





1.1 – НАСЛОВНА СТРАНА

2.1 – ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ – ОБЈЕКАТ НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР

Инвеститор:	ЈП „ПУТЕВИ СРБИЈЕ“ Булевар краља Александра бр.282, Београд
Објекат:	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда „Орловача“ на катастарским парцелама број 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежевац на територији општине Раковица - објекат Националног центра, са спољним уређењем
Врста техничке документације:	ПЗИ – Пројекат за извођење
Назив и ознака дела пројекта:	2.1 – пројекат конструкције – објекат национални центар
За грађење / извођење радова:	Нова градња
Пројектант:	„Шидпројект“ ДОО, ул. Кнеза Милоша 2, Шид
Одговорно лице пројектанта:	Сања Спасојевић, дипл.инж.арх.
Потпис:	
Одговорни пројектант:	Младен Миловановић, маст.инж.грађ.
Број лиценце:	341И15921
Потпис:	
Број техничке документације:	137/23-2.1
Место и датум:	Шид, јануар 2024. године

1.2 САДРЖАЈ ПРОЈЕКТА КОНСТРУКЦИЈЕ

1.1.	Насловна страна	
1.2.	Садржај	
1.3.	Решење о одређивању одговорног пројектанта	
1.4.	Изјава одговорног пројектанта	
1.5.	Текстуална документација	
1.6.	Нумеричка документација	
1.7.	Графичка документација	
	1	План оплате и арматуре темељна плоча – доња зона
	2	План оплате и арматуре темељна плоча – горња зона
	3	План анкера
	4	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси 1
	5	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси 11
	6	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси 6
	7	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси 7
	8	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси А
	9	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси Г
	10	План оплате и арматуре армиранобетонског зида у оси Г'
	11	План оплате и арматуре стубова
	12	План оплате и арматуре степеништа
	13	План оплате и арматуре помоћног степеништа
	14	План оплате и арматуре лифт окна
	15	План оплате и арматуре плоча сутерена – доња зона
	16	План оплате и арматуре плоча сутерена – горња зона
	17	План оплате и арматуре греда плоче сутерена – доња зона
	18	План оплате и арматуре греда плоче сутерена – горња зона
	19	План оплате и арматуре степенишних греда
	20	План оплате и арматуре плоча приземља – доња зона
	21	План оплате и арматуре плоча приземља – горња зона
	22	План оплате и арматуре греда плоче приземља – доња зона

	23	План оплате и арматуре греда плоче приземља – горња зона
	24	План оплате и арматуре плоча првог спрата – доња зона
	25	План оплате и арматуре плоча првог спрата – горња зона
	26	План оплате и арматуре греда првог спрата – доња зона
	27	План оплате и арматуре греда првог спрата – горња зона
	28	План оплате и арматуре плоча другог спрата – доња зона
	29	План оплате и арматуре плоча другог спрата – горња зона
	30	План оплате и арматуре греда другог спрата – доња зона
	31	План оплате и арматуре греда другог спрата – горња зона
	32	Детаљи челика основа кровне конструкције
	33	Детаљи челика главни носач
	Спецификација арматуре	
	Спецификација челика	

1.3. РЕШЕЊЕ О ИМЕНОВАЊУ ОДГОВОРНОГ ПРОЈЕКТАНТА

На основу члана 128. Закона о планирању и изградњи („Службени гласник РС“ бр. 72/09, 81/09-исправка, 64/10 одлука УС, 24/11 и 121/12, 42/13–одлука УС, 50/2013–одлука УС, 98/2013–одлука УС, 132/14, 145/14, 83/2018, 31/2019, 37/2019-др. закон, 9/2020, 52/2021 и 62/2023) и одредби Правилника о садржини, начину и поступку израде и начин вршења контроле техничке документације према класи и намени објеката као:

ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ

за израду ПРОЈЕКТА КОНСТРУКЦИЈЕ, који је део **Пројекта за извођење** за проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда „ОРЛОВАЧА“ на кат. парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежевац, на територији општине Раковица - објекат Националног центра, са спољним уређењем, одређује се:

Младен Миловановић, маст.инж.грађ.....лиц. ИКС бр. 341И15921

Пројектант: **„ШИДПРОЈЕКТ“ ДОО ШИД**
Ул. Кнеза Милоша 2, Шид

Одговорно лице/заступник: Сања Спасојевић, дипл. инж. арх.

Потпис:



Број техничке документације: **137/2023 – 2.1**

Место и датум: **Шид, јануар 2024. године**

1.4. ИЗЈАВА ОДГОВОРНОГ ПРОЈЕКТАНТА ПРОЈЕКТА КОНСТРУКЦИЈЕ

Одговорни пројектант ПРОЈЕКТА КОНСТРУКЦИЈЕ-ОБЈЕКТА НАЦИОНАЛНОГ ЦЕНТРА, који је део Пројекта за извођење за проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда „ОРЛОВАЧА“ на кат.парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежевац, општина Раковица – објекат Националног центра, са спољним уређењем

Младен Миловановић, маст.инж.грађ.

ИЗЈАВЉУЈЕМ

1. да је пројекат израђен у свему у складу са Законом о планирању и изградњи, прописима, стандардима и нормативима из области изградње објеката и правилима струке

Одговорни пројектант: Младен Миловановић, маст.инж.грађ.

Број лиценце: 341И15921

Потпис:



Број техничке документације: 137/23-2.1

Место и датум: Шид, јануар 2024. године

1.5. ТЕКСТУАЛНА ДОКУМЕНТАЦИЈА

1.5.1 ТЕХНИЧКИ ОПИС

Пројектовани пословни обејекат је у основи правоугаоног облика, спратности Су+П+2. У основи приземља габарит је 46,35x14,30 m.

Спратна висина сутерена је 3,75 m, висина приземља је 3,65m и висина I и II спрата 3,65 m тако да је укупна висина конструкције (без темеља) 14.70m.

Кров је двоводан са падовима од 10% и кровни покривачом профилисаног лима. Кровна конструкција је израђена оде челичних хладно обликованог профила.

Конструкција објекта је просторна армиранобетонска, са стубовима и гредама у ортогоналним правцима. Стубови и греде су различитих димензија одређених статичким прорачуном у свему према диспозицијама. Скелет је окрућен армиранобетонским зидним платнима дебљине 25 cm и пуним међуспратним армиранобетонским плочама дебљине 20 cm. Степенишне плоче су армирано бетонске коленасте пуне плоче дебљине 15 cm. Лифт окно је армирано бетонско, зидови су дебљине 22 cm, горња плоча окна је дебљине 20 cm, а темељна плоча окна је дебљине 50 cm. Подрумски зидови су армиранобетонски, дебљине 25 cm.

Фундирање је на темељној плочи дебљине 50 cm. Подтло испод темељне плоча треба припремити збијањем до 20МРа и извести тампон слој шљунка дебљине 20cm, збијености 30МРа. Преко тампона треба извести неармирани бетон дп = 8+5cm, са хидроизолацијом између

Испуна је зидана, а зидови су различитог састава и дебљине, у зависности од функције и положаја на објекту.

Уколико се објекат гради на локацији, на којој се, у циљу изградње пројектованог објекта, постојећи стари објекти руше, уклањају се и сви остаци темеља срушених објеката и стара мрежа комуналне инфраструктуре, а све евентуалне јаме испод нивоа пројектованог ископа се запуњавају здравом земљом или шљунком/песком у слојевима, максималне дебљине 30 cm, са набијањем.

Приликом ископа и изградње објекта треба обезбедити сигурност ископа металним талпама или на неки сличан начин. Такође треба извршити заштиту ископа од евентуалне појаве подземних вода снижавањем нивоа испод коте дна ископа, као и атмосферских и других вода, обзиром на осетљивост темељног тла на провлажавање. Прописним вођењем и осигурањем подземних инсталација водовода и канализације у зони темеља и изградњом заштитних тротоара око објекта треба обезбедити темељно тло од утицаја комуналне и атмосферске воде у току експлоатације објекта.

На угловима објекта уградити металне репере преко којих треба пратити слегања током изградње и експлоатације објекта. Приликом изградње објекта треба вршити осматрање понашања тла и објекта, путем мерења слегања након завршетка сваке етаже, као и касније у његовој експлоатацији, како је то одређено у Правилнику о техничким нормативима за темељење грађевинских објеката (Сл. лист СФРЈ бр. 15/90) и Правилнику о садржини и начину осматрања тла и објекта у току грађења и употребе (Сл. гласник РС бр. 93/11).

Оптерећења су одређена и прорачун урађен у складу са важећим техничким прописима. Стална оптерећења су рачуната према запреминској тежини материјала, а корисна оптерећења према прописима.

Бетон елемената конструкције је категорије БII, класа бетона је С30/37 (МВ 40), арматура је В500В, МА 500/560.

Сав употребљен материјал и сви изведени радови морају бити, доказано, најмање пројектованог квалитета.

Пројектно-техничка документација урађена је у складу са локацијским условима и условима за изградњу издатим од стране надлежних установа и предузећа, важећим законима и прописима, као и техничким стандардима и нормативима за односну врсту објеката.

Извођач нема право измене пројекта без знања пројектанта и његове писмене сагласности.

ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ:

Младен Миловановић, маг.инж.грађ.
лиценца бр. 341И15921



1.6. НУМЕРИЧКА ДОКУМЕНТАЦИЈА

STATIČKI PRORAČUN

ANALIZA OPTEREĆENJA – ČELIČNA KROVNA KONSTRUKCIJA

- Podaci

Raspon: $b=14,05\text{m}$

Visina rešetke: $h=1,30\text{m}$

Nagib krovne ravni: $\alpha=10^\circ$

Lokacija: Rakovica, petlja „Orlovača“

1. Sopstvena težina i dodatno stalno opterećenje od krovne obloge ($g+\Delta g$)

1.1 Sopstvena težina (g) – uzima se automatski u sklopu softvera za proračun konstrukcije (Radimpex – Tower 8) te se ne razmatra detaljno prilikom analize opterećenja.

1.2 Dodatno stalno opterećenje (Δg) – opterećenje koje potiče od krovne obloge. Planirana krovna obloga, prema arhitektonskim podlogama, je falcovani plastificirani pocinkovani lim, TP 35/200/0.8.

Usvojena težina krovnog pokrivača..... $g=0,1\text{KN/m}^2$

2. Opterećenje od snega

2.1 Prema EN 1991-1-3:2003 opterećenje od snega je dato izrazom: $S=S_k \cdot C_e \cdot C_t \cdot \mu$

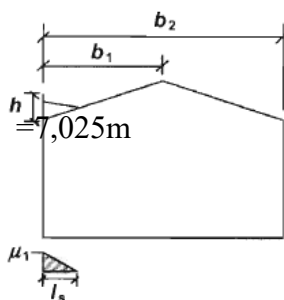
Usvojeno:

$$S_k=1,0 \text{ KN/m}^2 \quad C_e=1,0 \quad C_t=1,0 \quad \mu=0,8$$

$$S=1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0,8=0,8 \text{ KN/m}^2$$

Usvojeno opterećenje od snega..... $s=1,0\text{KN/m}^2$

2.2 Koeficijent oblika opterećenja od snega za izuzetne smetove koji treba da budu uzeti u obzir kada pojava smetova nastaje pored parapeta, dati su u EN 1991-1-3:2003, Aneks B.4



$$l_s < \begin{cases} 5h \\ b1 \\ 15m \end{cases} = \begin{cases} 5 * 1,7m = 8,5m \\ 7,025m \\ 15m \end{cases} \rightarrow \text{usvojeno } l_s$$

$$\mu < \begin{cases} 2h/Sk \\ 2b/ls \\ 8 \end{cases} = \begin{cases} 2 * \frac{1,7}{1} = 3,4 \\ 2 * \frac{7,025}{7,025} = 2,0 \\ 8 \end{cases} \rightarrow \text{usvojeno } \mu = 2,0$$

Usvojeno opterećenje od nagomilavanja snega..... $s_n = 0,0 / 2,0 \text{KN/m}^2$

3. Opterećenje od vetra

Podaci:

Širina: $b=14,05\text{m}$

Dužina: $d=46,10\text{m}$

Visina objekta iznad kote terena: $h=14,23\text{m}$

Nagib krovne ravni: $\alpha=10^\circ$

Lokacija: Rakovica, petlja „Orlovača“

Primenjeni propisi: EN 1991-1-4:2005

Kategorija terena: II – površine sa niskom vegetacijom, kao što je trava i izolovanim preprekama koje su udaljene najmanje 20 visina prepreke

Tabela 4.1: Kategorije terena i parametri terena

Kategorija terena		z_0 m	z_{min} m
0	More ili obalno područje izloženo otvorenom moru	0,003	1
I	Jezera ili ravničarska i horizontalna površina sa zanemarljivom vegetacijom i bez prepreka	0,01	1
II	Površina sa niskom vegetacijom, kao što je trava i izolovanim preprekama (drveće, zgrade), koje su udaljene za najmanje 20 visina prepreke	0,05	2
III	Površina sa redovnom prekrivenošću vegetacijom ili zgradama, ili, pak, izolovanim preprekama koje su udaljene za najviše 20 visina prepreke (kao što su sela, prigradski tereni, neprekidna šuma)	0,3	5
IV	Površina, na kojoj je najmanje 15% površine prekriveno zgradama, čija prosečna visina prelazi 15 m	1,0	10

Napomena: Kategorije terena ilustrovane su u A.1.

$$z_{0,II}=0,55\text{m}$$

$$z_{min}=2,0\text{m}$$

$$z_0=0,55\text{m}$$

$$z_{max}=200,0\text{m}$$

$$z=14,23\text{m}$$

$$C_{dir}=1,0$$

$$C_{season}=1,0$$

$$V_{b,0} = 21 \text{ m/s}$$

$$- V_b = V_{b,0} * C_{dir} * C_{season} = 1 * 1 * 21 = 21 \text{ m/s} - \text{osnovna brzina vetra}$$

$$C_0(z) = 1,0$$

$$C_r(z) = k_r * \ln\left(\frac{z}{z_0}\right) \quad \text{za} \quad z_{min} \leq z \leq z_{max}$$

$$k_r = 0,19 * \left(\frac{z_0}{z_{0,II}}\right)^{0,07} = 0,19$$

$$C_r(z) = 0,19 * \ln\left(\frac{14,23}{0,05}\right) = 1,074$$

$$- V_m(z) = C_r(z) * C_0(z) * V_b = 1,074 * 1 * 21 = 22,55 \text{ m/s} - \text{srednja brzina vetra}$$

$$k_I = 1,0$$

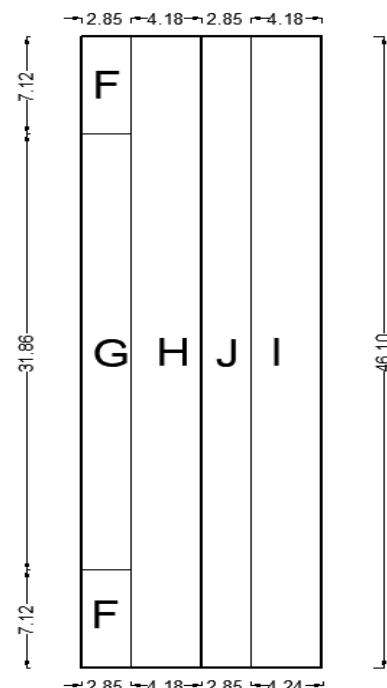
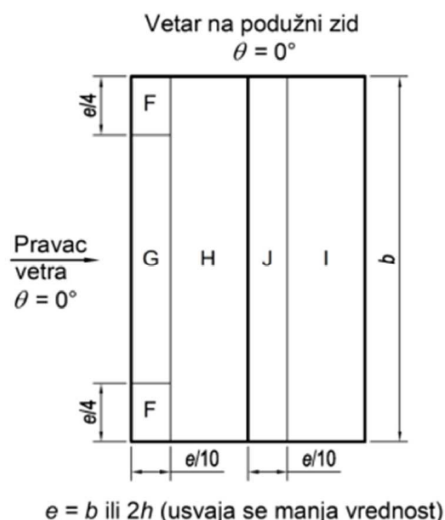
$$I_v = \frac{k_I}{C_0(z) * \ln\left(\frac{z}{z_0}\right)} = 0,177$$

$$\rho = 1,25 \text{ kg/m}^3$$

$$- q_p = (1 + 7 * I_v) * \frac{1}{2} * \rho * V_m^2 = 0,71 \text{ KN/m}^2 - \text{udarni pritisak vetra}$$

Dejstvo vetra upravno na sleme $\Theta=0^0$ (W_v)

$z(h)=$	14.23m
$b=$	46.10m
$d=$	14.05m
$\alpha=$	10.00m



$$e < \begin{cases} b \\ 2h \end{cases} = \begin{cases} 46,10 \\ 2 * 14,23 \end{cases} \rightarrow 28,46\text{m}$$

$e=$	28.46m
$e/4=$	7.12m
$e/10=$	2.8460m
$e/2=$	14.23m

Površina	F=	20.25 m ²
Površina	G=	90.70 m ²
Površina	H=	192.65 m ²
Površina	I=	192.65 m ²
Površina	J=	131.20 m ²

Za opterećene površine (A) između 1 i 10m², proračun postupka za određivanje koeficijenta spoljašnjeg pritiska dat je sledećim izrazom:

$$C_{pe} = C_{pe,1} - (C_{pe,1} - C_{pe,10}) \log_{10} * A$$

Za opterećene površine veće ili jednake 10m² usvaja se $C_{pe,10}$, a za površine manje ili jednake 1m² $C_{pe,1}$.

Izvršena je interpolacija vrednosti datih u tabeli 7.4a, EN 1991-1-4:2005, za međuvrednost ugla (ugao nagiba krova je 10⁰).

- Koeficijent spoljašnjeg dejstva C_{pe}

Koeficijent spoljašnjeg sišućeg dejstva :

	F	G	H	I	J
$C_{pe,s}$	-1.30	-1.00	-0.45	-0.50	-0.80

Koeficijent spoljašnjeg pritiskajućeg dejstva:

	F	G	H	I	J
$C_{pe,p}$	0.1	0.1	0.1	0.0	0.1

- Koeficijent unutrašnjeg dejstva C_{pi}

C_{pi}	0.2	nadpritisak
	-0.3	podpritisak

- **Dejstvo vetra na spoljašnje površine - $W_e = q_p * C_{pe}$**

$$q_p = 0,71 \text{ KN/m}^2$$

Dejstvo vetra na spoljašnje površine – sišuće dejstvo (kN/m ²)					
	F	G	H	I	J
$W_{e,s} =$	-0.92	-0.71	-0.32	-0.36	-0.57

Dejstvo vetra na spoljašnje površine – pritiskajuće dejstvo (kN/m ²)					
	F	G	H	I	J
$W_{e,p} =$	0.07	0.07	0.07	0.00	0.07

Napomena 1: Za pravac vetra $\theta = 0^\circ$, pritisak se naglo menja između pozitivnih i negativnih vrednosti na navetrenoj površini oko ugla nagiba krova od $\alpha = -5^\circ$ do $+45^\circ$, pa su date kako pozitivne, tako i negativne vrednosti. Za takve krovove treba da budu razmatrana četiri slučaja, u kojima se najveće i najmanje vrednosti svih površina F, G i H kombinuju sa najvećim i najmanjim vrednostima za površine J i I. Na istoj površini nije dopušteno mešanje pozitivnih i negativnih vrednosti.

Napomena 2: Linearna interpolacija za međuvrednosti uglova nagiba krova istog znaka, može da bude primenjena između vrednosti istog znaka. (Između uglova nagiba krova $\alpha = +5^\circ$ i $\alpha = -5^\circ$, ne treba da bude interpolovano, nego treba da budu primenjeni podaci za ravne krovove iz 7.2.3). Vrednosti koje su jednake 0,0 date su radi interpolacije.

	F	G	H	I	J
I	-0.92	-0.71	-0.32	-0.36	-0.57
II	-0.92	-0.71	-0.32	0.00	0.07
III	0.07	0.07	0.07	-0.36	-0.57
IV	0.07	0.07	0.07	0.00	0.07

- **Dejstvo vetra na unutrašnje površine - $W_i = q_p * C_{pi}$**

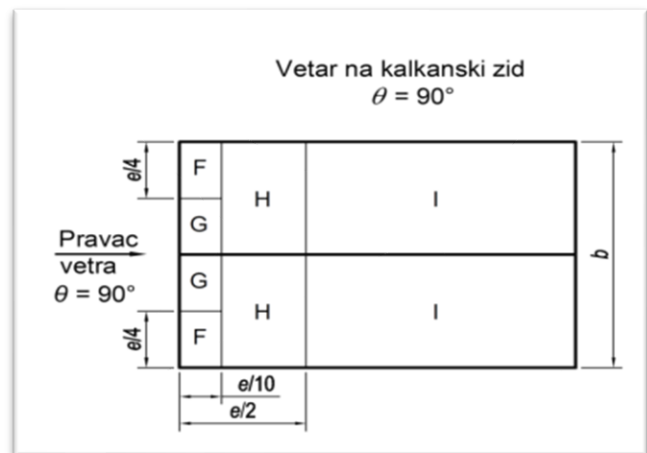
	F	G	H	I	J
$W_{i, nad} =$	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14
$W_{i, pod} =$	-0.21	-0.21	-0.21	-0.21	-0.21

Rezultujuće dejstvo vetra u slučaju nadpritiska $W_{k,nad}=W_e-W_{i,nad}$					
	F	G	H	I	J
I	-1.07	-0.85	-0.46	-0.50	-0.71
II	-1.07	-0.85	-0.46	-0.14	-0.07
III	-0.07	-0.07	-0.07	-0.50	-0.71
IV	-0.07	-0.07	-0.07	-0.14	-0.07
Rezultujuće dejstvo vetra u slučaju podpritiska $W_{k,pod}=W_e-W_{i,pod}$					
	F	G	H	I	J
I	-0.71	-0.50	-0.11	-0.14	-0.36
II	-0.71	-0.50	-0.11	0.21	0.28
III	0.28	0.28	0.28	-0.14	-0.36
IV	0.28	0.28	0.28	0.21	0.28

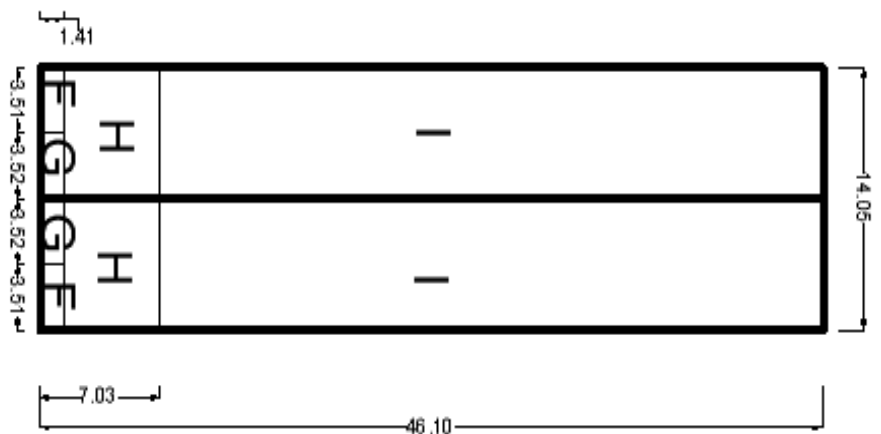
Dejstvo vetra paralelno slemenu $\Theta=90^\circ$ (W_x)

$z(h)=$	14.23m
$b=$	14.05m
$d=$	46.10m
$\alpha=$	10.00m

$$e < \begin{cases} b \\ 2h \end{cases} = \begin{cases} 14.05 \\ 2 * 14,23 \end{cases} \rightarrow 14.05m$$



$e=$	14.05m
$e/4=$	3.51m
$e/10=$	1.41m
$e/2=$	7.03m



Površina	F=	4.94 m ²
Površina	G=	4.94 m ²
Površina	H=	39.48 m ²
Površina	I=	274.50 m ²

Za opterećene površine (A) između 1 i 10m², proračun postupka za određivanje koeficijenta spoljašnjeg pritiska dat je sledećim izrazom:

$$C_{pe} = C_{pe,1} - (C_{pe,1} - C_{pe,10}) \log_{10} A$$

Za opterećene površine veće ili jednake 10m² usvaja se C_{pe,10}, a za površine manje ili jednake 1m² C_{pe,1}.

Izvršena je interpolacija vrednosti datih u tabeli 7.4a, EN 1991-1-4:2005, za međuvrednost ugla (ugao nagiba krova je 10°).

- Koeficijent spoljašnjeg dejstva C_{pe}

	F	G	H	I
C_{pe}	-1.65	-1.51	-0.65	-0.55

- Koeficijent unutrašnjeg dejstva C_{pi}

C_{pi}	0.2	nadpritisak
	-0.3	podpritisak

- **Dejstvo vetra na spoljašnje površine - We= q_p * C_{pe}**

$$q_p = 0,71 \text{ KN/m}^2$$

	F	G	H	I
We=	-1.17	-1.08	-0.46	-0.39

- **Dejstvo vetra na unutrašnje površine - Wi= q_p * C_{pi}**

	F	G	H	I
Wi, nad=	0.14	0.14	0.14	0.14
Wi, pod=	-0.21	-0.21	-0.21	-0.21

Rezultujuće dejstvo vetra u slučaju nadpritiska W_{k,nad}=We-Wi,nad

F	G	H	I
-1.32	-1.22	-0.60	-0.53

Rezultujuće dejstvo vetra u slučaju podpritiska W_{k,pod}=We-Wi,pod

F	G	H	I
-0.96	-0.86	-0.25	-0.18

Osnovni podaci o modelu	2
Ulazni podaci	
Ulazni podaci - Konstrukcija	3
Ulazni podaci - Opterećenje	7
Rezultati	
Dimenzionisanje (čelik)	11

Datoteka: Celicna konstrukcija - Orlovaca.twp
Datum proračuna: 9.1.2024

Način proračuna: 3D model

- Teorija I-og reda Modalna analiza Stabilnost
 Teorija II-og reda Seizmički proračun Faze građenja
 Nelinearan proračun

Veličina modela

Broj čvorova: 243
Broj pločastih elemenata: 0
Broj grečnih elemenata: 550
Broj graničnih elemenata: 165
Broj osnovnih slučajeva opterećenja: 7
Broj kombinacija opterećenja: 72

Jedinice mera

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

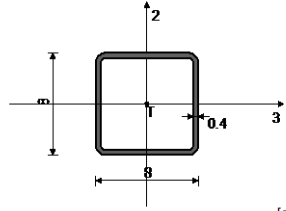
Ulazni podaci - Konstrukcija

Tabela materijala

No	Naziv materijala	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	α [1/C]	Em[kN/m ²]	μ_m
1	Celik	2.100e+8	0.30	78.50	1.000e-5	2.100e+8	0.30

Setovi greda

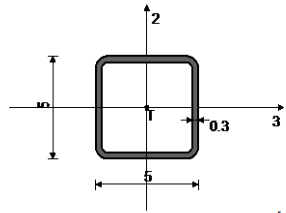
Set: 1 Presek: HOP □ 80x80x4, Fiktivna ekscentričnost



[cm]

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Celik	1.175e-3	6.400e-4	6.400e-4	1.798e-6	1.072e-6	1.072e-6

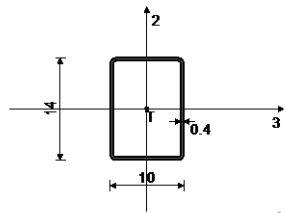
Set: 2 Presek: HOP □ 50x50x3, Fiktivna ekscentričnost



[cm]

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Celik	5.410e-4	3.000e-4	3.000e-4	3.197e-7	1.851e-7	1.851e-7

Set: 3 Presek: HOP □ 140x100x4, Fiktivna ekscentričnost

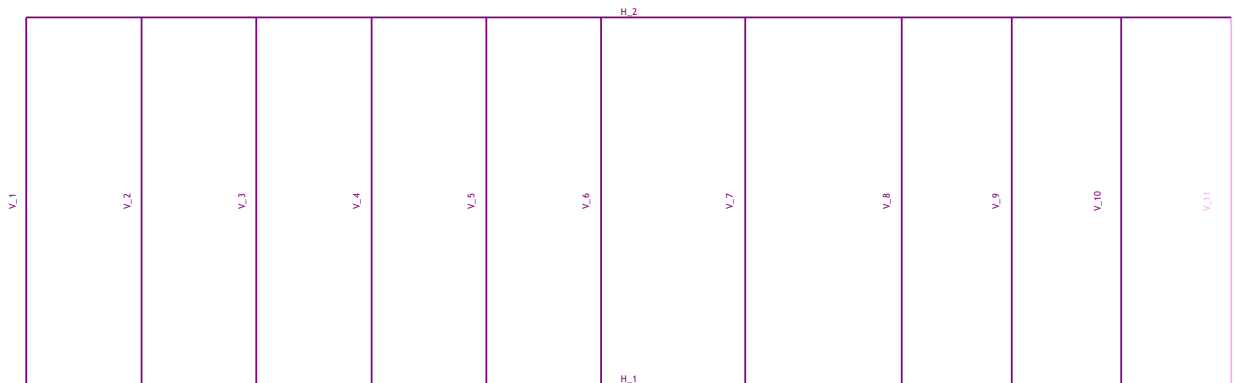


[cm]

Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Celik	1.815e-3	1.120e-3	8.000e-4	5.983e-6	3.001e-6	5.036e-6

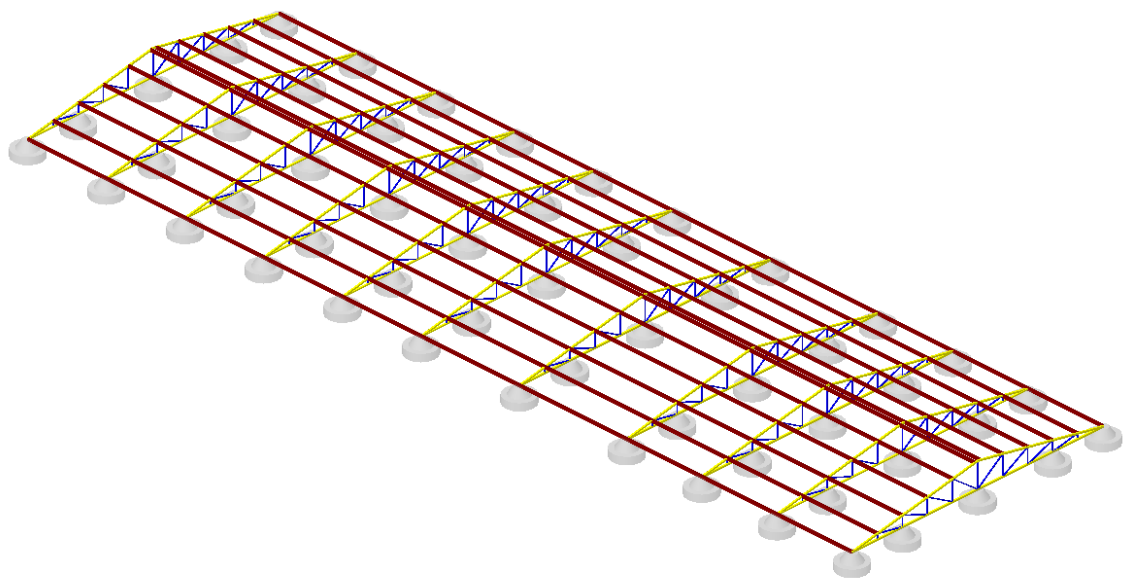
Setovi tačkastih oslonaca

Set	K,R1	K,R2	K,R3	K,M1	K,M2	K,M3
1	1.000e+10	1.000e+10	1.000e+10			



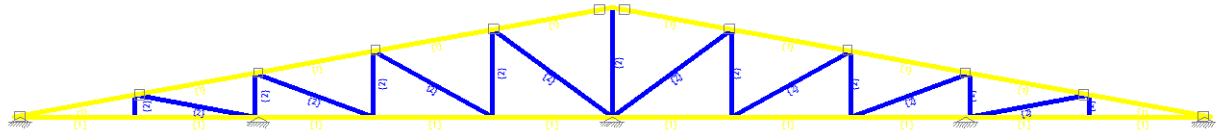
Dispozicija ramova

Greda	
1. HOP	80x80x4
2. HOP	50x50x3
3. HOP	140x100x4



Setovi numeričkih podataka
Greda (1-3)

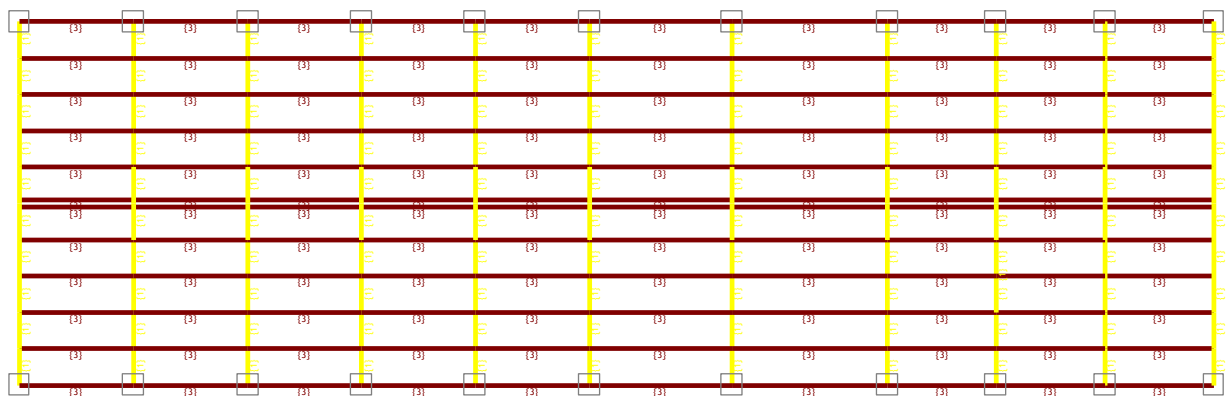
Greda	
1. HOP	80x80x4
2. HOP	50x50x3



Setovi numeričkih podataka
Greda (1,2)



Pogled: Krov levo+Krov desno

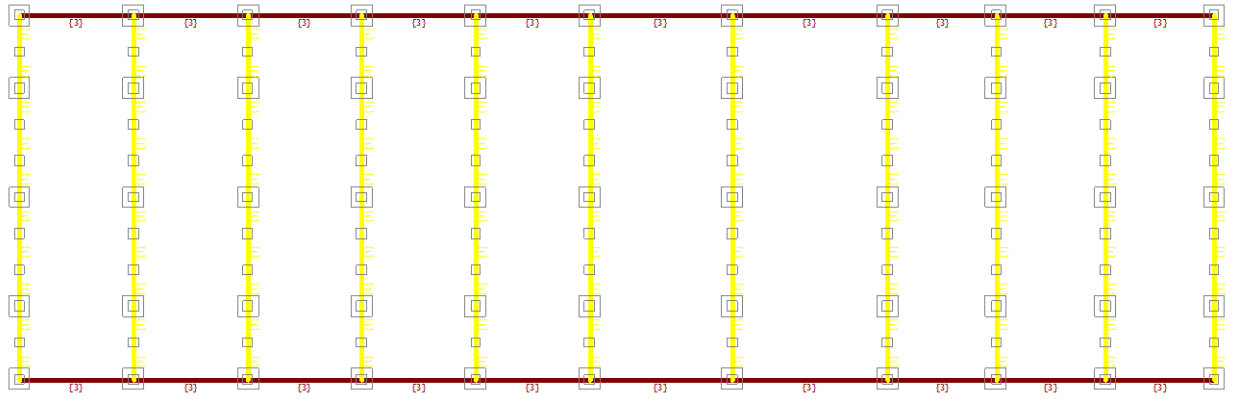
Greda	
1. HOP	80x80x4
3. HOP	140x100x4



Setovi numeričkih podataka
Greda (1,3)

Nivo: Donji pojas [0.00 m]

Greda	
1. HOP [] 80x80x4	
3. HOP [] 140x100x4	

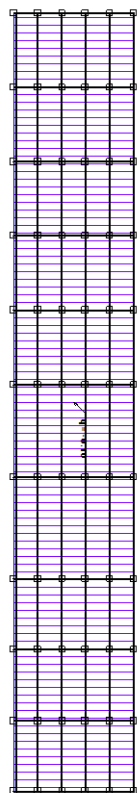


Setovi numeričkih podataka
Greda (1,3)

Lista slučajeva opterećenja

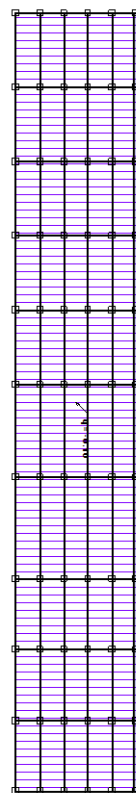
LC	Naziv
1	Sopstvena težina (g)
2	Stalno
3	Sneg
4	Sneg nagomilavanje
5	Vetar Wx
6	Vetar Wy -
7	Vetar Wy +
8	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+0.9xVII
9	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+0.9xVI
10	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+0.9xV
11	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+0.9xVII
12	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+0.9xVI
13	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+0.9xV
14	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.75xIV+1.5xVII
15	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.75xIV+1.5xVI
16	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.75xIV+1.5xV
17	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.75xIII+1.5xVII
18	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.75xIII+1.5xVI
19	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.75xIII+1.5xV
20	Komb.: I+1.35xII+1.5xIV+0.9xVII
21	Komb.: I+1.35xII+1.5xIV+0.9xVI
22	Komb.: I+1.35xII+1.5xIV+0.9xV
23	Komb.: I+1.35xII+1.5xIII+0.9xVII
24	Komb.: I+1.35xII+1.5xIII+0.9xVI
25	Komb.: I+1.35xII+1.5xIII+0.9xV
26	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIV+0.9xVII
27	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIV+0.9xVI
28	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIV+0.9xV
29	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIII+0.9xVII
30	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIII+0.9xVI
31	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIII+0.9xV
32	Komb.: I+1.35xII+0.75xIV+1.5xVII
33	Komb.: I+1.35xII+0.75xIV+1.5xVI
34	Komb.: I+1.35xII+0.75xIV+1.5xV
35	Komb.: I+1.35xII+0.75xIII+1.5xVII
36	Komb.: I+1.35xII+0.75xIII+1.5xVI
37	Komb.: I+1.35xII+0.75xIII+1.5xV
38	Komb.: 1.35xI+II+0.75xIV+1.5xVII
39	Komb.: 1.35xI+II+0.75xIV+1.5xVI
40	Komb.: 1.35xI+II+0.75xIV+1.5xV
41	Komb.: 1.35xI+II+0.75xIII+1.5xVII
42	Komb.: 1.35xI+II+0.75xIII+1.5xVI
43	Komb.: 1.35xI+II+0.75xIII+1.5xV
44	Komb.: I+II+1.5xIV+0.9xVII
45	Komb.: I+II+1.5xIV+0.9xVI
46	Komb.: I+II+1.5xIV+0.9xV
47	Komb.: I+II+1.5xIII+0.9xVII
48	Komb.: I+II+1.5xIII+0.9xVI
49	Komb.: I+II+1.5xIII+0.9xV
50	Komb.: I+II+0.75xIV+1.5xVII
51	Komb.: I+II+0.75xIV+1.5xVI
52	Komb.: I+II+0.75xIV+1.5xV
53	Komb.: I+II+0.75xIII+1.5xVII
54	Komb.: I+II+0.75xIII+1.5xVI
55	Komb.: I+II+0.75xIII+1.5xV
56	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xVII
57	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xVI
58	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xV
59	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV
60	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII
61	Komb.: I+1.35xII+1.5xVII
62	Komb.: I+1.35xII+1.5xVI
63	Komb.: I+1.35xII+1.5xV
64	Komb.: I+1.35xII+1.5xIV
65	Komb.: I+1.35xII+1.5xIII
66	Komb.: 1.35xI+II+1.5xVII
67	Komb.: 1.35xI+II+1.5xVI
68	Komb.: 1.35xI+II+1.5xV
69	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIV
70	Komb.: 1.35xI+II+1.5xIII
71	Komb.: I+II+1.5xVII
72	Komb.: I+II+1.5xVI
73	Komb.: I+II+1.5xV
74	Komb.: I+II+1.5xIV
75	Komb.: I+II+1.5xIII
76	Komb.: 1.35xI+1.35xII
77	Komb.: I+1.35xII
78	Komb.: 1.35xI+II
79	Komb.: I+II

Opt 2: Stalno



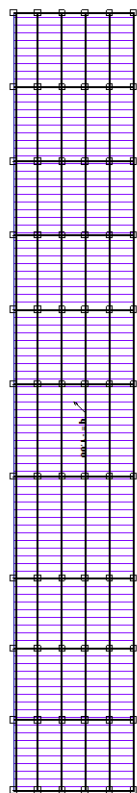
Pogled: Krov desno

Opt 2: Stalno



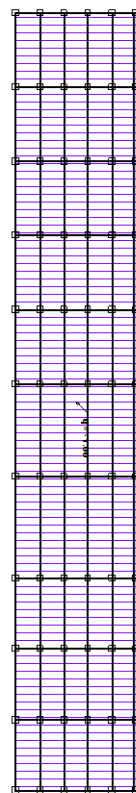
Pogled: Krov levo

Opt 3: Sneg



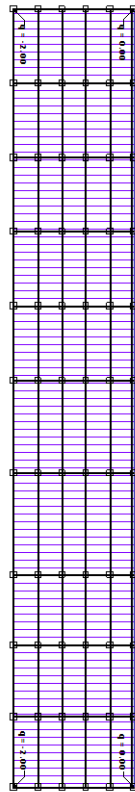
Pogled: Krov desno

Opt 3: Sneg



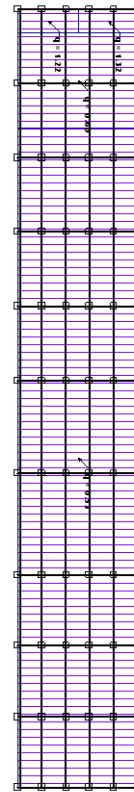
Pogled: Krov levo

Opt 4: Sneg nagomilavanje



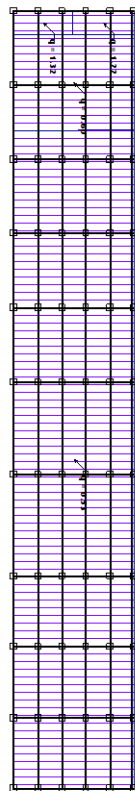
Pogled: Krov levo

Opt 5: Vetar Wx



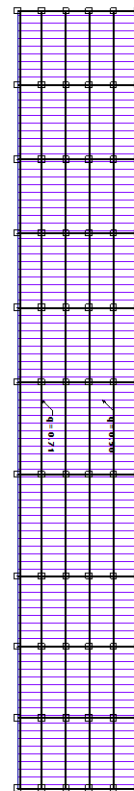
Pogled: Krov desno

Opt 5: Vetar Wx



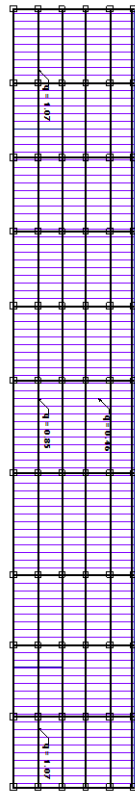
Pogled: Krov levo

Opt 6: Vetar Wy -



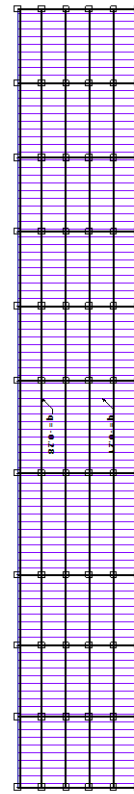
Pogled: Krov desno

Opt 6: Vetar Wy -



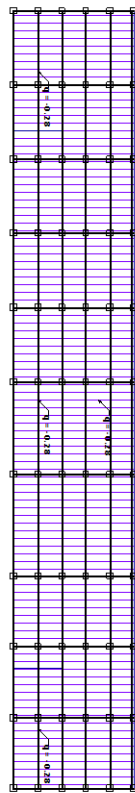
Pogled: Krov levo

Opt 7: Vetar Wy +

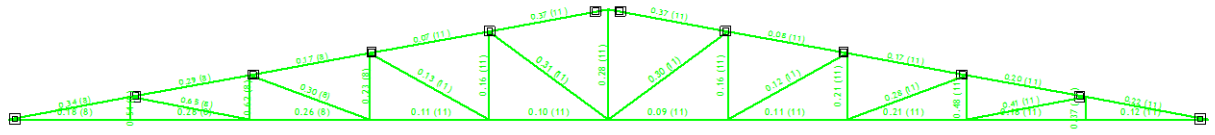


Pogled: Krov desno

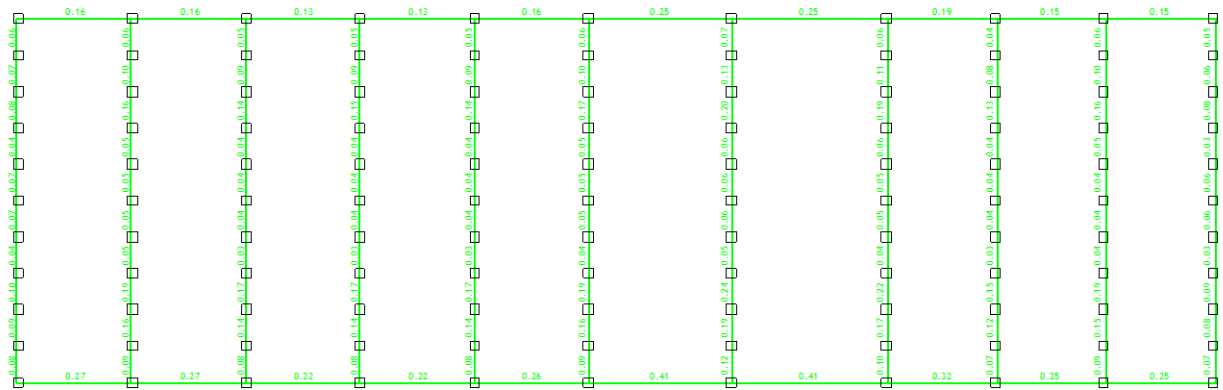
Opt 7: Vetar Wy +



Pogled: Krov levo



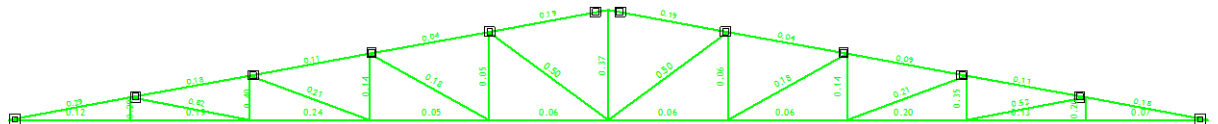
Ram: V_7
Kontrola napona



Nivo: Donji pojas [0.00 m]
Kontrola stabilnosti

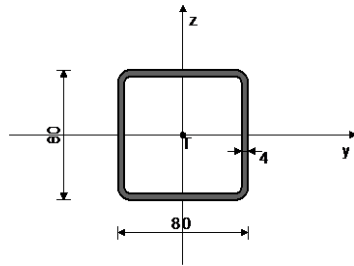
0.10	0.05	0.04	0.04	0.06	0.04	0.04	0.04	0.07	0.16	0.16	0.13	0.13	0.16	0.25	0.25	0.19	0.15	0.15
0.29	0.14	0.09	0.08	0.16	0.16	0.13	0.13	0.16	0.29	0.28	0.24	0.24	0.29	0.44	0.46	0.33	0.26	0.26
0.29	0.09	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.29	0.27	0.24	0.24	0.28	0.43	0.45	0.33	0.26	0.27
0.29	0.09	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.29	0.28	0.24	0.24	0.29	0.45	0.46	0.34	0.26	0.27
0.28	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.28	0.27	0.23	0.23	0.28	0.43	0.44	0.33	0.26	0.26
0.18	0.16	0.16	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.18	0.18	0.14	0.14	0.17	0.27	0.27	0.21	0.16	0.16
0.18	0.16	0.16	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.18	0.17	0.14	0.14	0.17	0.27	0.27	0.21	0.16	0.16
0.28	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.28	0.27	0.23	0.23	0.28	0.43	0.44	0.32	0.25	0.26
0.29	0.09	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.29	0.28	0.24	0.24	0.29	0.45	0.46	0.34	0.27	0.27
0.32	0.09	0.08	0.08	0.09	0.09	0.09	0.08	0.08	0.32	0.30	0.27	0.26	0.32	0.48	0.50	0.36	0.28	0.30
0.44	0.14	0.13	0.13	0.13	0.13	0.13	0.13	0.13	0.44	0.42	0.37	0.37	0.44	0.68	0.70	0.51	0.40	0.41
0.27	0.24	0.21	0.21	0.22	0.22	0.22	0.21	0.21	0.27	0.27	0.22	0.22	0.26	0.41	0.41	0.32	0.25	0.25

Pogled: Krov levo+Krov desno
 Kontrola stabilnosti



Ram: V_7
 Kontrola stabilnosti

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESEKA



Ax =	11.750	cm2
Ay =	5.875	cm2
Az =	5.875	cm2
Ix =	179.81	cm4
Iy =	107.22	cm4
Iz =	107.22	cm4
Wy =	26.805	cm3
Wz =	26.805	cm3
Wy,pl =	34.688	cm3
Wz,pl =	34.688	cm3
yM0 =	1.100	
yM1 =	1.100	
yM2 =	1.250	
Anet/A =	0.900	

(fy = 23.5 kN/cm2, fu = 36.0 kN/cm2)

FAKTORI ISKORIŠĆENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

8. y=0.24	26. y=0.23	20. y=0.23
44. y=0.23	11. y=0.21	29. y=0.21
23. y=0.21	59. y=0.21	47. y=0.20
69. y=0.20	64. y=0.20	74. y=0.20
60. y=0.18	70. y=0.18	65. y=0.18
75. y=0.17	14. y=0.17	38. y=0.17
10. y=0.16	32. y=0.16	28. y=0.16
50. y=0.16	17. y=0.16	22. y=0.16
41. y=0.15	46. y=0.15	35. y=0.15
53. y=0.15	13. y=0.14	9. y=0.14
31. y=0.14	27. y=0.14	25. y=0.14
21. y=0.13	49. y=0.13	45. y=0.13
12. y=0.12	30. y=0.12	24. y=0.11
48. y=0.11	56. y=0.08	66. y=0.08
61. y=0.08	71. y=0.07	72. y=0.06
62. y=0.06	67. y=0.05	57. y=0.05
16. y=0.05	40. y=0.04	34. y=0.04
52. y=0.04	19. y=0.04	43. y=0.04
76. y=0.04	37. y=0.03	78. y=0.03
55. y=0.03	77. y=0.03	73. y=0.03
79. y=0.03	63. y=0.02	68. y=0.02
58. y=0.02	18. y=0.02	42. y=0.02
15. y=0.02	54. y=0.02	39. y=0.01
36. y=0.01	33. y=0.01	51. y=0.01

ŠTAP IZLOŽEN PRITISKU I SAVIJANJU
 (slučaj opterećenja 8, kraj štapa)

Računska normalna sila	NEd =	-13.222	kN
Transverzalna sila u y pravcu	VEd,y =	-0.177	kN
Transverzalna sila u z pravcu	VEd,z =	1.179	kN
Momenat savijanja oko y ose	MEd,y =	-1.053	kNm
Momenat savijanja oko z ose	MEd,z =	0.165	kNm
Sistemska dužina štapa	L =	139.76	cm

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESEKA
 Klasa preseka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESEKA

6.2.4 Pritisak

Računska otpornost na pritisak Nc,Rd = 251.02 kN
Uslov 6.9: NEd <= Nc,Rd (13.22 <= 251.02)

6.2.5 Savijanje y-y

Plastični otporni moment Wy,pl = 34.688 cm3
 Računska otpornost na savijanje Mc,Rd = 7.411 kNm

Uslov 6.12: MEd,y <= Mc,Rd,y (1.05 <= 7.41)

6.2.5 Savijanje z-z

Plastični otporni moment Wz,pl = 34.688 cm3
 Računska otpornost na savijanje Mc,Rd = 7.411 kNm

Uslov 6.12: MEd,z <= Mc,Rd,z (0.17 <= 7.41)

6.2.6 Smicanje

Proračunska nosivost na smicanje Vpl,Rd,z = 72.464 kN
 Proračunska nosivost na smicanje Vc,Rd,z = 72.464 kN

Uslov 6.17: VEd,z <= Vc,Rd,z (1.18 <= 72.46)

Proračunska nosivost na smicanje

Vpl,Rd,y = 72.464 kN
 Proračunska nosivost na smicanje Vc,Rd,y = 72.464 kN

Uslov 6.17: VEd,y <= Vc,Rd,y (0.18 <= 72.46)

6.2.10 Savijanje smicanje i aksijalna sila

Nije potrebna redukcija momenata otpornosti
 Uslov: VEd,z <= 50%Vpl,Rd,z ; VEd,y <= 50%Vpl,Rd,y

6.2.9 Savijanje i aksijalna sila

Odnos NEd / Npl,Rd = 0.053
 Reduk.moment plast.otp.na savijanje MN,y,Rd = 7.411 kNm

Koeficijent α = 1.665
 Odnos (My,Ed / MN,y,Rd)^α = 0.039

Uslov 6.41: (0.04 <= 1)

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje

Dužina izvijanja y-y Iy = 419.27 cm
 Relativna vitkost y-y λy = 1.478

Kriva izvijanja za osu y-y: C α = 0.490
 Elastična kritična sila Ncr,y = 126.42 kN

Redukcioni koeficijent χy = 0.322
 Računska otpornost na izvijanje Nb,Rd,y = 80.778 kN

Uslov 6.46: NEd <= Nb,Rd,y (13.22 <= 80.78)

Dužina izvijanja z-z

Relativna vitkost z-z Iz = 139.76 cm
 λz = 0.493

Kriva izvijanja za osu z-z: C α = 0.490
 Redukcioni koeficijent χz = 0.847

Računska otpornost na izvijanje Nb,Rd,z = 212.64 kN
Uslov 6.46: NEd <= Nb,Rd,z (13.22 <= 212.64)

6.3.3 Elementi konstantnog poprečnog preseka opterećeni savijanjem i aksijalnim pritiskom

Proračun koeficijenata interakcije izvršen je alternativnom metodom br.2 (Aneks B)

Koeficijent uniformnog momenta Cm,y = 0.420
 Koeficijent uniformnog momenta Cm,z = 0.402

Koeficijent uniformnog momenta Cm,LT = 0.420
 Koeficijent interakcije kyy = 0.475

Koeficijent interakcije kyz = 0.246
 Koeficijent interakcije kzy = 0.285

Koeficijent interakcije kzz = 0.409
 Redukcioni koeficijent xy = 0.322

NEd / (xy NRk / yM1) = 0.164
 kyy * (MyEd + ΔMyEd) / ... = 0.068

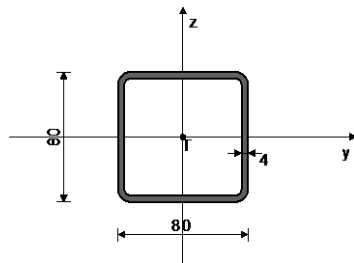
kzy * (MzEd + ΔMzEd) / ... = 0.005
Uslov 6.61: (0.24 <= 1)

Redukcioni koeficijent xz = 0.847
 NEd / (xz NRk / yM1) = 0.062

kzy * (MyEd + ΔMyEd) / ... = 0.041
 kzz * (MzEd + ΔMzEd) / ... = 0.009

Uslov 6.62: (0.11 <= 1)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESEKA



Ax =	11.750	cm2
Ay =	5.875	cm2
Az =	5.875	cm2
Ix =	179.81	cm4
Iy =	107.22	cm4
Iz =	107.22	cm4
Wy =	26.805	cm3
Wz =	26.805	cm3
Wy,pl =	34.688	cm3
Wz,pl =	34.688	cm3
yM0 =	1.100	
yM1 =	1.100	
yM2 =	1.250	
Anet/A =	0.900	

(fy = 23.5 kN/cm2, fu = 36.0 kN/cm2)

FAKTORI ISKORIŠĆENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

11. y=0.19	29. y=0.19	23. y=0.18
47. y=0.18	60. y=0.17	70. y=0.17
65. y=0.16	75. y=0.16	17. y=0.14
41. y=0.14	35. y=0.13	53. y=0.13
13. y=0.13	12. y=0.12	31. y=0.12
30. y=0.12	25. y=0.12	24. y=0.12
49. y=0.12	48. y=0.11	14. y=0.08
38. y=0.08	32. y=0.07	56. y=0.07
8. y=0.07	50. y=0.07	66. y=0.07
26. y=0.07	61. y=0.07	71. y=0.06
20. y=0.06	44. y=0.06	72. y=0.05

59. y=0.05	62. y=0.05	69. y=0.05
73. y=0.04	51. y=0.04	64. y=0.04
67. y=0.04	63. y=0.04	57. y=0.04
74. y=0.04	33. y=0.04	68. y=0.04
52. y=0.04	39. y=0.04	58. y=0.04
76. y=0.04	34. y=0.04	15. y=0.03
78. y=0.03	40. y=0.03	77. y=0.03
19. y=0.03	16. y=0.03	18. y=0.03
79. y=0.03	43. y=0.03	10. y=0.03
42. y=0.02	9. y=0.02	37. y=0.02
22. y=0.02	28. y=0.02	36. y=0.02
46. y=0.02	27. y=0.02	21. y=0.02
54. y=0.02	55. y=0.02	45. y=0.02

ŠTAP IZLOŽEN ZATEZANJU I SAVIJANJU
 (slučaj opterećenja 11, kraj štapa)

Računska normalna sila	NEd =	23.173	kN
Transverzalna sila u y pravcu	VEd,y =	0.225	kN
Transverzalna sila u z pravcu	VEd,z =	9.982	kN
Momenat savijanja oko y ose	MEd,y =	-1.413	kNm
Momenat savijanja oko z ose	MEd,z =	0.058	kNm
Momenat torzije	Mt =	-0.055	kNm
Sistemska dužina štapa	L =	142.38	cm

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESEKA

Klasa preseka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESEKA

6.2.3 Zatezanje

Plast.rač.otpornost bruto preseka Npl,Rd = 251.02 kN
 Granična rač.otpornost neto Nu,Rd = 274.10 kN

Računska otp. na zatezanje Nt,Rd = 251.02 kN
Uslov 6.5: NEd <= Nt,Rd (23.17 <= 251.02)

6.2.5 Savijanje y-y

Plastični otporni moment Wy,pl = 34.688 cm3

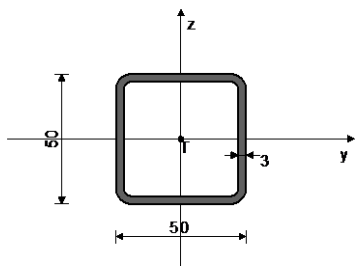
Računska otpornost na savijanje Uslov 6.12: $MEd,y \leq Mc,Rd,y$ (1.41 \leq 7.41)	$Mc,Rd = 7.411$ kNm
6.2.5 Savijanje z-z Plastični otporni moment Računska otpornost na savijanje Uslov 6.12: $MEd,z \leq Mc,Rd,z$ (0.06 \leq 7.41)	$Wz,pl = 34.688$ cm ³ $Mc,Rd = 7.411$ kNm
6.2.6 Smicanje Proračunska nosivost na smicanje Proračunska nosivost na smicanje Uslov 6.17: $VEd,z \leq Vc,Rd,z$ (9.98 \leq 72.46)	$Vpl,Rd,z = 72.464$ kN $Vc,Rd,z = 72.464$ kN
Proračunska nosivost na smicanje Proračunska nosivost na smicanje Uslov 6.17: $VEd,y \leq Vc,Rd,y$ (0.23 \leq 72.46)	$Vpl,Rd,y = 72.464$ kN $Vc,Rd,y = 72.464$ kN

6.2.10 Savijanje smicanje i aksijalna sila
Nije potrebna redukcija momenata otpornosti
Uslov: $VEd,z \leq 50\%Vpl,Rd,z$; $VEd,y \leq 50\%Vpl,Rd,y$

6.2.9 Savijanje i aksijalna sila Odnos $NEd / Npl,Rd$ Reduk.moment plast.otp.na savijanje Koeffcijent Odnos $(My,Ed / MN,y,Rd)^\alpha$ Uslov 6.41: (0.06 \leq 1)	$MN,y,Rd = 0.092$ $MN,y,Rd = 7.411$ kNm $\alpha = 1.676$ 0.062
---	---

VERTIKALA GLAVNOG NOSACA
POPREČNI PRESEK : HOP [] 50x50x3 [S 235] [Set: 2]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESEKA



$Ax = 5.410$ cm ²
$Ay = 2.705$ cm ²
$Az = 2.705$ cm ²
$Ix = 31.973$ cm ⁴
$Iy = 18.510$ cm ⁴
$Iz = 18.510$ cm ⁴
$Wy = 7.404$ cm ³
$Wz = 7.404$ cm ³
$Wy,pl = 9.954$ cm ³
$Wz,pl = 9.954$ cm ³
$\gamma M0 = 1.100$
$\gamma M1 = 1.100$
$\gamma M2 = 1.250$
$Anet/A = 0.900$

($f_y = 23.5$ kN/cm², $f_u = 36.0$ kN/cm²)

FAKTORI ISKORIŠĆENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

11. $\gamma = 0.37$	29. $\gamma = 0.36$	47. $\gamma = 0.35$	65. $\gamma = 0.32$	83. $\gamma = 0.29$	101. $\gamma = 0.27$
12. $\gamma = 0.26$	30. $\gamma = 0.23$	66. $\gamma = 0.31$	84. $\gamma = 0.29$	102. $\gamma = 0.27$	120. $\gamma = 0.25$
13. $\gamma = 0.25$	31. $\gamma = 0.24$	67. $\gamma = 0.30$	85. $\gamma = 0.28$	103. $\gamma = 0.26$	121. $\gamma = 0.24$
14. $\gamma = 0.23$	32. $\gamma = 0.23$	68. $\gamma = 0.29$	86. $\gamma = 0.27$	104. $\gamma = 0.25$	122. $\gamma = 0.23$
15. $\gamma = 0.15$	33. $\gamma = 0.22$	69. $\gamma = 0.28$	87. $\gamma = 0.26$	105. $\gamma = 0.24$	123. $\gamma = 0.22$
16. $\gamma = 0.14$	34. $\gamma = 0.22$	70. $\gamma = 0.27$	88. $\gamma = 0.25$	106. $\gamma = 0.23$	124. $\gamma = 0.21$
17. $\gamma = 0.13$	35. $\gamma = 0.21$	71. $\gamma = 0.26$	89. $\gamma = 0.24$	107. $\gamma = 0.22$	125. $\gamma = 0.20$
18. $\gamma = 0.12$	36. $\gamma = 0.21$	72. $\gamma = 0.25$	90. $\gamma = 0.23$	108. $\gamma = 0.21$	126. $\gamma = 0.19$
19. $\gamma = 0.10$	37. $\gamma = 0.20$	73. $\gamma = 0.24$	91. $\gamma = 0.22$	109. $\gamma = 0.20$	127. $\gamma = 0.18$
20. $\gamma = 0.07$	38. $\gamma = 0.19$	74. $\gamma = 0.23$	92. $\gamma = 0.21$	110. $\gamma = 0.19$	128. $\gamma = 0.17$
21. $\gamma = 0.06$	39. $\gamma = 0.18$	75. $\gamma = 0.22$	93. $\gamma = 0.20$	111. $\gamma = 0.18$	129. $\gamma = 0.16$
22. $\gamma = 0.06$	40. $\gamma = 0.17$	76. $\gamma = 0.21$	94. $\gamma = 0.19$	112. $\gamma = 0.17$	130. $\gamma = 0.15$
23. $\gamma = 0.05$	41. $\gamma = 0.16$	77. $\gamma = 0.20$	95. $\gamma = 0.18$	113. $\gamma = 0.16$	131. $\gamma = 0.14$
24. $\gamma = 0.05$	42. $\gamma = 0.15$	78. $\gamma = 0.19$	96. $\gamma = 0.17$	114. $\gamma = 0.15$	132. $\gamma = 0.13$
25. $\gamma = 0.05$	43. $\gamma = 0.14$	79. $\gamma = 0.18$	97. $\gamma = 0.16$	115. $\gamma = 0.14$	133. $\gamma = 0.12$
26. $\gamma = 0.04$	44. $\gamma = 0.13$	80. $\gamma = 0.17$	98. $\gamma = 0.15$	116. $\gamma = 0.13$	134. $\gamma = 0.11$
27. $\gamma = 0.04$	45. $\gamma = 0.12$	81. $\gamma = 0.16$	99. $\gamma = 0.14$	117. $\gamma = 0.12$	135. $\gamma = 0.10$
28. $\gamma = 0.03$	46. $\gamma = 0.11$	82. $\gamma = 0.15$	100. $\gamma = 0.13$	118. $\gamma = 0.11$	136. $\gamma = 0.09$
29. $\gamma = 0.02$		83. $\gamma = 0.14$	101. $\gamma = 0.12$	119. $\gamma = 0.10$	137. $\gamma = 0.08$
30. $\gamma = 0.02$		84. $\gamma = 0.13$	102. $\gamma = 0.11$	120. $\gamma = 0.09$	138. $\gamma = 0.07$
31. $\gamma = 0.02$		85. $\gamma = 0.12$	103. $\gamma = 0.10$	121. $\gamma = 0.08$	139. $\gamma = 0.06$
32. $\gamma = 0.02$		86. $\gamma = 0.11$	104. $\gamma = 0.09$	122. $\gamma = 0.07$	140. $\gamma = 0.05$
33. $\gamma = 0.02$		87. $\gamma = 0.10$	105. $\gamma = 0.08$	123. $\gamma = 0.06$	141. $\gamma = 0.04$
34. $\gamma = 0.02$		88. $\gamma = 0.09$	106. $\gamma = 0.07$	124. $\gamma = 0.05$	142. $\gamma = 0.03$
35. $\gamma = 0.02$		89. $\gamma = 0.08$	107. $\gamma = 0.06$	125. $\gamma = 0.04$	143. $\gamma = 0.02$
36. $\gamma = 0.02$		90. $\gamma = 0.07$	108. $\gamma = 0.05$	126. $\gamma = 0.03$	144. $\gamma = 0.01$
37. $\gamma = 0.02$		91. $\gamma = 0.06$	109. $\gamma = 0.04$	127. $\gamma = 0.02$	145. $\gamma = 0.01$
38. $\gamma = 0.02$		92. $\gamma = 0.05$	110. $\gamma = 0.03$	128. $\gamma = 0.01$	146. $\gamma = 0.01$
39. $\gamma = 0.02$		93. $\gamma = 0.04$	111. $\gamma = 0.02$	129. $\gamma = 0.01$	147. $\gamma = 0.01$
40. $\gamma = 0.02$		94. $\gamma = 0.03$	112. $\gamma = 0.01$	130. $\gamma = 0.01$	148. $\gamma = 0.01$
41. $\gamma = 0.02$		95. $\gamma = 0.02$	113. $\gamma = 0.01$	131. $\gamma = 0.01$	149. $\gamma = 0.01$
42. $\gamma = 0.02$		96. $\gamma = 0.01$	114. $\gamma = 0.01$	132. $\gamma = 0.01$	150. $\gamma = 0.01$
43. $\gamma = 0.02$		97. $\gamma = 0.01$	115. $\gamma = 0.01$	133. $\gamma = 0.01$	151. $\gamma = 0.01$
44. $\gamma = 0.02$		98. $\gamma = 0.01$	116. $\gamma = 0.01$	134. $\gamma = 0.01$	152. $\gamma = 0.01$
45. $\gamma = 0.02$		99. $\gamma = 0.01$	117. $\gamma = 0.01$	135. $\gamma = 0.01$	153. $\gamma = 0.01$
46. $\gamma = 0.02$		100. $\gamma = 0.01$	118. $\gamma = 0.01$	136. $\gamma = 0.01$	154. $\gamma = 0.01$

ŠTAP IZLOŽEN PRITISKU I SAVIJANJU
(slučaj opterećenja 11, početak štapa)

Računska normalna sila	$NEd = -28.067$ kN
Transverzalna sila u z pravcu	$VEd,z = -0.067$ kN
Moment savijanja oko y ose	$MEd,y = -0.070$ kNm
Sistemska dužina štapa	$L = 130.00$ cm

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESEKA
Klasa preseka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESEKA
6.2.4 Pritisak

Računska otpornost na pritisak Uslov 6.9: $NEd \leq Nc,Rd$ (28.07 \leq 115.58)	$Nc,Rd = 115.58$ kN
--	---------------------

6.2.5 Savijanje y-y Plastični otporni moment Računska otpornost na savijanje Uslov 6.12: $MEd,y \leq Mc,Rd,y$ (0.07 \leq 2.13)	$Wy,pl = 9.954$ cm ³ $Mc,Rd = 2.127$ kNm
--	--

