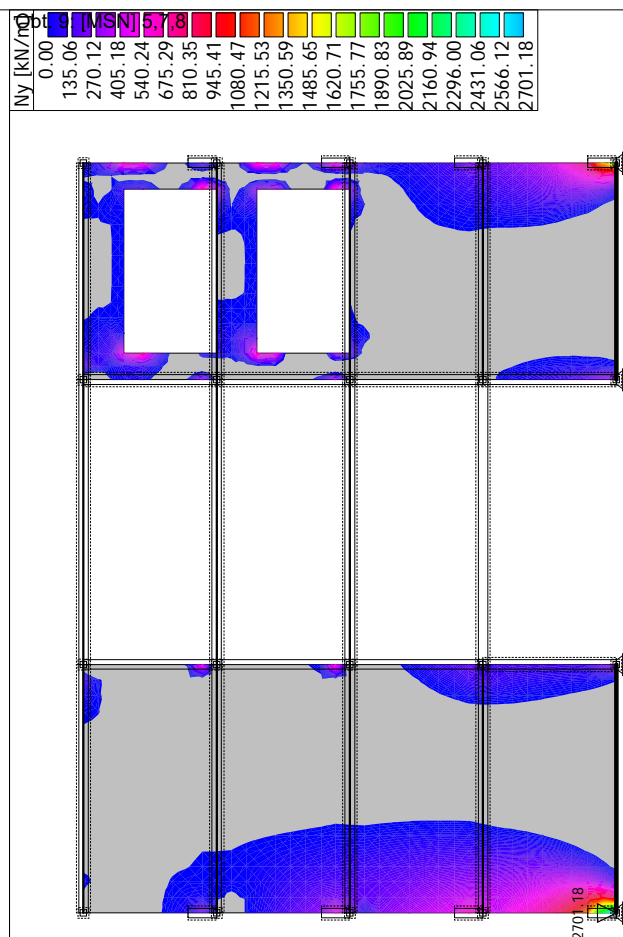
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max N_x = 1377.93 / min N_x = 0.00 kN/m



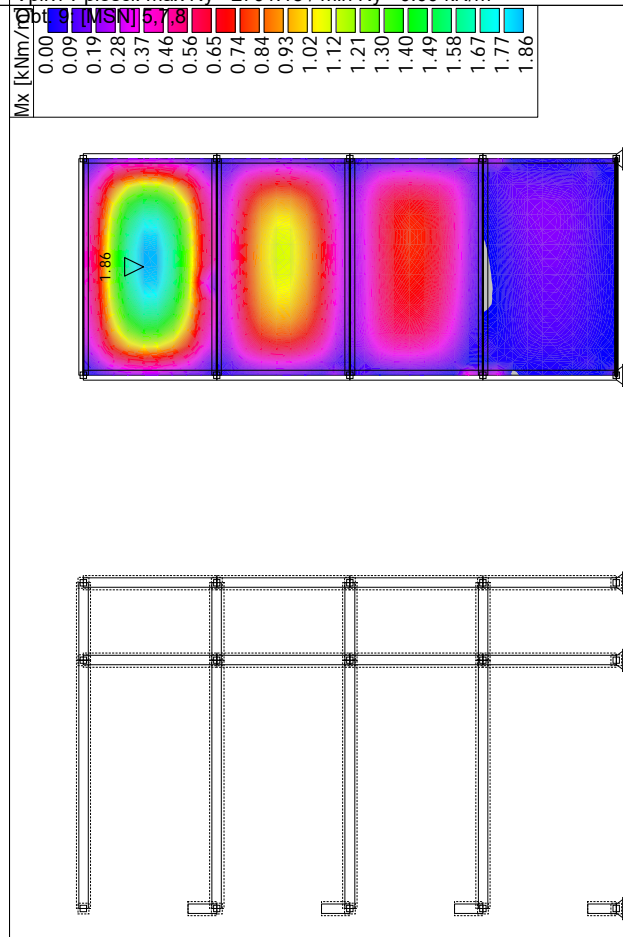
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -996.75 kN/m



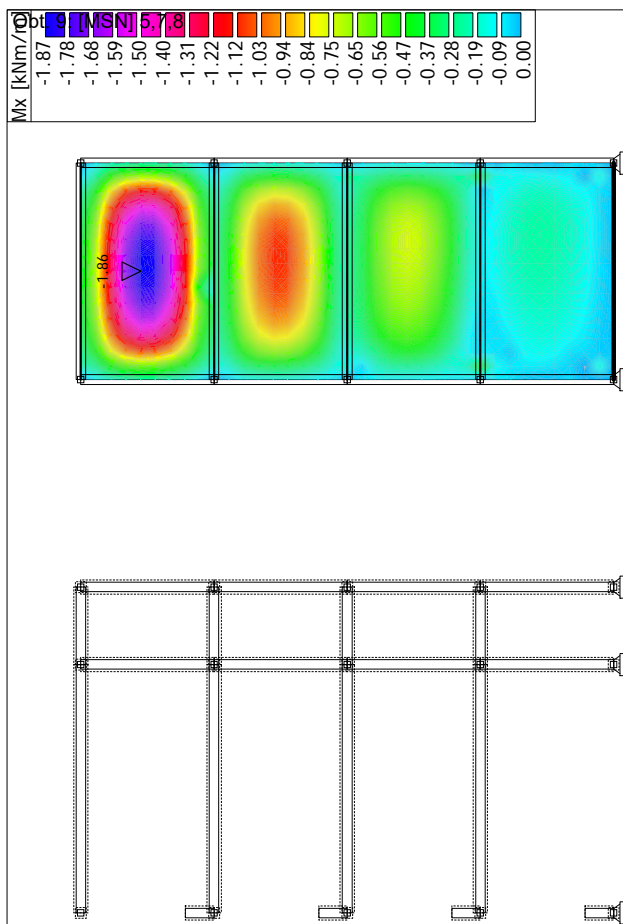
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Ny= 0.00 / min Ny= -5096.27 kN/m



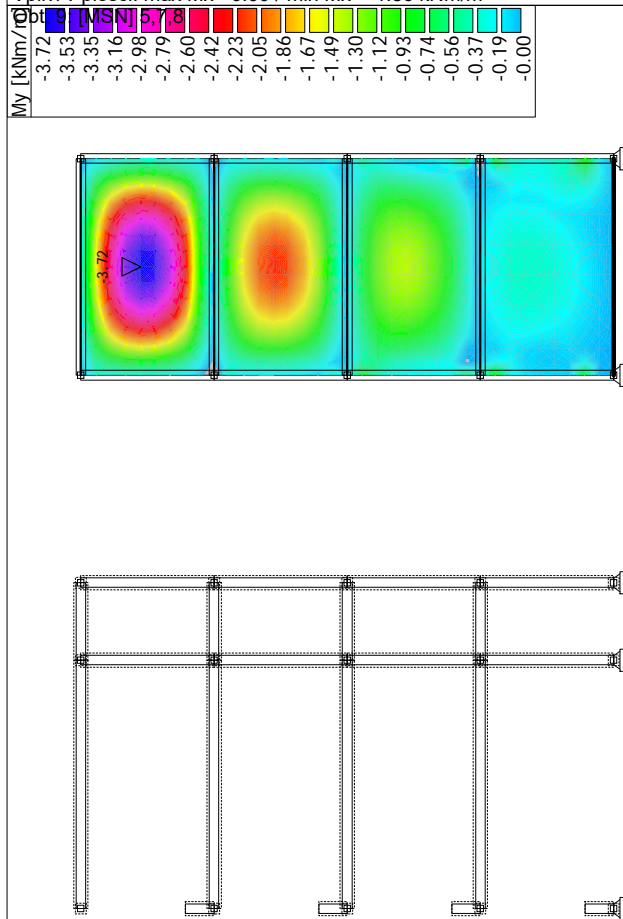
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Ny= 2701.18 / min Ny= 0.00 kN/m



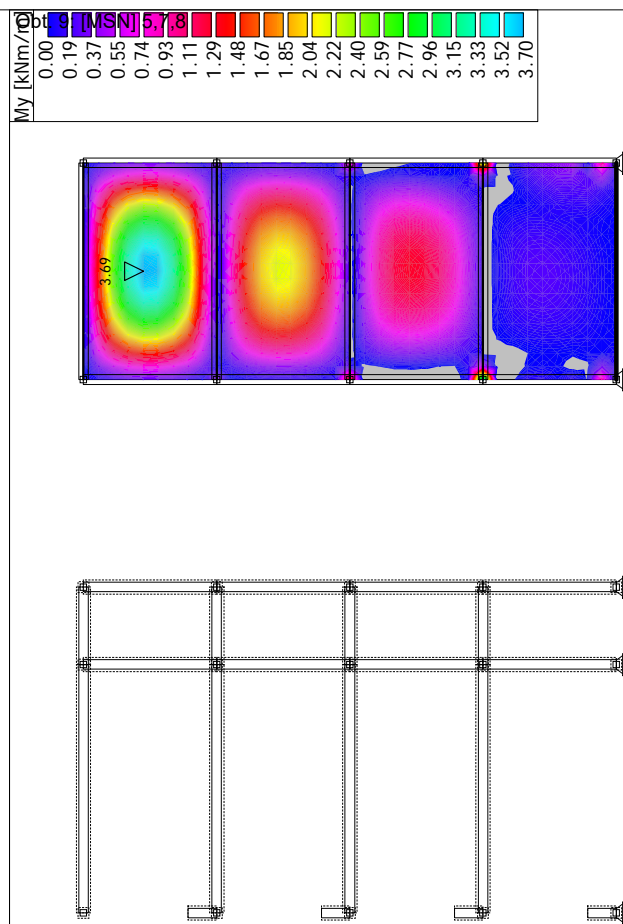
Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max Mx= 1.86 / min Mx= 0.00 kNm/m



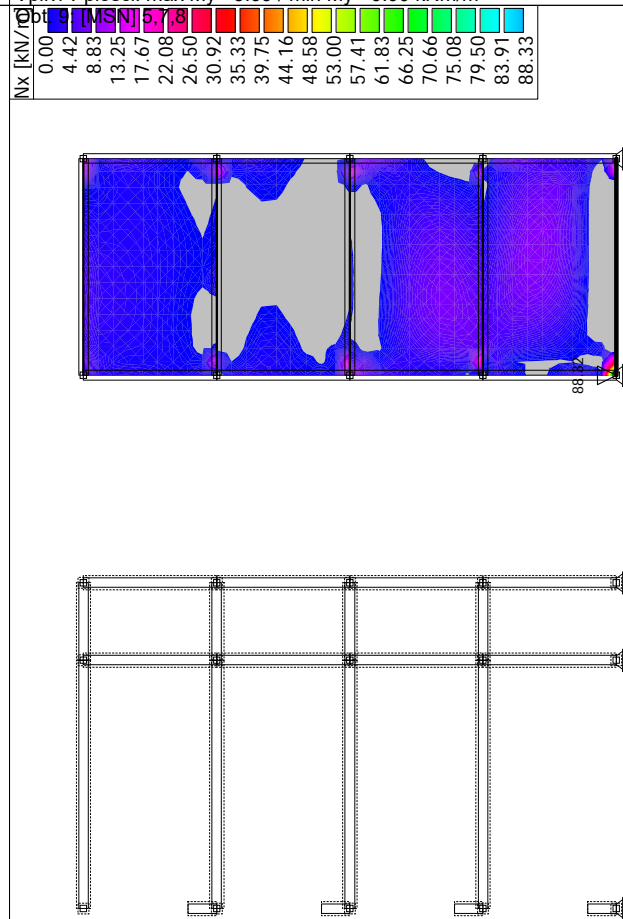
Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -1.86 kNm/m



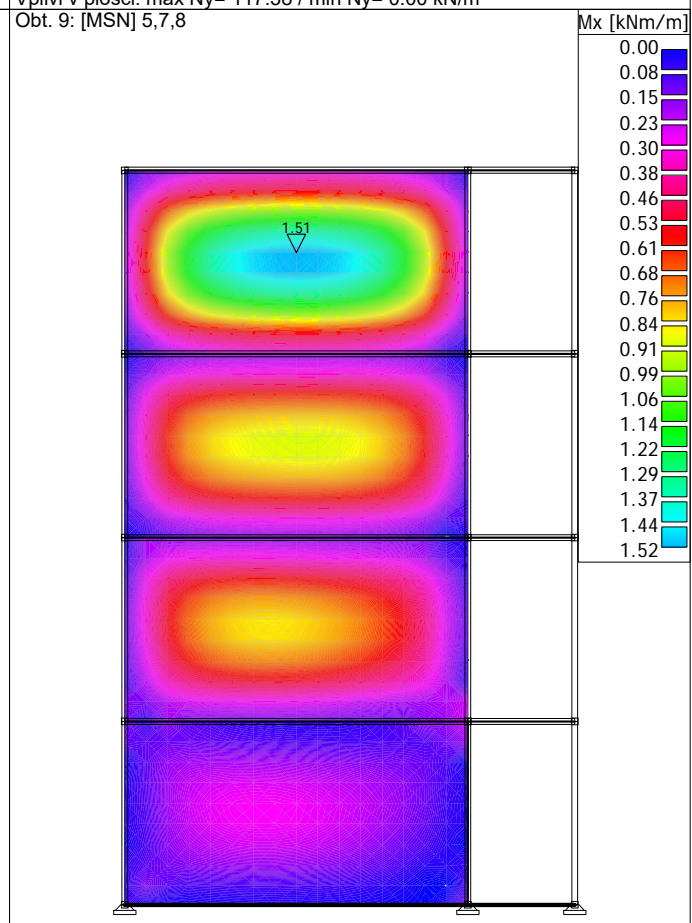
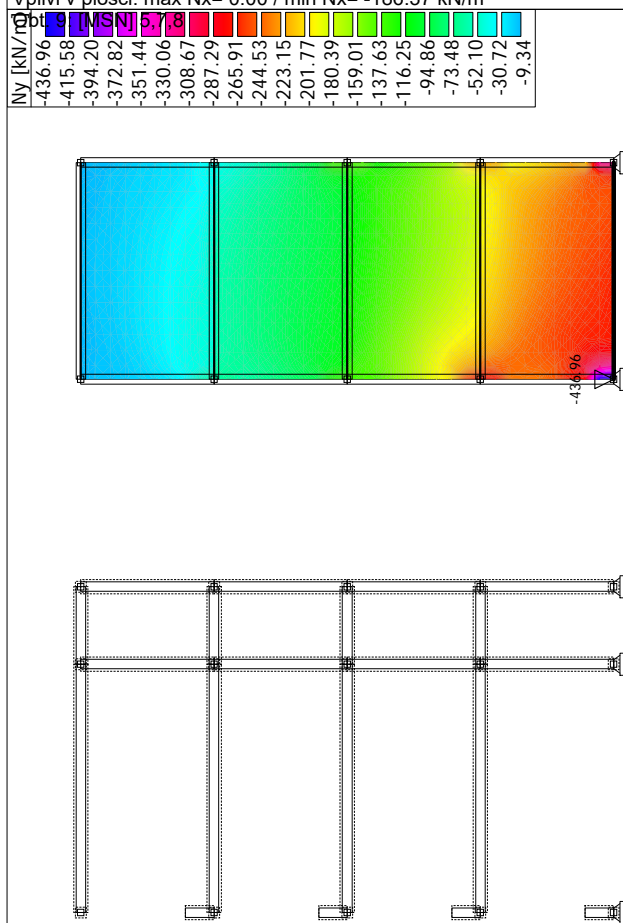
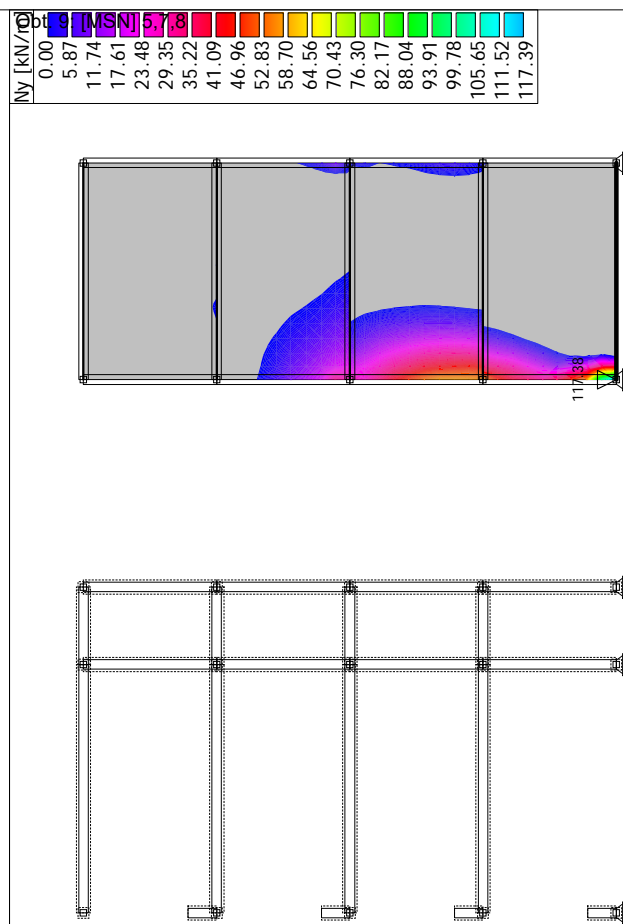
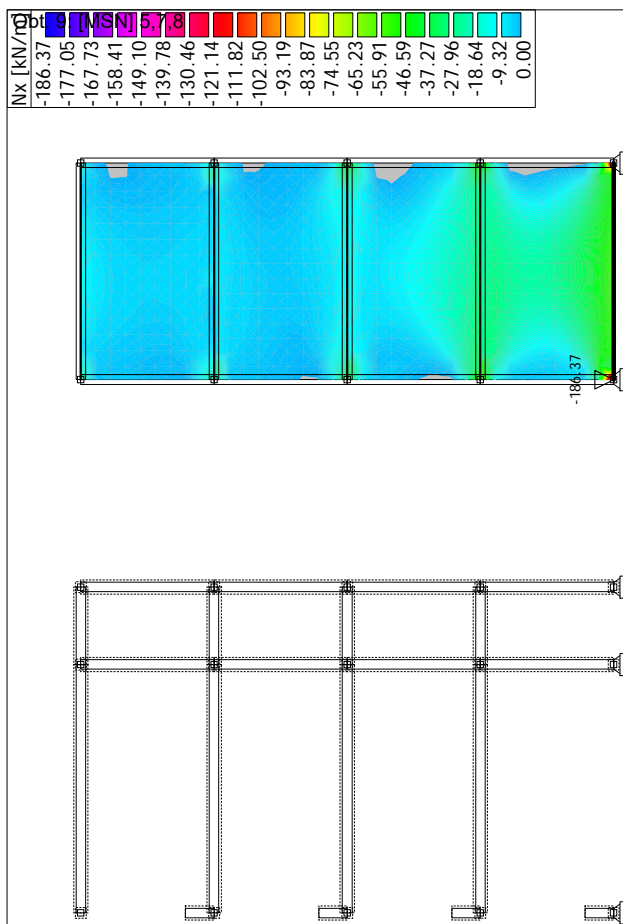
Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -3.72 kNm/m



Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max My= 3.69 / min My= 0.00 kNm/m

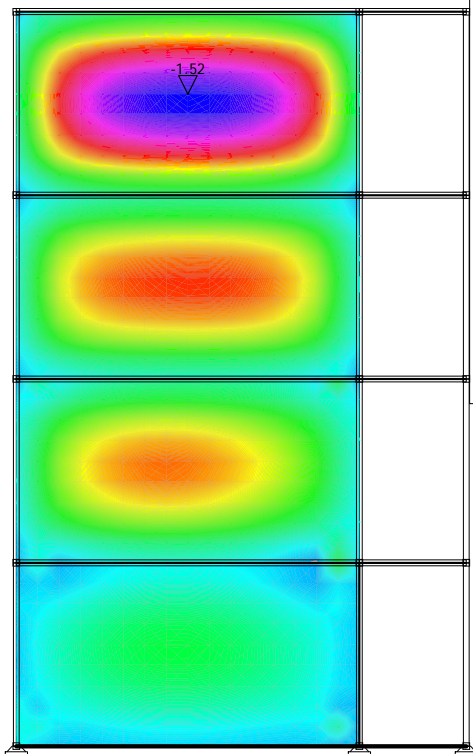
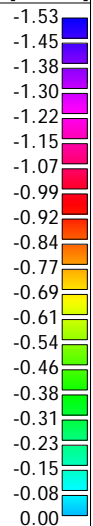


Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max Nx= 88.32 / min Nx= 0.00 kN/m



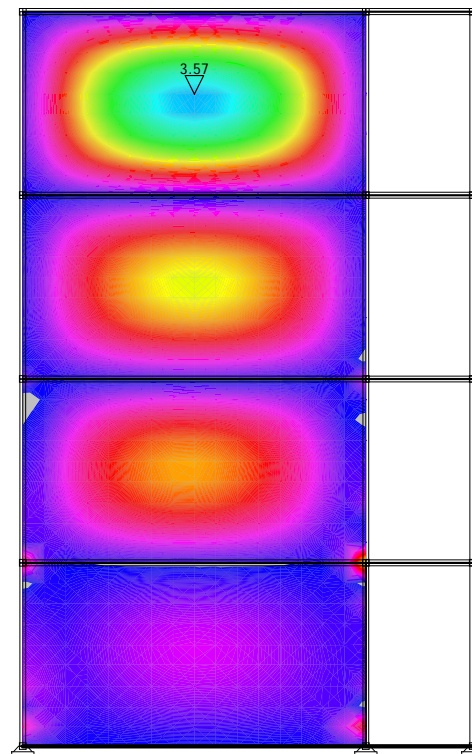
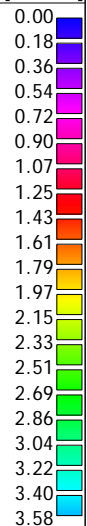
Obt. 9: [MSN] 5,7,8

Mx [kNm/m]



Obt. 9: [MSN] 5,7,8

My [kNm/m]

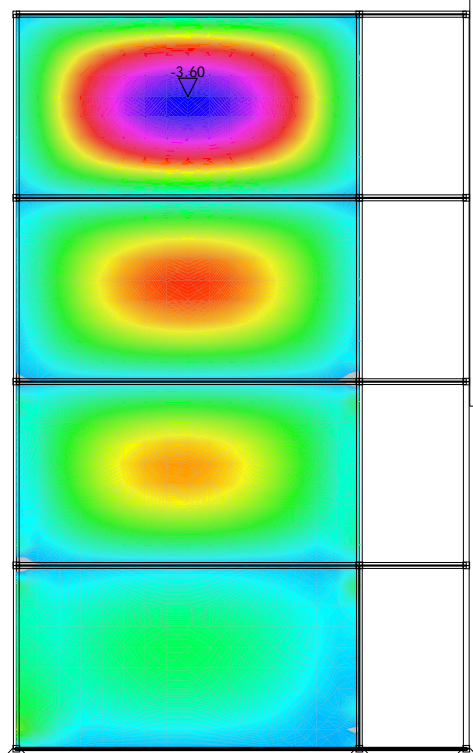
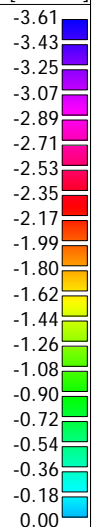


Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -1.52 kNm/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8

My [kNm/m]

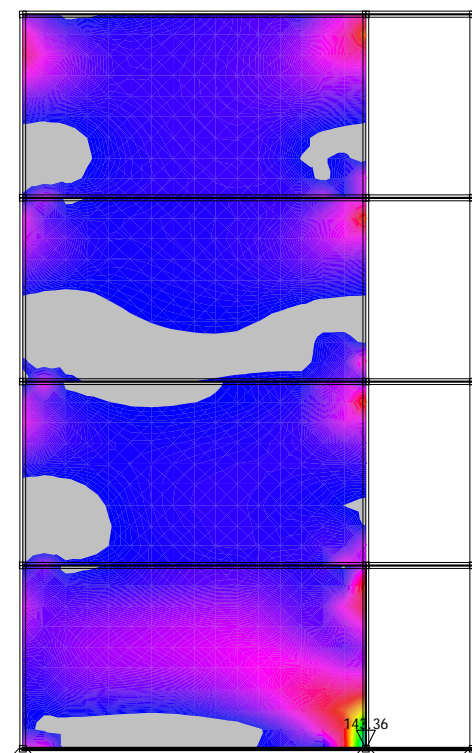
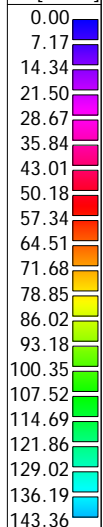


Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max My= 3.57 / min My= 0.00 kNm/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8

Nx [kN/m]



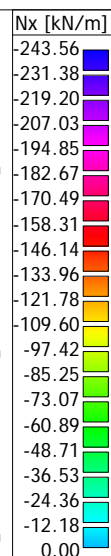
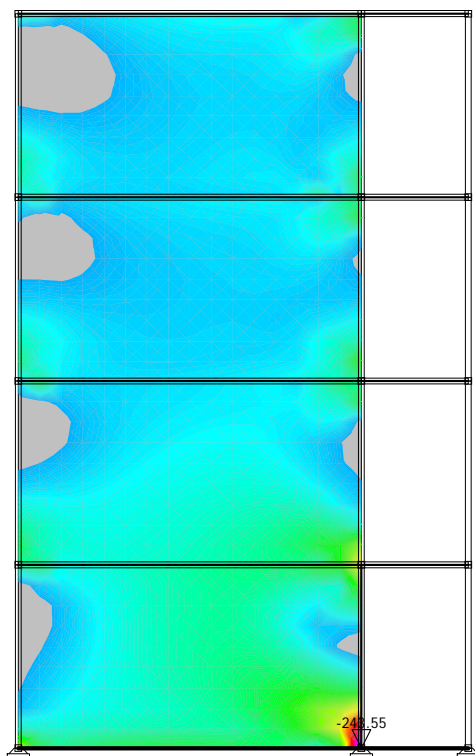
Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max My= 0.00 / min My= -3.60 kNm/m

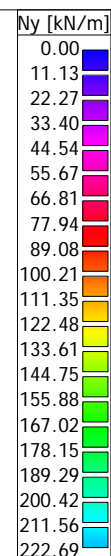
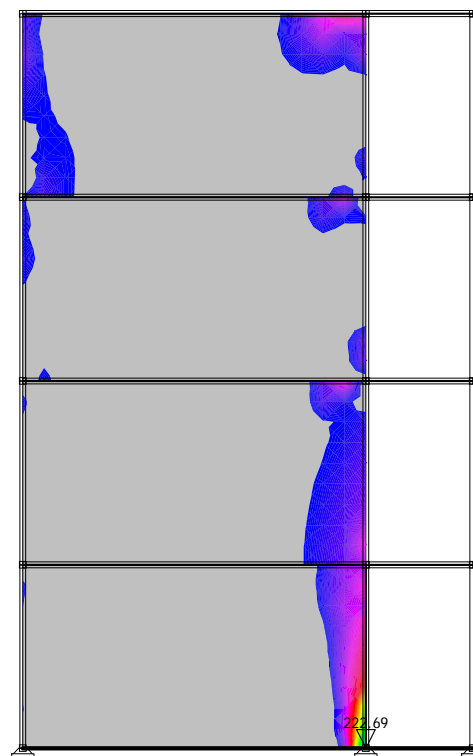
Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max Nx= 143.36 / min Nx= 0.00 kN/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8



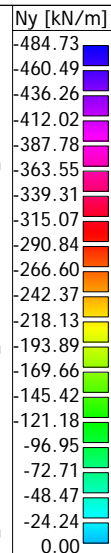
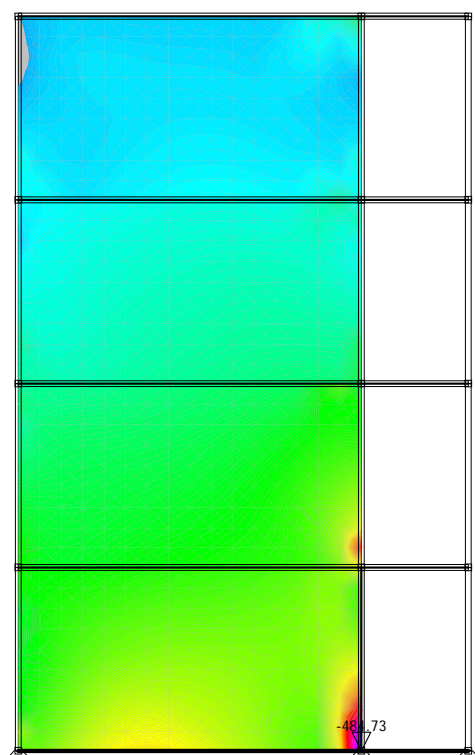
Obt. 9: [MSN] 5,7,8



Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max Nx= 0.00 / min Nx= -243.55 kN/m

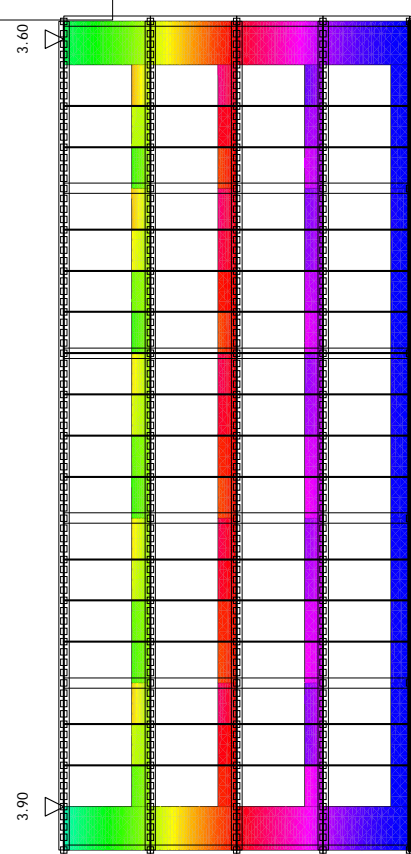
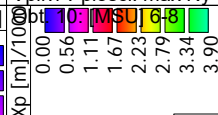
Obt. 9: [MSN] 5,7,8



Okvir: V_13

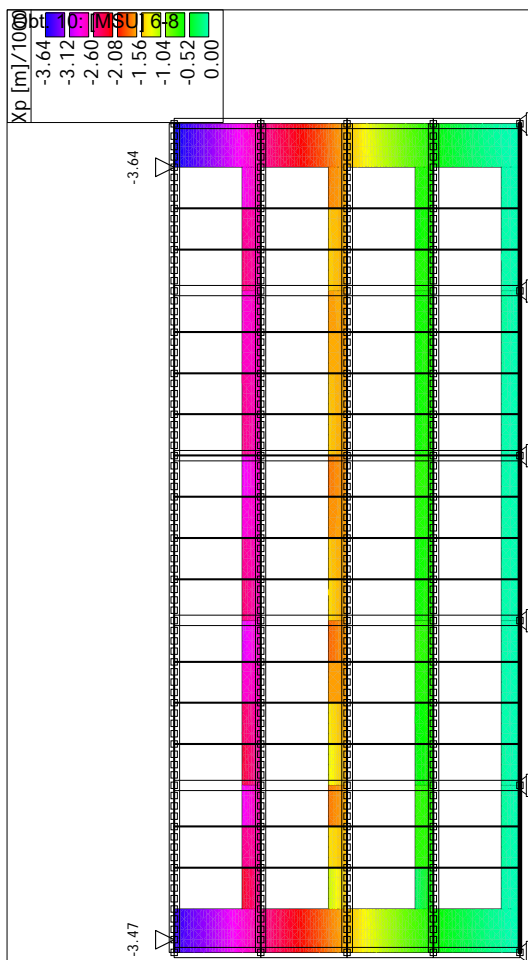
Vplivi v plošči: max Ny= 222.69 / min Ny= 0.00 kN/m

Obt. 9: [MSN] 5,7,8

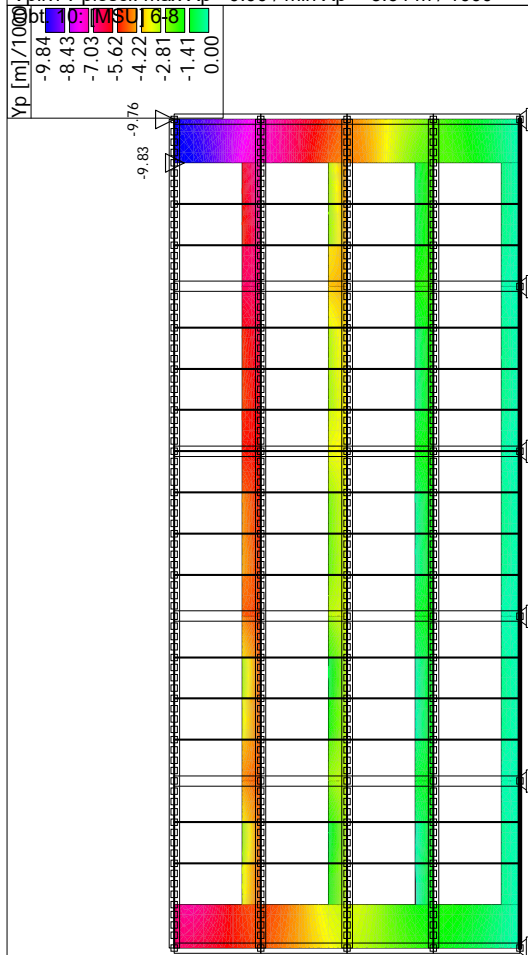


Okvir: H_1

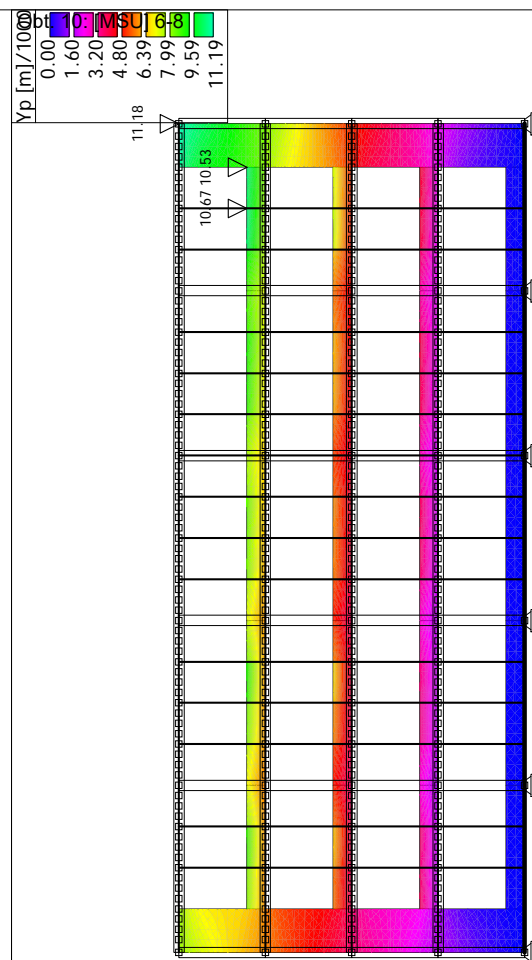
Vplivi v plošči: max Xp= 3.90 / min Xp= 0.00 m / 1000