6.2.6 Smicanje Proračunska nosivost na smicanje Proračunska nosivost na smicanje Uslov 6.17: $VEd,z \leq Vc,Rd,z$ (0.07 \leq 33.36)	$Vpl,Rd,z = 33.364$ kN $Vc,Rd,z = 33.364$ kN
---	---

6.2.10 Savijanje smicanje i aksijalna sila
Nije potrebna redukcija momenata otpornosti
Uslov: $VEd,z \leq 50\%Vpl,Rd,z$

6.2.9 Savijanje i aksijalna sila Odnos $NEd / Npl,Rd$ Reduk.moment plast.otp.na savijanje Koeffcijent Odnos $(My,Ed / MN,y,Rd)^\alpha$ Uslov 6.41: (0.03 \leq 1)	$MN,y,Rd = 0.243$ $MN,y,Rd = 2.072$ kNm $\alpha = 1.000$ 0.034
---	---

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje Dužina izvijanja y-y Relativna vitkost y-y Kriva izvijanja za osu y-y: C Elastična kritična sila Redukcioni koeffcijent Računska otpornost na izvijanje Uslov 6.46: $NEd \leq Nb,Rd,y$ (28.07 \leq 80.28)	$I_y = 130.00$ cm $\lambda_y = 0.748$ $\alpha = 0.490$ $N_{cr,y} = 227.01$ kN $\chi_y = 0.695$ $Nb,Rd,y = 80.275$ kN
---	---

Dužina izvijanja z-z Relativna vitkost z-z Kriva izvijanja za osu z-z: C Redukcioni koeffcijent Računska otpornost na izvijanje Uslov 6.46: $NEd \leq Nb,Rd,z$ (28.07 \leq 80.28)	$I_z = 130.00$ cm $\lambda_z = 0.748$ $\alpha = 0.490$ $\chi_z = 0.695$ $Nb,Rd,z = 80.275$ kN
---	---

6.3.3 Elementi konstantnog poprečnog preseka opterećeni savijanjem i aksijalnim pritiskom
Proračun koeffcijenata interakcije izvršen je alternativnom metodom br.2 (Aneks B)

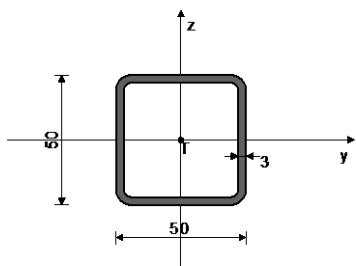
Koeffcijent uniformnog momenta	$C_{my} = 0.510$
Koeffcijent uniformnog momenta	$C_{mz} = 1.000$
Koeffcijent uniformnog momenta	$C_{mLT} = 0.510$
Koeffcijent interakcije	$k_{yy} = 0.608$
Koeffcijent interakcije	$k_{yz} = 0.715$
Koeffcijent interakcije	$k_{zy} = 0.365$
Koeffcijent interakcije	$k_{zz} = 1.192$

Redukcioni koeffcijent $NEd / (\chi_y NRk / \gamma M1)$ $k_{yy} * (MyEd + \Delta MyEd) / \dots$ Uslov 6.61: (0.37 \leq 1)	$\chi_y = 0.695$ 0.350 0.020
--	--

Redukcioni koeffcijent $NEd / (\chi_z NRk / \gamma M1)$ $k_{zy} * (MyEd + \Delta MyEd) / \dots$ Uslov 6.62: (0.36 \leq 1)	$\chi_z = 0.695$ 0.350 0.012
--	--

DIJAGONALA GLAVNOG NOSACA
POPREČNI PRESEK : HOP [] 50x50x3 [S 235] [Set: 2]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESEKA



$Ax = 5.410$ cm ²
$Ay = 2.705$ cm ²
$Az = 2.705$ cm ²
$Ix = 31.973$ cm ⁴
$Iy = 18.510$ cm ⁴
$Iz = 18.510$ cm ⁴
$Wy = 7.404$ cm ³
$Wz = 7.404$ cm ³
$Wy,pl = 9.954$ cm ³
$Wz,pl = 9.954$ cm ³
$\gamma M0 = 1.100$
$\gamma M1 = 1.100$
$\gamma M2 = 1.250$
$Anet/A = 0.900$

($f_y = 23.5$ kN/cm², $f_u = 36.0$ kN/cm²)

FAKTORI ISKORIŠĆENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

8. $\gamma = 0.82$	26. $\gamma = 0.81$	44. $\gamma = 0.80$	62. $\gamma = 0.78$	80. $\gamma = 0.76$	98. $\gamma = 0.74$
44. $\gamma = 0.80$	62. $\gamma = 0.78$	80. $\gamma = 0.76$	98. $\gamma = 0.74$	116. $\gamma = 0.72$	134. $\gamma = 0.70$
62. $\gamma = 0.78$	80. $\gamma = 0.76$	98. $\gamma = 0.74$	116. $\gamma = 0.72$	134. $\gamma = 0.70$	152. $\gamma = 0.68$
80. $\gamma = 0.76$	98. $\gamma = 0.74$	116. $\gamma = 0.72$	134. $\gamma = 0.70$	152. $\gamma = 0.68$	170. $\gamma = 0.66$
98. $\gamma = 0.74$	116. $\gamma = 0.72$	134. $\gamma = 0.70$	152. $\gamma = 0.68$	170. $\gamma = 0.66$	188. $\gamma = 0.64$
116. $\gamma = 0.72$	134. $\gamma = 0.70$	152. $\gamma = 0.68$	170. $\gamma = 0.66$	188. $\gamma = 0.64$	206. $\gamma = 0.62$
134. $\gamma = 0.70$	152. $\gamma = 0.68$	170. $\gamma = 0.66$	188. $\gamma = 0.64$	206. $\gamma = 0.62$	224. $\gamma = 0.60$
152. $\gamma = 0.68$	170. $\gamma = 0.66$	188. $\gamma = 0.64$	206. $\gamma = 0.62$	224. $\gamma = 0.60$	242. $\gamma = 0.58$
170. $\gamma = 0.66$	188. $\gamma = 0.64$	206. $\gamma = 0.62$	224. $\gamma = 0.60$	242. $\gamma = 0.58$	260. $\gamma = 0.56$
188. $\gamma = 0.64$	206. $\gamma = 0.62$	224. $\gamma = 0.60$	242. $\gamma = 0.58$	260. $\gamma = 0.56$	278. $\gamma = 0.54$
206. $\gamma = 0.62$	224. $\gamma = 0.60$	242. $\gamma = 0.58$	260. $\gamma = 0.56$	278. $\gamma = 0.54$	296. $\gamma = 0.52$
224. $\gamma = 0.60$	242. $\gamma = 0.58$	260. $\gamma = 0.56$	278. $\gamma = 0.54$	296. $\gamma = 0.52$	314. $\gamma = 0.50$
242. $\gamma = 0.58$	260. $\gamma = 0.56$	278. $\gamma = 0.54$	296. $\gamma = 0.52$	314. $\gamma = 0.50$	332. $\gamma = 0.48$
260. $\gamma = 0.56$	278. $\gamma = 0.54$	296. $\gamma = 0.52$	314. $\gamma = 0.50$	332. $\gamma = 0.48$	350. $\gamma = 0.46$
278. $\gamma = 0.54$	296. $\gamma = 0.52$	314. $\gamma = 0.50$	332. $\gamma = 0.48$	350. $\gamma = 0.46$	368. $\gamma = 0.44$
296. $\gamma = 0.52$	314. $\gamma = 0.50$	332. $\gamma = 0.48$	350. $\gamma = 0.46$	368. $\gamma = 0.44$	386. $\gamma = 0.42$
314. $\gamma = 0.50$	332. $\gamma = 0.48$	350. $\gamma = 0.46$	368. $\gamma = 0.44$	386. $\gamma = 0.42$	404. $\gamma = 0.40$
332. $\gamma = 0.48$	350. $\gamma = 0.46$	368. $\gamma = 0.44$	386. $\gamma = 0.42$	404. $\gamma = 0.40$	422. $\gamma = 0.38$
350. $\gamma = 0.46$	368. $\gamma = 0.44$	386. $\gamma = 0.42$	404. $\gamma = 0.40$	422. $\gamma = 0.38$	440. $\gamma = 0.36$
368. $\gamma = 0.44$	386. $\gamma = 0.42$	404. $\gamma = 0.40$	422. $\gamma = 0.38$	440. $\gamma = 0.36$	458. $\gamma = 0.34$
386. $\gamma = 0.42$	404. $\gamma = 0.40$	422. $\gamma = 0.38$	440. $\gamma = 0.36$	458. $\gamma = 0.34$	476. $\gamma = 0.32$
404. $\gamma = 0.40$	422. $\gamma = 0.38$	440. $\gamma = 0.36$	458. $\gamma = 0.34$	476. $\gamma = 0.32$	494. $\gamma = 0.30$

ŠTAP IZLOŽEN PRITISKU I SAVIJANJU
(slučaj opterećenja 8, kraj štapa)

Računska normalna sila	NEd = -56.326 kN
Transverzalna sila u y pravcu	VEd,y = 0.053 kN
Transverzalna sila u z pravcu	VEd,z = -0.234 kN
Momenat savijanja oko y ose	MEd,y = 0.210 kNm
Momenat savijanja oko z ose	MEd,z = -0.056 kNm
Momenat torzije	Mt = -0.031 kNm
Sistemska dužina štapa	L = 142.46 cm

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESEKA
Klasa preseka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESEKA

6.2.4 Pritisak

Računska otpornost na pritisak	Nc,Rd = 115.58 kN
Uslov 6.9: NEd <= Nc,Rd (56.33 <= 115.58)	

6.2.5 Savijanje y-y

Plastični otporni moment	Wy,pl = 9.954 cm ³
Računska otpornost na savijanje	Mc,Rd = 2.127 kNm
Uslov 6.12: MEd,y <= Mc,Rd,y (0.21 <= 2.13)	

6.2.5 Savijanje z-z

Plastični otporni moment	Wz,pl = 9.954 cm ³
Računska otpornost na savijanje	Mc,Rd = 2.127 kNm
Uslov 6.12: MEd,z <= Mc,Rd,z (0.06 <= 2.13)	

6.2.6 Smicanje

Proračunska nosivost na smicanje	Vpl,Rd,z = 33.364 kN
Proračunska nosivost na smicanje	Vc,Rd,z = 33.364 kN
Uslov 6.17: VEd,z <= Vc,Rd,z (0.23 <= 33.36)	

Proračunska nosivost na smicanje

Proračunska nosivost na smicanje	Vpl,Rd,y = 33.364 kN
Proračunska nosivost na smicanje	Vc,Rd,y = 33.364 kN
Uslov 6.17: VEd,y <= Vc,Rd,y (0.05 <= 33.36)	

6.2.10 Savijanje smicanje i aksijalna sila

Nije potrebna redukcija momenata otpornosti
Uslov: VEd,z <= 50%Vpl,Rd,z ; VEd,y <= 50%Vpl,Rd,y

6.2.9 Savijanje i aksijalna sila

Odnos NEd / Npl,Rd	0.487
Reduk.moment plast.otp.na savijanje	MN,y,Rd = 1.403 kNm
Koeficijent	α = 2.269
Odnos (My,Ed / MN,y,Rd) ^α	0.013
Uslov 6.41: (0.01 <= 1)	

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje

Dužina izvijanja y-y	ly = 142.46 cm
Relativna vitkost y-y	λ _y = 0.820
Kriva izvijanja za osu y-y: C	α = 0.490
Elastična kritična sila	Ncr,y = 189.03 kN
Redukcioni koeficijent	χ _y = 0.650

Računska otpornost na izvijanje	Nb,Rd,y = 75.072 kN
Uslov 6.46: NEd <= Nb,Rd,y (56.33 <= 75.07)	

Dužina izvijanja z-z	lz = 142.46 cm
Relativna vitkost z-z	λ _z = 0.820
Kriva izvijanja za osu z-z: C	α = 0.490
Redukcioni koeficijent	χ _z = 0.650
Računska otpornost na izvijanje	Nb,Rd,z = 75.072 kN
Uslov 6.46: NEd <= Nb,Rd,z (56.33 <= 75.07)	

6.3.3 Elementi konstantnog poprečnog preseka opterećeni savijanjem i aksijalnim pritiskom

Proračun koeficijenata interakcije izvršen je alternativnom metodom br.2 (Aneks B)

Koeficijent uniformnog momenta	Cmy = 0.400
Koeficijent uniformnog momenta	Cmz = 0.480
Koeficijent uniformnog momenta	CmLT = 0.400
Koeficijent interakcije	ky = 0.586
Koeficijent interakcije	kz = 0.422
Koeficijent interakcije	kzy = 0.352
Koeficijent interakcije	kzz = 0.703

Redukcioni koeficijent

NEd / (χy NRk / γM1)	xy = 0.650
ky * (MyEd + ΔMyEd) / ...	0.750
kz * (MzEd + ΔMzEd) / ...	0.058
Uslov 6.61: (0.82 <= 1)	0.011

Redukcioni koeficijent

NEd / (χz NRk / γM1)	yz = 0.650
kzy * (MyEd + ΔMyEd) / ...	0.750
kzz * (MzEd + ΔMzEd) / ...	0.035
Uslov 6.62: (0.80 <= 1)	0.019

PROVERA OTPORNOSTI NA SMICANJE

(slučaj opterećenja 8, početak štapa)

Računska normalna sila	NEd = -56.341 kN
Transverzalna sila u y pravcu	VEd,y = 0.053 kN
Transverzalna sila u z pravcu	VEd,z = -0.315 kN
Momenat savijanja oko y ose	MEd,y = -0.181 kNm
Momenat savijanja oko z ose	MEd,z = 0.017 kNm
Momenat torzije	Mt = -0.031 kNm
Sistemska dužina štapa	L = 142.46 cm

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESEKA

6.2.6 Smicanje

Proračunska nosivost na smicanje	Vpl,Rd,z = 33.364 kN
Proračunska nosivost na smicanje	Vc,Rd,z = 33.364 kN
Uslov 6.17: VEd,z <= Vc,Rd,z (0.31 <= 33.36)	

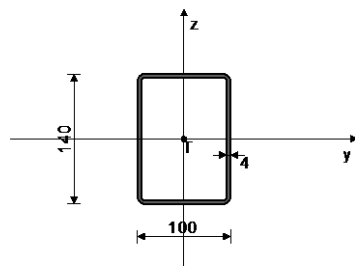
Proračunska nosivost na smicanje

Proračunska nosivost na smicanje	Vpl,Rd,y = 33.364 kN
Proračunska nosivost na smicanje	Vc,Rd,y = 33.364 kN
Uslov 6.17: VEd,y <= Vc,Rd,y (0.05 <= 33.36)	

ROZMJACA

POPREČNI PRESEK : HOP [] 140x100x4 [S 235] [Set: 3]
EUROCODE 3 (EN 1993-1-1:2005)

GEOMETRIJSKE KARAKTERISTIKE PRESEKA



Ax =	18.150 cm ²
Ay =	7.563 cm ²
Az =	10.587 cm ²
Ix =	598.29 cm ⁴
Iy =	503.60 cm ⁴
Iz =	300.12 cm ⁴
Wy =	71.943 cm ³
Wz =	60.024 cm ³
Wy,pl =	89.248 cm ³
Wz,pl =	70.688 cm ³
γM0 =	1.100
γM1 =	1.100
γM2 =	1.250
Anet/A =	0.900

(fy = 23.5 kN/cm², fu = 36.0 kN/cm²)

FAKTORI ISKORIŠĆENJA PO KOMBINACIJAMA OPTEREĆENJA

8. γ=0.70	20. γ=0.69	26. γ=0.69
44. γ=0.68	59. γ=0.62	64. γ=0.61
69. γ=0.61	74. γ=0.60	10. γ=0.51
28. γ=0.51	22. γ=0.51	46. γ=0.50
11. γ=0.49	23. γ=0.48	29. γ=0.48
14. γ=0.48	47. γ=0.48	38. γ=0.47
32. γ=0.47	50. γ=0.46	60. γ=0.41
70. γ=0.40	65. γ=0.40	75. γ=0.39
17. γ=0.37	72. γ=0.37	9. γ=0.37
41. γ=0.36	35. γ=0.36	67. γ=0.36
62. γ=0.36	27. γ=0.36	21. γ=0.36
53. γ=0.36	57. γ=0.35	45. γ=0.35
13. γ=0.30	25. γ=0.30	31. γ=0.30
49. γ=0.29	56. γ=0.20	54. γ=0.20
61. γ=0.19	66. γ=0.19	42. γ=0.19
36. γ=0.19	71. γ=0.18	18. γ=0.18
16. γ=0.17	12. γ=0.16	34. γ=0.16
40. γ=0.16	30. γ=0.15	24. γ=0.15
52. γ=0.15	48. γ=0.14	73. γ=0.13
51. γ=0.12	68. γ=0.12	39. γ=0.12
63. γ=0.12	33. γ=0.12	15. γ=0.12
58. γ=0.11	76. γ=0.06	19. γ=0.06
77. γ=0.05	78. γ=0.05	37. γ=0.05
43. γ=0.05	79. γ=0.05	55. γ=0.04

(slučaj opterećenja 8, kraj štapa)

Računska normalna sila	NEd = -1.871 kN
Transverzalna sila u y pravcu	VEd,y = -2.743 kN
Transverzalna sila u z pravcu	VEd,z = 13.182 kN
Momenat savijanja oko y ose	MEd,y = -12.967 kNm
Momenat savijanja oko z ose	MEd,z = 2.700 kNm
Sistemska dužina štapa	L = 600.00 cm

5.5 KLASIFIKACIJA POPREČNIH PRESEKA

Klasa preseka 1

6.2 NOSIVOST POPREČNIH PRESEKA

6.2.4 Pritisak

Računska otpornost na pritisak	Nc,Rd = 387.75 kN
Uslov 6.9: NEd <= Nc,Rd (1.87 <= 387.75)	

6.2.5 Savijanje y-y

Plastični otporni moment	Wy,pl = 89.248 cm ³
Računska otpornost na savijanje	Mc,Rd = 19.067 kNm
Uslov 6.12: MEd,y <= Mc,Rd,y (12.97 <= 19.07)	

6.2.5 Savijanje z-z

Plastični otporni moment	Wz,pl = 70.688 cm ³
Računska otpornost na savijanje	Mc,Rd = 15.102 kNm
Uslov 6.12: MEd,z <= Mc,Rd,z (2.70 <= 15.10)	

6.2.6 Smicanje

Proračunska nosivost na smicanje	Vpl,Rd,z = 130.59 kN
Proračunska nosivost na smicanje	Vc,Rd,z = 130.59 kN
Uslov 6.17: VEd,z <= Vc,Rd,z (13.18 <= 130.59)	

Proračunska nosivost na smicanje

Proračunska nosivost na smicanje	Vpl,Rd,y = 93.278 kN
Proračunska nosivost na smicanje	Vc,Rd,y = 93.278 kN
Uslov 6.17: VEd,y <= Vc,Rd,y (2.74 <= 93.28)	

6.2.10 Savijanje smicanje i aksijalna sila

Nije potrebna redukcija momenata otpornosti
Uslov: VEd,z <= 50%Vpl,Rd,z ; VEd,y <= 50%Vpl,Rd,y

6.2.9 Savijanje i aksijalna sila

Odnos NEd / Npl,Rd	0.005
Reduk.moment plast.otp.na savijanje	MN,y,Rd = 19.067 kNm
Koeficijent	α = 1.660
Odnos (My,Ed / MN,y,Rd) ^α	0.527
Reduk.moment plast.otp.na savijanje	MN,z,Rd = 15.102 kNm
Koeficijent	β = 1.660
Odnos (Mz,Ed / MN,z,Rd) ^β	0.057
Uslov 6.41: (0.58 <= 1)	

6.3 NOSIVOST ELEMENATA NA IZVIJANJE

ŠTAP IZLOŽEN PRITISKU I SAVIJANJU

6.3.1.1 Nosivost na izvijanje
 Dužina izvijanja y-y $I_y = 600.00$ cm
 Relativna vitkost y-y $\lambda_y = 1.213$
 Kriva izvijanja za osu y-y: C $\alpha = 0.490$
 Elastična kritična sila $N_{cr,y} = 289.94$ kN
 Redukcioni koeficijent $\chi_y = 0.428$
 Računska otpornost na izvijanje $N_{b,Rd,y} = 165.83$ kN

Uslov 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,y}$ (1.87 <= 165.83)

Dužina izvijanja z-z $I_z = 600.00$ cm
 Relativna vitkost z-z $\lambda_z = 1.571$
 Kriva izvijanja za osu z-z: C $\alpha = 0.490$
 Redukcioni koeficijent $\chi_z = 0.293$
 Računska otpornost na izvijanje $N_{b,Rd,z} = 113.44$ kN

Uslov 6.46: $N_{Ed} \leq N_{b,Rd,z}$ (1.87 <= 113.44)

6.3.2.1 Nosivost na bočno-torziono izvijanje
 Koeficijent $C1 = 1.285$
 Koeficijent $C2 = 1.562$
 Koeficijent $C3 = 0.753$
 Koef.efekt.dužine bočnog izvijanja $k = 1.000$
 Koef.efekt.dužine torzionog uvrtnja $k_w = 1.000$
 Koordinata $z_g = 0.000$ cm
 Koordinata $z_j = 0.000$ cm
 Razmak bočno pridržanih tačaka $L = 600.00$ cm
 Sektorski momenat inercije $I_w = 0.000$ cm⁶
 Krit.mom.za bočno torz.izvijanje $M_{cr} = 371.31$ kNm
 Odgovarajući otporni momenat $W_y = 89.248$ cm³
 Koeficijent imperf. $\alpha_{LT} = 0.760$
 Bezdimezionna vitkost $\lambda_{LT} = 0.238$

Koeficijent redukcije (6.3.2.2.) $\chi_{LT} = 0.971$
 Računska otpornost na izvijanje $M_{b,Rd} = 18.506$ kNm
Uslov 6.54: $M_{Ed,y} \leq M_{b,Rd}$ (12.97 <= 18.51)

6.3.3 Elementi konstantnog poprečnog preseka opterećeni savijanjem i aksijalnim pritiskom
 Proračun koeficijenata interakcije izvršen je alternativnom metodom br.2 (Aneks B)

Koeficijent uniformnog momenta $C_{my} = 0.557$
 Koeficijent uniformnog momenta $C_{mz} = 0.555$
 Koeficijent uniformnog momenta $C_{mLT} = 0.557$
 Koeficijent interakcije $k_{yy} = 0.562$
 Koeficijent interakcije $k_{yz} = 0.337$
 Koeficijent interakcije $k_{zy} = 0.337$
 Koeficijent interakcije $k_{zz} = 0.562$

Redukcioni koeficijent $\chi_y = 0.428$
 $N_{Ed} / (\chi_y N_{Rk} / \gamma_{M1}) = 0.011$
 $k_{yy} * (M_{yEd} + \Delta M_{yEd}) / \dots = 0.394$
 $k_{yz} * (M_{zEd} + \Delta M_{zEd}) / \dots = 0.060$

Uslov 6.61: (0.47 <= 1)

Redukcioni koeficijent $\chi_z = 0.293$
 $N_{Ed} / (\chi_z N_{Rk} / \gamma_{M1}) = 0.016$
 $k_{zy} * (M_{yEd} + \Delta M_{yEd}) / \dots = 0.236$
 $k_{zz} * (M_{zEd} + \Delta M_{zEd}) / \dots = 0.100$

Uslov 6.62: (0.35 <= 1)

STATIČKI PRORAČUN

ANALIZA OPTEREĆENJA – AB KONSTRUKCIJA

1. Sopstvena težina i dodatno stalno opterećenje

1.1 Sopstvena težina – uzima se automatski u sklopu softvera za proračun konstrukcije (Radimpex– Tower 8), te se ne razmatra detaljno prilikom analize opterećenja. Sopstvena težina čelične krovne konstrukcije uzeta je u obzir preko reakcije oslonaca, koje su nanete kao koncentrične sile na krovnu ploču na mestima oslanjanja.

1.2 Dodatno stalno opterećenje (težina slojeva poda MK, stepeništa i podesta, krovne ploče, težina pregradnih zidova)

- Težina poda na međuspratnoj tavanici (MK, MK-1, MK-2, MK-3): $1,5 \text{ kN/m}^2$
- Težina pregradnih zidova ($d < 25 \text{ cm}$): $0,5 \text{ kN/m}^2$
- Težina slojeva poda krovne ploče: $0,6 \text{ kN/m}^2$
- Težina zemlje na temeljnoj ploči: $42,0 \text{ kN/m}^2$
- Težina obloge podesta: $1,3 \text{ kN/m}^2$
- Težina obloge stepeništa i stepenica: $3,50 \text{ kN/m}^2$
- Težina fasadnog zida (Ytong $37,5 \text{ cm}$), $h = 3,45 \text{ m}$: $17,7 \text{ kN/m}$
- Težina unutrašnjih zidova (Ytong 25 cm), $h = 3,45 \text{ m}$: $11,5 \text{ kN/m}$
- Težina zida krovne atike $d = 10 \text{ cm} + \text{obloga}$, $h = 1,7 \text{ m}$: $4,35 \text{ kN/m}$
- Težina AB zidova (ograda) $d = 10 \text{ cm}$, $h = 1,32 \text{ m}$: $3,61 \text{ kN/m}$
- Težina kvadera visine $h = 4,5 \text{ m}$: $33,75 \text{ kN}$
- Dodatno stalno opterećenje čelične krovne konstrukcije uzeto je u obzir preko reakcije oslonaca, koje su nanete kao koncentrične sile na krovnu ploču na mestima oslanjanja.

2. **Korisno dejstvo** - analiziraće se kao normativno nominalno površinsko gravitaciono dejstvo, saglasno nameni prostora.

Saglasno nameni objekta, objekat kategorije B, administrativna zgrada, kancelarije:

- Kancelarije: $3,0 \text{ kN/m}^2$
- Stepenište i hodnici: $3,0 \text{ kN/m}^2$
- Korisno opterećenje ravnog krova (kategorija H):
 - krovna ploča: $0,5 \text{ kN/m}^2$
 - neprohodne terase: $0,4 \text{ kN/m}^2$
 - ploča pomoćnog stepeništa: $1,0 \text{ kN/m}^2$
- Ploča lifta: $20,0 \text{ kN}$ i $15,0 \text{ kN}$
- Lift jama: $15,0 \text{ kN/m}^2$

3. Dejstvo snega - analiziraće se kao normativno površinsko gravitaciono dejstvo na krovnim tavaničnim površinama na kojima je moguće zadržavanje snega.

- Usvojeno dejstvo snega : 1,0 kN/m²
- Dejstvo snega na čeličnu krovnu konstrukciju uzeto je u obzir preko reakcije oslonaca, koje su nanete kao koncentrične sile na krovnu ploču na mestima oslanjanja.

4. Pritisci tla – aktivni

Vrednosti aktivnog pritiska tla proračunate su u softveru za proračun konstrukcija (Radimpex – Tower 8), a dobijene su na osnovu sledećih podataka:

- Visina tla: h= 2.3m
- Zapreminska težina tla: $\gamma= 19\text{kN/m}^3$
- Ugao unutrašnjeg trenja tla: $\varphi= 27^0$

5. Podaci za analizu seizmičkog dejstva

- Referentno maksimalno ubrzanje tla (agR): 0.1 g
- Klasa značaja zgrade: klasa II
- Faktor značaja (γI): 1.00
- Projektno maksimalno ubrzanje tla (ag): 0.1 g
- Kategorija tla: B
- Tip elastičnog spektra: Tip 1
- Slučajni torzioni efekti; ekscentricitet u odnosu na širinu: 5.00%
- Projektna klasa duktilnosti: DCM

Osnovni podaci o modelu	2
Ulazni podaci	
Ulazni podaci - Konstrukcija	3
Ulazni podaci - Opterećenje	22
Rezultati	
Modalna analiza	49
Seizmički proračun	50

Datoteka: AB konstrukcija - Orlovaca.twp
Datum proračuna: 11.1.2024

Način proračuna: 3D model

- Teorija I-og reda Modalna analiza Stabilnost
 Teorija II-og reda Seizmički proračun Faze građenja
 Nelinearan proračun

Veličina modela

Broj čvorova: 107979
Broj pločastih elemenata: 105729
Broj grečnih elemenata: 7024
Broj graničnih elemenata: 208092
Broj osnovnih slučajeva opterećenja: 8
Broj kombinacija opterećenja: 57

Jedinice mera

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

Šema nivoa

Naziv	z [m]	h [m]
Ploča lifta	15.05	0.20
Ploča II sprata	14.85	3.65
Ploča I sprata	11.20	0.93
10.27	10.27	1.37
8.9	8.90	1.35

Ploča prizemlja	7.55	1.05
6.5	6.50	1.25
5.25	5.25	0.05
	5.20	1.30
Ploča sutereva	3.90	1.17

2.73	2.73	0.43
	2.30	0.75
1.55	1.55	1.55
Temeljna ploča	0.00	1.40
Lift Jama	-1.40	

Tabela materijala

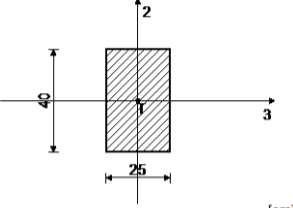
No	Naziv materijala	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	α [1/C]	Em[kN/m ²]	μ m
1	C 30/37	3.300e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.300e+7	0.20

Setovi ploča

No	d[m]	e[m]	Materijal	Tip proračuna	Ortotropija	E2[kN/m ²]	G[kN/m ²]	α
<1>	0.500	0.250	1	Tanka ploča	Izotropna			
<2>	0.200	0.100	1	Tanka ploča	Izotropna			
<3>	0.250	0.125	1	Tanka ploča	Izotropna			
<4>	0.400	0.200	1	Tanka ploča	Izotropna			
<5>	0.220	0.110	1	Tanka ploča	Izotropna			
<6>	0.150	0.075	1	Tanka ploča	Izotropna			

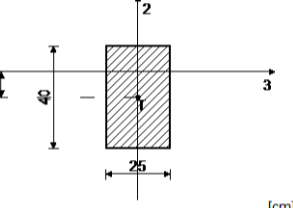
Setovi greda

Set: 1 Presek: b/d=25/40, Fiktivna ekscentričnost



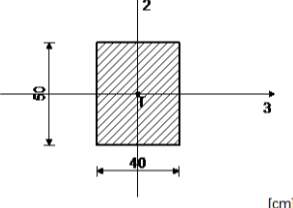
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C 30/37	1.000e-1	8.333e-2	8.333e-2	1.273e-3	5.208e-4	1.333e-3

Set: 2 Presek: b/d=25/40, Fiktivna ekscentričnost



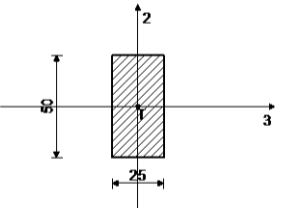
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C 30/37	1.000e-1	8.333e-2	8.333e-2	1.273e-3	5.208e-4	1.333e-3

Set: 3 Presek: b/d=40/50, Fiktivna ekscentričnost



Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C 30/37	2.000e-1	1.667e-1	1.667e-1	5.474e-3	2.667e-3	4.167e-3

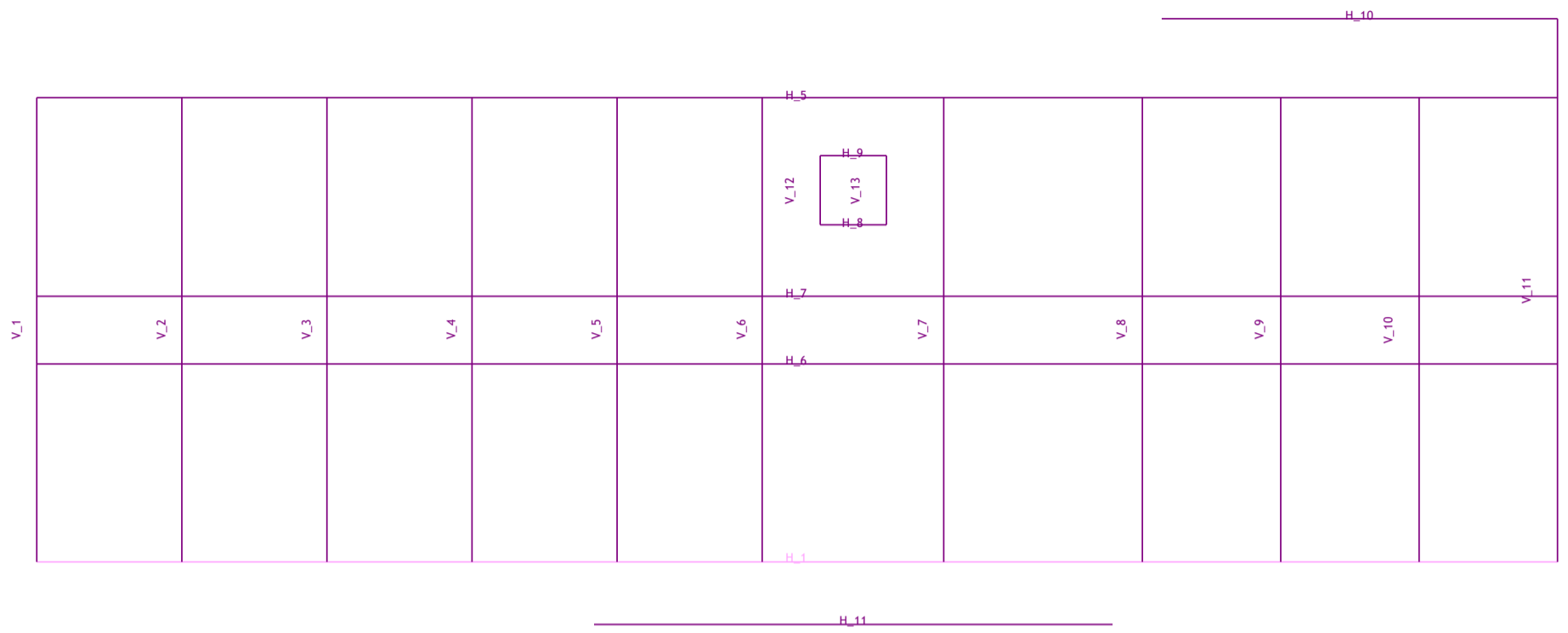
Set: 4 Presek: b/d=25/50, Fiktivna ekscentričnost



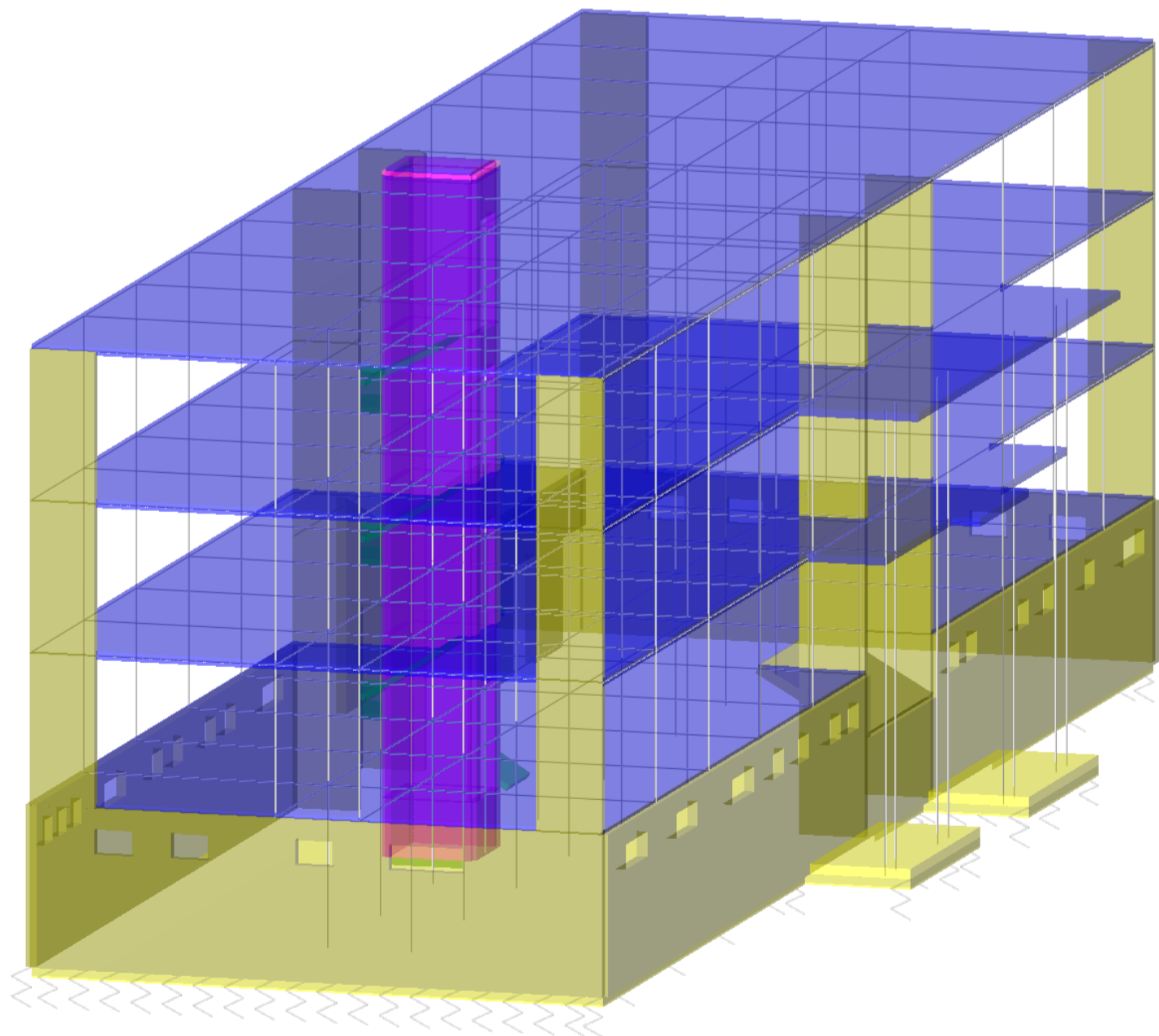
Mat.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - C 30/37	1.250e-1	1.042e-1	1.042e-1	1.788e-3	6.510e-4	2.604e-3

Setovi površinskih oslonaca

Set	K,R1	K,R2	K,R3
1	5.000e+3	5.000e+3	1.000e+4



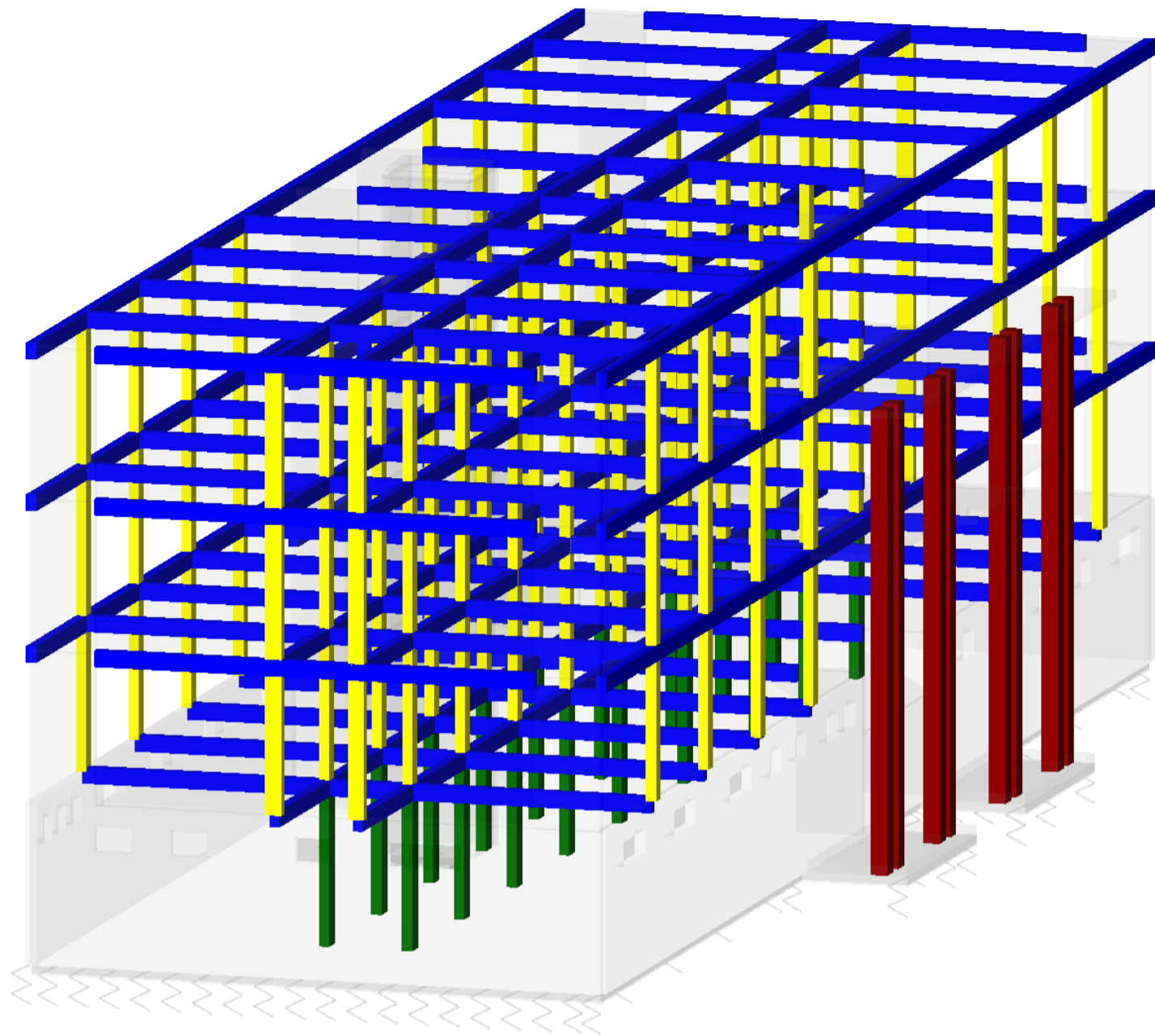
Dispozicija ramova



Ploča / Zid	
1. d = 0.50 m	■
2. d = 0.20 m	■
3. d = 0.25 m	■
4. d = 0.40 m	■
5. d = 0.22 m	■
6. d = 0.15 m	■

Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (1-6)

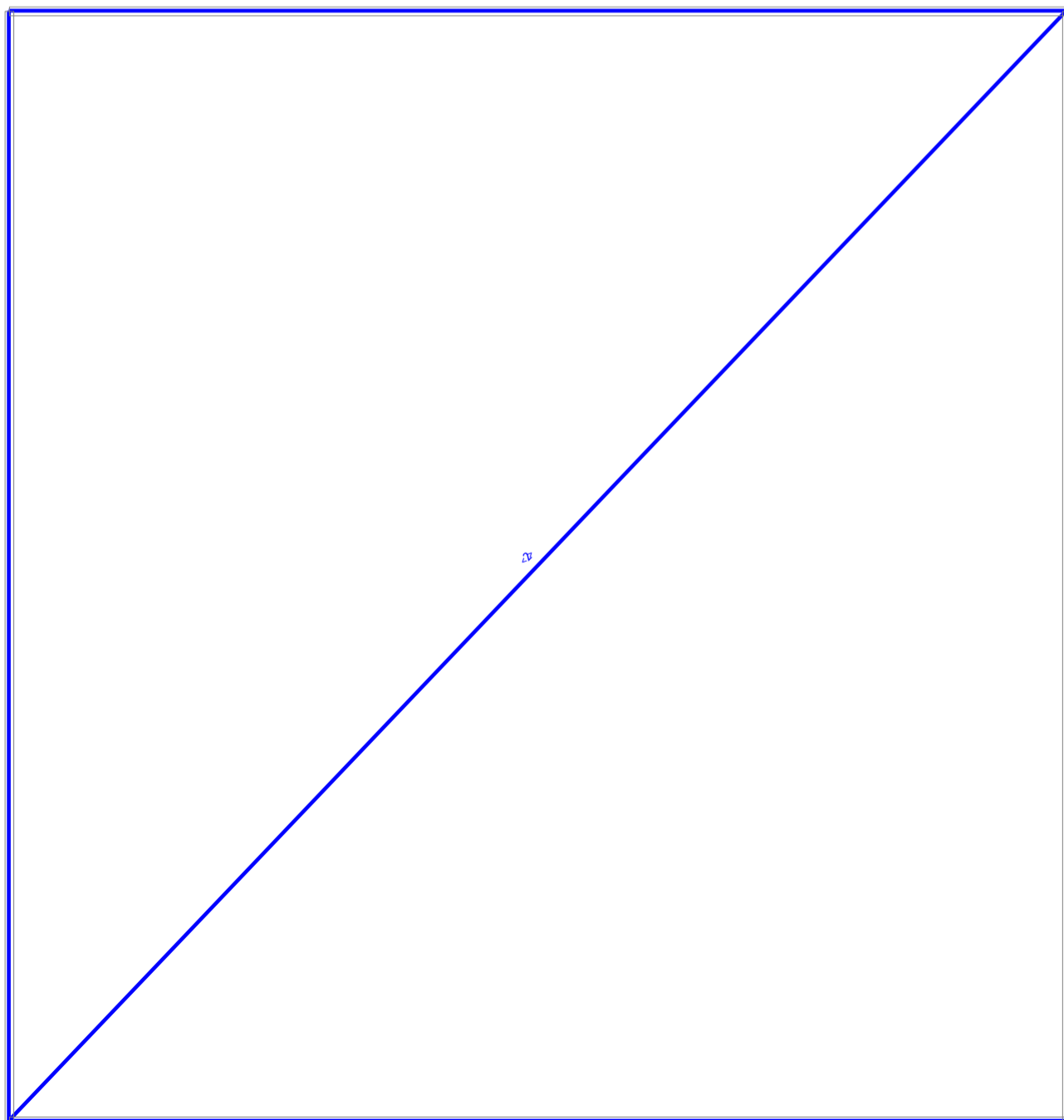
Greda	
1. b/d=25/40	■
2. b/d=25/40	■
3. b/d=40/50	■
4. b/d=25/50	■



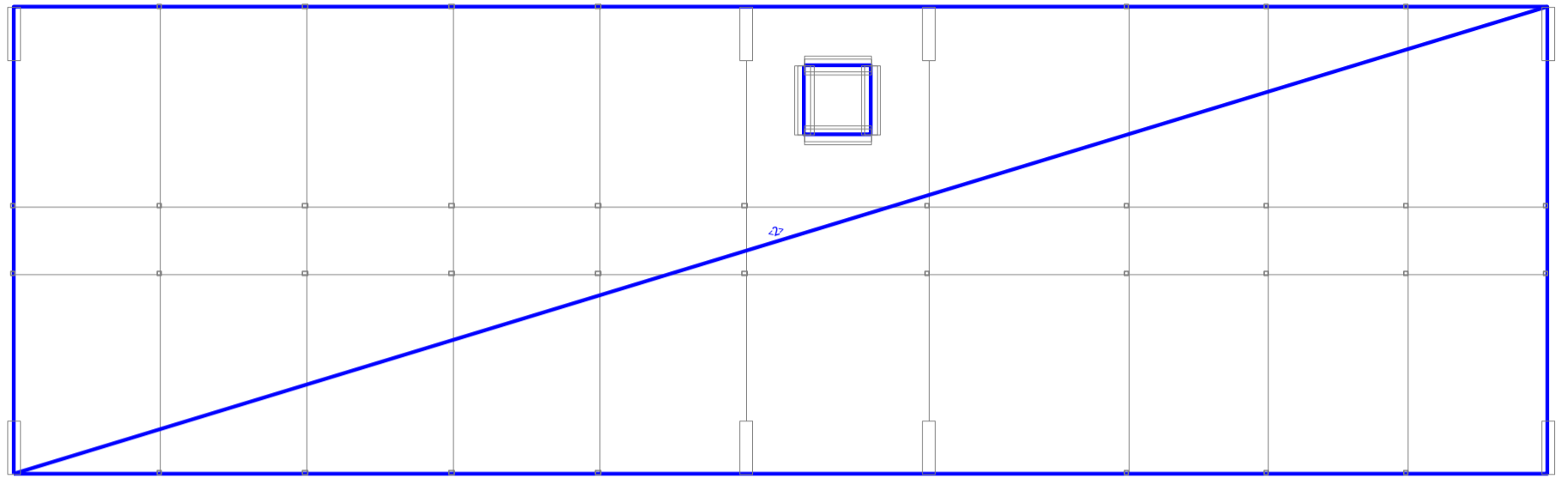
Setovi numeričkih podataka
Greda (1-4)

Nivo: Ploča lifta [15.05 m]

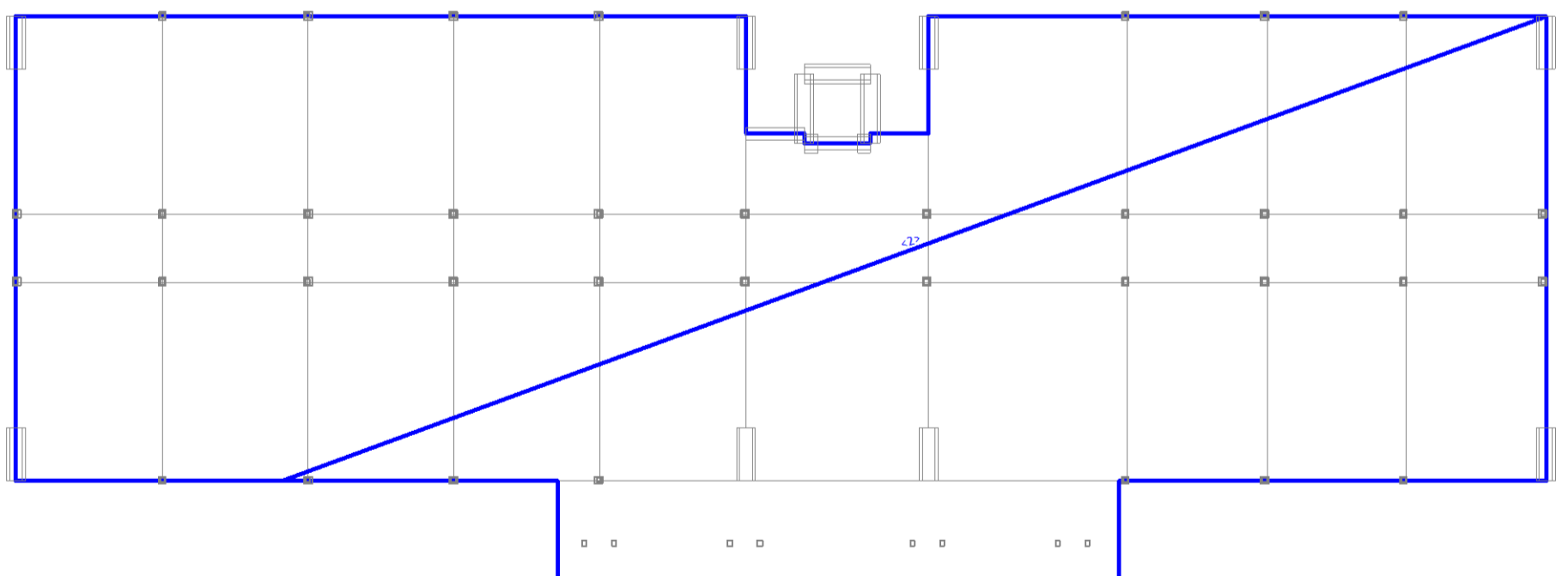
Ploča / Zid	
2. d = 0.20 m	■



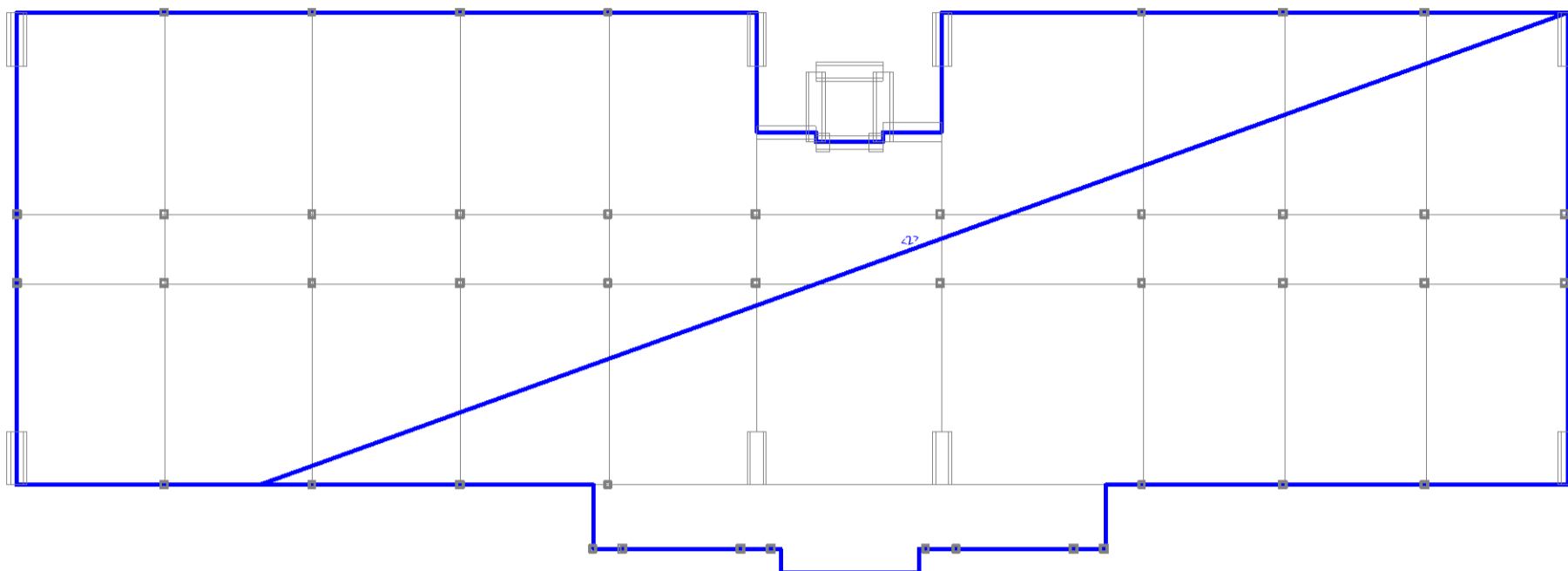
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (2)



Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (2)



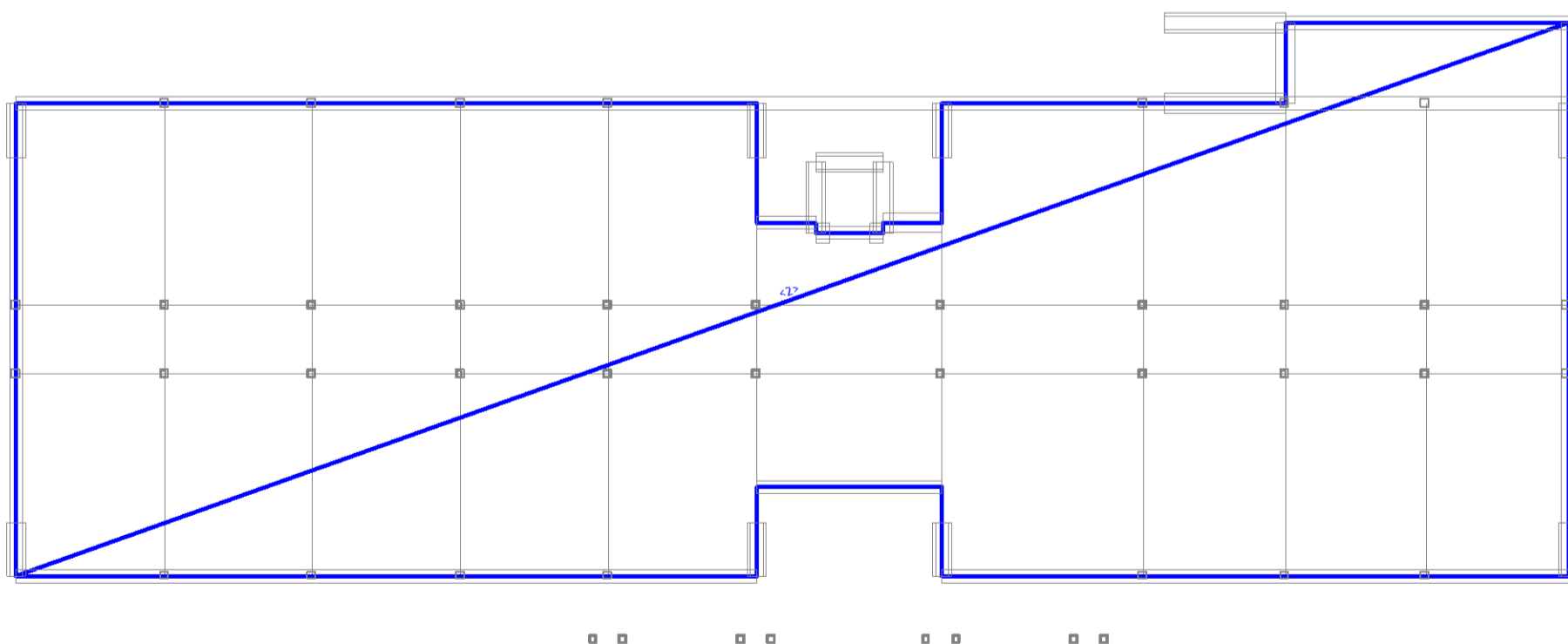
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (2)



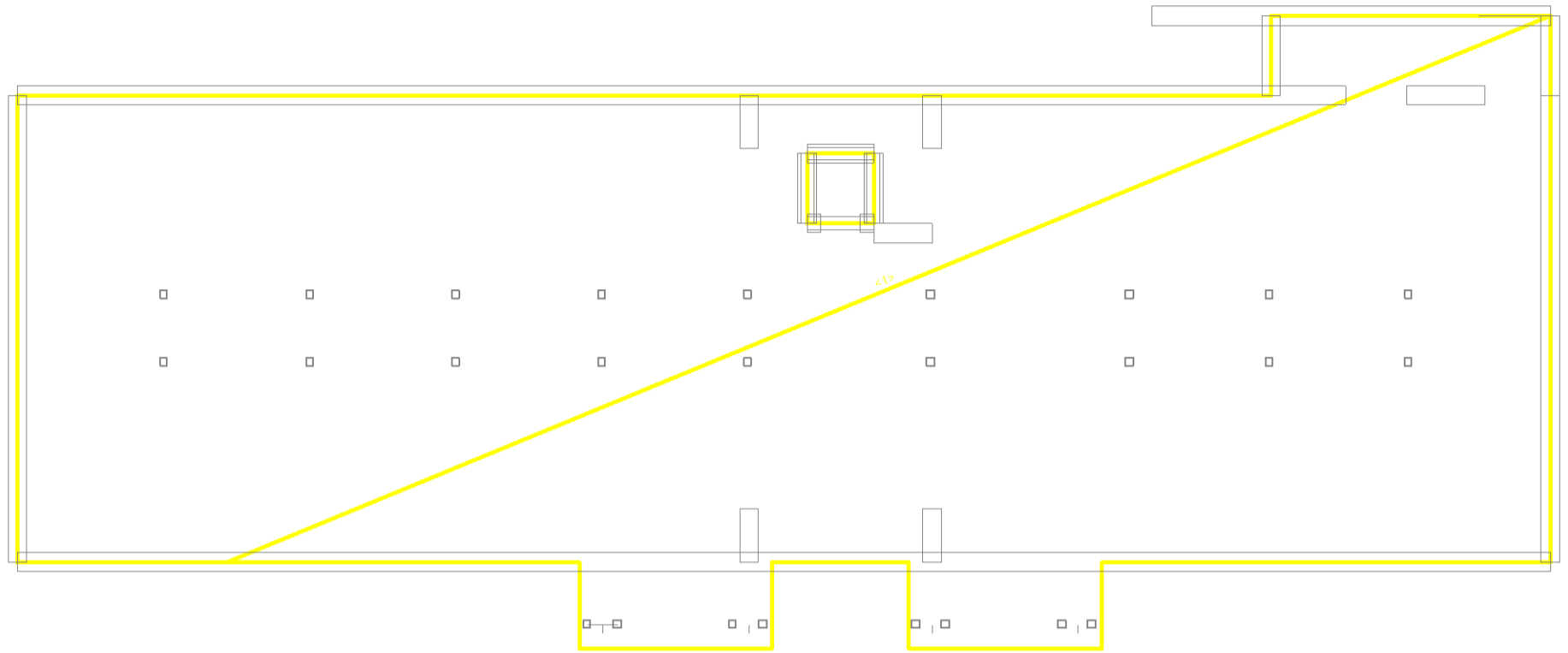
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (2)

Nivo: Ploča sutereva [3.90 m]

Ploča / Zid
2. d = 0.20 m

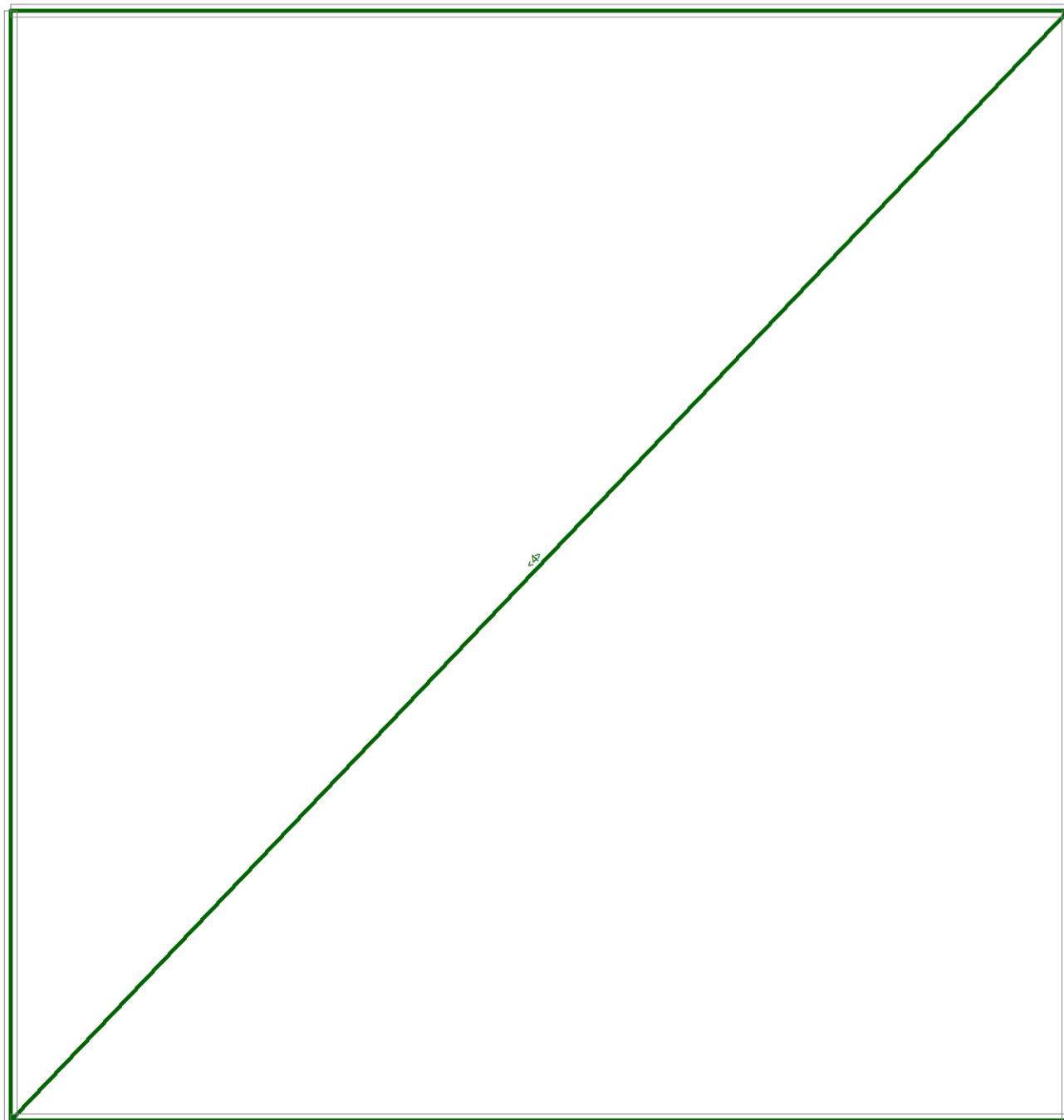


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (2)

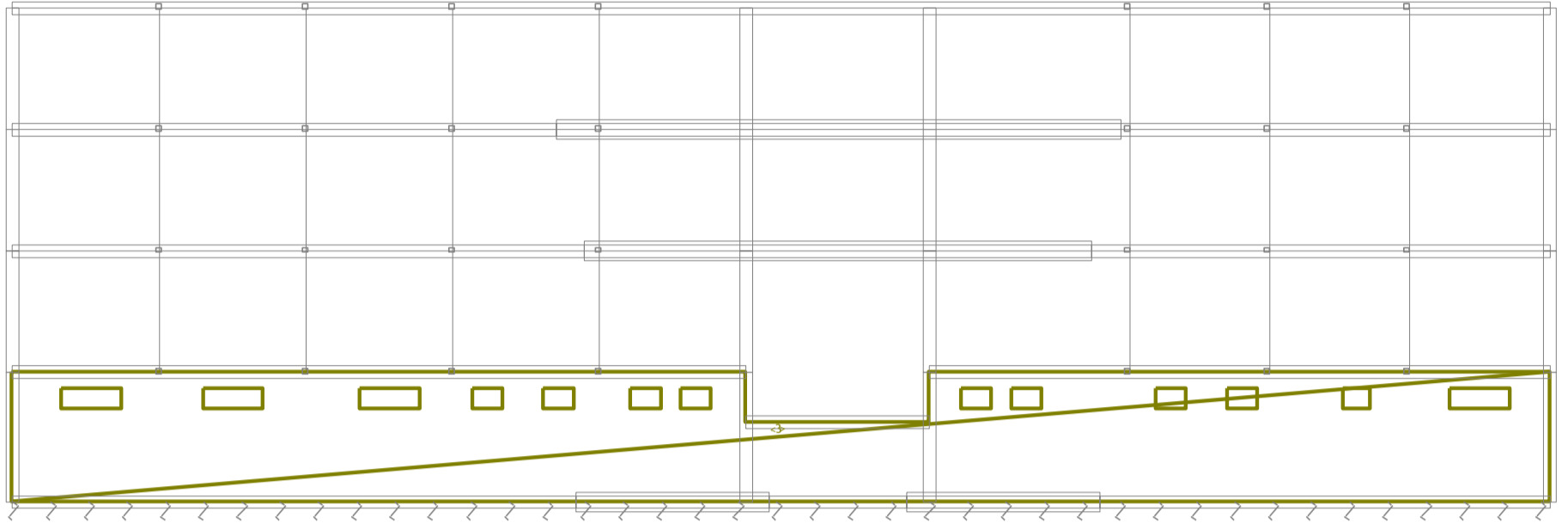


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (1)

Nivo: Lift Jama [-1.40 m]



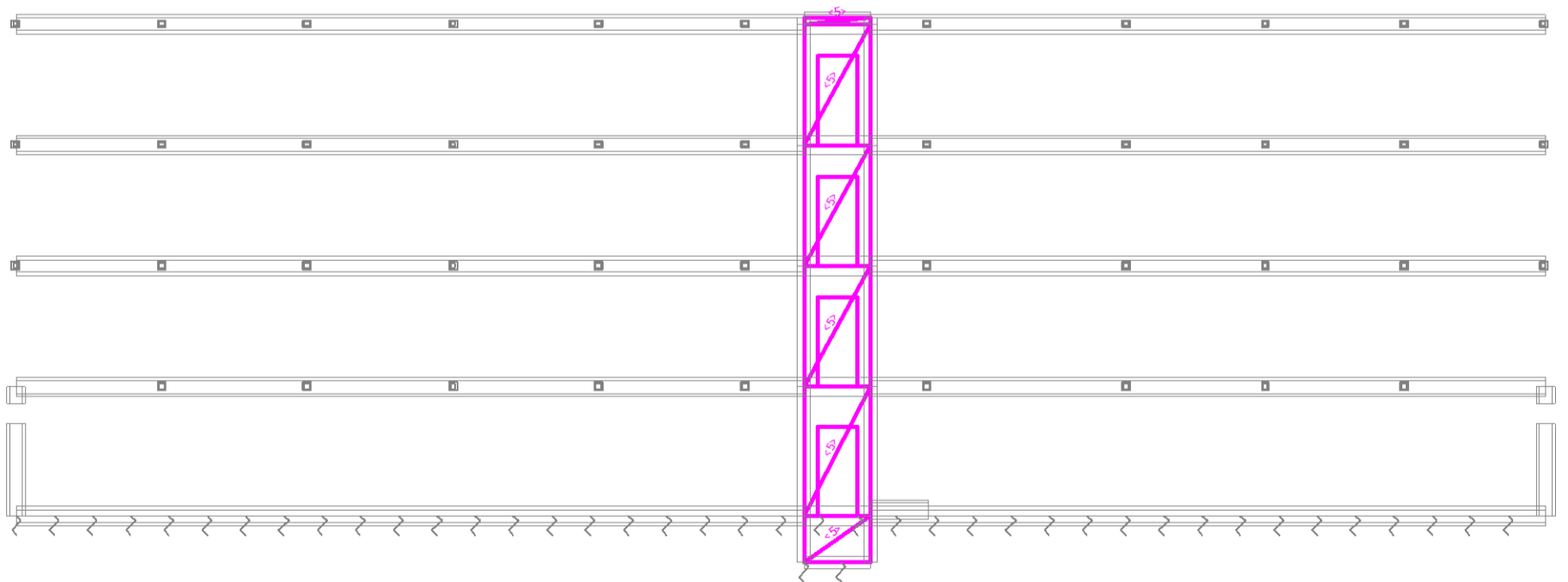
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (4)