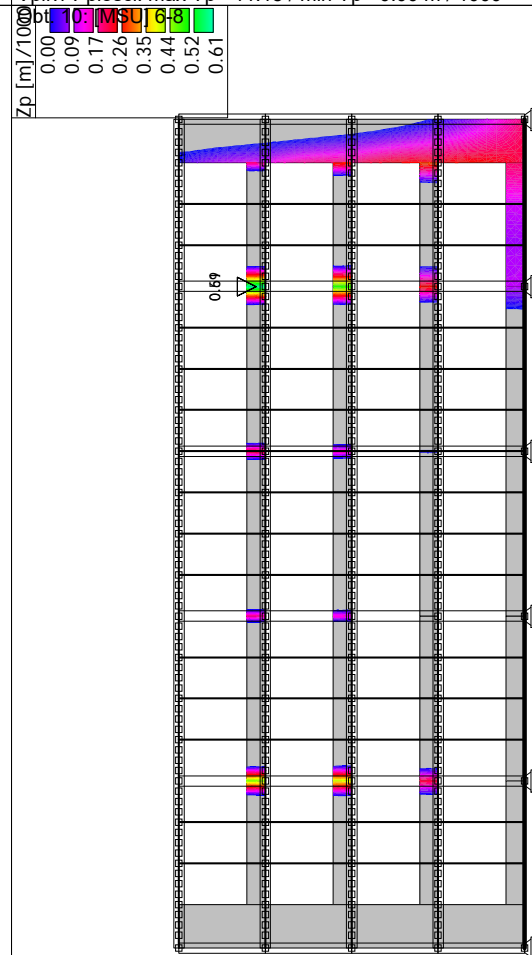
Okvir: H_1
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -3.64 m / 1000



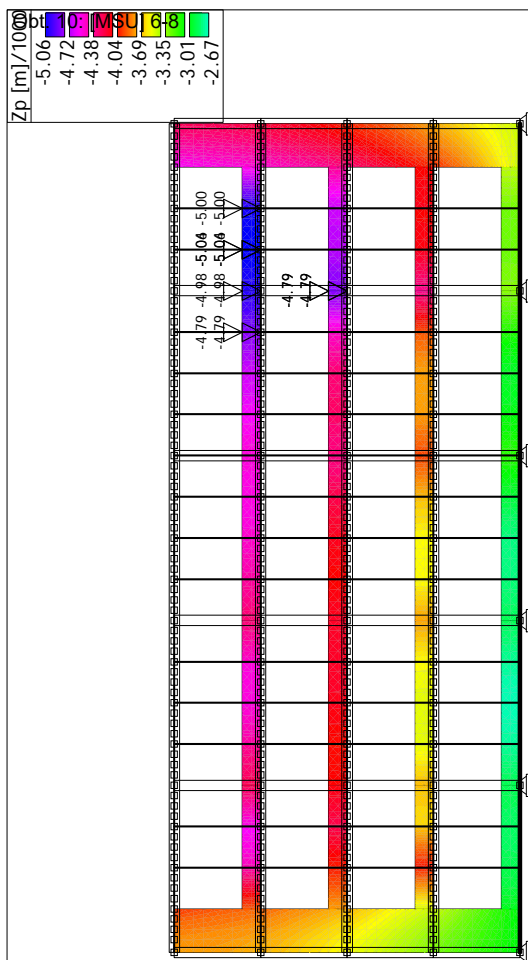
Okvir: H_1
Vplivi v plošči: max Yp= 0.00 / min Yp= -9.83 m / 1000



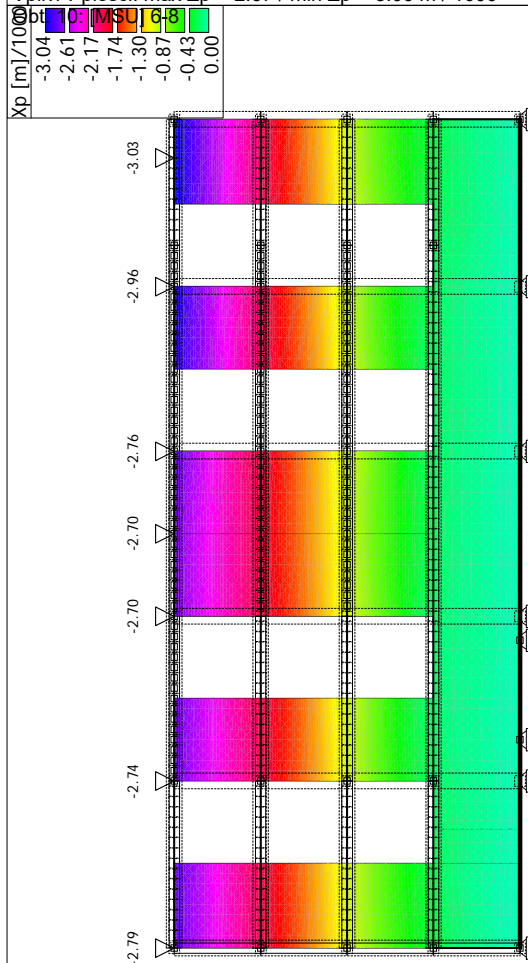
Okvir: H_1
Vplivi v plošči: max Yp= 11.18 / min Yp= 0.00 m / 1000



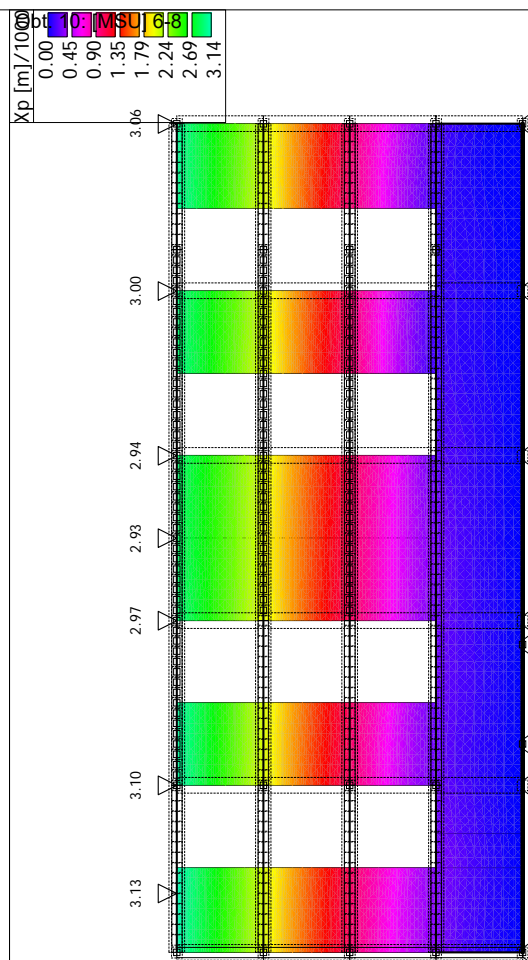
Okvir: H_1
Vplivi v plošči: max Zp= 0.61 / min Zp= 0.00 m / 1000



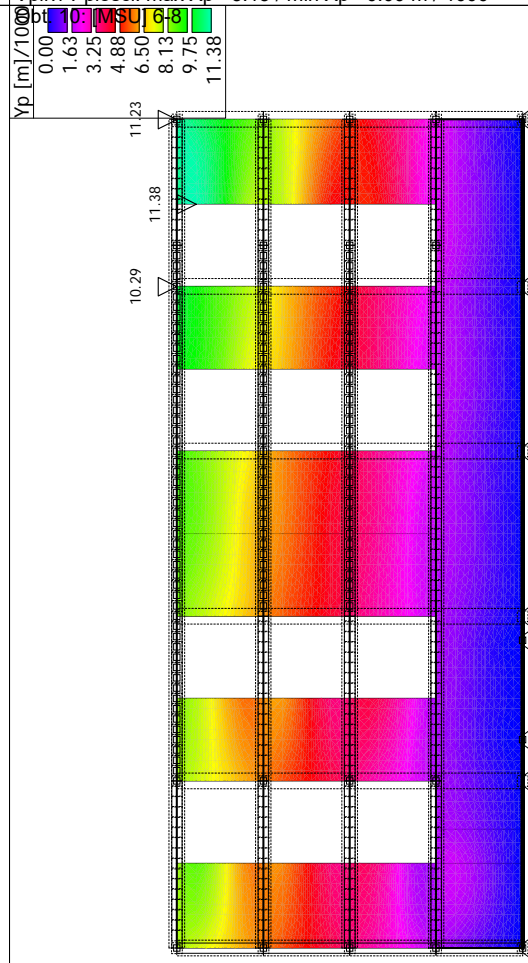
Okvir: H_1
Vplivi v plošči: max Zp= -2.67 / min Zp= -5.06 m / 1000



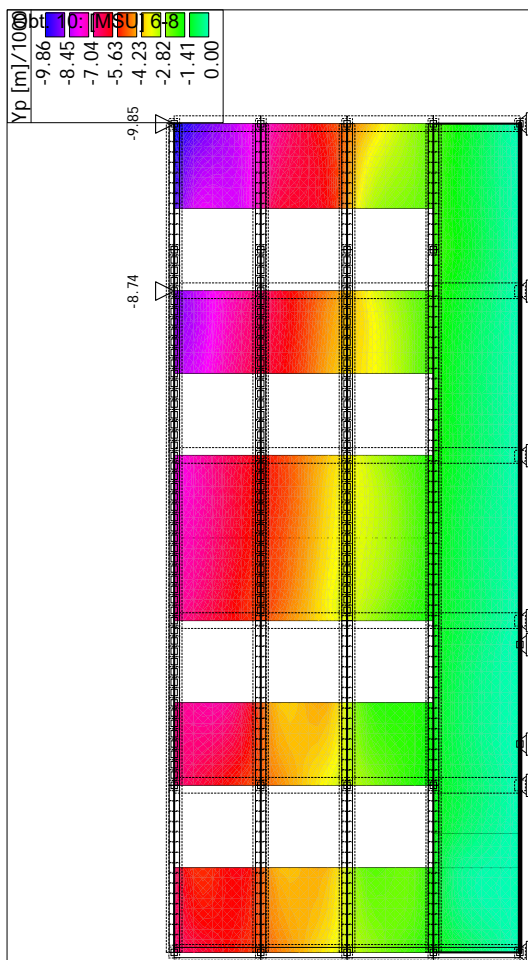
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -3.03 m / 1000



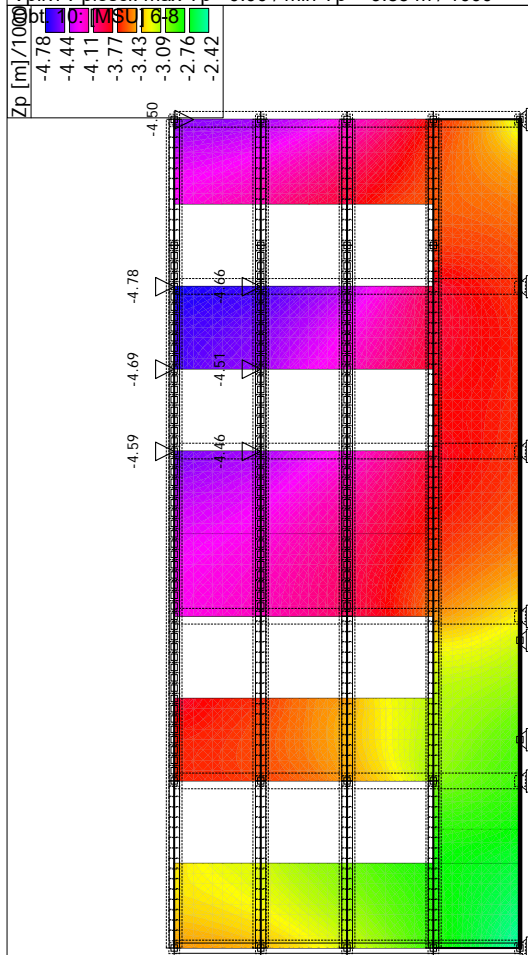
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Xp= 3.13 / min Xp= 0.00 m / 1000



Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Yp= 11.38 / min Yp= 0.00 m / 1000

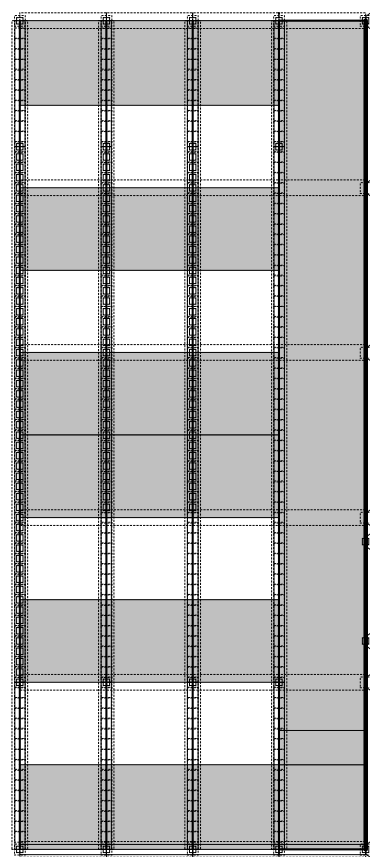


Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Yp= 0.00 / min Yp= -9.85 m / 1000

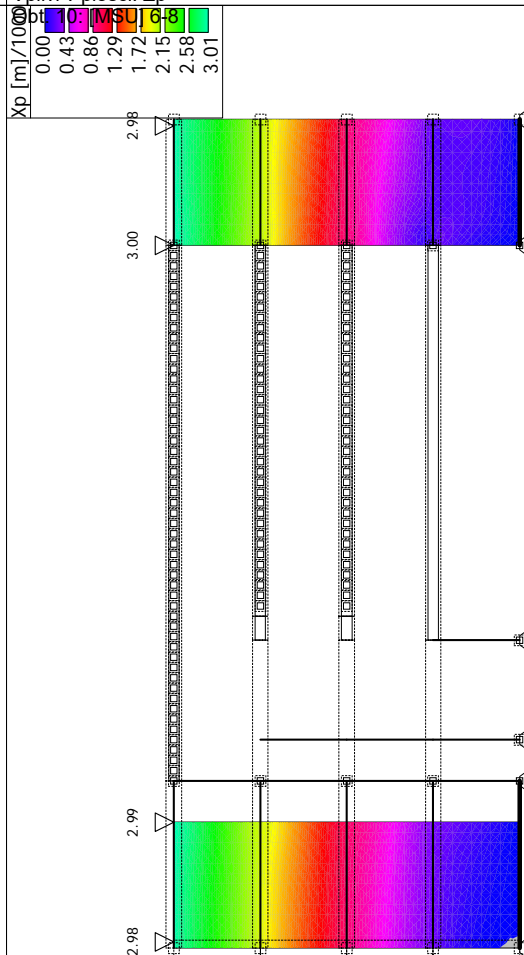


Okvir: H_2
Vplivi v plošči: max Zp= -2.43 / min Zp= -4.78 m / 1000

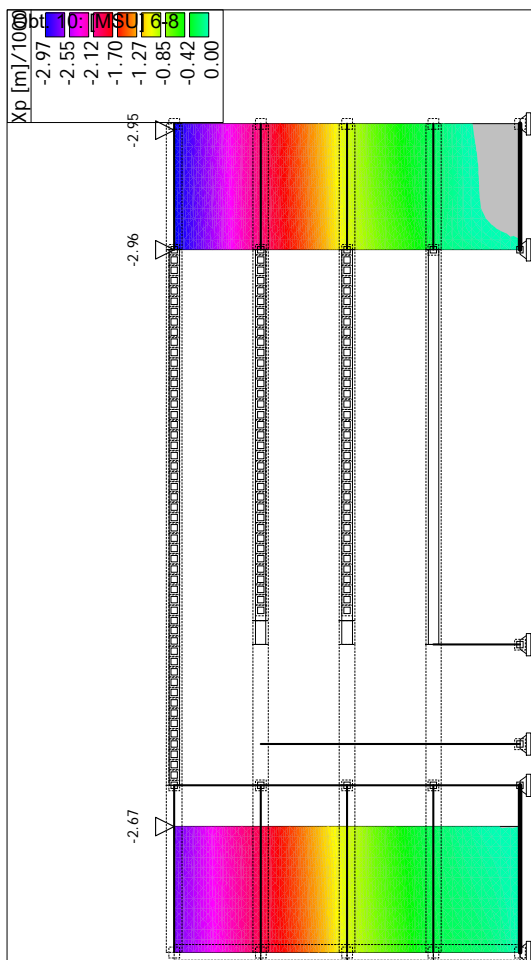
Obt. 10: [MSU] 6-8



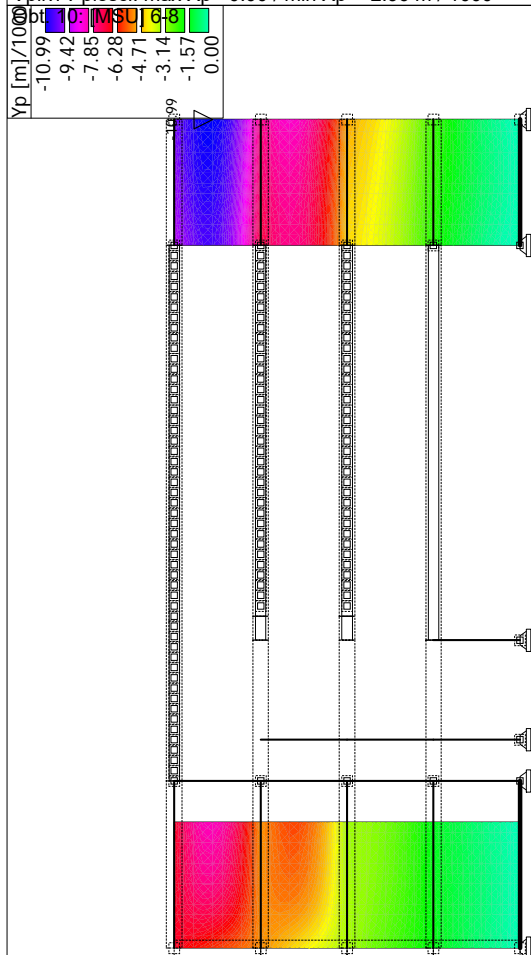
Okvir: H_2
Vplivi v plošči: Zp



Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Xp= 3.00 / min Xp= 0.00 m / 1000



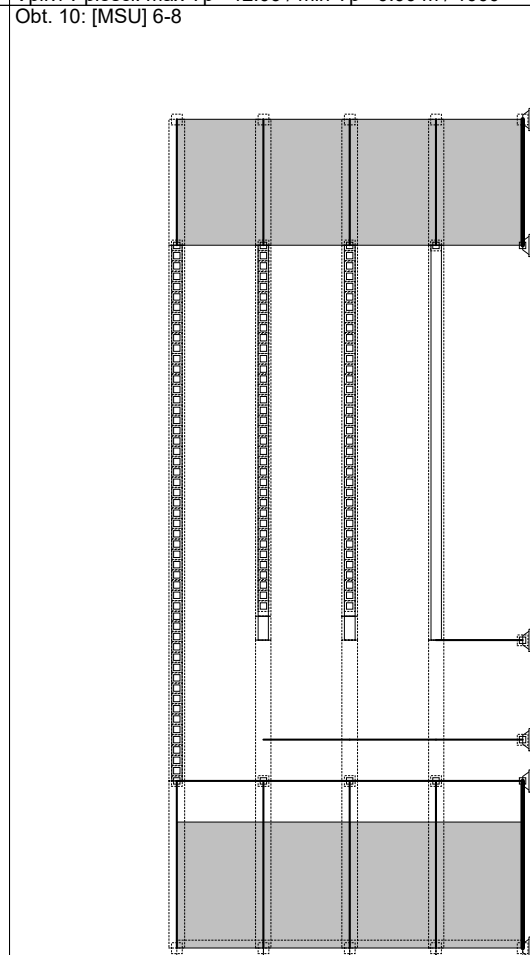
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -2.96 m / 1000



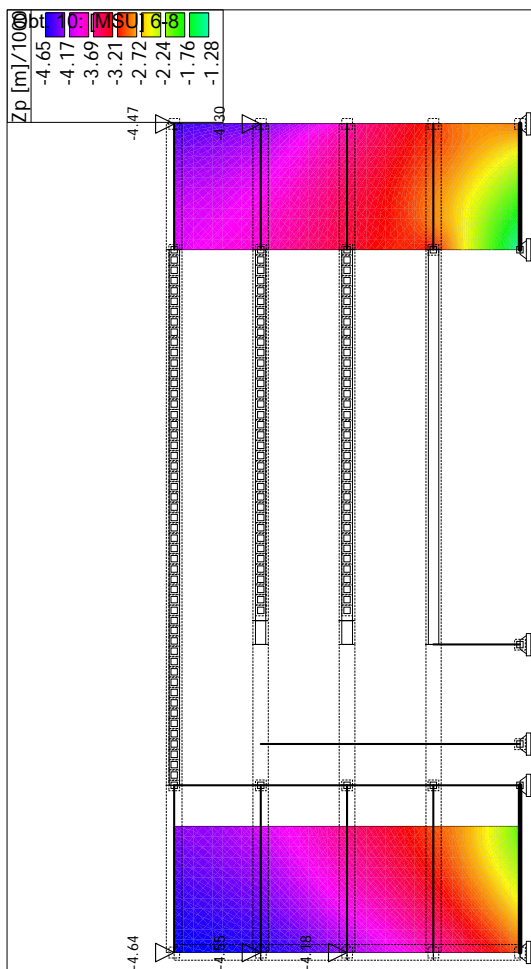
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -10.99 m / 1000



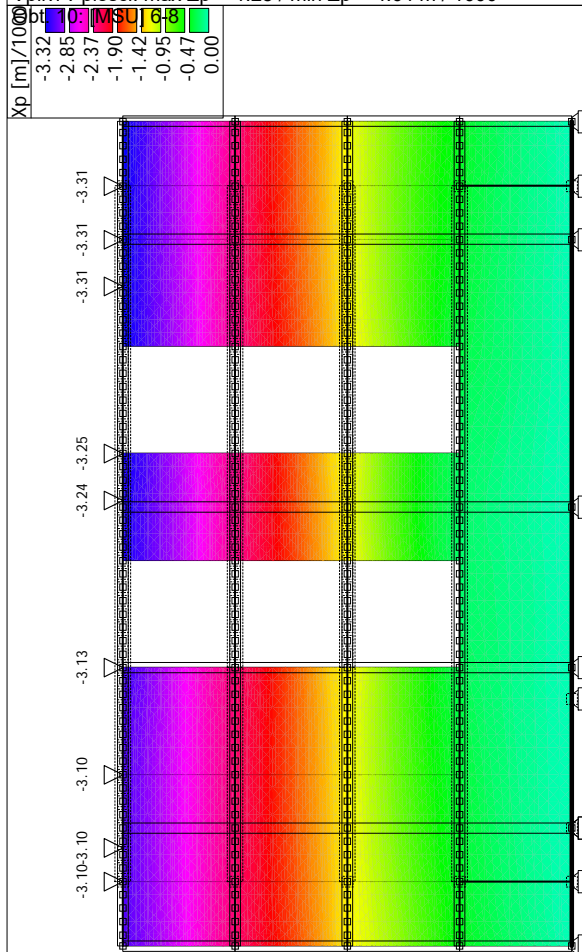
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Yp= 12.06 / min Yp= 0.00 m / 1000
Obt. 10: [MSU] 6-8



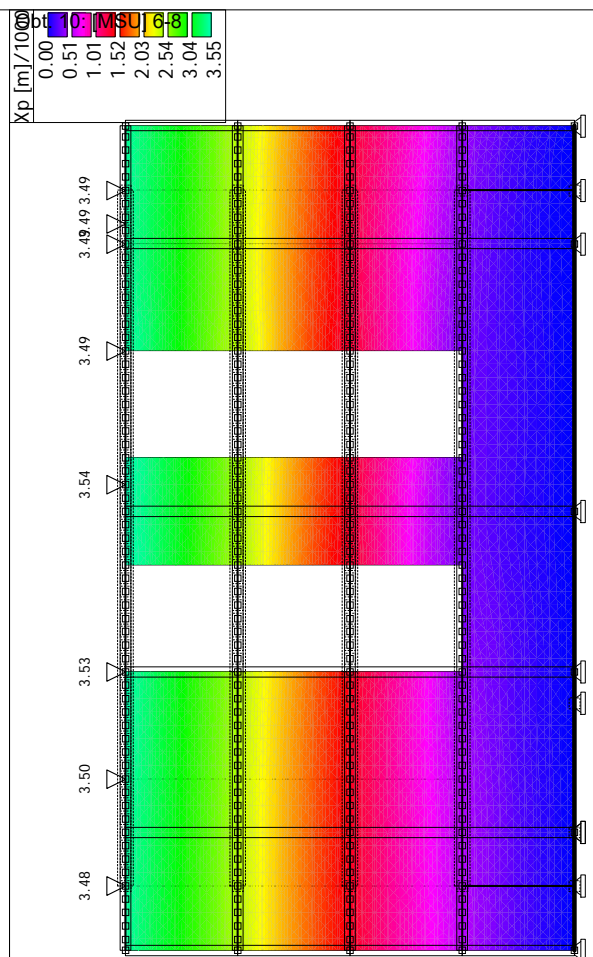
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: Zp



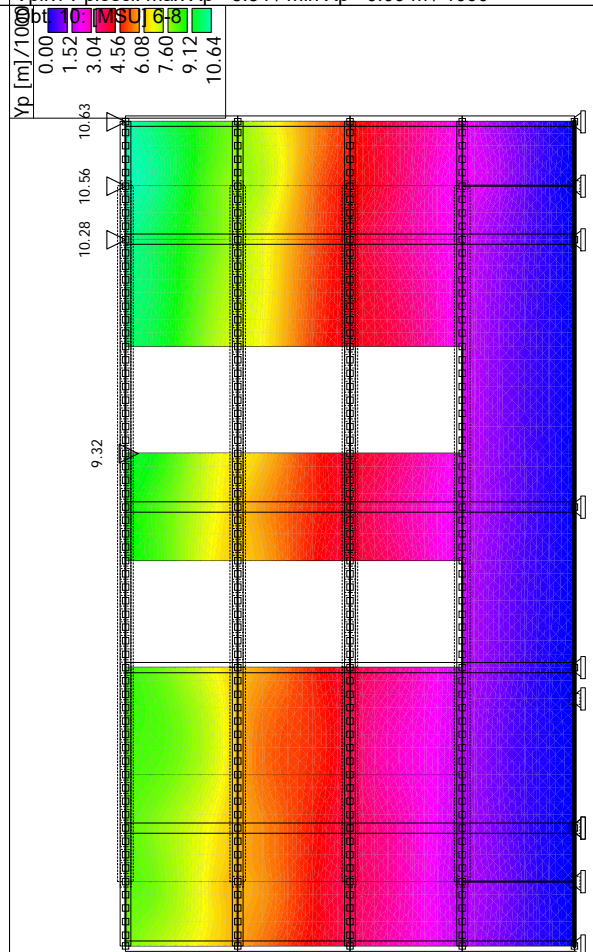
Okvir: H_3
Vplivi v plošči: max Zp= -1.28 / min Zp= -4.64 m / 1000



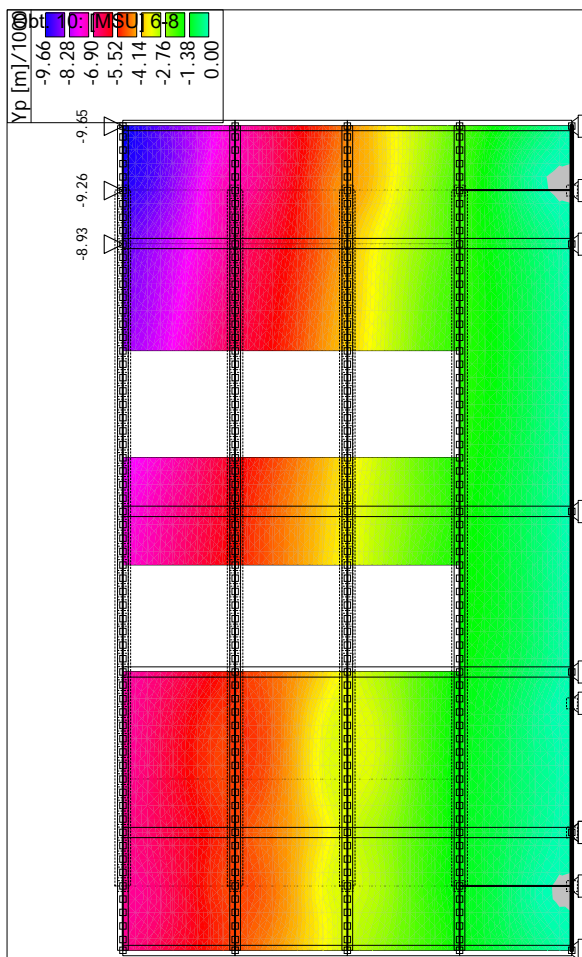
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -3.31 m / 1000



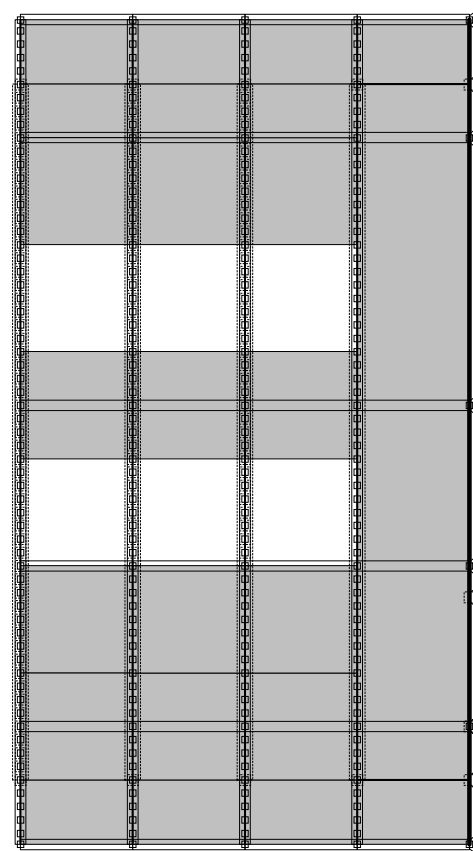
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Xp= 3.54 / min Xp= 0.00 m / 1000



Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Yp= 10.63 / min Yp= 0.00 m / 1000

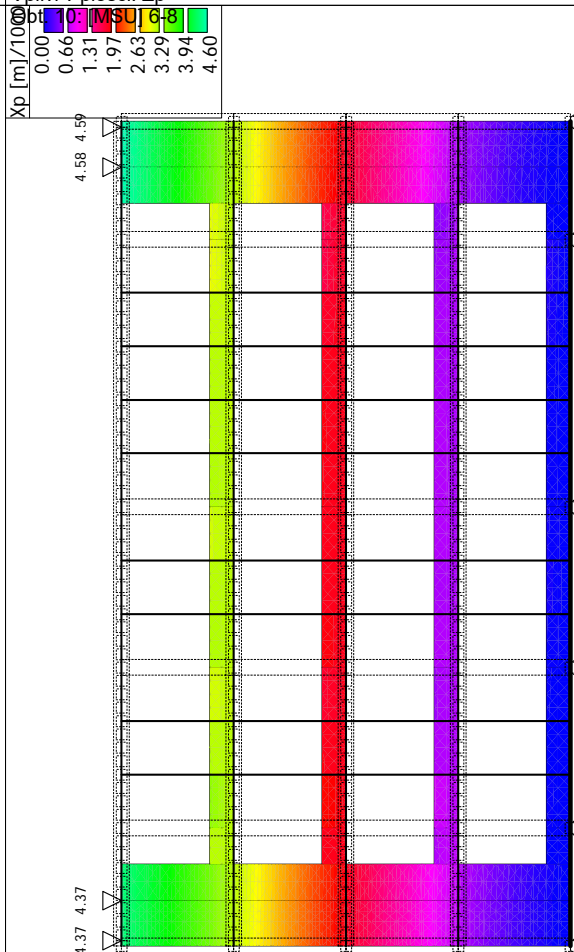
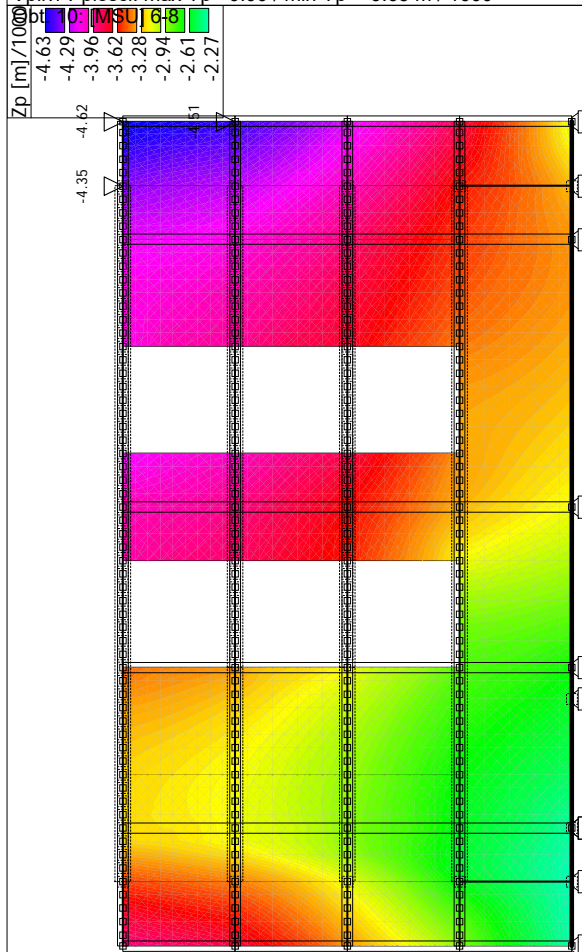


Obt. 10: [MSU] 6-8



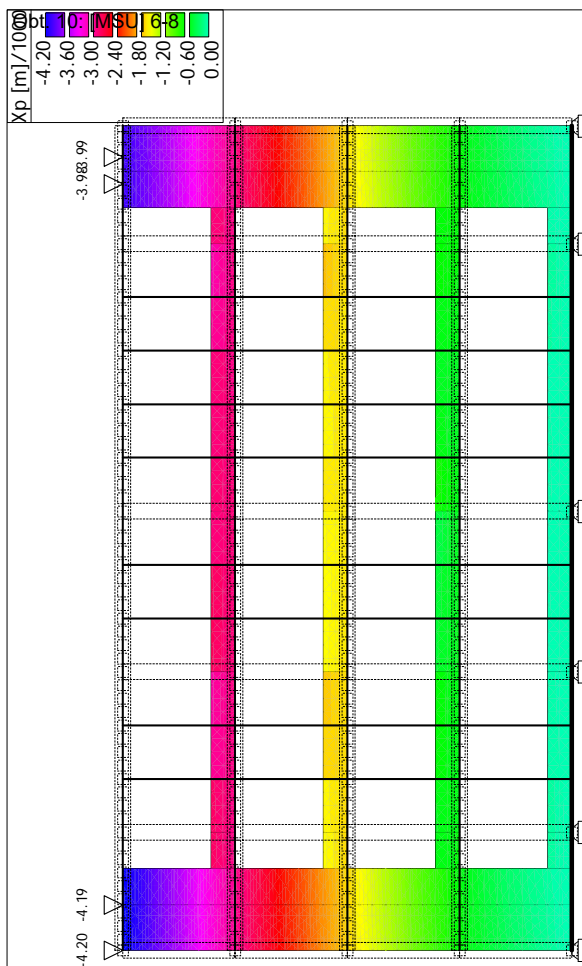
Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Yp= 0.00 / min Yp= -9.65 m / 1000

Okvir: H_4
Vplivi v plošči: Zp

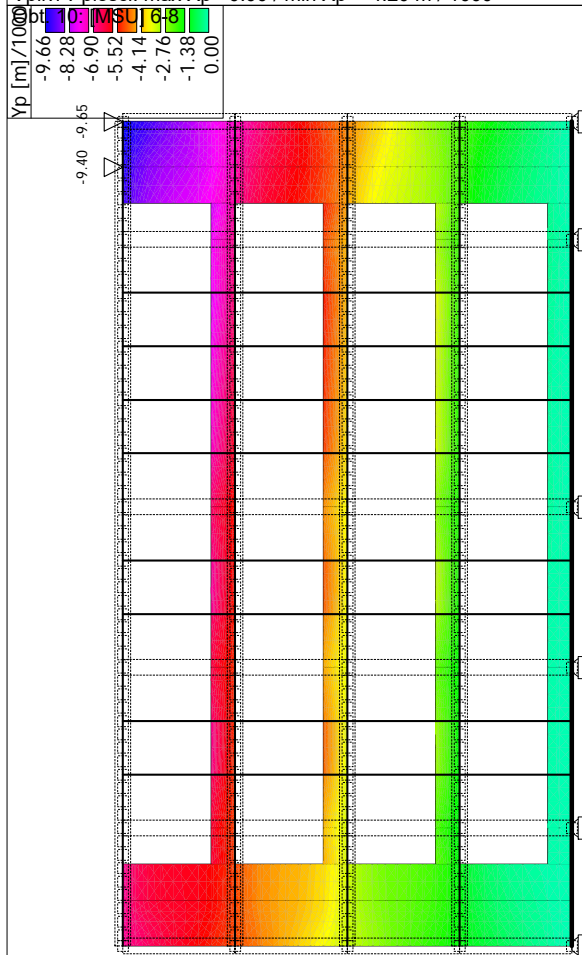


Okvir: H_4
Vplivi v plošči: max Zp= -2.27 / min Zp= -4.62 m / 1000

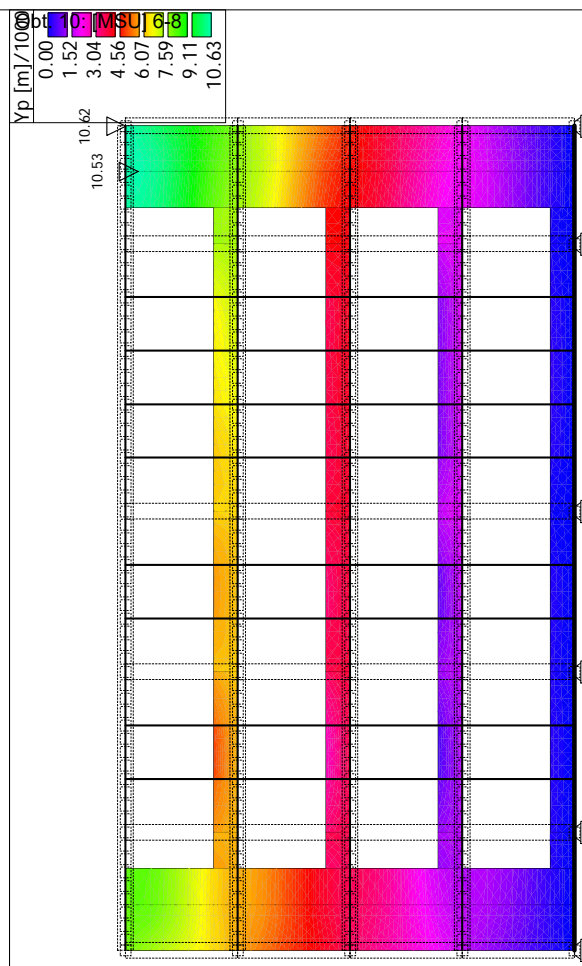
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Xp= 4.59 / min Xp= 0.00 m / 1000



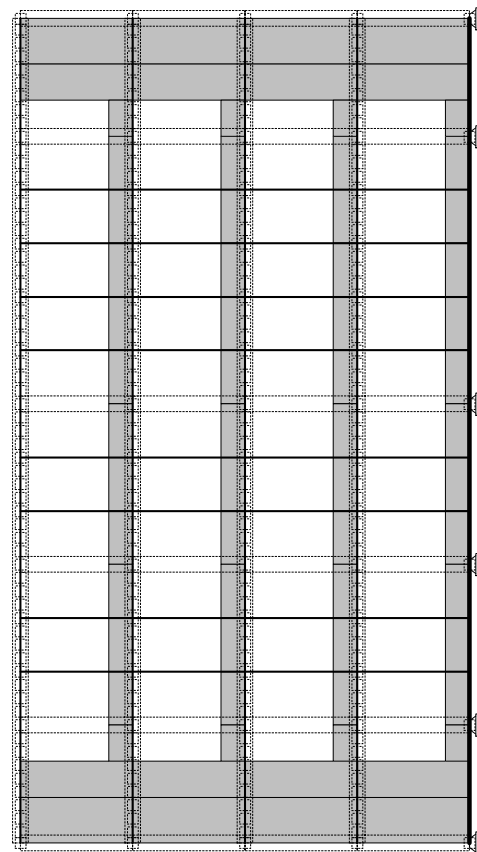
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -4.20 m / 1000



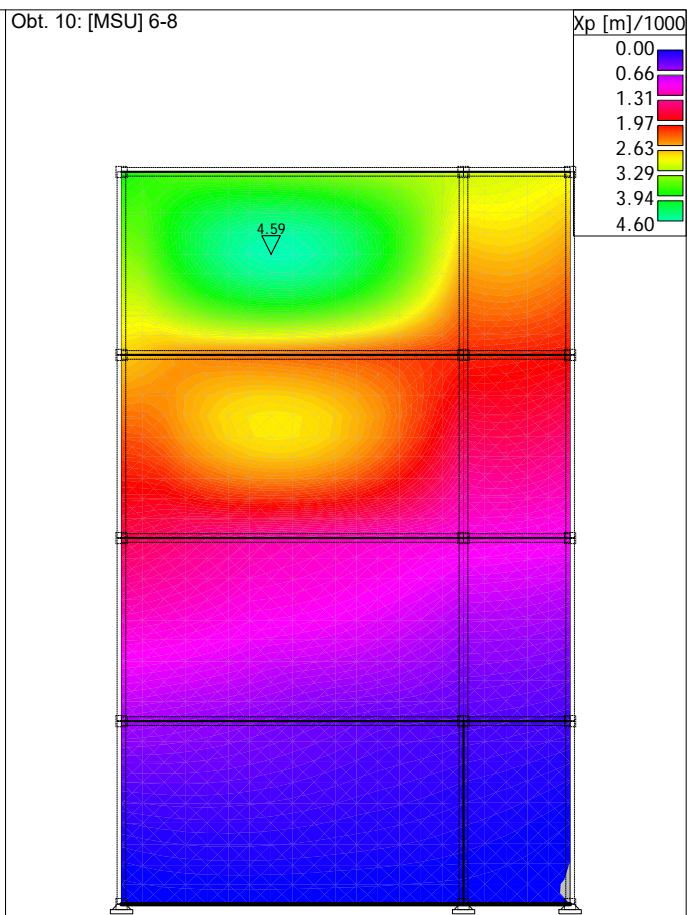
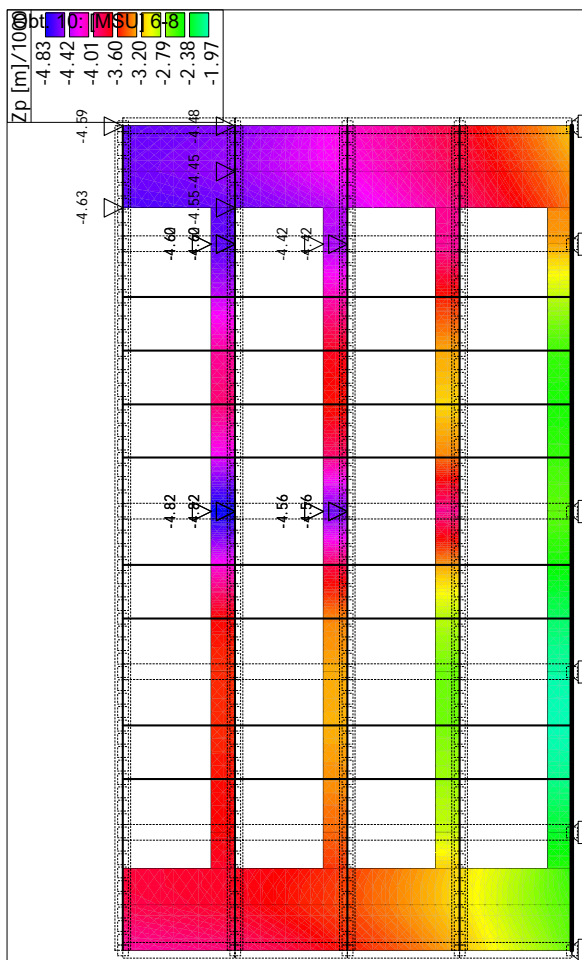
Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Yp= 0.00 / min Yp= -9.65 m / 1000



Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Yp= 10.62 / min Yp= 0.00 m / 1000
Obt. 10: [MSU] 6-8

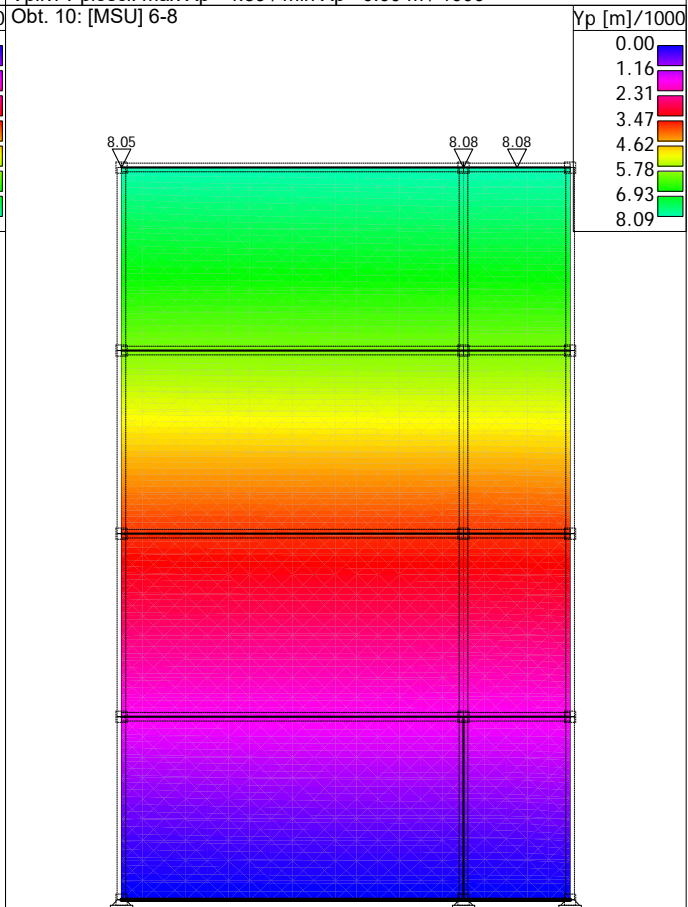
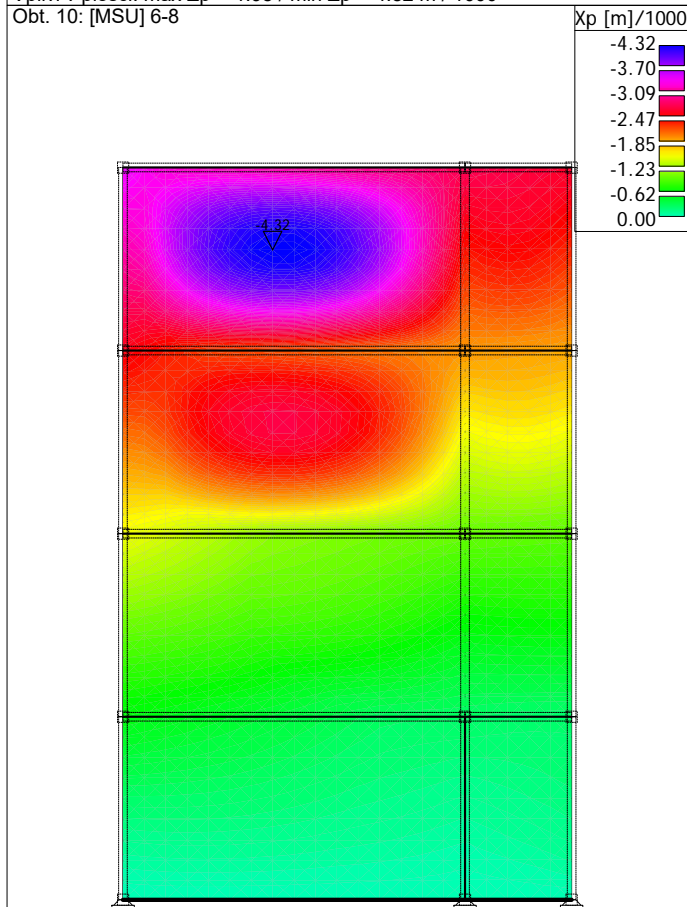


Okvir: H_5
Vplivi v plošči: Zp



Okvir: H_5
Vplivi v plošči: max Zp= -1.98 / min Zp= -4.82 m / 1000
Obt. 10: [MSU] 6-8

Okvir: V_3
Vplivi v plošči: max Xp= 4.59 / min Xp= 0.00 m / 1000
Obt. 10: [MSU] 6-8

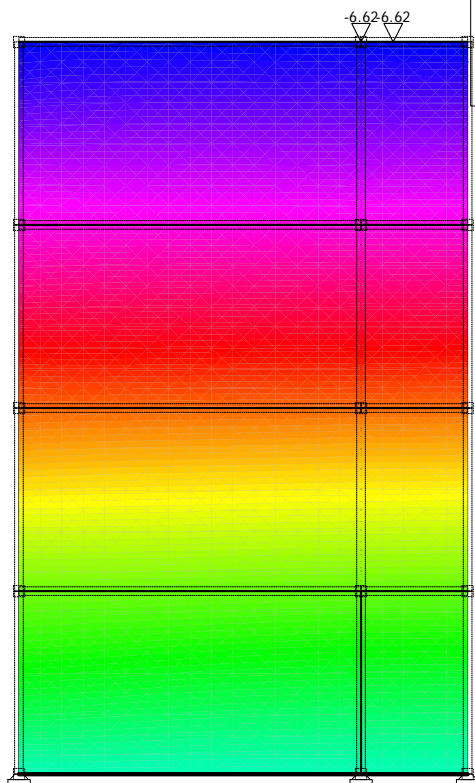
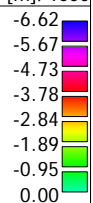


Okvir: V_3
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -4.32 m / 1000

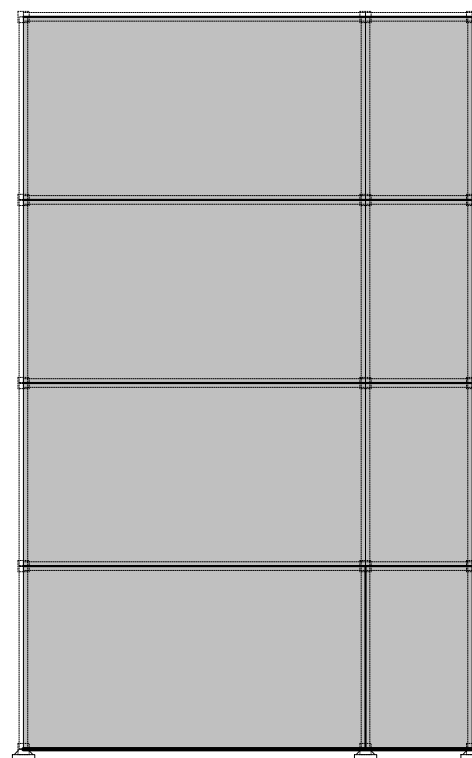
Okvir: V_3
Vplivi v plošči: max Yp= 8.08 / min Yp= 0.00 m / 1000

Obt. 10: [MSU] 6-8

Yp [m]/1000



Obt. 10: [MSU] 6-8

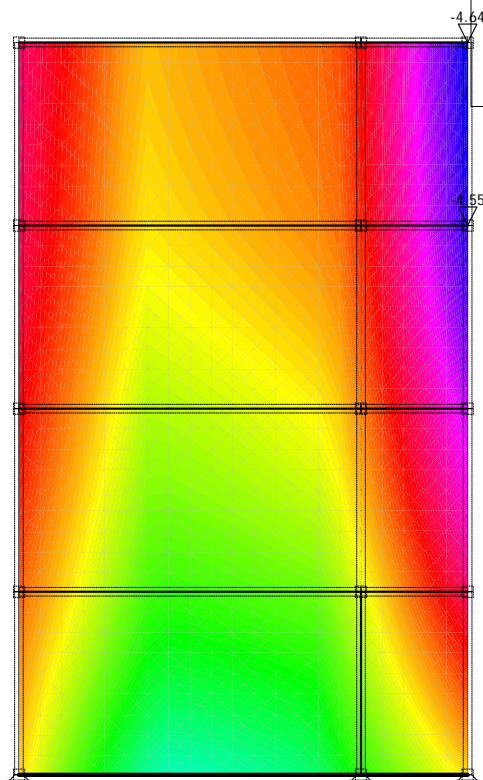
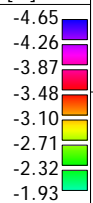


Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -6.62 m / 1000

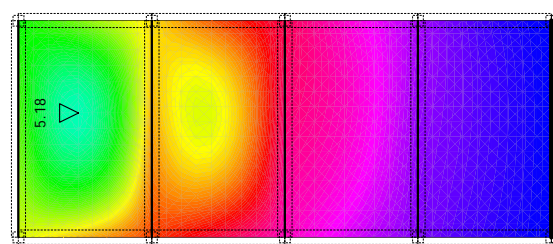
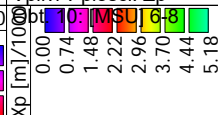
Obt. 10: [MSU] 6-8

Zp [m]/1000



Okvir: V_3

Vplivi v plošči: Zp

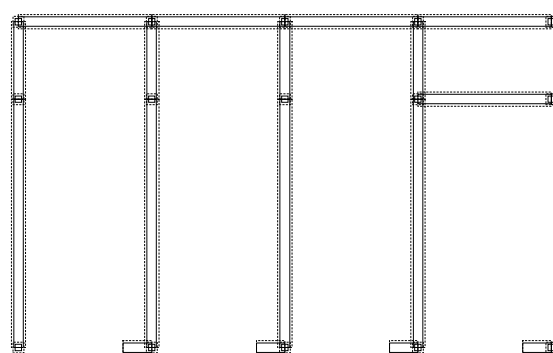


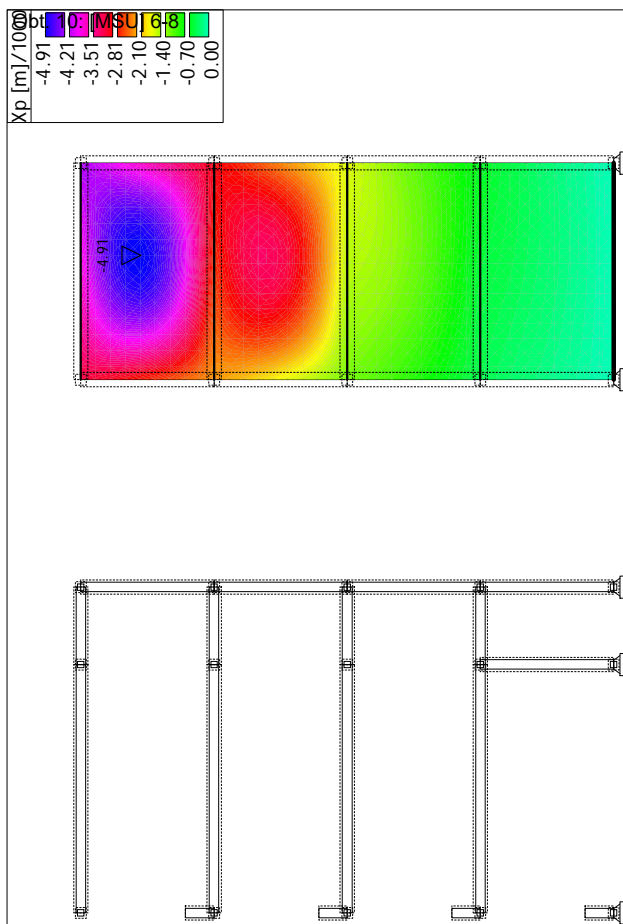
Okvir: V_3

Vplivi v plošči: max Zp= -1.93 / min Zp= -4.64 m / 1000

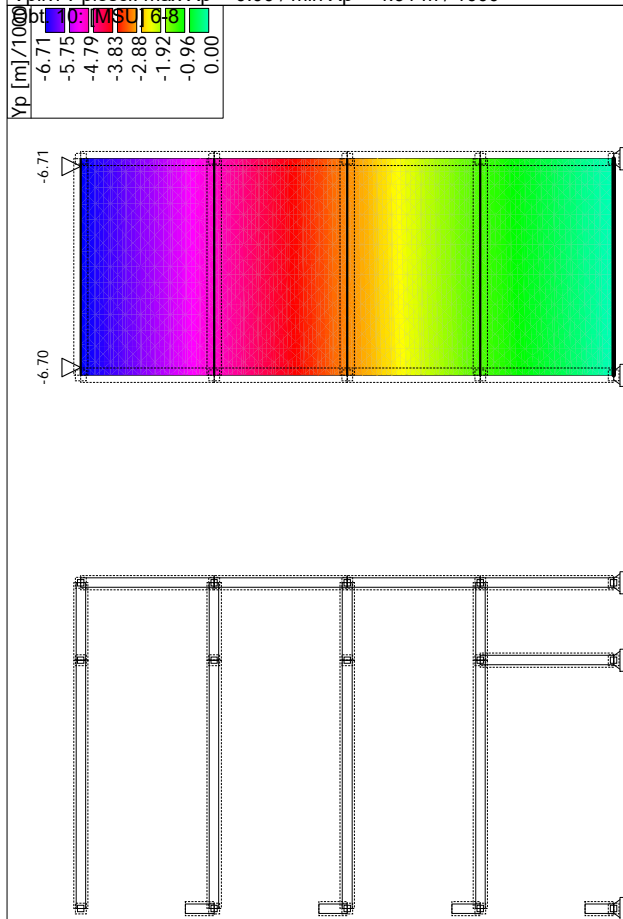
Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max Xp= 5.18 / min Xp= 0.00 m / 1000

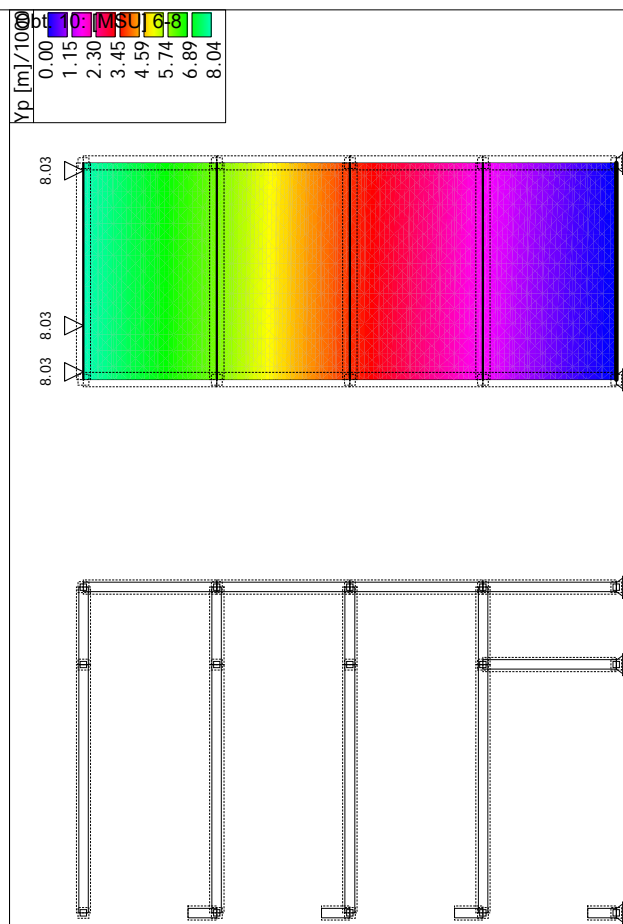




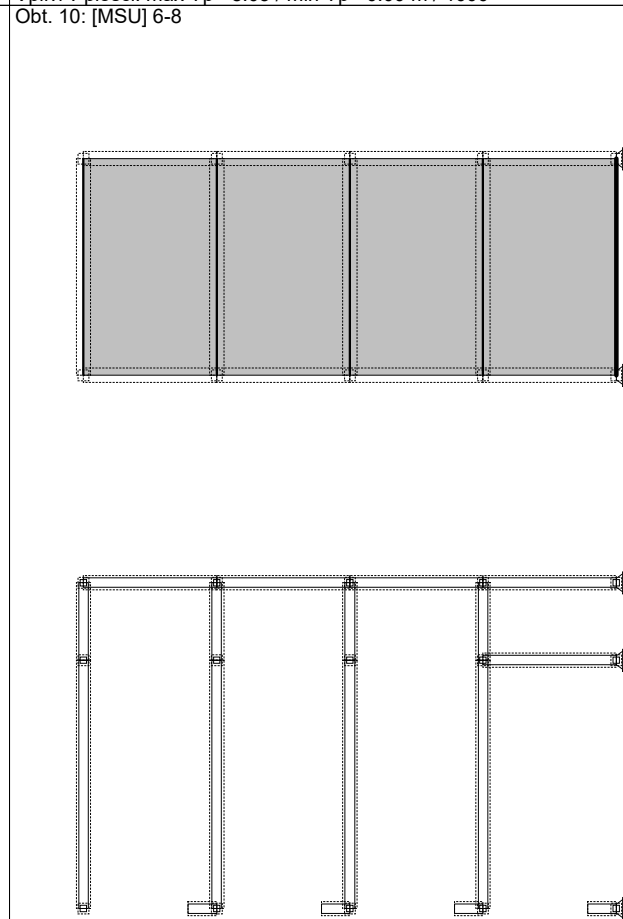
Okvir: V_1
 Vplivi v plošči: max Xp= -0.00 / min Xp= -4.91 m / 1000



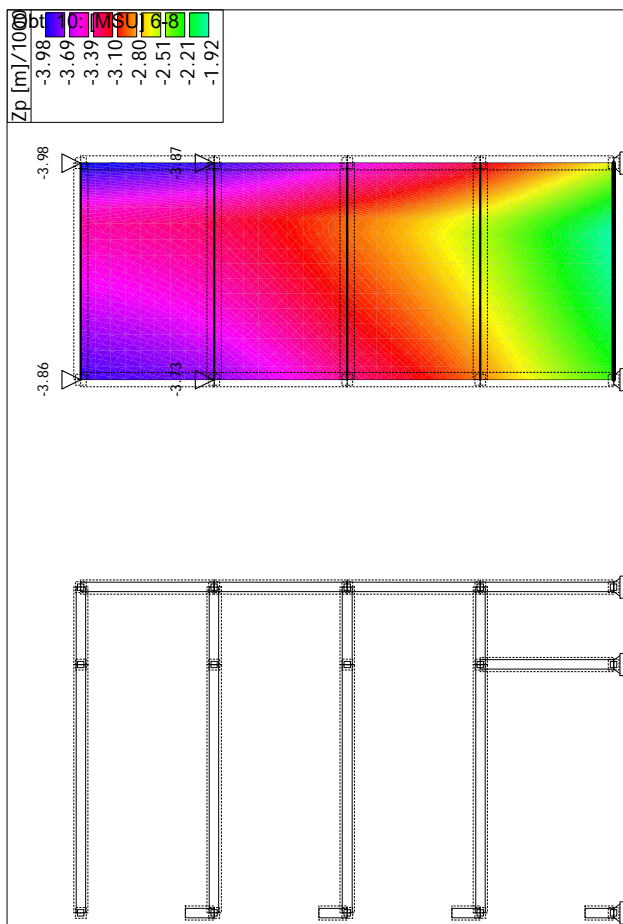
Okvir: V_1
 Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -6.71 m / 1000



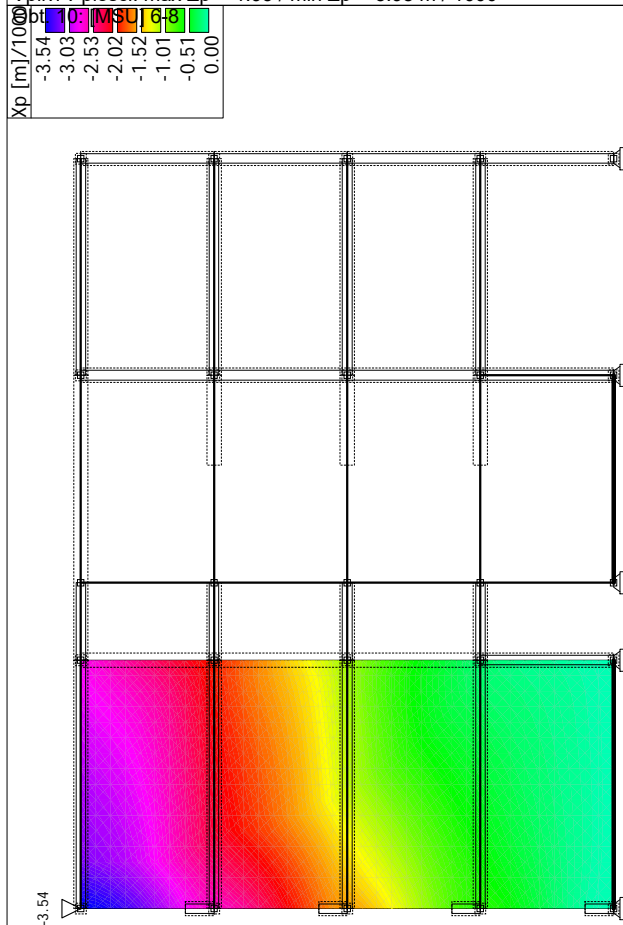
Okvir: V_1
 Vplivi v plošči: max Yp= 8.03 / min Yp= 0.00 m / 1000
 Obt. 10: [MSU] 6-8



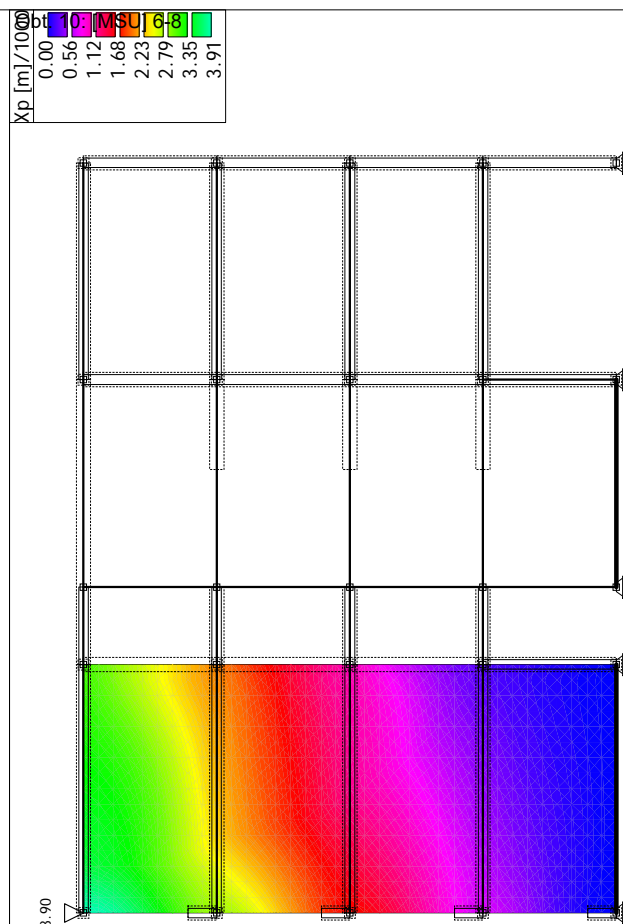
Okvir: V_1
 Vplivi v plošči: Zp



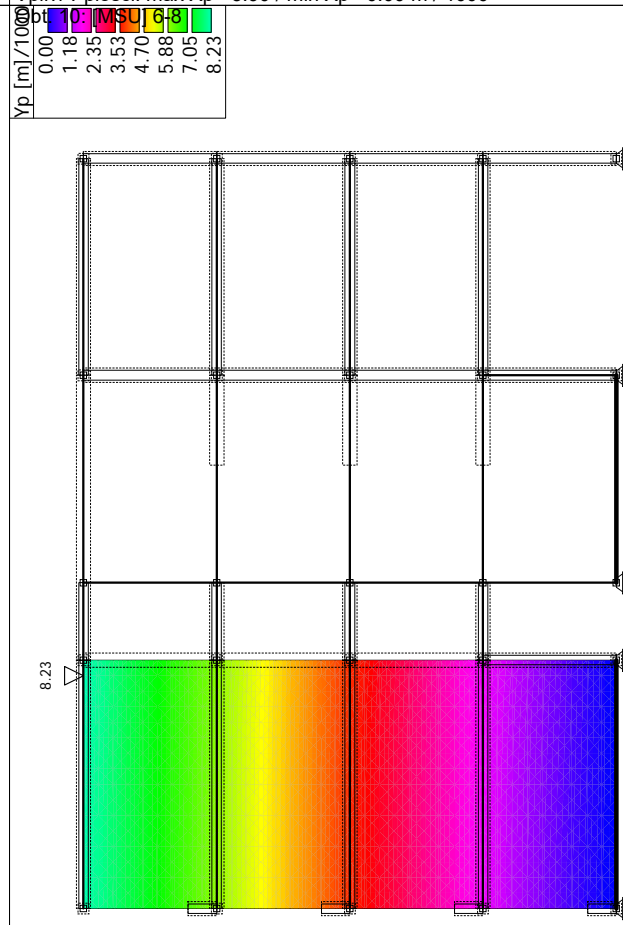
Okvir: V_1
Vplivi v plošči: max Zp= -1.93 / min Zp= -3.98 m / 1000