Setovi numeričkih podataka

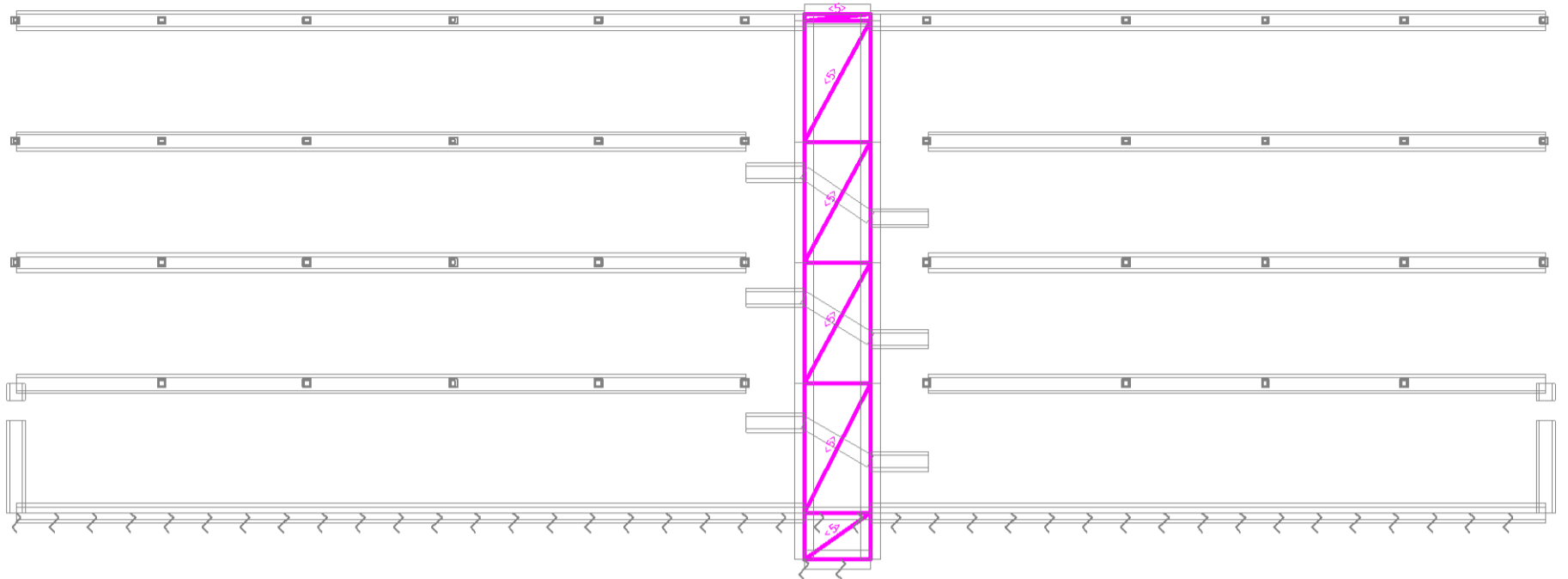
Ploča / Zid (3)

Ram: H_8

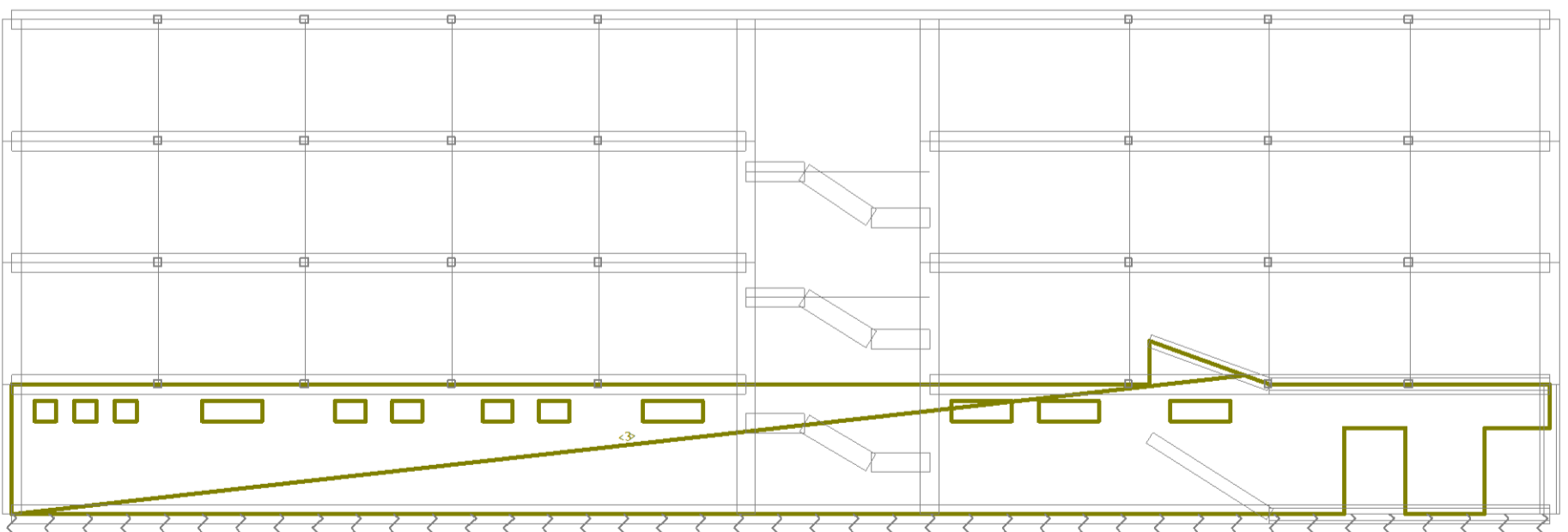


Setovi numeričkih podataka

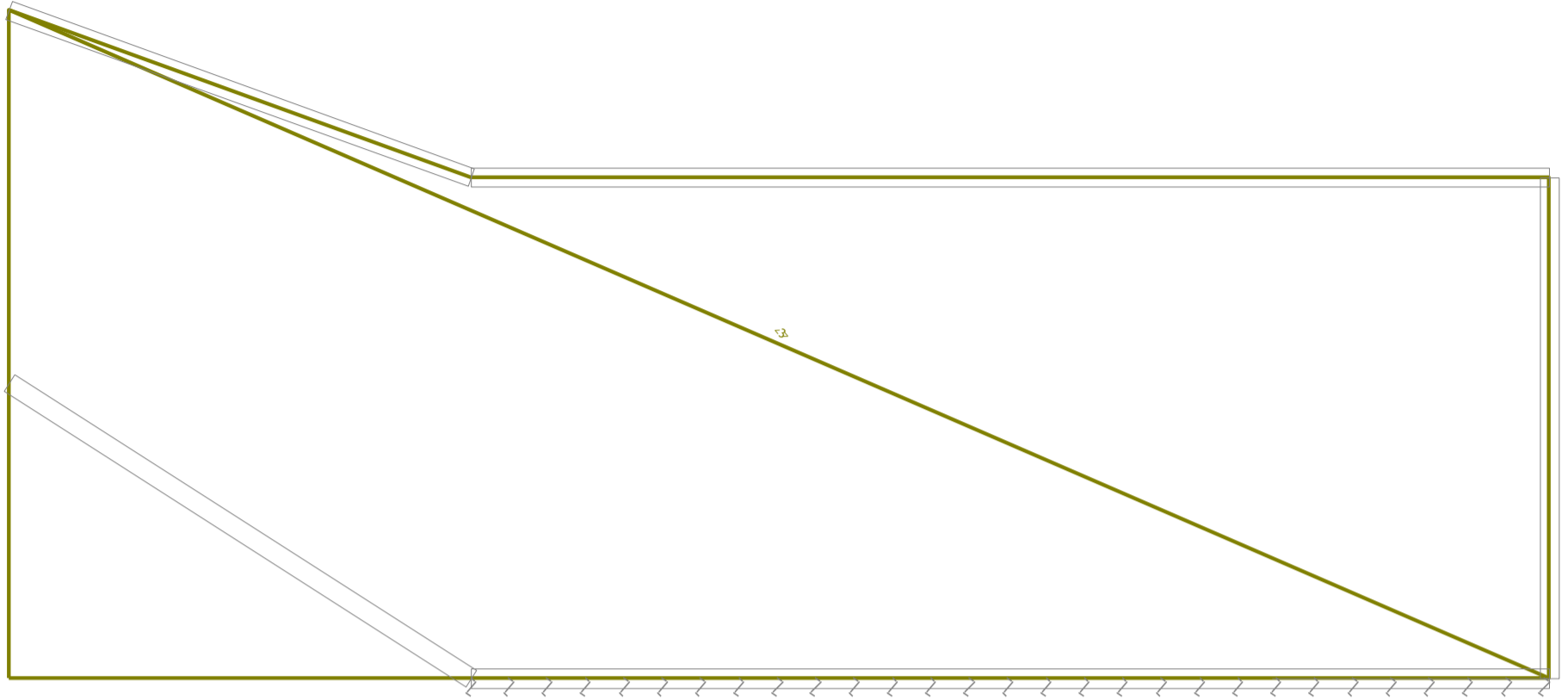
Ploča / Zid (5)



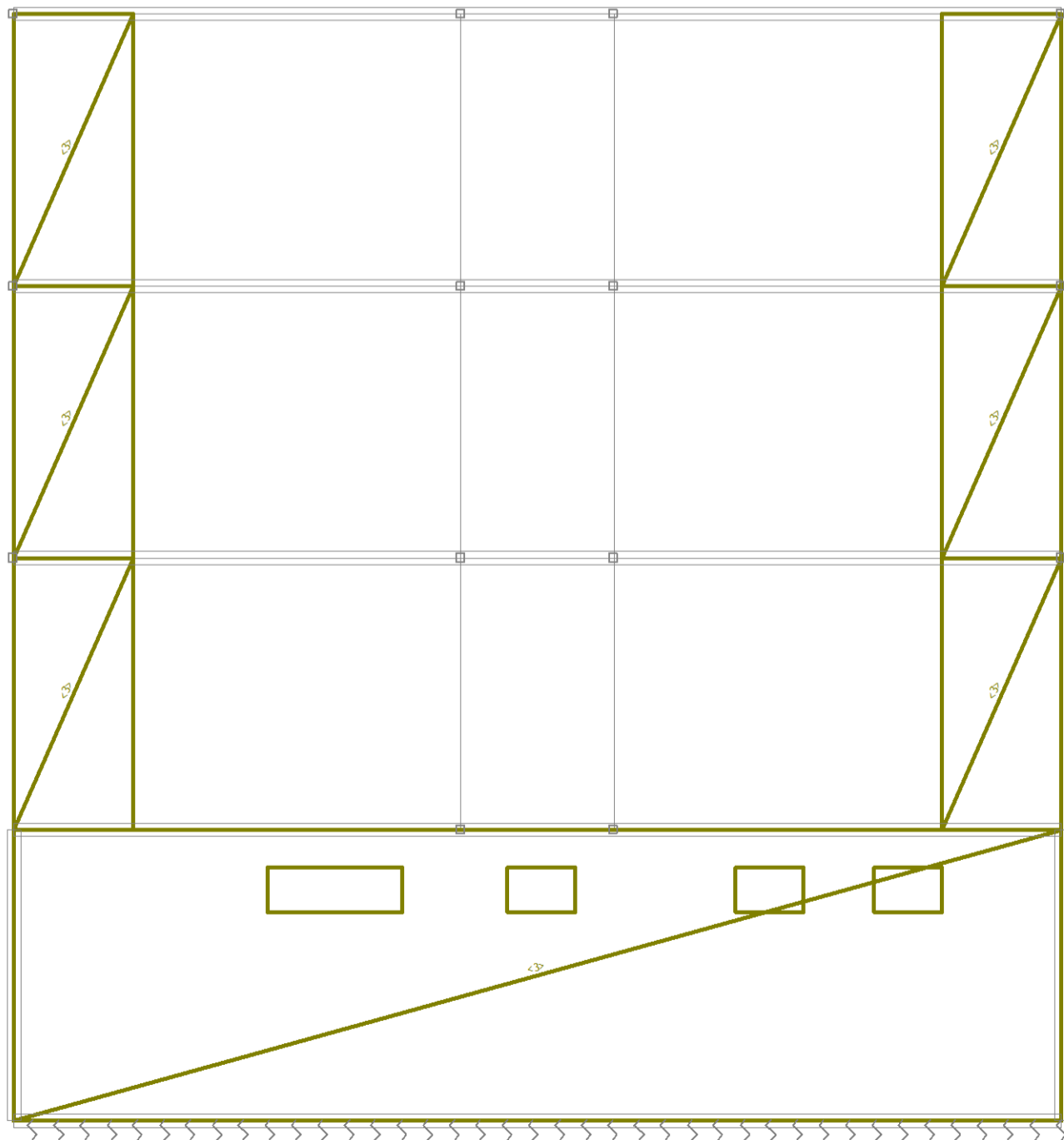
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (5)



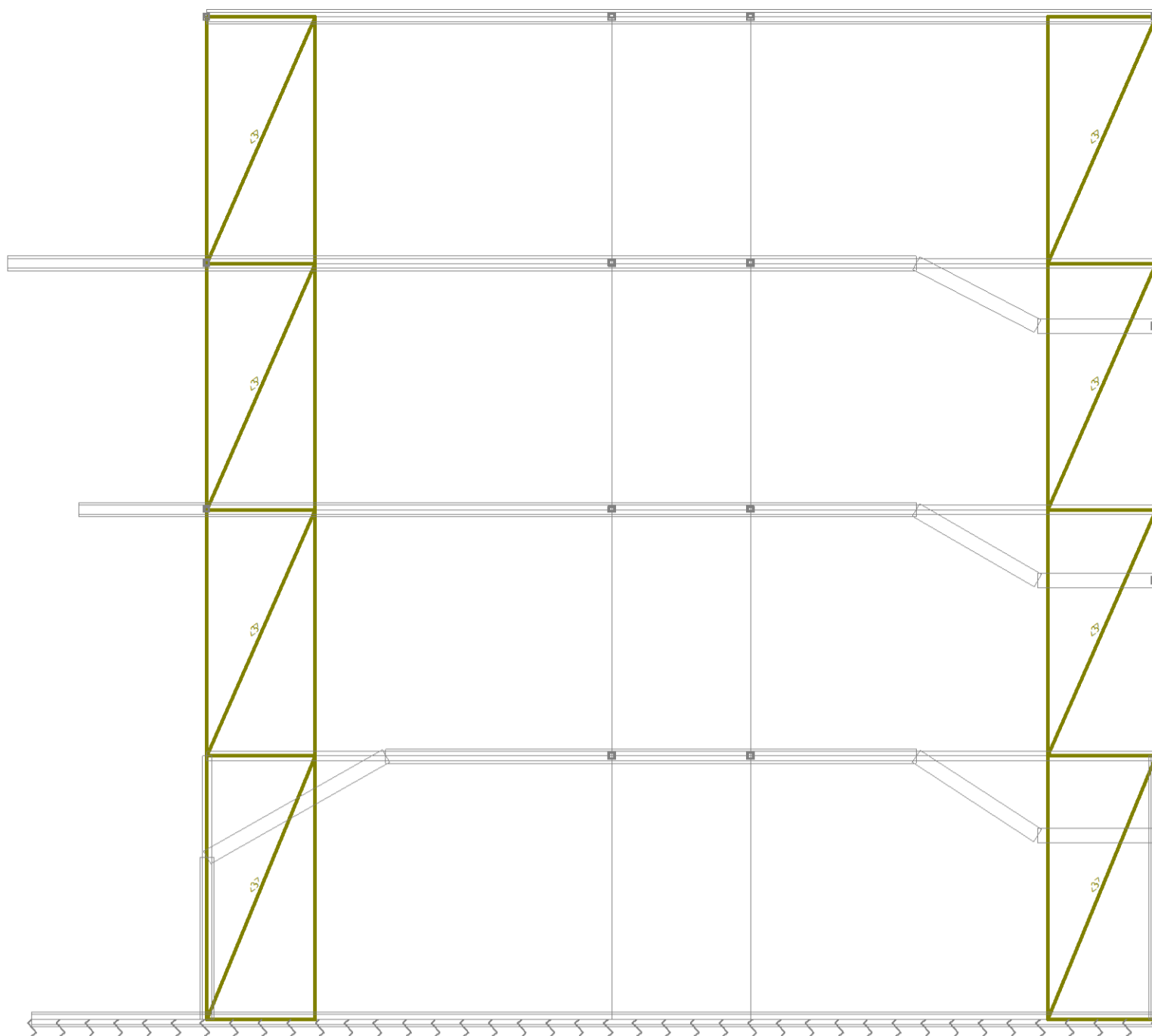
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)



Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)
Ram: V_1

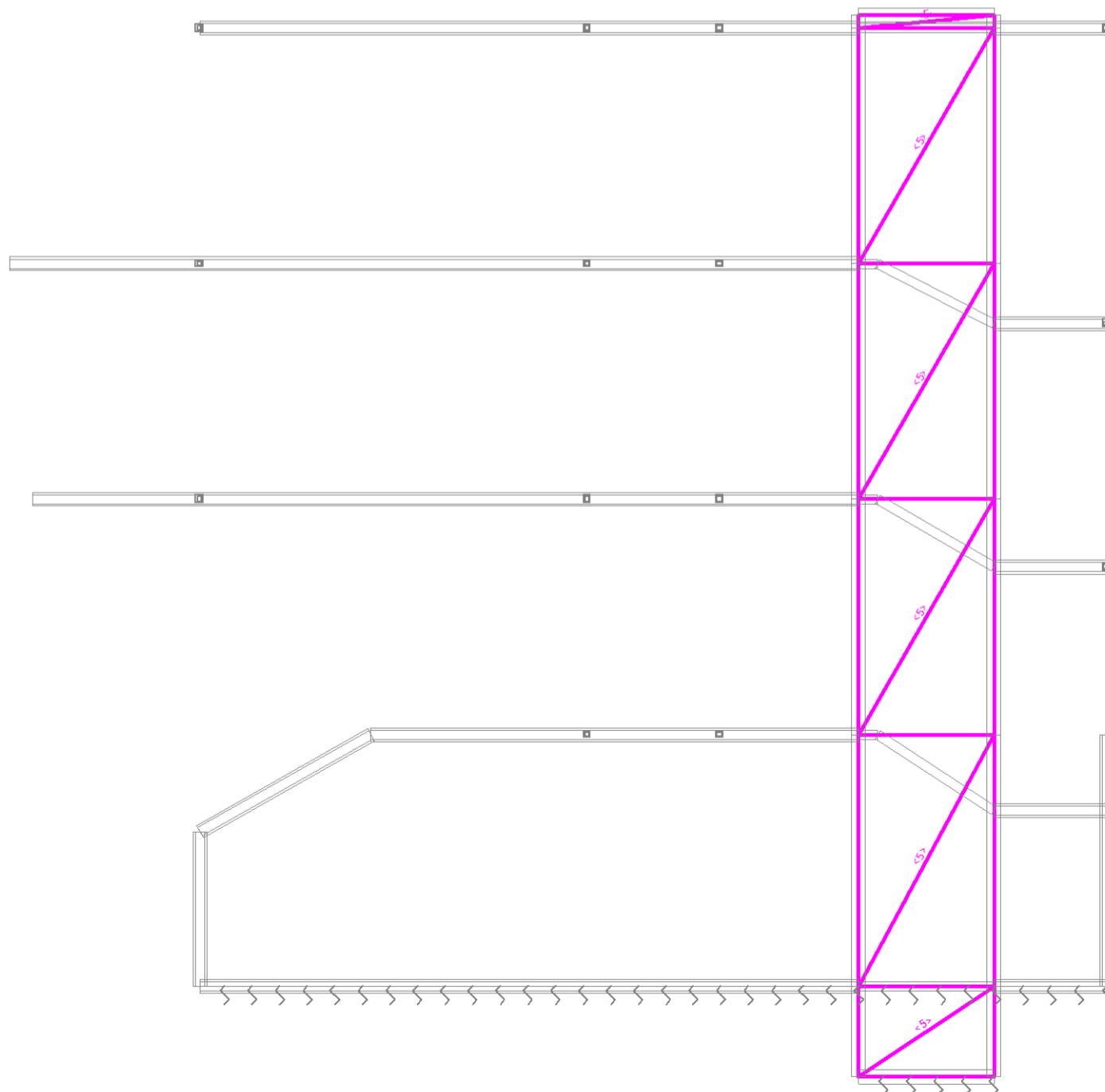


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)

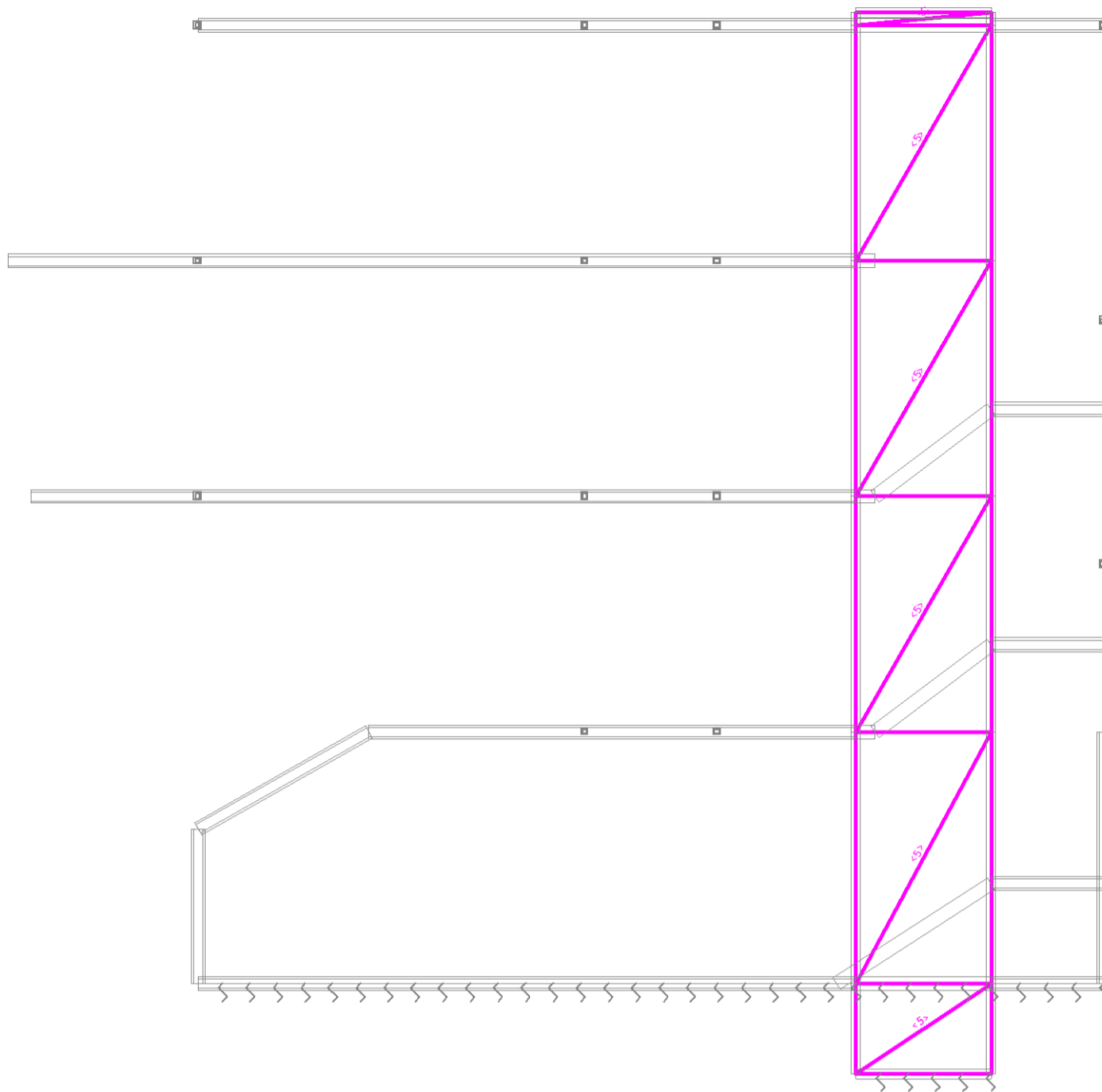


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)

Ram: V_12

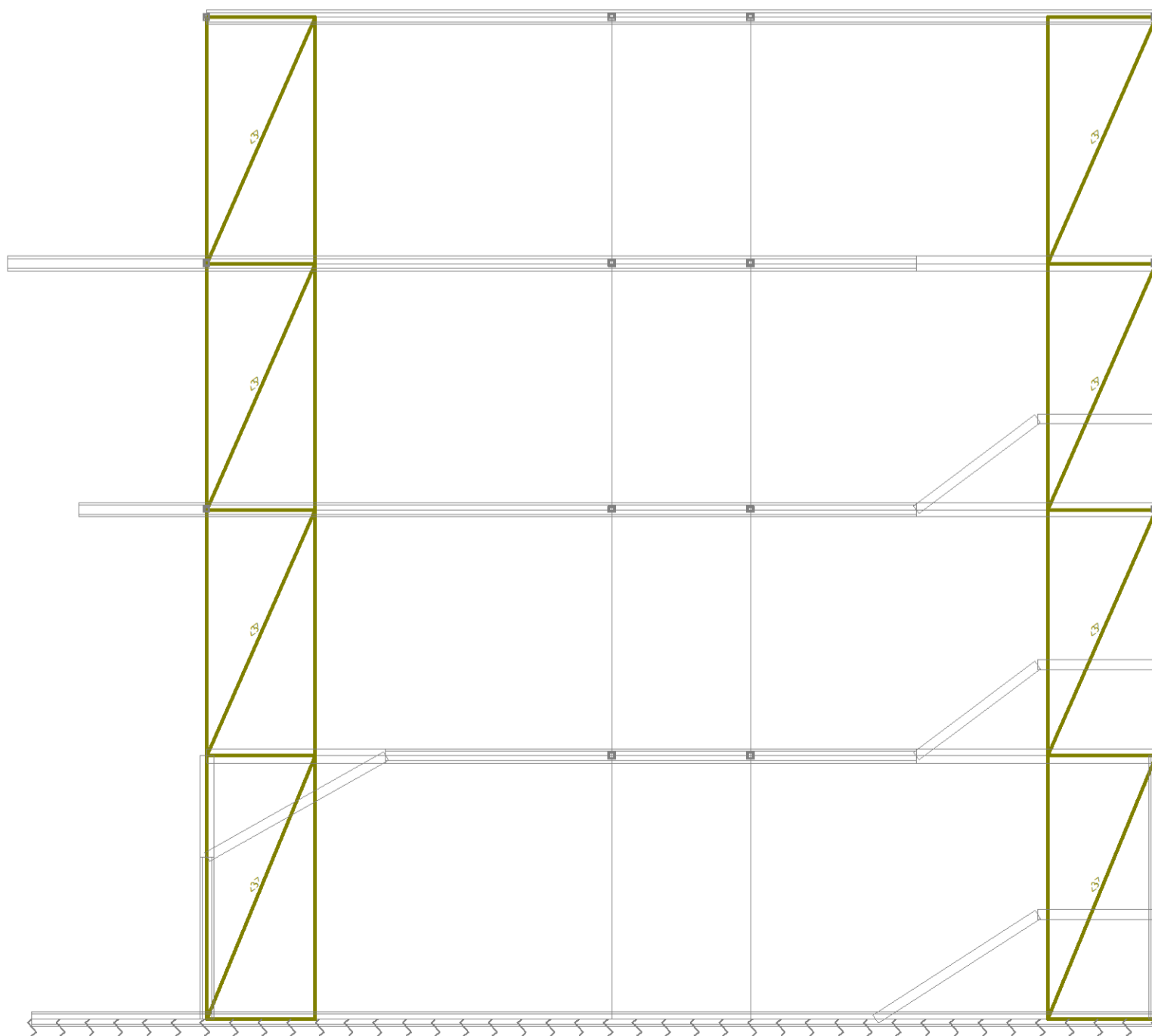


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (5)

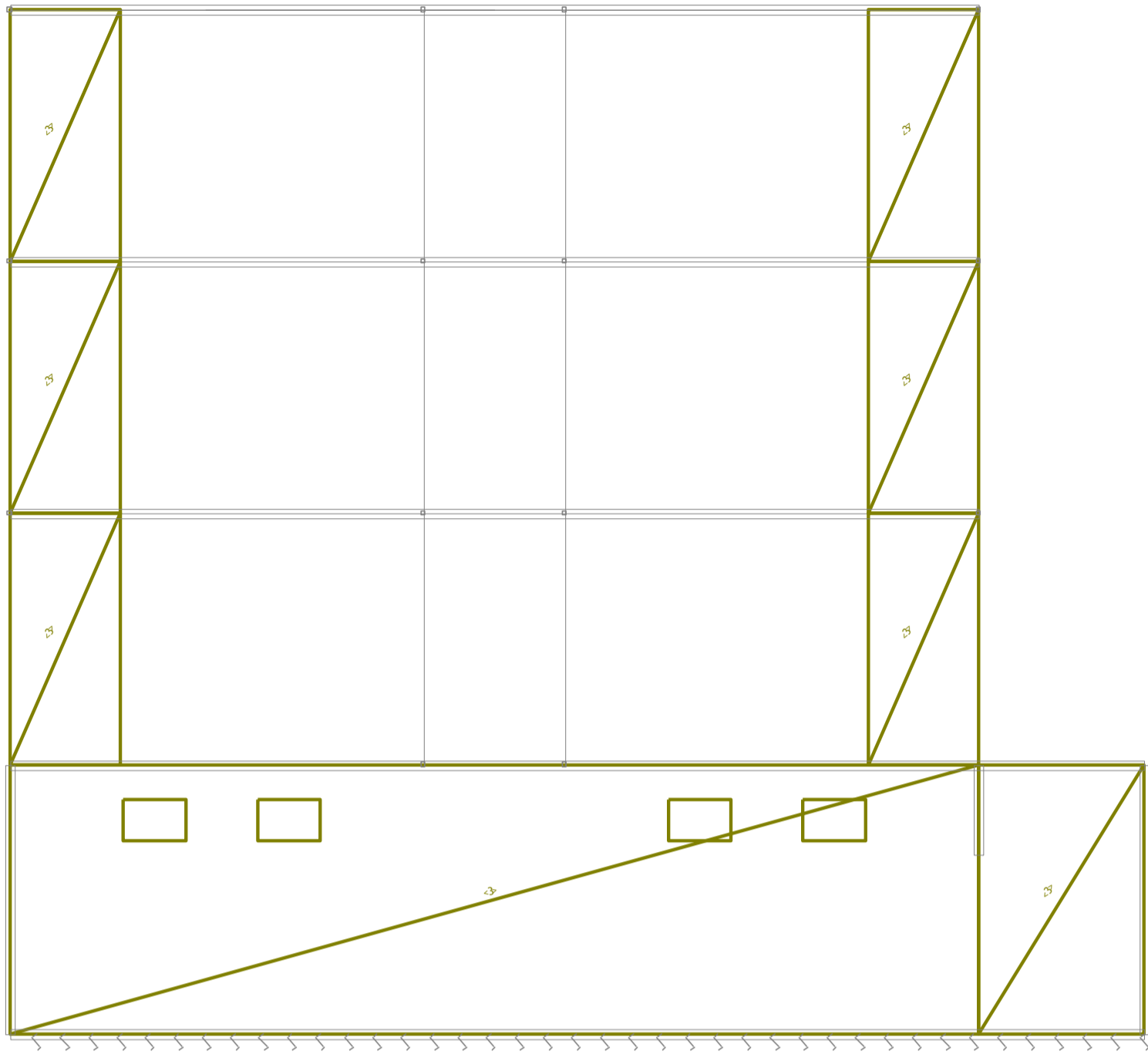


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (5)

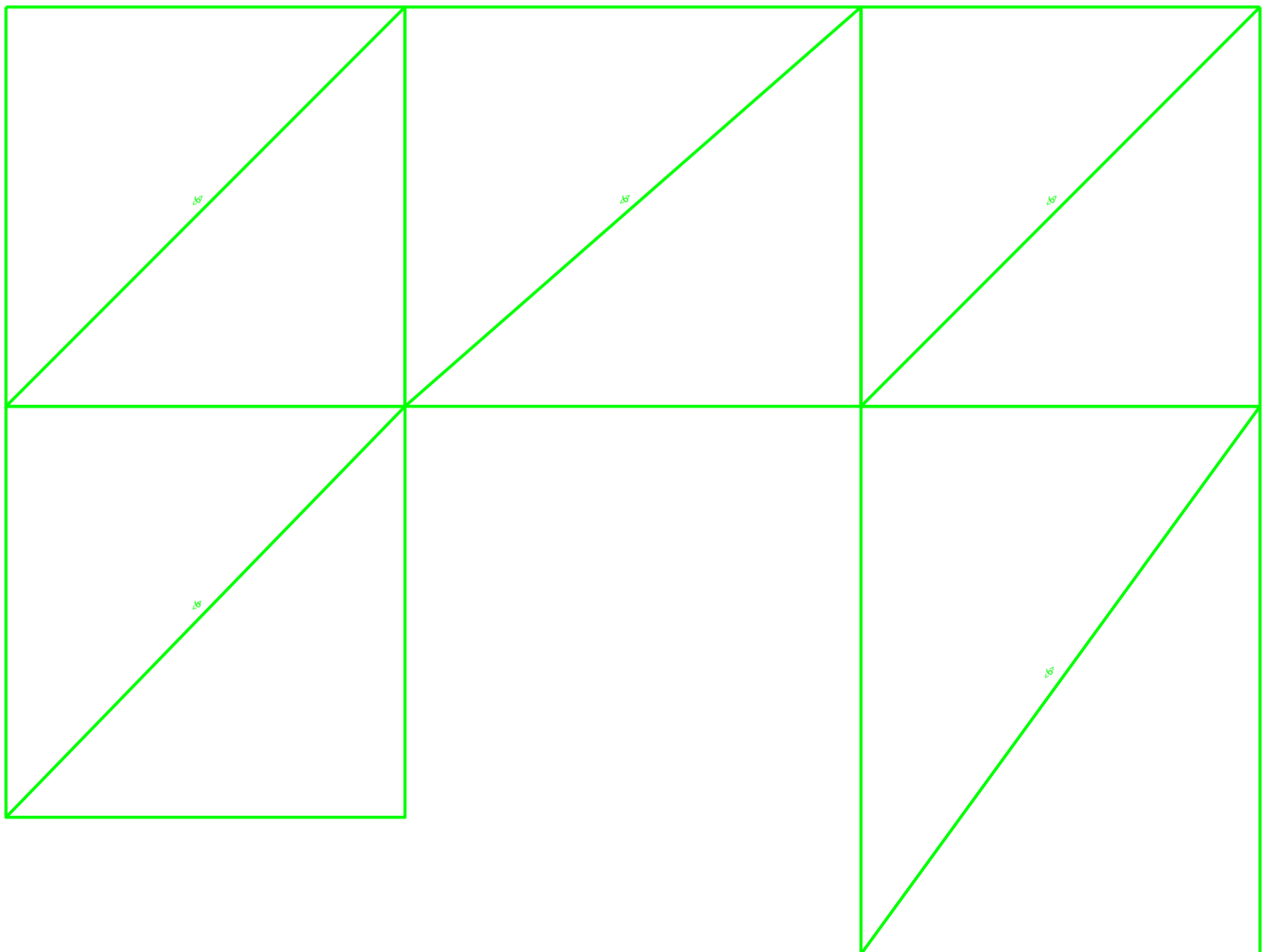
Ram: V_7



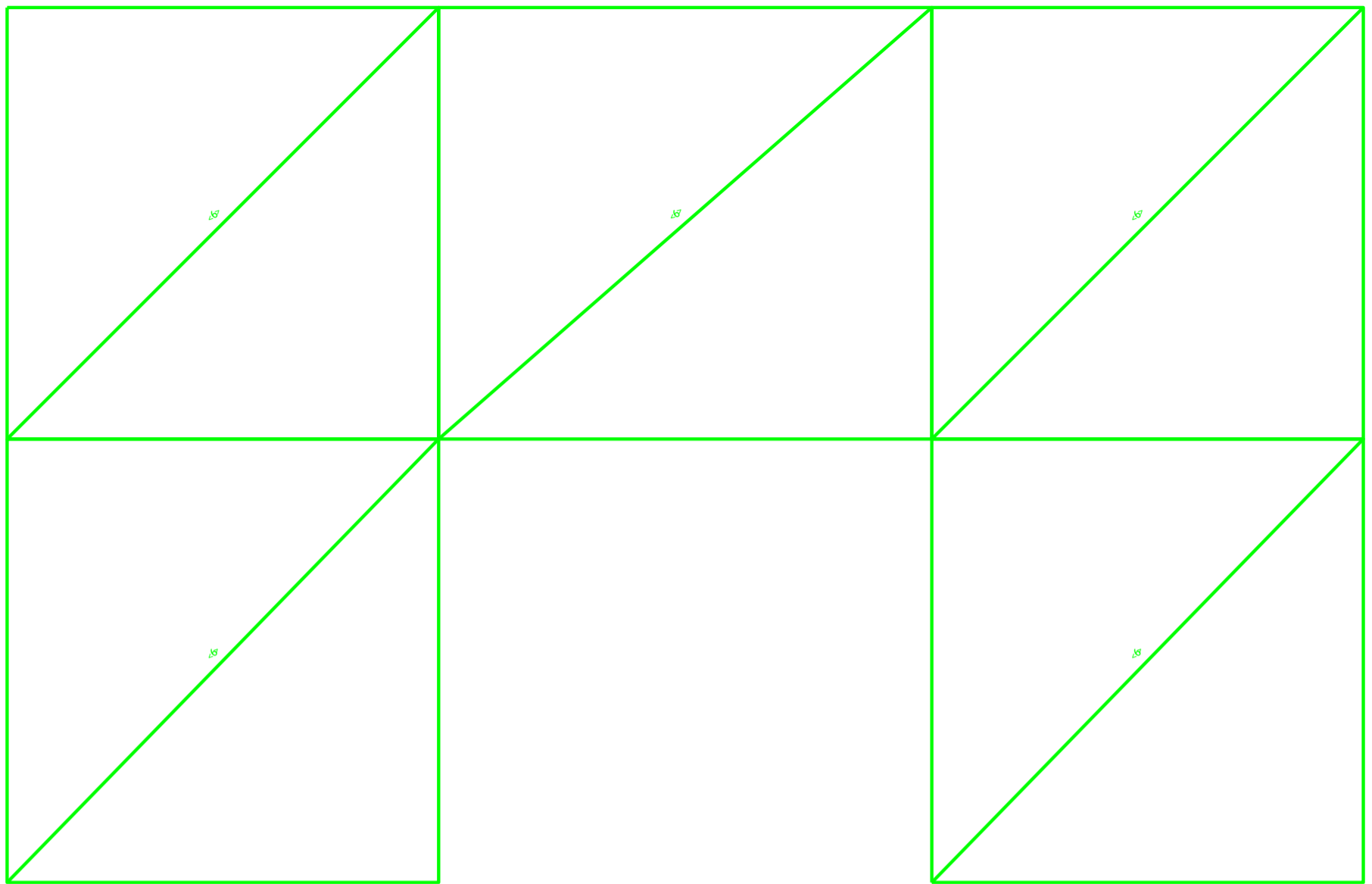
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)



Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)
Pogled: Stepeniste suteren



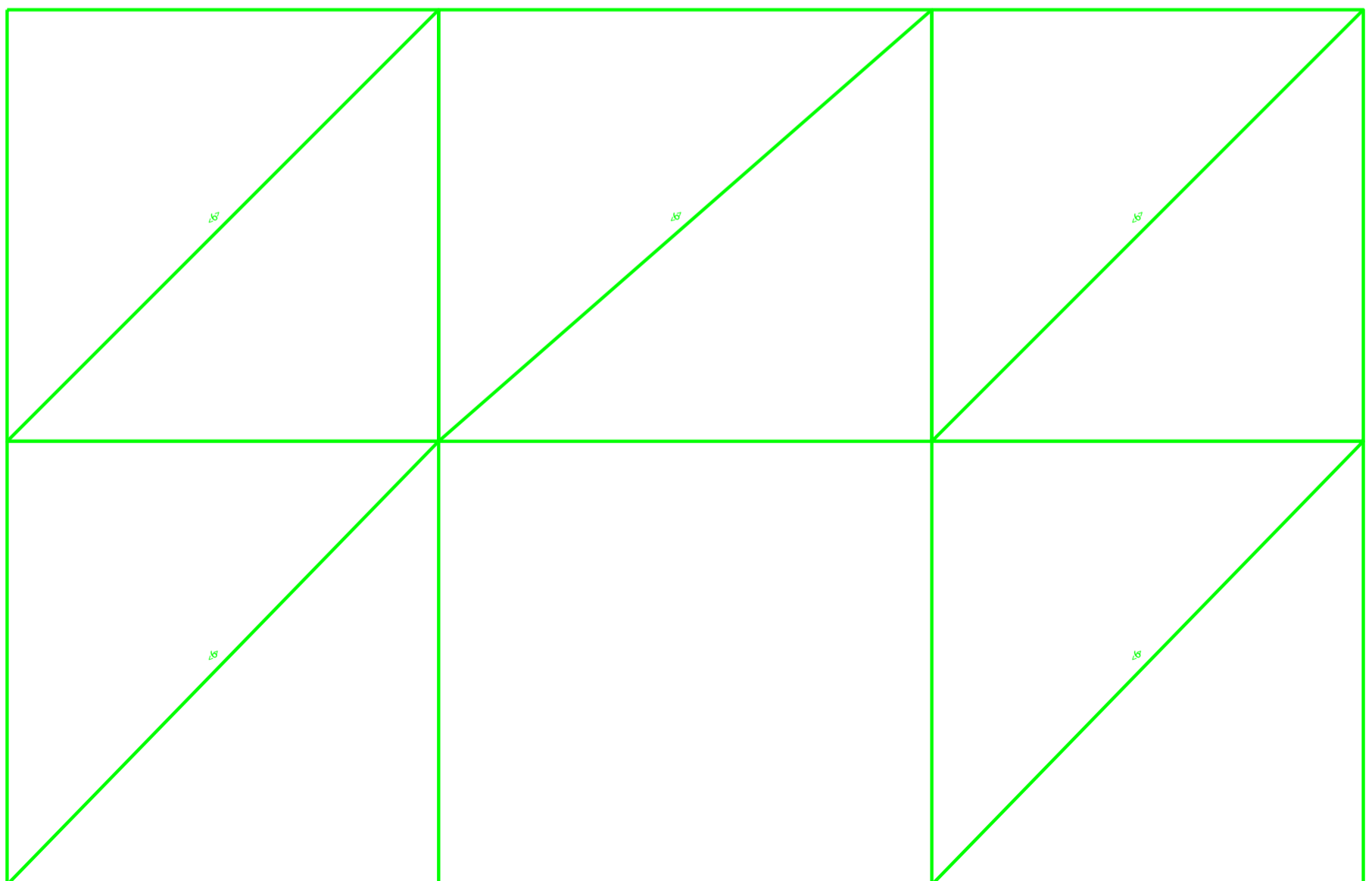
Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (6)



Setovi numeričkih podataka

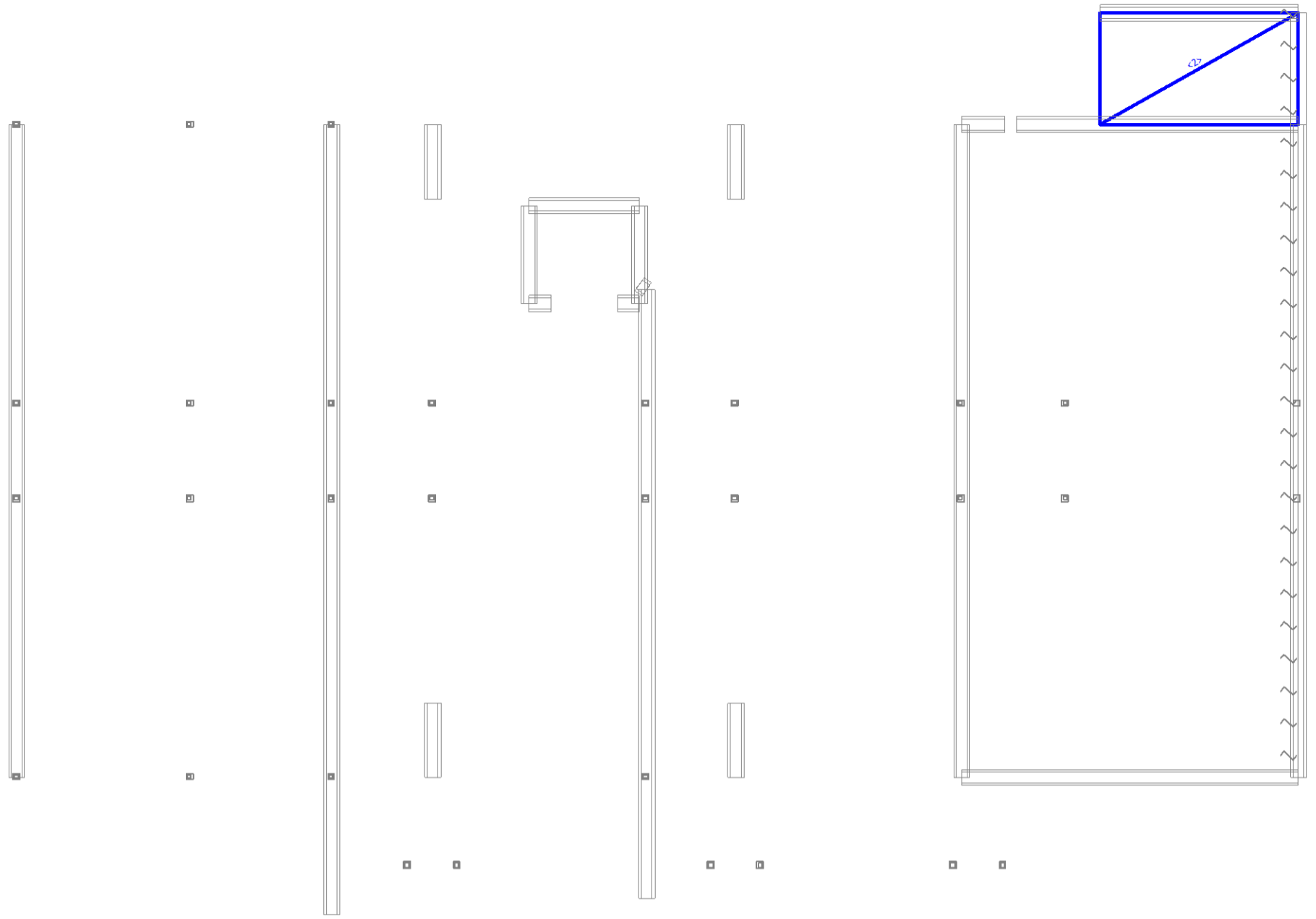
Ploča / Zid (6)

Pogled: Stepeniste I sprat



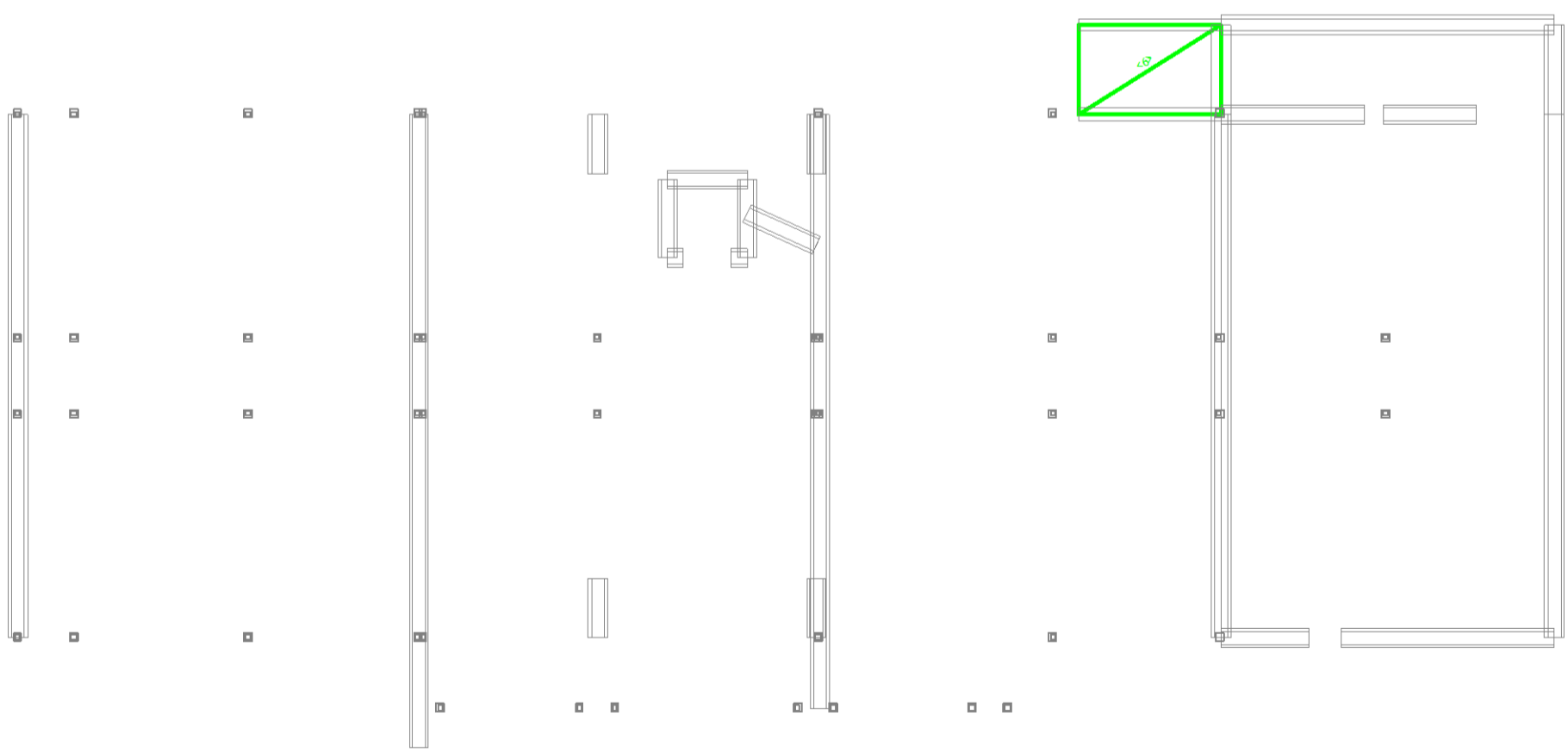
Setovi numeričkih podataka

Ploča / Zid (6)

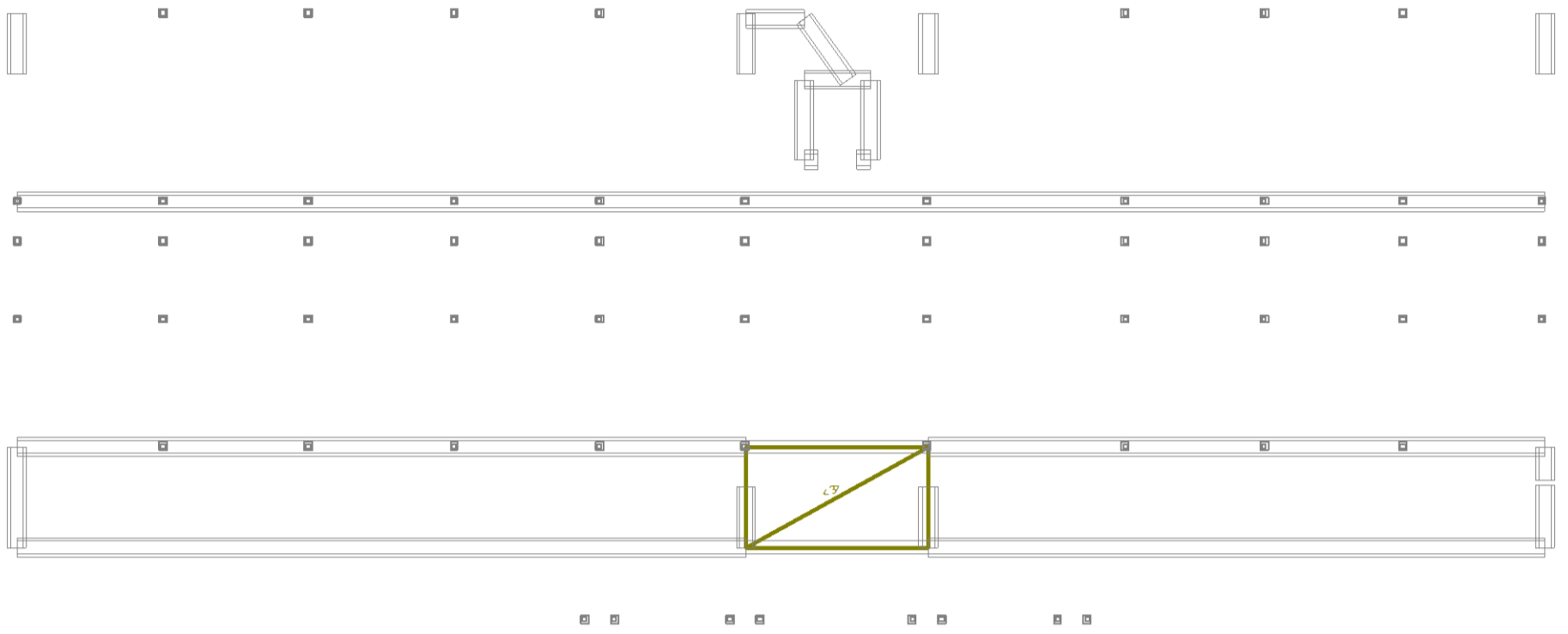


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (2)

Pogled: Kroma ploca pomocni ulaz

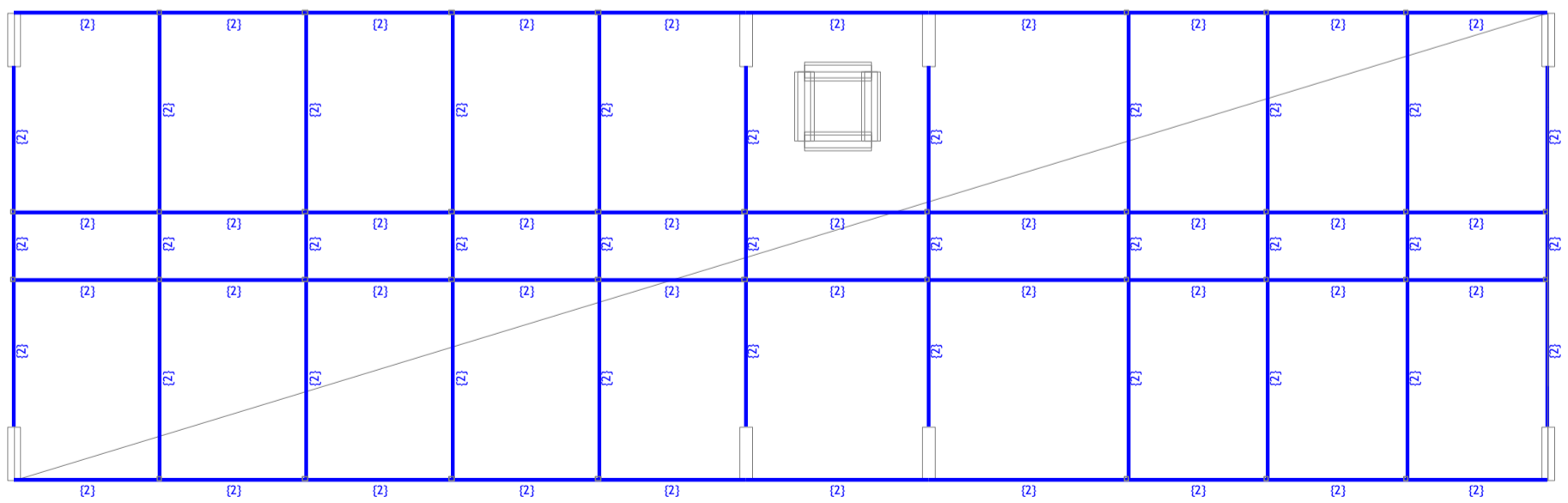


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (6)

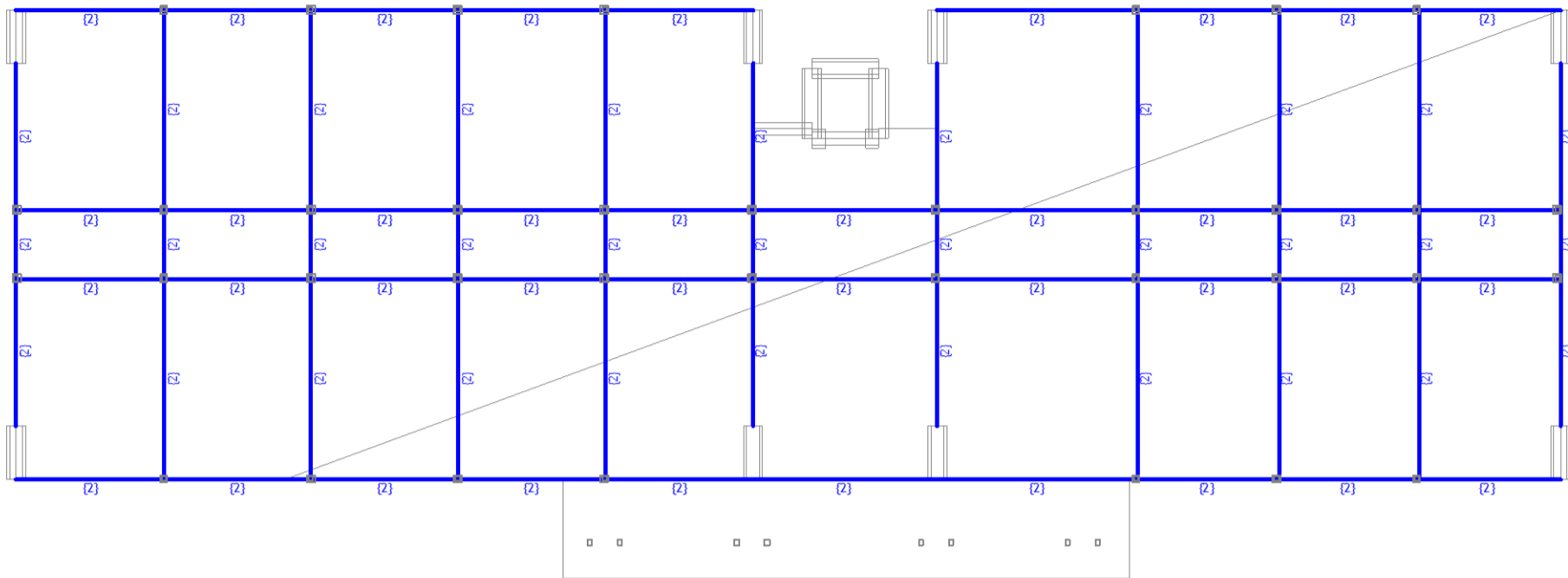


Setovi numeričkih podataka
Ploča / Zid (3)

Nivo: Ploča II sprata [14.85 m]

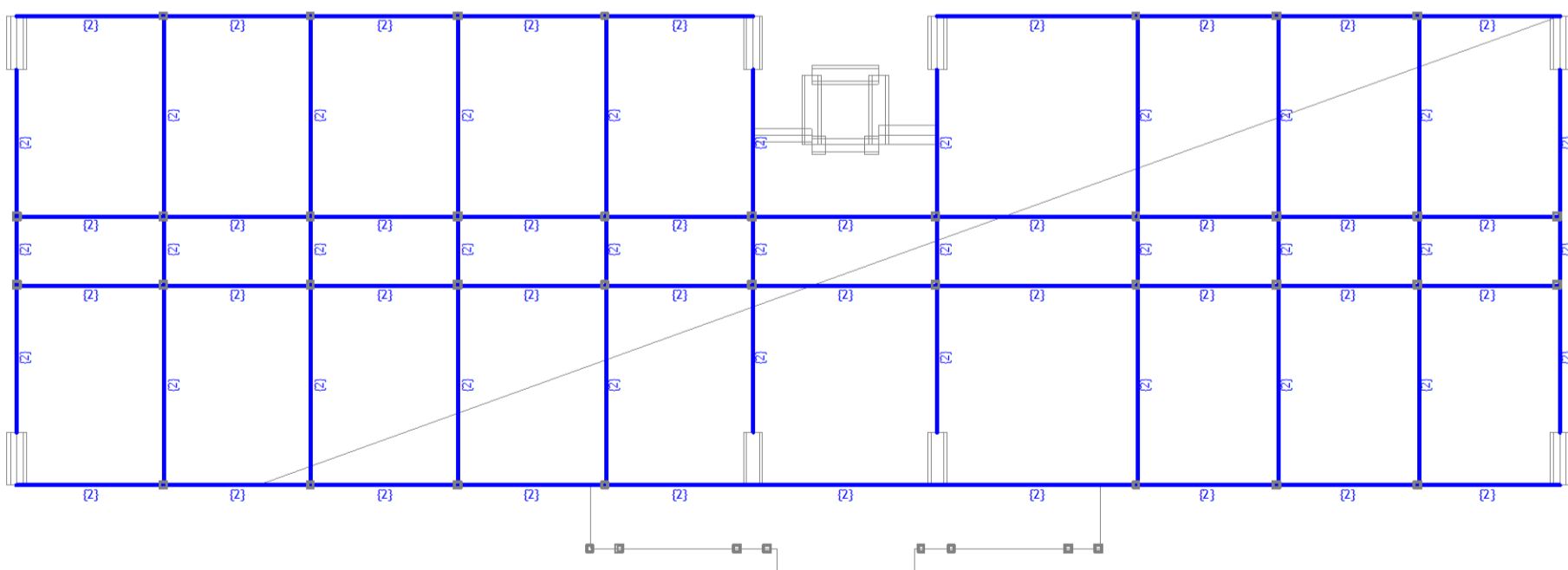


Setovi numeričkih podataka
Greda (2)

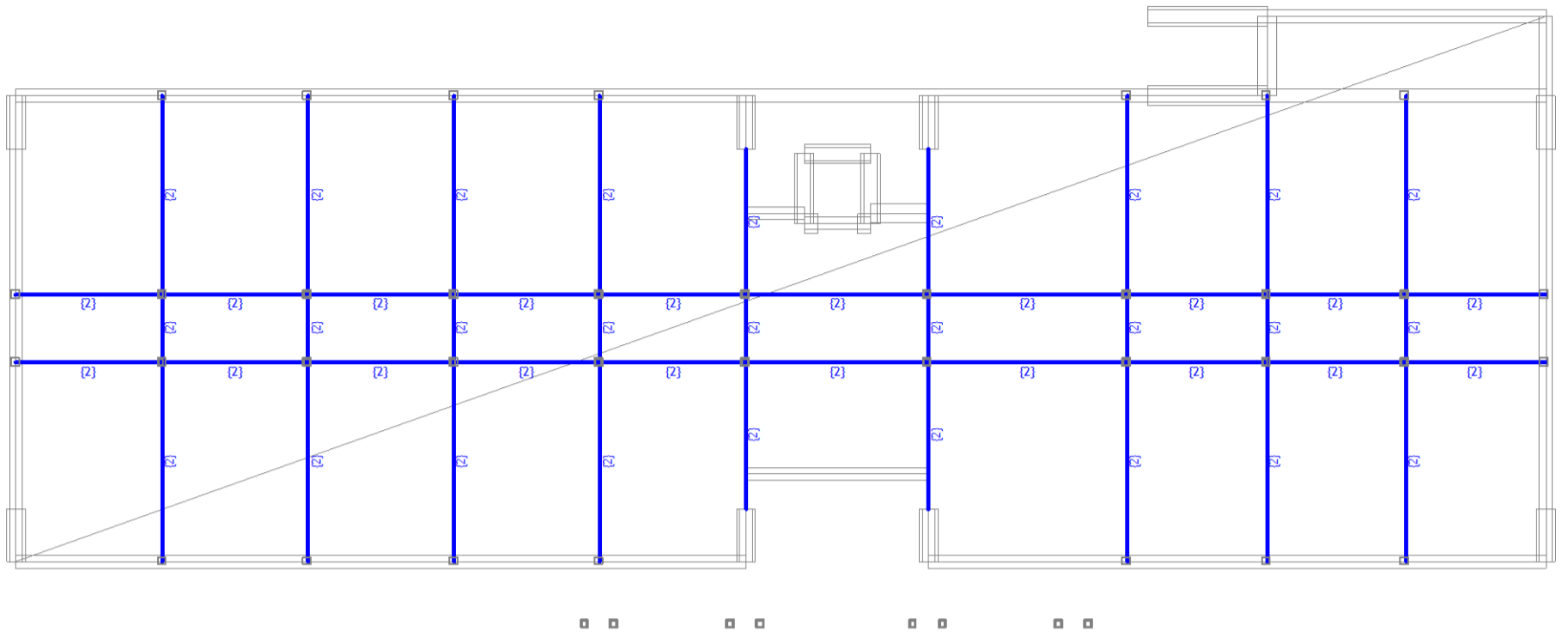


Setovi numeričkih podataka
Greda (2)

Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]

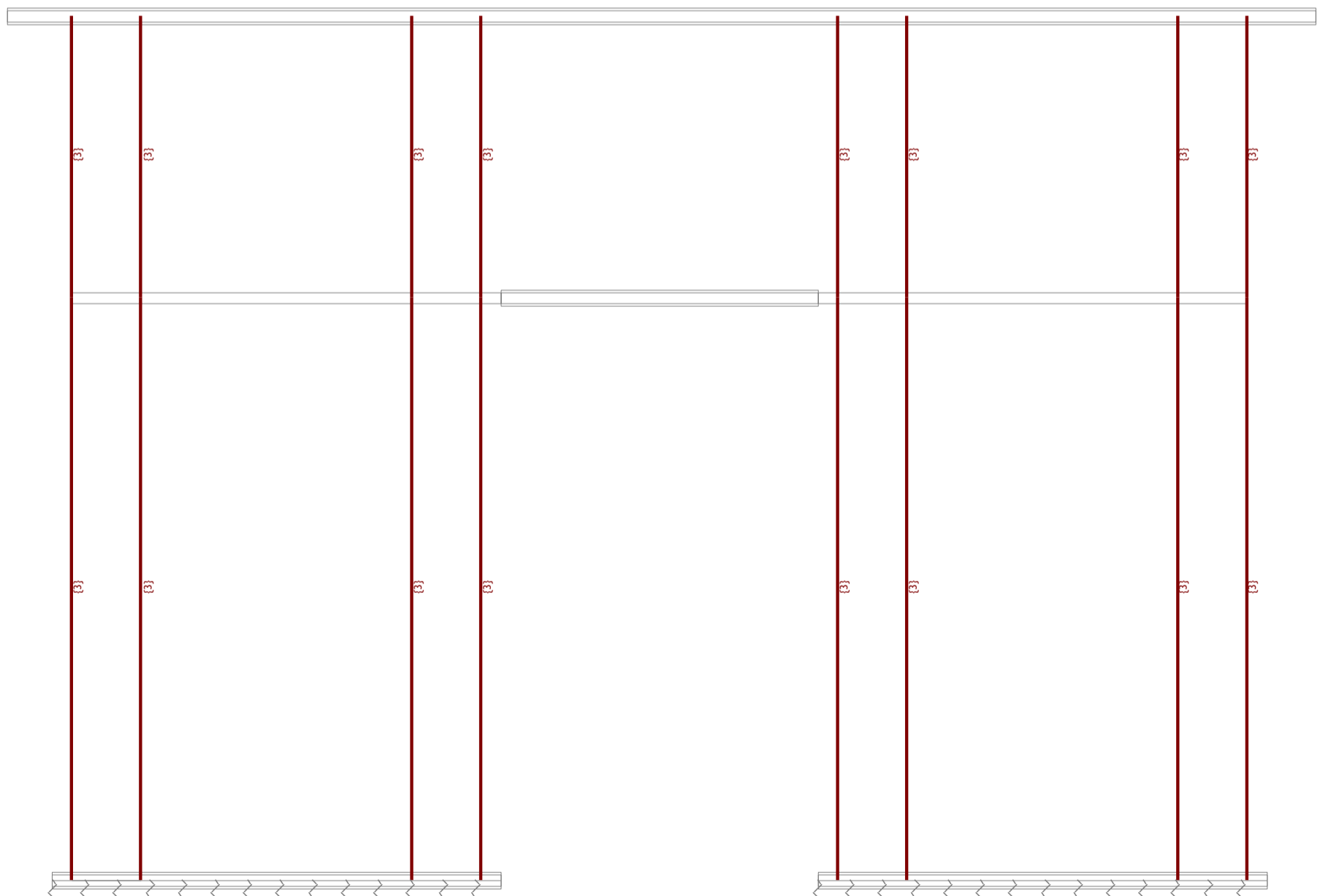


Setovi numeričkih podataka
Greda (2)