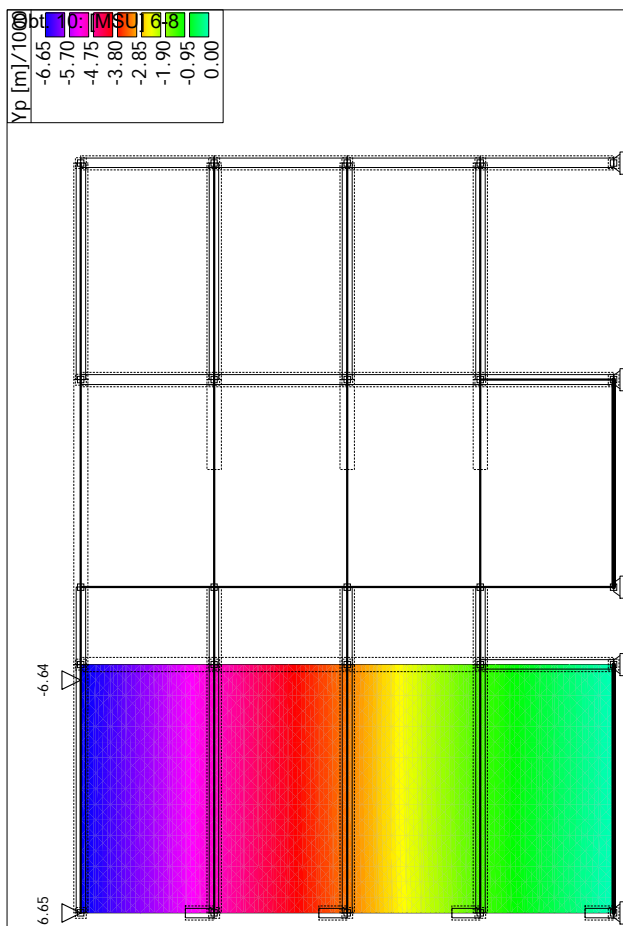
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Xp= -0.00 / min Xp= -3.54 m / 1000



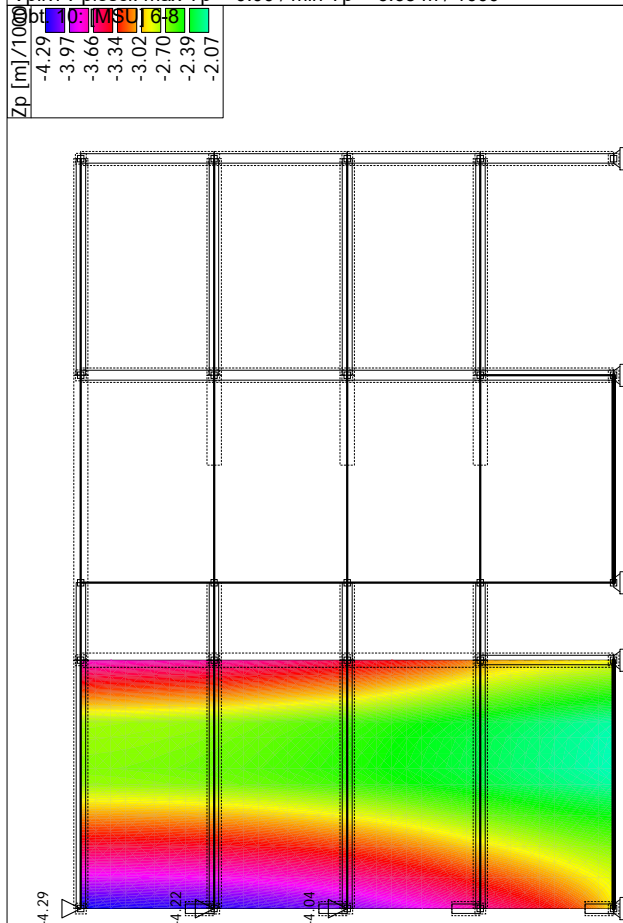
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Xp= 3.90 / min Xp= 0.00 m / 1000



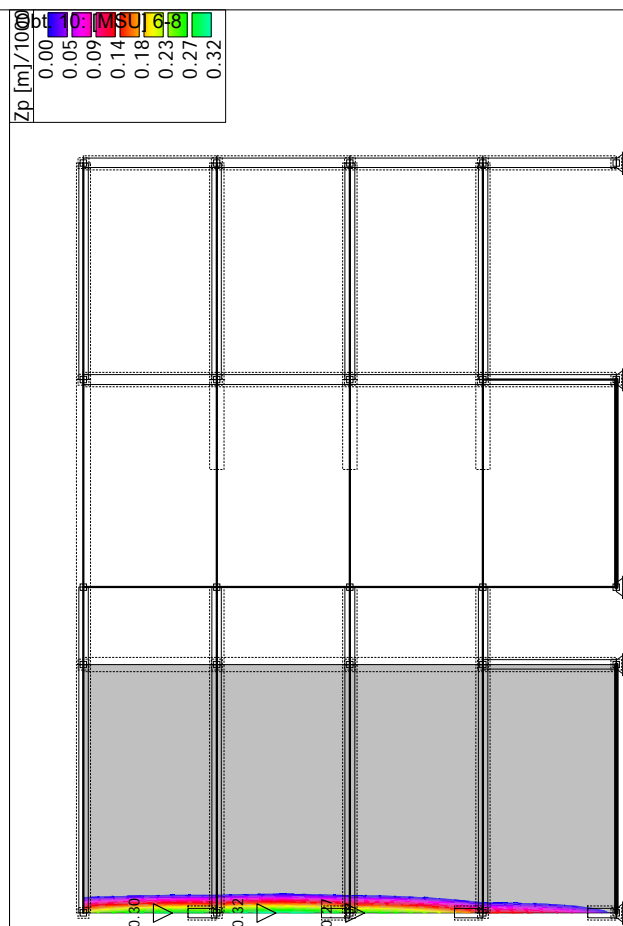
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Yp= 8.23 / min Yp= 0.00 m / 1000



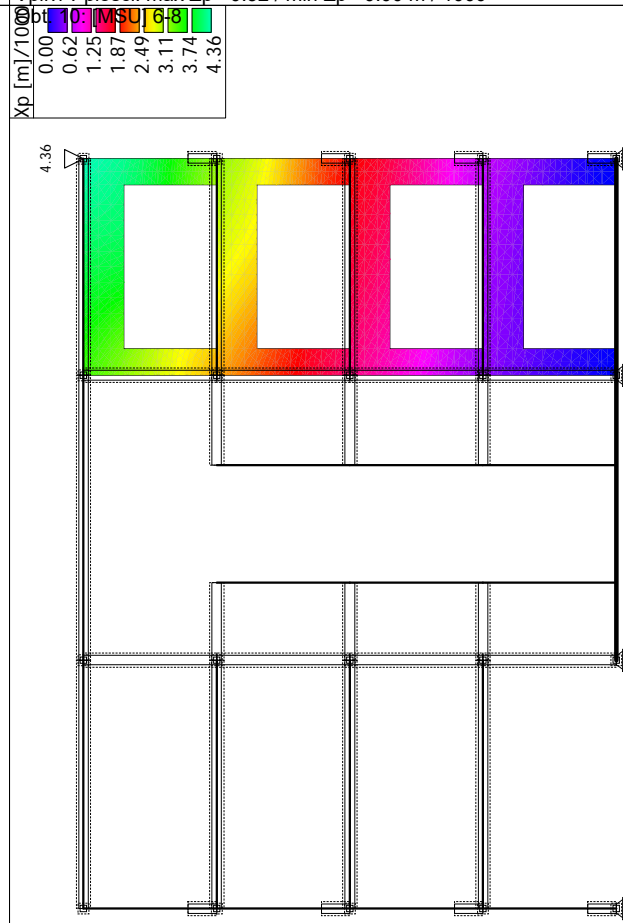
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -6.65 m / 1000



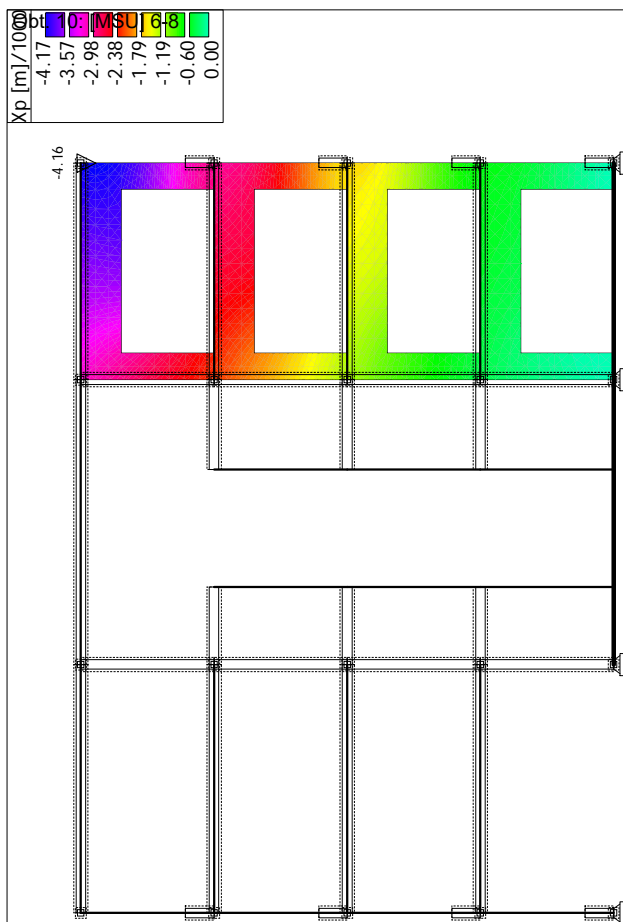
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Zp= -2.07 / min Zp= -4.29 m / 1000



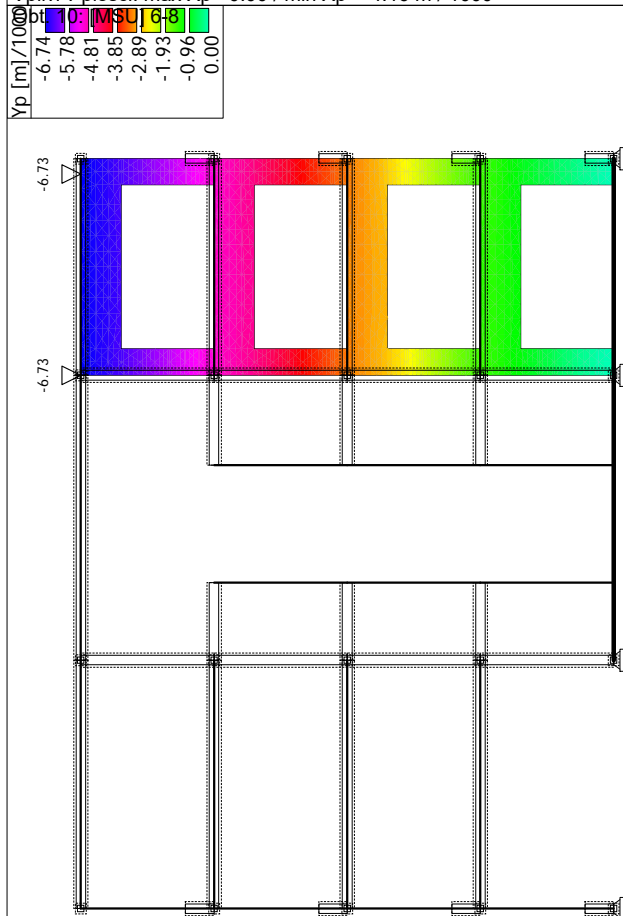
Okvir: V_5
Vplivi v plošči: max Zp= 0.32 / min Zp= 0.00 m / 1000



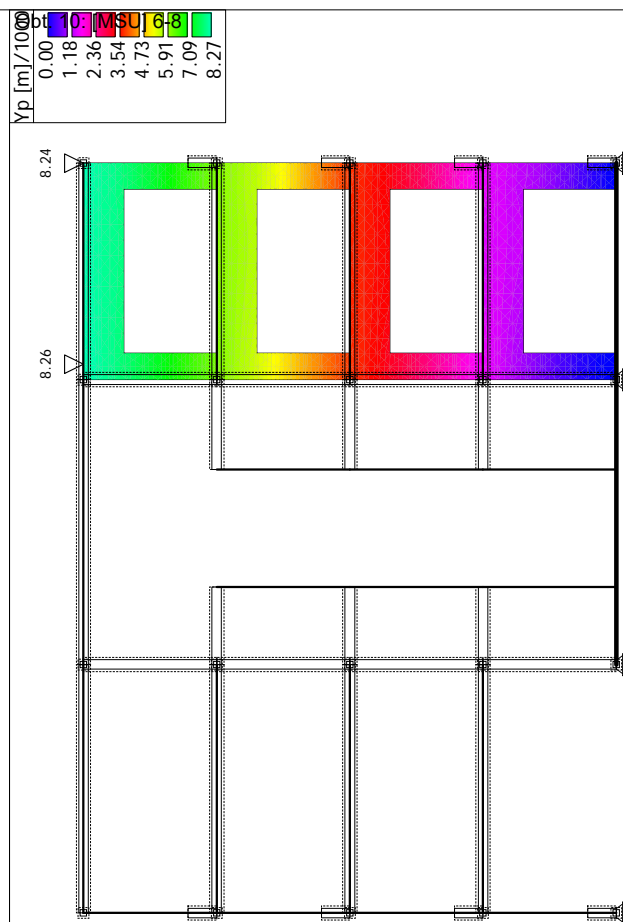
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Xp= 4.36 / min Xp= 0.00 m / 1000



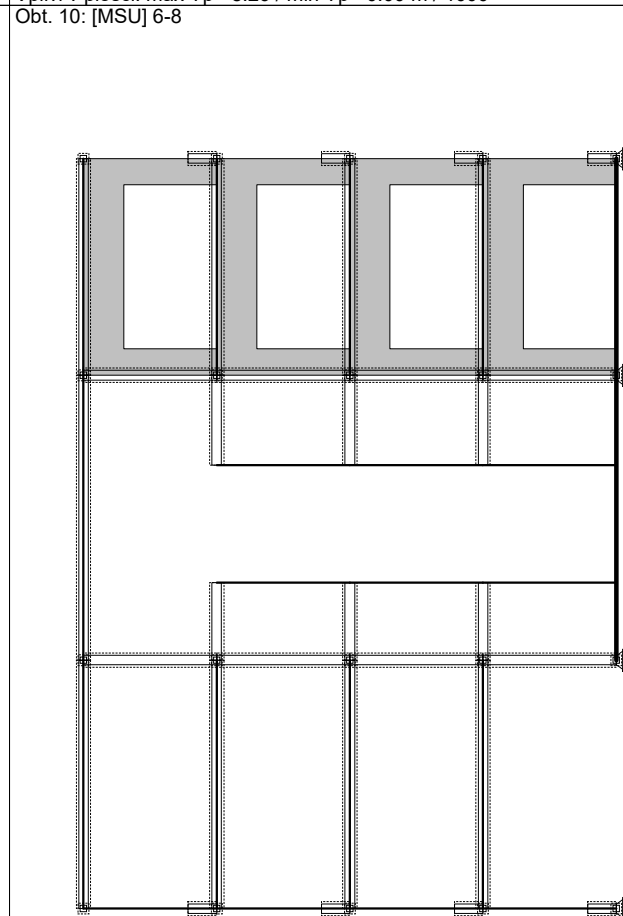
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -4.16 m / 1000



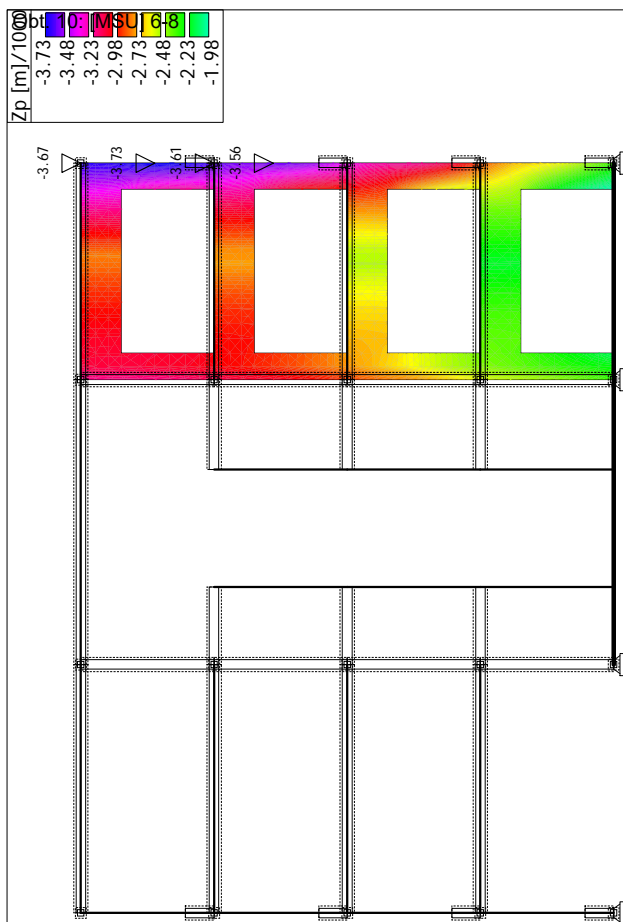
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -6.73 m / 1000



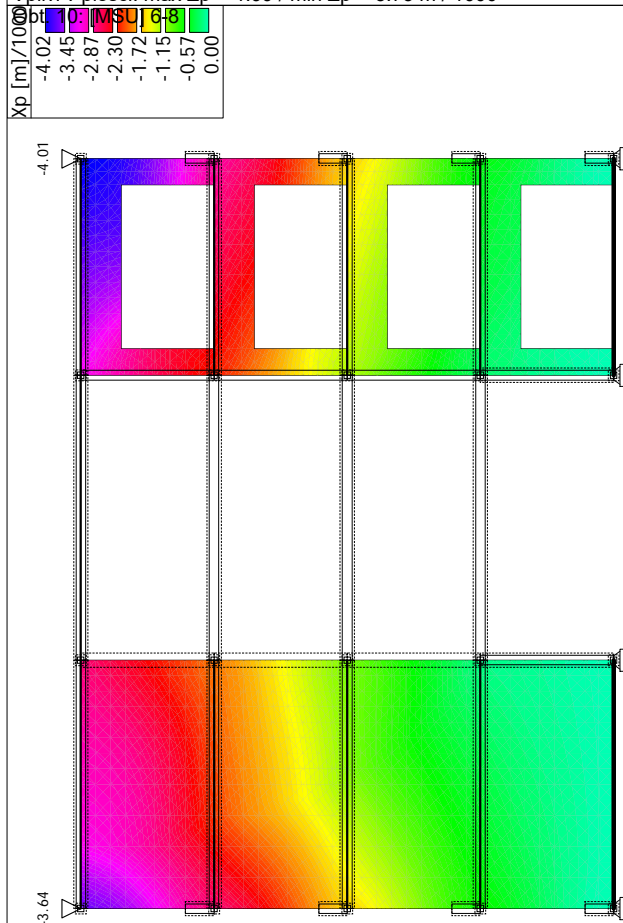
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Yp= 8.26 / min Yp= 0.00 m / 1000
Obt. 10: [MSU] 6-8



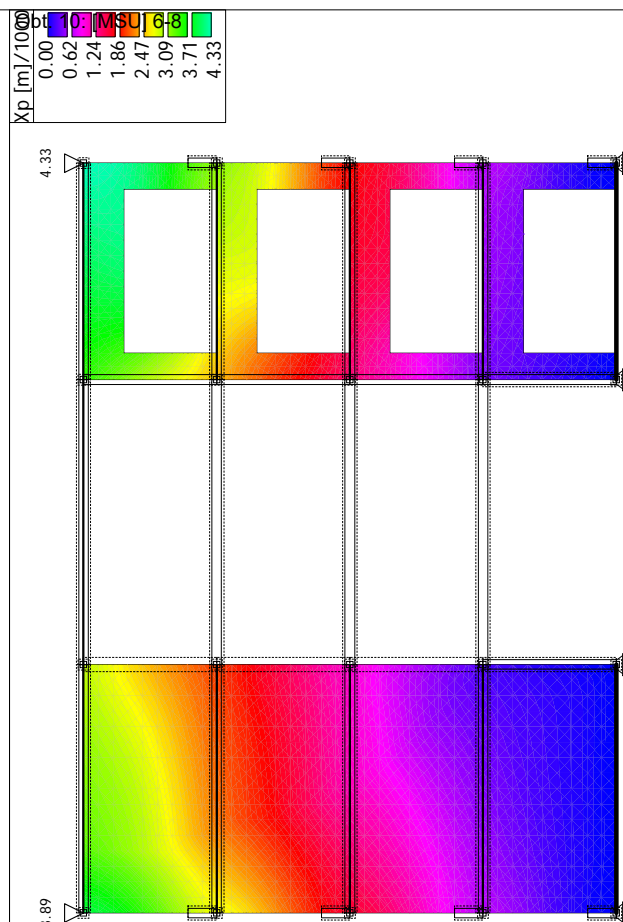
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: Zp



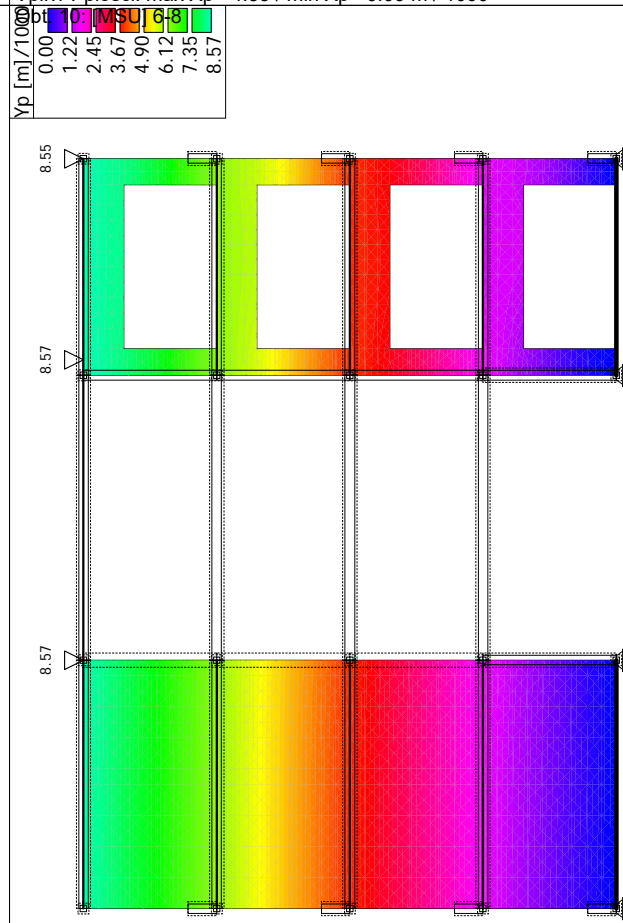
Okvir: V_14
Vplivi v plošči: max Zp= -1.99 / min Zp= -3.73 m / 1000



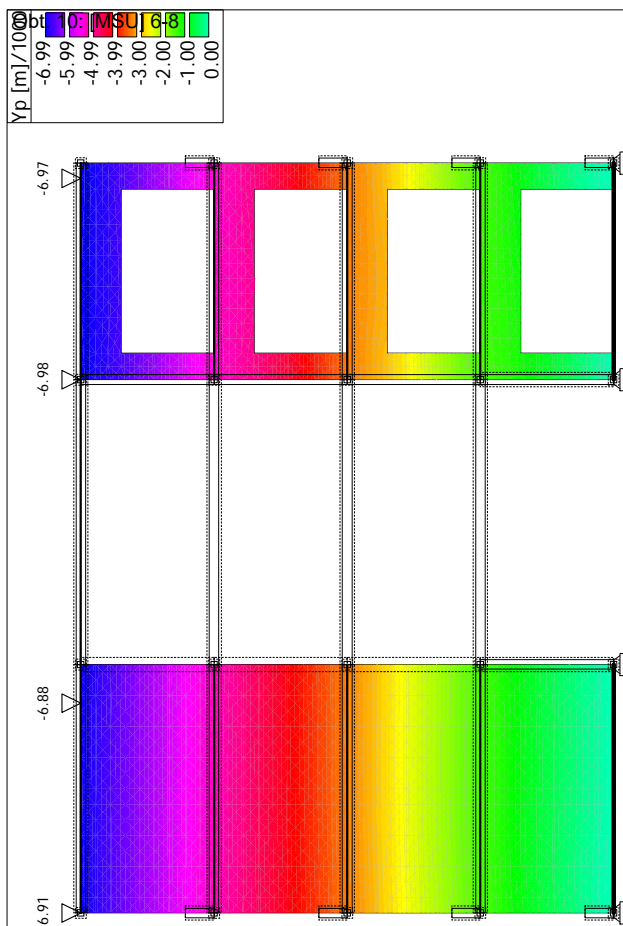
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Xp= -0.00 / min Xp= -4.01 m / 1000



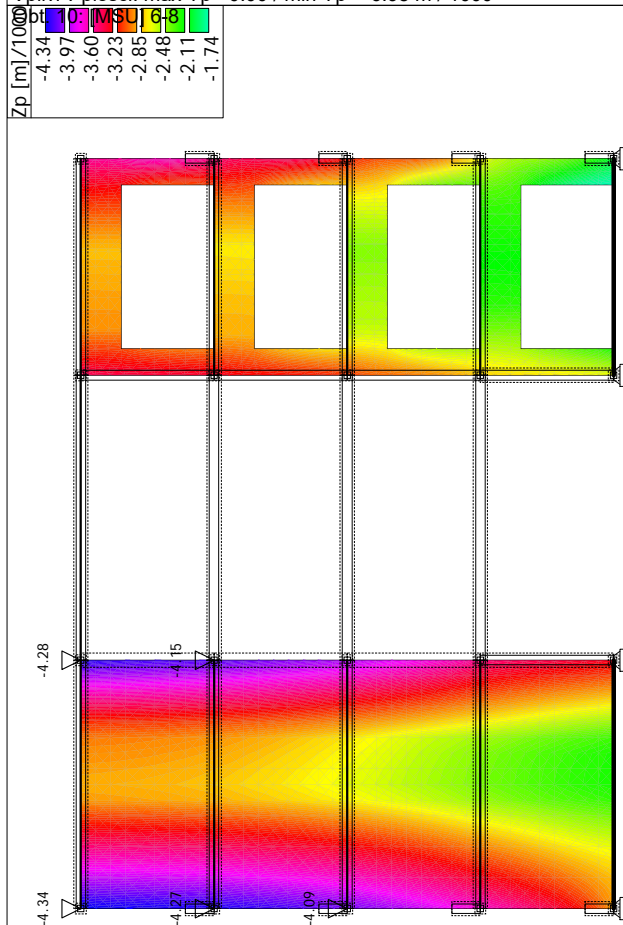
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Xp= 4.33 / min Xp= 0.00 m / 1000



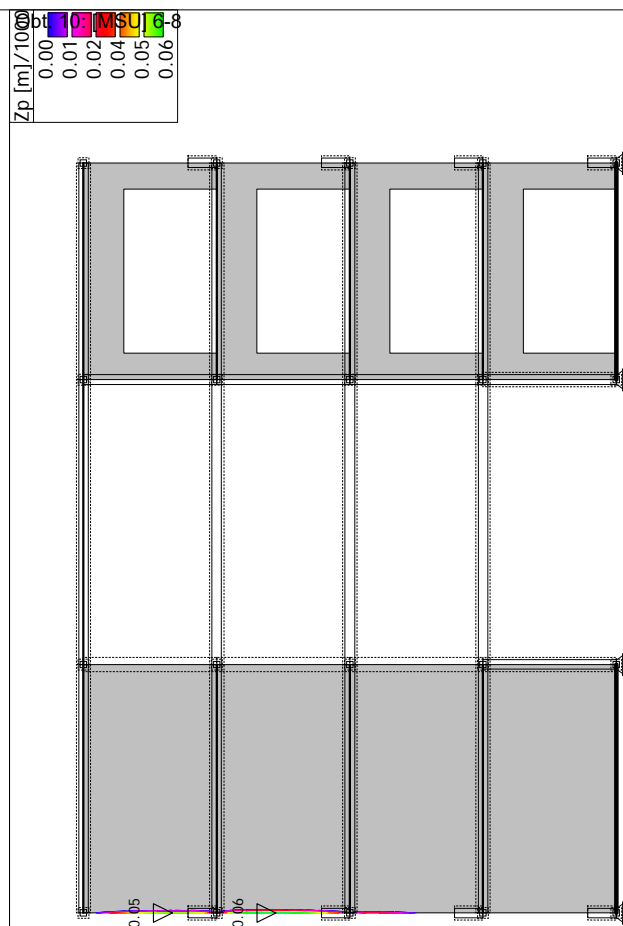
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Yp= 8.57 / min Yp= 0.00 m / 1000



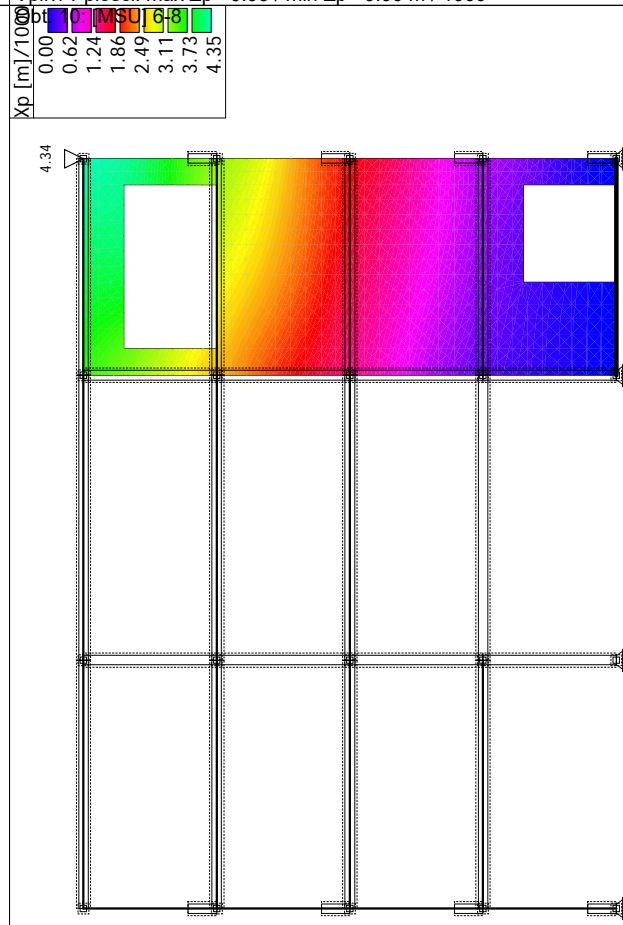
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Yp= 0.00 / min Yp= -6.98 m / 1000



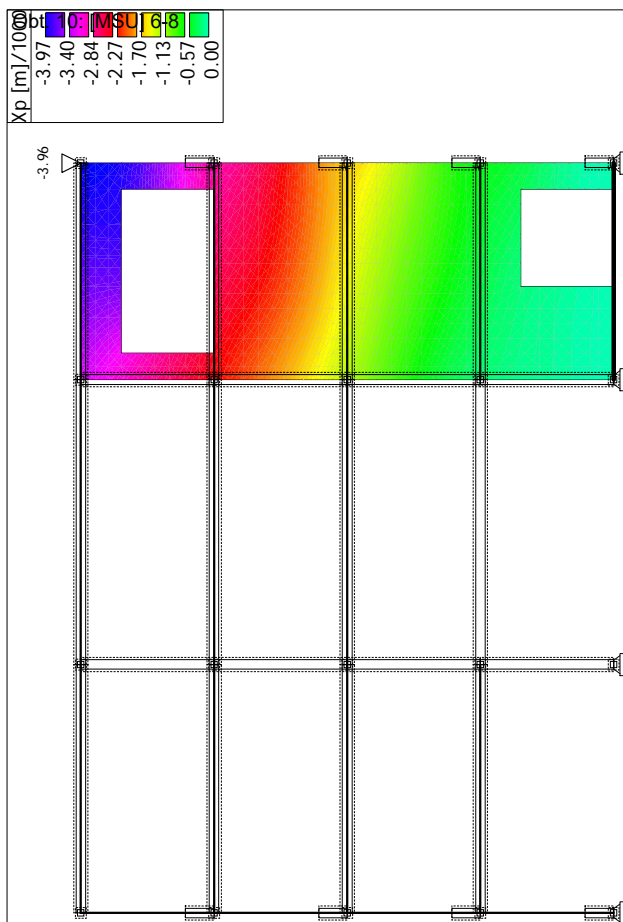
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Zp= -1.75 / min Zp= -4.34 m / 1000



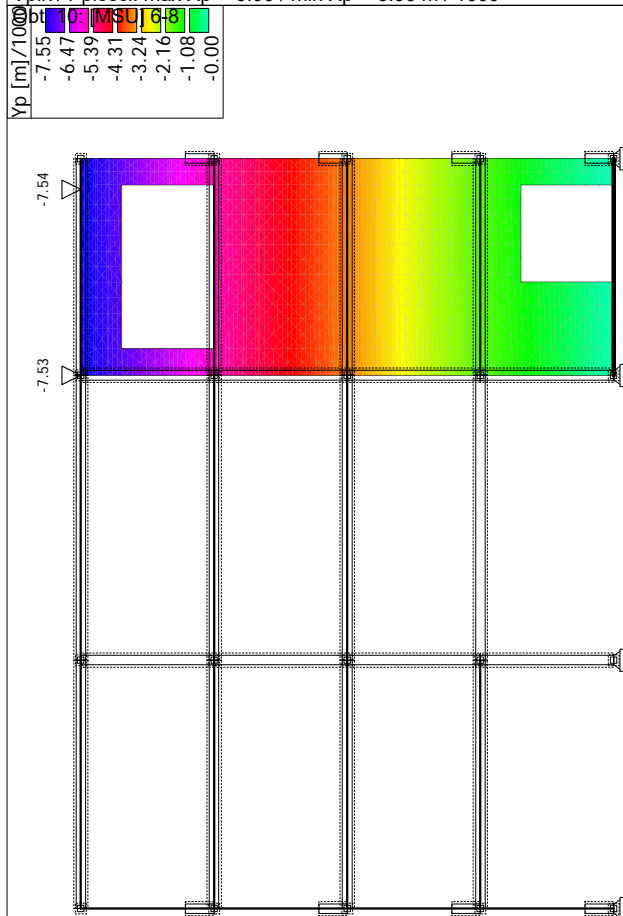
Okvir: V_7
Vplivi v plošči: max Zp= 0.06 / min Zp= 0.00 m / 1000



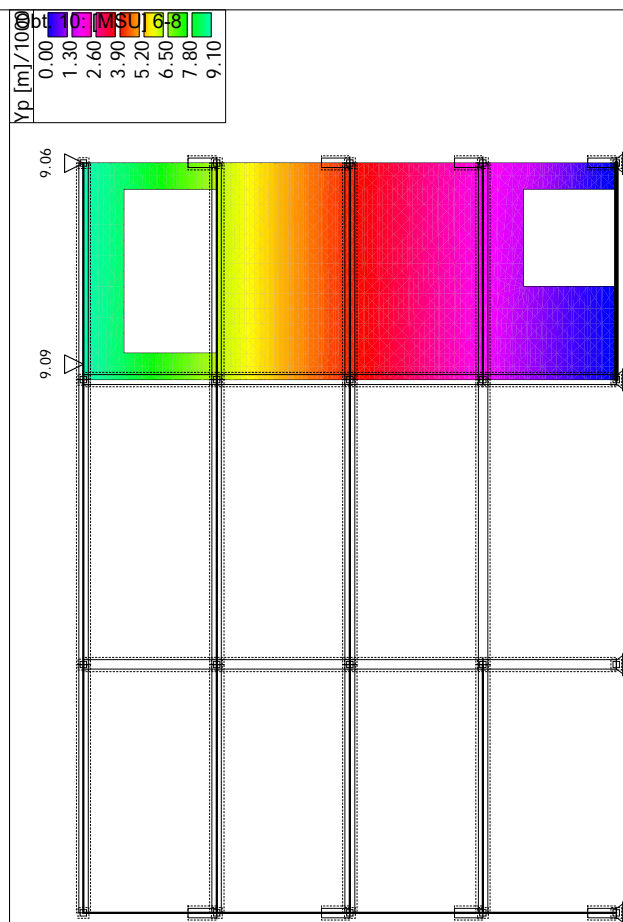
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max Xp= 4.34 / min Xp= 0.00 m / 1000



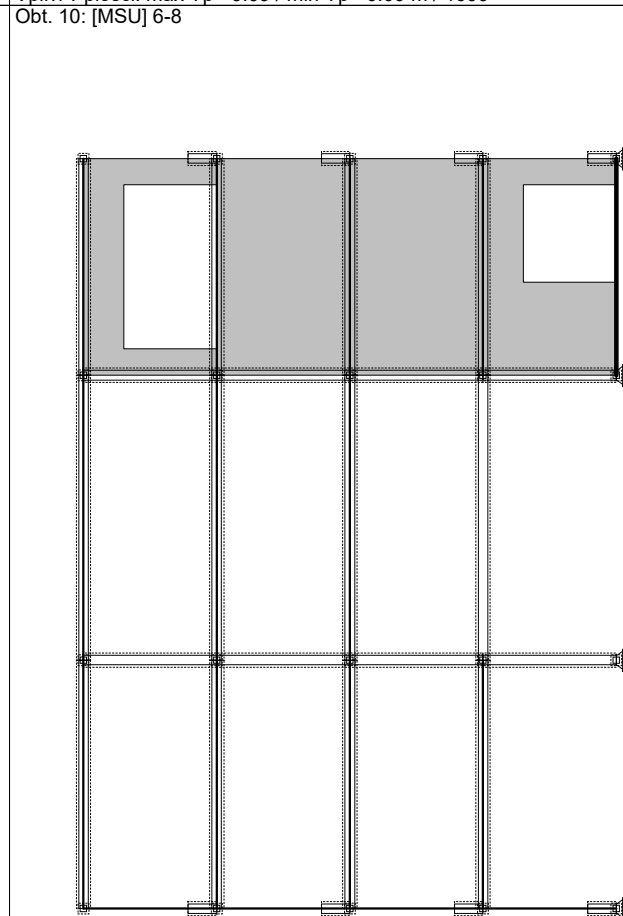
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max Xp= -0.00 / min Xp= -3.96 m / 1000



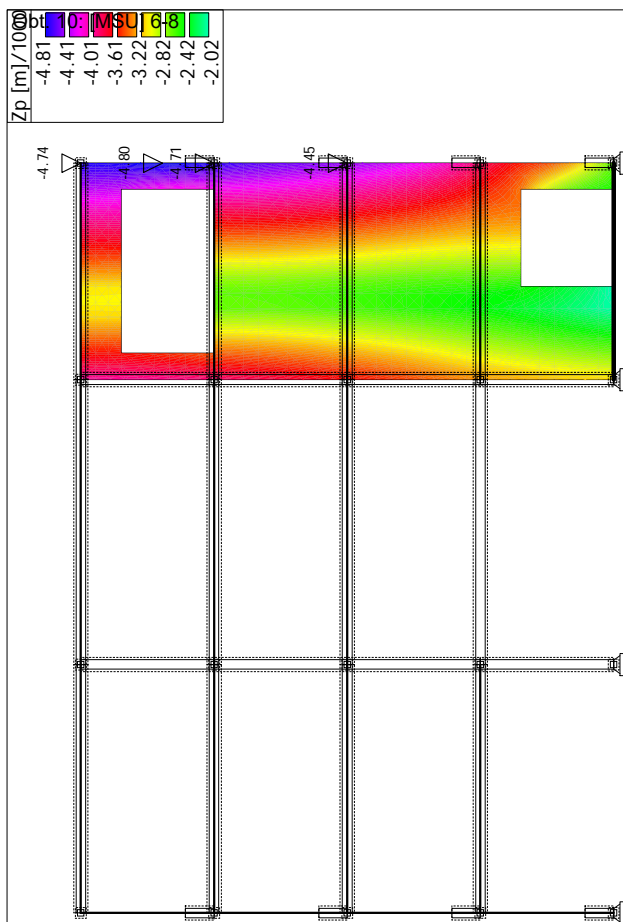
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -7.54 m / 1000



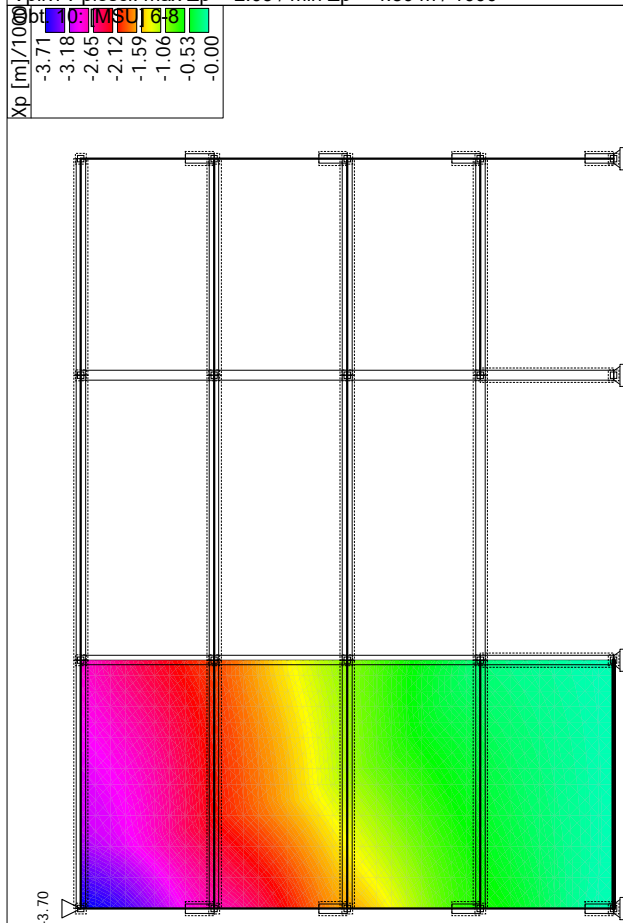
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max Yp= 9.09 / min Yp= 0.00 m / 1000
Obt. 10: [MSU] 6-8



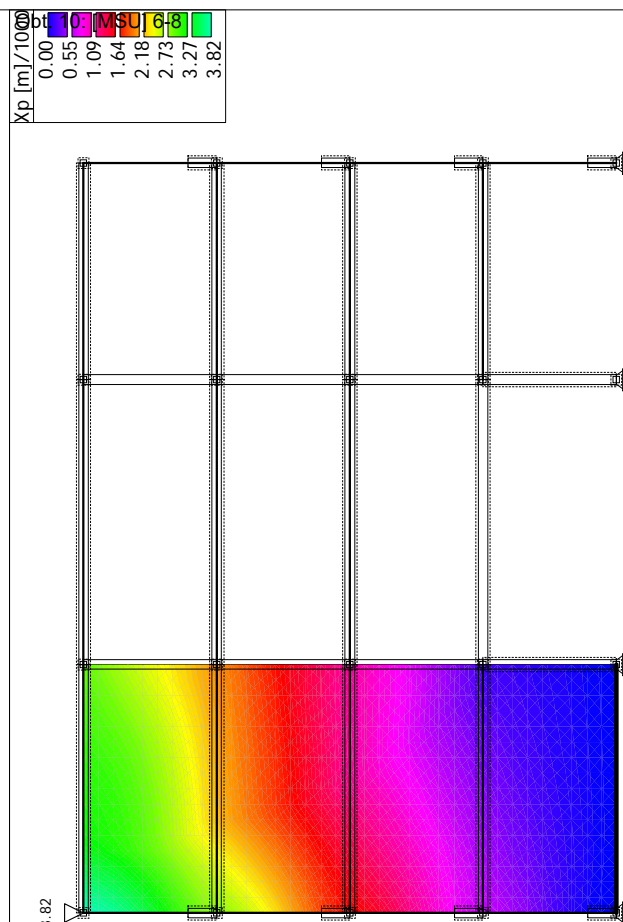
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: Zp



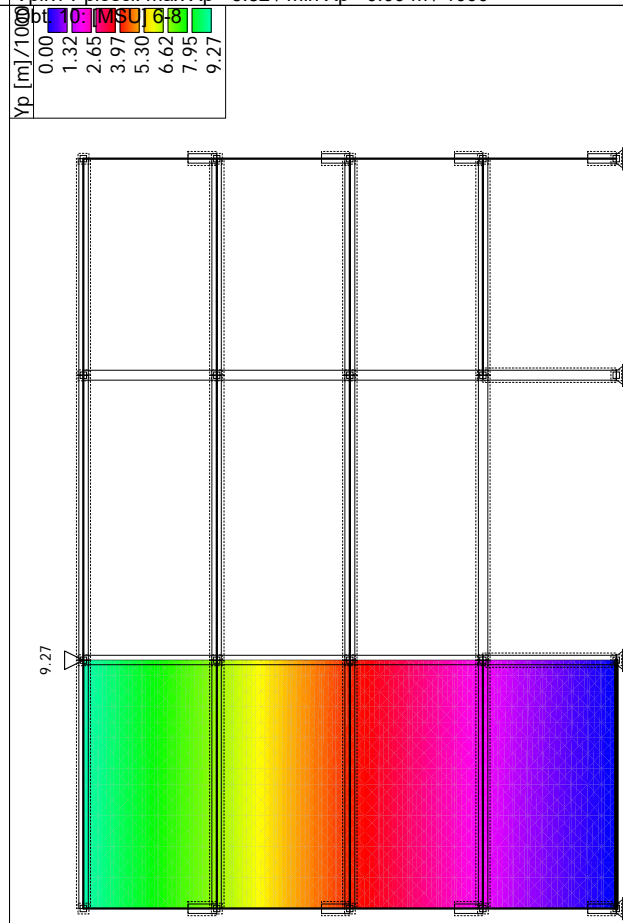
Okvir: V_15
Vplivi v plošči: max Zp= -2.03 / min Zp= -4.80 m / 1000



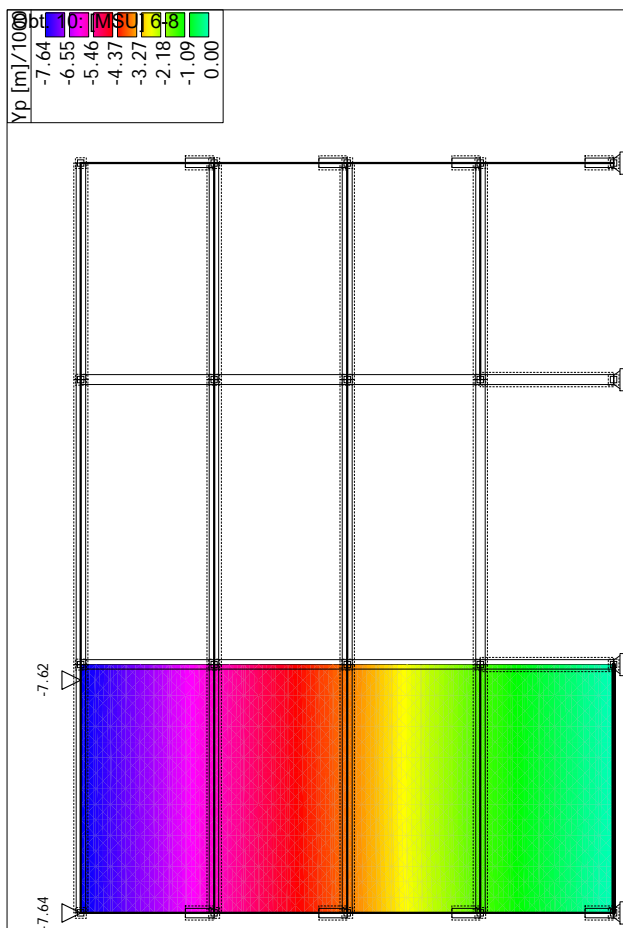
Okvir: V_9
Vplivi v plošči: max Xp= -0.00 / min Xp= -3.70 m / 1000



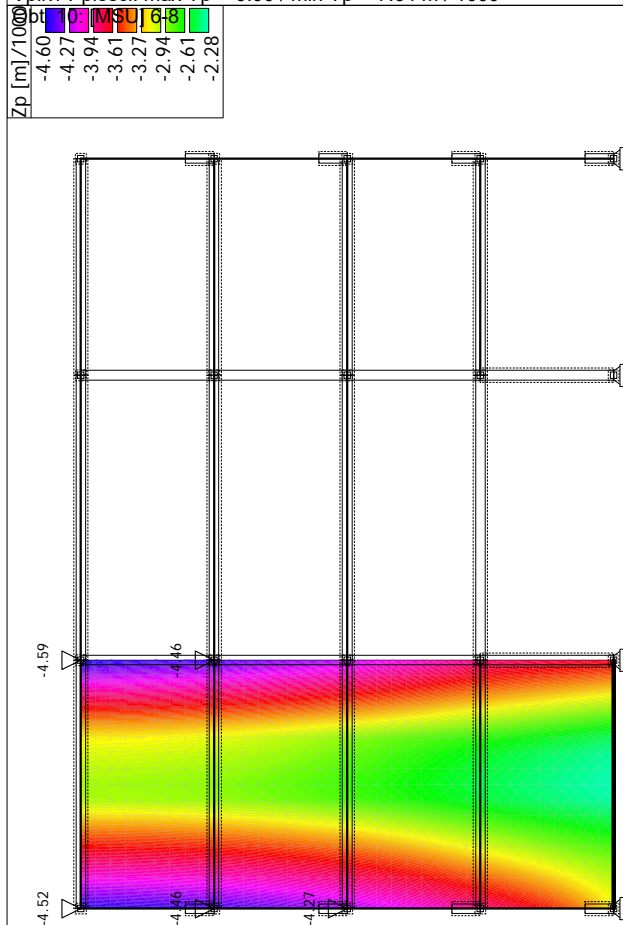
Okvir: V_9
Vplivi v plošči: max Xp= 3.82 / min Xp= 0.00 m / 1000



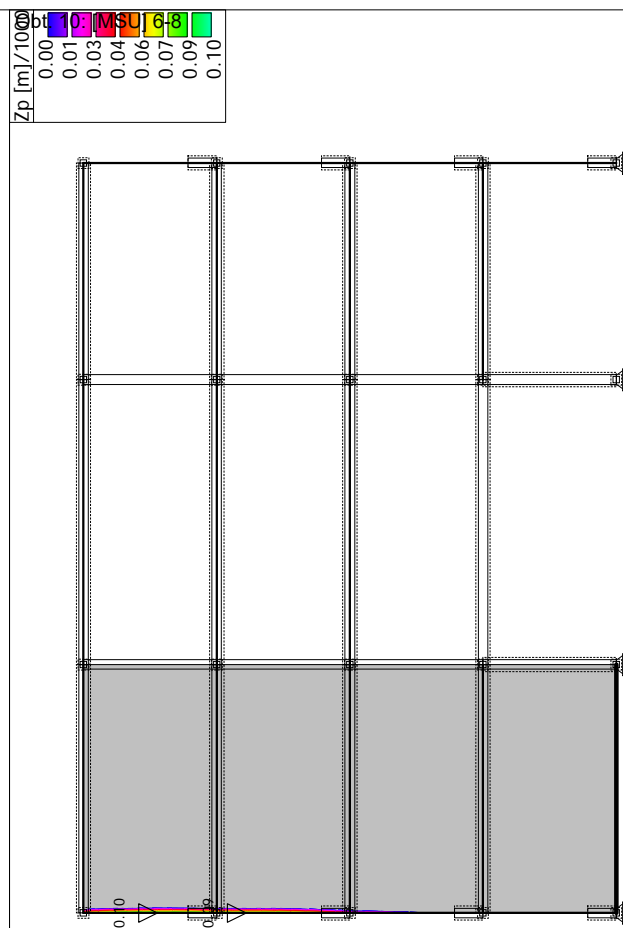
Okvir: V_9
Vplivi v plošči: max Yp= 9.27 / min Yp= 0.00 m / 1000



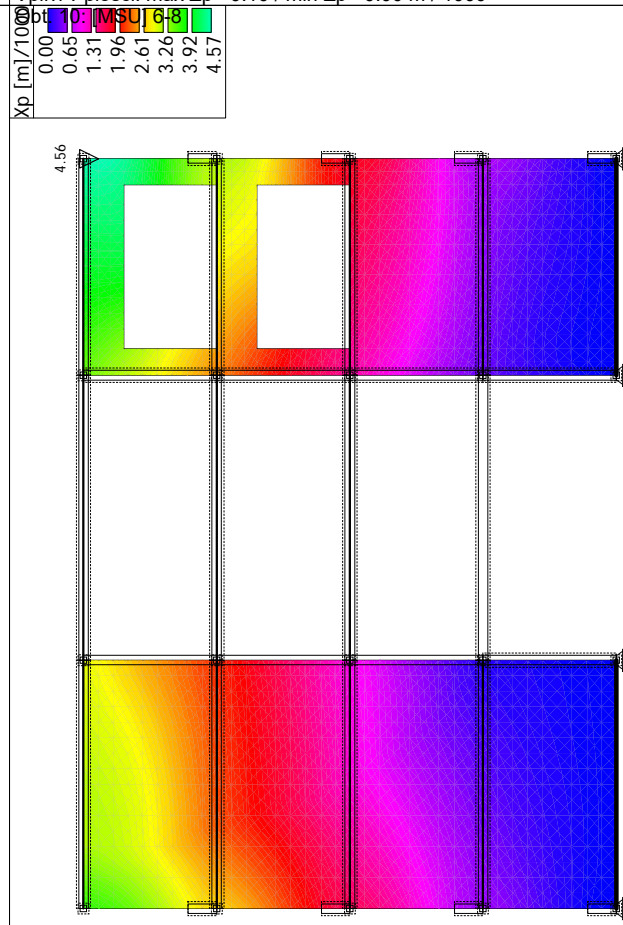
Okvir: V_9
Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -7.64 m / 1000



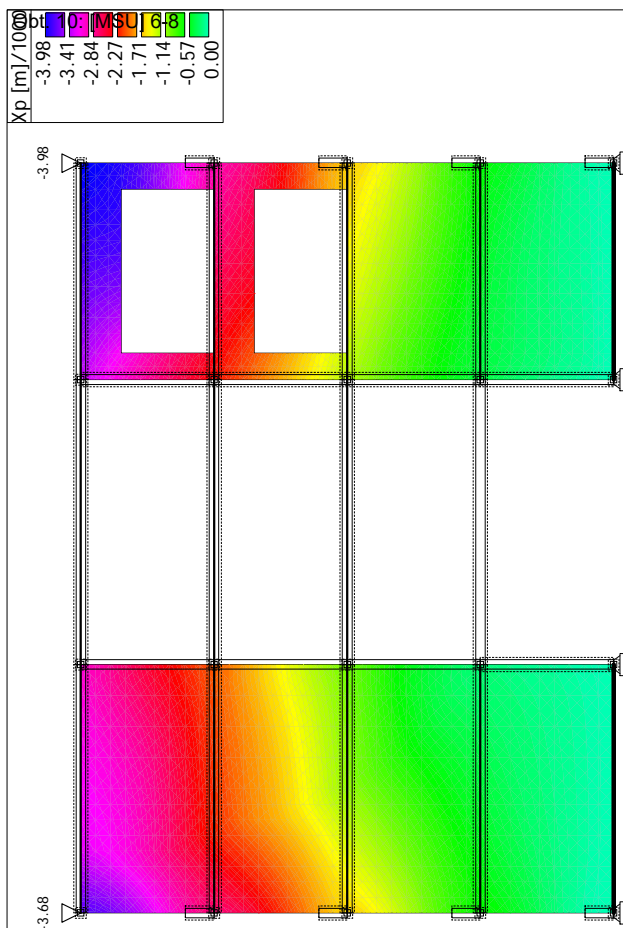
Okvir: V_9
Vplivi v plošči: max Zp= -2.29 / min Zp= -4.59 m / 1000



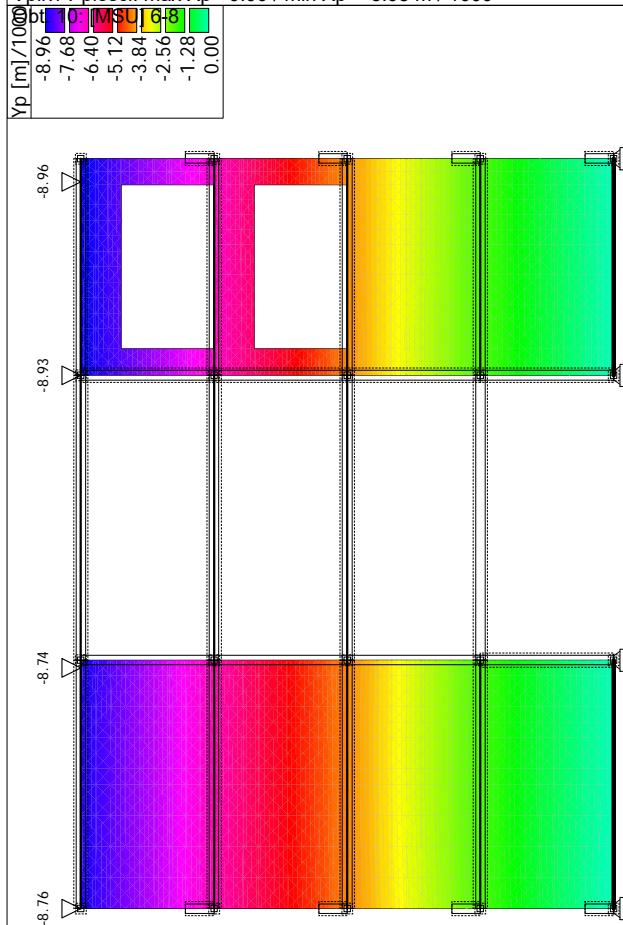
Okvir: V_9
Vplivi v plošči: max Zp= 0.10 / min Zp= 0.00 m / 1000



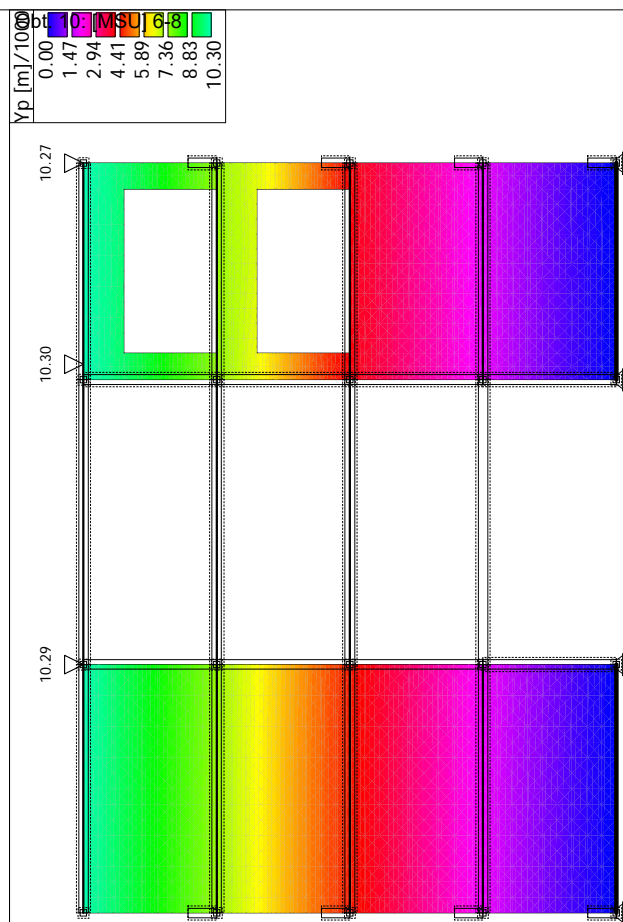
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Xp= 4.56 / min Xp= 0.00 m / 1000



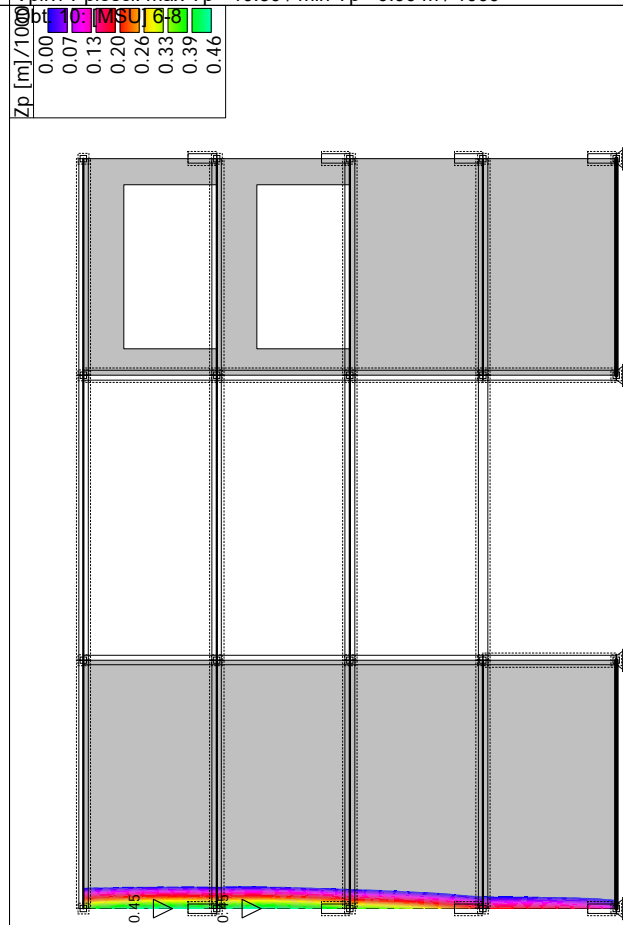
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -3.98 m / 1000



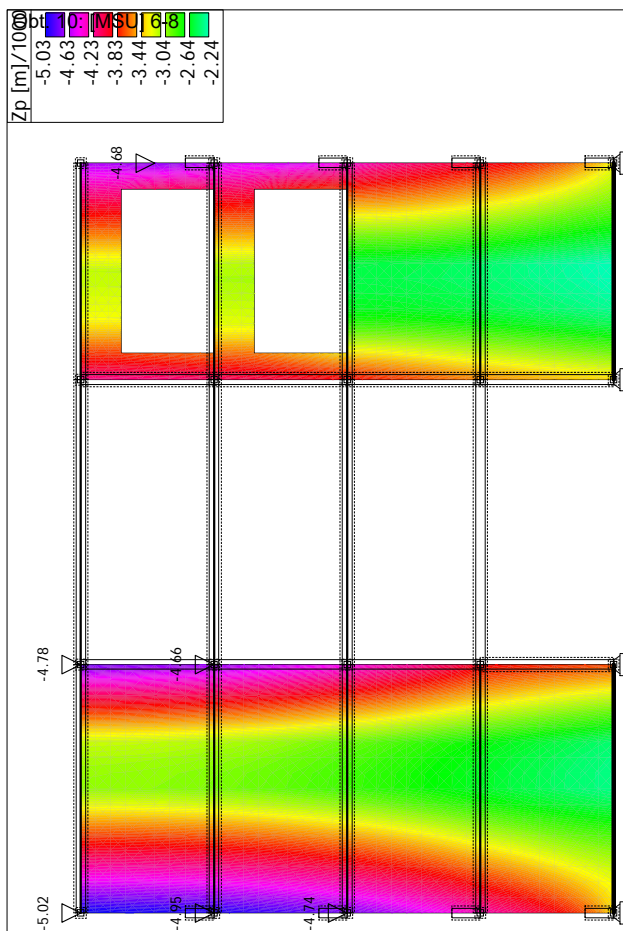
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Yp= 0.00 / min Yp= -8.96 m / 1000



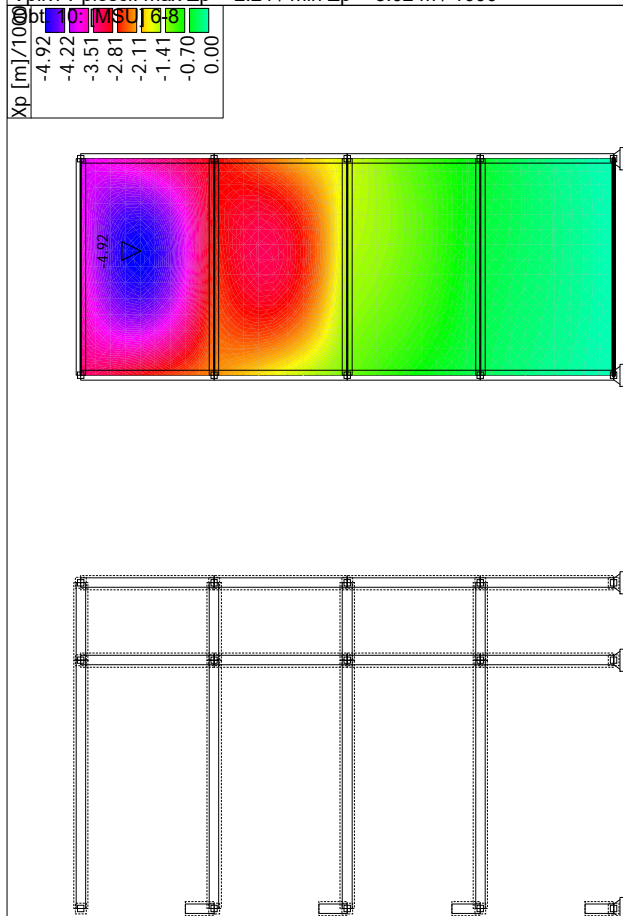
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Yp= 10.30 / min Yp= 0.00 m / 1000



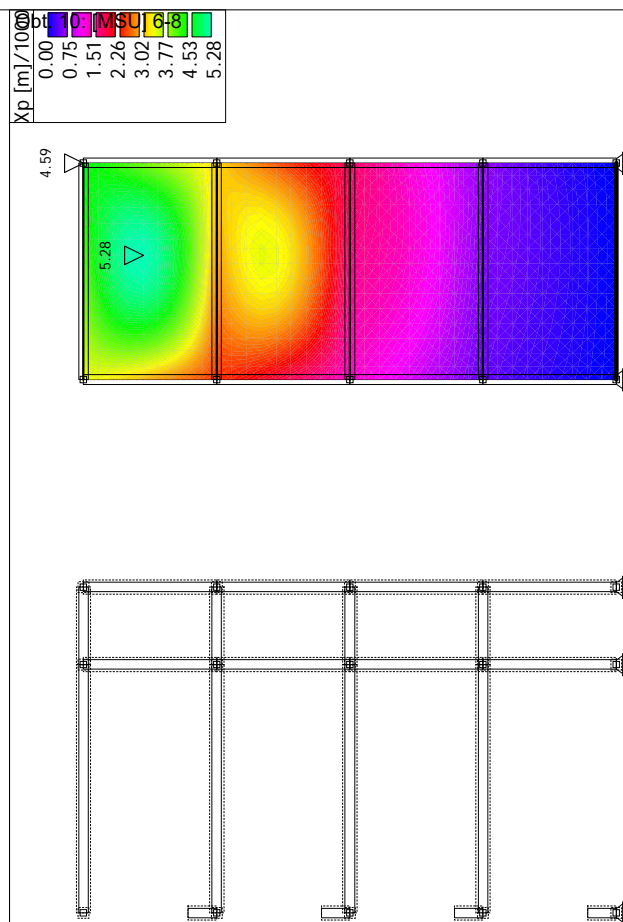
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Zp= 0.45 / min Zp= 0.00 m / 1000



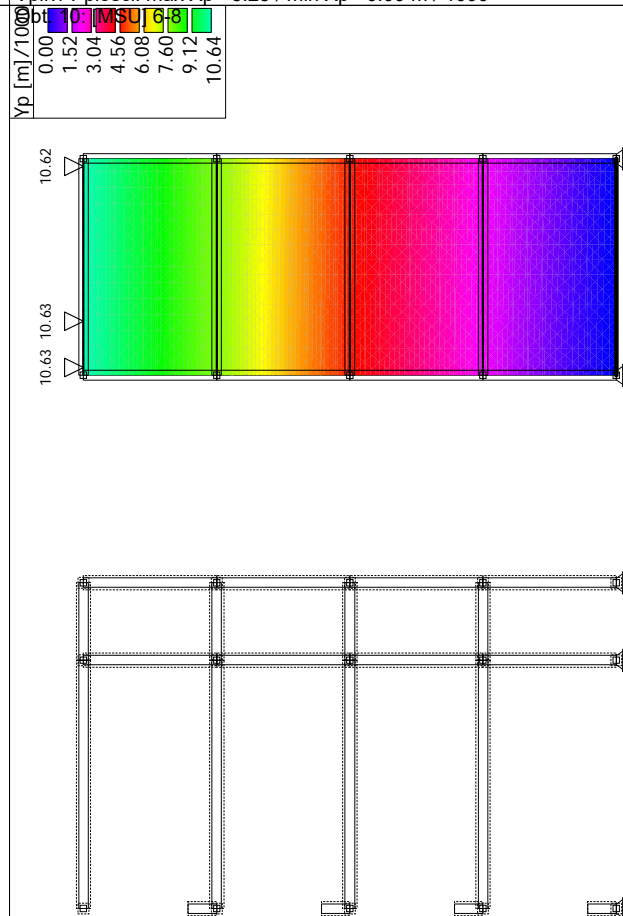
Okvir: V_11
Vplivi v plošči: max Zp= -2.24 / min Zp= -5.02 m / 1000



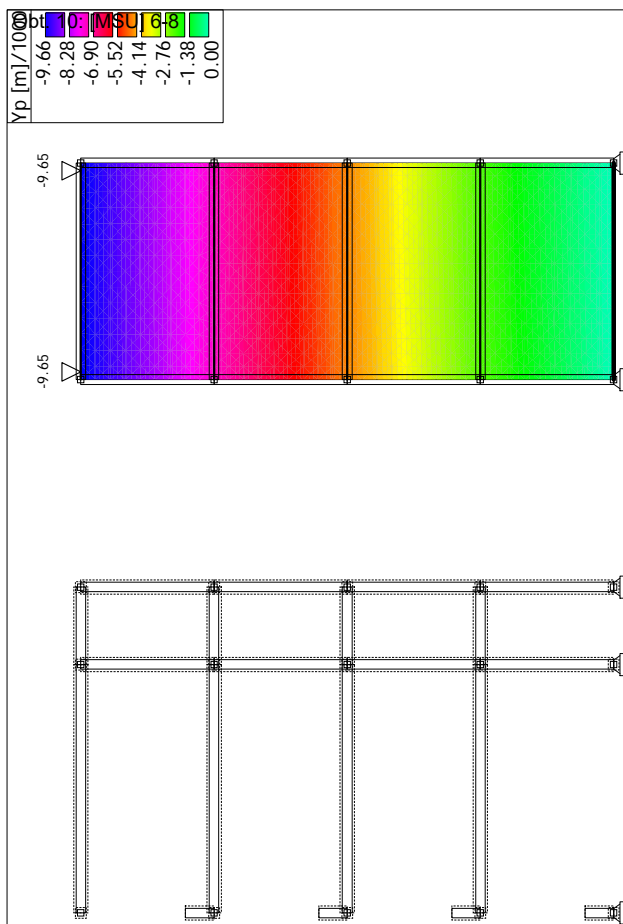
Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -4.92 m / 1000