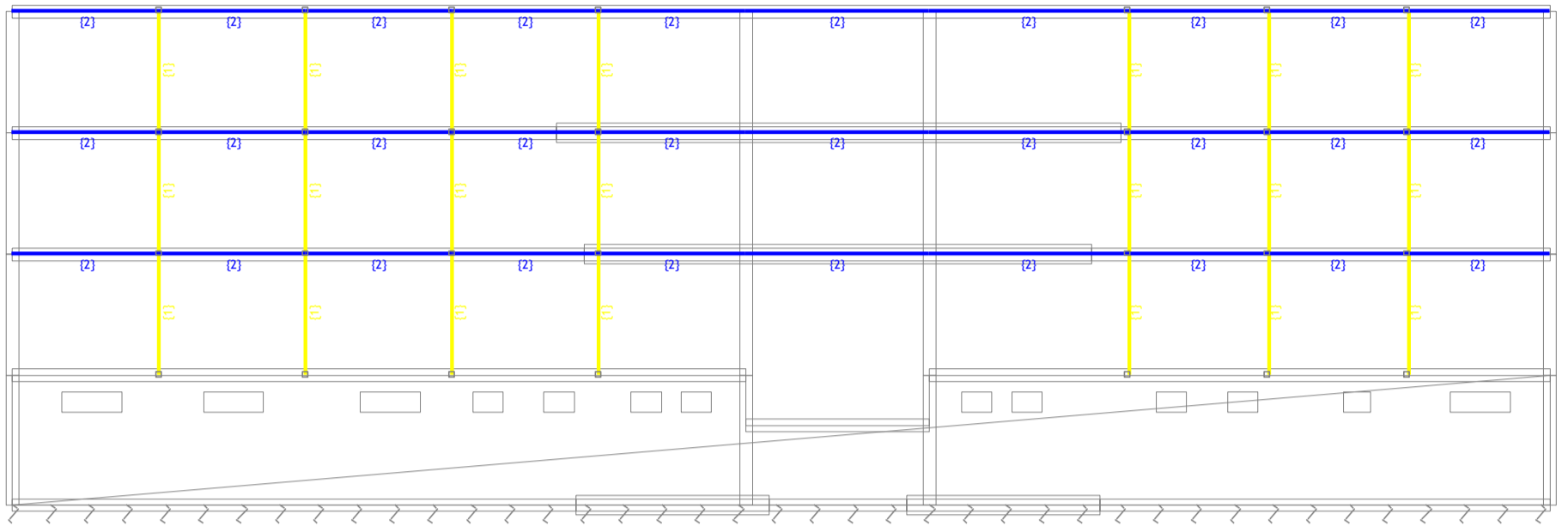


Setovi numeričkih podataka
Greda (2)

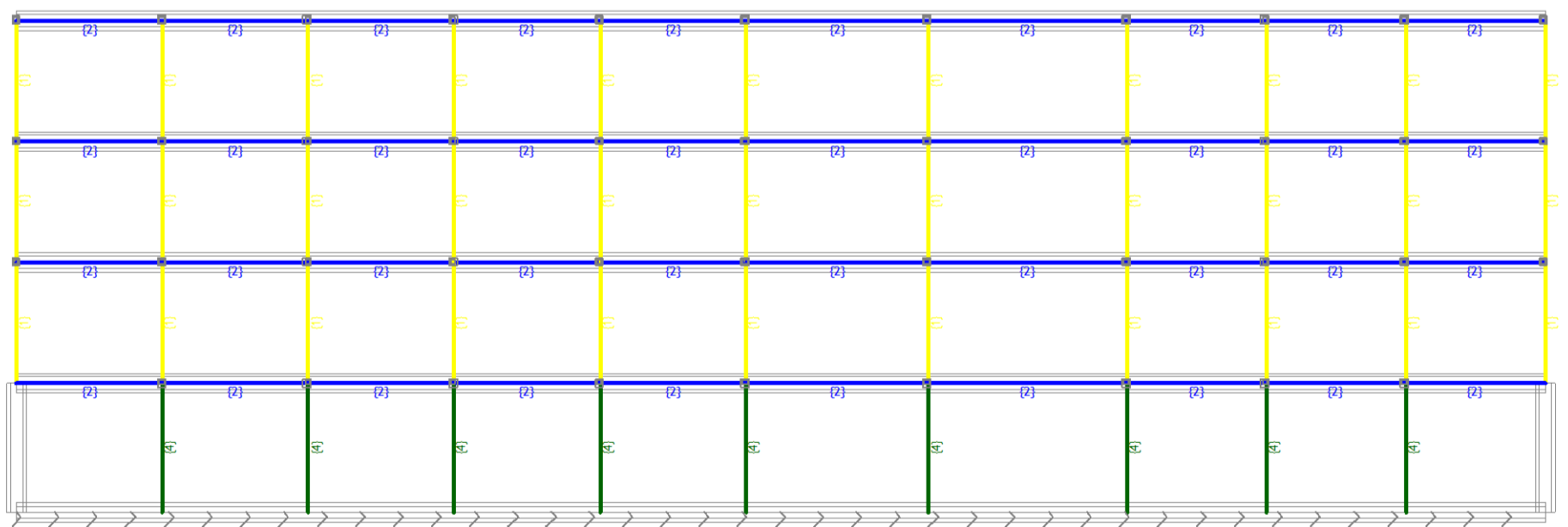
Ram: H_11






Setovi numeričkih podataka
Greda (3)

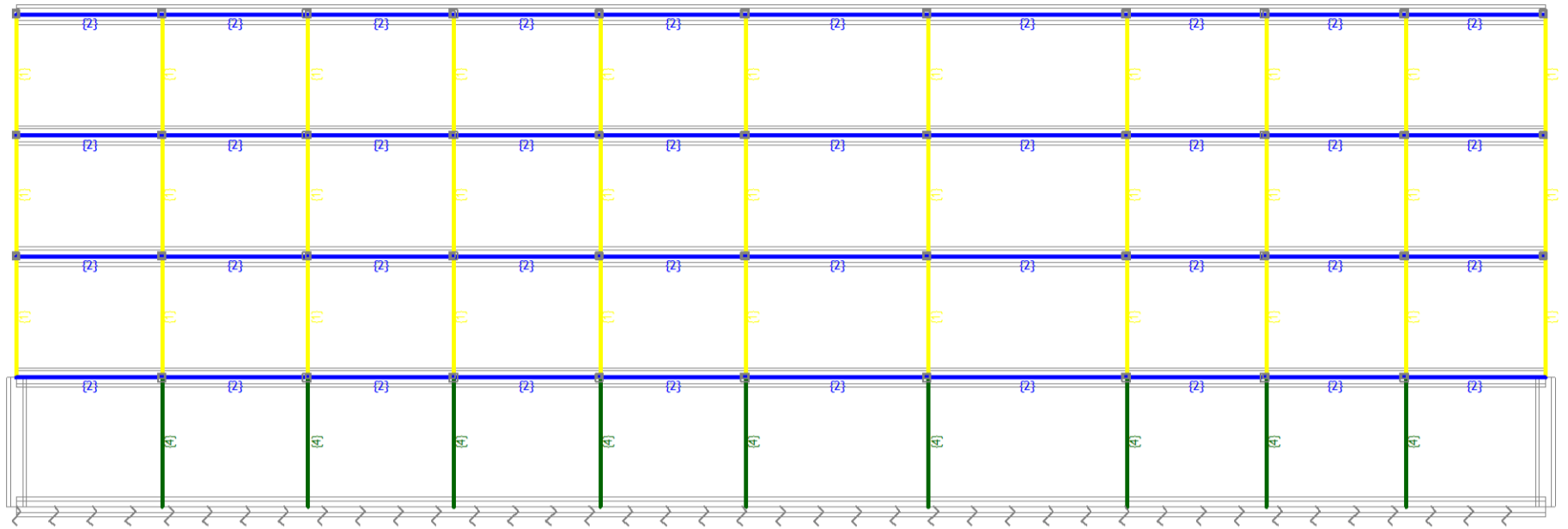


Setovi numeričkih podataka
Greda (1,2)
Ram: H_6





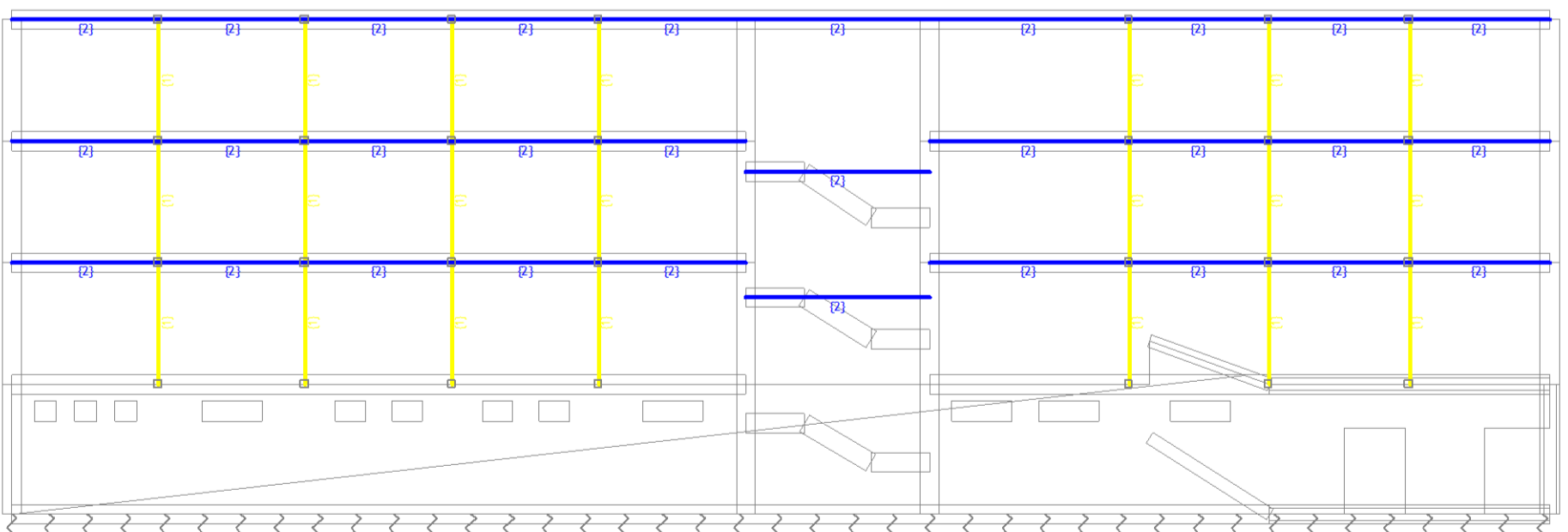
Setovi numeričkih podataka
Greda (1,2,4)

Greda	
1. b/d=25/40	
2. b/d=25/40	
4. b/d=25/50	



Setovi numeričkih podataka
Greda (1,2,4)

Greda	
1. b/d=25/40	
2. b/d=25/40	

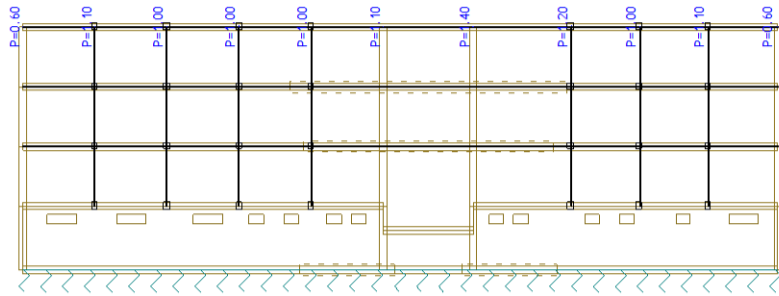


Setovi numeričkih podataka
Greda (1,2)

Lista slučajeva opterećenja

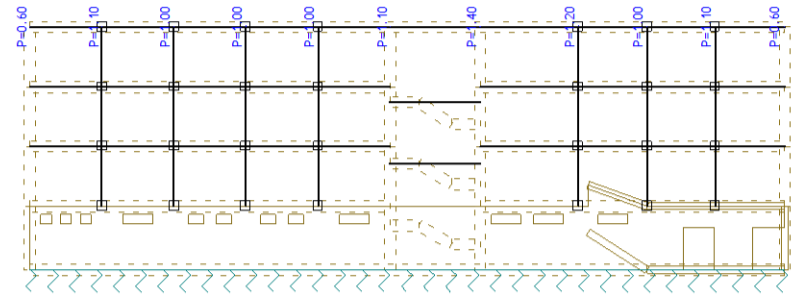
LC	Naziv
1	sopstvena težina (g)
2	stalno
3	pritisak tla
4	korisno
5	sneg
6	Sx
7	Sy
8	SRSS: VI+VII
9	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.05xIV+1.5xV
10	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.5xIV+0.75xV
11	Komb.: I+1.35xII+1.35xIII+1.05xIV+1.5xV
12	Komb.: 1.35xII+1.35xIII+1.05xIV+1.5xV
13	Komb.: 1.35xI+1.35xII+III+1.05xIV+1.5xV
14	Komb.: I+1.35xII+1.35xIII+1.5xIV+0.75xV
15	Komb.: 1.35xI+II+1.35xIII+1.5xIV+0.75xV
16	Komb.: 1.35xI+1.35xII+III+1.5xIV+0.75xV
17	Komb.: I+II+1.35xIII+1.05xIV+1.5xV
18	Komb.: I+1.35xII+III+1.05xIV+1.5xV
19	Komb.: 1.35xI+II+III+1.05xIV+1.5xV
20	Komb.: I+II+1.35xIII+1.5xIV+0.75xV
21	Komb.: I+1.35xII+III+1.5xIV+0.75xV
22	Komb.: 1.35xI+II+III+1.5xIV+0.75xV
23	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.5xV
24	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+1.5xIV
25	Komb.: I+II+III+1.05xIV+1.5xV
26	Komb.: I+II+III+1.5xIV+0.75xV
27	Komb.: I+1.35xII+1.35xIII+1.5xV
28	Komb.: I+1.35xII+1.35xIII+1.5xIV
29	Komb.: 1.35xI+II+1.35xIII+1.5xV
30	Komb.: 1.35xI+II+1.35xIII+1.5xIV
31	Komb.: 1.35xI+1.35xII+III+1.5xV
32	Komb.: 1.35xI+1.35xII+III+1.5xIV
33	Komb.: I+II+1.35xIII+1.5xV
34	Komb.: I+II+1.35xIII+1.5xIV
35	Komb.: I+1.35xII+III+1.5xV
36	Komb.: I+1.35xII+III+1.5xIV
37	Komb.: 1.35xI+II+III+1.5xV
38	Komb.: 1.35xI+II+III+1.5xIV
39	Komb.: I+II+III+1.5xV
40	Komb.: I+II+III+1.5xIV
41	Komb.: I+II+III+0.3xIV-1xVI
42	Komb.: I+II+III+0.3xIV-1xVII
43	Komb.: I+II+III+0.3xIV-1xVIII
44	Komb.: I+II+III+0.3xIV+VII
45	Komb.: I+II+III+0.3xIV+VII
46	Komb.: I+II+III+0.3xIV+VI
47	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII
48	Komb.: I+II+III-1xVI
49	Komb.: I+II+III-1xVII
50	Komb.: I+II+III-1xVIII
51	Komb.: I+II+III+VIII
52	Komb.: I+II+III+VII
53	Komb.: I+II+III+VI
54	Komb.: I+1.35xII+1.35xIII
55	Komb.: 1.35xI+II+1.35xIII
56	Komb.: 1.35xI+1.35xII+III
57	Komb.: I+II+1.35xIII
58	Komb.: I+1.35xII+III
59	Komb.: 1.35xI+II+III
60	Komb.: I+II+III
61	Komb.: I+II+III+0.7xIV+V
62	Komb.: I+II+III+IV+0.5xV
63	Komb.: I+II+III+V
64	Komb.: I+II+III+IV
65	Komb.: I+II+III

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



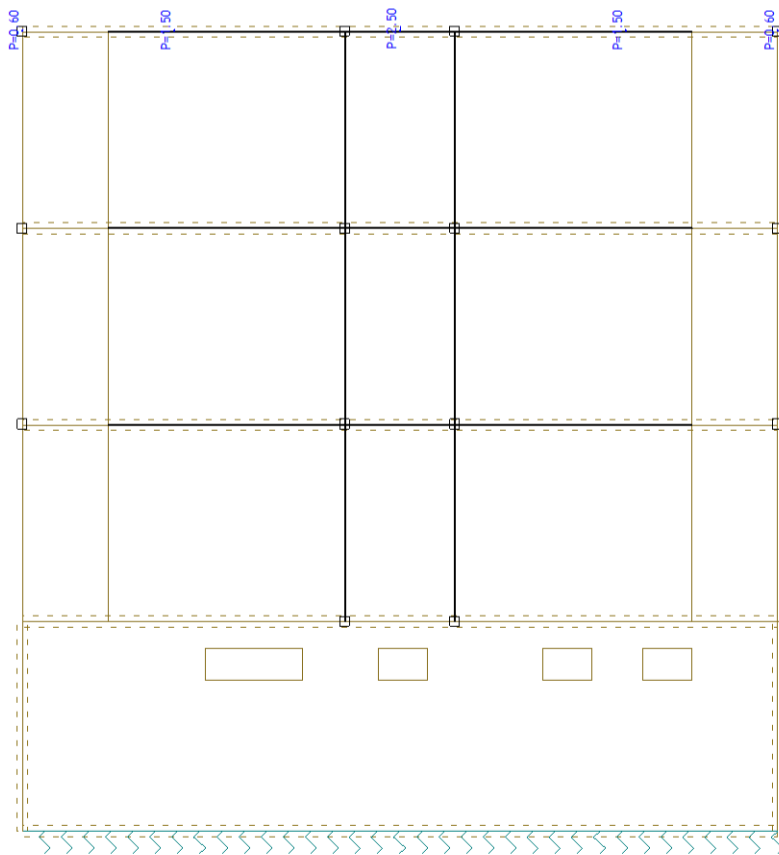
Ram: H_1

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



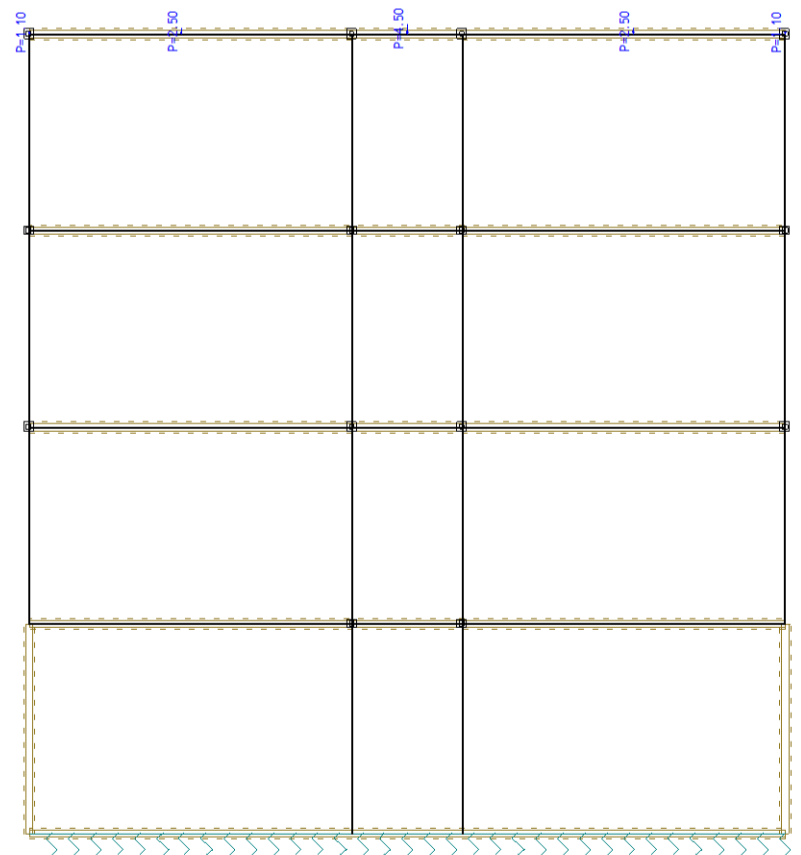
Ram: H_5

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



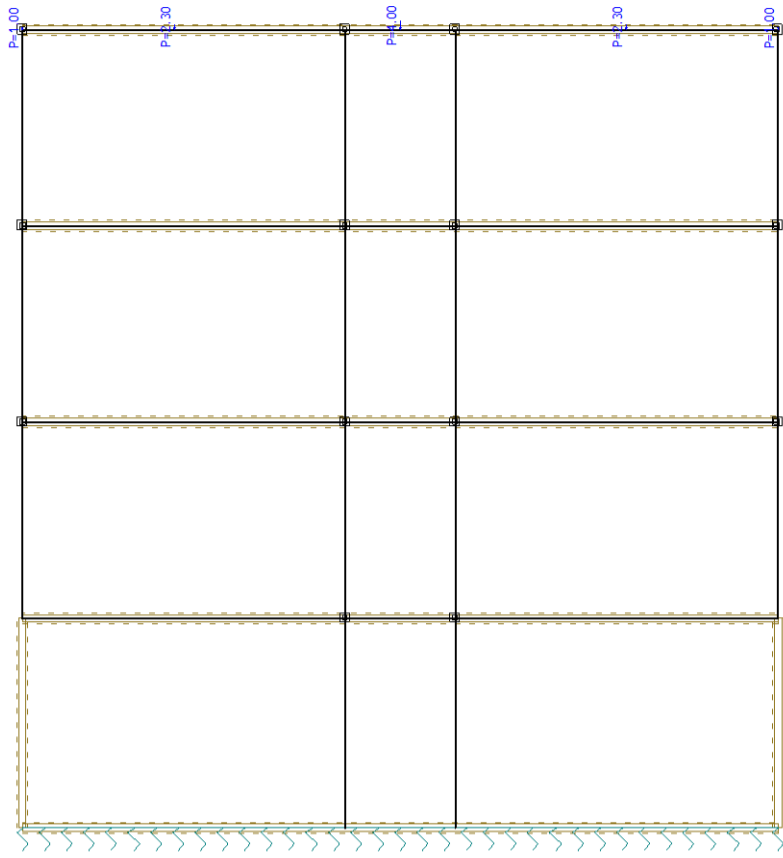
Ram: V_1

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



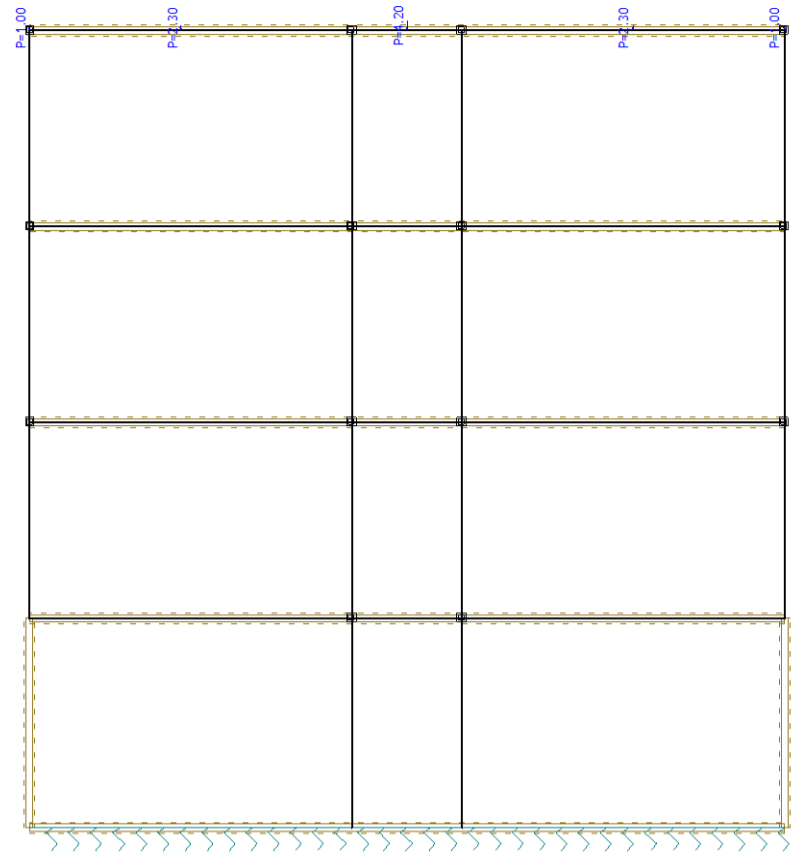
Ram: V_2

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



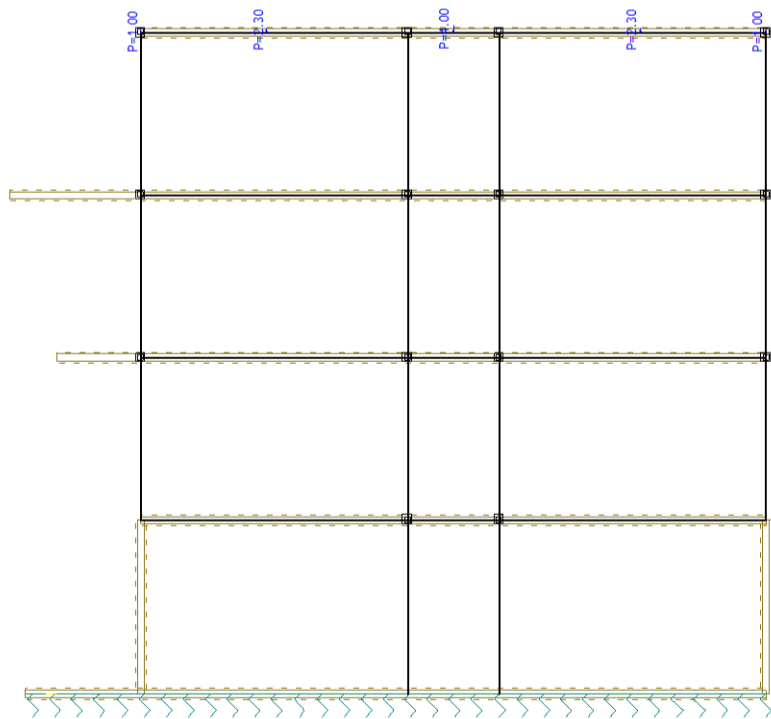
Ram: V_3

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



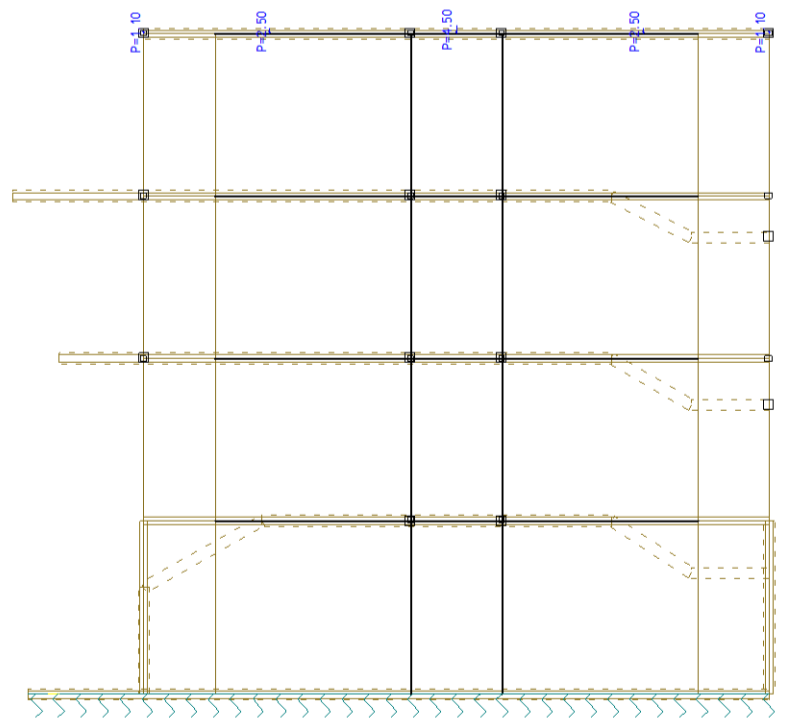
Ram: V_4

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



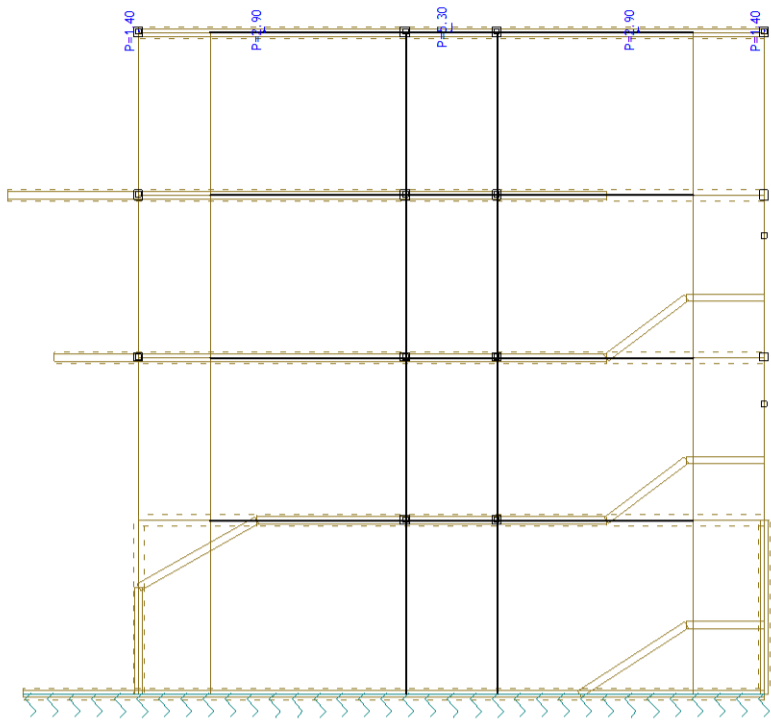
Ram: V_5

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



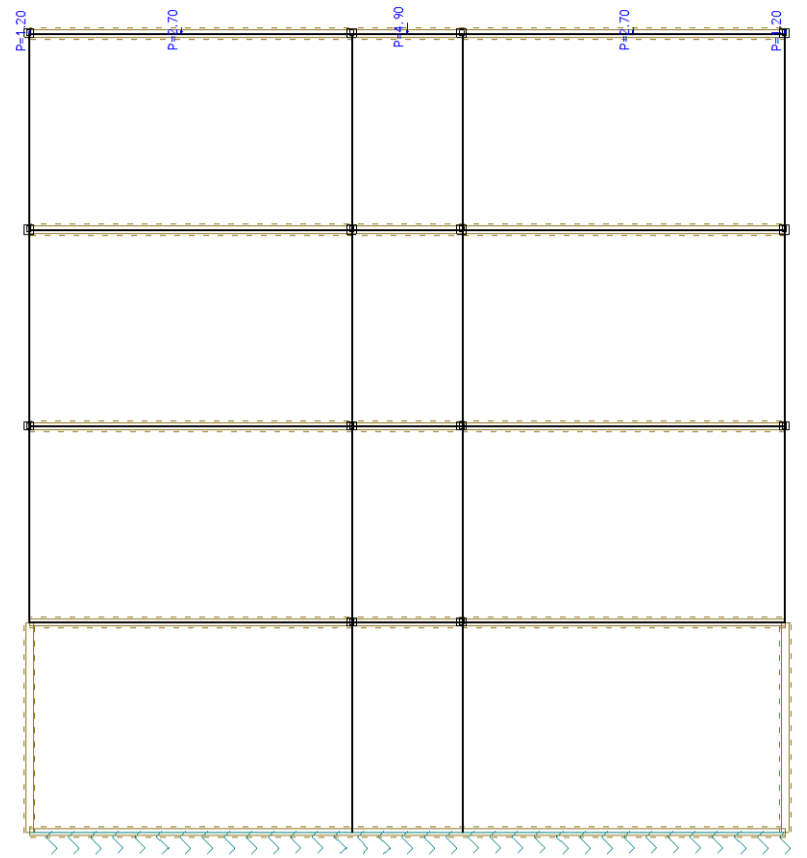
Ram: V_6

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



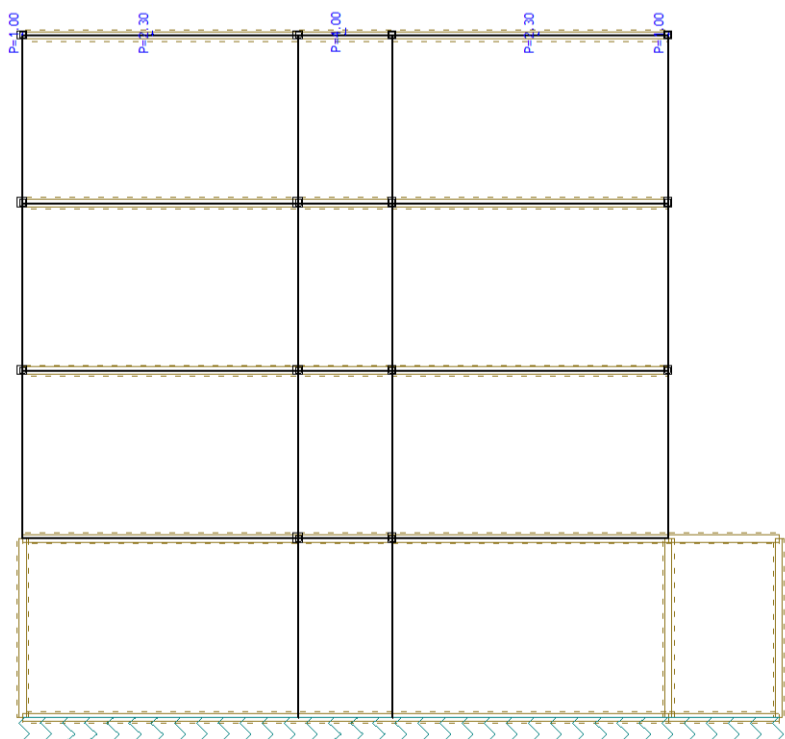
Ram: V_7

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



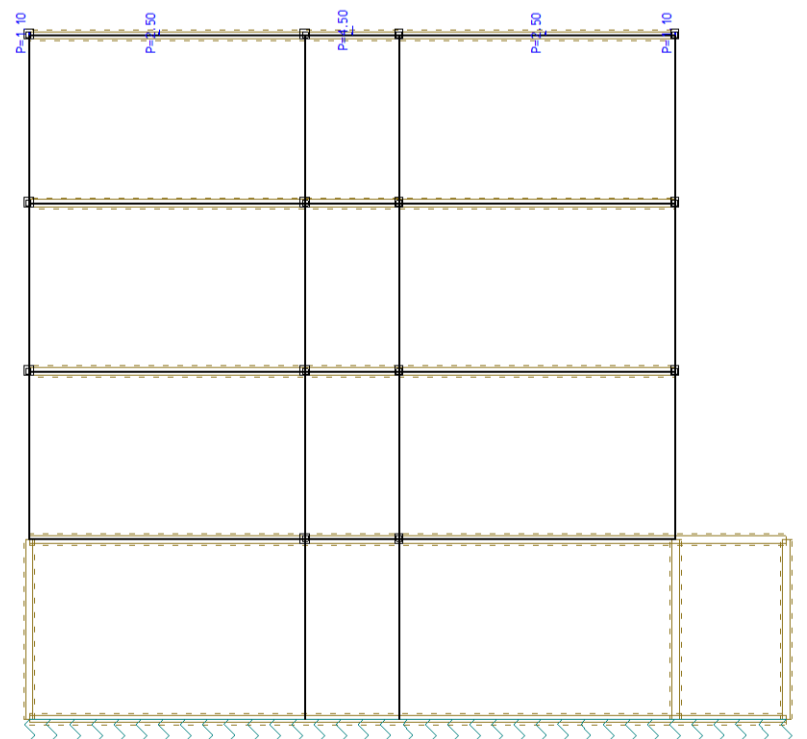
Ram: V_8

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



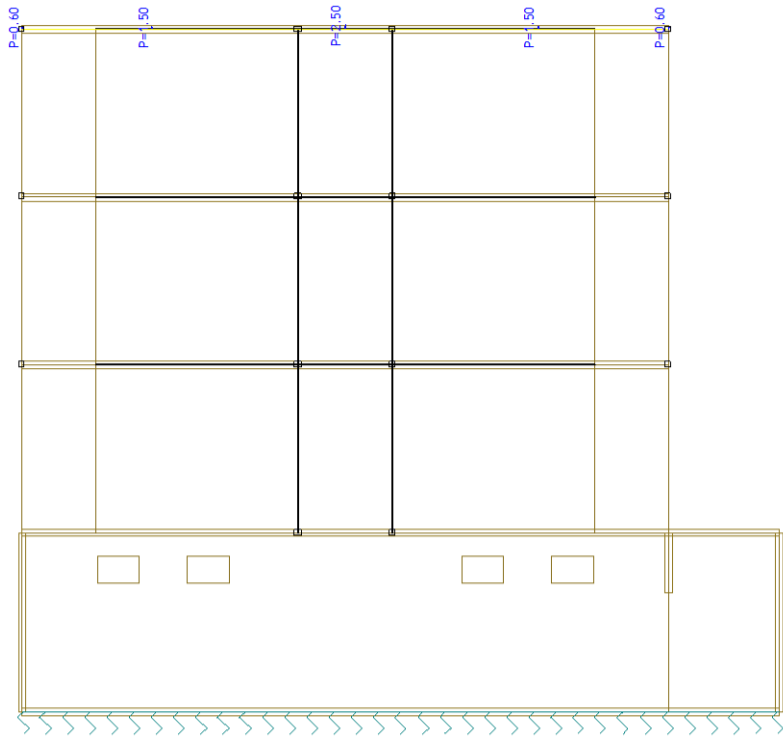
Ram: V_9

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



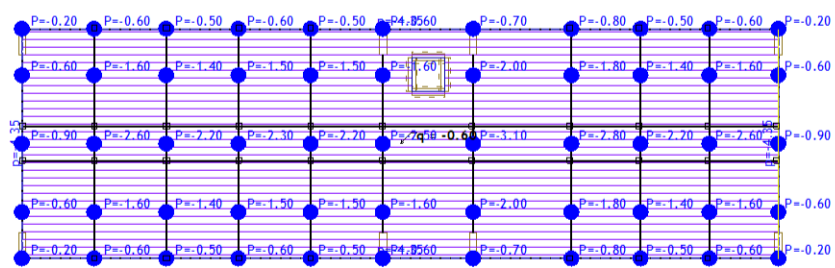
Ram: V_10

Opt. 1: sopstvena teжина (g)



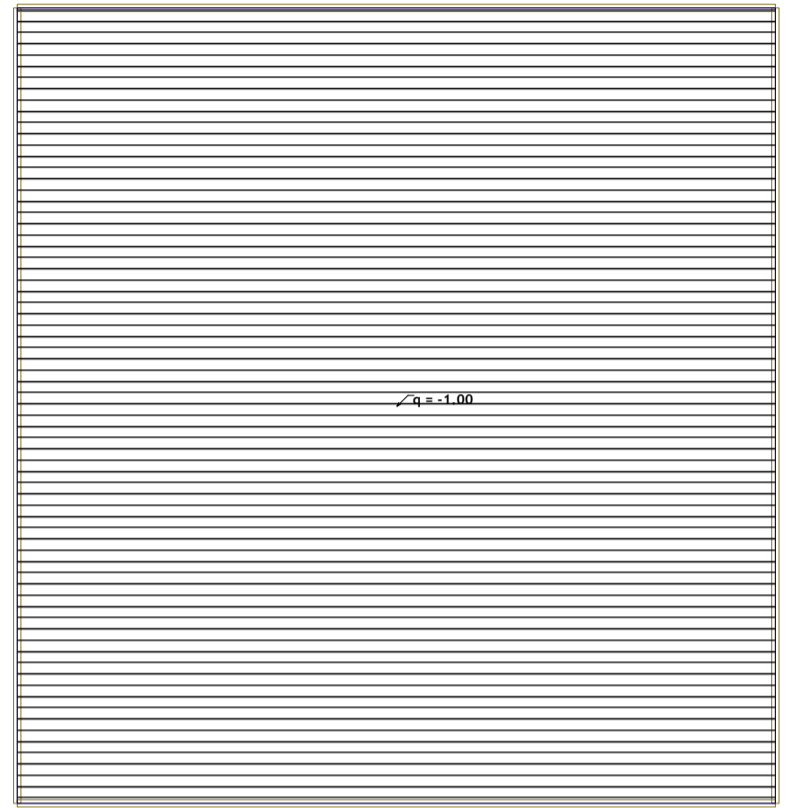
Ram: V_11

Opt. 2: stalno



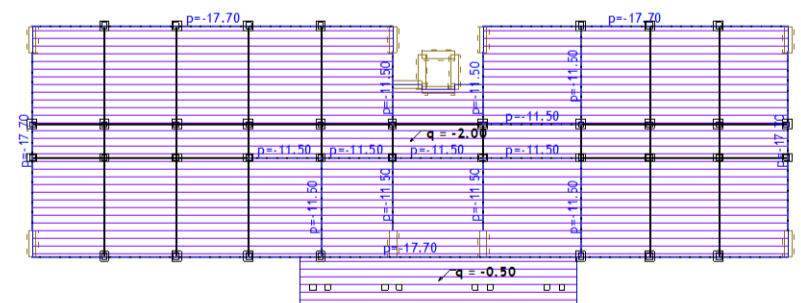
Nivo: Ploca II sprata [14.85 m]

Opt. 2: stalno



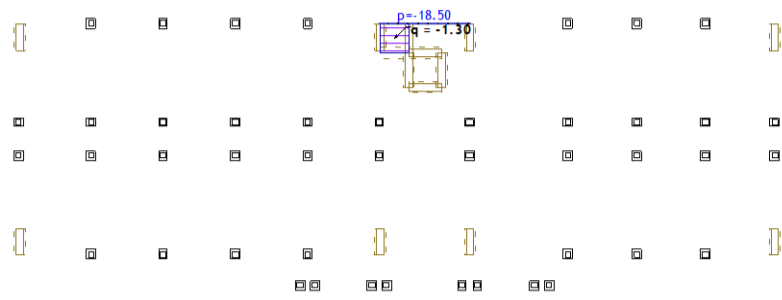
Nivo: Ploca lifta [15.05 m]

Opt. 2: stalno



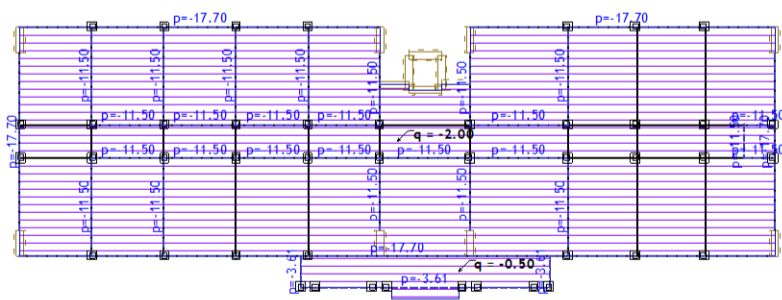
Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]

Opt. 2: stalno



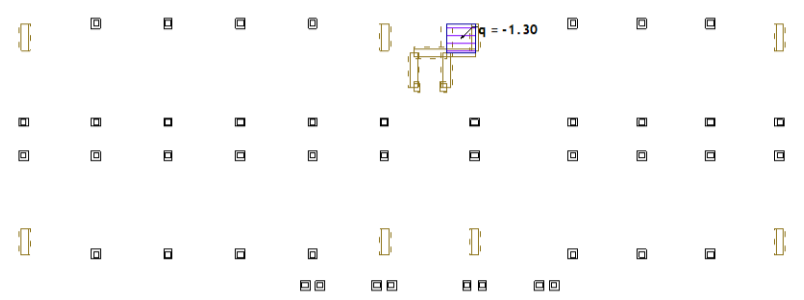
Nivo: 10.27 [10.27 m]

Opt. 2: stalno



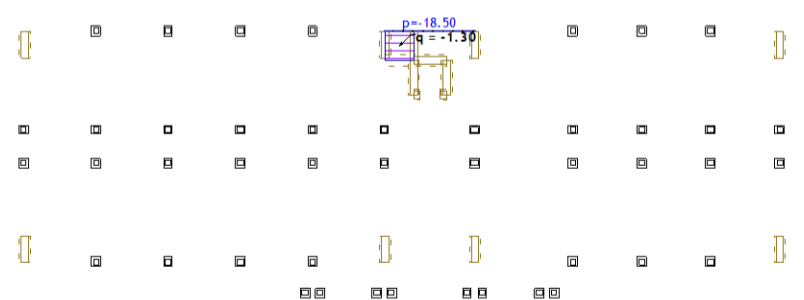
Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]

Opt. 2: stalno



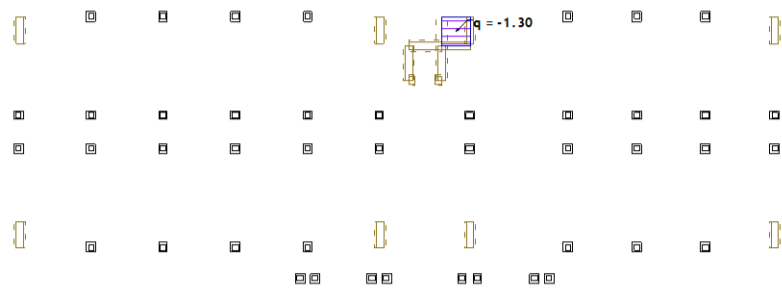
Nivo: 8.9 [8.90 m]

Opt. 2: stalno



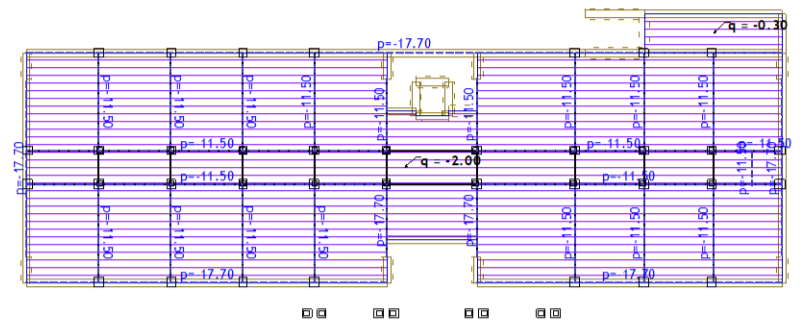
Nivo: 6.5 [6.50 m]

Opt. 2: stalno



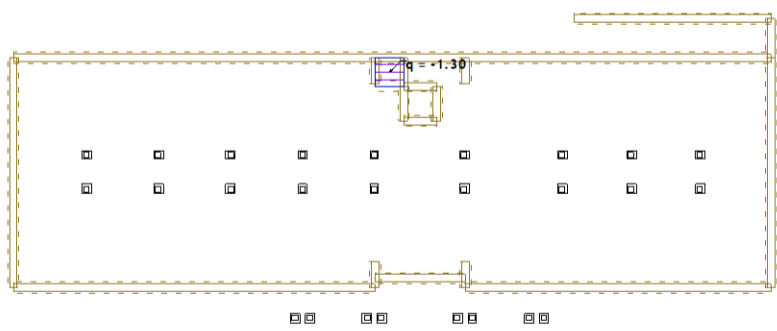
Nivo: 5.25 [5.25 m]

Opt. 2: stalno



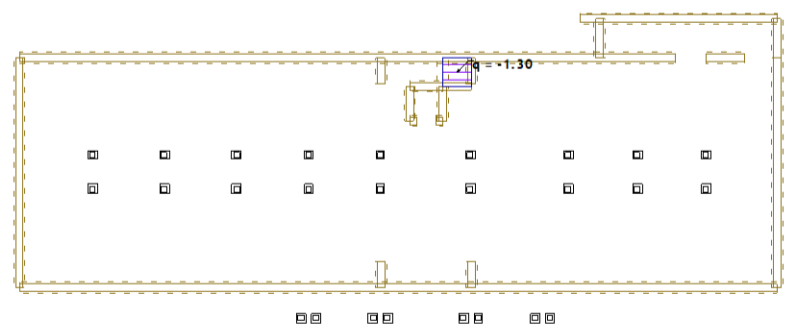
Nivo: Ploca suterena [3.90 m]

Opt. 2: stalno



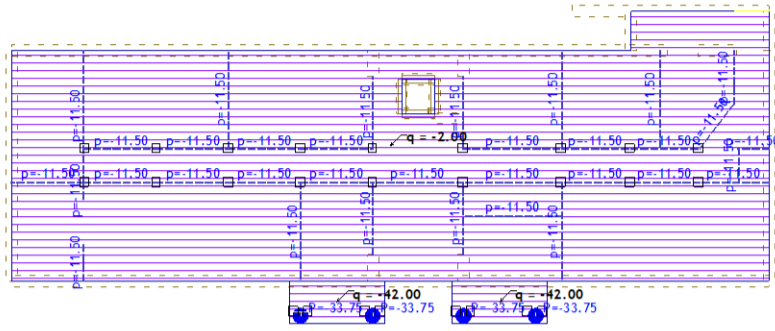
Nivo: 2.73 [2.73 m]

Opt. 2: stalno



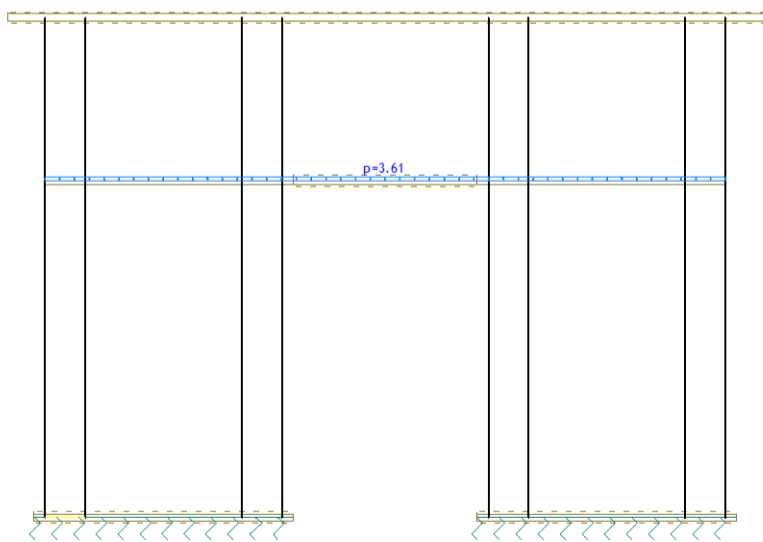
Nivo: 1.55 [1.55 m]

Opt. 2: stalno



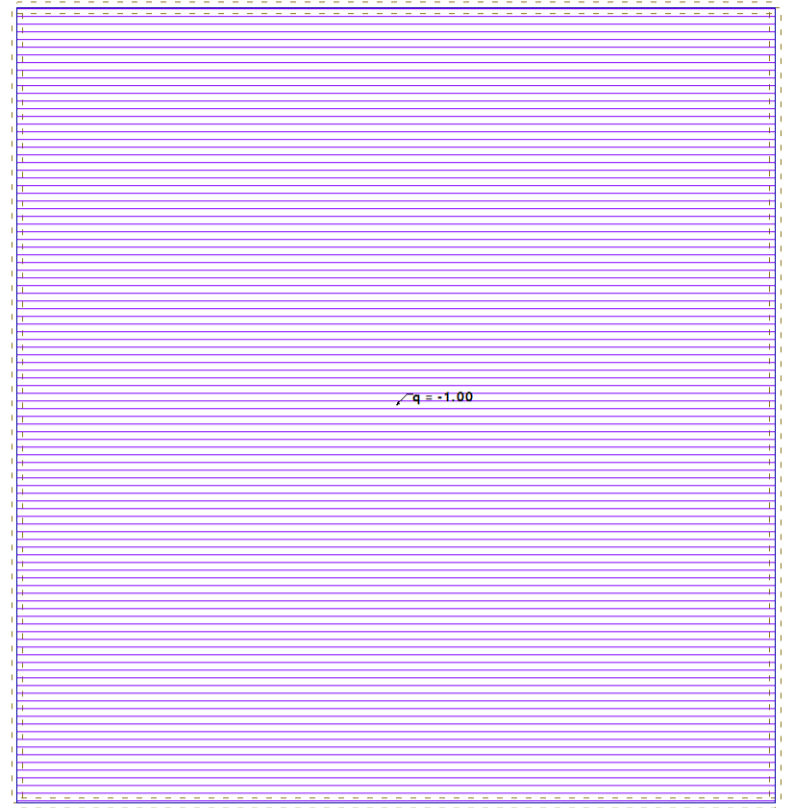
Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]

Opt. 2: stalno



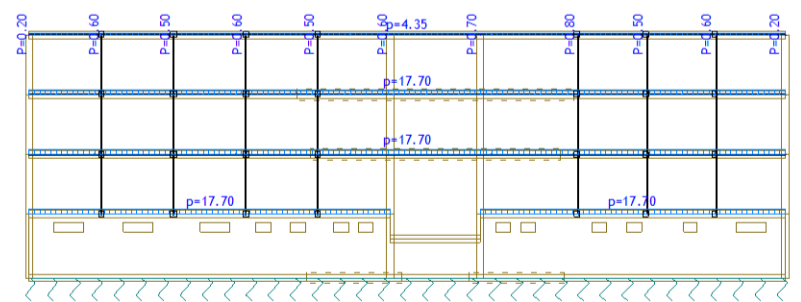
Ram: H_11

Opt. 2: stalno



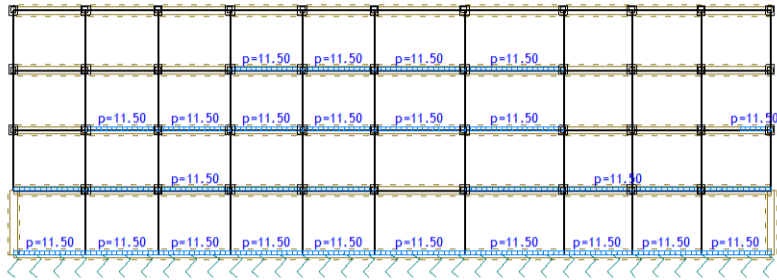
Nivo: Lift Jama [-1.40 m]