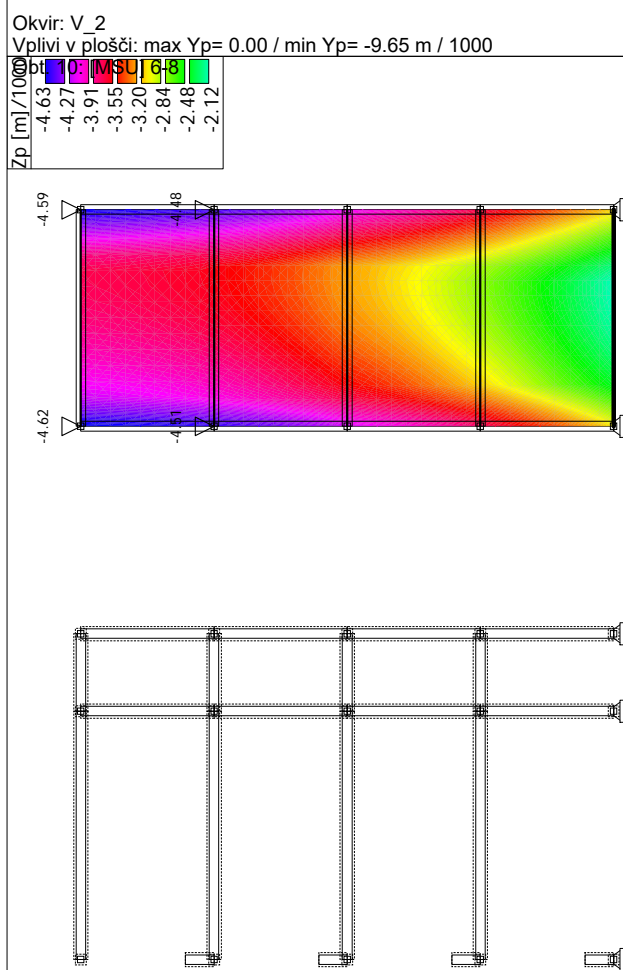
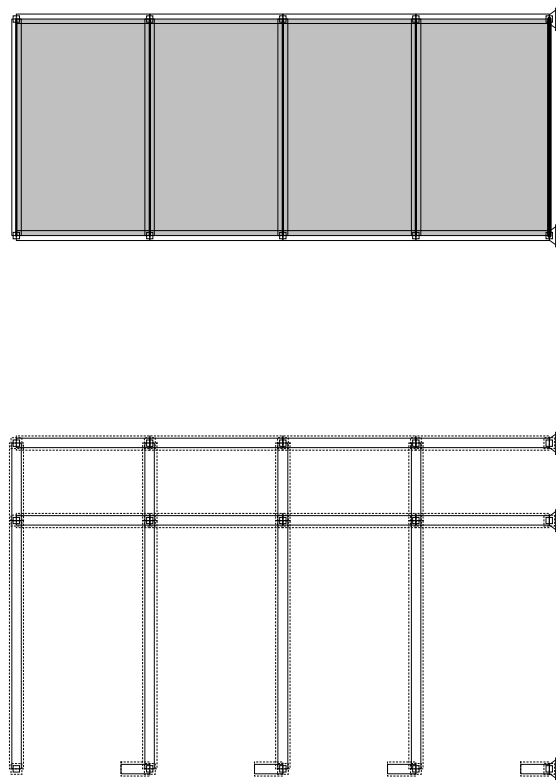
Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max Xp= 5.28 / min Xp= 0.00 m / 1000



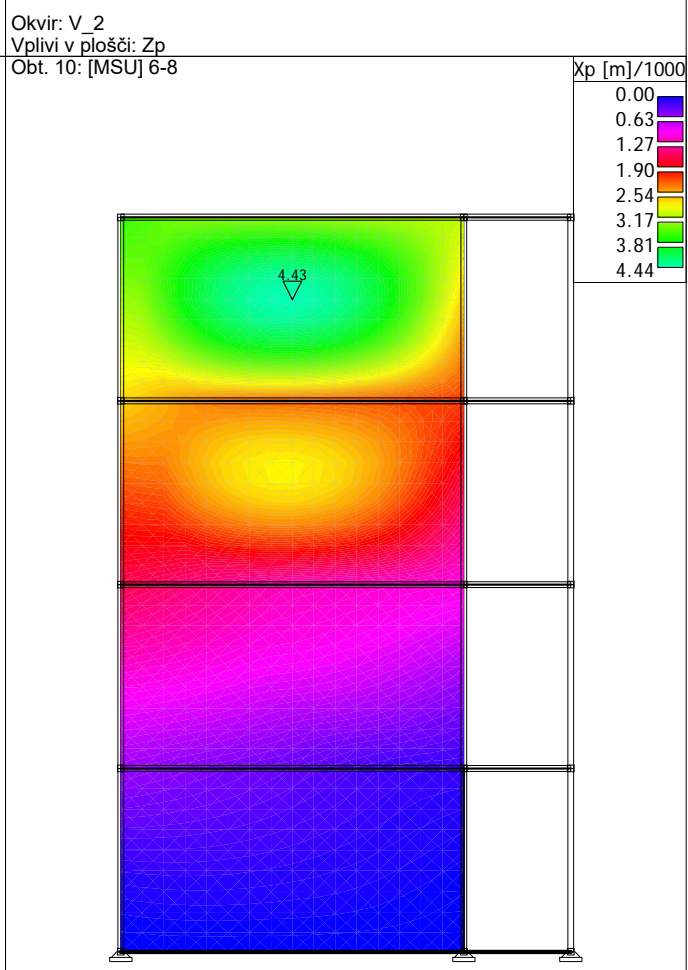
Okvir: V_2
Vplivi v plošči: max Yp= 10.63 / min Yp= 0.00 m / 1000



Obt. 10: [MSU] 6-8

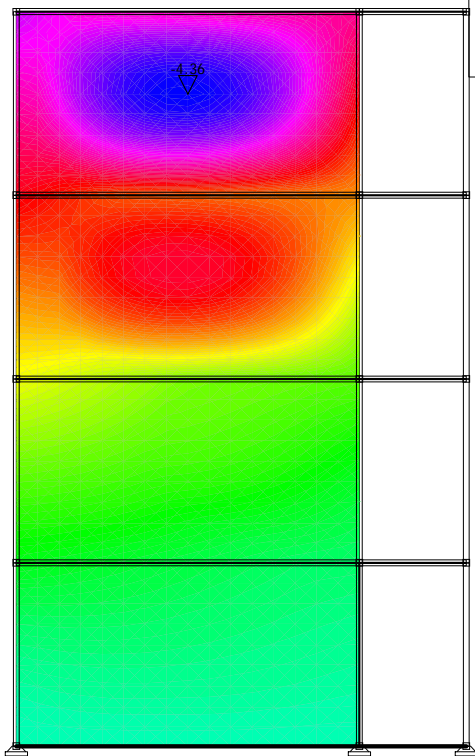
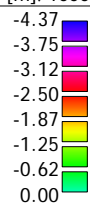


Obt. 10: [MSU] 6-8



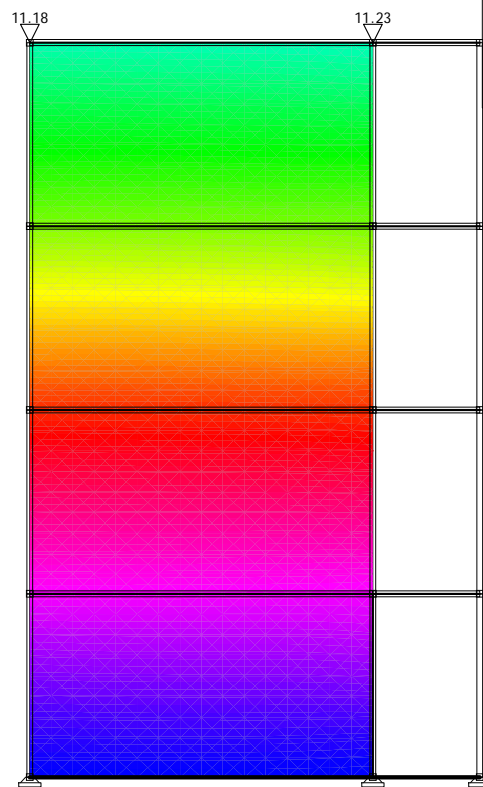
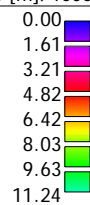
Obt. 10: [MSU] 6-8

Xp [m]/1000



Obt. 10: [MSU] 6-8

Yp [m]/1000

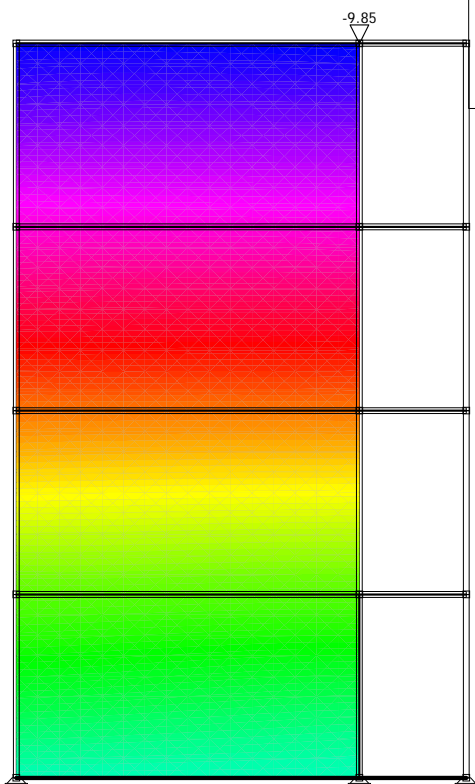
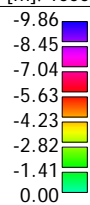


Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max Xp= 0.00 / min Xp= -4.36 m / 1000

Obt. 10: [MSU] 6-8

Yp [m]/1000

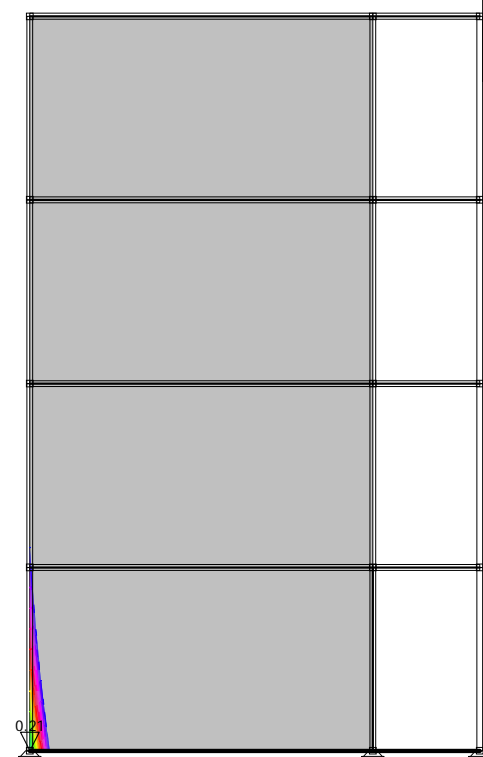
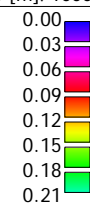


Okvir: V_13

Vplivi v plošči: max Yp= 11.23 / min Yp= 0.00 m / 1000

Obt. 10: [MSU] 6-8

Zp [m]/1000

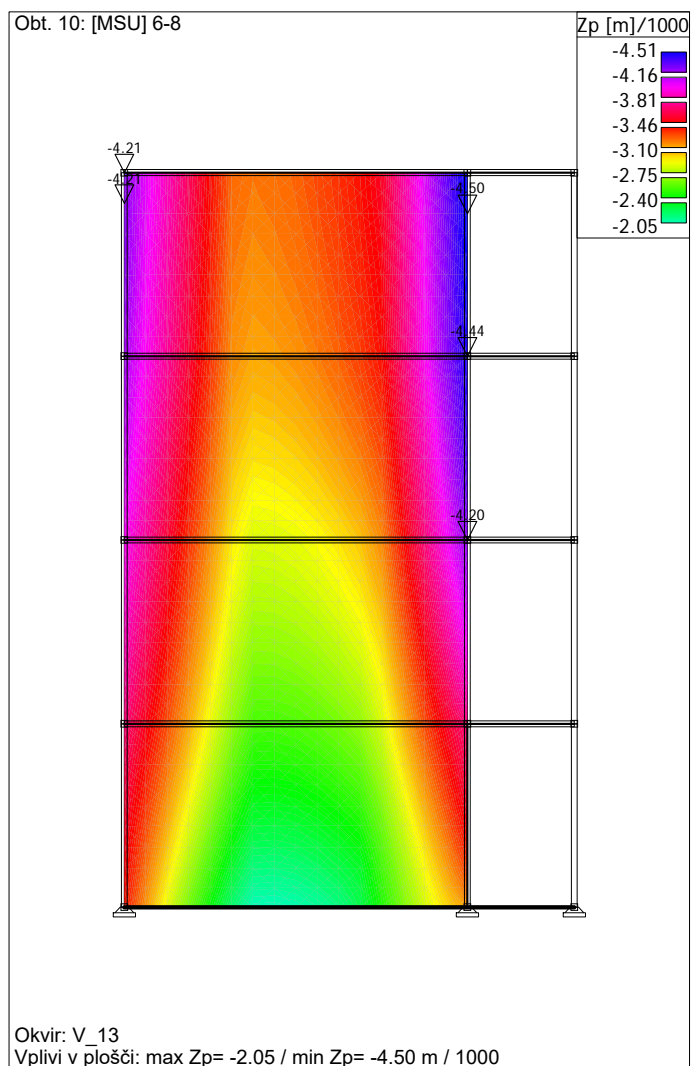


Okvir: V_13

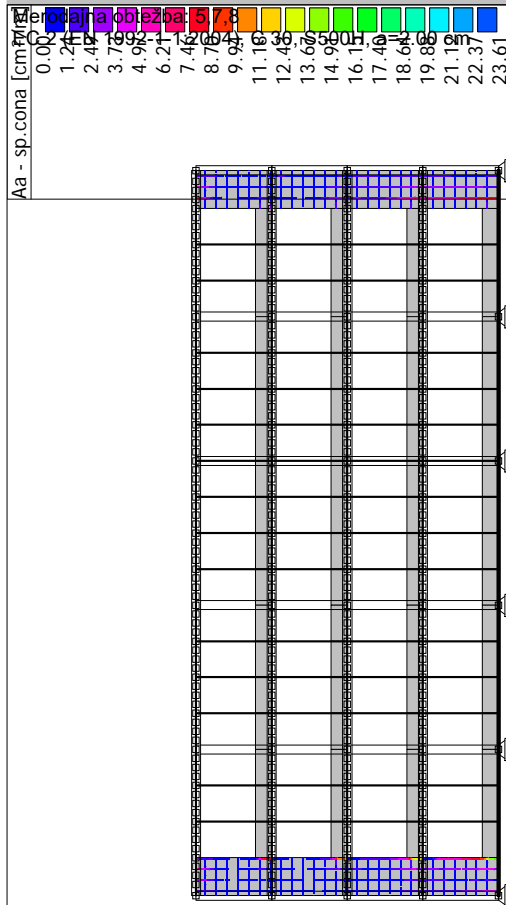
Vplivi v plošči: max Yp= -0.00 / min Yp= -9.85 m / 1000

Okvir: V_13

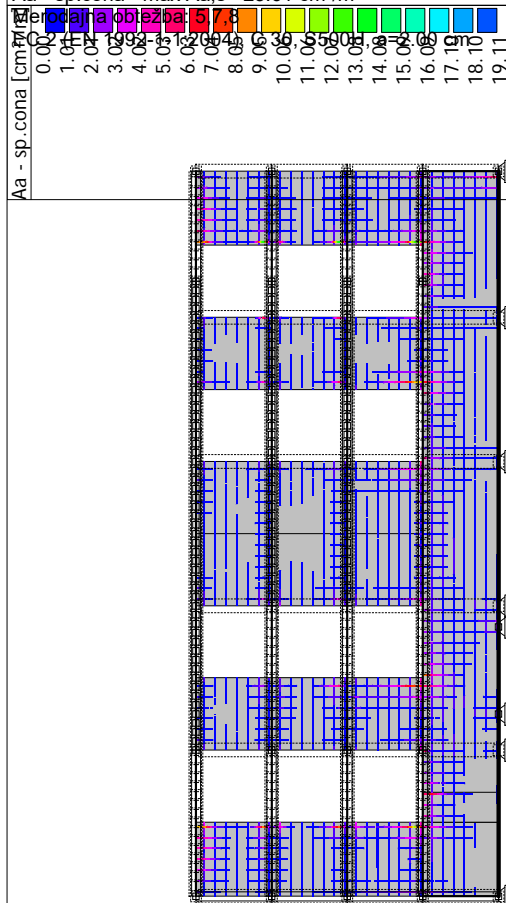
Vplivi v plošči: max Zp= 0.21 / min Zp= 0.00 m / 1000



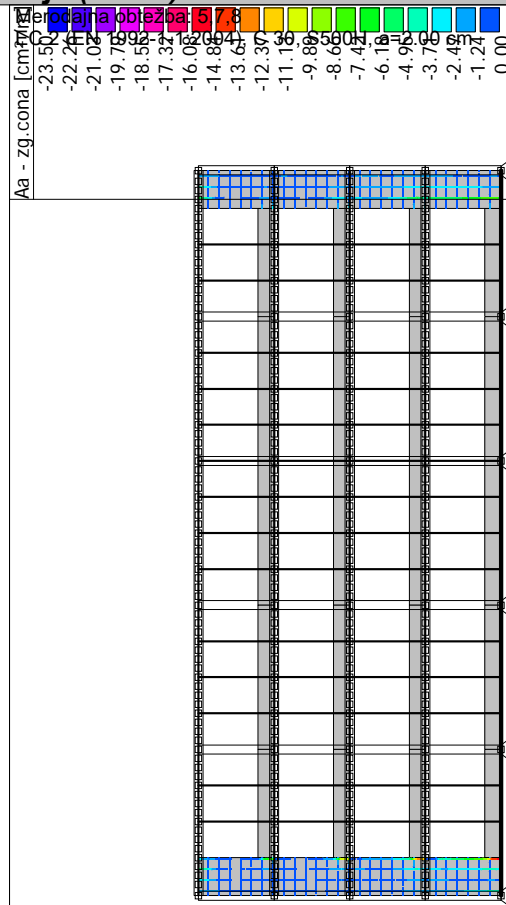
Dimenzioniranje (beton)



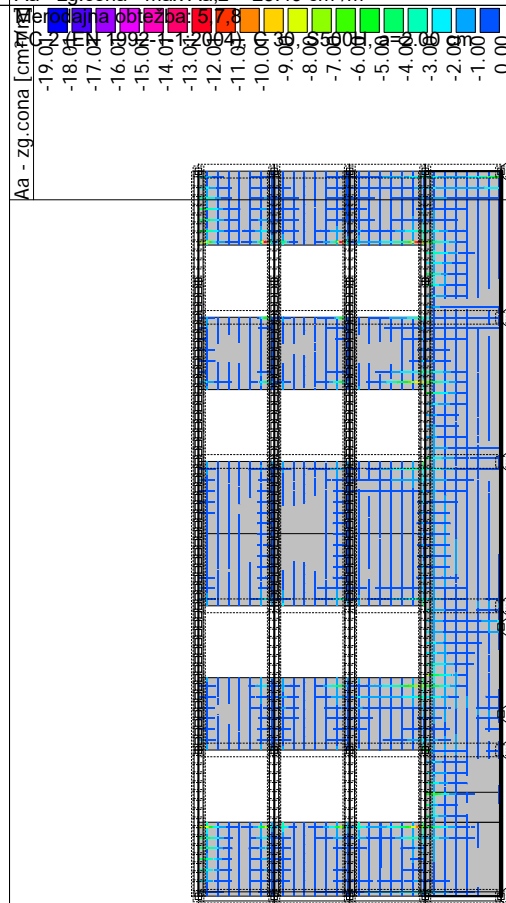
Okvir: H_1
Aa - sp.cona - max Aa,s= 23.61 cm²/m



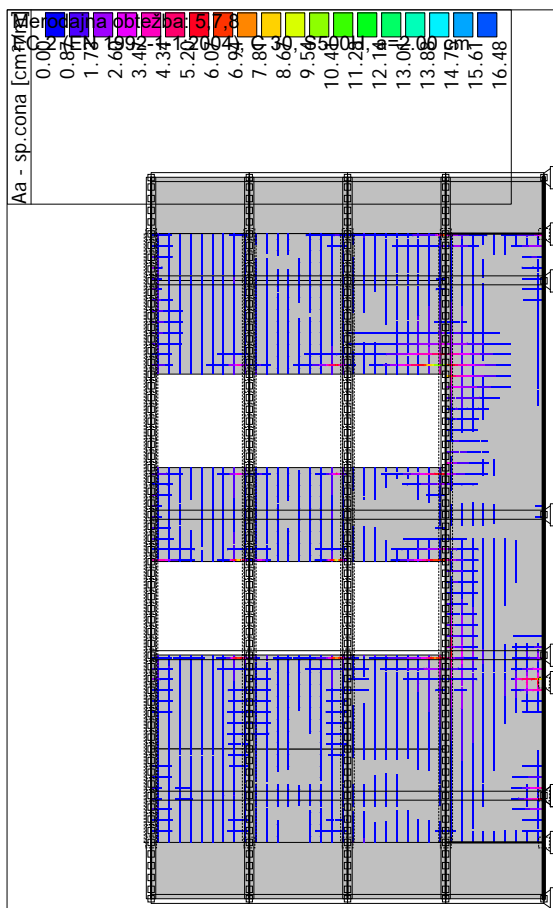
Okvir: H_2
Aa - sp.cona - max Aa,s= 19.10 cm²/m



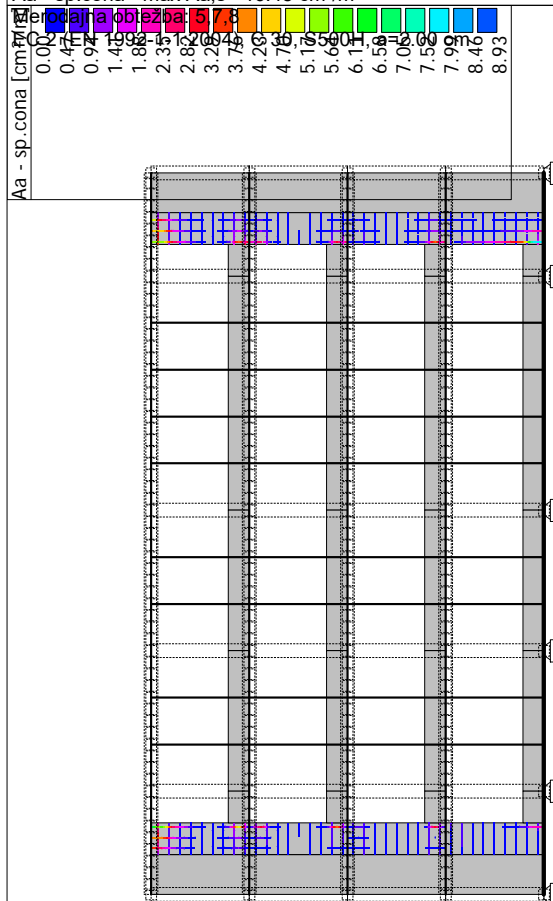
Okvir: H_1
Aa - zg.cona - max Aa,z= -23.49 cm²/m



Okvir: H_2
Aa - zg.cona - max Aa,z= -19.01 cm²/m



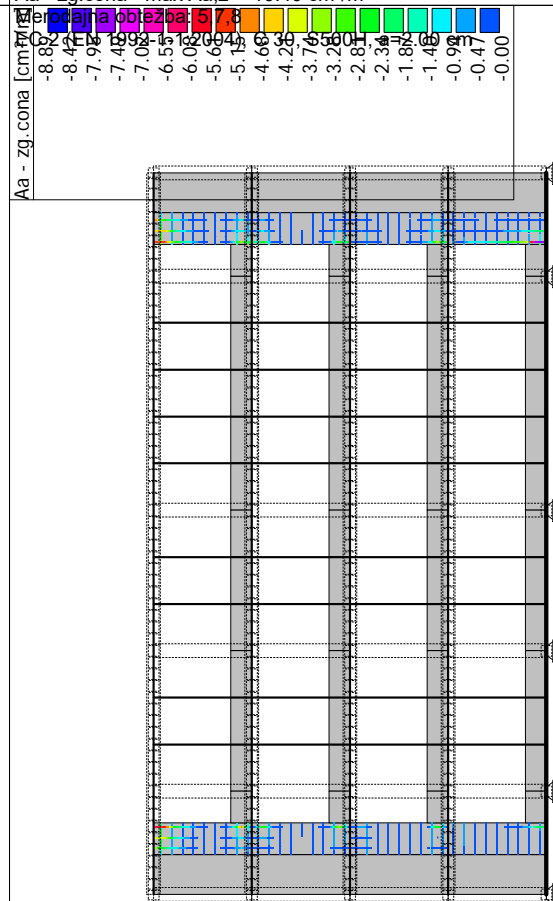
Okvir: H_4
Aa - sp.cona - max Aa,s= 16.48 cm²/m



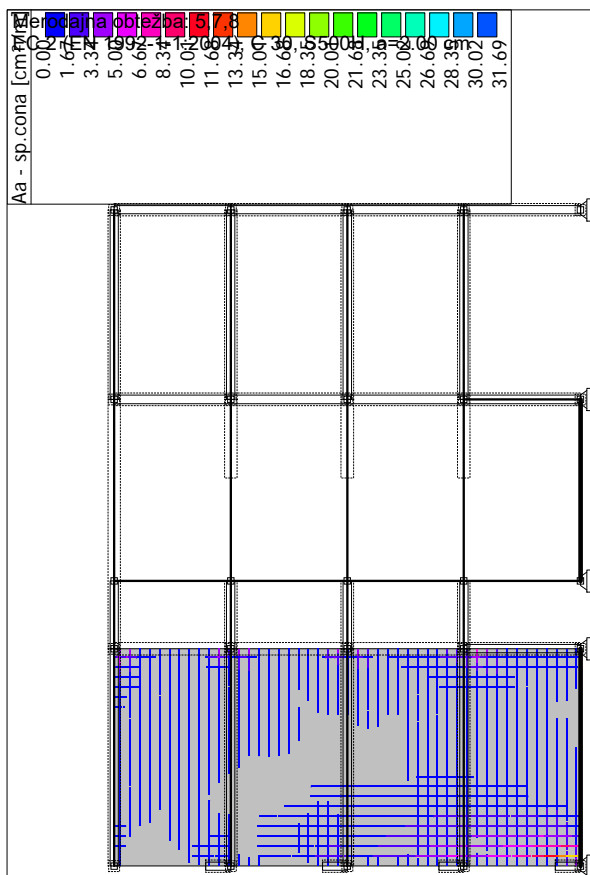
Okvir: H_5
Aa - sp.cona - max Aa,s= 8.93 cm²/m