Opt. 2: stalno



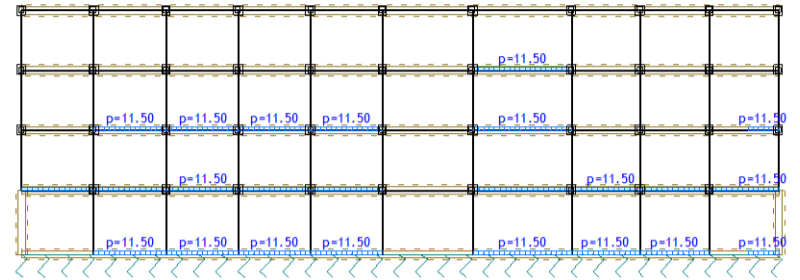
Ram: H_1

Opt. 2: stalno



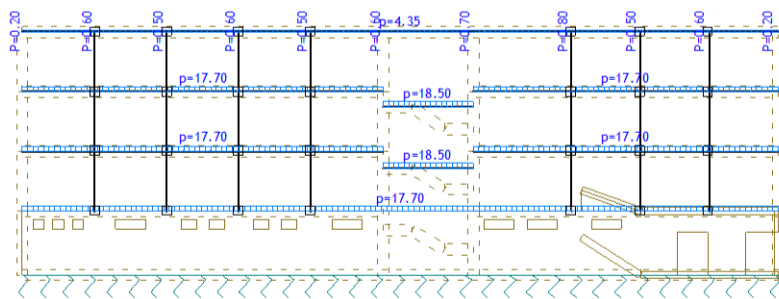
Ram: H_6

Opt. 2: stalno



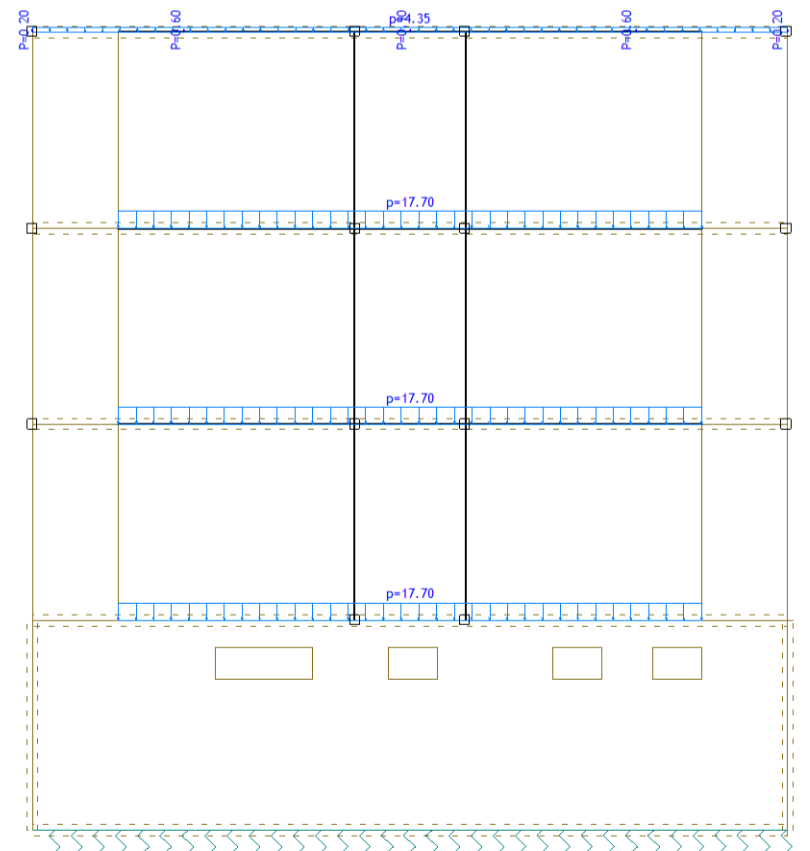
Ram: H_7

Opt. 2: stalno



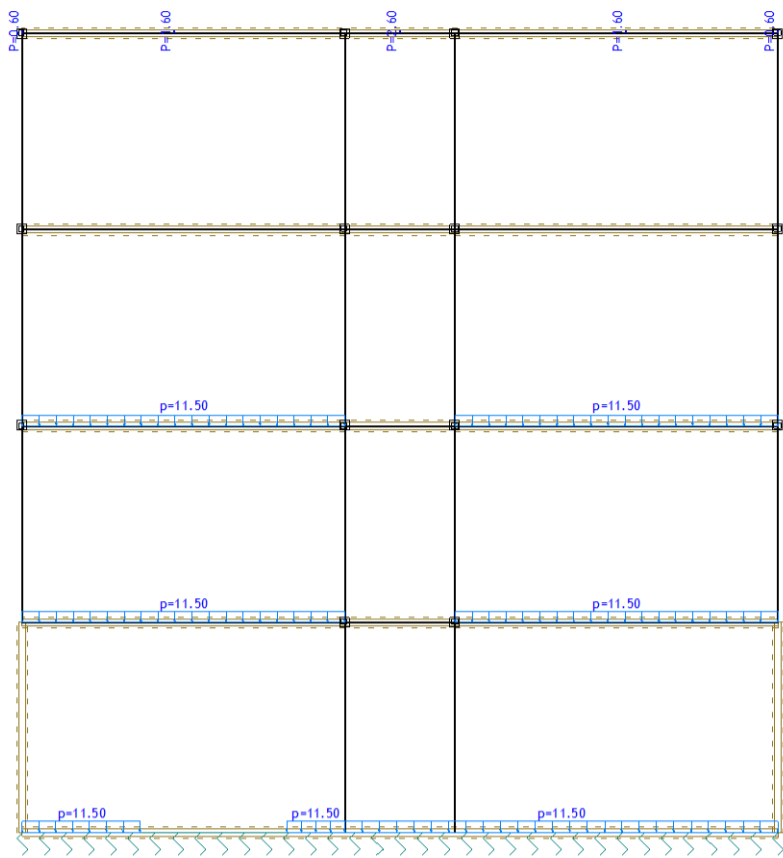
Ram: H_5

Opt. 2: stalno



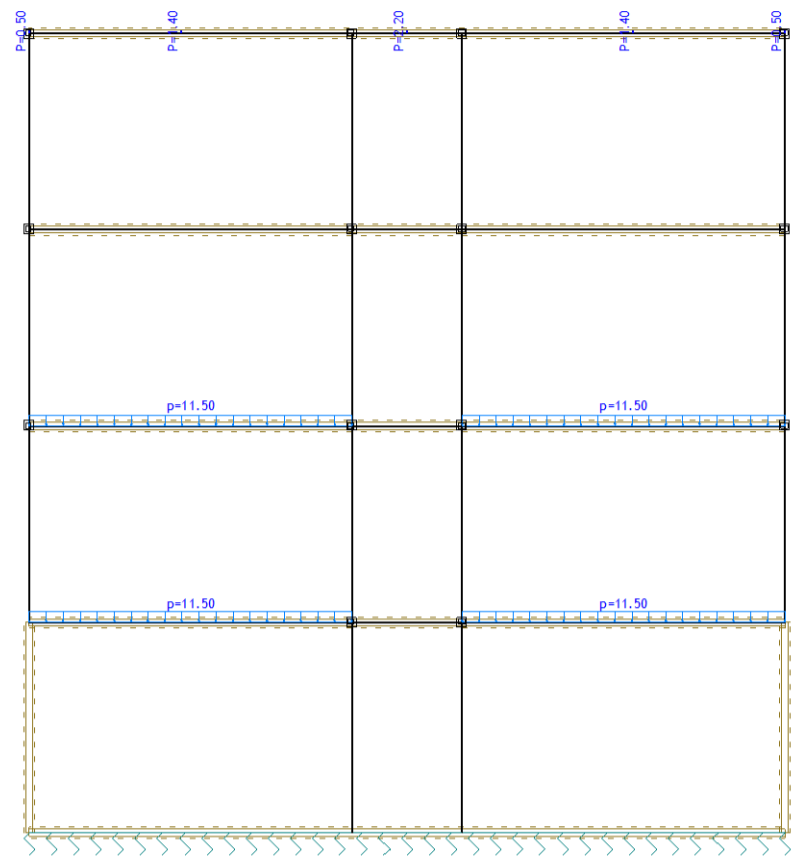
Ram: V_1

Opt. 2: stalno



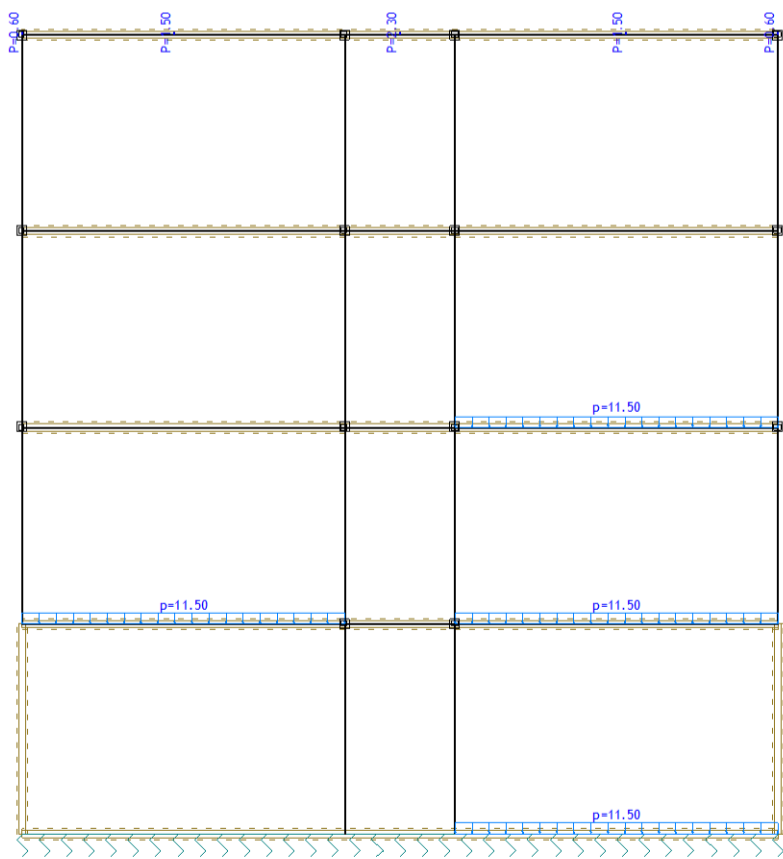
Ram: V_2

Opt. 2: stalno



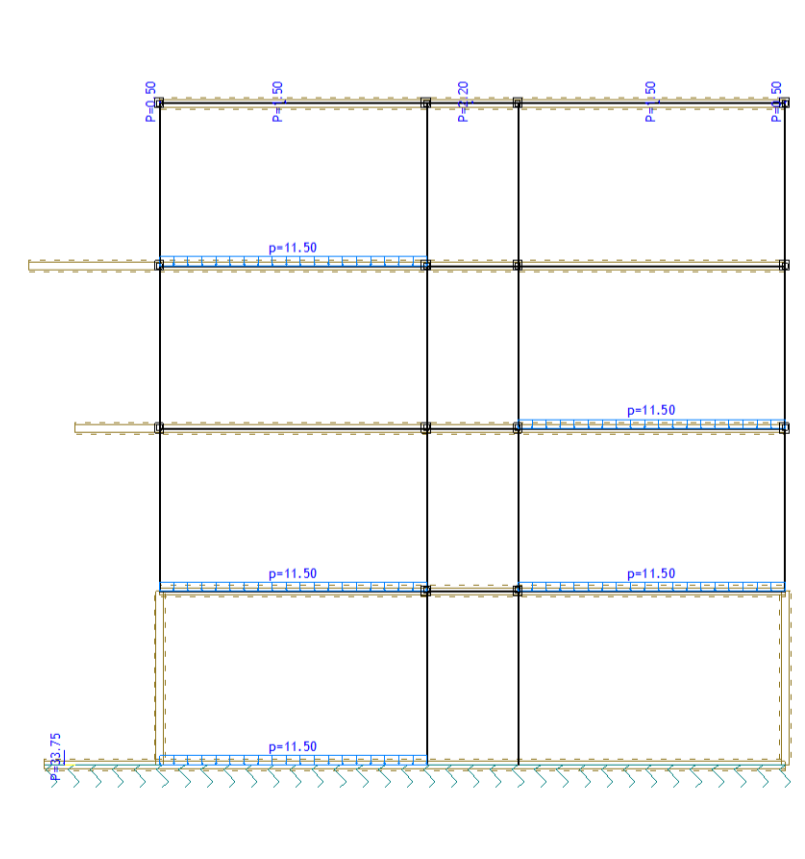
Ram: V_3

Opt. 2: stalno



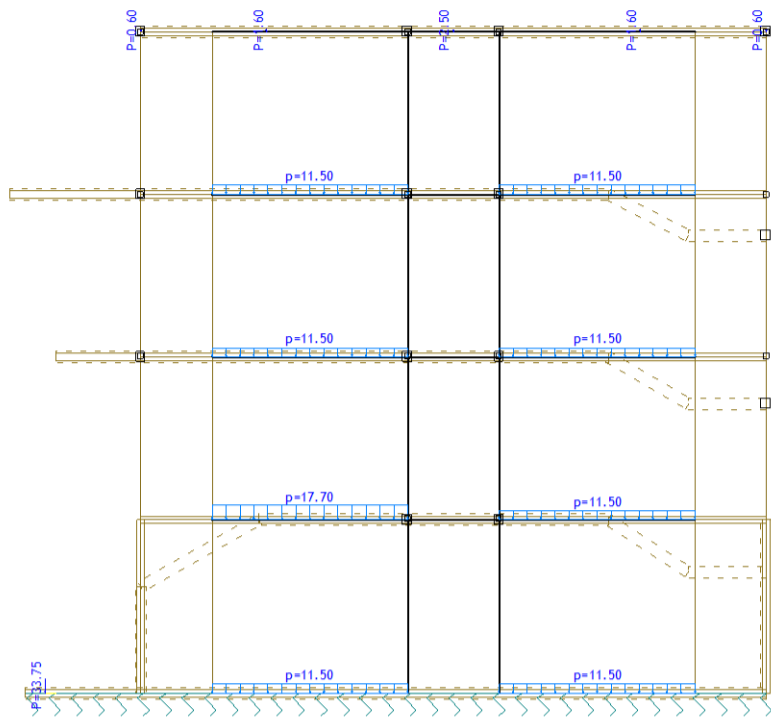
Ram: V_4

Opt. 2: stalno



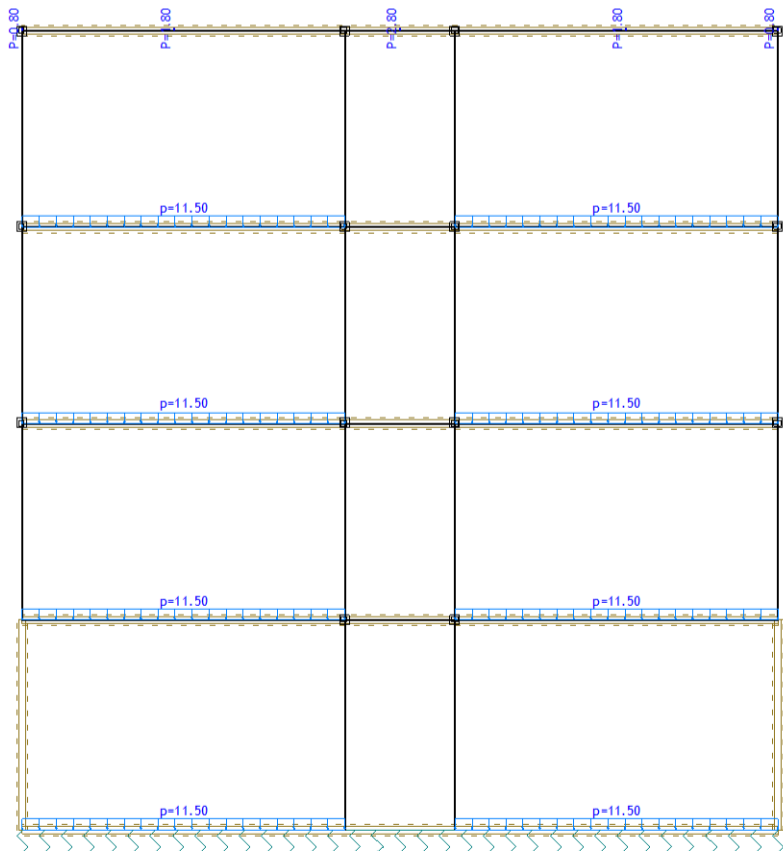
Ram: V_5

Opt. 2: stalno



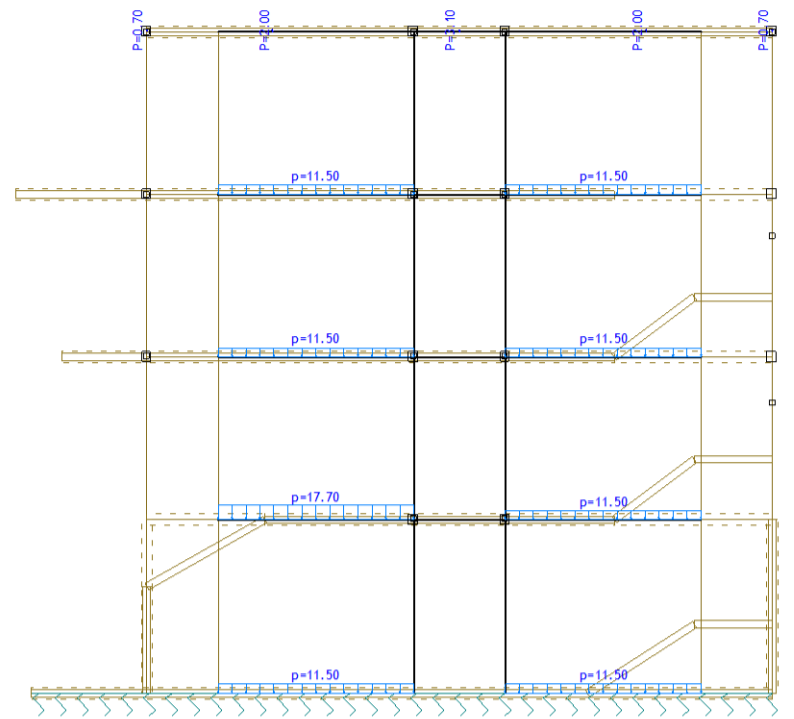
Ram: V_6

Opt. 2: stalno



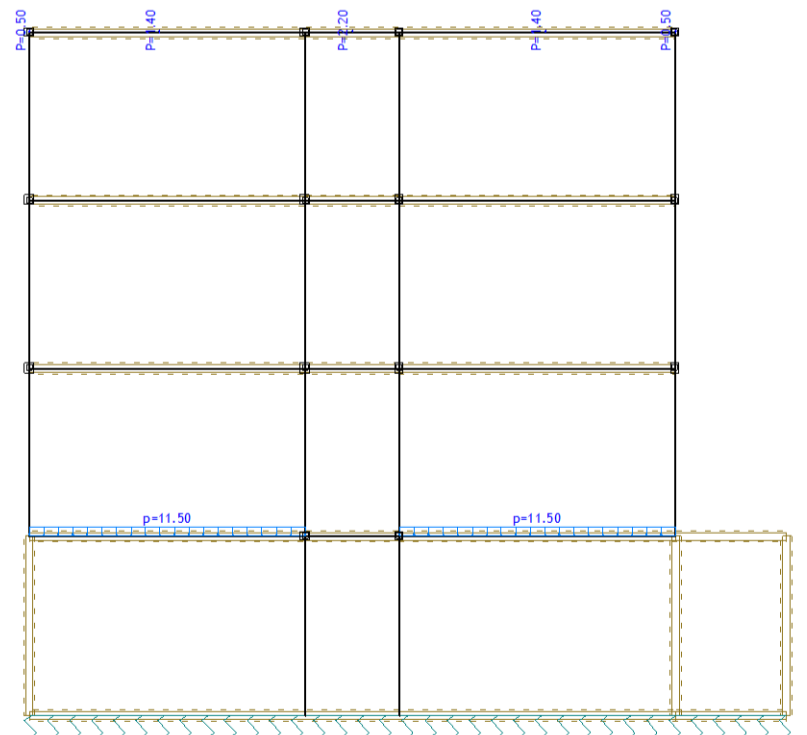
Ram: V_8

Opt. 2: stalno



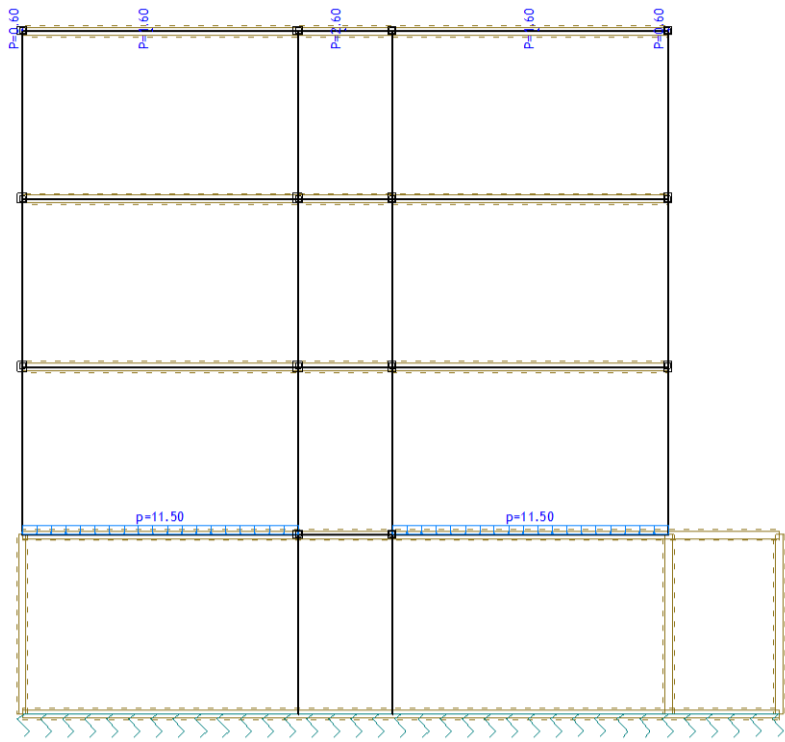
Ram: V_7

Opt. 2: stalno



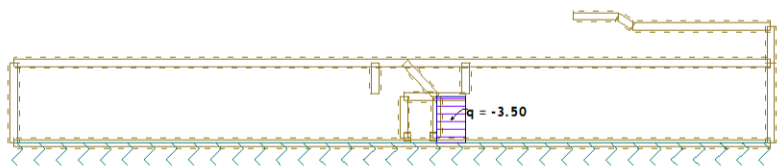
Ram: V_9

Opt. 2: stalno



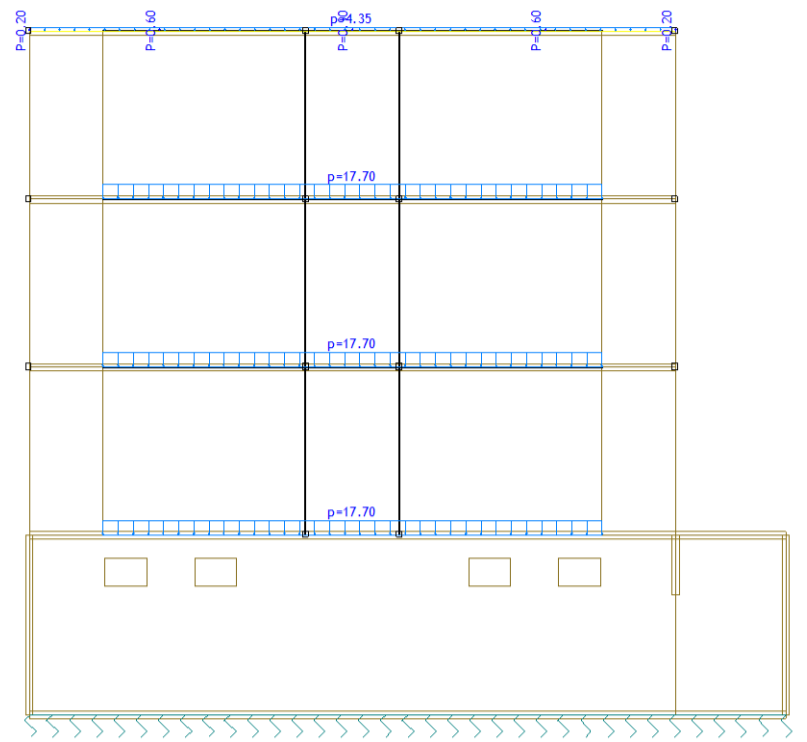
Ram: V_10

Opt. 2: stalno



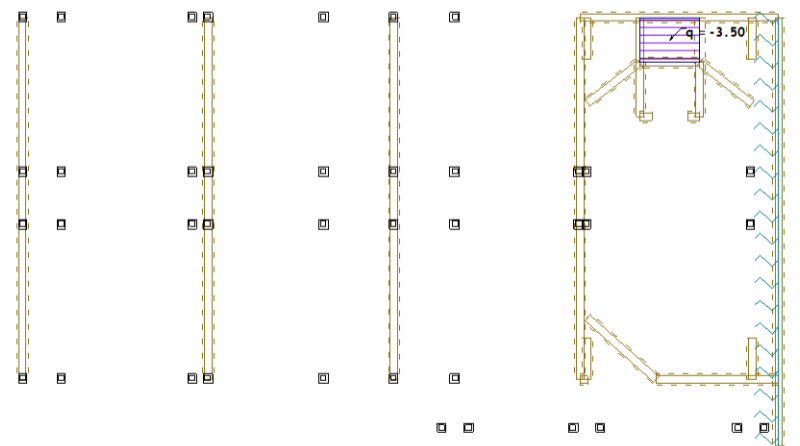
Pogled: 1

Opt. 2: stalno



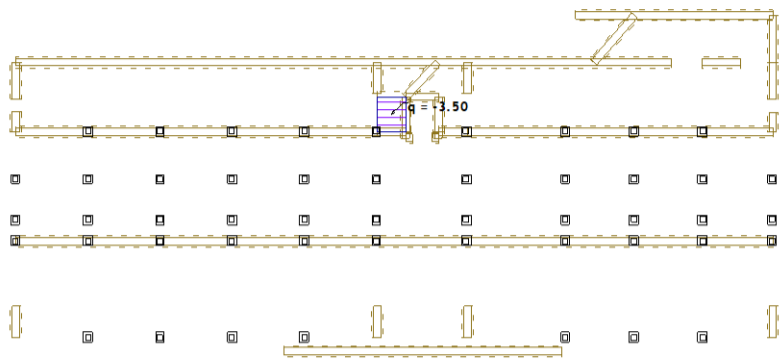
Ram: V_11

Opt. 2: stalno



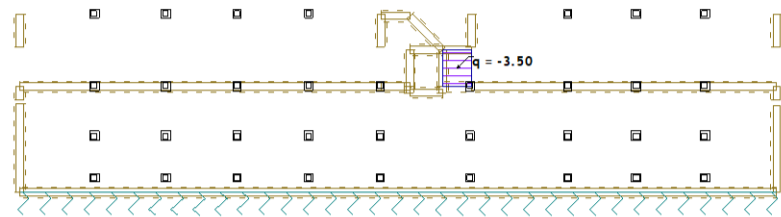
Pogled: 2

Opt. 2: stalno



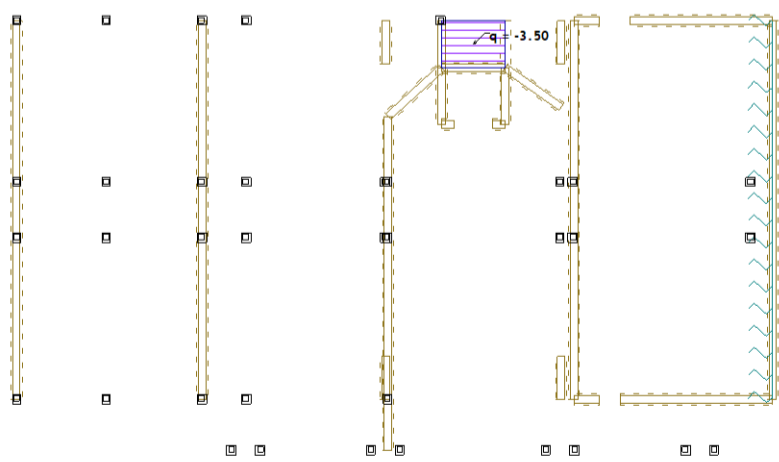
Pogled: 3

Opt. 2: stalno



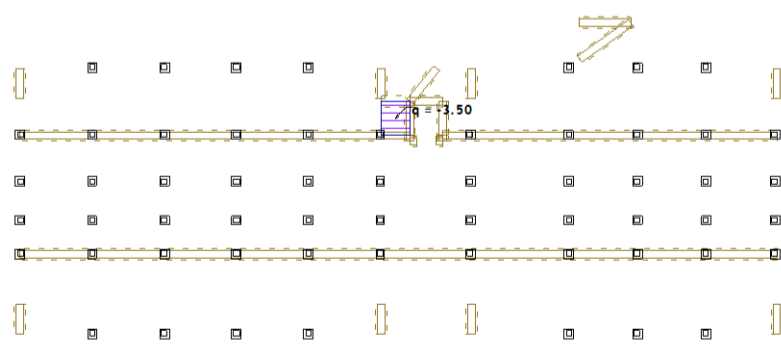
Pogled: 4

Opt. 2: stalno



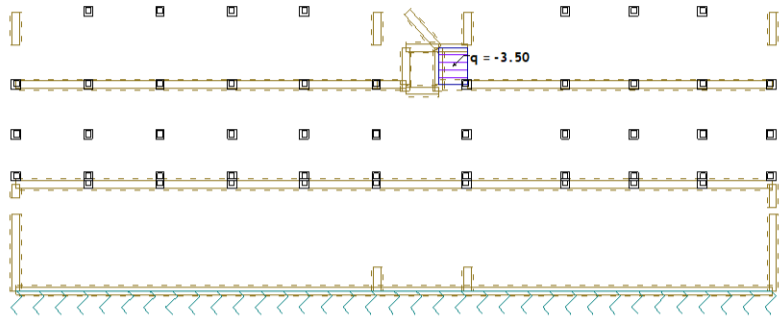
Pogled: 5

Opt. 2: stalno



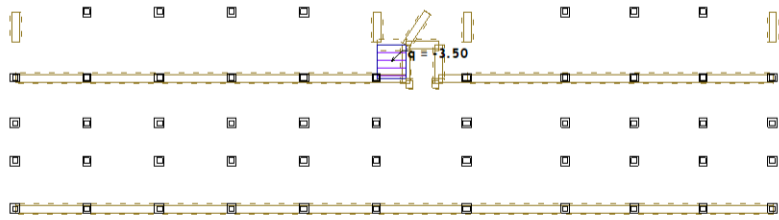
Pogled: 6

Opt. 2: stalno



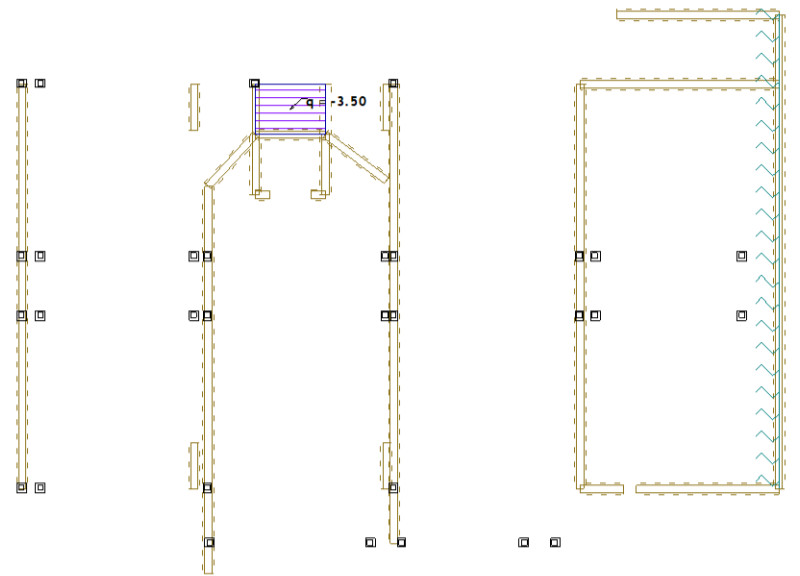
Pogled: 7

Opt. 2: stalno



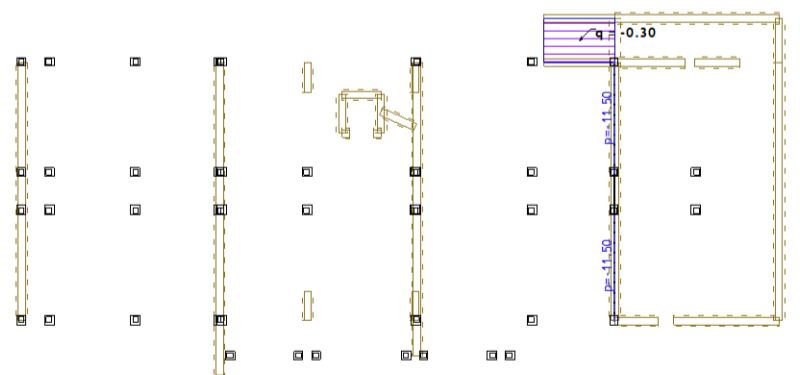
Pogled: 9

Opt. 2: stalno



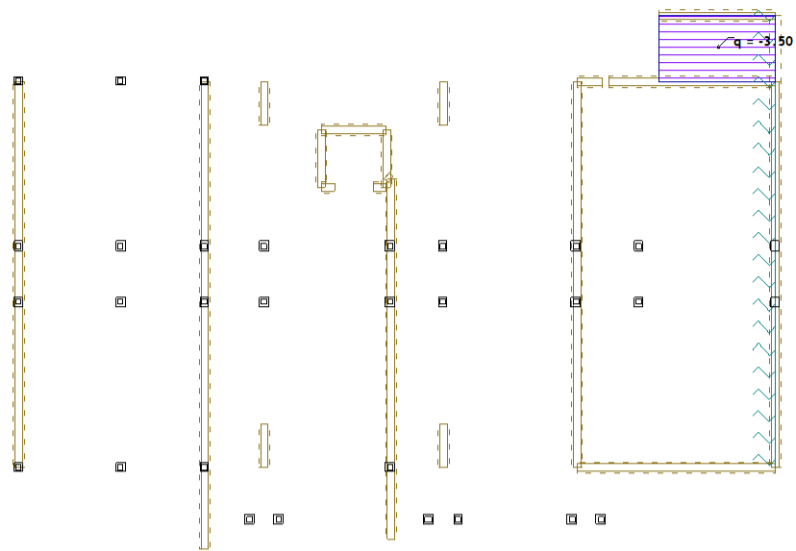
Pogled: 8

Opt. 2: stalno



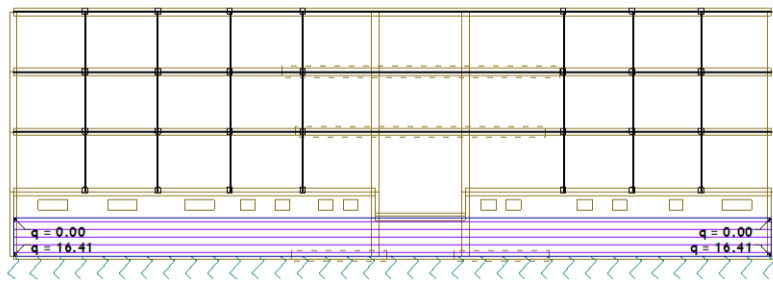
Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz

Opt. 2: stalno



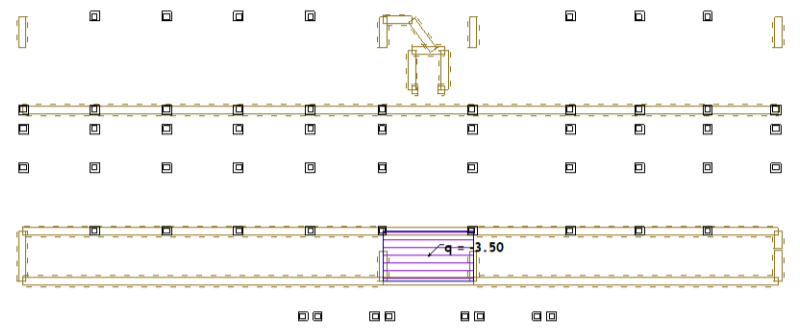
Pogled: Stepeniste pomocni ulaz

Opt. 3: pritisak tla



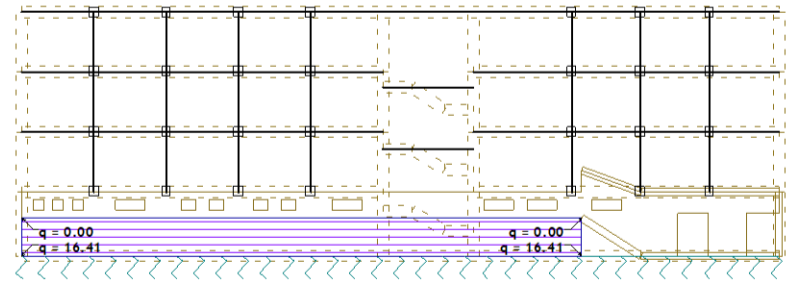
Ram: H_1

Opt. 2: stalno



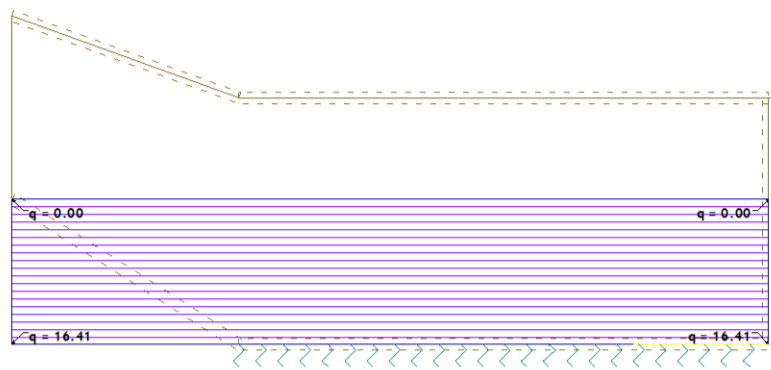
Pogled: Stepeniste ulaz

Opt. 3: pritisak tla



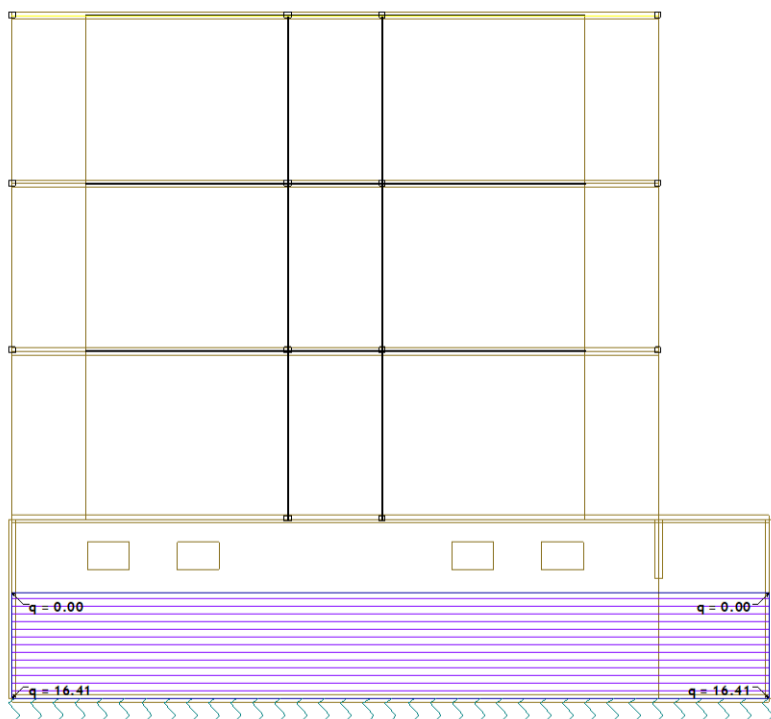
Ram: H_5

Opt. 3: pritisak tla



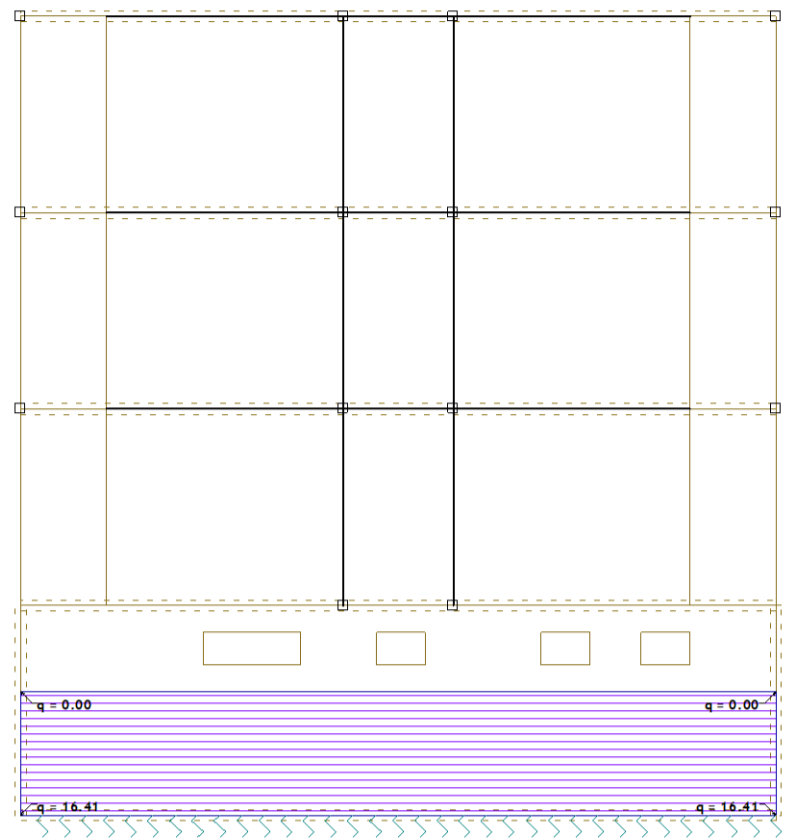
Ram: H_10

Opt. 3: pritisak tla



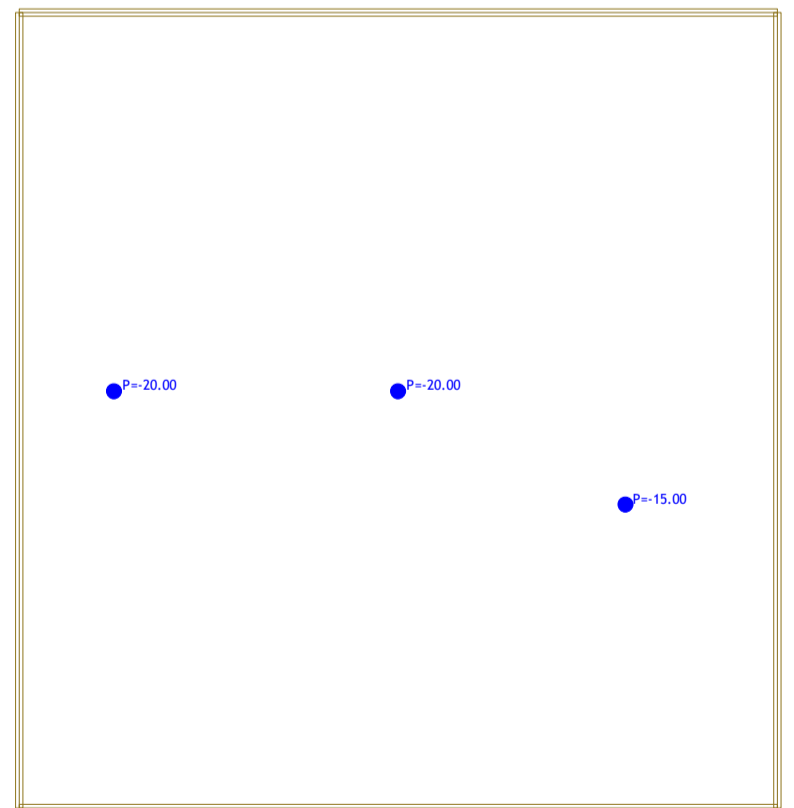
Ram: V_11

Opt. 3: pritisak tla



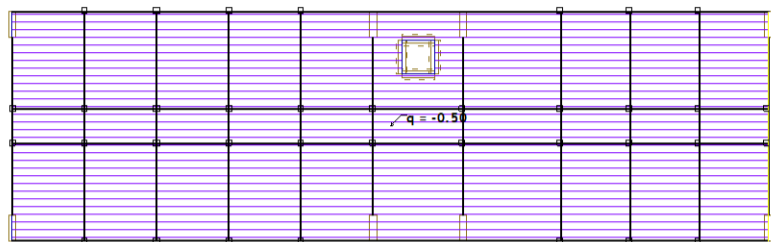
Ram: V_1

Opt. 4: korisno



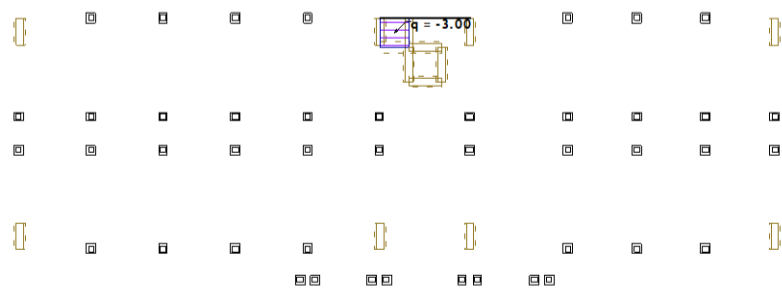
Nivo: Ploca lifta [15.05 m]

Opt. 4: korisno



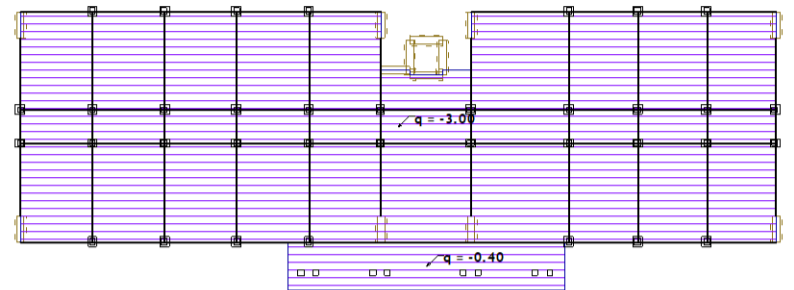
Nivo: Ploca II sprata [14.85 m]

Opt. 4: korisno



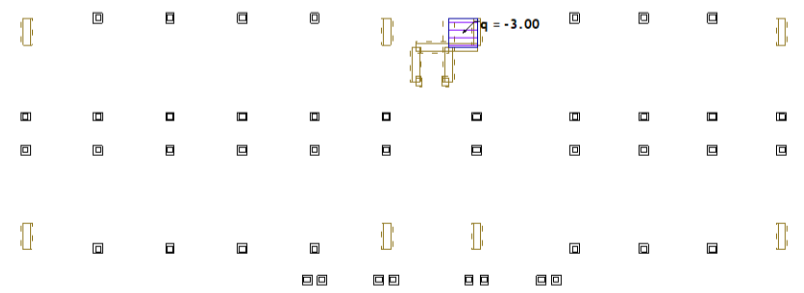
Nivo: 10.27 [10.27 m]

Opt. 4: korisno



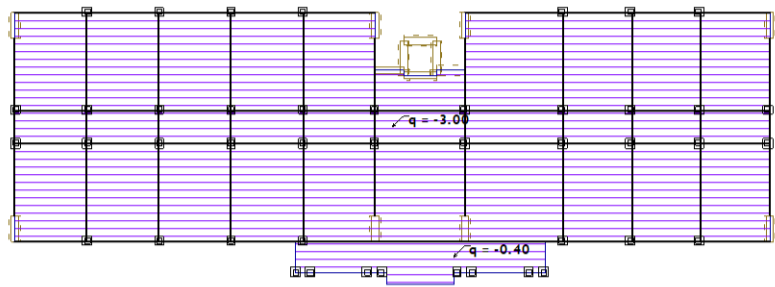
Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]

Opt. 4: korisno



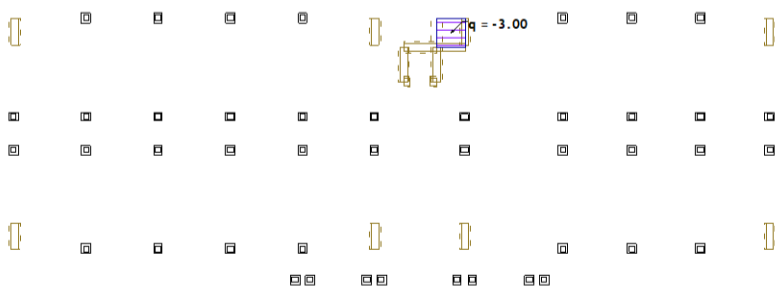
Nivo: 8.9 [8.90 m]

Opt. 4: korisno



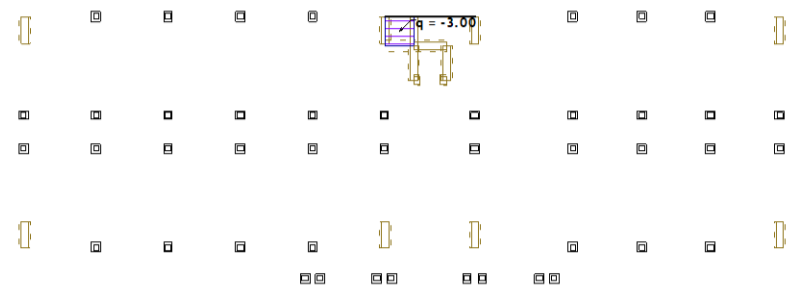
Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]

Opt. 4: korisno



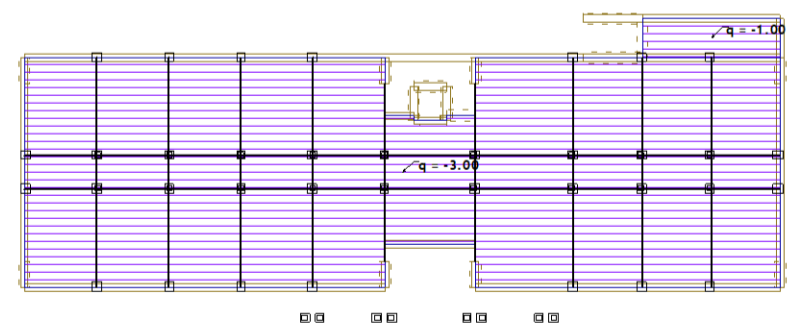
Nivo: 5.25 [5.25 m]

Opt. 4: korisno



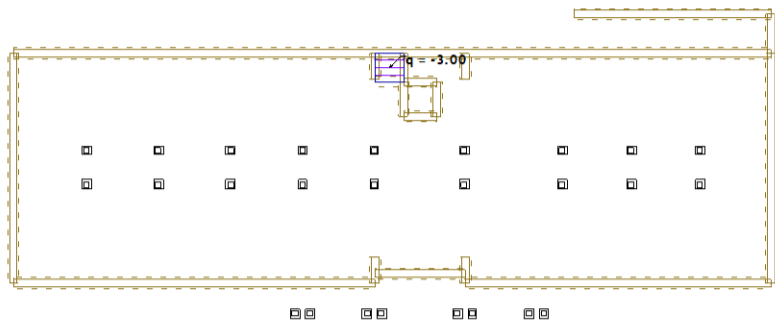
Nivo: 6.5 [6.50 m]

Opt. 4: korisno



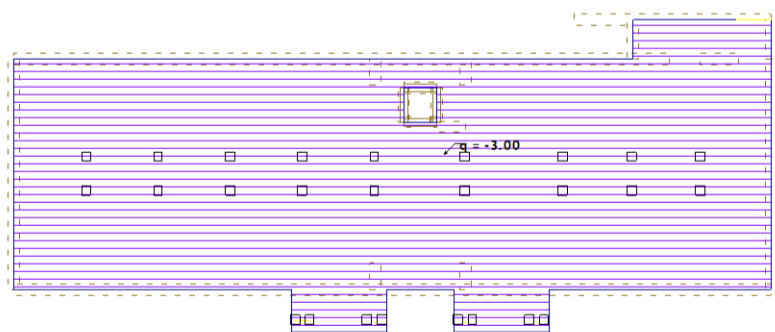
Nivo: Ploca suterena [3.90 m]

Opt. 4: korisno



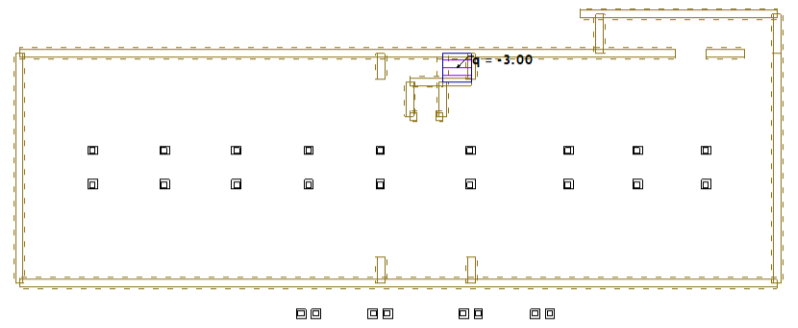
Nivo: 2.73 [2.73 m]

Opt. 4: korisno



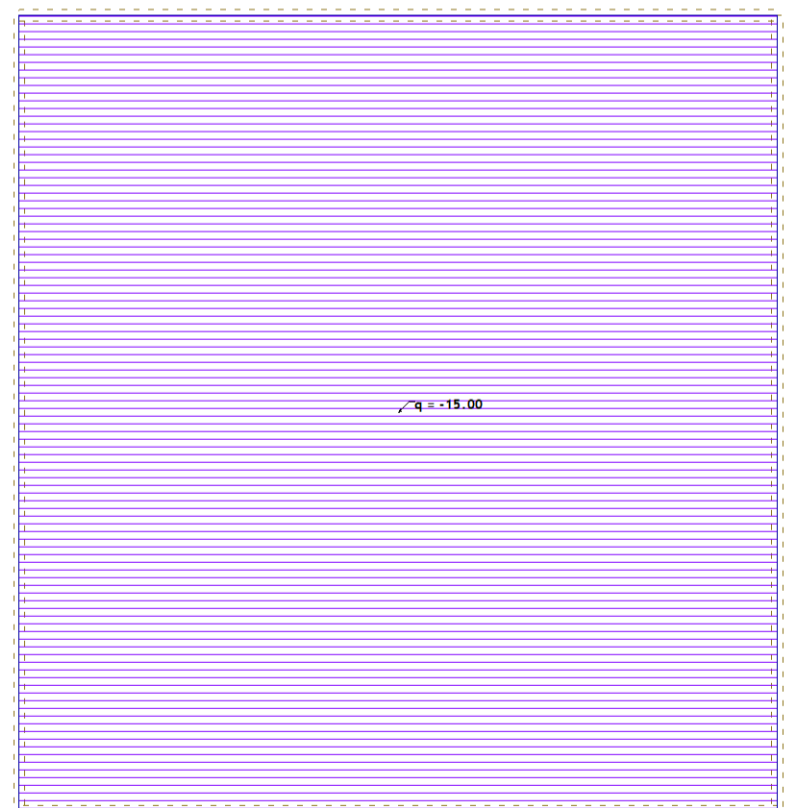
Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]

Opt. 4: korisno



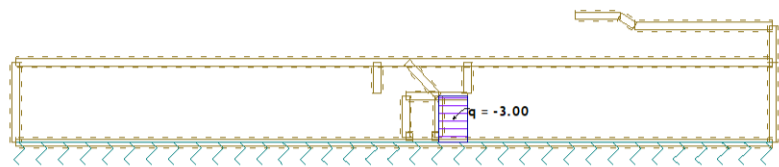
Nivo: 1.55 [1.55 m]

Opt. 4: korisno



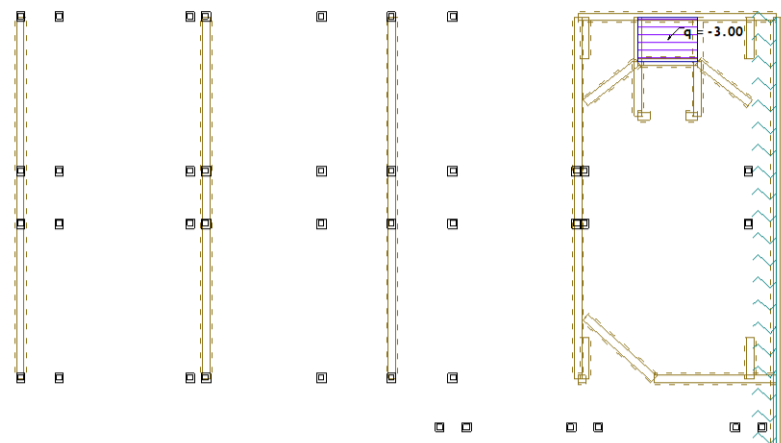
Nivo: Lift Jama [-1.40 m]

Opt. 4: korisno



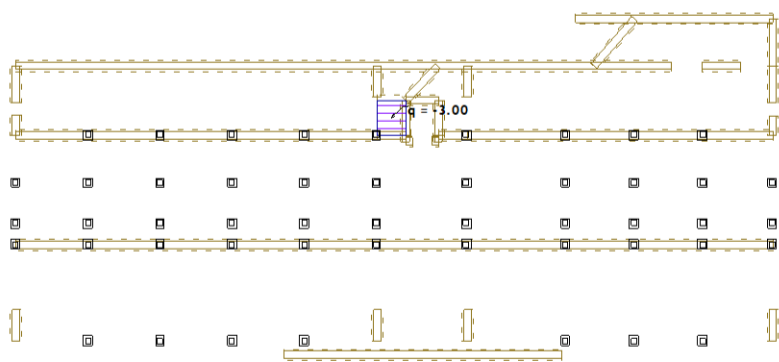
Pogled: 1

Opt. 4: korisno



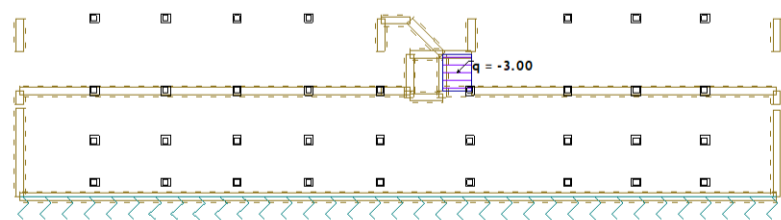
Pogled: 2

Opt. 4: korisno



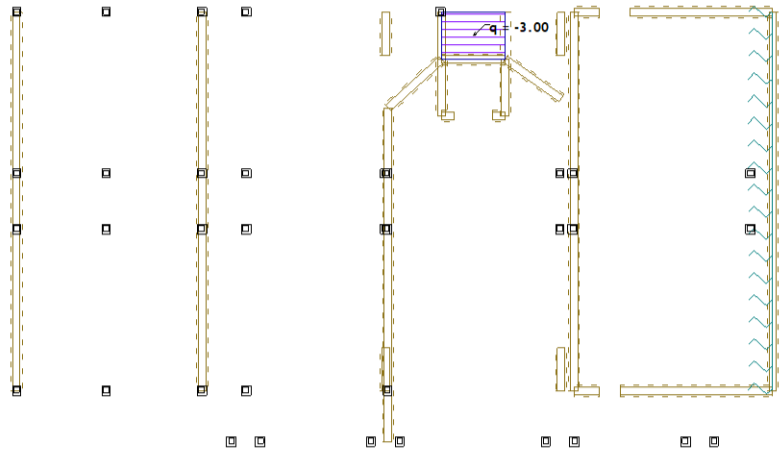
Pogled: 3

Opt. 4: korisno



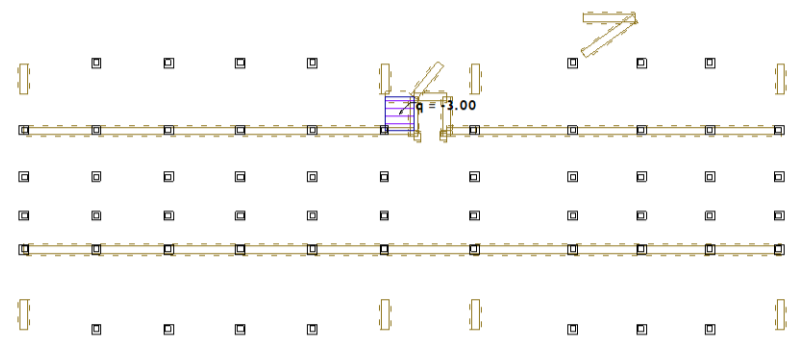
Pogled: 4

Opt. 4: korisno



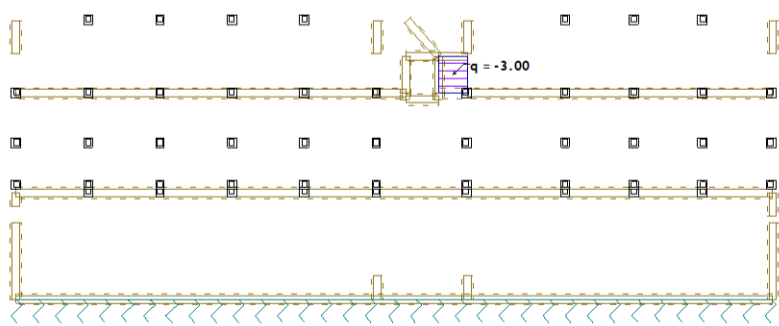
Pogled: 5

Opt. 4: korisno



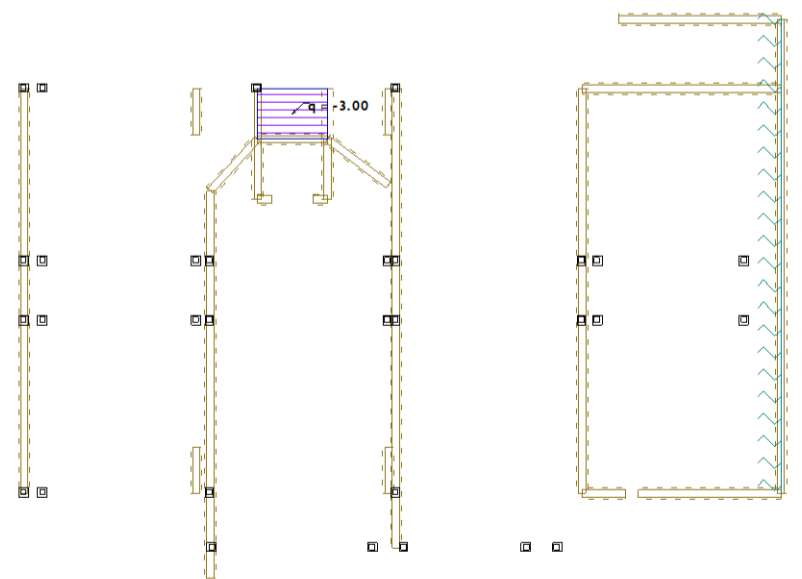
Pogled: 6

Opt. 4: korisno



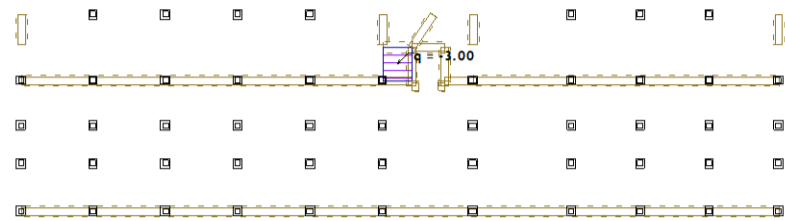
Pogled: 7

Opt. 4: korisno



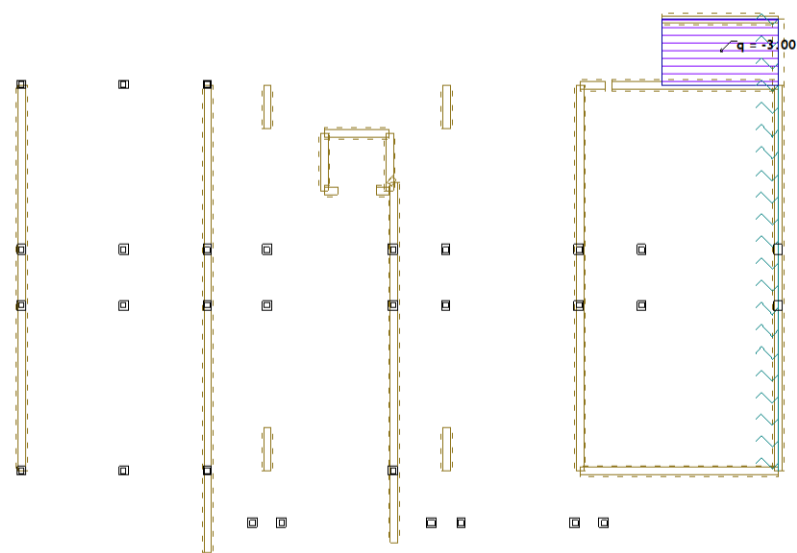
Pogled: 8

Opt. 4: korisno



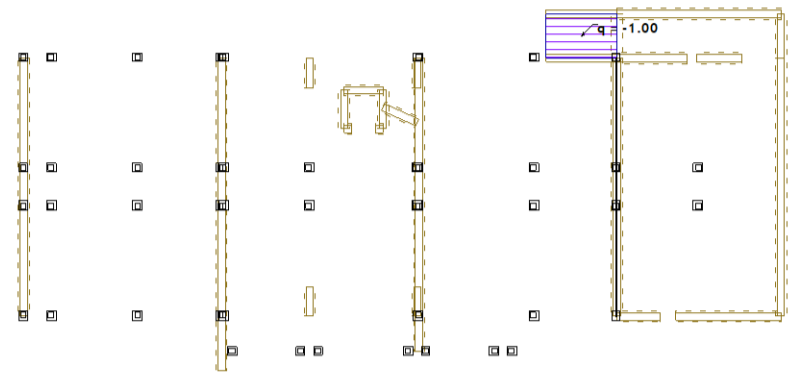
Pogled: 9

Opt. 4: korisno



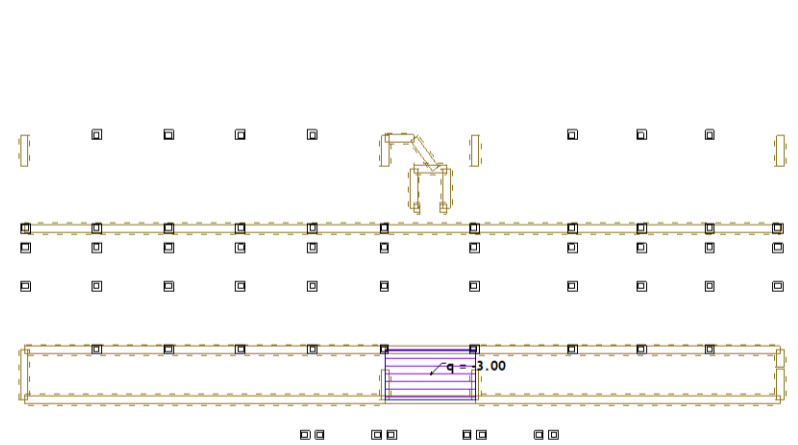
Pogled: Stepeniste pomocni ulaz

Opt. 4: korisno



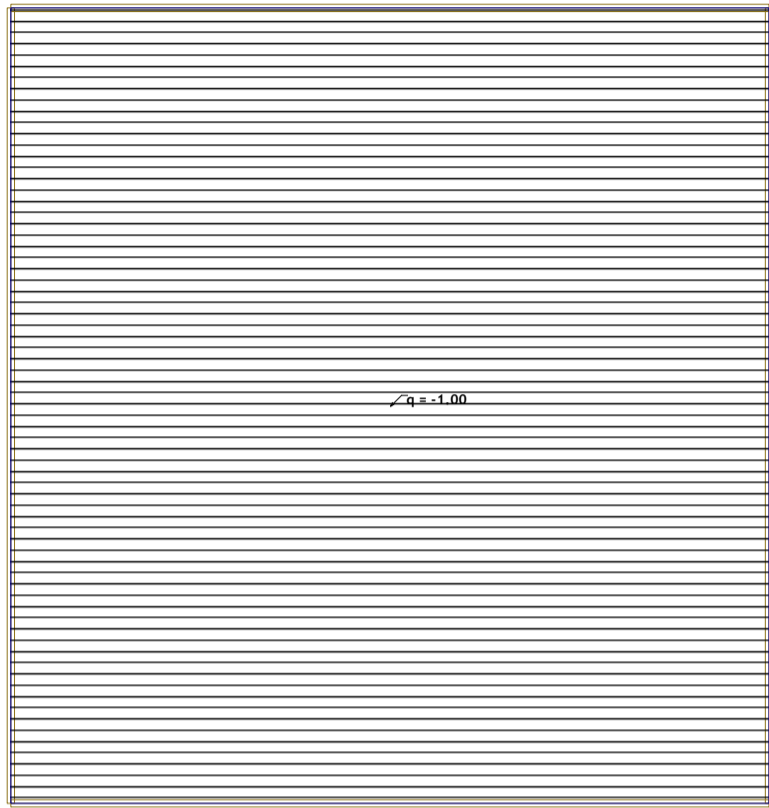
Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz

Opt. 4: korisno



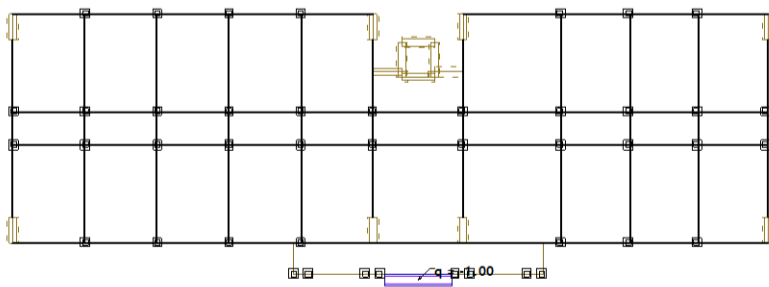
Pogled: Stepeniste ulaz

Opt. 5: sneg



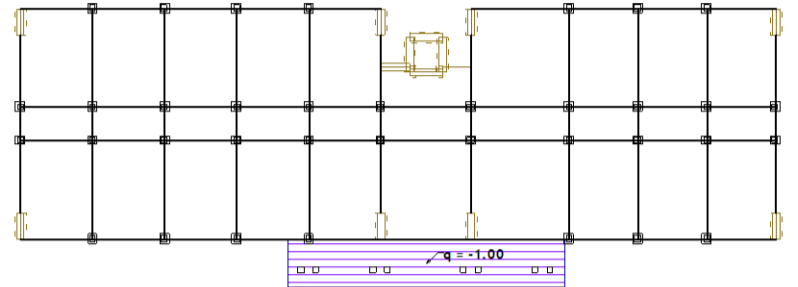
Nivo: Ploca lifta [15.05 m]

Opt. 5: sneg



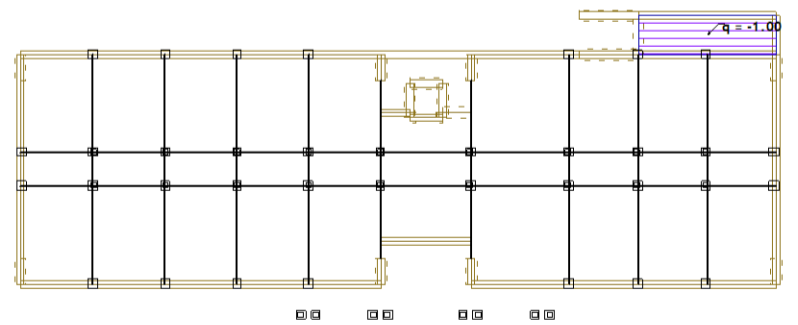
Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]

Opt. 5: sneg



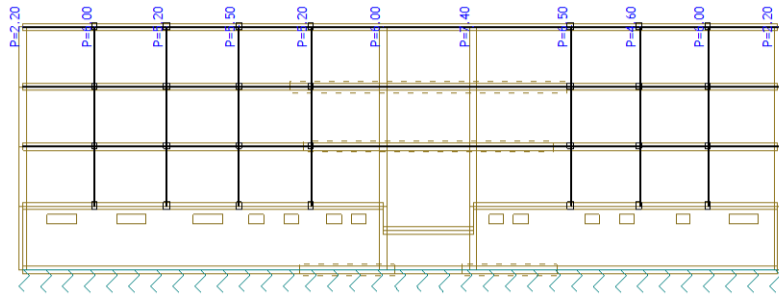
Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]

Opt. 5: sneg



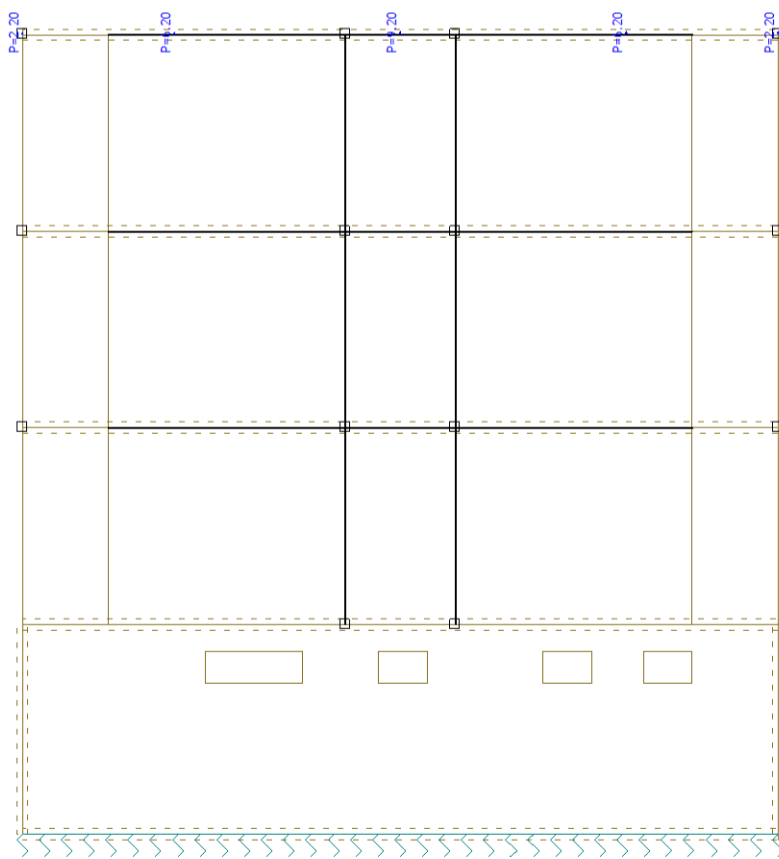
Nivo: Ploca suterena [3.90 m]

Opt. 5: sneg



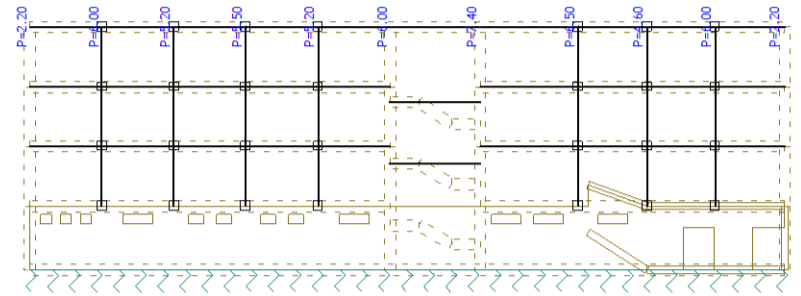
Ram: H_1

Opt. 5: sneg



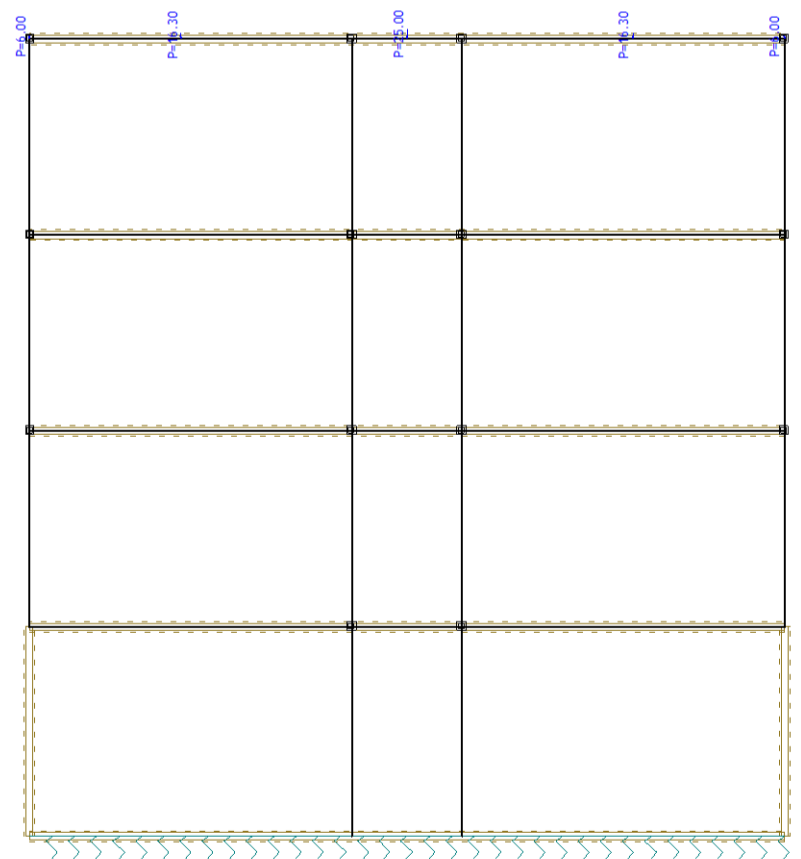
Ram: V_1

Opt. 5: sneg



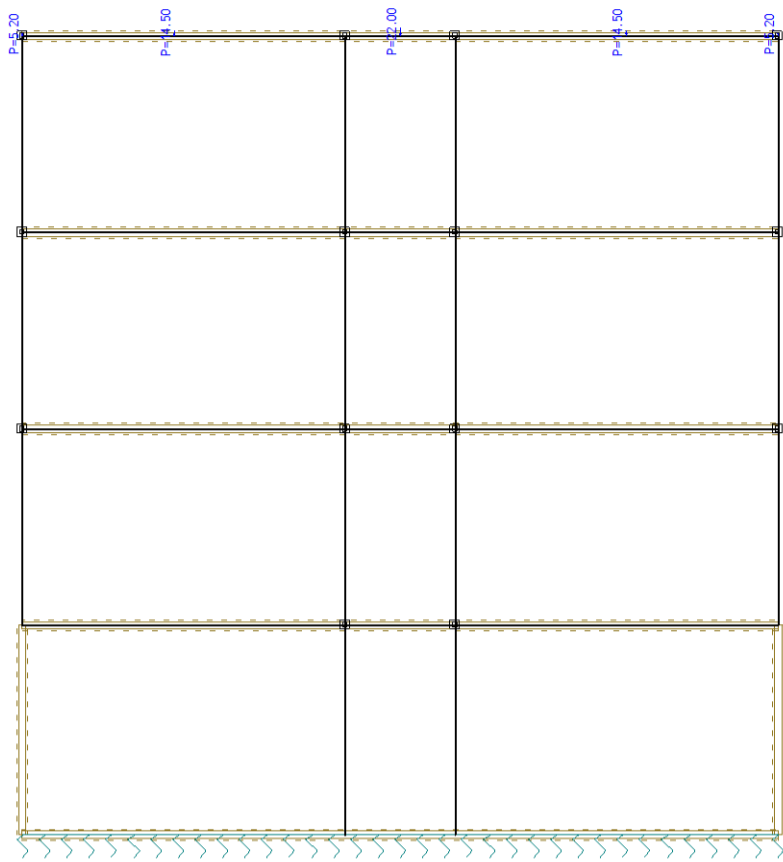
Ram: H_5

Opt. 5: sneg

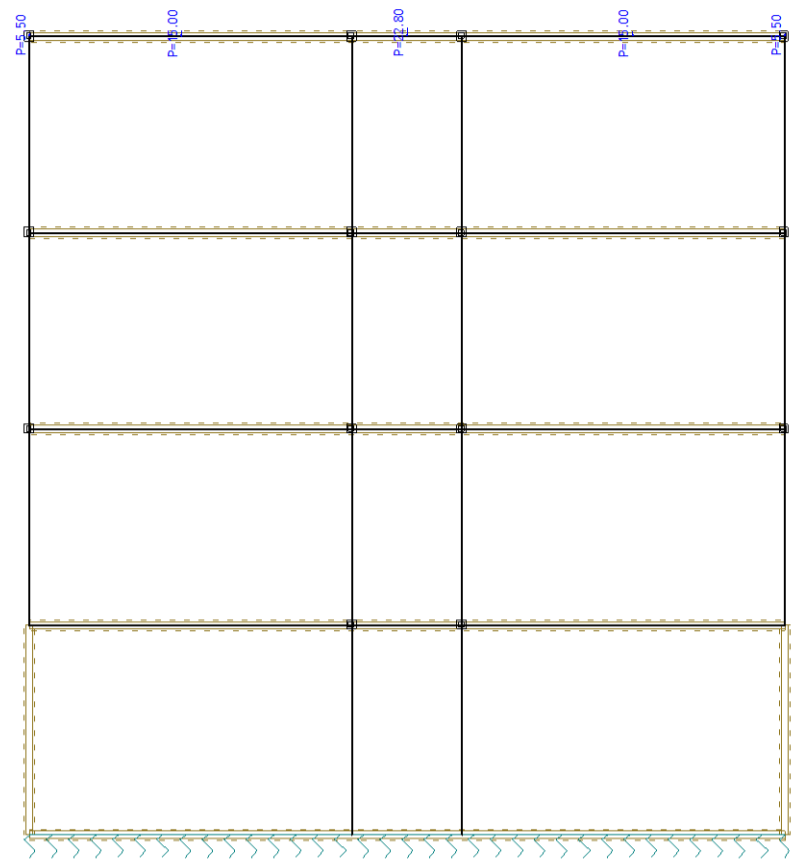


Ram: V_2

Opt. 5: sneg

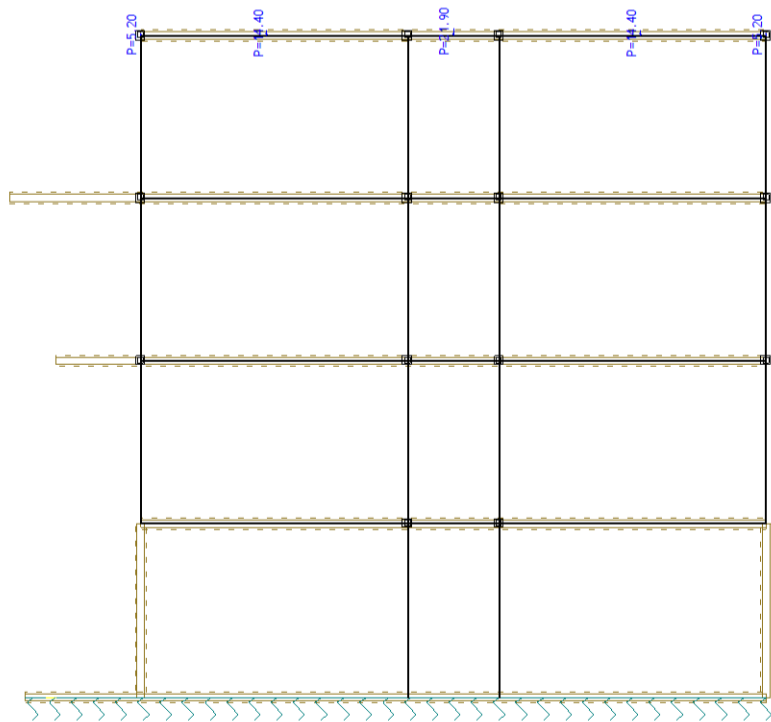


Opt. 5: sneg



Ram: V_3

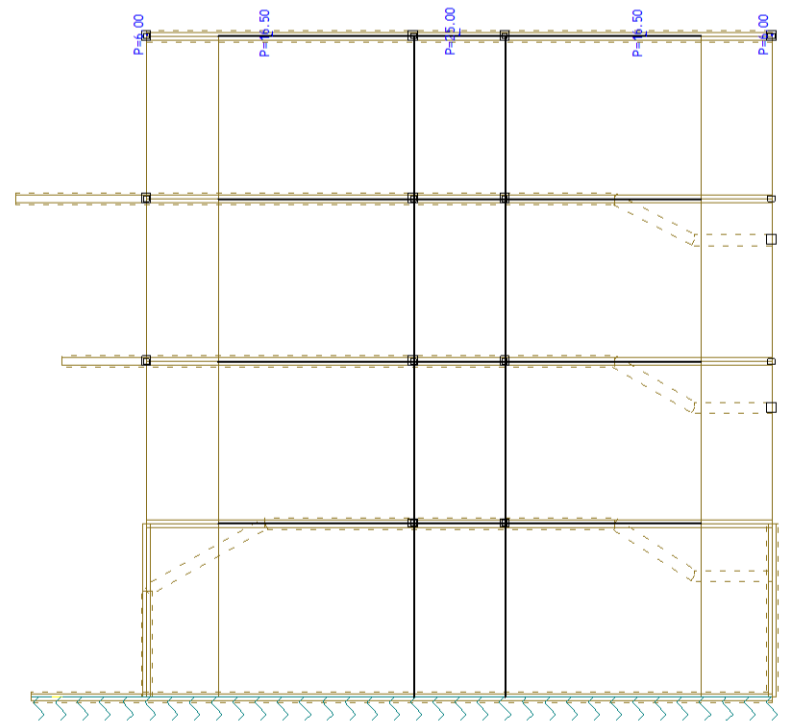
Opt. 5: sneg



Ram: V_5

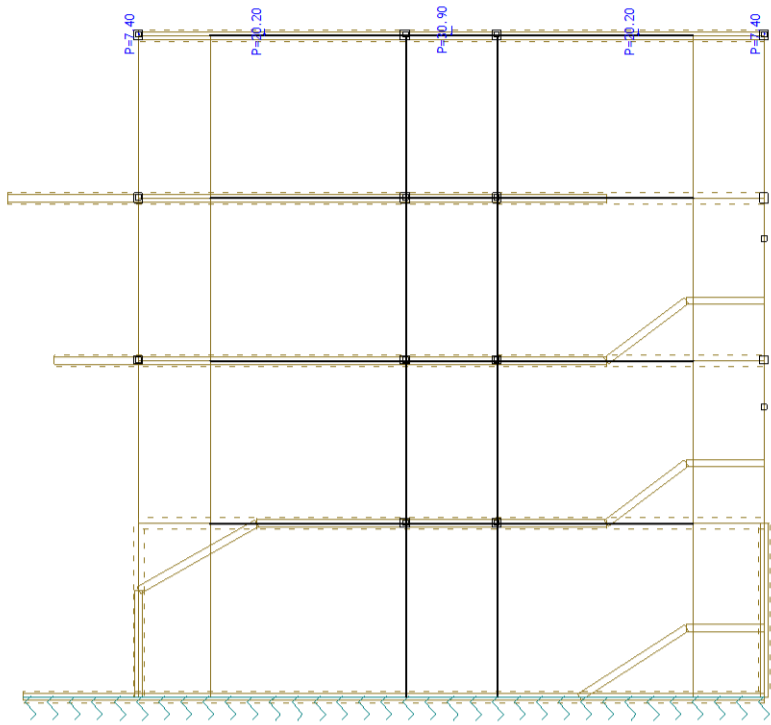
Ram: V_4

Opt. 5: sneg



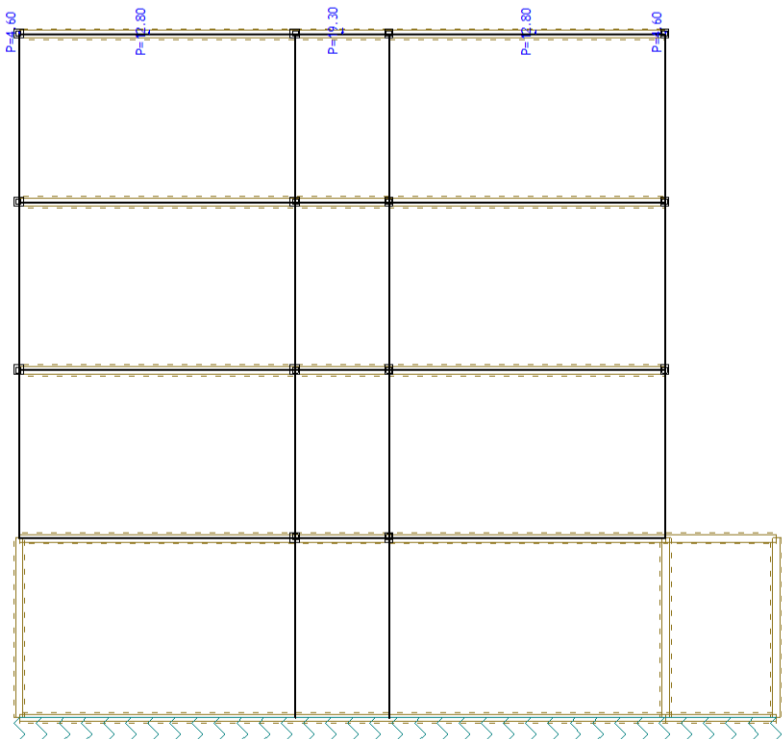
Ram: V_6

Opt. 5: sneg



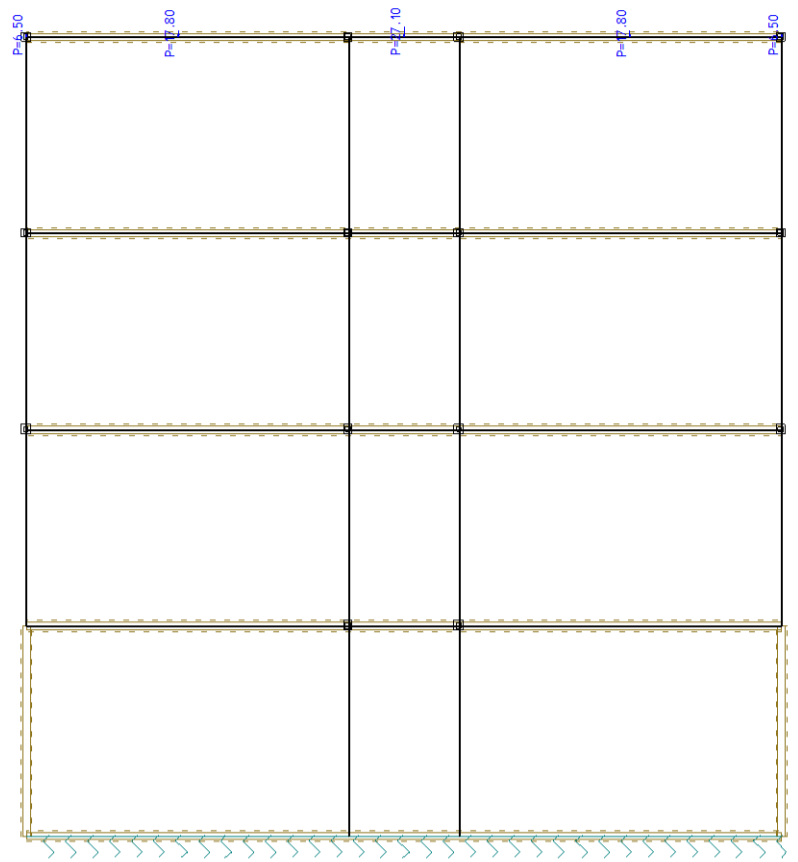
Ram: V_7

Opt. 5: sneg



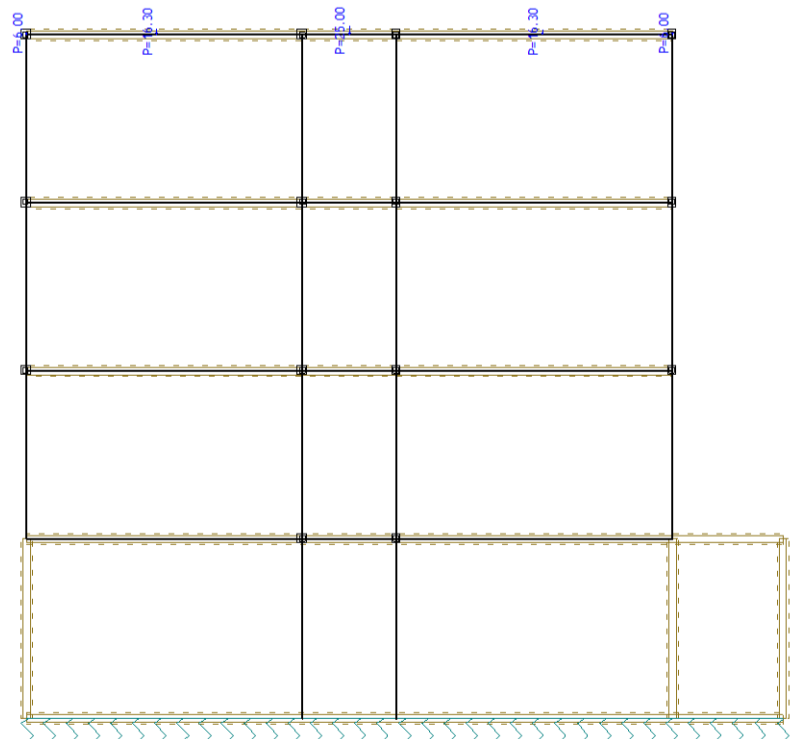
Ram: V_9

Opt. 5: sneg

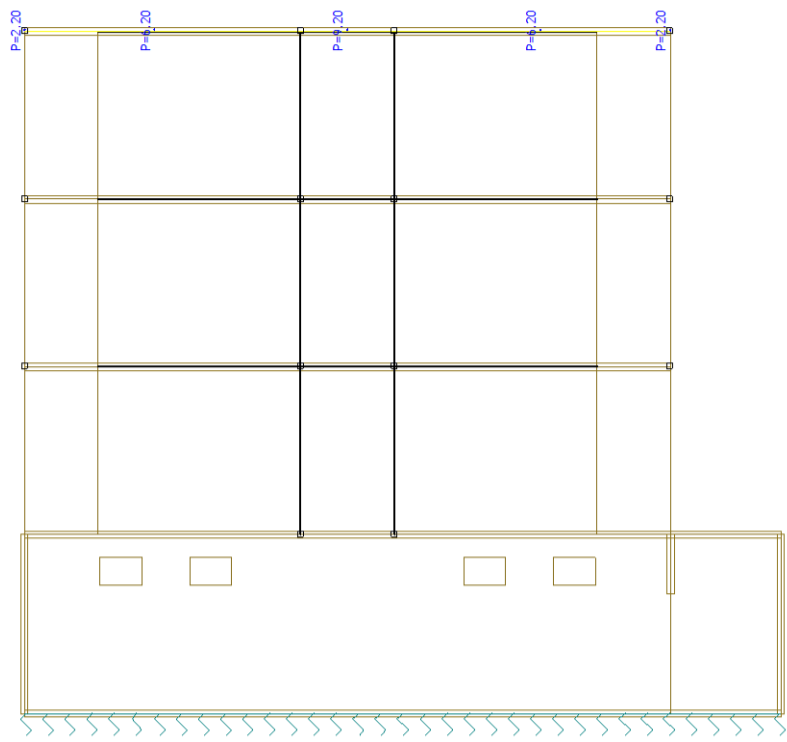


Ram: V_8

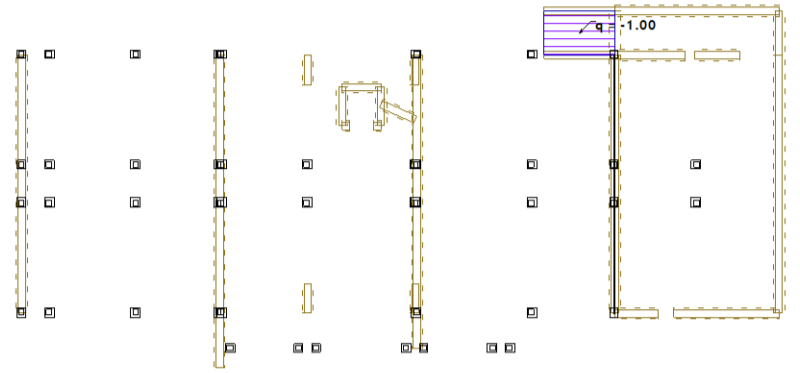
Opt. 5: sneg



Ram: V_10



Ram: V_11



Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz

Napredne opcije seizmičkog proračuna:

Ploče - redukcija krutosti na savijanje: 0.010
 Multiplikator krutosti oslonaca: 10000.000
 Sprečeno oscilovanje u Z pravcu

Faktori opterećenja za proračun masa

No	Naziv	Koeficijent
----	-------	-------------

1	sopstvena težina (g)	1.00
2	stalno	0.00
3	pritisak tla	0.00
4	korisno	0.30
5	sneg	0.00

Raspored masa po visini objekta

Nivo	Z [m]	X [m]	Y [m]	Masa [T]	T/m ²
------	-------	-------	-------	----------	------------------

Ploča lifta	15.05	24.71	11.24	4.28	1.02
Ploča II sprata	14.85	23.08	7.08	472.99	0.74
Ploča I sprata	11.20	23.13	6.53	534.71	0.79
10.27	10.27	23.72	6.90	38.80	12.67
8.9	8.90	24.05	7.14	34.05	11.12
Ploča prizemlja	7.55	23.10	6.57	513.09	0.78
6.5	6.50	23.79	7.47	33.22	10.85
5.25	5.25	24.15	7.53	17.13	5.59

	5.20	25.67	8.08	17.61	
Ploča suterena	3.90	23.74	7.29	523.21	0.83
2.73	2.73	25.27	7.61	76.79	25.07
	2.30	24.58	7.67	61.81	
1.55	1.55	24.73	7.82	124.20	40.56
Temeljna ploča	0.00	23.75	6.95	1029.61	1.48
Lift Jama	-1.40	24.75	11.25	9.43	2.25
Ukupno:	5.91	23.57	6.99	3490.93	

Periodi oscilovanja konstrukcije

No	T [s]	f [Hz]
----	-------	--------

1	0.4971	2.0118
2	0.4630	2.1599
3	0.4069	2.4574

Seizmički proračun: EC8 (EN 1998)

Kategorija tla:	B
Kategorija značaja:	II ($\gamma=1.0$)
Odnos $a_g R/g$:	0.100
Koeficijent prigušenja:	0.05

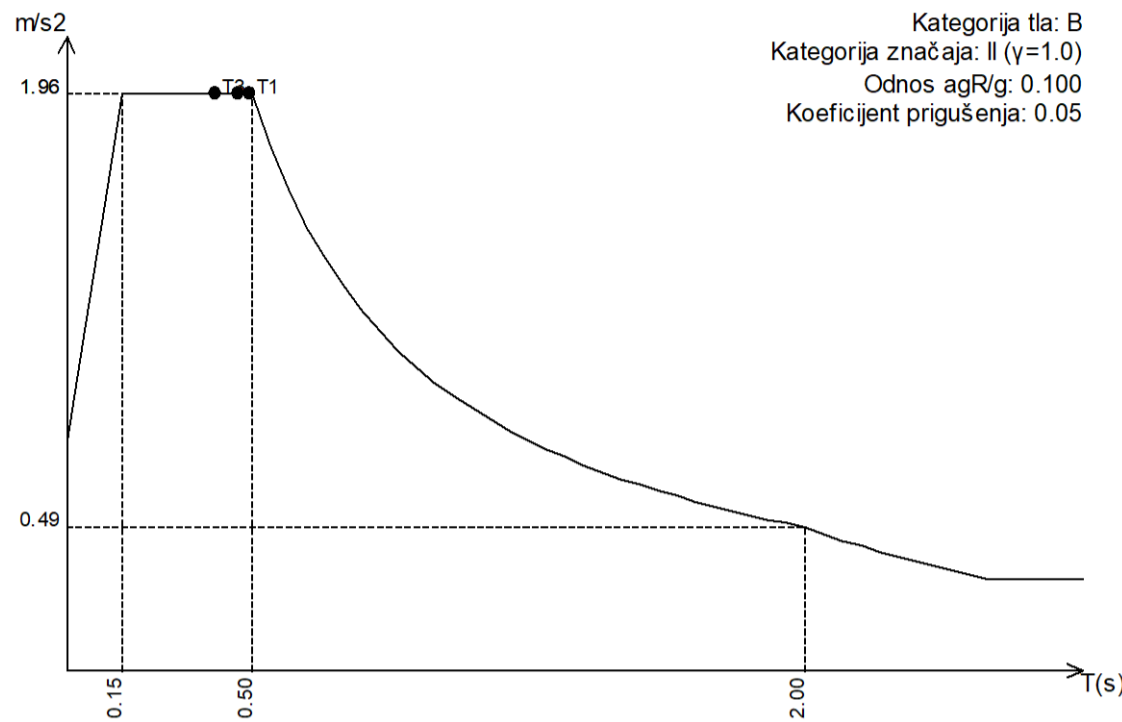
Faktori pravca zemljotresa:

Slučaj opterećenja	Ugao α [°]	k_α	$k_{\alpha+90^\circ}$	k_z	Faktor q
Sx	0	1.000	0.000	0.000	1.500
Sy	90	1.000	0.000	0.000	1.500

Tip spektra

Slučaj opterećenja	S	Tb	Tc	Td	avg/ag
Sx	1.200	0.150	0.500	2.000	1.000
Sy	1.200	0.150	0.500	2.000	1.000

Projektni spektar



S=1.20, Tb=0.15, Tc=0.50, Td=2.00

Raspored seizmičkih sila po visini objekta - Sx

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]
Ploča lifta	15.05	7.93	-0.67	0.00	0.45	2.03	0.00	2.85	-1.34	-0.00
Ploča II sprata	14.85	999.85	-126.98	0.00	38.88	223.97	0.00	176.02	-93.89	-0.00
Ploča I sprata	11.20	814.88	-93.57	-0.00	31.33	162.05	-0.00	131.94	-70.11	0.00
10.27	10.27	50.41	-4.80	-0.00	1.99	9.86	-0.00	8.90	-5.01	0.00
8.9	8.90	34.19	-2.81	-0.00	1.38	6.44	-0.00	6.51	-3.61	0.00
Ploča prizemlja	7.55	388.19	-41.15	0.00	15.70	68.99	0.00	69.48	-31.01	-0.00
6.5	6.50	17.06	-1.47	-0.00	0.72	3.14	-0.00	3.63	-1.63	0.00
5.25	5.25	5.49	-0.45	-0.00	0.23	1.07	-0.00	1.19	-0.61	0.00
	5.20	3.16	-0.33	-0.00	0.13	0.72	-0.00	0.62	-0.45	0.00
Ploča suterena	3.90	9.02	-5.32	0.00	0.40	9.66	0.00	2.34	-5.26	-0.00
2.73	2.73	0.86	-0.39	0.00	0.03	0.83	0.00	0.16	-0.50	-0.00
	2.30	0.22	-0.19	0.00	0.01	0.37	0.00	0.05	-0.22	-0.00
1.55	1.55	0.18	-0.15	-0.00	0.01	0.32	-0.00	0.03	-0.18	0.00
Temeljna ploča	0.00	0.04	-0.01	0.00	0.00	0.03	0.00	0.01	-0.02	-0.00
Lift Jama	-1.40	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
Σ		2331.5	-278.29	0.00	91.27	489.49	0.00	403.72	-213.83	-0.00

Raspored seizmičkih sila po visini objekta - Sy

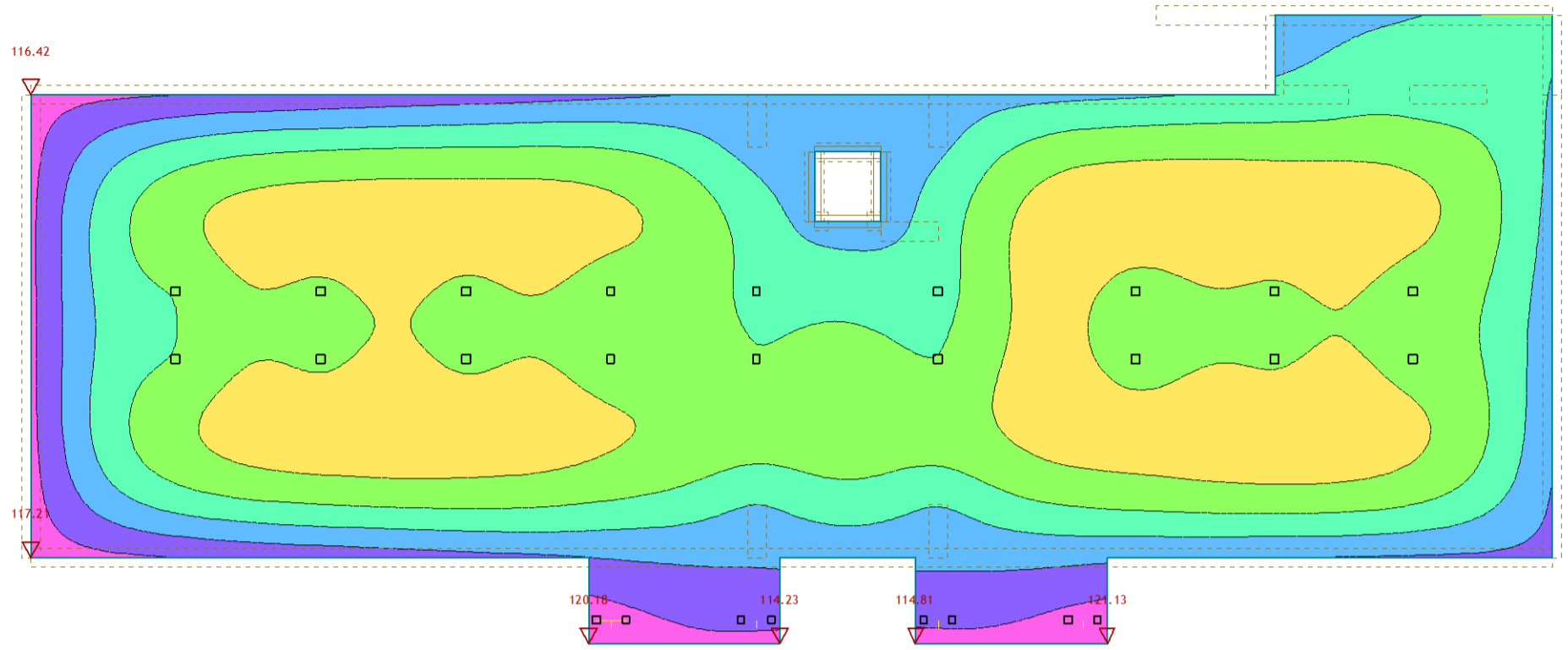
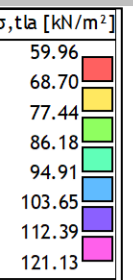
Nivo	Z [m]	Ton 1			Ton 2			Ton 3		
		Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]	Px [kN]	Py [kN]	Pz [kN]
Ploča lifta	15.05	-0.95	0.08	-0.00	2.40	10.91	0.00	-1.51	0.71	0.00
Ploča II sprata	14.85	-119.35	15.16	-0.00	208.53	1201.1	0.00	-93.23	49.73	0.00
Ploča I sprata	11.20	-97.27	11.17	0.00	168.00	869.06	-0.00	-69.88	37.13	-0.00
10.27	10.27	-6.02	0.57	0.00	10.69	52.86	-0.00	-4.72	2.65	-0.00
8.9	8.90	-4.08	0.34	0.00	7.42	34.56	-0.00	-3.45	1.91	-0.00
Ploča prizemlja	7.55	-46.34	4.91	-0.00	84.19	369.97	0.00	-36.80	16.43	0.00
6.5	6.50	-2.04	0.18	0.00	3.85	16.83	-0.00	-1.92	0.86	-0.00
5.25	5.25	-0.66	0.05	0.00	1.24	5.74	-0.00	-0.63	0.32	-0.00
	5.20	-0.38	0.04	0.00	0.70	3.87	-0.00	-0.33	0.24	-0.00
Ploča suterena	3.90	-1.08	0.63	-0.00	2.17	51.80	0.00	-1.24	2.78	0.00
2.73	2.73	-0.10	0.05	-0.00	0.18	4.46	0.00	-0.08	0.27	0.00
	2.30	-0.03	0.02	-0.00	0.06	1.97	0.00	-0.02	0.11	0.00
1.55	1.55	-0.02	0.02	0.00	0.06	1.74	-0.00	-0.02	0.10	-0.00
Temeljna ploča	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.02	0.15	0.00	-0.00	0.01	0.00
Lift Jama	-1.40	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
Σ		-278.29	33.22	-0.00	489.49	2625.1	0.00	-213.83	113.26	0.00

Faktori participacije - relativno učešće

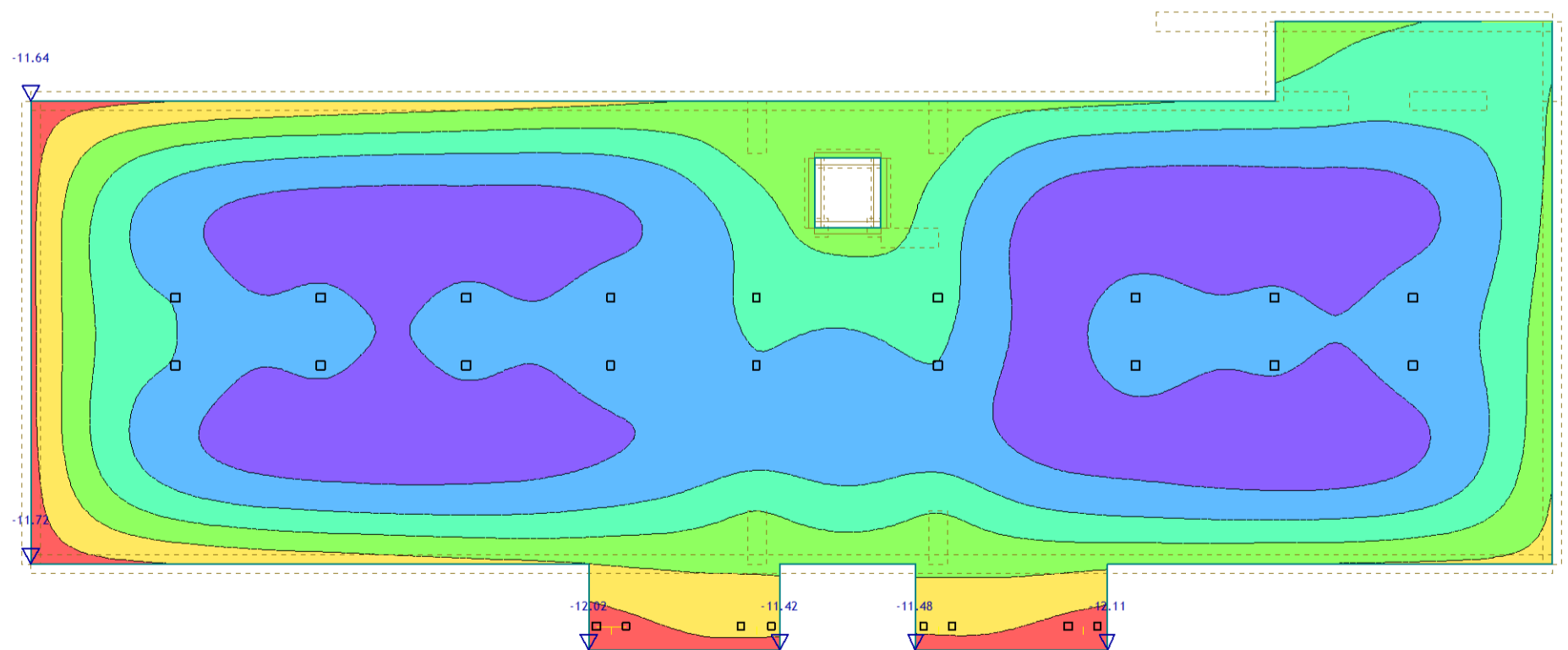
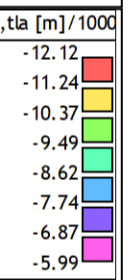
Ton \ Naziv	1. Sx	2. Sy
1	0.825	0.012
2	0.032	0.947
3	0.143	0.041

Faktori participacije - angažovanje mase

Ton	U [$\alpha=0^\circ$]	U [$\alpha=90^\circ$]
1	34.05	0.49
2	1.33	38.34
3	5.90	1.65
ΣU (%)	41.28	40.48



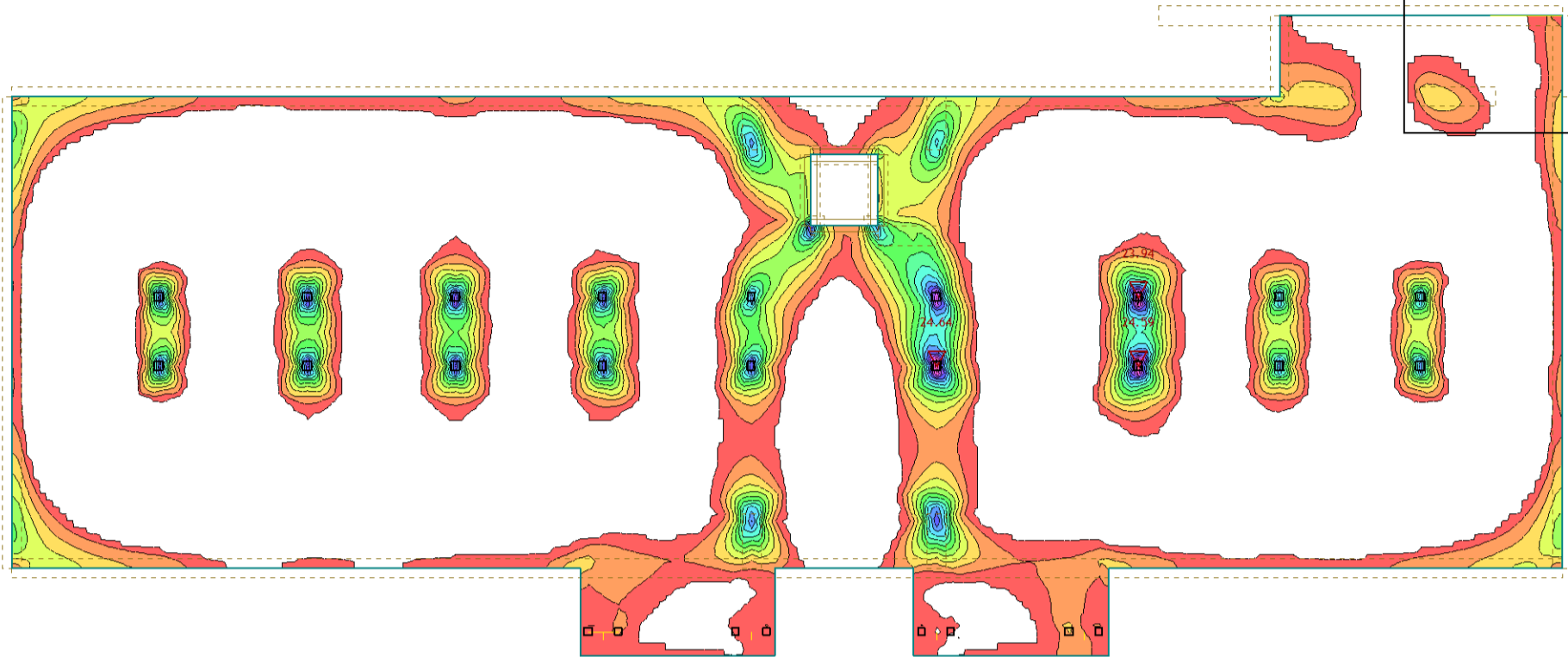
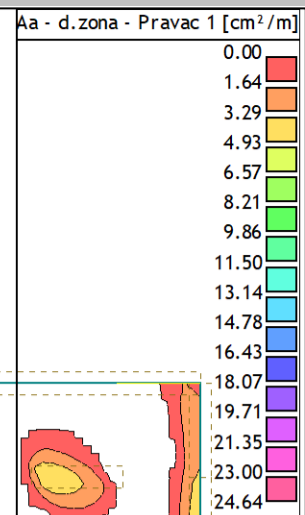
Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]
 Uticaji u pov. osloncu: max σ, tla = 121.13 / min σ, tla = 59.96 kN/m²



Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]
 Uticaji u pov. osloncu: max s, tla = -6.00 / min s, tla = -12.11 m / 1000

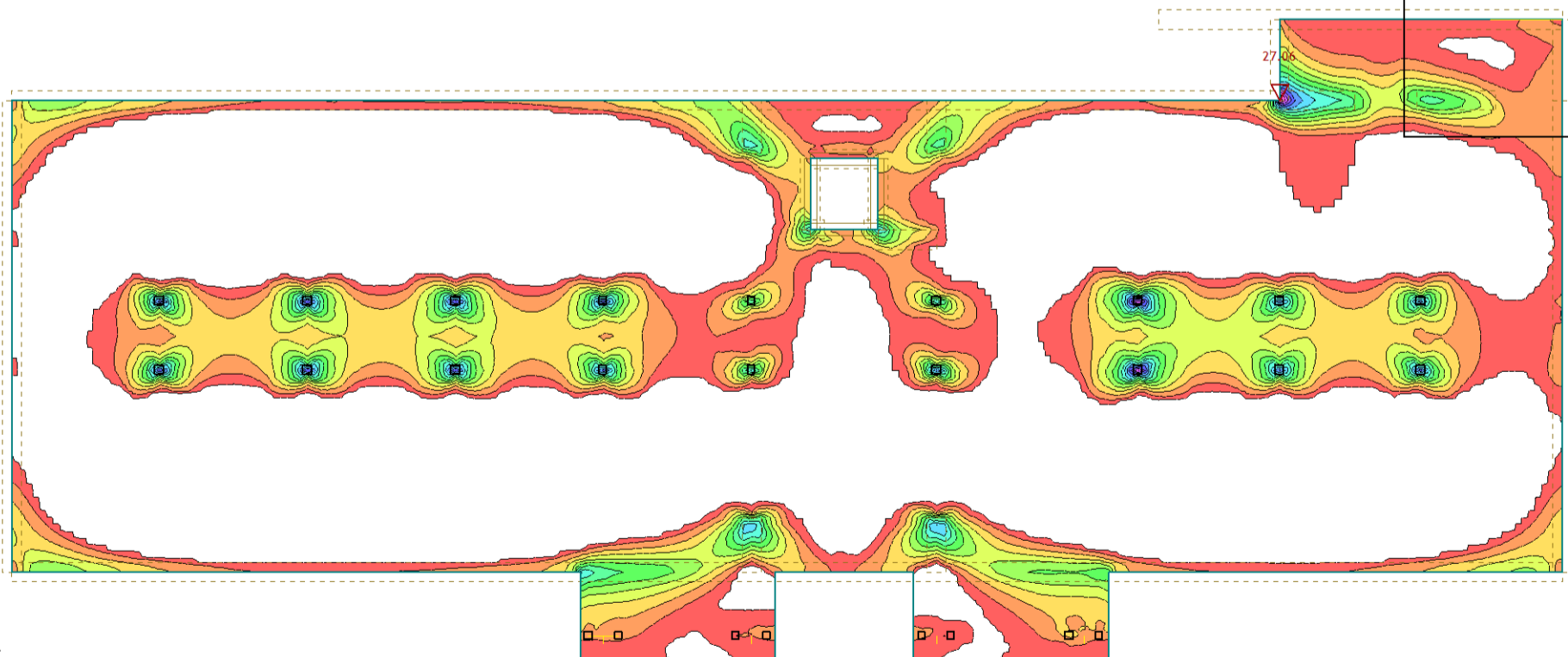
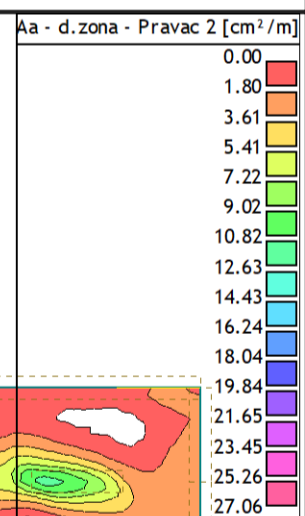
Dimenzionisanje (beton)

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=5.00 cm



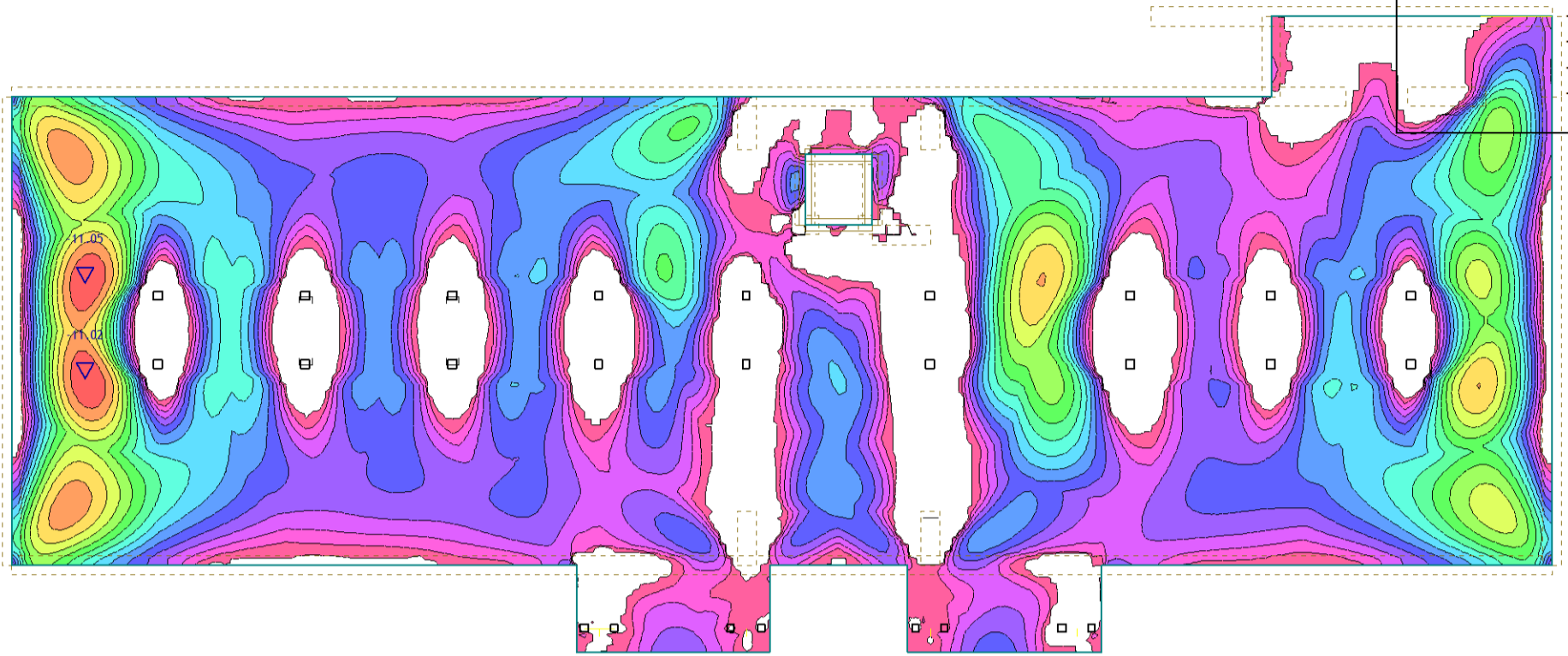
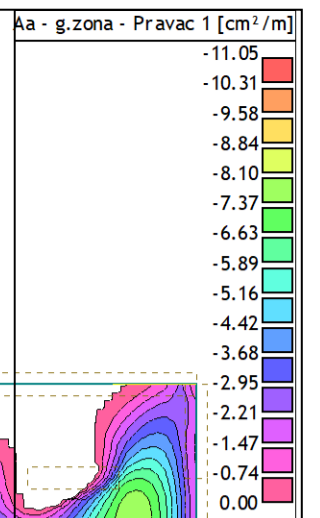
Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]
 Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 24.64 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=5.00 cm



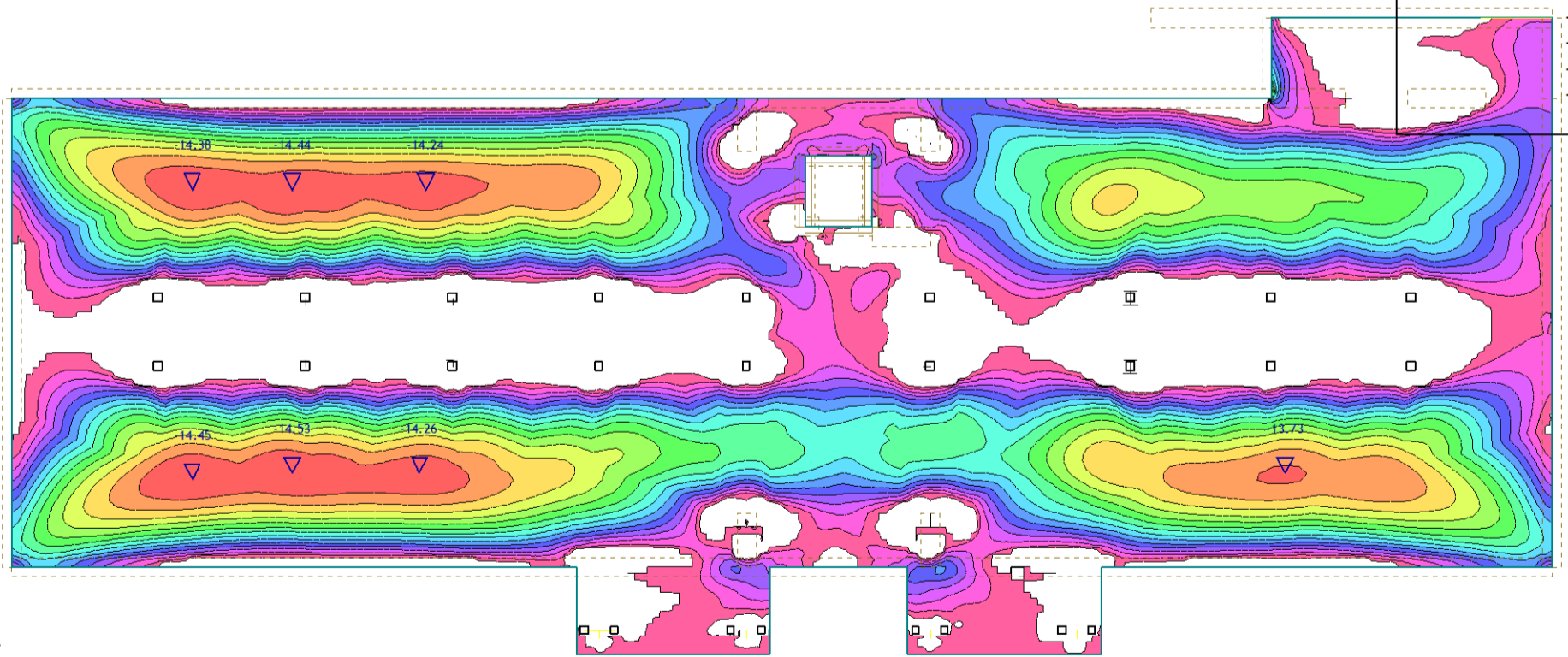
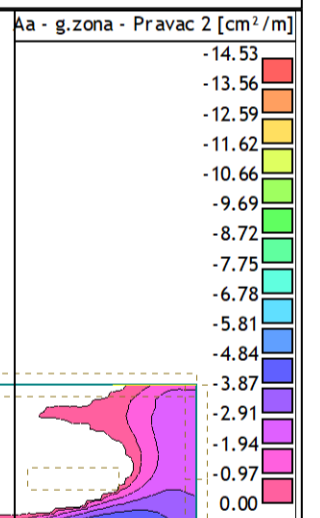
Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]
 Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 27.06 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=5.00 cm



Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]
Aa - g.zona - Pravic 1 - max Aa1,g= -11.05 cm²/m

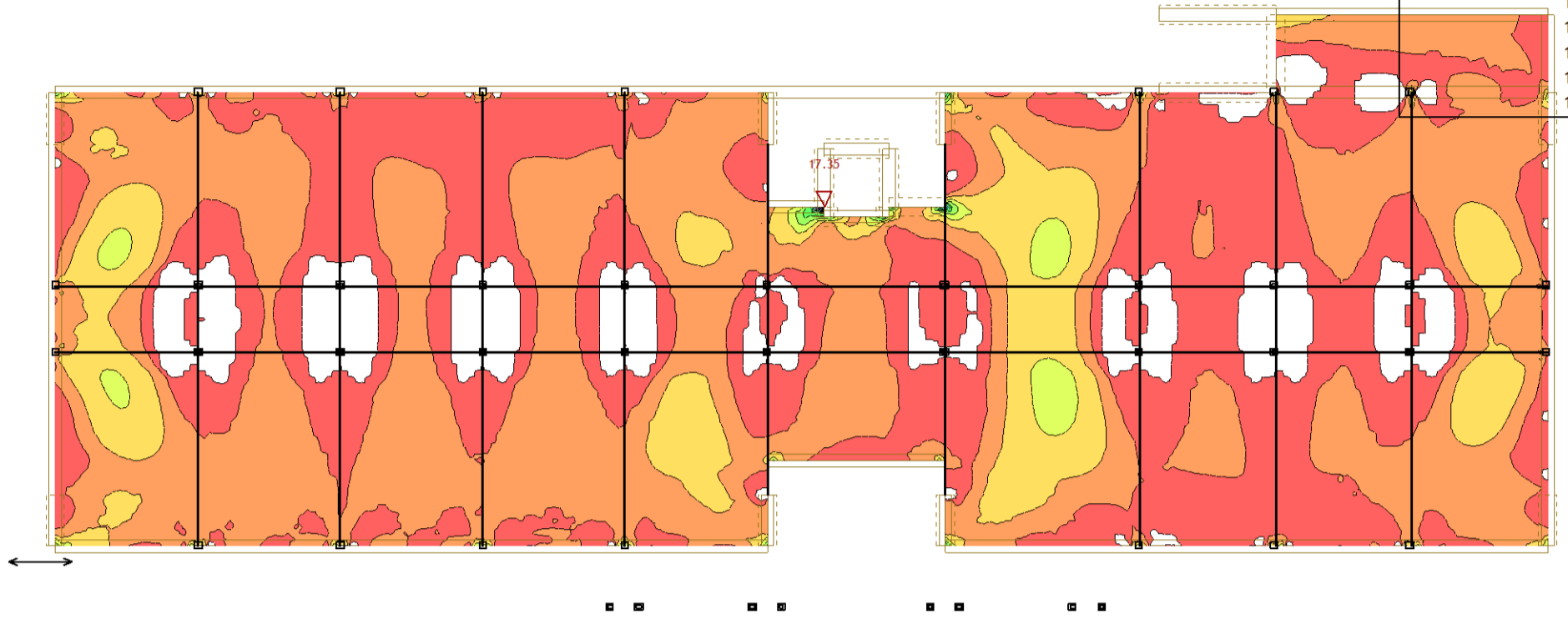
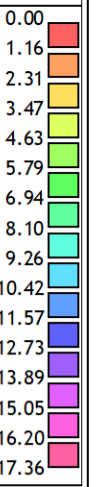
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=5.00 cm



Nivo: Temeljna ploca [0.00 m]
Aa - g.zona - Pravic 2 - max Aa2,g= -14.53 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

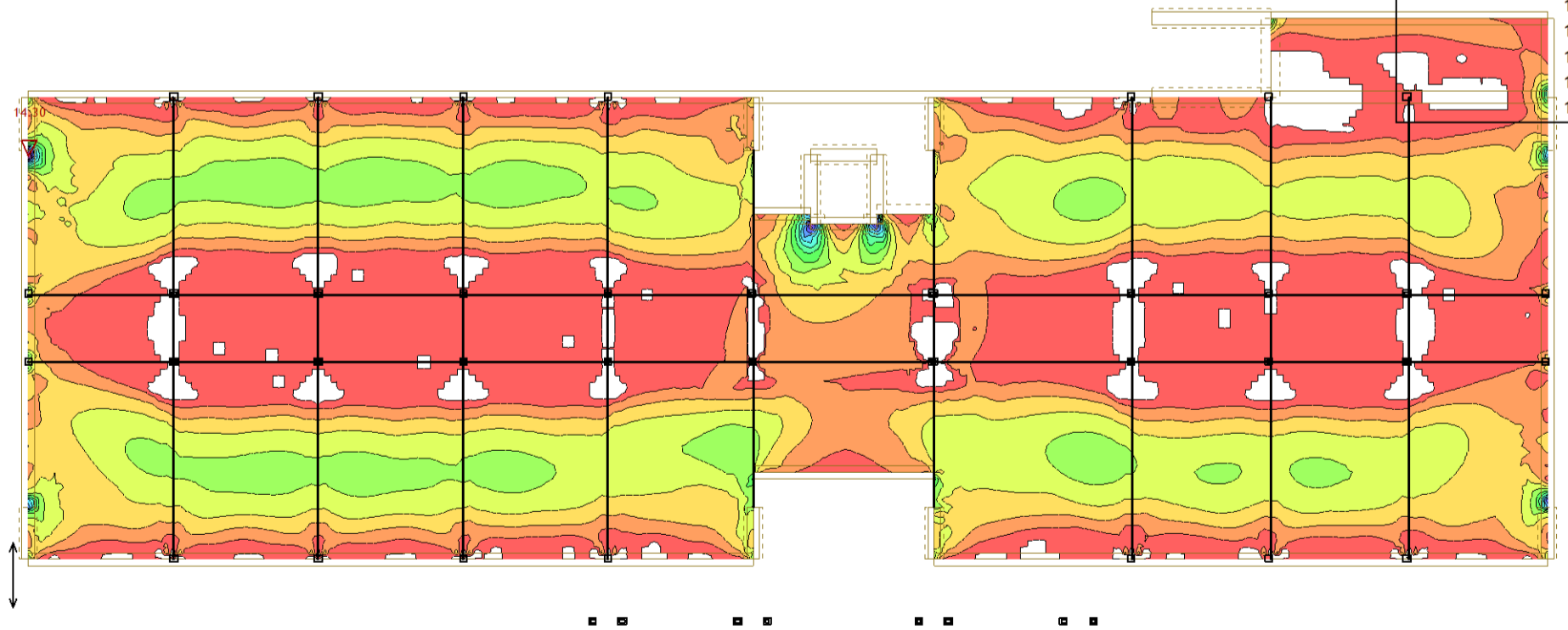
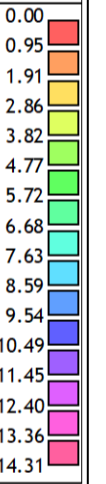
Aa - d.zona - Pramac 1 [cm²/m]



Nivo: Ploca suterena [3.90 m]
Aa - d.zona - Pramac 1 - max Aa1,d= 17.35 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

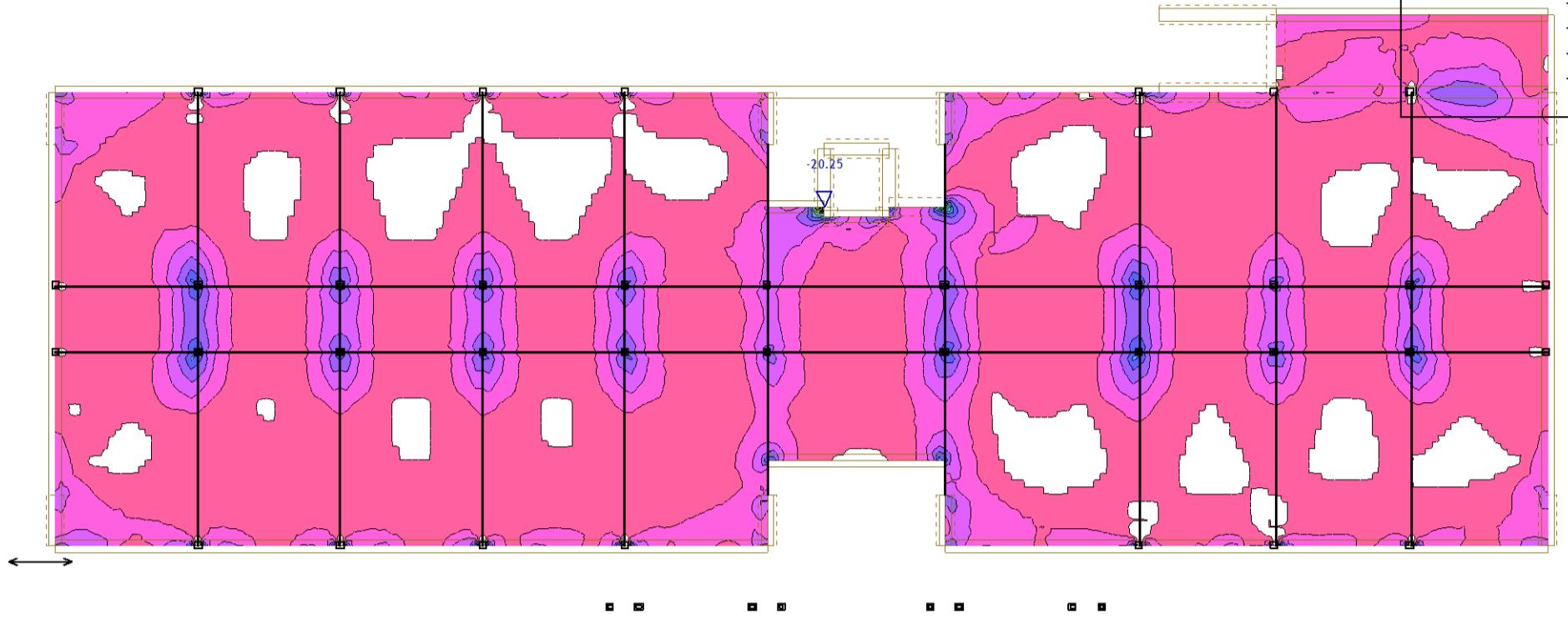
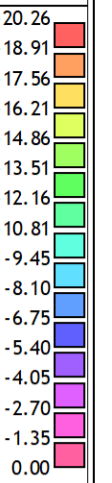
Aa - d.zona - Pramac 2 [cm²/m]



Nivo: Ploca suterena [3.90 m]
Aa - d.zona - Pramac 2 - max Aa2,d= 14.30 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

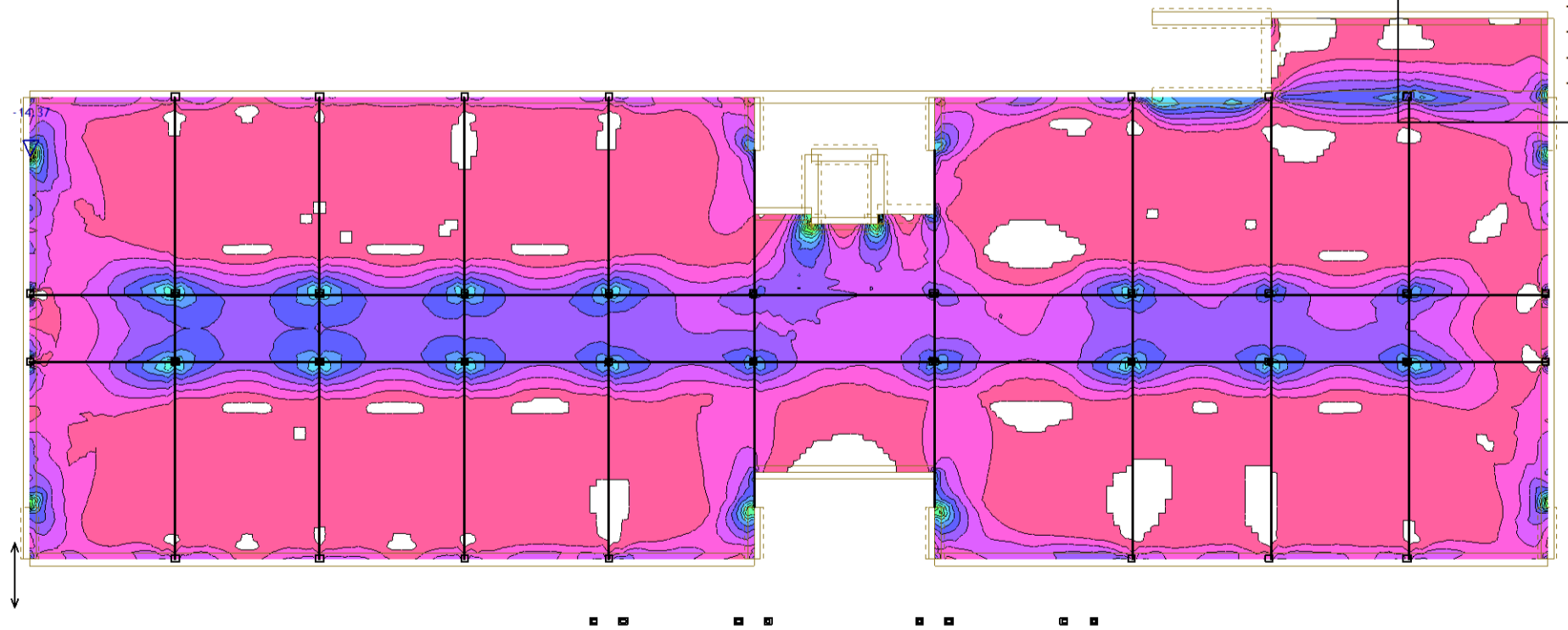
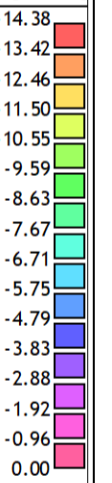
Aa - g.zona - Pramac 1 [cm²/m]



Nivo: Ploca suterena [3.90 m]
Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -20.25 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

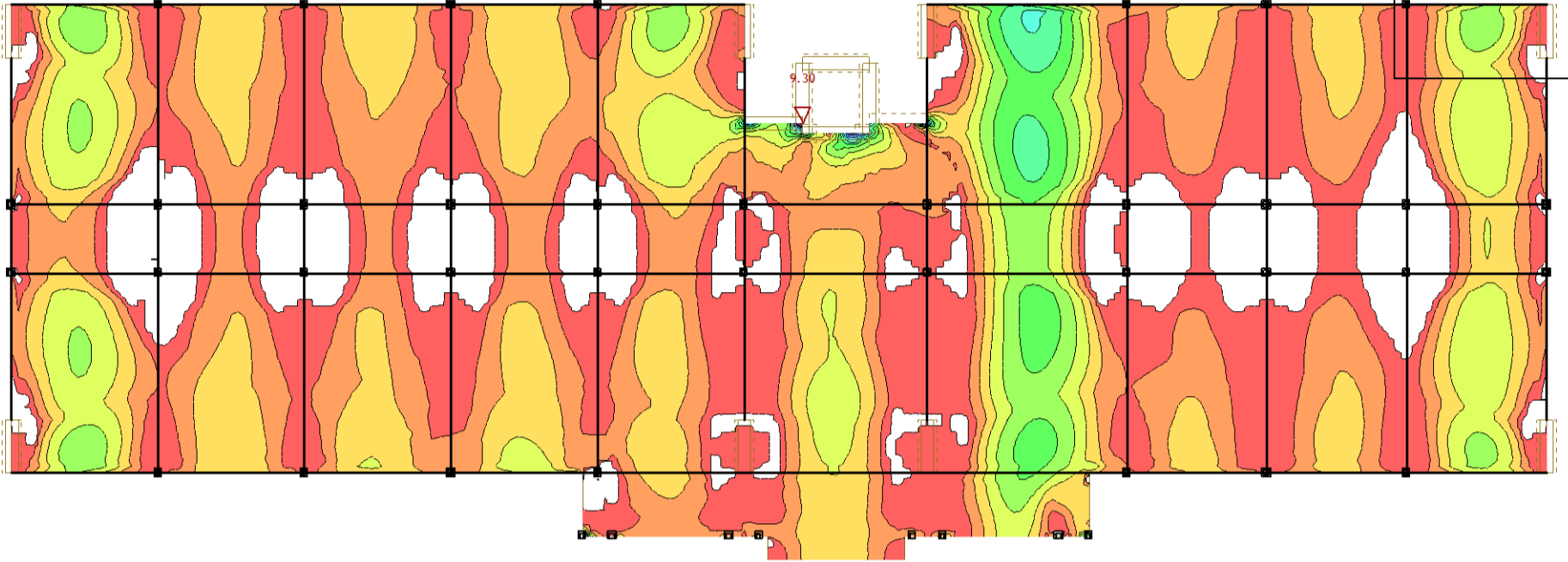
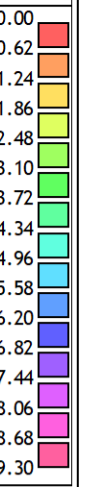
Aa - g.zona - Pramac 2 [cm²/m]



Nivo: Ploca suterena [3.90 m]
Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -14.37 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

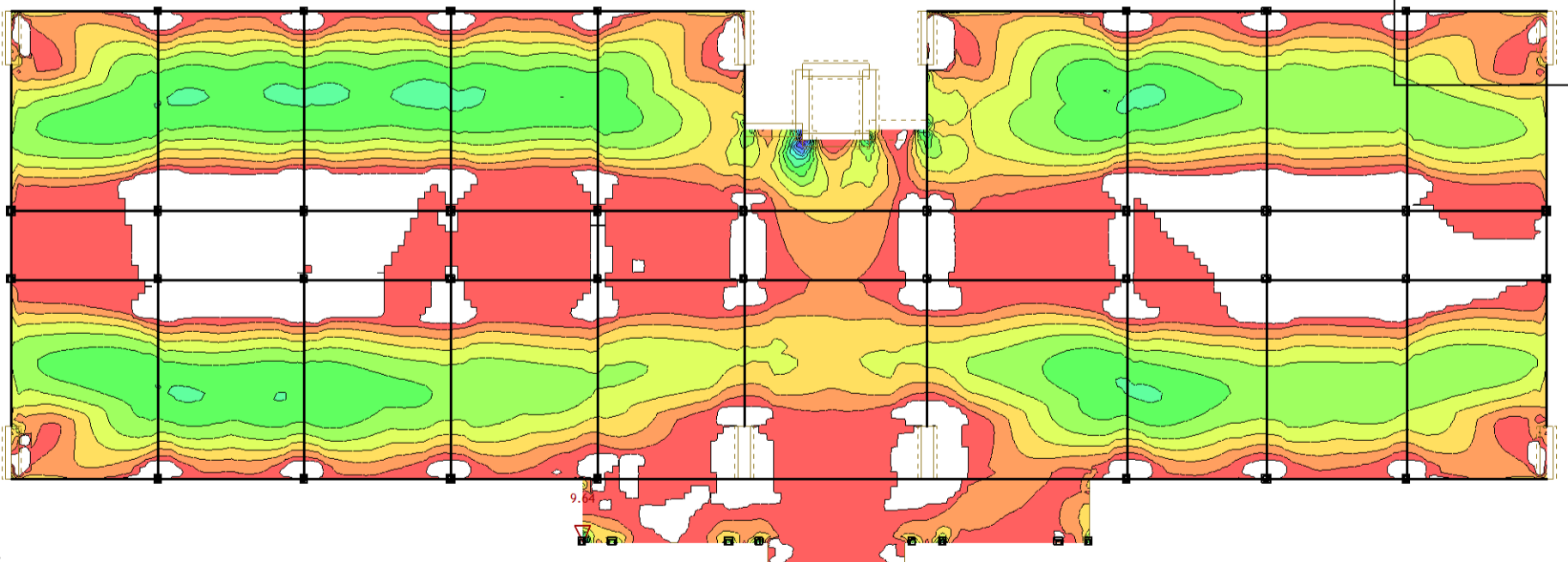
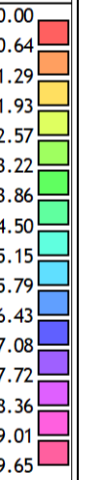
Aa - d.zona - Pravec 1 [cm²/m]



Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]
Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 9.30 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

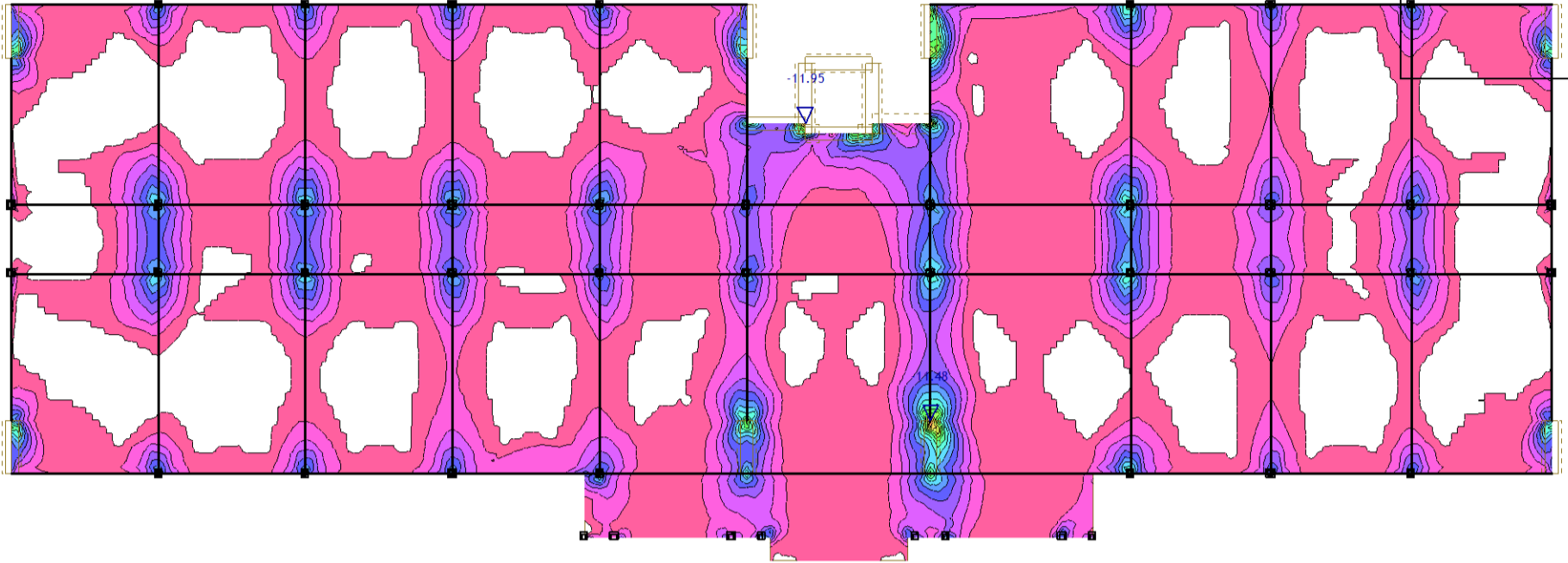
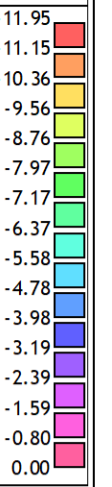
Aa - d.zona - Pravec 2 [cm²/m]



Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]
Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 9.64 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

Aa - g.zona - Pravec 1 [cm²/m]