Okvir: H_4
Aa - zg.cona - max Aa,z= -16.40 cm²/m

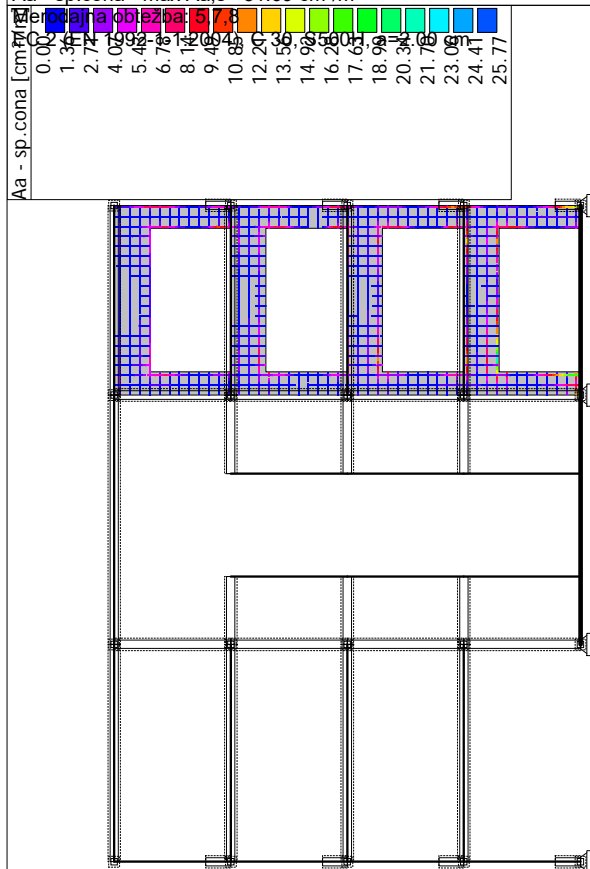


Okvir: H_5
Aa - zg.cona - max Aa,z= -8.88 cm²/m



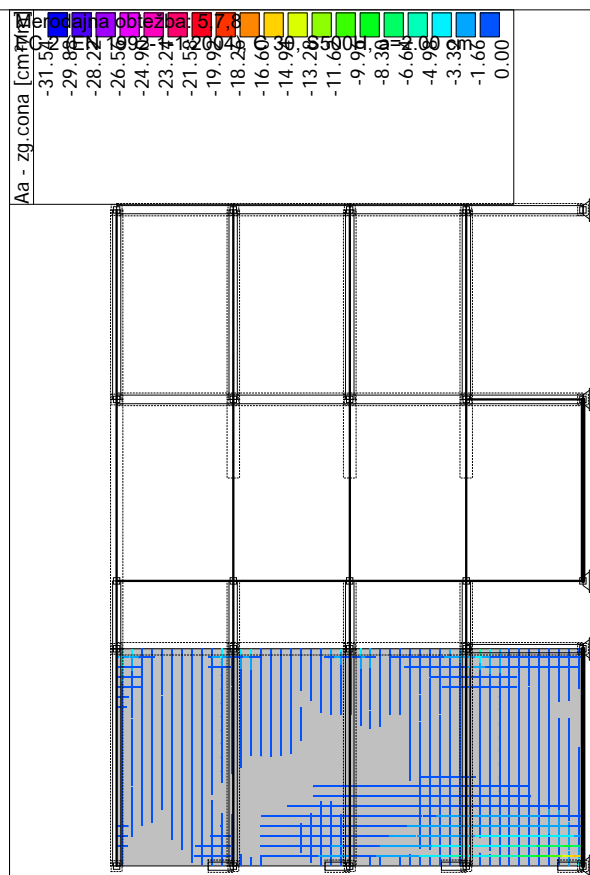
Okvir: V_5

Aa - sp.cona - max Aa,s= 31.69 cm²/m



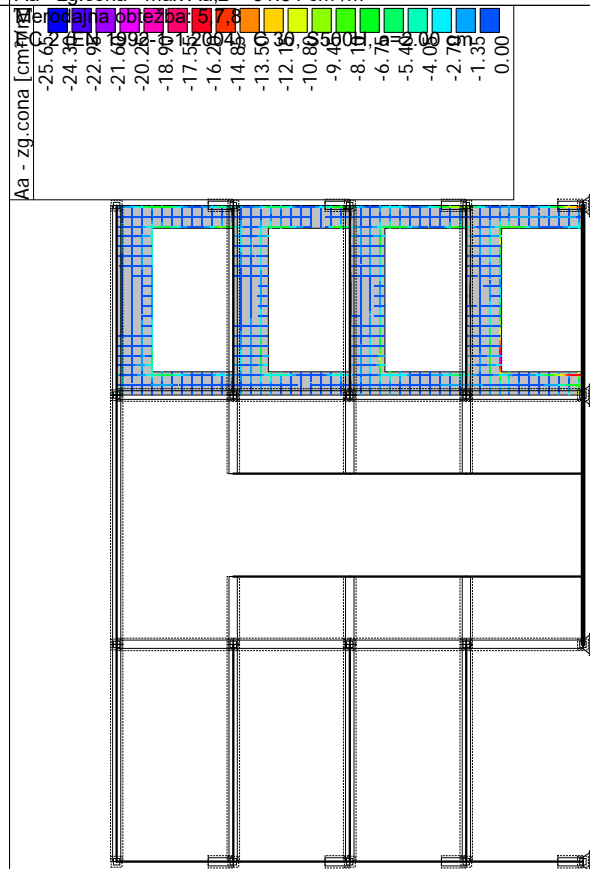
Okvir: V_14

Aa - sp.cona - max Aa,s= 25.77 cm²/m



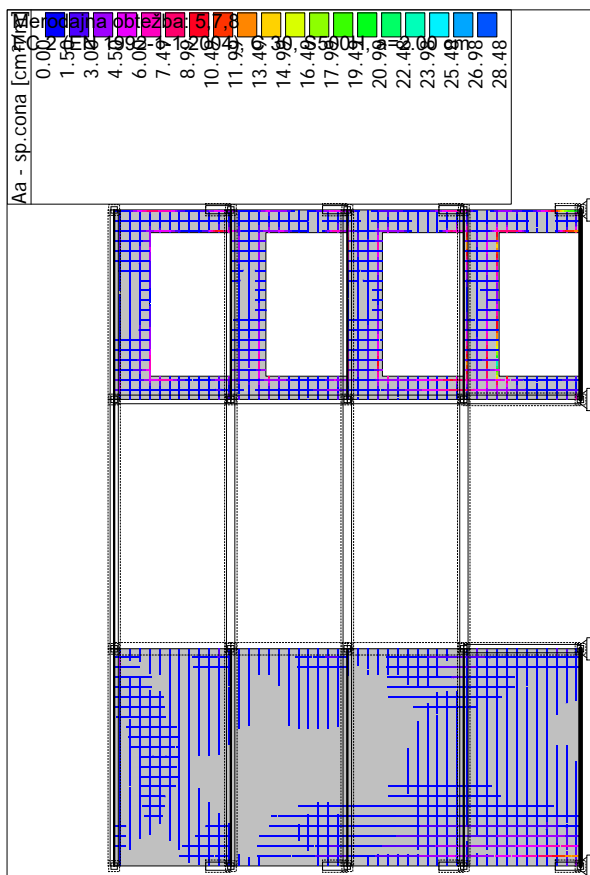
Okvir: V_5

Aa - zg.cona - max Aa,z= -31.54 cm²/m



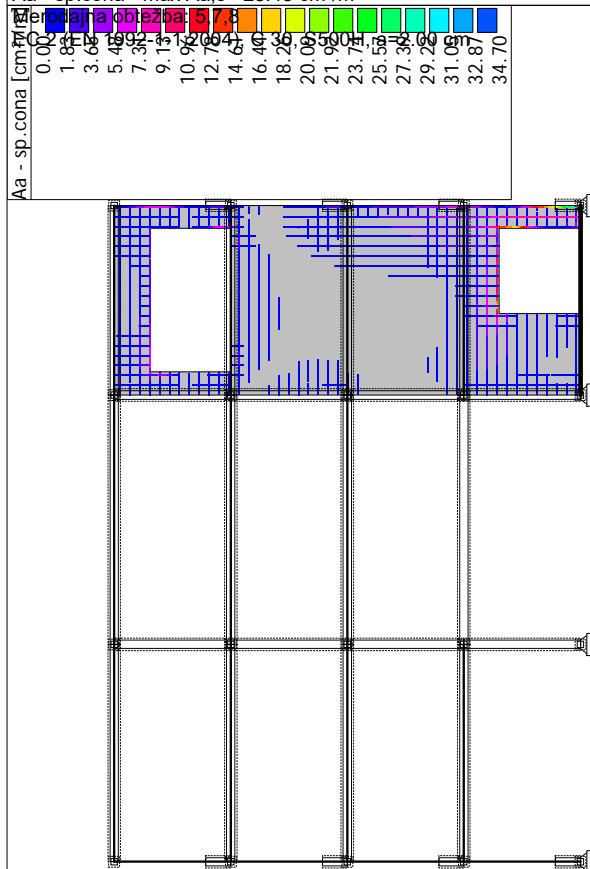
Okvir: V_14

Aa - zg.cona - max Aa,z= -25.64 cm²/m



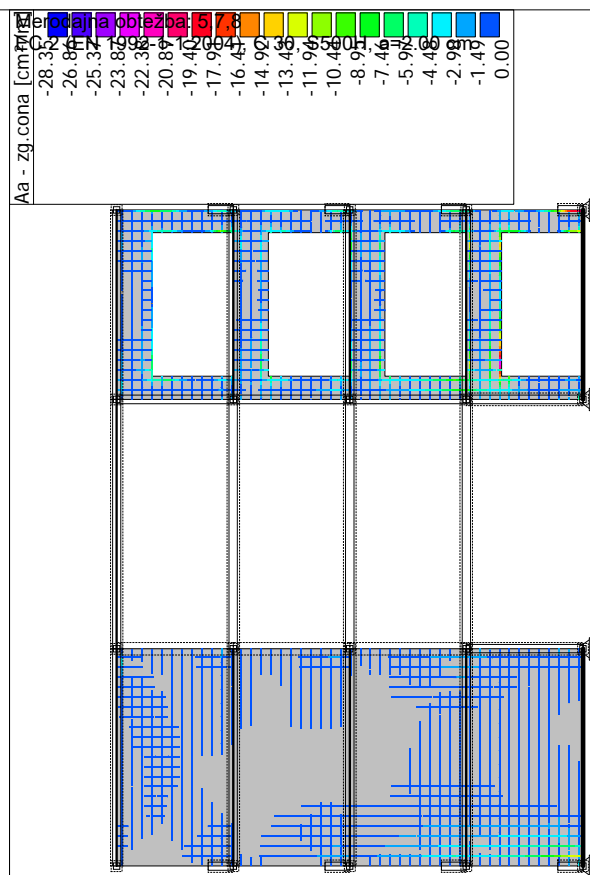
Okvir: V_7

Aa - sp.cona - max Aa,s= 28.48 cm²/m



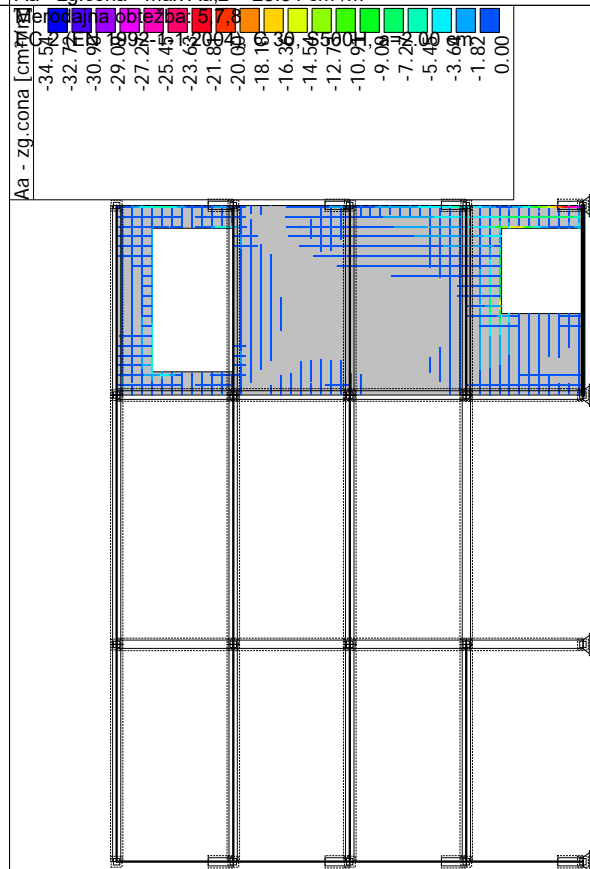
Okvir: V_15

Aa - sp.cona - max Aa,s= 34.70 cm²/m



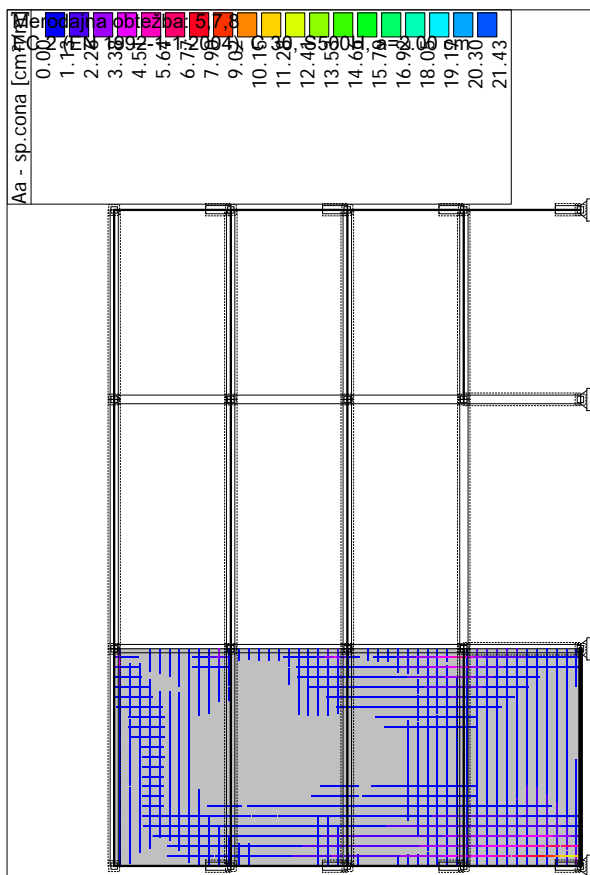
Okvir: V_7

Aa - zg.cona - max Aa,z= -28.34 cm²/m



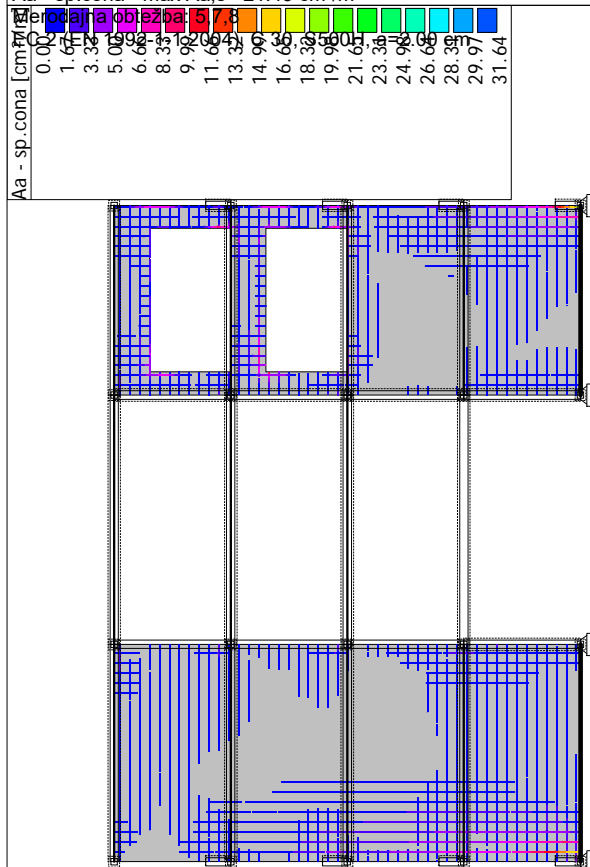
Okvir: V_15

Aa - zg.cona - max Aa,z= -34.53 cm²/m



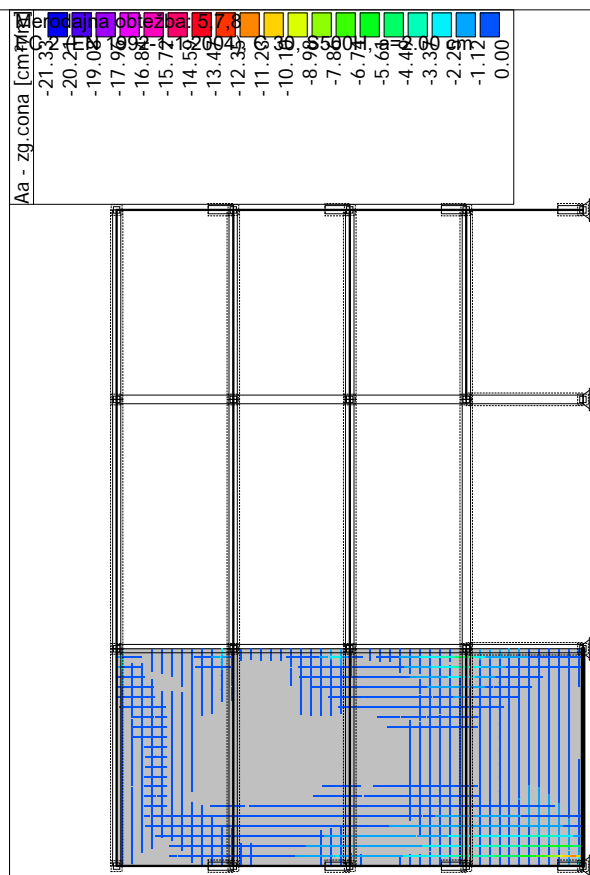
Okvir: V_9

Aa - sp.cona - max Aa,s= 21.43 cm²/m



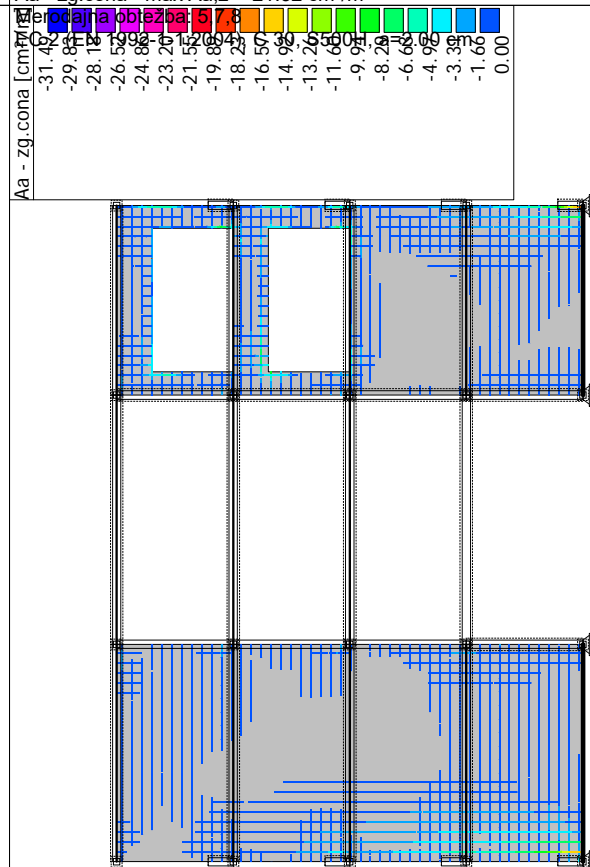
Okvir: V_11

Aa - sp.cona - max Aa,s= 31.63 cm²/m



Okvir: V_9

Aa - zg.cona - max Aa,z= -21.32 cm²/m



Okvir: V_11

Aa - zg.cona - max Aa,z= -31.48 cm²/m

Nivo: 3 NADSTROPJE [12.90 m]

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=35.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 96

X=10.37 m; Y=14.33 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -98.33 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.914/25.000\%$
Az1 = 7.04 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -4.15 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.435/25.000\%$
Az2 = 0.28 cm²/m
As2 = 0.48 cm²/m

Točka 97

X=8.32 m; Y=10.53 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -34.38 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.000/25.000\%$
Az1 = 2.43 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -18.93 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.717/25.000\%$
Az2 = 1.33 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 98

X=14.90 m; Y=10.53 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 39.29 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.080/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.78 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 15.79 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.649/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 1.11 cm²/m

Točka 99

X=15.32 m; Y=12.59 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.79 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.208/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.13 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 130.52 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.360/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 9.41 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 117

X=10.37 m; Y=21.45 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -4.14 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/7.118\%$
Az1 = 3.66 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.34 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.102/25.000\%$
Az2 = 0.26 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 118

X=35.70 m; Y=24.23 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.28 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.982/25.000\%$
Az1 = 0.21 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -1.45 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.027/25.000\%$
Az2 = 1.16 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 119

X=36.52 m; Y=20.97 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.88 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/12.546\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.42 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.69 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.723/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.54 cm²/m

Točka 120

X=36.52 m; Y=20.49 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.80 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/13.091\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.34 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.70 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.724/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.54 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 121

X=8.32 m; Y=3.51 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -6.96 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/1.825\%$
Az1 = 8.75 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.68 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.705/25.000\%$
Az2 = 0.53 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 122

X=19.09 m; Y=8.03 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.19 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.808/25.000\%$
Az1 = 0.15 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -1.14 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.474/25.000\%$
Az2 = 0.90 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 123

X=5.77 m; Y=1.00 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.28 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/17.310\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 1.87 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.09 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.518/25.000\%$
Az2 = 0.07 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 124

X=14.47 m; Y=4.52 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.16 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.515/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.92 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.72 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.761/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.56 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 125

X=34.97 m; Y=11.05 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -2.33 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/16.779\%$
Az1 = 1.92 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.45 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.308/25.000\%$
Az2 = 0.35 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 126**X=16.52 m; Y=12.59 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 1.46 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.046/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 1.16 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 65.28 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/0.806\%$ Az2 = 456.26 cm²/mAs2 = 380.92 cm²/m**Točka 127****X=16.52 m; Y=9.53 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 5.73 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/3.560\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 5.52 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 22.96 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/0.876\%$ Az2 = 130.33 cm²/mAs2 = 108.81 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=35.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 140**X=8.32 m; Y=10.03 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -34.59 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.003/25.000\%$ Az1 = 2.44 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 3.89 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.310/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.27 cm²/m**Točka 97****X=8.32 m; Y=10.53 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -34.38 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.000/25.000\%$ Az1 = 2.43 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -18.93 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.717/25.000\%$ Az2 = 1.33 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 141****X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 33.16 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.010/25.000\%$ Az1 = 0.53 cm²/mAs1 = 2.34 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 2.16 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.229/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.15 cm²/m**Točka 142****X=8.32 m; Y=8.53 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -22.14 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.795/25.000\%$ Az1 = 1.56 cm²/mAs1 = 0.16 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 15.98 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.654/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 1.12 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=35.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 143**X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -28.53 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.001/25.000\%$ Az1 = 1.99 cm²/mAs1 = 1.67 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 1.65 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.212/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.11 cm²/m**Točka 144****X=41.24 m; Y=8.53 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.48 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.191/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.13 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -3.36 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.611/25.000\%$ Az2 = 0.19 cm²/mAs2 = 1.85 cm²/m**Nivo: 4 STREHA [17.20 m]**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=35.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 100**X=3.72 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -5.55 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.548/25.000\%$ Az1 = 0.37 cm²/mAs1 = 0.97 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 2.26 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.234/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.16 cm²/m**Točka 101****X=0.00 m; Y=8.53 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 0.17 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.082/25.000\%$

Ni potrebna armatura.

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -1.46 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.193/25.000\%$ Az2 = 0.10 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 102****X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 31.92 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.959/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 2.25 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 2.24 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.233/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.16 cm²/m**Točka 103****X=3.72 m; Y=9.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 10.67 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.526/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.75 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 14.95 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.630/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 1.05 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=35.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 104**X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -18.75 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.847/25.000\%$ Az1 = 1.30 cm²/mAs1 = 1.55 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xlll

Med = 1.61 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.197/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.11 cm²/m

Točka 105**X=41.24 m; Y=8.53 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.66 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.194/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.11 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xIV

Med = 19.89 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.767/25.000\%$ Az2 = 0.32 cm²/mAs2 = 1.39 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=5.0 cm

C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 106**X=22.67 m; Y=21.73 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -3.38 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/9.913\%$ Az1 = 2.90 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.28 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.001/25.000\%$ Az2 = 0.22 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 107****X=35.70 m; Y=24.23 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.17 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.755/25.000\%$ Az1 = 0.13 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -1.11 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -2.422/25.000\%$ Az2 = 0.88 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 108****X=36.52 m; Y=20.73 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 2.60 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/14.506\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 2.16 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 0.65 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.655/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.51 cm²/m**Točka 109****X=6.79 m; Y=20.73 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 2.59 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/14.569\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 2.15 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 0.66 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.658/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.51 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=5.0 cm

C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 110**X=8.32 m; Y=3.51 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -6.25 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/2.758\%$ Az1 = 6.24 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.63 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.618/25.000\%$ Az2 = 0.49 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 111****X=19.09 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.18 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.769/25.000\%$ Az1 = 0.14 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -1.06 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -2.336/25.000\%$ Az2 = 0.84 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 112****X=6.79 m; Y=1.00 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 1.64 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.398/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 1.32 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.02 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.235/25.000\%$

Ni potrebna armatura.

Točka 113**X=6.27 m; Y=4.52 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 1.22 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -2.615/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.97 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 0.70 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.737/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.55 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=5.0 cm

C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 114**X=34.97 m; Y=11.05 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -2.09 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/19.310\%$ Az1 = 1.71 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.40 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.222/25.000\%$ Az2 = 0.31 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 111****X=19.09 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -0.18 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.769/25.000\%$ Az1 = 0.14 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = -1.06 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -2.336/25.000\%$ Az2 = 0.84 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 115****X=33.95 m; Y=12.59 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 1.24 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -2.646/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.98 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xll

Med = 0.36 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.145/25.000\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.28 cm²/m**Točka 116****X=8.32 m; Y=8.53 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xIII

Med = 0.54 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.458/25.000\%$ Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.42 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xll+1.00xIV

Med = 4.25 kNm

Ned = 0.00 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/6.795\%$ Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 3.78 cm²/m**Nivo: 2 NADSTROPJE [8.60 m]**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=5.0 cm

C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 128
X=10.37 m; Y=21.45 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -4.15 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/7.092 \%$
Az1 = 3.67 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.34 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.107/25.000 \%$
Az2 = 0.26 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 129
X=35.70 m; Y=24.23 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.27 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.978/25.000 \%$
Az1 = 0.21 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -1.45 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.040/25.000 \%$
Az2 = 1.16 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 130
X=36.52 m; Y=20.97 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.88 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/12.590 \%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.42 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.69 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.722/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.54 cm²/m

Točka 131
X=36.52 m; Y=20.49 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.79 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/13.147 \%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.34 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.69 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.724/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.54 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 132
X=8.32 m; Y=3.51 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -6.96 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/1.824 \%$
Az1 = 8.75 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.68 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.702/25.000 \%$
Az2 = 0.53 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 133
X=19.09 m; Y=8.03 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.20 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.810/25.000 \%$
Az1 = 0.15 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -1.14 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.474/25.000 \%$
Az2 = 0.90 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 134
X=5.77 m; Y=1.00 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.17 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/18.371 \%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 1.78 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.07 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.450/25.000 \%$
Az2 = 0.05 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 135
X=6.27 m; Y=4.52 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.26 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.691/25.000 \%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 1.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.73 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.785/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.57 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=35.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 136
X=10.37 m; Y=14.33 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -101.30 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.954/25.000 \%$
Az1 = 7.26 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlv
Med = 16.02 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.684/25.000 \%$
Az2 = 0.25 cm²/m
As2 = 1.12 cm²/m

Točka 137
X=8.32 m; Y=10.53 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -26.59 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.865/25.000 \%$
Az1 = 1.87 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -21.23 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.763/25.000 \%$
Az2 = 1.49 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 138
X=14.90 m; Y=10.53 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 38.92 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.074/25.000 \%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.75 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 15.42 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.641/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 1.08 cm²/m

Točka 139
X=15.32 m; Y=12.59 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.76 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.206/25.000 \%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.12 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 128.27 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.328/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 9.24 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=35.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 145
X=8.32 m; Y=10.03 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -28.76 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.904/25.000 \%$
Az1 = 2.03 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 3.06 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.281/25.000 \%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.21 cm²/m

Točka 137
X=8.32 m; Y=10.53 m; Z=8.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -26.59 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.865/25.000 \%$
Az1 = 1.87 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -21.23 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.763/25.000\%$
Az2 = 1.49 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 146
X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 26.21 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.908/25.000\%$
Az1 = 0.70 cm²/m
As1 = 1.84 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 1.97 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.218/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.14 cm²/m

Točka 147
X=8.32 m; Y=8.53 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -19.23 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.737/25.000\%$
Az1 = 1.35 cm²/m
As1 = 0.14 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xllV
Med = 17.02 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.676/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 1.20 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=35.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 148
X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -30.22 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.002/25.000\%$
Az1 = 2.12 cm²/m
As1 = 1.22 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.39 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.174/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.10 cm²/m

Točka 149
X=34.97 m; Y=8.53 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 1.81 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.209/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.13 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -2.87 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.265/25.000\%$
Az2 = 0.20 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 150
X=41.24 m; Y=8.53 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xllV
Med = 2.08 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.224/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.15 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xllV
Med = 30.69 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.937/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 2.17 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 151
X=34.97 m; Y=11.05 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -2.46 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/15.599\%$
Az1 = 2.04 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.48 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.363/25.000\%$
Az2 = 0.37 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 152
X=16.52 m; Y=12.59 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.37 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.883/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 1.09 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 64.20 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/0.806\%$
Az2 = 447.92 cm²/m
As2 = 373.95 cm²/m

Točka 153
X=16.52 m; Y=9.53 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 5.66 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/3.669\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 5.44 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 22.60 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/0.878\%$
Az2 = 127.54 cm²/m
As2 = 106.48 cm²/m

Nivo: 1 NADSTROPJE [4.30 m]

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 154
X=24.72 m; Y=3.51 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -5.57 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/3.831\%$
Az1 = 5.32 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.52 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.423/25.000\%$
Az2 = 0.40 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 155
X=34.97 m; Y=7.53 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.44 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.292/25.000\%$
Az1 = 0.34 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.94 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.134/25.000\%$
Az2 = 0.74 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 156
X=3.72 m; Y=1.00 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.81 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/23.157\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 1.46 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.18 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.786/25.000\%$
Az2 = 0.14 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 157
X=3.20 m; Y=2.01 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 1.24 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.652/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.99 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.42 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.252/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.32 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=5.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 158
X=16.52 m; Y=21.45 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -4.17 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/7.020\%$
Az1 = 3.70 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.34 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.118/25.000\%$
Az2 = 0.27 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 159
X=35.70 m; Y=24.23 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -0.27 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.974/25.000\%$
Az1 = 0.21 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -1.42 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.984/25.000\%$
Az2 = 1.14 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 160
X=36.52 m; Y=20.97 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.90 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/12.421\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.44 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.70 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.724/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.54 cm²/m

Točka 161
X=36.52 m; Y=20.49 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 2.82 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.500/12.928\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 2.37 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 0.70 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.728/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.55 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=35.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 162
X=8.32 m; Y=10.53 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -43.44 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.145/25.000\%$
Az1 = 3.08 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -41.24 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.111/25.000\%$
Az2 = 2.92 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 163
X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 21.99 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.778/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 1.55 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 1.82 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.210/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.13 cm²/m

Točka 164
X=8.32 m; Y=8.53 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 10.23 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.576/25.000\%$
Az1 = 0.41 cm²/m
As1 = 0.71 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 29.04 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.908/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 2.05 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=35.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 165
X=34.97 m; Y=10.53 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -91.69 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.824/25.000\%$
Az1 = 6.56 cm²/m
As1 = 0.00 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -66.70 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.483/25.000\%$
Az2 = 4.74 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 166
X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 10.70 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.539/25.000\%$
Az1 = 0.08 cm²/m
As1 = 0.75 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 1.64 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.199/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 0.11 cm²/m

Točka 167
X=41.24 m; Y=8.53 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 2.30 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.236/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 0.16 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = 34.07 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.995/25.000\%$
Az2 = 0.00 cm²/m
As2 = 2.41 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=42.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 168
X=15.32 m; Y=14.33 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -202.62 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.464/25.000\%$
Az1 = 12.07 cm²/m
As1 = 0.06 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = -113.43 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.627/25.000\%$
Az2 = 6.67 cm²/m
As2 = 0.00 cm²/m

Točka 169
X=22.17 m; Y=12.43 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 69.63 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.204/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 4.07 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 178.06 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.228/25.000\%$
Az2 = 0.05 cm²/m
As2 = 10.57 cm²/m

Točka 170
X=25.75 m; Y=12.43 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 67.32 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.181/25.000\%$
Az1 = 0.00 cm²/m
As1 = 3.93 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xll
Med = 196.39 kNm
Ned = 0.00 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.404/25.000\%$
Az2 = 0.06 cm²/m
As2 = 11.69 cm²/m

Okvir: H 1
EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 1
X=39.59 m; Y=0.00 m; Z=17.20 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xll+1.00xlll
Med = -2.82 kNm
Ned = 453.43 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.225/25.000\%$
Az1 = 5.51 cm²/m
As1 = 5.54 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = -64.16 kNm
Ned = 43.81 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.309/25.000\%$
Az2 = 7.15 cm²/m
As2 = 7.19 cm²/m

Točka 2

X=39.07 m; Y=0.00 m; Z=13.36 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = 10.00 kNm
Ned = 188.91 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.749/25.000\%$
Az1 = 3.17 cm²/m
As1 = 3.18 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 30.47 kNm
Ned = 587.39 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.066/25.000\%$
Az2 = 9.89 cm²/m
As2 = 9.94 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 3

X=39.07 m; Y=0.00 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -6.76 kNm
Ned = 233.01 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.563/25.000\%$
Az1 = 3.37 cm²/m
As1 = 3.38 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -27.66 kNm
Ned = 738.98 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.918/25.000\%$
Az2 = 11.41 cm²/m
As2 = 11.46 cm²/m

Točka 4

X=39.07 m; Y=0.00 m; Z=9.06 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 6.87 kNm
Ned = 216.61 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.574/25.000\%$
Az1 = 3.17 cm²/m
As1 = 3.19 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 30.06 kNm
Ned = 803.39 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.926/25.000\%$
Az2 = 12.35 cm²/m
As2 = 12.41 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 5

X=39.07 m; Y=0.00 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -4.63 kNm
Ned = 281.54 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.412/25.000\%$
Az1 = 3.72 cm²/m
As1 = 3.73 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -16.86 kNm
Ned = 1065.41 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.529/25.000\%$
Az2 = 14.05 cm²/m
As2 = 14.12 cm²/m

Točka 6

X=39.07 m; Y=0.00 m; Z=4.76 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 6.11 kNm
Ned = 205.67 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.541/25.000\%$
Az1 = 2.97 cm²/m
As1 = 2.99 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 29.36 kNm
Ned = 1104.27 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.772/25.000\%$
Az2 = 15.75 cm²/m
As2 = 15.82 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 7

X=39.07 m; Y=0.00 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.71 kNm
Ned = 540.98 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.045/25.000\%$
Az1 = 6.27 cm²/m
As1 = 6.30 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 3.30 kNm
Ned = 2021.52 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.061/25.000\%$
Az2 = 23.49 cm²/m
As2 = 23.61 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 8

X=1.67 m; Y=0.00 m; Z=17.20 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -3.02 kNm
Ned = 444.77 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.240/25.000\%$
Az1 = 5.43 cm²/m
As1 = 5.46 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = -63.98 kNm
Ned = 27.06 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -2.334/25.000\%$
Az2 = 6.94 cm²/m
As2 = 6.97 cm²/m

Točka 9

X=2.17 m; Y=0.00 m; Z=12.90 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = -14.68 kNm
Ned = 143.93 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.988/25.000\%$
Az1 = 3.13 cm²/m
As1 = 3.14 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = -57.45 kNm
Ned = 359.85 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.782/25.000\%$
Az2 = 10.13 cm²/m
As2 = 10.18 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 10

X=2.17 m; Y=0.00 m; Z=8.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -9.04 kNm
Ned = 276.59 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.642/25.000\%$
Az1 = 4.11 cm²/m
As1 = 4.13 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -37.18 kNm
Ned = 797.38 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.079/25.000\%$
Az2 = 13.09 cm²/m
As2 = 13.15 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 11

X=2.17 m; Y=0.00 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -5.42 kNm
Ned = 290.89 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.452/25.000\%$
Az1 = 3.90 cm²/m
As1 = 3.92 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -20.55 kNm
Ned = 999.11 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.639/25.000\%$
Az2 = 13.68 cm²/m
As2 = 13.74 cm²/m

Točka 12

X=2.17 m; Y=0.00 m; Z=4.76 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 6.92 kNm
Ned = 254.21 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.549/25.000\%$
Az1 = 3.61 cm²/m
As1 = 3.63 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 31.42 kNm
Ned = 1066.91 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.827/25.000\%$
Az2 = 15.54 cm²/m
As2 = 15.61 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 13X=2.17 m; Y=0.00 m; Z=0.00 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.13 kNm

Ned = 473.96 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.087/25.000\%$ Az1 = 5.55 cm²/mAs1 = 5.57 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 5.03 kNm

Ned = 1553.69 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.126/25.000\%$ Az2 = 18.33 cm²/mAs2 = 18.41 cm²/m**Okvir: H 2**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=50.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 14X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=4.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 7.27 kNm

Ned = 476.82 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.909/25.000\%$ Az1 = 5.82 cm²/mAs1 = 5.85 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 30.04 kNm

Ned = 715.44 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.489/25.000\%$ Az2 = 9.68 cm²/mAs2 = 9.73 cm²/m**Točka 15**X=41.24 m; Y=8.03 m; Z=0.00 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 39.92 kNm

Ned = -11.45 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.785/25.000\%$ Az1 = 1.78 cm²/mAs1 = 1.79 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 144.72 kNm

Ned = 407.50 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.944/25.000\%$ Az2 = 11.77 cm²/mAs2 = 11.83 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 16X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=4.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 1.67 kNm

Ned = 439.55 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.497/25.000\%$ Az1 = 5.23 cm²/mAs1 = 5.25 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 6.24 kNm

Ned = 640.69 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.845/25.000\%$ Az2 = 8.12 cm²/mAs2 = 8.15 cm²/m**Točka 17**X=5.91 m; Y=8.03 m; Z=3.82 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -9.31 kNm

Ned = 81.21 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.209/25.000\%$ Az1 = 2.08 cm²/mAs1 = 2.09 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xl+1.50xII

Med = 73.08 kNm

Ned = -145.32 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/22.139\%$ Az2 = 8.23 cm²/mAs2 = 8.27 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 16X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=4.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 1.67 kNm

Ned = 439.55 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.497/25.000\%$ Az1 = 5.23 cm²/mAs1 = 5.25 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 6.24 kNm

Ned = 640.69 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.845/25.000\%$ Az2 = 8.12 cm²/mAs2 = 8.15 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 16X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=4.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 1.67 kNm

Ned = 439.55 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.497/25.000\%$ Az1 = 5.23 cm²/mAs1 = 5.25 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 6.24 kNm

Ned = 640.69 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.845/25.000\%$ Az2 = 8.12 cm²/mAs2 = 8.15 cm²/m**Točka 18**X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=4.78 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -1.91 kNm

Ned = 287.03 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.559/25.000\%$ Az1 = 3.52 cm²/mAs1 = 3.54 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -23.89 kNm

Ned = 1319.54 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.276/25.000\%$ Az2 = 18.39 cm²/mAs2 = 18.48 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 19X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=9.08 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -4.97 kNm

Ned = 329.73 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.833/25.000\%$ Az1 = 4.40 cm²/mAs1 = 4.42 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -24.75 kNm

Ned = 1181.82 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.335/25.000\%$ Az2 = 16.92 cm²/mAs2 = 17.00 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 20X=3.72 m; Y=8.03 m; Z=17.20 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 3.19 kNm

Ned = 514.08 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.695/25.000\%$ Az1 = 6.26 cm²/mAs1 = 6.29 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 34.26 kNm

Ned = 63.08 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.408/25.000\%$ Az2 = 5.17 cm²/mAs2 = 5.19 cm²/m**Točka 21**X=4.22 m; Y=8.03 m; Z=13.38 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -5.67 kNm

Ned = 335.98 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.876/25.000\%$ Az1 = 4.56 cm²/mAs1 = 4.58 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = -29.10 kNm

Ned = 1033.23 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.494/25.000\%$ Az2 = 15.80 cm²/mAs2 = 15.87 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 14X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=4.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 7.27 kNm

Ned = 476.82 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.927/25.000\%$ Az1 = 6.37 cm²/mAs1 = 6.40 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 30.04 kNm
Ned = 715.44 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.658/25.000\%$
Az2 = 12.18 cm²/m
As2 = 12.24 cm²/m

Točka 22

X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=4.78 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.66 kNm
Ned = 234.97 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.325/25.000\%$
Az1 = 2.78 cm²/m
As1 = 2.79 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -9.97 kNm
Ned = 1238.68 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.920/25.000\%$
Az2 = 15.55 cm²/m
As2 = 15.62 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 23

X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -4.68 kNm
Ned = 363.27 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.810/25.000\%$
Az1 = 4.75 cm²/m
As1 = 4.77 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -26.71 kNm
Ned = 1249.52 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.362/25.000\%$
Az2 = 17.97 cm²/m
As2 = 18.06 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 24

X=37.54 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 3.57 kNm
Ned = 502.62 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.718/25.000\%$
Az1 = 6.18 cm²/m
As1 = 6.21 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xII
Med = 50.59 kNm
Ned = -143.62 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.365/25.000\%$
Az2 = 5.05 cm²/m
As2 = 5.07 cm²/m

Točka 25

X=37.02 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -5.16 kNm
Ned = 378.66 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.837/25.000\%$
Az1 = 4.99 cm²/m
As1 = 5.01 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -27.61 kNm
Ned = 1171.44 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.408/25.000\%$
Az2 = 17.19 cm²/m
As2 = 17.28 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 63

X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 13.49 kNm
Ned = 365.57 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.269/25.000\%$
Az1 = 5.90 cm²/m
As1 = 5.93 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 23.57 kNm
Ned = 316.20 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.719/25.000\%$
Az2 = 6.67 cm²/m
As2 = 6.70 cm²/m

Točka 64

X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=4.78 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 2.13 kNm
Ned = 124.92 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.580/25.000\%$
Az1 = 1.68 cm²/m
As1 = 1.69 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 1.13 kNm
Ned = 604.64 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.393/25.000\%$
Az2 = 7.05 cm²/m
As2 = 7.09 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 65

X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 13.90 kNm
Ned = 428.70 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.257/25.000\%$
Az1 = 6.69 cm²/m
As1 = 6.72 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 14.77 kNm
Ned = 513.85 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.254/25.000\%$
Az2 = 7.79 cm²/m
As2 = 7.82 cm²/m