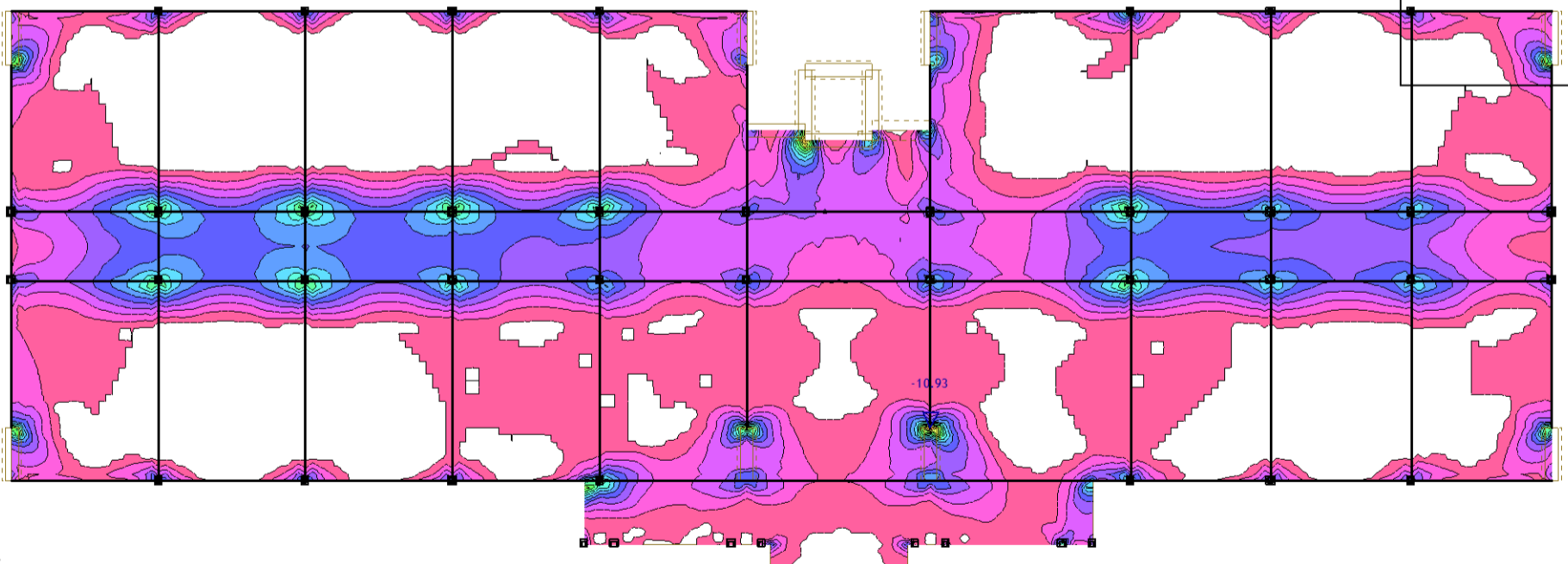
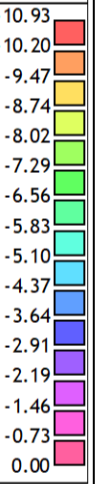


Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]

Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -11.95 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

Aa - g.zona - Pravec 2 [cm²/m]

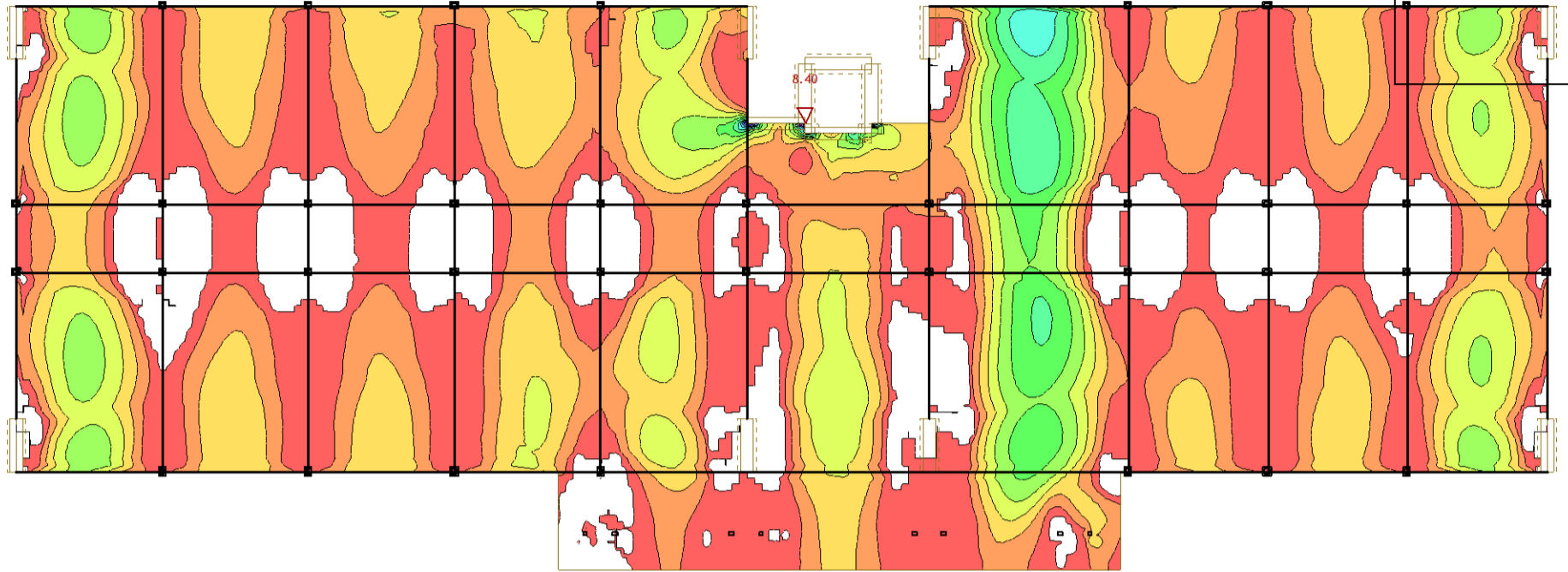
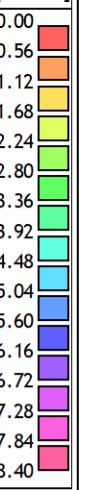


Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]

Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -10.93 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

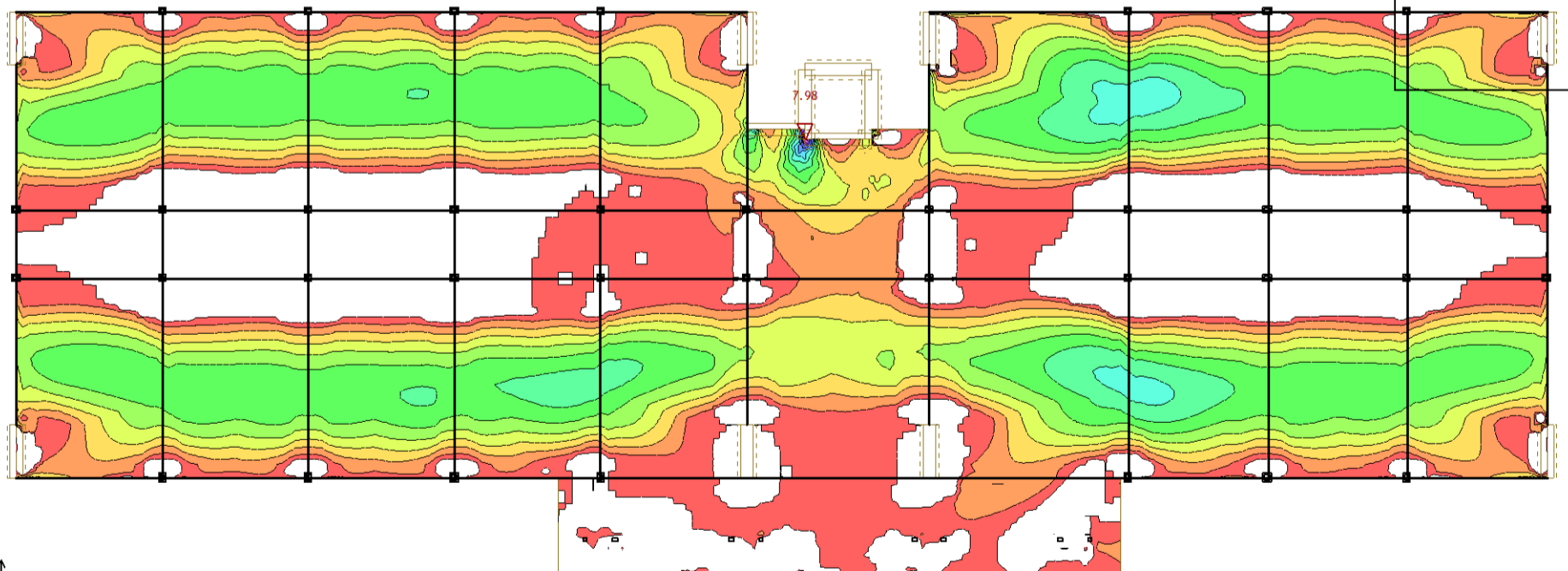
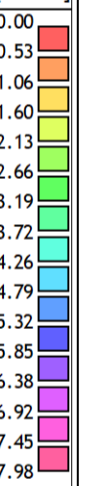
Aa - d.zona - Pravic 1 [cm²/m]



Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]
Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 8.40 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

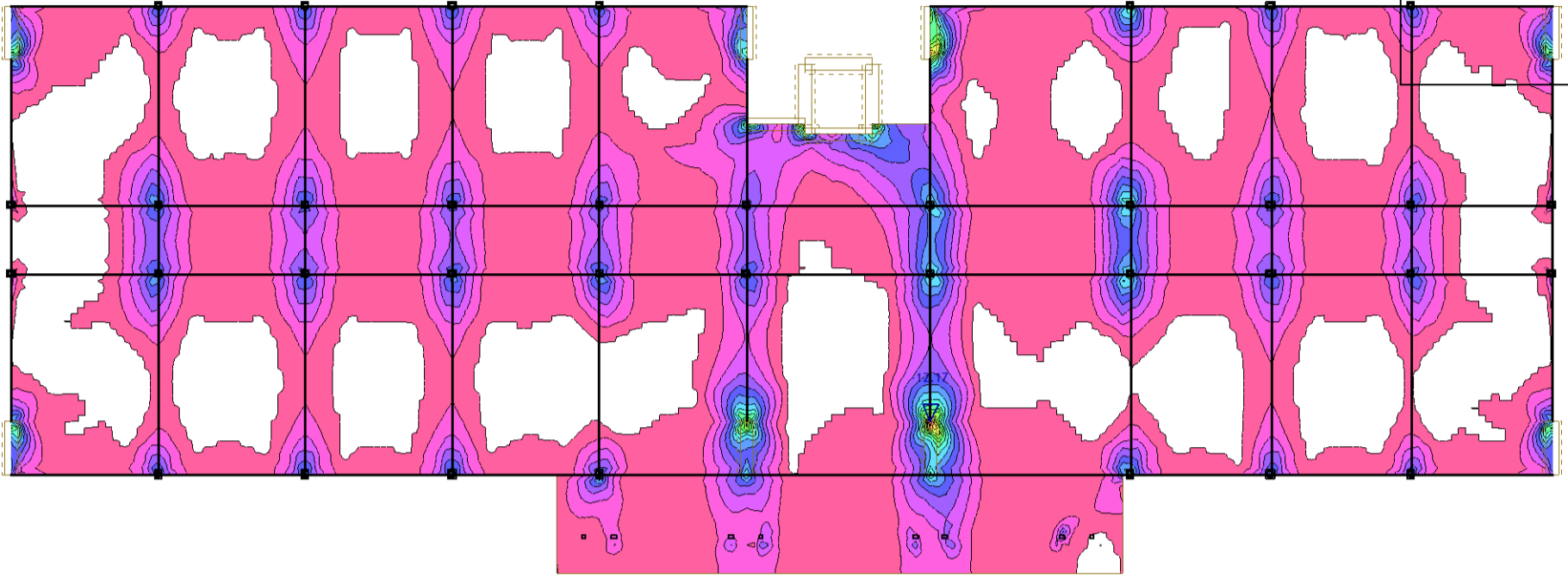
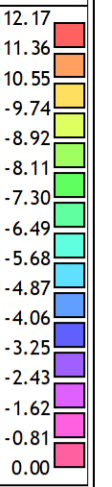
Aa - d.zona - Pravic 2 [cm²/m]



Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]
Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 7.98 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

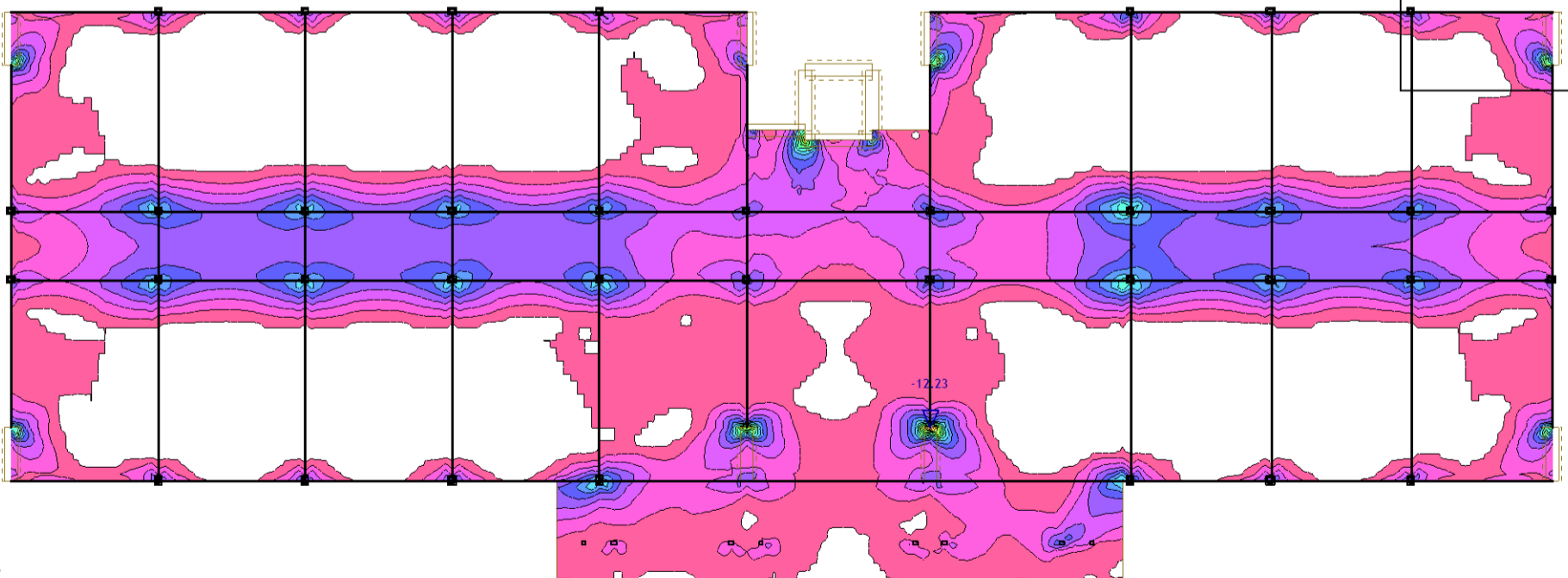
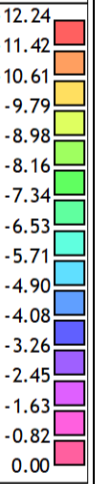
Aa - g.zona - Pravac 1 [cm²/m]



Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]
Aa - g.zona - Pravac 1 - max Aa1,g= -12.17 cm²/m

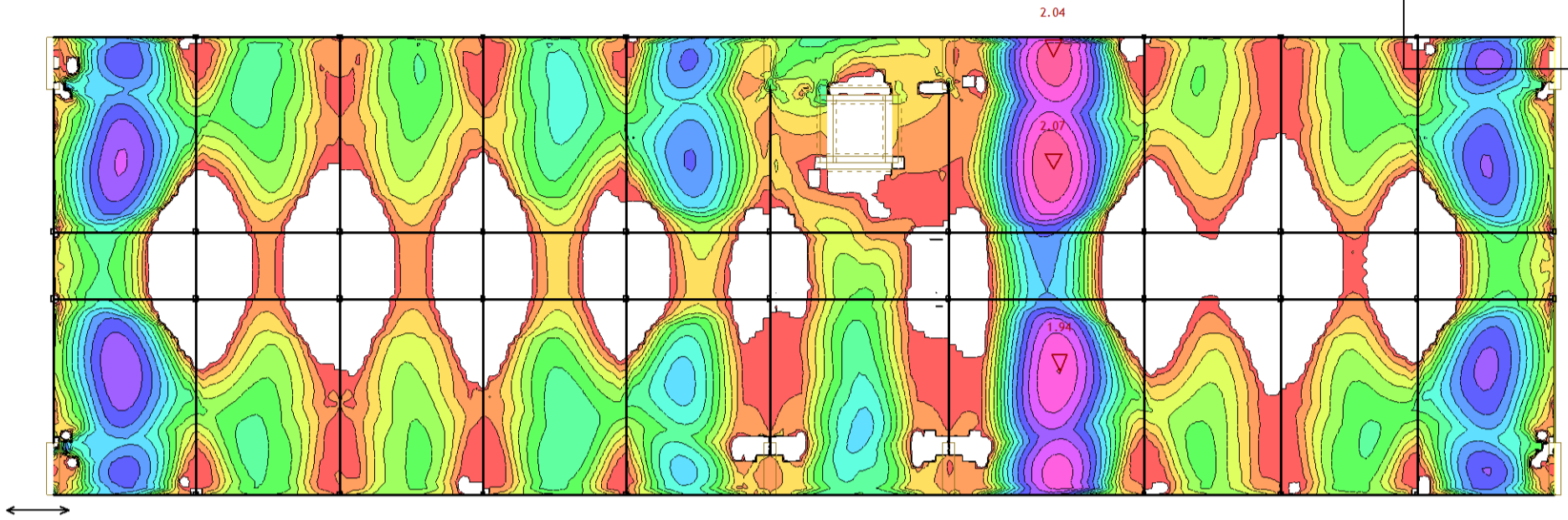
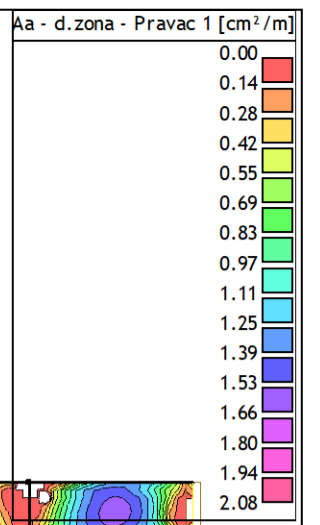
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

Aa - g.zona - Pravac 2 [cm²/m]



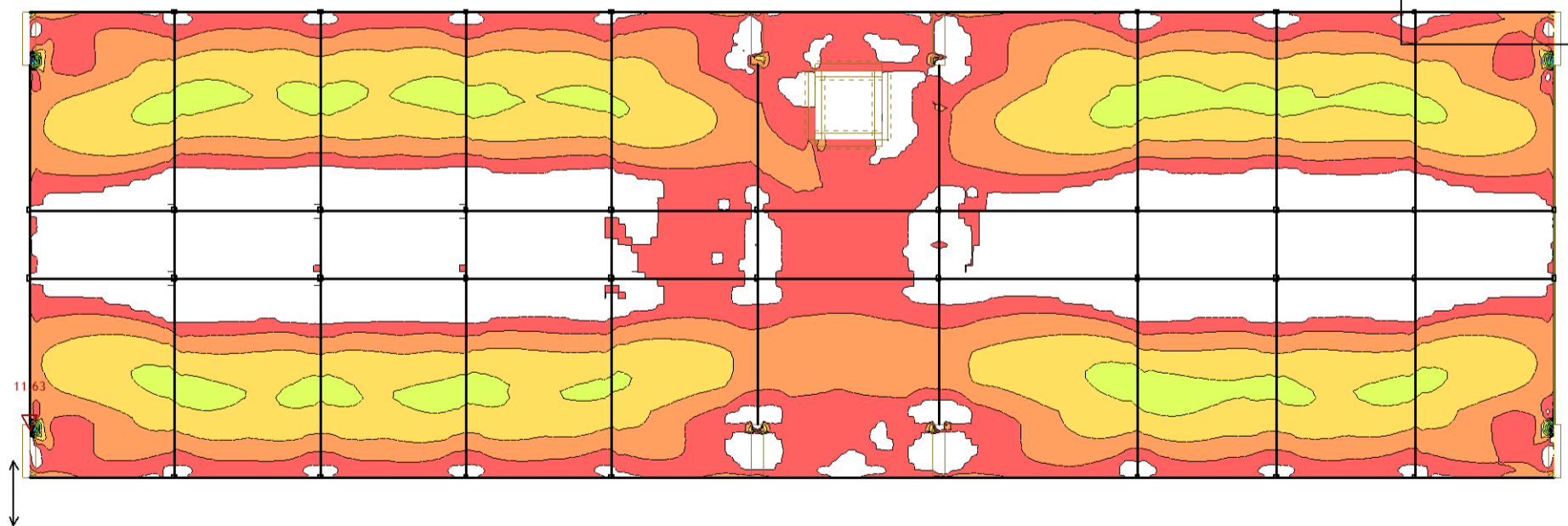
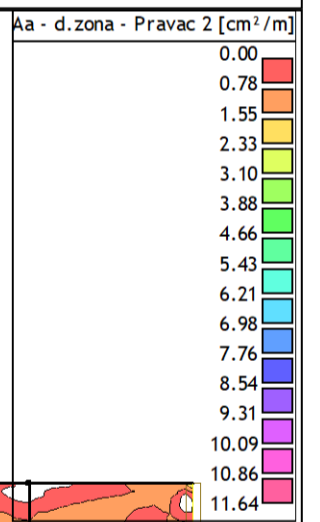
Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]
Aa - g.zona - Pravac 2 - max Aa2,g= -12.23 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Nivo: Ploca II sprata [14.85 m]
Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 2.07 cm²/m

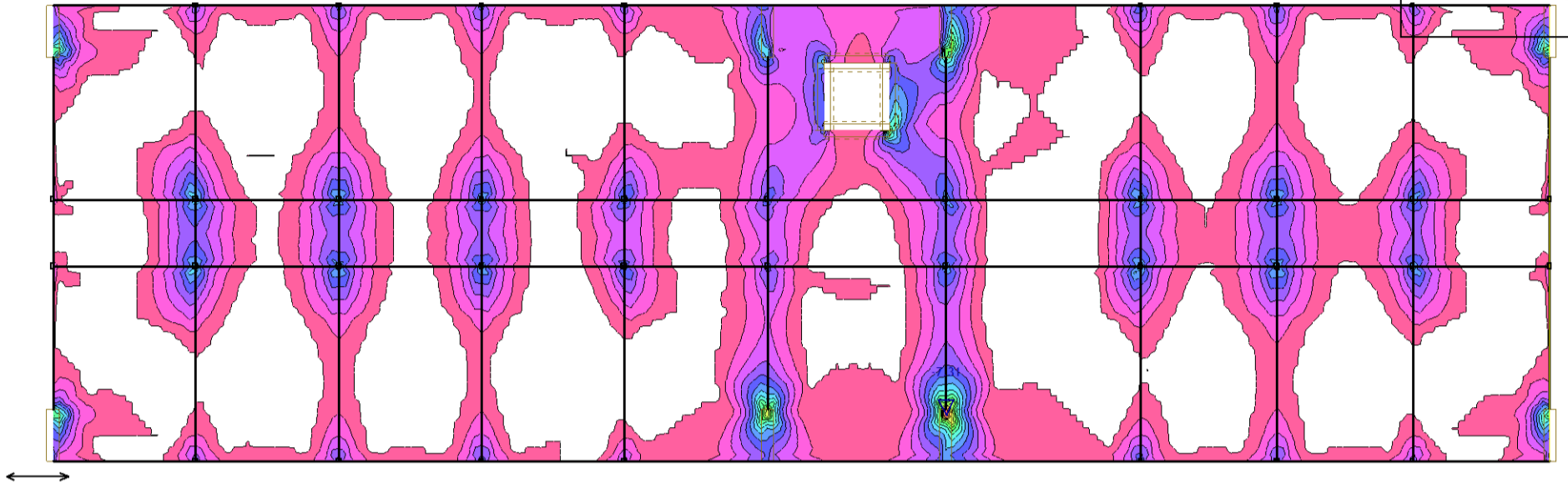
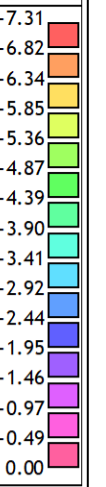
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Nivo: Ploca II sprata [14.85 m]
Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 11.63 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

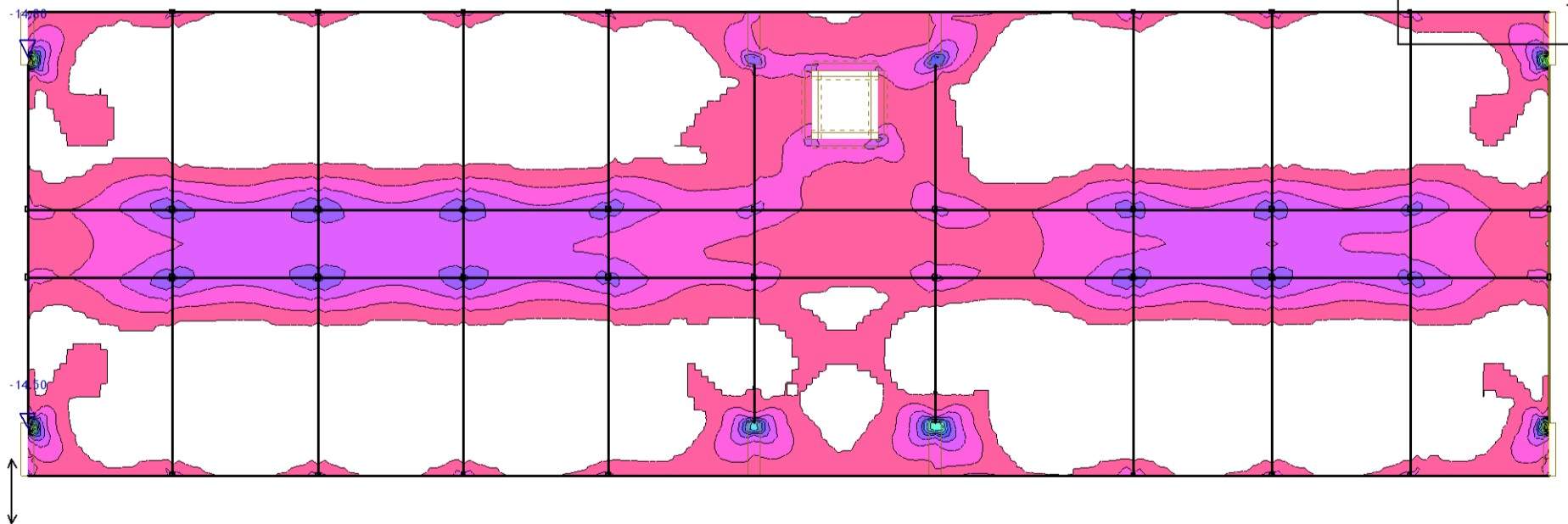
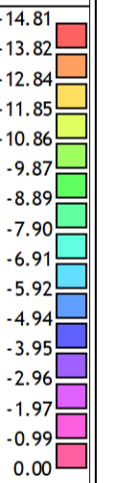
Aa - g.zona - Pramac 1 [cm²/m]



Nivo: Ploca II sprata [14.85 m]
Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -7.31 cm²/m

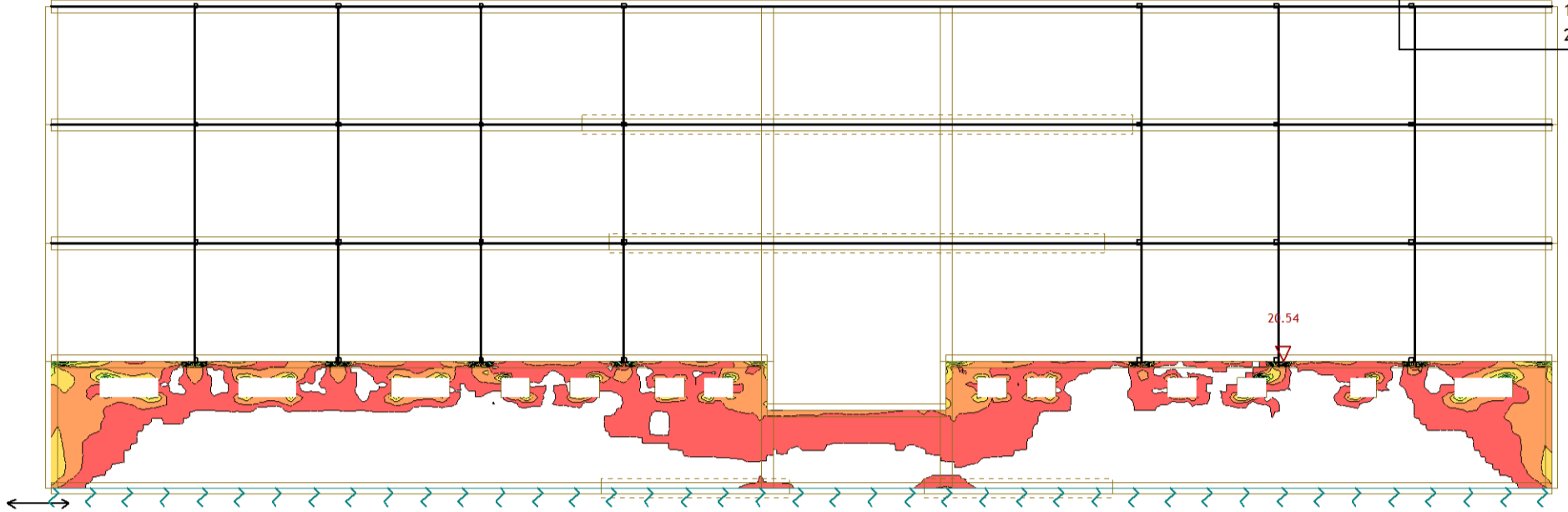
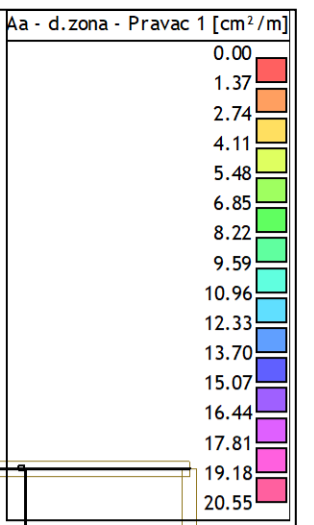
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

Aa - g.zona - Pramac 2 [cm²/m]



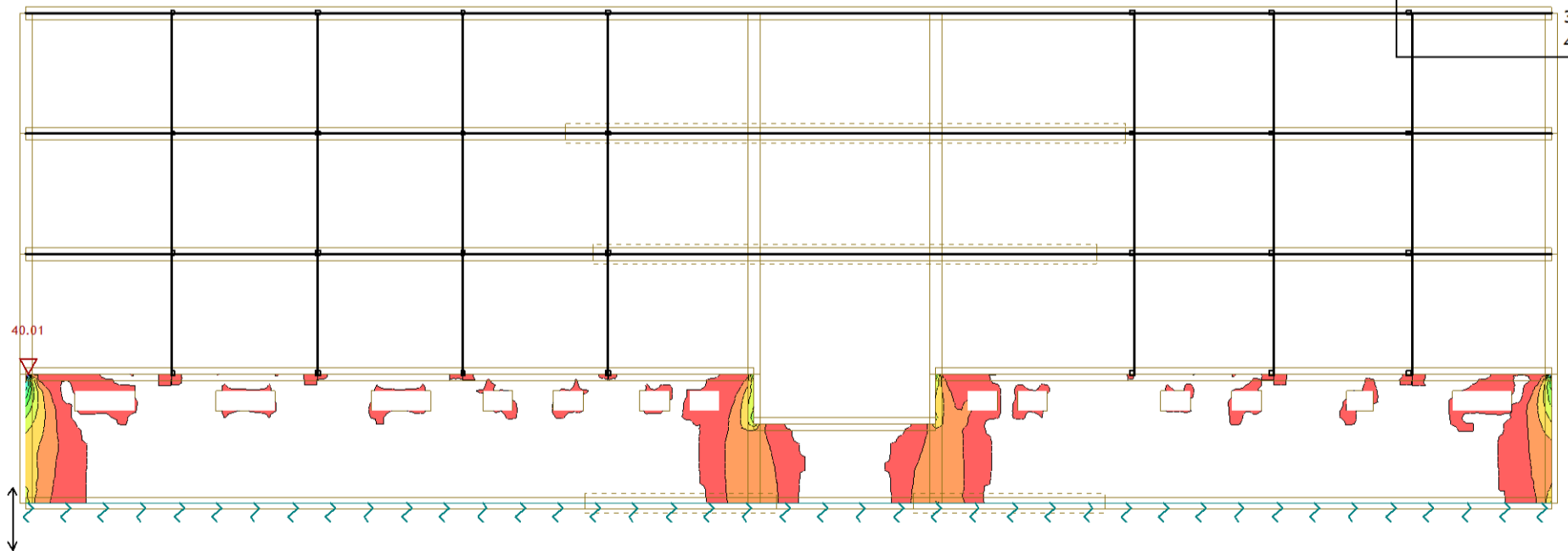
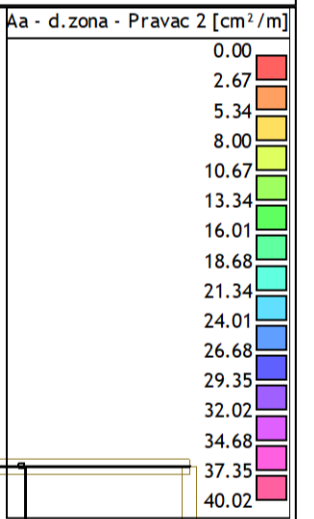
Nivo: Ploca II sprata [14.85 m]
Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -14.80 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: H_1
Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 20.54 cm²/m

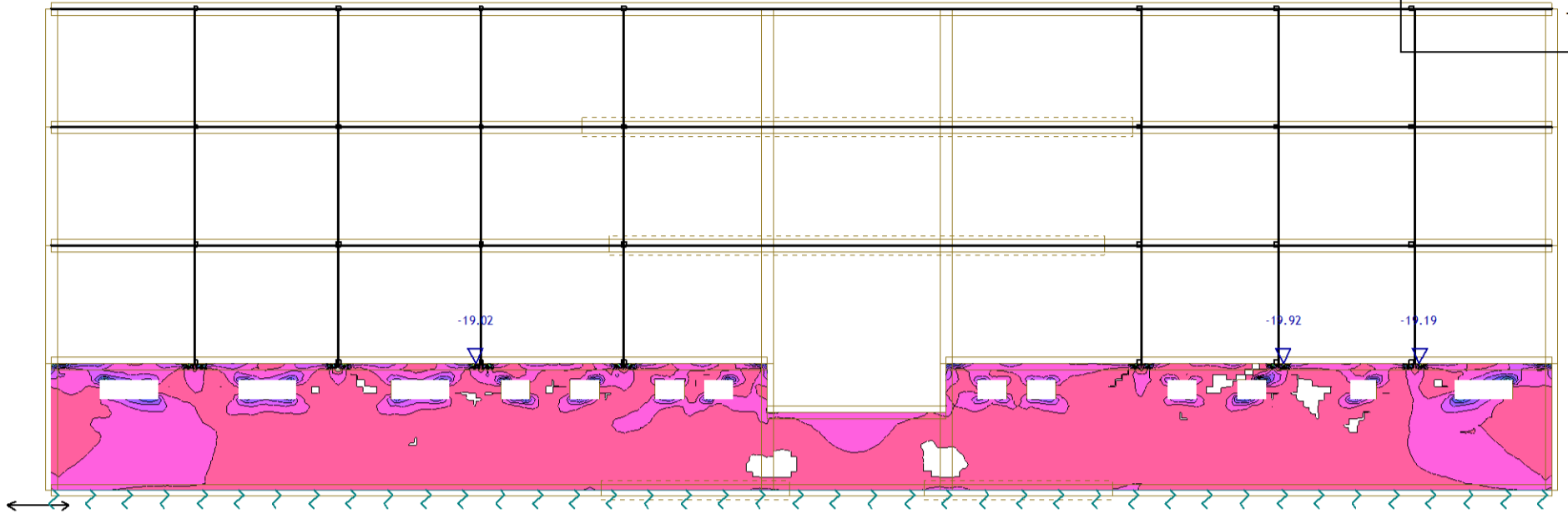
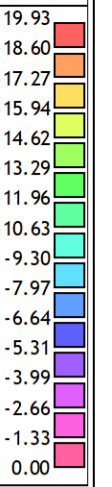
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: H_1
Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 40.01 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

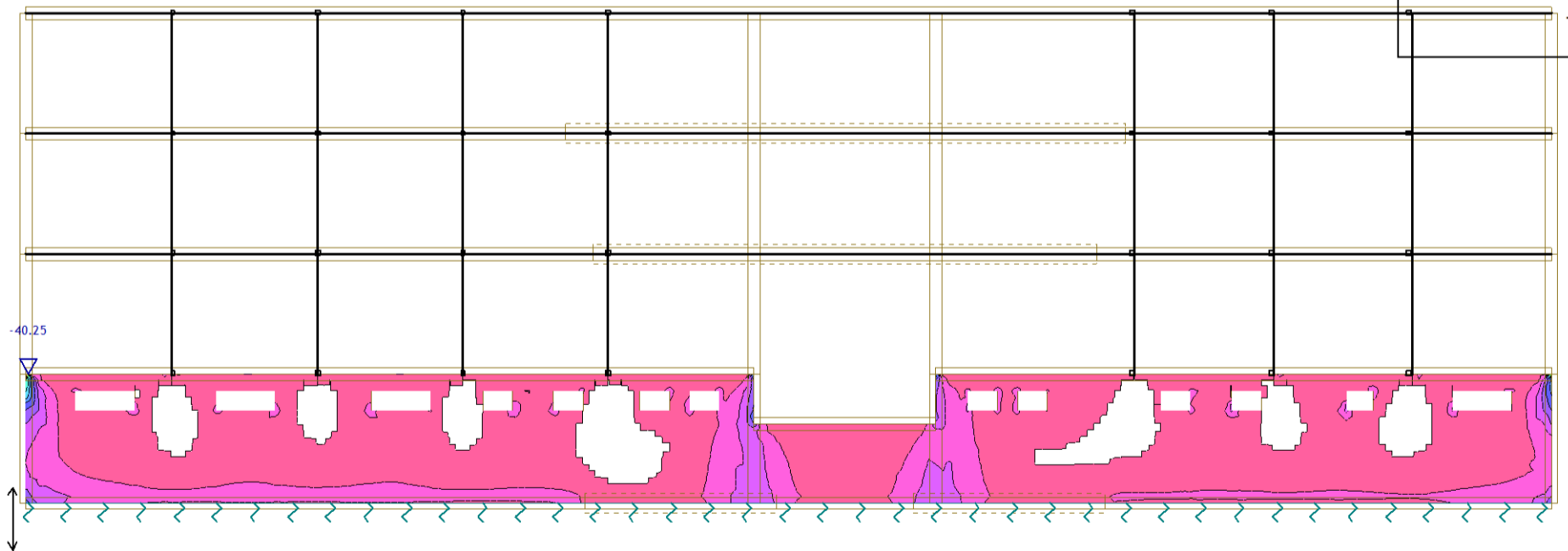
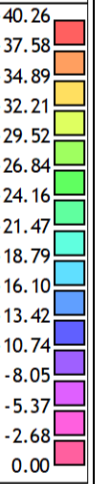
Aa - g.zona - Pramac 1 [cm²/m]



Ram: H_1
Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -19.92 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

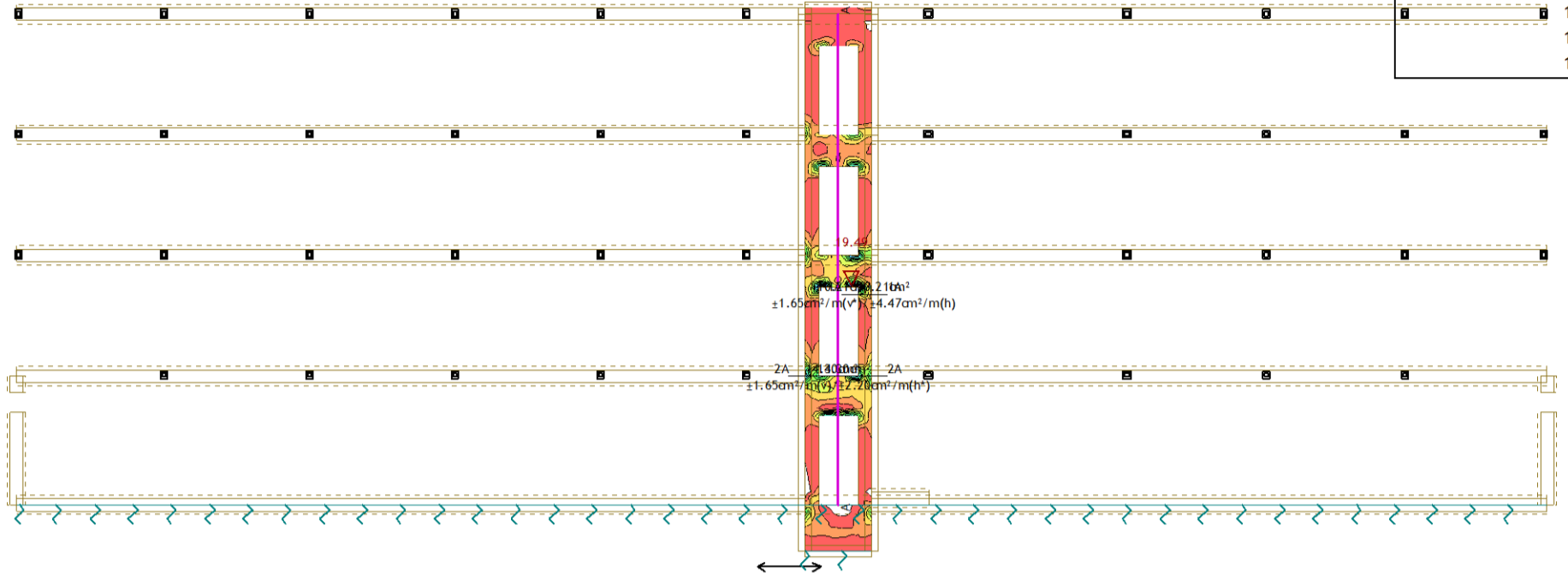
Aa - g.zona - Pramac 2 [cm²/m]



Ram: H_1
Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -40.25 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

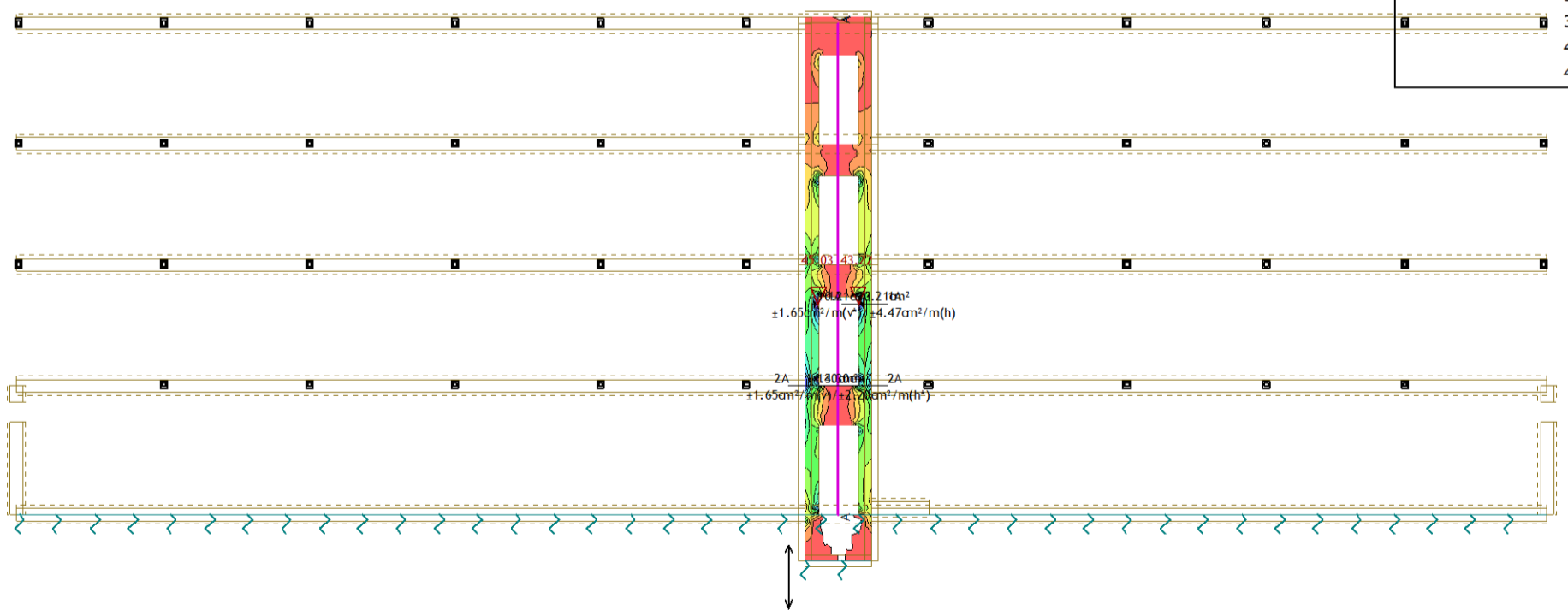
Aa - d.zona - Pravec 1 [cm ² /m]	
0.00	
1.30	
2.60	
3.90	
5.20	
6.50	
7.80	
9.10	
10.39	
11.69	
12.99	
14.29	
15.59	
16.89	
18.19	
19.49	



Ram: H_8
 Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 19.49 cm²/m

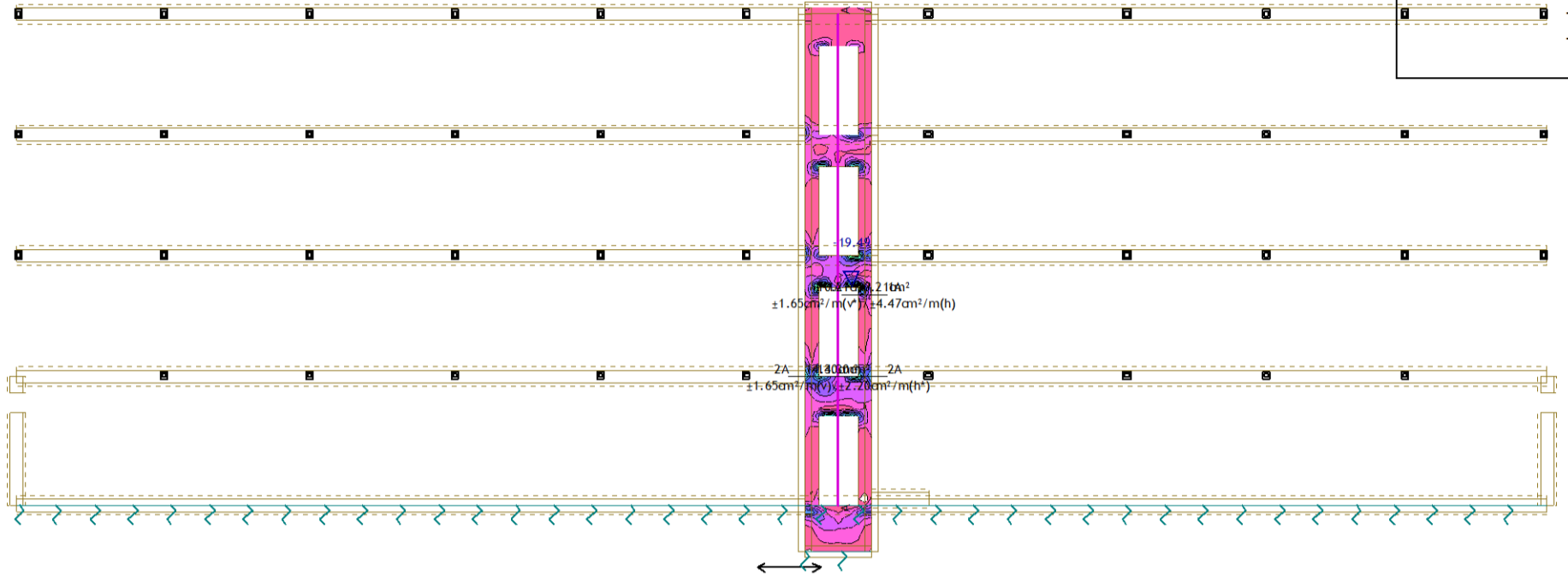
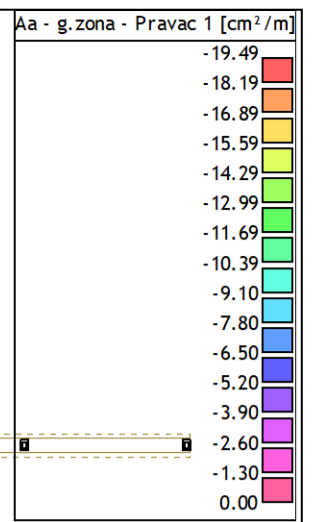
Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

Aa - d.zona - Pravec 2 [cm ² /m]	
0.00	
3.00	
6.01	
9.01	
12.01	
15.01	
18.02	
21.02	
24.02	
27.02	
30.03	
33.03	
36.03	
39.03	
42.04	
45.04	



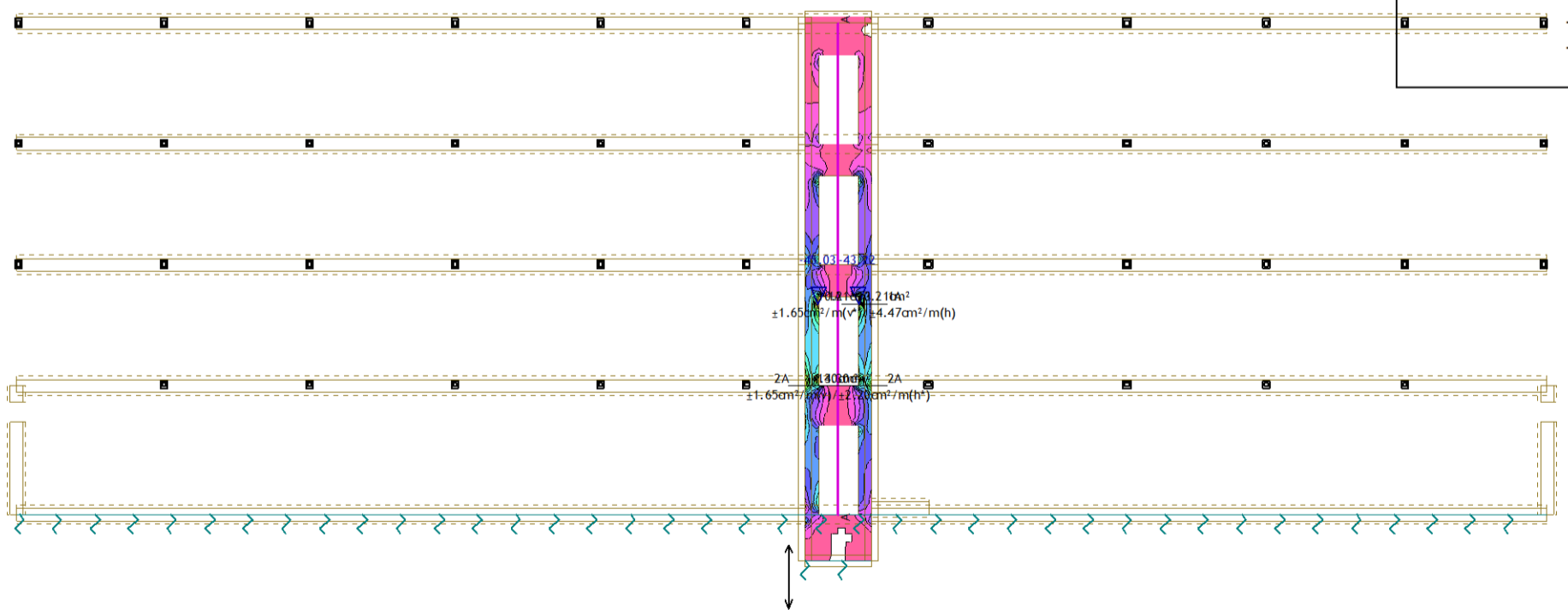
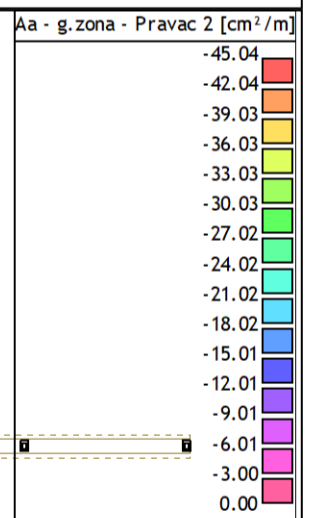
Ram: H_8
 Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 45.03 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



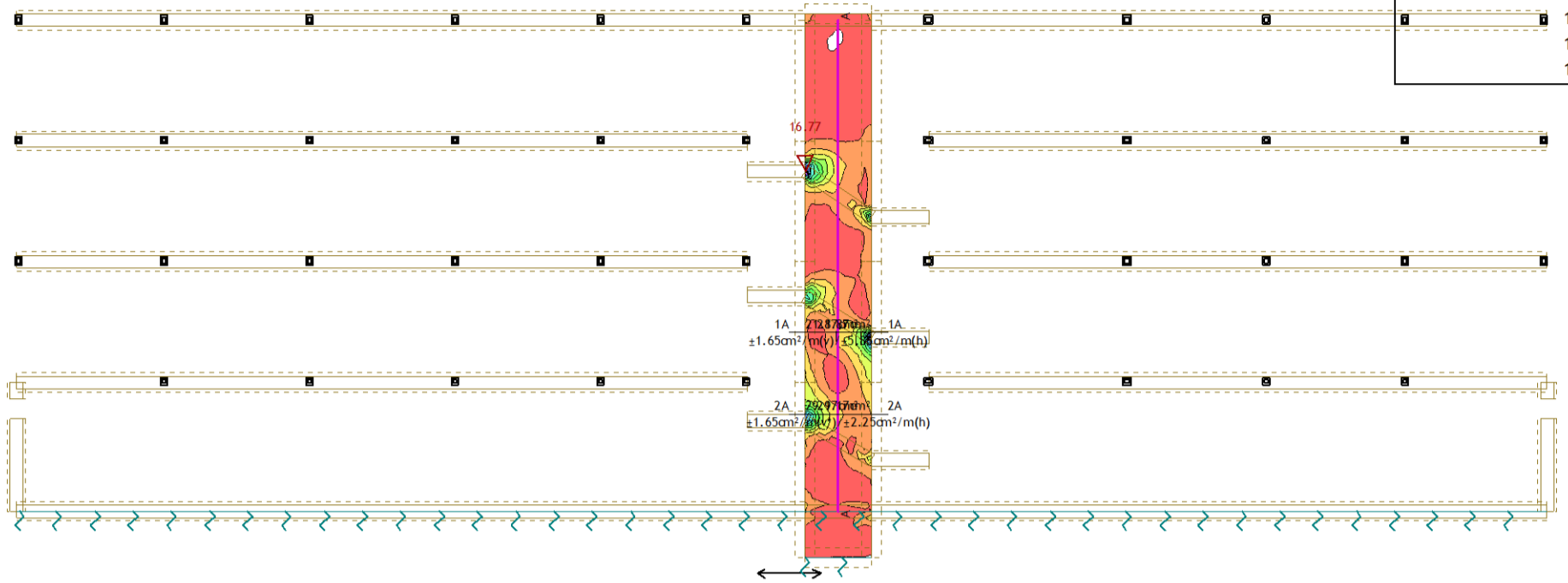
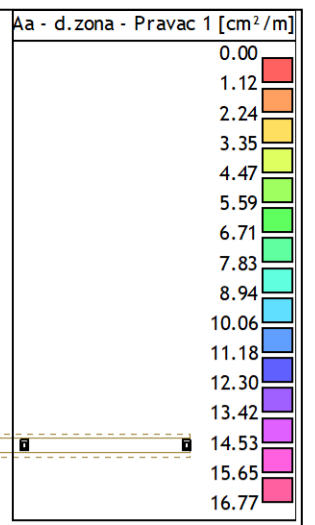
Ram: H_8
Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -19.49 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



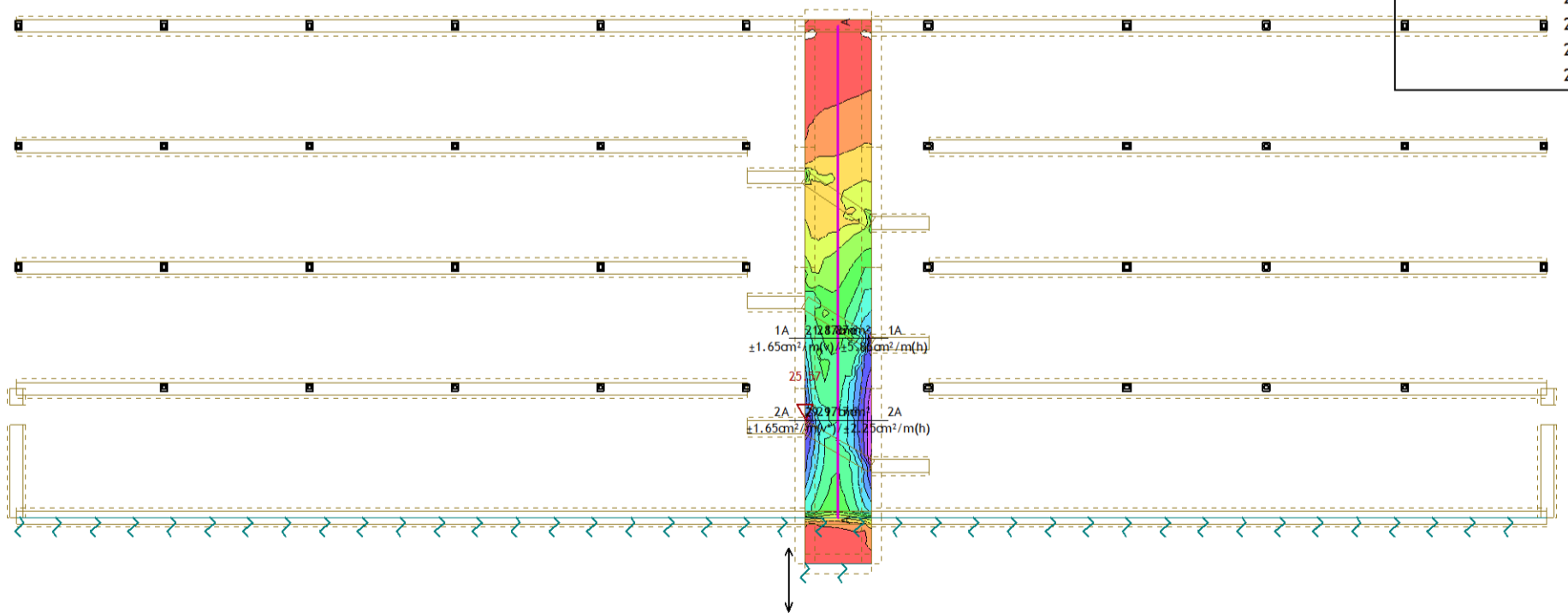
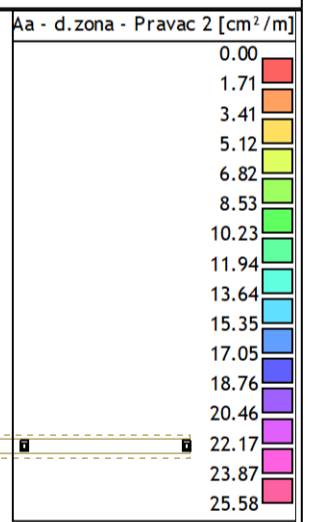
Ram: H_8
Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -45.03 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

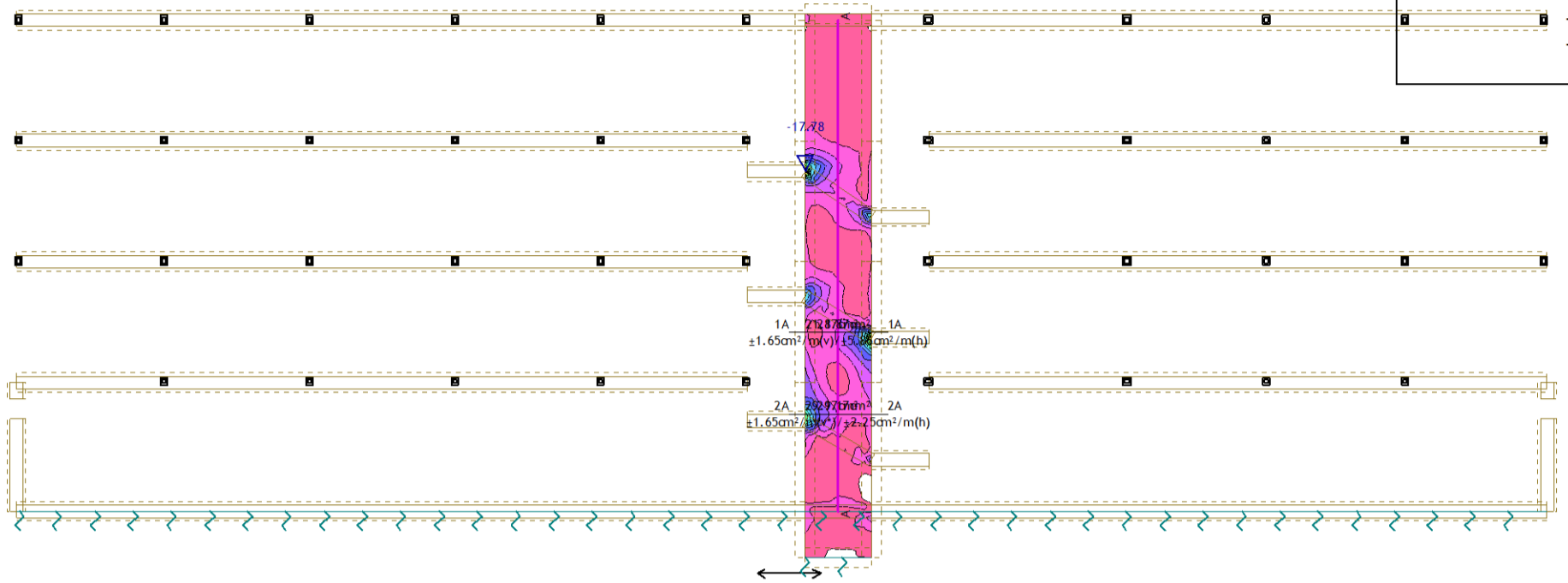
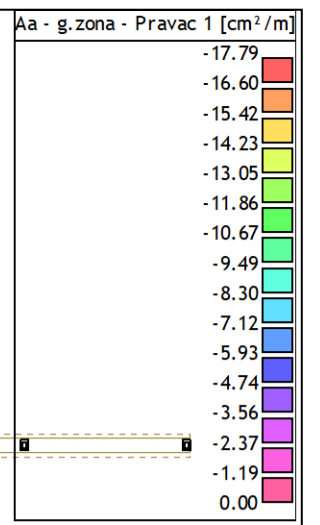


Ram: H_9
 Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 16.77 cm²/m

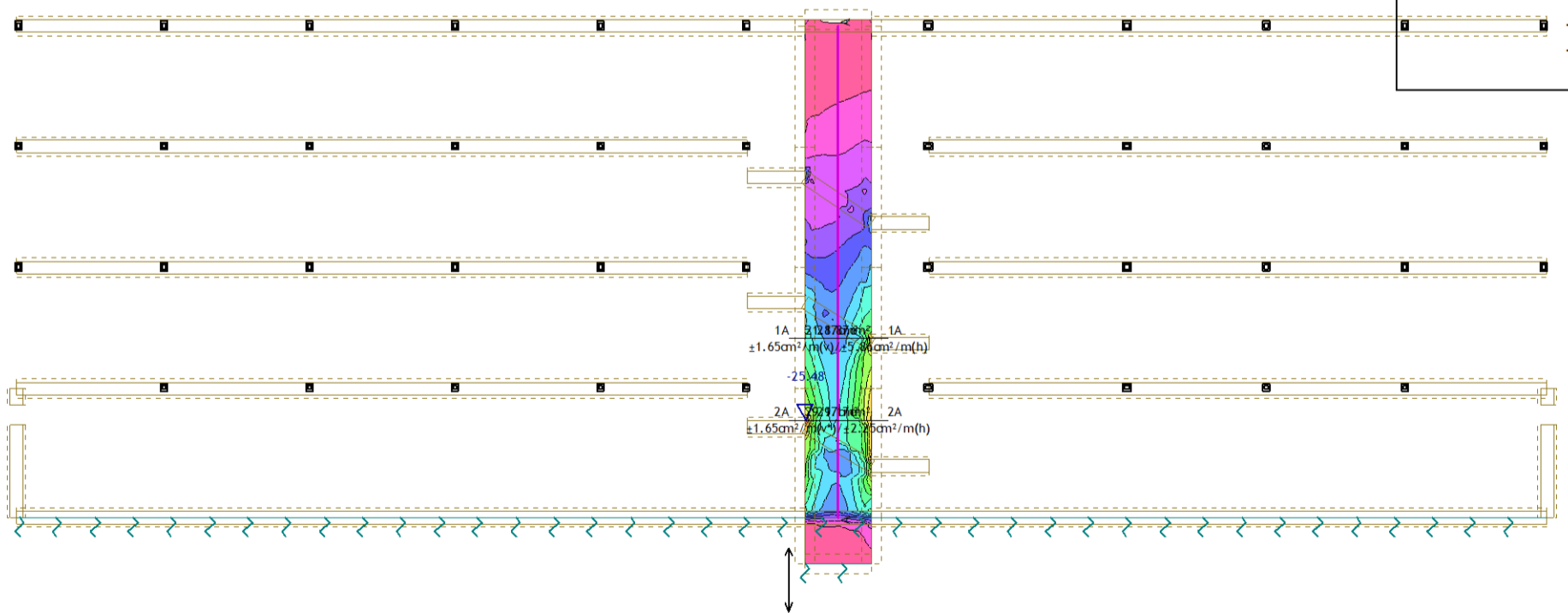
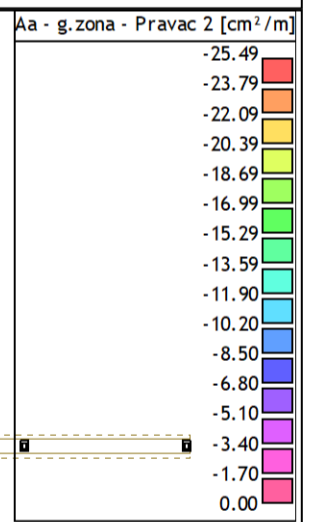
Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: H_9
 Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 25.57 cm²/m

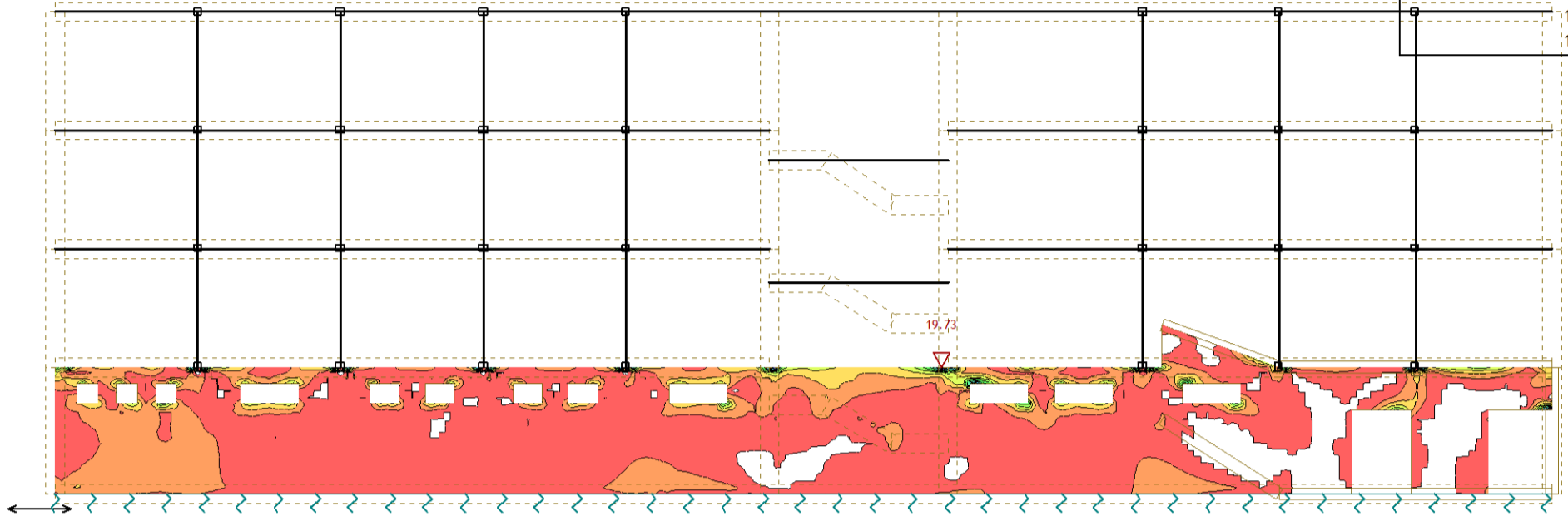
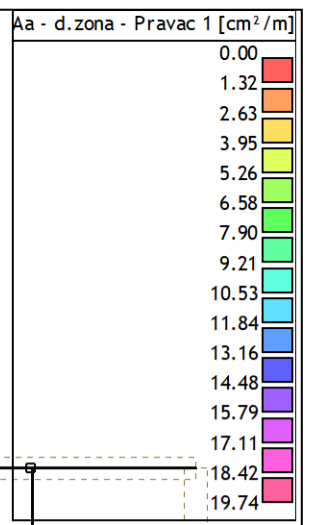