Točka 66

X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=4.78 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 2.44 kNm
Ned = 158.99 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.622/25.000\%$
Az1 = 2.10 cm²/m
As1 = 2.11 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 1.34 kNm
Ned = 893.02 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.423/25.000\%$
Az2 = 10.38 cm²/m
As2 = 10.43 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 67

X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -2.01 kNm
Ned = 196.05 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.571/25.000\%$
Az1 = 2.49 cm²/m
As1 = 2.50 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 1.56 kNm
Ned = 816.05 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.466/25.000\%$
Az2 = 9.52 cm²/m
As2 = 9.57 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 68

X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 3.09 kNm
Ned = 347.47 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.694/25.000\%$
Az1 = 4.34 cm²/m
As1 = 4.36 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -16.69 kNm
Ned = -35.73 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.765/25.000\%$
Az2 = 1.66 cm²/m
As2 = 1.66 cm²/m

Točka 69

X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -1.43 kNm
Ned = 185.69 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.479/25.000\%$
Az1 = 2.30 cm²/m
As1 = 2.31 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 1.50 kNm
Ned = 726.05 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.458/25.000\%$
Az2 = 8.49 cm²/m
As2 = 8.53 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50, \gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 70**X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 1.78 kNm

Ned = 216.59 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.522/25.000\%$ Az1 = 2.69 cm²/mAs1 = 2.70 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.32 kNm

Ned = 1010.73 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.134/25.000\%$ Az2 = 11.61 cm²/mAs2 = 11.67 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 71**X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 3.00 kNm

Ned = 363.10 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.687/25.000\%$ Az1 = 4.51 cm²/mAs1 = 4.53 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -16.61 kNm

Ned = -95.37 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.843/25.000\%$ Az2 = 0.94 cm²/mAs2 = 0.95 cm²/m**Točka 72****X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.62 kNm

Ned = 201.31 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.646/25.000\%$ Az1 = 2.61 cm²/mAs1 = 2.62 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.25 kNm

Ned = 873.55 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.105/25.000\%$ Az2 = 10.03 cm²/mAs2 = 10.08 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 73**X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 37.51 kNm

Ned = 128.64 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.420/25.000\%$ Az1 = 6.38 cm²/mAs1 = 6.41 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 128.49 kNm

Ned = 103.25 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -3.500/20.744\%$ Az2 = 19.01 cm²/mAs2 = 19.10 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 74**X=12.42 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -5.13 kNm

Ned = 215.04 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.865/25.000\%$ Az1 = 3.10 cm²/mAs1 = 3.11 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -28.55 kNm

Ned = 1115.37 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.450/25.000\%$ Az2 = 16.67 cm²/mAs2 = 16.75 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 75**X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 1.80 kNm

Ned = 258.16 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.524/25.000\%$ Az1 = 3.16 cm²/mAs1 = 3.18 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 24.45 kNm

Ned = 633.98 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.538/25.000\%$ Az2 = 10.48 cm²/mAs2 = 10.53 cm²/m**Točka 76****X=12.42 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -4.42 kNm

Ned = 217.81 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.811/25.000\%$ Az1 = 3.04 cm²/mAs1 = 3.05 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -21.49 kNm

Ned = 948.18 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.324/25.000\%$ Az2 = 13.77 cm²/mAs2 = 13.83 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 77**X=28.82 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 7.60 kNm

Ned = 246.21 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.013/25.000\%$ Az1 = 3.76 cm²/mAs1 = 3.77 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 37.81 kNm

Ned = 712.85 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.865/25.000\%$ Az2 = 13.21 cm²/mAs2 = 13.28 cm²/m**Točka 78****X=28.82 m; Y=8.03 m; Z=4.78 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -0.03 kNm

Ned = 164.75 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.097/25.000\%$ Az1 = 1.90 cm²/mAs1 = 1.91 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -2.66 kNm

Ned = 1283.55 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.682/25.000\%$ Az2 = 15.07 cm²/mAs2 = 15.14 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 79**X=28.82 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.43 kNm

Ned = 227.54 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.239/25.000\%$ Az1 = 2.66 cm²/mAs1 = 2.67 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 3.56 kNm

Ned = 1154.27 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.698/25.000\%$ Az2 = 13.64 cm²/mAs2 = 13.71 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 80**X=32.92 m; Y=8.03 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.92 kNm

Ned = 258.33 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.683/25.000\%$ Az1 = 3.30 cm²/mAs1 = 3.31 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -15.47 kNm

Ned = -155.48 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.866/25.000\%$ Az2 = 0.08 cm²/mAs2 = 0.08 cm²/m**Točka 81****X=28.82 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.46 kNm

Ned = 235.12 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.246/25.000\%$ Az1 = 2.74 cm²/mAs1 = 2.76 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 2.75 kNm
Ned = 990.96 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.643/25.000 \%$
Az2 = 11.67 cm²/m
As2 = 11.72 cm²/m

Okvir: H 4

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=50.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 26

X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 8.05 kNm
Ned = 562.59 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.925/25.000 \%$
Az1 = 6.84 cm²/m
As1 = 6.87 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 9.16 kNm
Ned = 436.91 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.812/25.000 \%$
Az2 = 5.46 cm²/m
As2 = 5.48 cm²/m

Točka 27

X=28.82 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -5.10 kNm
Ned = 452.49 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.960/25.000 \%$
Az1 = 5.46 cm²/m
As1 = 5.48 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -27.73 kNm
Ned = 797.55 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = 0.578/25.000 \%$
Az2 = 10.56 cm²/m
As2 = 10.61 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 186

X=24.72 m; Y=17.23 m; Z=13.38 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.25 kNm
Ned = 188.29 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.205/25.000 \%$
Az1 = 2.19 cm²/m
As1 = 2.20 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -3.62 kNm
Ned = 818.58 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.723/25.000 \%$
Az2 = 9.85 cm²/m
As2 = 9.90 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 187

X=9.87 m; Y=17.23 m; Z=17.20 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 3.99 kNm
Ned = 52.23 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.799/25.000 \%$
Az1 = 1.07 cm²/m
As1 = 1.07 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 19.02 kNm
Ned = -75.21 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.950/25.000 \%$
Az2 = 1.49 cm²/m
As2 = 1.50 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 188

X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=17.20 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 0.51 kNm
Ned = 227.96 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.262/25.000 \%$
Az1 = 2.67 cm²/m
As1 = 2.68 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 23.74 kNm
Ned = -214.48 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.503/25.000 \%$
Az2 = 0.47 cm²/m
As2 = 0.48 cm²/m

Točka 189

X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=13.38 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -2.48 kNm
Ned = 176.84 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.639/25.000 \%$
Az1 = 2.32 cm²/m
As1 = 2.33 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 0.28 kNm
Ned = 771.69 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.134/25.000 \%$
Az2 = 8.87 cm²/m
As2 = 8.91 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 190

X=28.82 m; Y=17.23 m; Z=13.38 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.28 kNm
Ned = 226.63 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.217/25.000 \%$
Az1 = 2.64 cm²/m
As1 = 2.65 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -1.40 kNm
Ned = 1049.59 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.501/25.000 \%$
Az2 = 12.23 cm²/m
As2 = 12.29 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 191

X=24.72 m; Y=17.23 m; Z=9.08 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.34 kNm
Ned = 180.81 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.235/25.000 \%$
Az1 = 2.12 cm²/m
As1 = 2.13 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -3.66 kNm
Ned = 831.01 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.725/25.000 \%$
Az2 = 10.00 cm²/m
As2 = 10.04 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 192

X=33.44 m; Y=17.23 m; Z=17.20 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 4.90 kNm
Ned = 95.71 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.871/25.000 \%$
Az1 = 1.68 cm²/m
As1 = 1.69 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 23.40 kNm
Ned = -70.87 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.173/25.000 \%$
Az2 = 2.12 cm²/m
As2 = 2.13 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 193

X=34.97 m; Y=17.23 m; Z=12.42 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 7.55 kNm
Ned = -10.62 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.138/25.000 \%$
Az1 = 0.78 cm²/m
As1 = 0.78 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = 2.60 kNm
Ned = -232.04 kN
Ni potrebna armatura.

Točka 194

X=34.97 m; Y=17.23 m; Z=9.08 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 6.38 kNm
Ned = -0.17 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.036/25.000 \%$
Az1 = 0.76 cm²/m
As1 = 0.76 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 1.85 kNm
 Ned = 82.88 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.538/25.000\%$
 Az2 = 1.16 cm²/m
 As2 = 1.17 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 195
X=28.82 m; Y=17.23 m; Z=9.08 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -0.24 kNm
 Ned = 241.52 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.205/25.000\%$
 Az1 = 2.80 cm²/m
 As1 = 2.82 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -2.09 kNm
 Ned = 1277.76 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.614/25.000\%$
 Az2 = 14.93 cm²/m
 As2 = 15.00 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 196
X=24.72 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -4.99 kNm
 Ned = 49.26 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.896/25.000\%$
 Az1 = 1.16 cm²/m
 As1 = 1.17 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -26.48 kNm
 Ned = 330.26 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.819/25.000\%$
 Az2 = 7.26 cm²/m
 As2 = 7.29 cm²/m

Točka 197
X=24.72 m; Y=17.23 m; Z=4.78 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 0.21 kNm
 Ned = 82.53 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.169/25.000\%$
 Az1 = 0.97 cm²/m
 As1 = 0.97 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 3.30 kNm
 Ned = 678.17 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.697/25.000\%$
 Az2 = 8.15 cm²/m
 As2 = 8.19 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 198
X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=9.08 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -3.65 kNm
 Ned = 198.15 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.754/25.000\%$
 Az1 = 2.71 cm²/m
 As1 = 2.73 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 0.77 kNm
 Ned = 903.56 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.298/25.000\%$
 Az2 = 10.43 cm²/m
 As2 = 10.48 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 199
X=34.97 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIV
 Med = 16.05 kNm
 Ned = -2.09 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.686/25.000\%$
 Az1 = 1.96 cm²/m
 As1 = 1.97 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIV
 Med = 68.75 kNm
 Ned = -7.77 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -3.465/25.000\%$
 Az2 = 9.19 cm²/m
 As2 = 9.24 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 200
X=8.32 m; Y=17.23 m; Z=12.42 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIV
 Med = 8.03 kNm
 Ned = -9.06 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.175/25.000\%$
 Az1 = 0.86 cm²/m
 As1 = 0.86 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.35xI+1.50xII
 Med = -3.63 kNm
 Ned = -210.28 kN
 Ni potrebna armatura.

Točka 201
X=8.32 m; Y=17.23 m; Z=9.08 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIV
 Med = 4.02 kNm
 Ned = -3.83 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.816/25.000\%$
 Az1 = 0.43 cm²/m
 As1 = 0.43 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 3.86 kNm
 Ned = 43.61 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.789/25.000\%$
 Az2 = 0.95 cm²/m
 As2 = 0.96 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 202
X=28.82 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -5.10 kNm
 Ned = 452.49 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.823/25.000\%$
 Az1 = 5.83 cm²/m
 As1 = 5.86 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -27.73 kNm
 Ned = 797.55 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.560/25.000\%$
 Az2 = 12.87 cm²/m
 As2 = 12.94 cm²/m

Točka 202
X=28.82 m; Y=17.23 m; Z=4.78 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 0.14 kNm
 Ned = 200.28 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.121/25.000\%$
 Az1 = 2.31 cm²/m
 As1 = 2.32 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 3.49 kNm
 Ned = 1396.28 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.692/25.000\%$
 Az2 = 16.40 cm²/m
 As2 = 16.48 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
 d,pl=20.0 cm
 C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
 Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 26
X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 8.05 kNm
 Ned = 562.59 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.945/25.000\%$
 Az1 = 7.46 cm²/m
 As1 = 7.49 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 9.16 kNm
 Ned = 436.91 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -1.033/25.000\%$
 Az2 = 6.16 cm²/m
 As2 = 6.19 cm²/m

Točka 203
X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=4.78 m
 Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = -0.97 kNm
 Ned = 180.40 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.391/25.000\%$
 Az1 = 2.19 cm²/m
 As1 = 2.20 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Merodajna kombinacija:
 1.00xI+0.60xII+1.00xIII
 Med = 0.85 kNm
 Ned = 796.18 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.323/25.000\%$
 Az2 = 9.21 cm²/m
 As2 = 9.26 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 204

X=8.32 m; Y=17.23 m; Z=8.12 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 15.03 kNm
Ned = -4.60 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.631/25.000\%$
Az1 = 1.80 cm²/m
As1 = 1.81 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = -3.93 kNm
Ned = -308.11 kN
Ni potrebna armatura.

Točka 205

X=8.32 m; Y=17.23 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 9.52 kNm
Ned = -14.54 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.289/25.000\%$
Az1 = 0.98 cm²/m
As1 = 0.98 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 38.24 kNm
Ned = -109.81 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.890/25.000\%$
Az2 = 3.70 cm²/m
As2 = 3.72 cm²/m

Okvir: H 5

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 28

X=8.98 m; Y=24.23 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -0.59 kNm
Ned = 109.28 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.147/25.000\%$
Az1 = 1.32 cm²/m
As1 = 1.32 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -2.53 kNm
Ned = 256.40 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.282/25.000\%$
Az2 = 3.21 cm²/m
As2 = 3.23 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 29

X=34.31 m; Y=24.23 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -0.87 kNm
Ned = 241.09 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.133/25.000\%$
Az1 = 2.86 cm²/m
As1 = 2.88 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -3.59 kNm
Ned = 739.08 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.196/25.000\%$
Az2 = 8.88 cm²/m
As2 = 8.93 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 30

X=8.98 m; Y=24.23 m; Z=4.76 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -1.07 kNm
Ned = 120.98 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.212/25.000\%$
Az1 = 1.50 cm²/m
As1 = 1.51 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -19.16 kNm
Ned = 210.12 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.077/25.000\%$
Az2 = 4.36 cm²/m
As2 = 4.38 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 31

X=8.98 m; Y=24.23 m; Z=9.06 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -0.87 kNm
Ned = 151.65 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.169/25.000\%$
Az1 = 1.83 cm²/m
As1 = 1.84 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -17.84 kNm
Ned = 309.28 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.945/25.000\%$
Az2 = 5.39 cm²/m
As2 = 5.41 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 32

X=8.32 m; Y=24.23 m; Z=17.20 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 5.13 kNm
Ned = 375.22 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.379/25.000\%$
Az1 = 4.83 cm²/m
As1 = 4.85 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.35xI+1.50xII
Med = 43.51 kNm
Ned = -20.18 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -2.018/25.000\%$
Az2 = 4.17 cm²/m
As2 = 4.19 cm²/m

Točka 33

X=8.84 m; Y=24.23 m; Z=17.20 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 6.64 kNm
Ned = 361.39 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.466/25.000\%$
Az1 = 4.82 cm²/m
As1 = 4.85 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 29.75 kNm
Ned = 352.15 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.233/25.000\%$
Az2 = 7.09 cm²/m
As2 = 7.12 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 34

X=34.31 m; Y=24.23 m; Z=4.76 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -1.78 kNm
Ned = 183.20 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.255/25.000\%$
Az1 = 2.29 cm²/m
As1 = 2.30 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -19.97 kNm
Ned = 179.12 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.134/25.000\%$
Az2 = 4.08 cm²/m
As2 = 4.10 cm²/m

Točka 35

X=34.31 m; Y=24.23 m; Z=4.30 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = 2.68 kNm
Ned = 134.53 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.362/25.000\%$
Az1 = 1.81 cm²/m
As1 = 1.82 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = 10.60 kNm
Ned = 361.33 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.641/25.000\%$
Az2 = 5.23 cm²/m
As2 = 5.25 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm
C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 36

X=34.31 m; Y=24.23 m; Z=9.06 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIII
Med = -1.79 kNm
Ned = 204.85 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.245/25.000\%$
Az1 = 2.54 cm²/m
As1 = 2.55 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:
1.00xI+0.60xII+1.00xIV
Med = -16.97 kNm
Ned = 128.80 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.087/25.000\%$
Az2 = 3.18 cm²/m
As2 = 3.20 cm²/m

Točka 37**X=34.31 m; Y=24.23 m; Z=8.60 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.16 kNm

Ned = 88.68 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.351/25.000\%$ Az1 = 1.23 cm²/mAs1 = 1.23 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 15.47 kNm

Ned = 347.55 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.831/25.000\%$ Az2 = 5.56 cm²/mAs2 = 5.59 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=25.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 38**X=34.47 m; Y=24.23 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.27 kNm

Ned = 485.30 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.166/25.000\%$ Az1 = 5.80 cm²/mAs1 = 5.82 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 29.33 kNm

Ned = 121.56 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -1.466/25.000\%$ Az2 = 4.35 cm²/mAs2 = 4.37 cm²/m**Točka 39****X=34.31 m; Y=24.23 m; Z=12.90 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.20 kNm

Ned = 249.25 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.248/25.000\%$ Az1 = 3.08 cm²/mAs1 = 3.10 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIII

Med = 15.47 kNm

Ned = 452.87 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.757/25.000\%$ Az2 = 6.78 cm²/mAs2 = 6.82 cm²/m**Okvir: V 5**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 40**X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=3.82 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.43 kNm

Ned = 610.73 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.450/25.000\%$ Az1 = 7.16 cm²/mAs1 = 7.19 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.45 kNm

Ned = 594.02 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.220/25.000\%$ Az2 = 6.85 cm²/mAs2 = 6.89 cm²/m**Točka 41****X=8.32 m; Y=0.00 m; Z=0.00 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.40 kNm

Ned = 448.66 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.449/25.000\%$ Az1 = 5.30 cm²/mAs1 = 5.32 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 5.37 kNm

Ned = 2695.79 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.718/25.000\%$ Az2 = 31.54 cm²/mAs2 = 31.69 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 42**X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=8.12 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = -1.95 kNm

Ned = 491.31 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.570/25.000\%$ Az1 = 5.87 cm²/mAs1 = 5.90 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.09 kNm

Ned = 753.51 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.086/25.000\%$ Az2 = 8.65 cm²/mAs2 = 8.69 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 43**X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=12.42 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = -2.52 kNm

Ned = 481.56 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.652/25.000\%$ Az1 = 5.83 cm²/mAs1 = 5.86 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.27 kNm

Ned = 925.05 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.257/25.000\%$ Az2 = 10.66 cm²/mAs2 = 10.72 cm²/m**Točka 44****X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 5.40 kNm

Ned = 356.32 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.846/25.000\%$ Az1 = 4.74 cm²/mAs1 = 4.76 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.39 kNm

Ned = 992.10 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.429/25.000\%$ Az2 = 11.52 cm²/mAs2 = 11.58 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 45**X=8.32 m; Y=7.53 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.16 kNm

Ned = 532.71 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.400/25.000\%$ Az1 = 6.23 cm²/mAs1 = 6.26 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.25 kNm

Ned = 244.58 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.207/25.000\%$ Az2 = 2.84 cm²/mAs2 = 2.85 cm²/m**Točka 46****X=8.32 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 6.11 kNm

Ned = 354.35 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.890/25.000\%$ Az1 = 4.81 cm²/mAs1 = 4.83 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.38 kNm

Ned = 975.33 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.427/25.000\%$ Az2 = 11.33 cm²/mAs2 = 11.38 cm²/m**Okvir: V 7**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 47**X=16.52 m; Y=0.00 m; Z=0.00 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.07 kNm

Ned = 355.33 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.391/25.000\%$ Az1 = 4.19 cm²/mAs1 = 4.21 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 4.12 kNm

Ned = 2268.20 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.698/25.000\%$ Az2 = 26.47 cm²/mAs2 = 26.60 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 48**X=16.52 m; Y=0.00 m; Z=4.76 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xl+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.07 kNm

Ned = 45.08 kN

 $\epsilon b/\epsilon a = -0.402/25.000\%$ Az1 = 0.64 cm²/mAs1 = 0.64 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 2.06 kNm
Ned = 531.24 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.557/25.000\%$
Az2 = 6.32 cm²/m
As2 = 6.35 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 49
X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 0.10 kNm
Ned = 144.06 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.103/25.000\%$
Az1 = 1.66 cm²/m
As1 = 1.67 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.14 kNm
Ned = 503.09 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.186/25.000\%$
Az2 = 5.80 cm²/m
As2 = 5.83 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 50
X=16.52 m; Y=7.53 m; Z=17.20 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 1.84 kNm
Ned = 497.25 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.524/25.000\%$
Az1 = 5.91 cm²/m
As1 = 5.94 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.35xl+1.50xII
Med = -1.96 kNm
Ned = 148.73 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.562/25.000\%$
Az2 = 1.94 cm²/m
As2 = 1.95 cm²/m

Točka 51
X=16.52 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = 1.10 kNm
Ned = 157.05 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.403/25.000\%$
Az1 = 1.92 cm²/m
As1 = 1.93 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.50 kNm
Ned = 466.29 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.296/25.000\%$
Az2 = 5.42 cm²/m
As2 = 5.44 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 94
X=16.52 m; Y=18.73 m; Z=15.90 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = -0.47 kNm
Ned = 620.08 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.297/25.000\%$
Az1 = 7.18 cm²/m
As1 = 7.22 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = -0.16 kNm
Ned = 53.20 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.157/25.000\%$
Az2 = 0.63 cm²/m
As2 = 0.63 cm²/m

Točka 95
X=16.52 m; Y=23.38 m; Z=13.36 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.25 kNm
Ned = 224.30 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.174/25.000\%$
Az1 = 2.60 cm²/m
As1 = 2.61 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 3.73 kNm
Ned = 980.05 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.709/25.000\%$
Az2 = 11.67 cm²/m
As2 = 11.72 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 178
X=16.52 m; Y=18.56 m; Z=3.00 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.13 kNm
Ned = 2466.96 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.223/25.000\%$
Az1 = 28.34 cm²/m
As1 = 28.48 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.04 kNm
Ned = 254.01 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.038/25.000\%$
Az2 = 2.92 cm²/m
As2 = 2.93 cm²/m

Točka 179
X=16.52 m; Y=24.23 m; Z=0.00 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 1.01 kNm
Ned = 735.87 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.362/25.000\%$
Az1 = 8.54 cm²/m
As1 = 8.58 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 4.46 kNm
Ned = 2189.42 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.707/25.000\%$
Az2 = 25.61 cm²/m
As2 = 25.74 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 180
X=16.52 m; Y=18.56 m; Z=7.30 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.75 kNm
Ned = 1247.58 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.273/25.000\%$
Az1 = 14.37 cm²/m
As1 = 14.44 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.44 kNm
Ned = 177.48 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.245/25.000\%$
Az2 = 2.08 cm²/m
As2 = 2.09 cm²/m

Točka 181
X=16.52 m; Y=18.08 m; Z=4.76 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.21 kNm
Ned = 179.61 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.159/25.000\%$
Az1 = 2.08 cm²/m
As1 = 2.09 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.49 kNm
Ned = 867.64 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.217/25.000\%$
Az2 = 9.99 cm²/m
As2 = 10.04 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 182
X=16.52 m; Y=18.56 m; Z=11.60 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.51 kNm
Ned = 1218.87 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.199/25.000\%$
Az1 = 14.01 cm²/m
As1 = 14.08 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = 0.36 kNm
Ned = 172.15 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.217/25.000\%$
Az2 = 2.01 cm²/m
As2 = 2.02 cm²/m

Točka 183
X=16.52 m; Y=17.23 m; Z=9.08 m
Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIV
Med = -3.82 kNm
Ned = 96.20 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.780/25.000\%$
Az1 = 1.56 cm²/m
As1 = 1.57 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
Merodajna kombinacija:
1.00xl+0.60xII+1.00xIII
Med = -0.65 kNm
Ned = 714.57 kN
 $\epsilon b/\epsilon a = -0.345/25.000\%$
Az2 = 8.29 cm²/m
As2 = 8.33 cm²/m

Okvir: V 9
EC 2 (EN 1992-1-1:2004)
d,pl=20.0 cm
C 30 ($\gamma C = 1.50$, $\gamma S = 1.15$) [SP]
Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)
Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)
Dimenzioniranje skupine obtežnih primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 52**X=24.72 m; Y=0.00 m; Z=0.00 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.90 kNm

Ned = 312.18 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.357/25.000\%$ Az1 = 3.68 cm²/mAs1 = 3.70 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 3.52 kNm

Ned = 1825.91 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.688/25.000\%$ Az2 = 21.32 cm²/mAs2 = 21.43 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 53**X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=5.26 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.50xII

Med = -2.87 kNm

Ned = -2.69 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.685/25.000\%$ Az1 = 0.30 cm²/mAs1 = 0.31 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = -0.12 kNm

Ned = 367.27 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.164/25.000\%$ Az2 = 4.23 cm²/mAs2 = 4.26 cm²/m**Točka 54****X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=4.30 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.50xII

Med = 0.16 kNm

Ned = -282.96 kN

Ni potrebna armatura.

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 10.03 kNm

Ned = 374.43 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.099/25.000\%$ Az2 = 5.55 cm²/mAs2 = 5.58 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 55**X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.18 kNm

Ned = 219.56 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.584/25.000\%$ Az1 = 2.77 cm²/mAs1 = 2.78 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.78 kNm

Ned = 802.16 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.304/25.000\%$ Az2 = 9.27 cm²/mAs2 = 9.32 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 56**X=24.72 m; Y=7.53 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.33 kNm

Ned = 495.75 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.185/25.000\%$ Az1 = 5.71 cm²/mAs1 = 5.74 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.50xII

Med = 2.38 kNm

Ned = 146.49 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.615/25.000\%$ Az2 = 1.95 cm²/mAs2 = 1.96 cm²/m**Točka 57****X=24.72 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 3.05 kNm

Ned = 225.32 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.694/25.000\%$ Az1 = 2.94 cm²/mAs1 = 2.95 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.42 kNm

Ned = 716.87 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.202/25.000\%$ Az2 = 8.26 cm²/mAs2 = 8.30 cm²/m**Okvir: V 11**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 58**X=32.92 m; Y=0.00 m; Z=0.00 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.18 kNm

Ned = 424.97 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.409/25.000\%$ Az1 = 5.00 cm²/mAs1 = 5.03 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 4.53 kNm

Ned = 2701.18 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.702/25.000\%$ Az2 = 31.48 cm²/mAs2 = 31.63 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 59**X=32.92 m; Y=0.00 m; Z=4.76 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.12 kNm

Ned = 47.33 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.412/25.000\%$ Az1 = 0.67 cm²/mAs1 = 0.67 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 2.29 kNm

Ned = 643.57 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.587/25.000\%$ Az2 = 7.63 cm²/mAs2 = 7.67 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 60**X=32.92 m; Y=8.03 m; Z=9.08 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.08 kNm

Ned = 220.96 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.397/25.000\%$ Az1 = 2.65 cm²/mAs1 = 2.67 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.89 kNm

Ned = 571.91 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.343/25.000\%$ Az2 = 6.65 cm²/mAs2 = 6.68 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 61**X=32.92 m; Y=7.53 m; Z=17.20 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.25 kNm

Ned = 409.60 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.156/25.000\%$ Az1 = 4.72 cm²/mAs1 = 4.74 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.50xII

Med = 1.70 kNm

Ned = 142.58 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.512/25.000\%$ Az2 = 1.83 cm²/mAs2 = 1.84 cm²/m**Točka 62****X=32.92 m; Y=8.03 m; Z=13.38 m**Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 2.83 kNm

Ned = 206.60 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.674/25.000\%$ Az1 = 2.69 cm²/mAs1 = 2.71 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIII

Med = 0.54 kNm

Ned = 531.16 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.255/25.000\%$ Az2 = 6.14 cm²/mAs2 = 6.17 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 82X=32.92 m; Y=23.38 m; Z=12.90 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.12 kNm

Ned = 487.83 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.056/25.000\%$ Az1 = 5.60 cm²/mAs1 = 5.63 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.35 kNm

Ned = 405.20 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.442/25.000\%$ Az2 = 4.80 cm²/mAs2 = 4.82 cm²/m**Točka 83**X=32.92 m; Y=23.38 m; Z=13.36 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.09 kNm

Ned = 174.38 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.090/25.000\%$ Az1 = 2.01 cm²/mAs1 = 2.02 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 6.70 kNm

Ned = 742.33 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.852/25.000\%$ Az2 = 9.34 cm²/mAs2 = 9.39 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 84X=32.92 m; Y=18.56 m; Z=11.60 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.24 kNm

Ned = 1377.93 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.061/25.000\%$ Az1 = 15.81 cm²/mAs1 = 15.89 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.05 kNm

Ned = 200.51 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.030/25.000\%$ Az2 = 2.30 cm²/mAs2 = 2.31 cm²/m**Točka 85**X=32.92 m; Y=23.38 m; Z=9.06 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.08 kNm

Ned = 200.69 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.078/25.000\%$ Az1 = 2.31 cm²/mAs1 = 2.32 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 5.80 kNm

Ned = 619.56 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.827/25.000\%$ Az2 = 7.81 cm²/mAs2 = 7.85 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 86X=32.92 m; Y=22.90 m; Z=8.60 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.01 kNm

Ned = 569.08 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.127/25.000\%$ Az1 = 6.54 cm²/mAs1 = 6.57 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.27 kNm

Ned = 102.77 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.189/25.000\%$ Az2 = 1.21 cm²/mAs2 = 1.21 cm²/m**Točka 87**X=32.92 m; Y=24.23 m; Z=8.60 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.87 kNm

Ned = 42.30 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.361/25.000\%$ Az1 = 0.59 cm²/mAs1 = 0.59 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.13 kNm

Ned = 408.58 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.399/25.000\%$ Az2 = 4.81 cm²/mAs2 = 4.83 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 171X=32.92 m; Y=24.23 m; Z=0.00 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.35 kNm

Ned = 203.35 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.450/25.000\%$ Az1 = 2.49 cm²/mAs1 = 2.50 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 5.48 kNm

Ned = 1738.12 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.742/25.000\%$ Az2 = 20.59 cm²/mAs2 = 20.69 cm²/m**Okvir: V 14**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 88X=10.37 m; Y=23.38 m; Z=12.90 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.15 kNm

Ned = 585.84 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.076/25.000\%$ Az1 = 6.73 cm²/mAs1 = 6.76 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.95 kNm

Ned = 517.28 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.357/25.000\%$ Az2 = 6.03 cm²/mAs2 = 6.06 cm²/m**Točka 89**X=10.37 m; Y=23.38 m; Z=13.36 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.13 kNm

Ned = 213.53 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.111/25.000\%$ Az1 = 2.46 cm²/mAs1 = 2.47 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 2.53 kNm

Ned = 931.90 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.614/25.000\%$ Az2 = 10.96 cm²/mAs2 = 11.02 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 90X=10.37 m; Y=18.56 m; Z=11.60 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.08 kNm

Ned = 1330.74 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.220/25.000\%$ Az1 = 15.30 cm²/mAs1 = 15.38 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.03 kNm

Ned = 183.56 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.093/25.000\%$ Az2 = 2.11 cm²/mAs2 = 2.12 cm²/m**Točka 91**X=10.37 m; Y=23.38 m; Z=9.06 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.10 kNm

Ned = 245.12 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.084/25.000\%$ Az1 = 2.82 cm²/mAs1 = 2.83 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 2.95 kNm

Ned = 834.80 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.674/25.000\%$ Az2 = 9.90 cm²/mAs2 = 9.95 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 92X=10.37 m; Y=18.56 m; Z=7.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.18 kNm

Ned = 1453.23 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.259/25.000\%$ Az1 = 16.72 cm²/mAs1 = 16.80 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.06 kNm

Ned = 199.99 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.118/25.000\%$ Az2 = 2.31 cm²/mAs2 = 2.32 cm²/m

Točka 93X=10.37 m; Y=24.23 m; Z=4.76 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.31 kNm

Ned = 137.36 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.444/25.000\%$ Az1 = 1.72 cm²/mAs1 = 1.73 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 2.63 kNm

Ned = 1131.61 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.623/25.000\%$ Az2 = 13.26 cm²/mAs2 = 13.33 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 184X=10.37 m; Y=18.56 m; Z=3.00 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.17 kNm

Ned = 2229.32 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.297/25.000\%$ Az1 = 25.64 cm²/mAs1 = 25.77 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.06 kNm

Ned = 230.40 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.119/25.000\%$ Az2 = 2.65 cm²/mAs2 = 2.67 cm²/m**Točka 185**X=10.37 m; Y=18.08 m; Z=0.48 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.10 kNm

Ned = 206.32 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.093/25.000\%$ Az1 = 2.37 cm²/mAs1 = 2.39 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = -0.16 kNm

Ned = 2073.36 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.286/25.000\%$ Az2 = 23.85 cm²/mAs2 = 23.96 cm²/m**Okvir: V 15**

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 172X=22.67 m; Y=22.90 m; Z=12.90 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.08 kNm

Ned = 381.95 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.032/25.000\%$ Az1 = 4.38 cm²/mAs1 = 4.40 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.29 kNm

Ned = 69.87 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.199/25.000\%$ Az2 = 0.83 cm²/mAs2 = 0.84 cm²/m**Točka 173**X=22.67 m; Y=23.38 m; Z=12.90 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.14 kNm

Ned = 292.84 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.109/25.000\%$ Az1 = 3.37 cm²/mAs1 = 3.39 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.12 kNm

Ned = 343.03 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.401/25.000\%$ Az2 = 4.06 cm²/mAs2 = 4.08 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 174X=22.67 m; Y=17.23 m; Z=4.30 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.59 kNm

Ned = 153.65 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.287/25.000\%$ Az1 = 1.83 cm²/mAs1 = 1.84 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.35xI+1.50xII

Med = -0.03 kNm

Ned = -425.76 kN

Ni potrebna armatura.

Točka 175X=22.67 m; Y=24.23 m; Z=4.76 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.82 kNm

Ned = 24.40 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.350/25.000\%$ Az1 = 0.37 cm²/mAs1 = 0.38 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 1.53 kNm

Ned = 521.13 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.471/25.000\%$ Az2 = 6.14 cm²/mAs2 = 6.17 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 176X=22.67 m; Y=18.73 m; Z=15.90 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.09 kNm

Ned = 611.16 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.059/25.000\%$ Az1 = 7.01 cm²/mAs1 = 7.05 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.03 kNm

Ned = 51.87 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.051/25.000\%$ Az2 = 0.60 cm²/mAs2 = 0.60 cm²/m**Točka 177**X=22.67 m; Y=24.23 m; Z=15.90 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.02 kNm

Ned = 150.74 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.041/25.000\%$ Az1 = 1.73 cm²/mAs1 = 1.74 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 2.37 kNm

Ned = 685.36 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.598/25.000\%$ Az2 = 8.12 cm²/mAs2 = 8.16 cm²/m

EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 30 ($\gamma_c = 1.50$, $\gamma_s = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500H (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500H (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje skupine obtežnih

primerov: 5,7,8 (MSN)

Točka 206X=22.67 m; Y=20.49 m; Z=3.00 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.24 kNm

Ned = 1838.60 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.123/25.000\%$ Az1 = 21.10 cm²/mAs1 = 21.21 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.01 kNm

Ned = 168.55 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.051/25.000\%$ Az2 = 1.94 cm²/mAs2 = 1.95 cm²/m**Točka 207**X=22.67 m; Y=24.23 m; Z=0.00 mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 0.70 kNm

Ned = 379.48 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.305/25.000\%$ Az1 = 4.43 cm²/mAs1 = 4.45 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Merodajna kombinacija:

1.00xI+0.60xII+1.00xIV

Med = 3.03 kNm

Ned = 2985.27 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.628/25.000\%$ Az2 = 34.53 cm²/mAs2 = 34.70 cm²/m