Ram: H_9
 Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -17.78 cm²/m



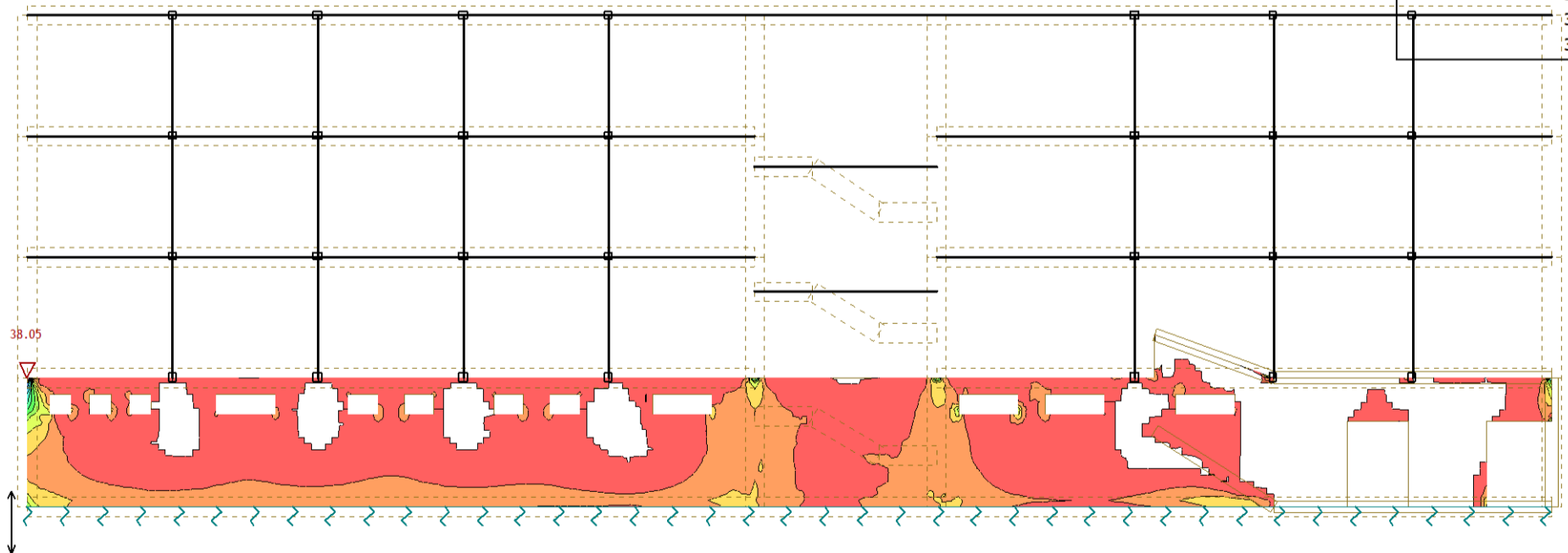
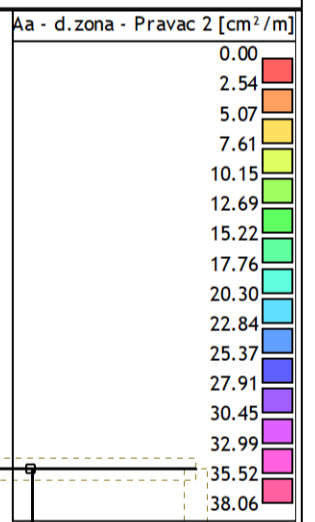
Ram: H_9
 Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -25.48 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



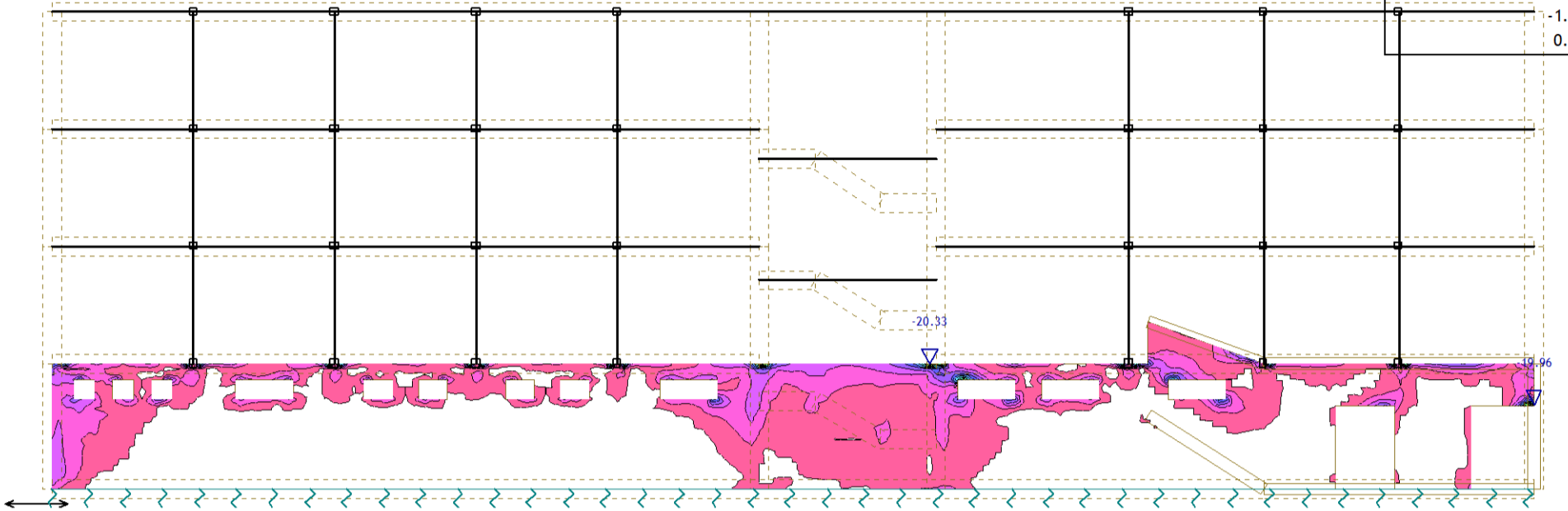
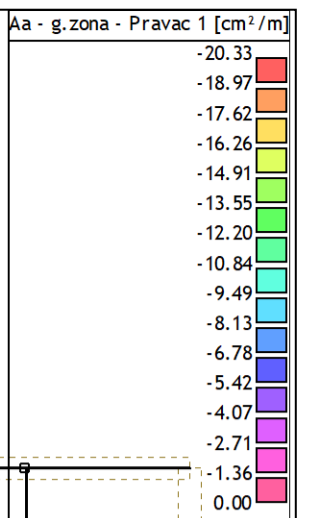
Ram: H_5
Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 19.73 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



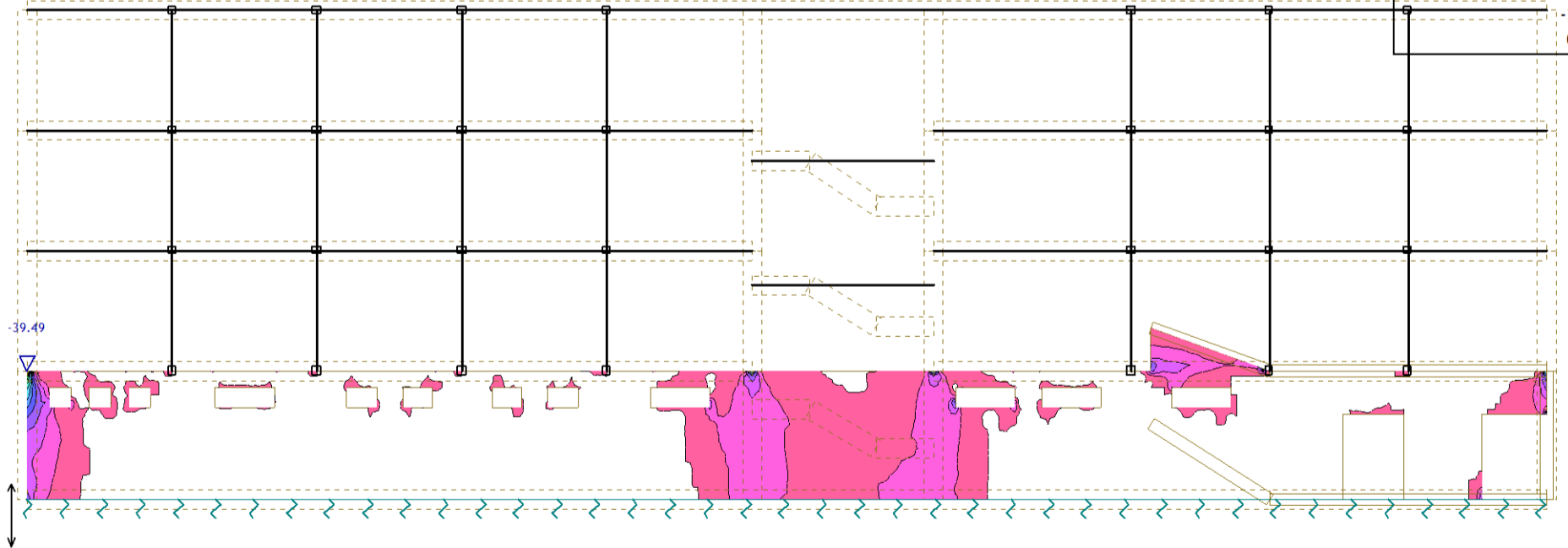
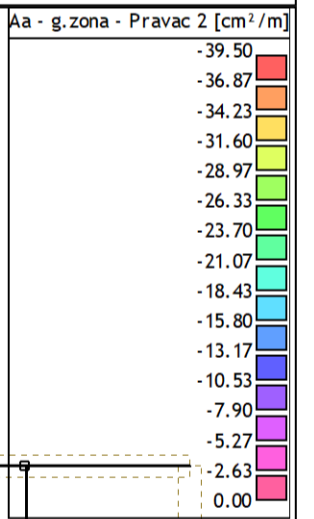
Ram: H_5
Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 38.05 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



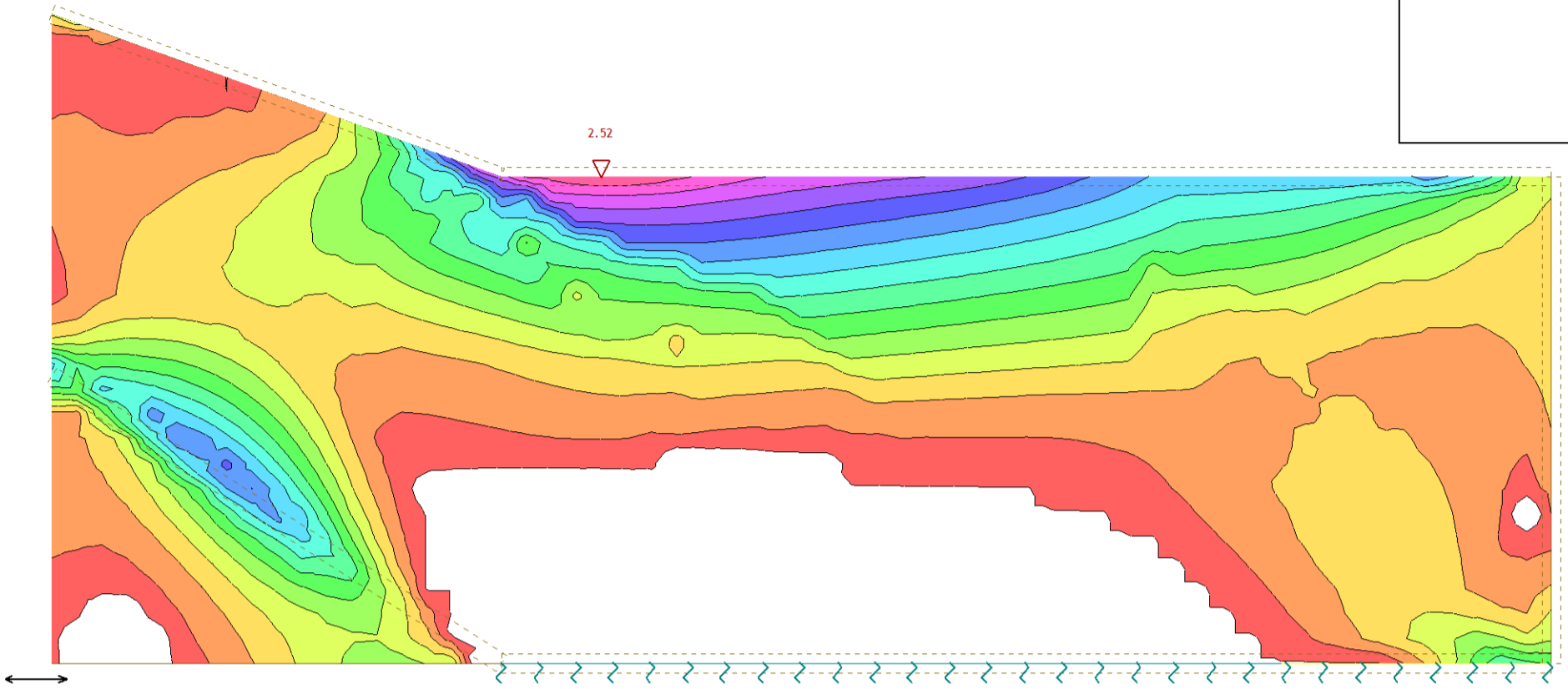
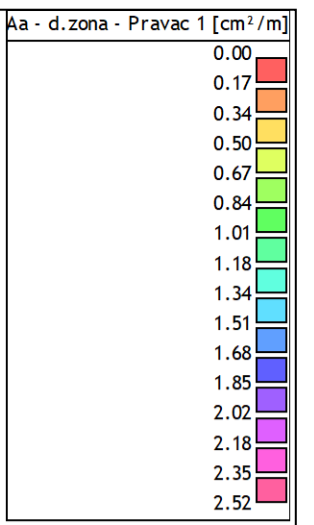
Ram: H_5
Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -20.33 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



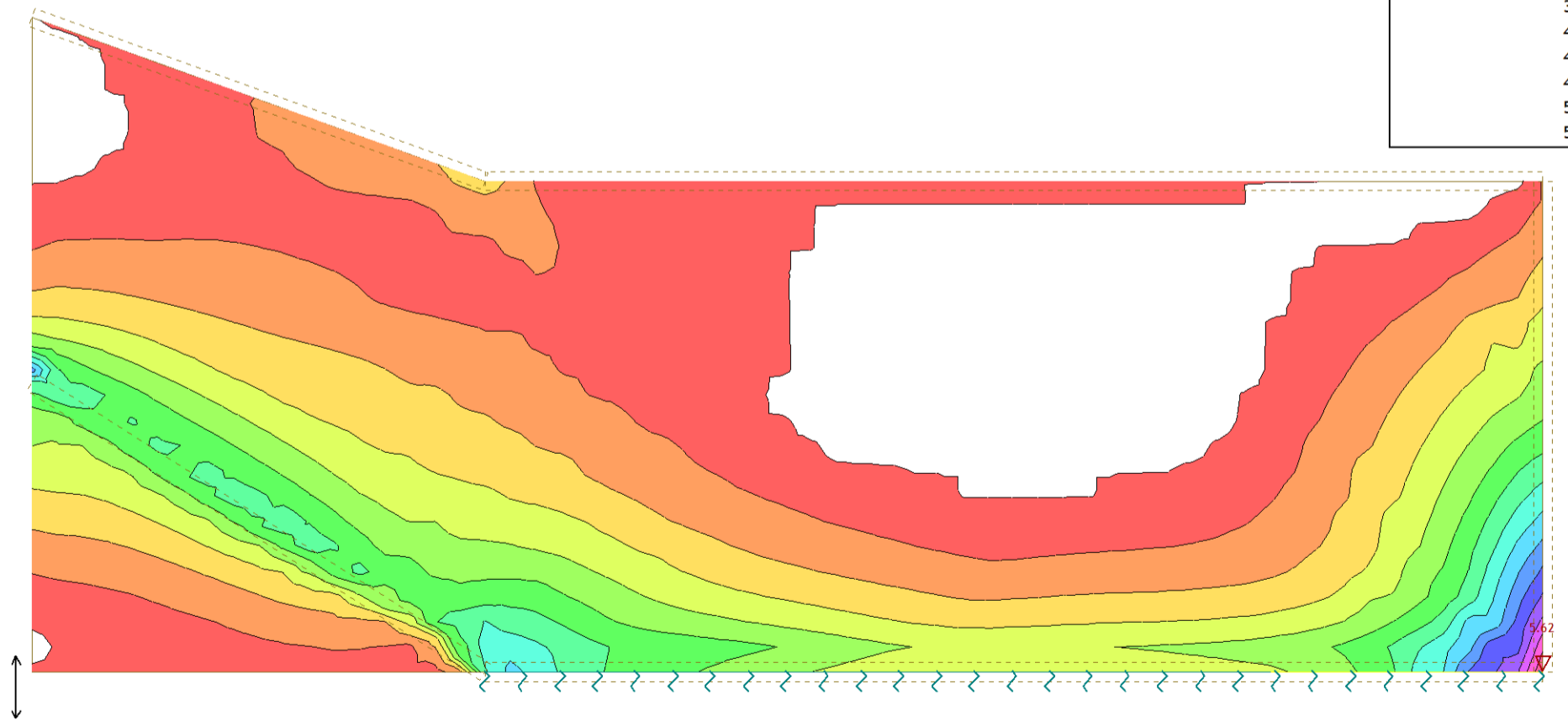
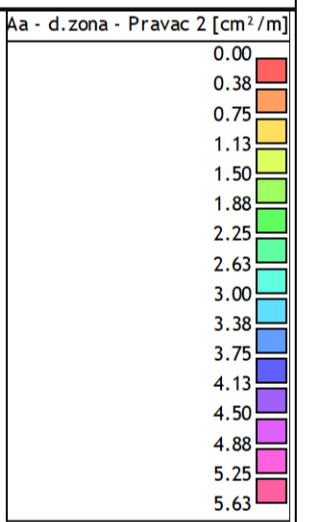
Ram: H_5
Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -39.49 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



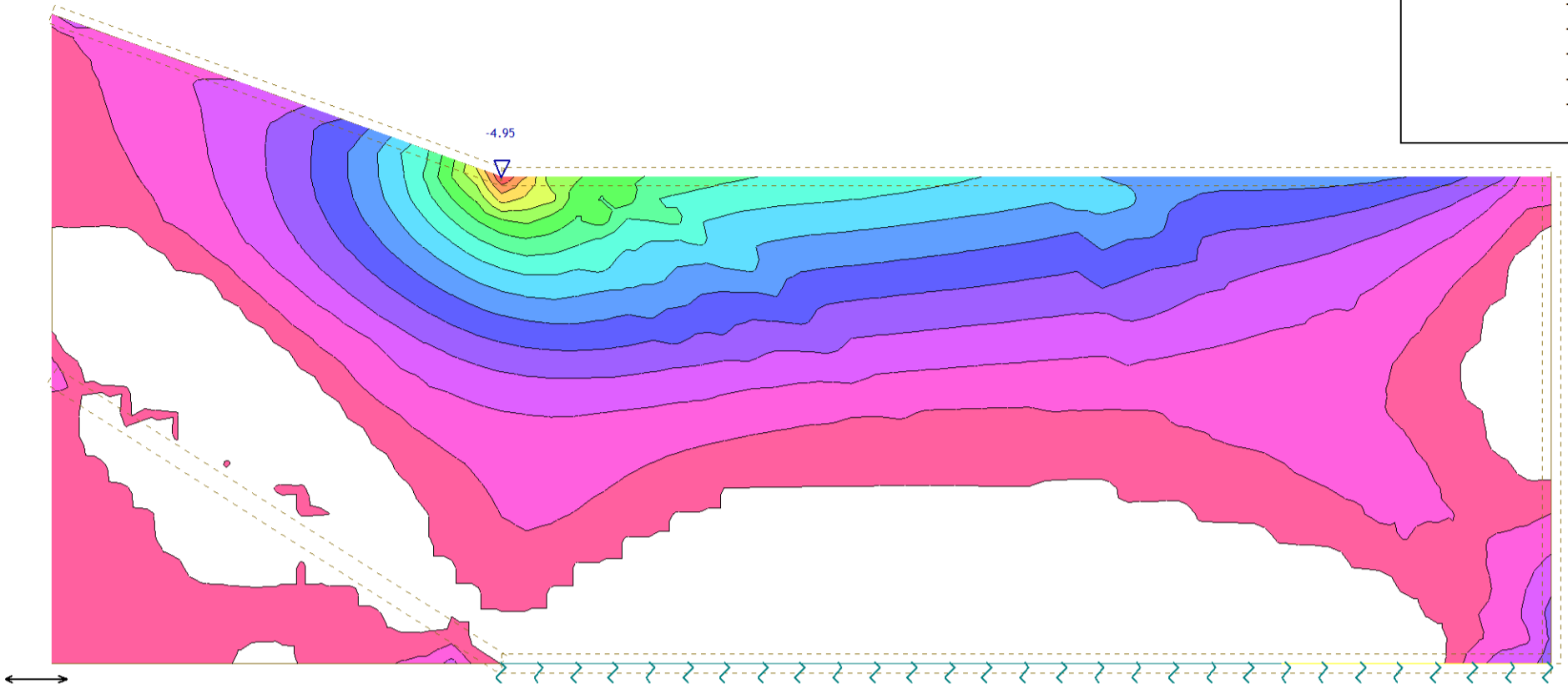
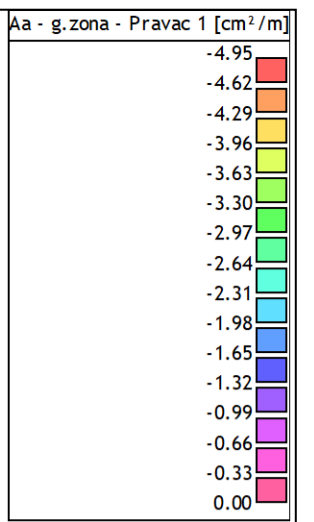
Ram: H_10
Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 2.52 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



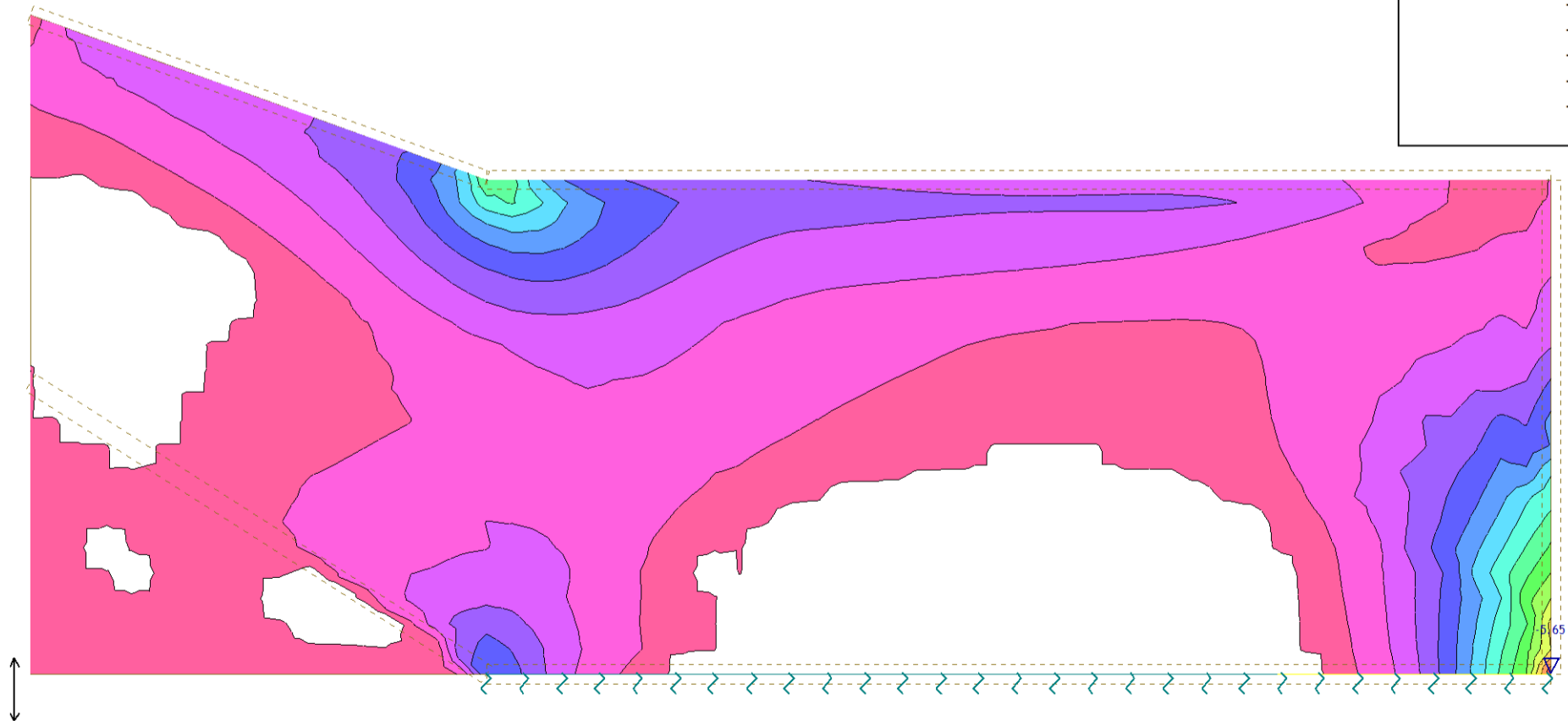
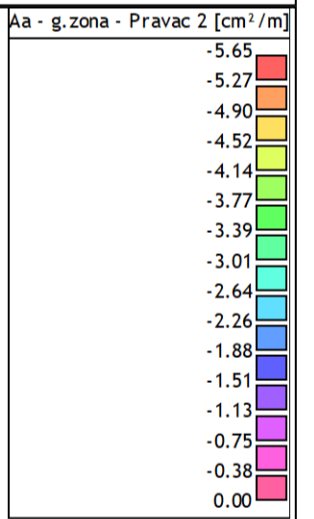
Ram: H_10
Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 5.62 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



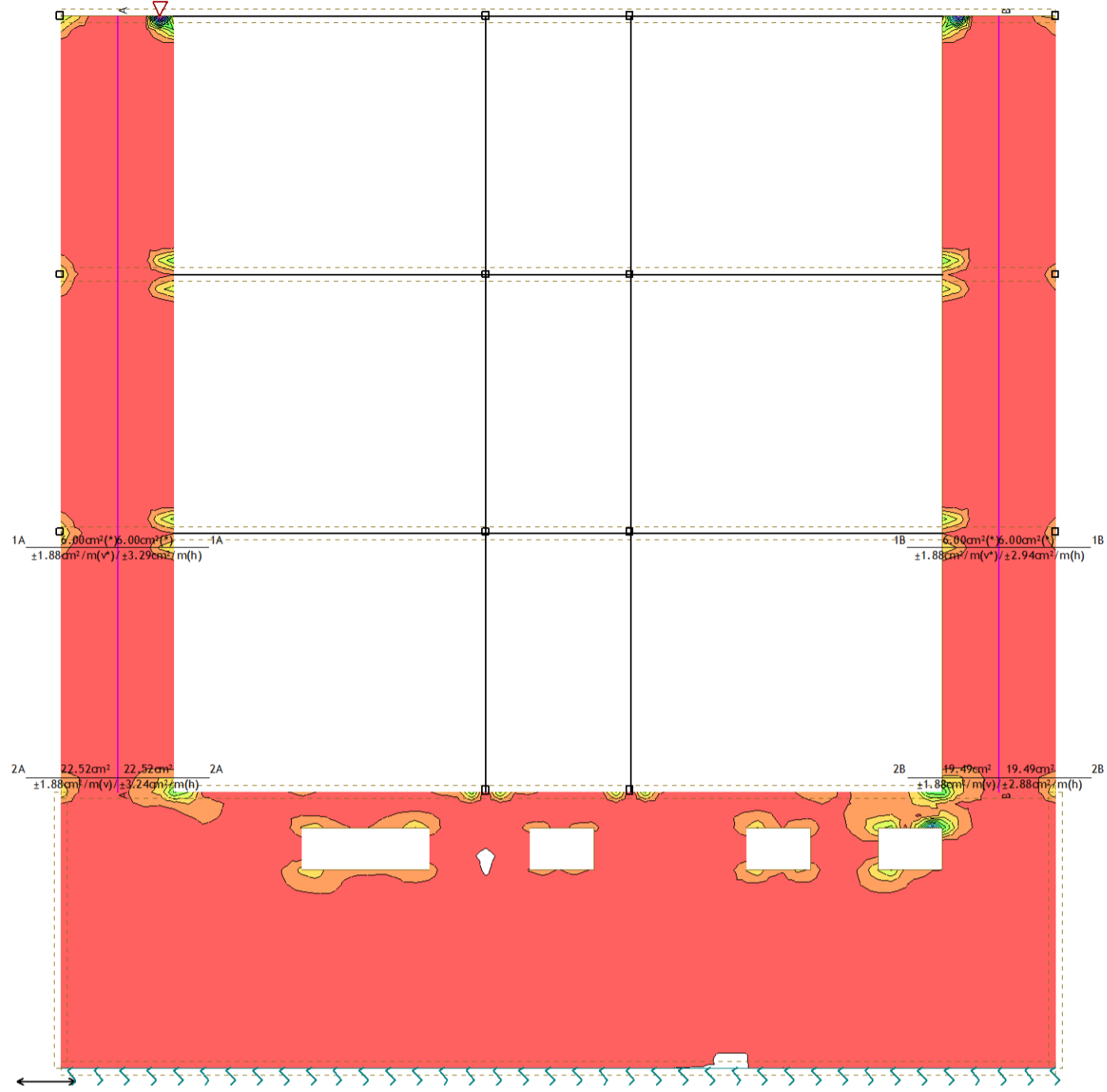
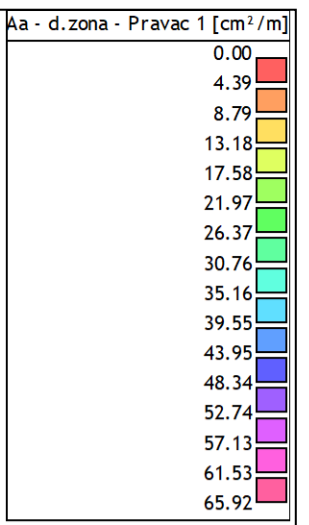
Ram: H_10
Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -4.95 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



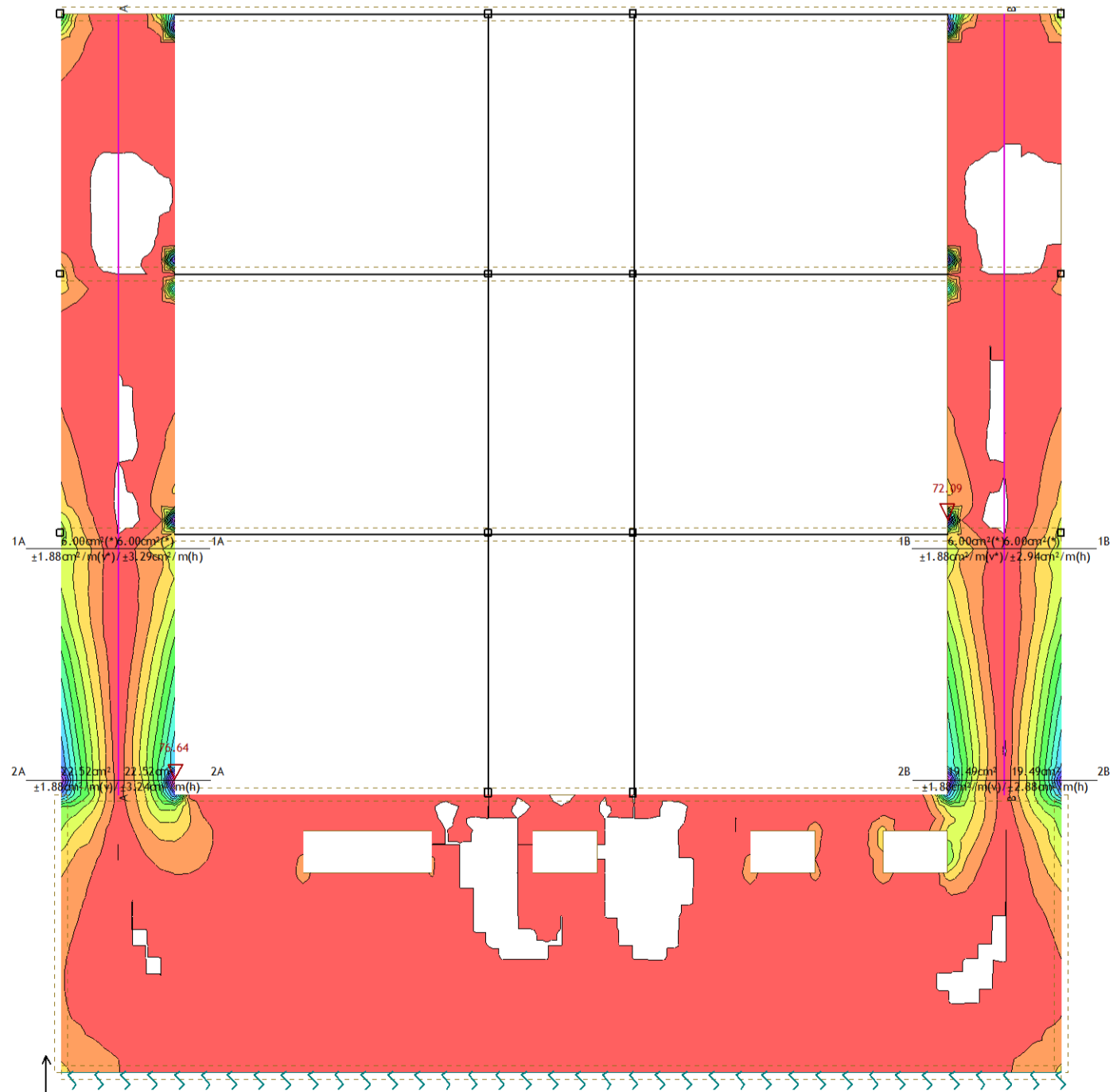
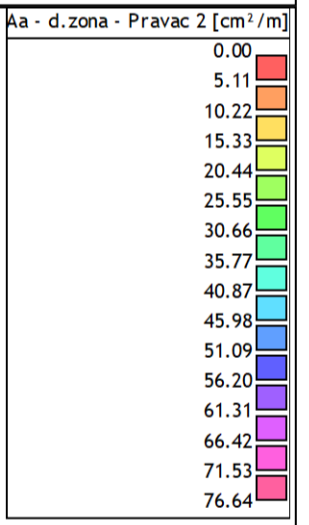
Ram: H_10
Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -5.65 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



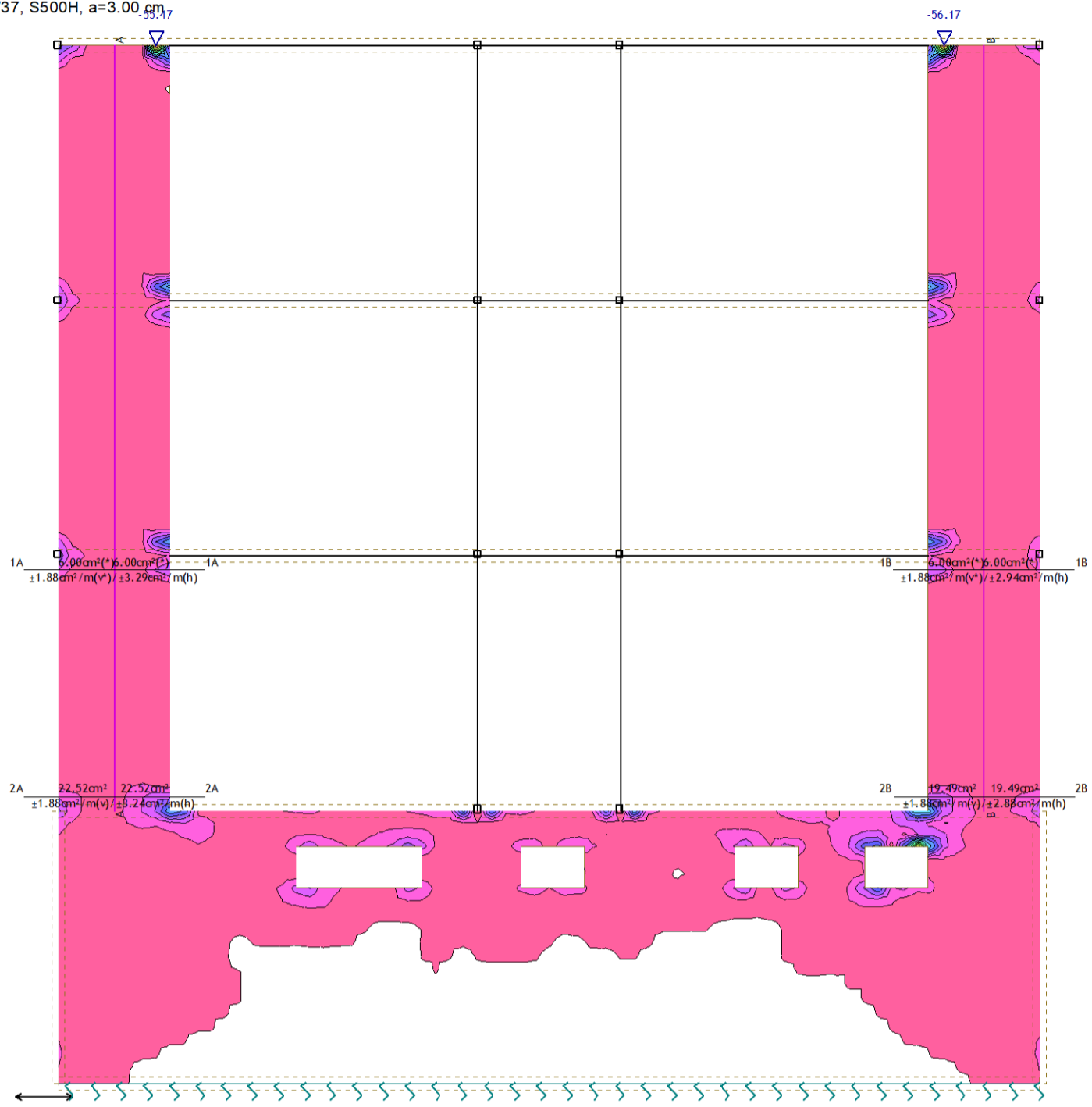
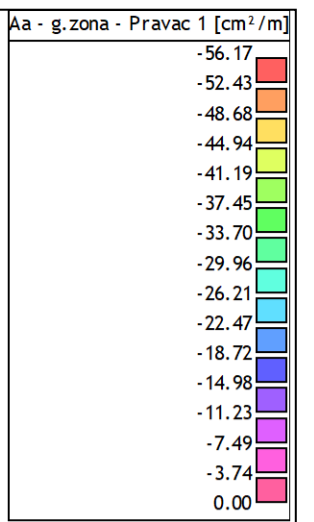
Ram: V_1
 Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 65.91 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

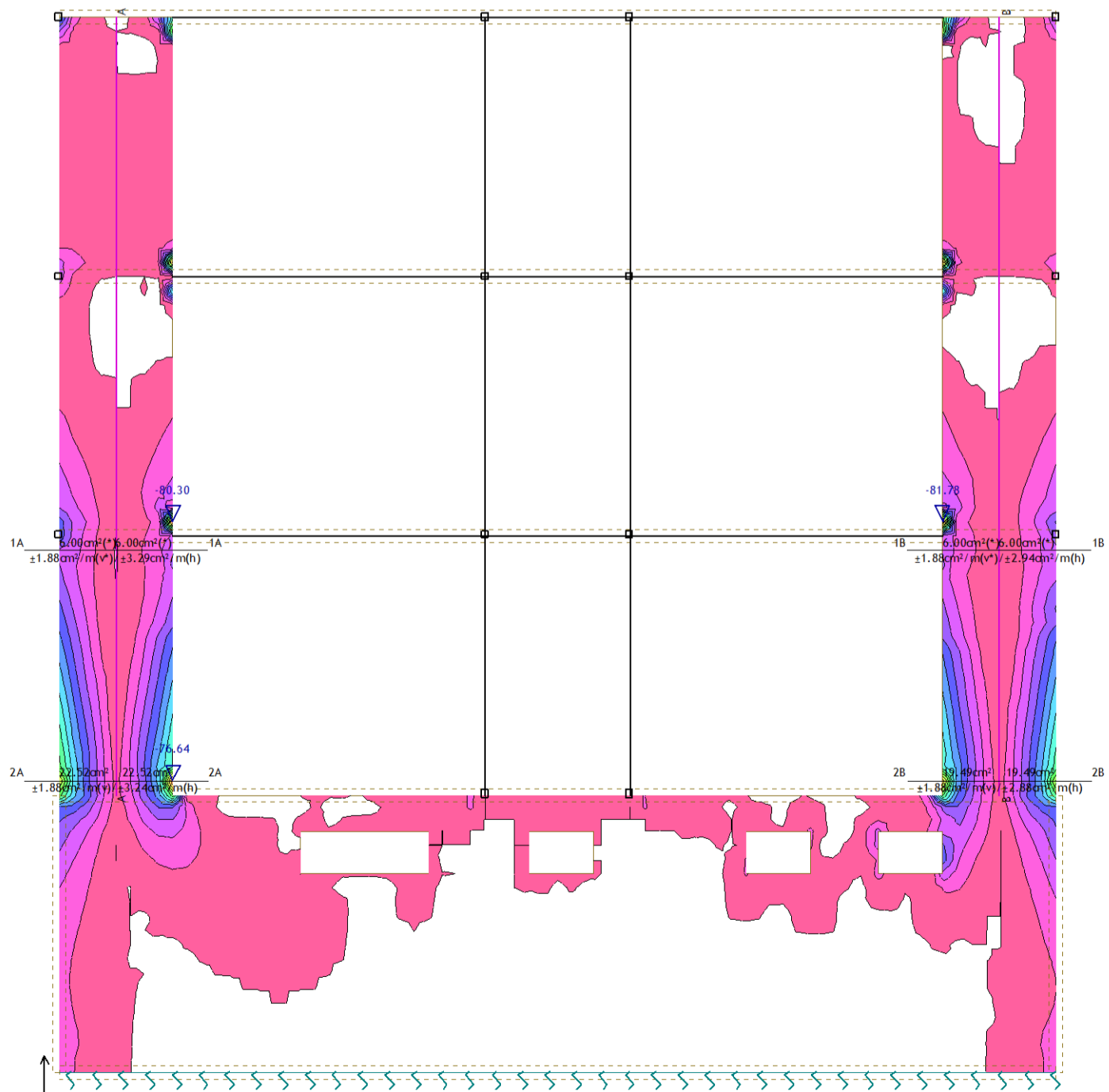
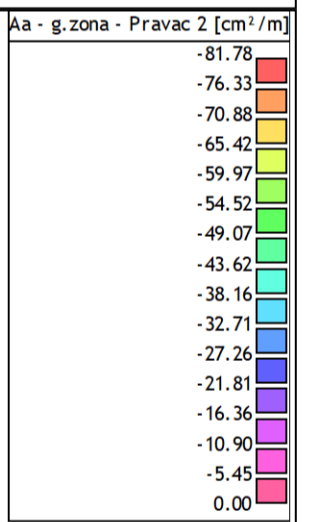


Ram: V_1
 Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 76.64 cm²/m

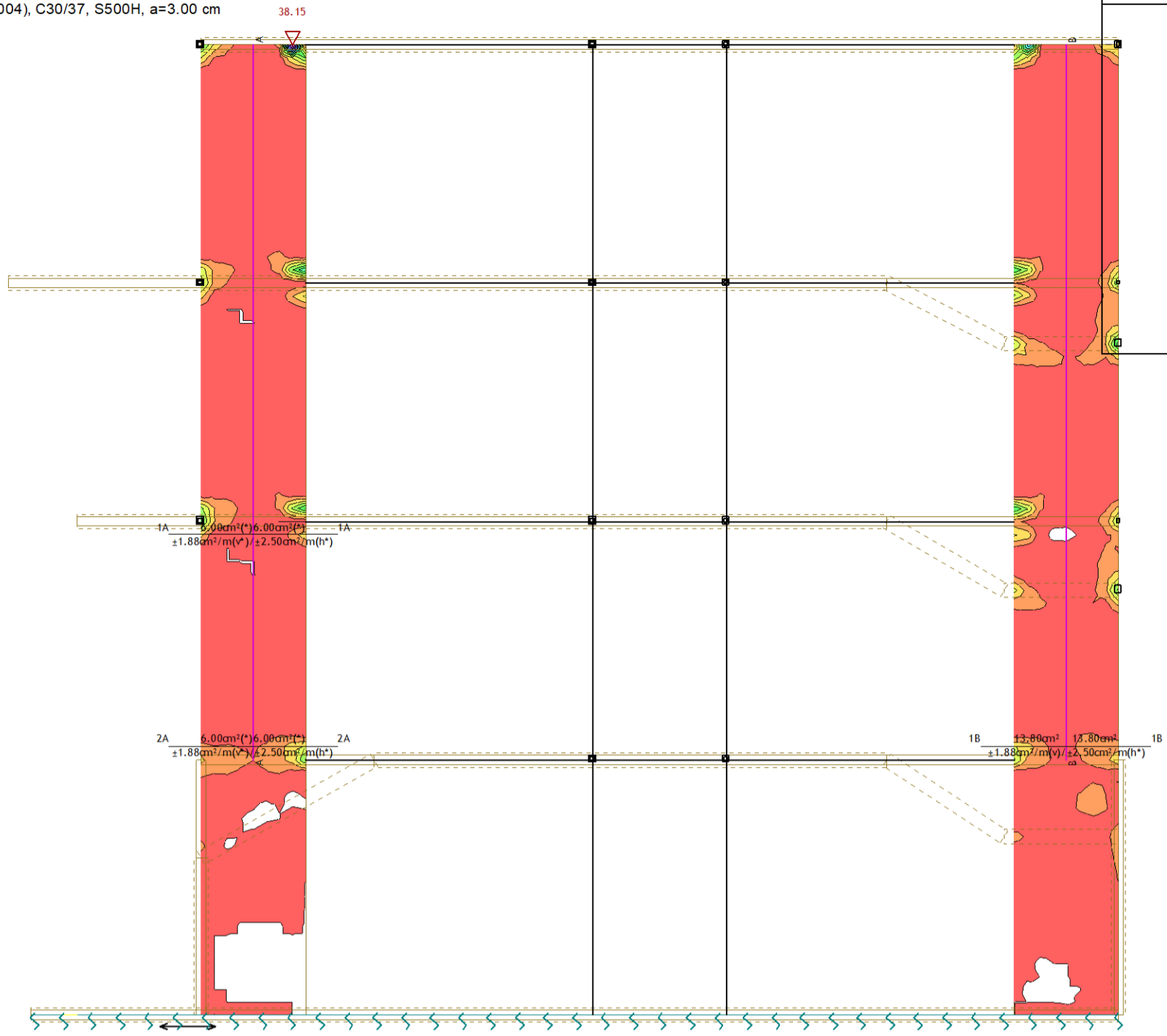
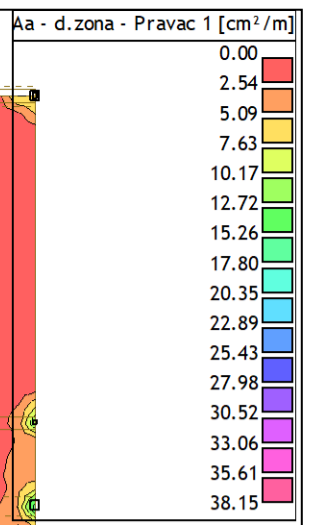
Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

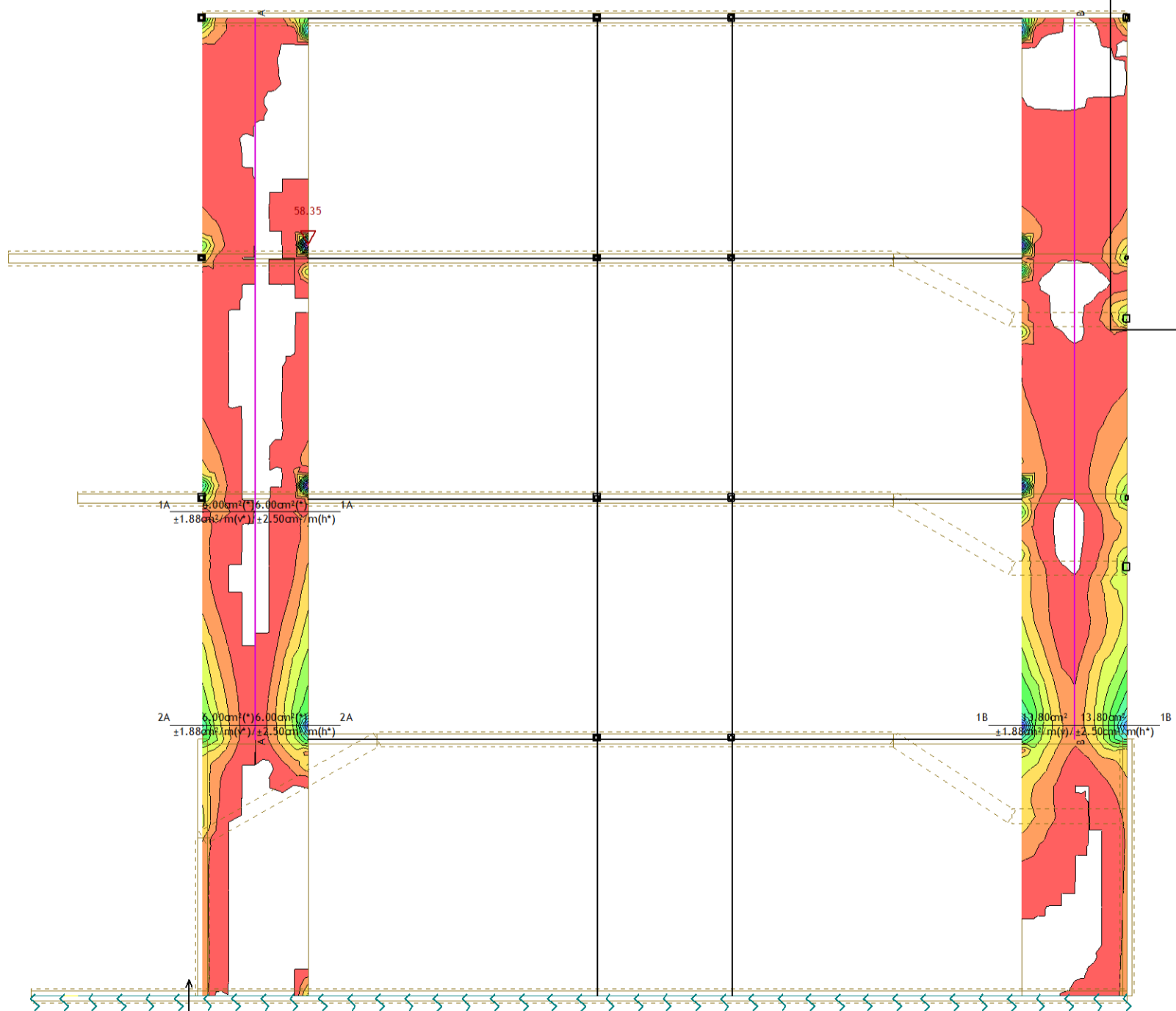
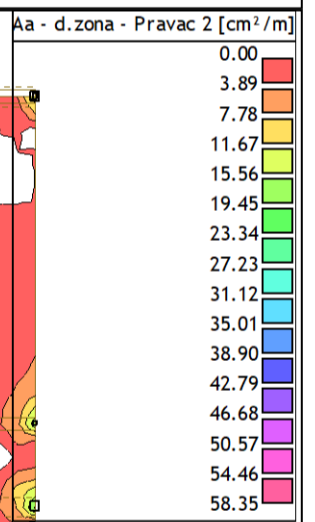


Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



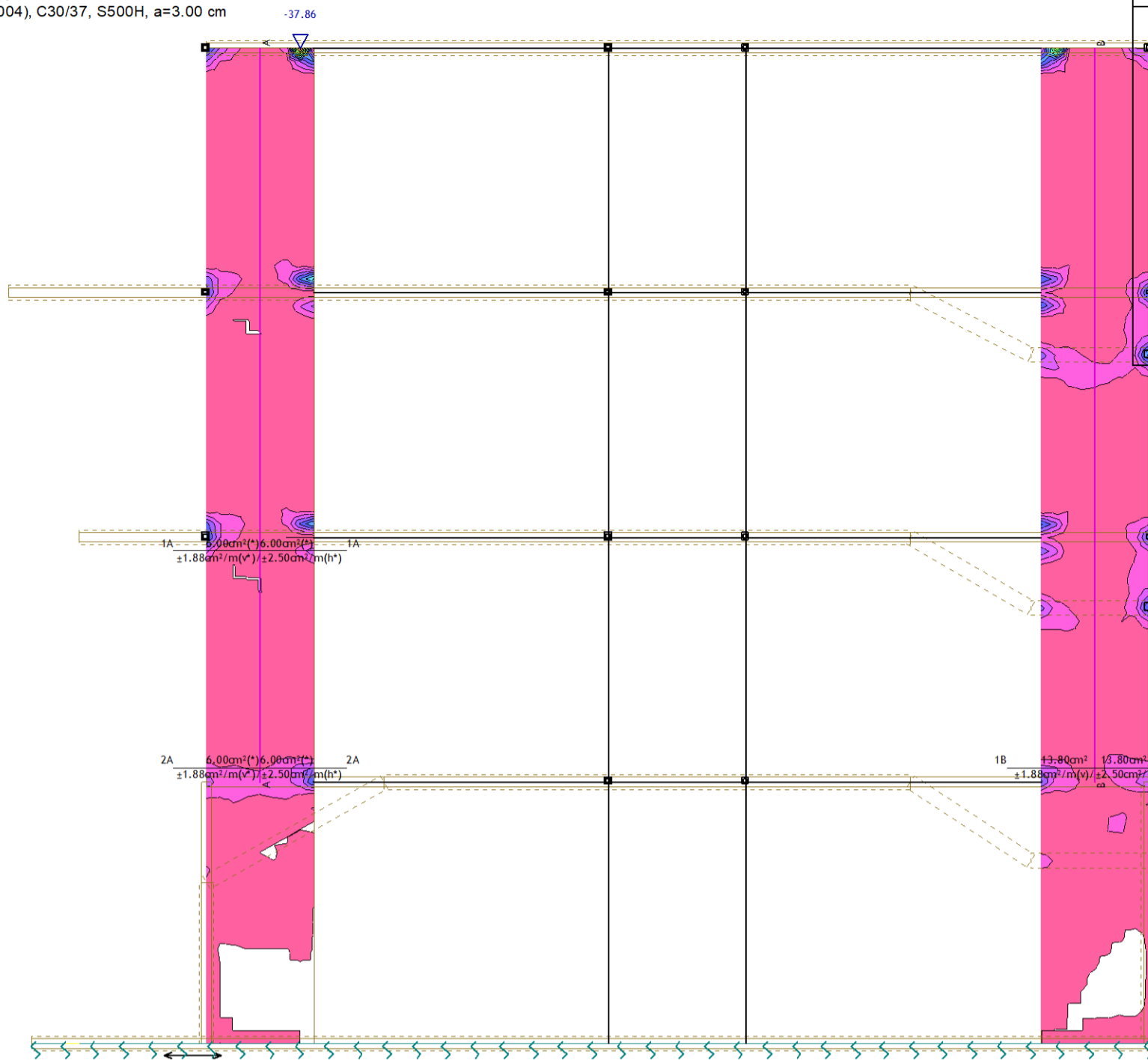
Ram: V_6
 Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 38.15 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: V_6
 Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 58.35 cm²/m

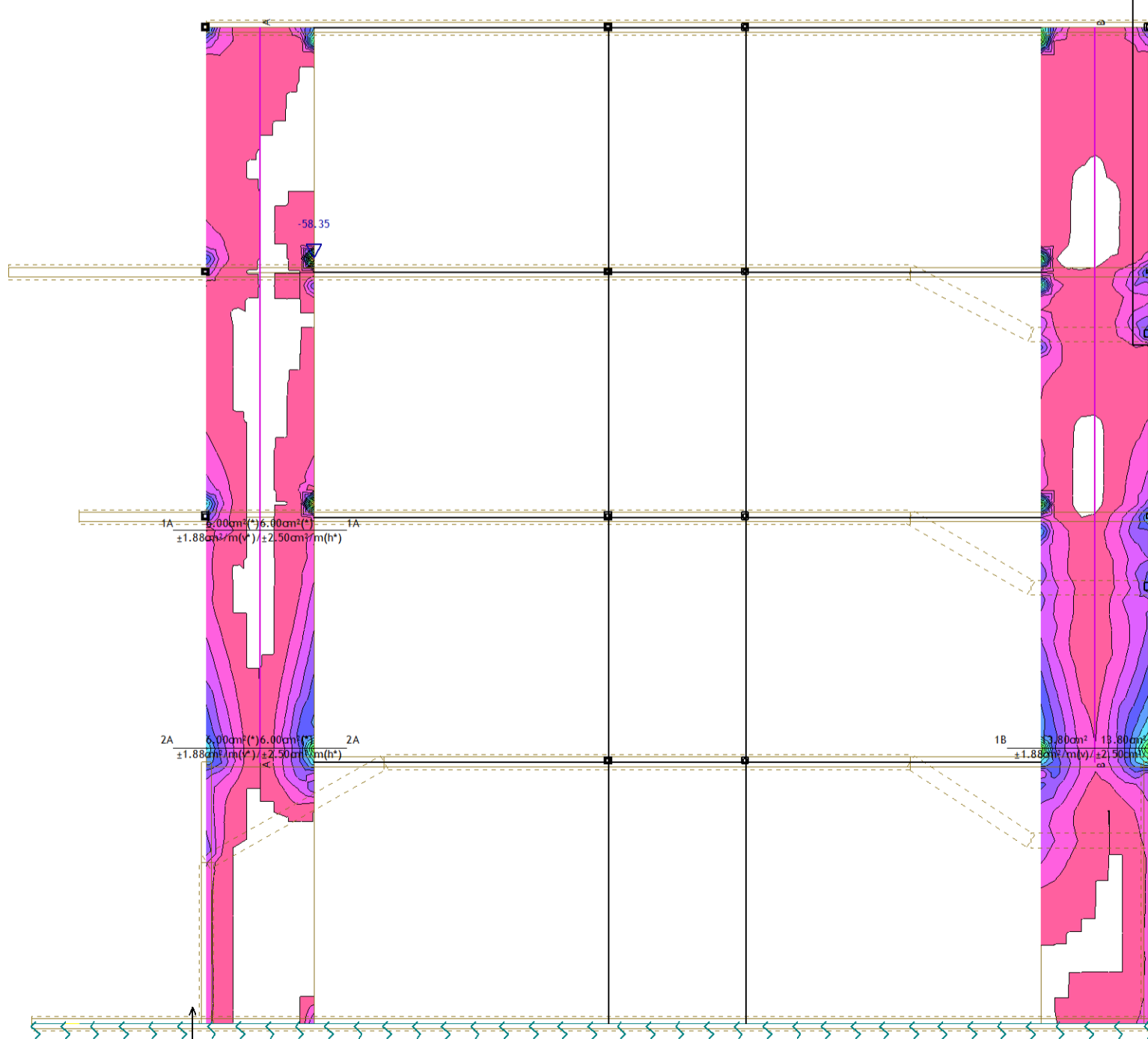
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: V_6

Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -37.86 cm²/m

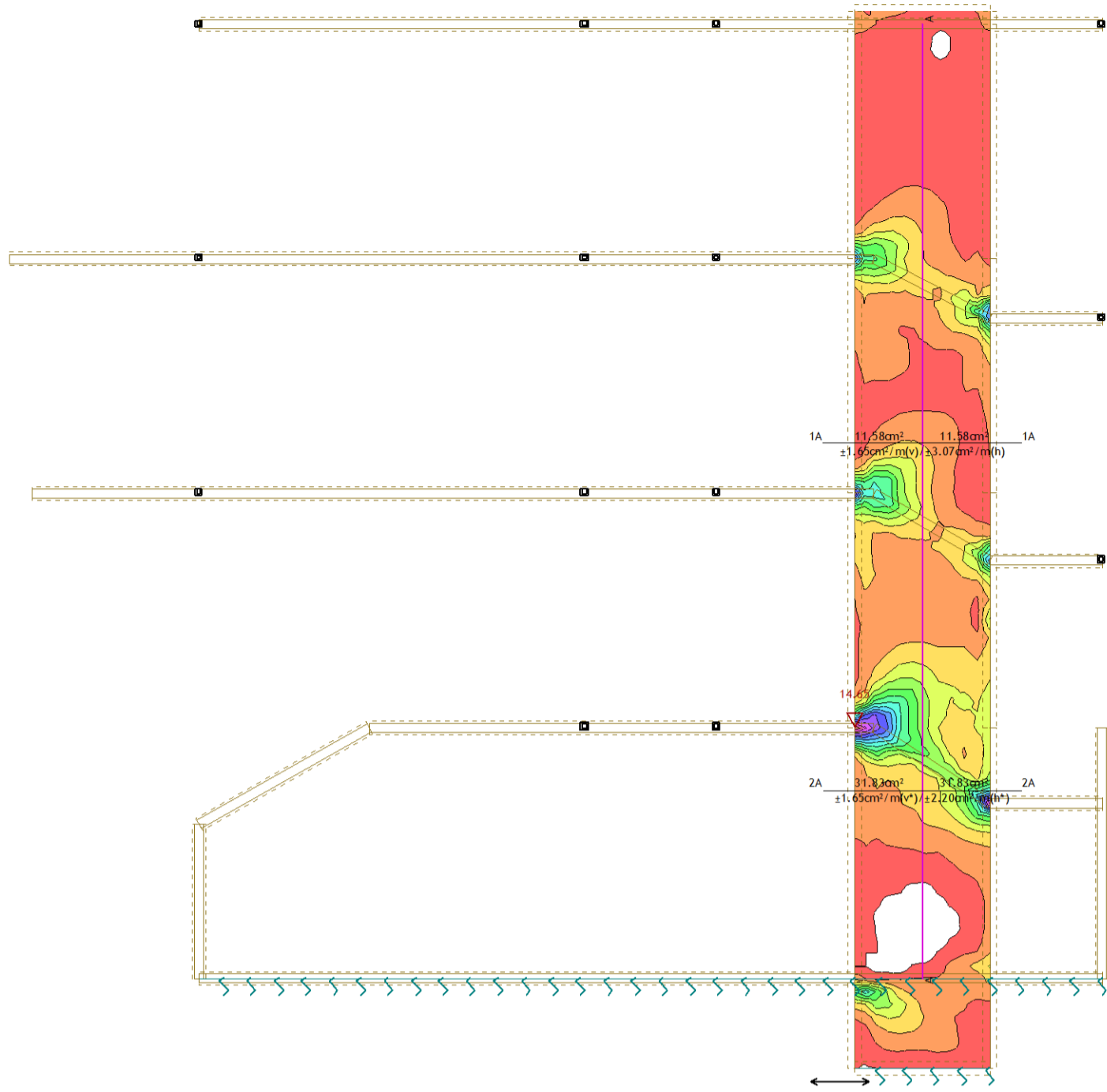
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: V_6

Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -58.35 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

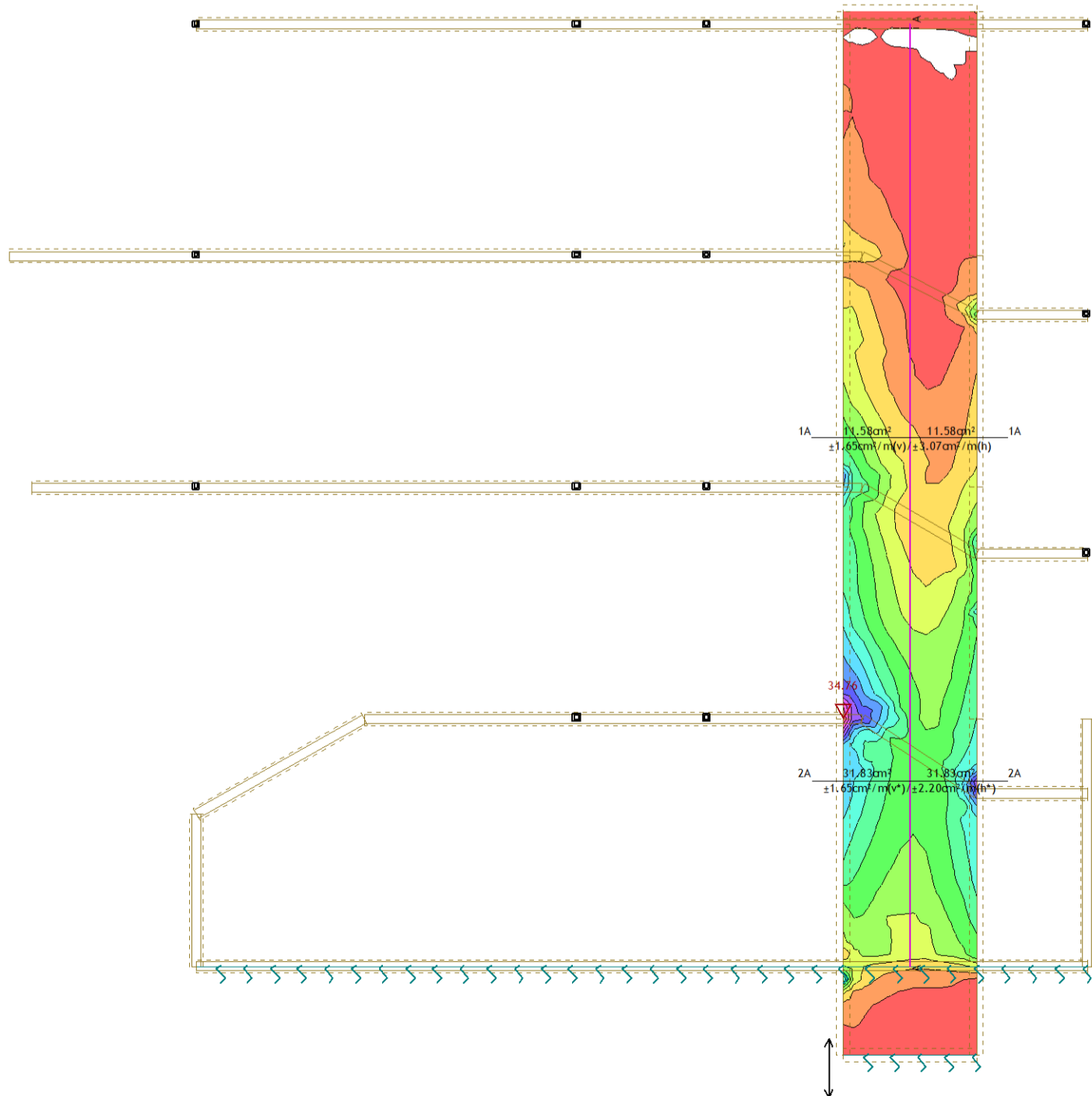


Aa - d.zona - Pravic 1 [cm²/m]

0.00
0.98
1.95
2.93
3.91
4.89
5.86
6.84
7.82
8.80
9.77
10.75
11.73
12.71
13.68
14.66

Ram: V_12
 Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 14.65 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

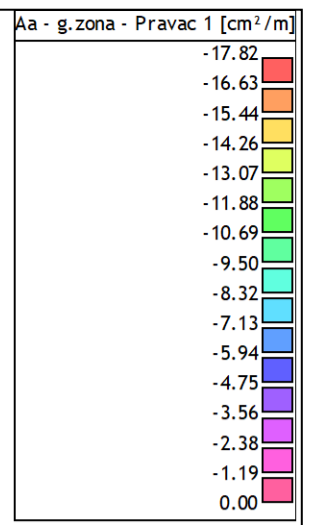
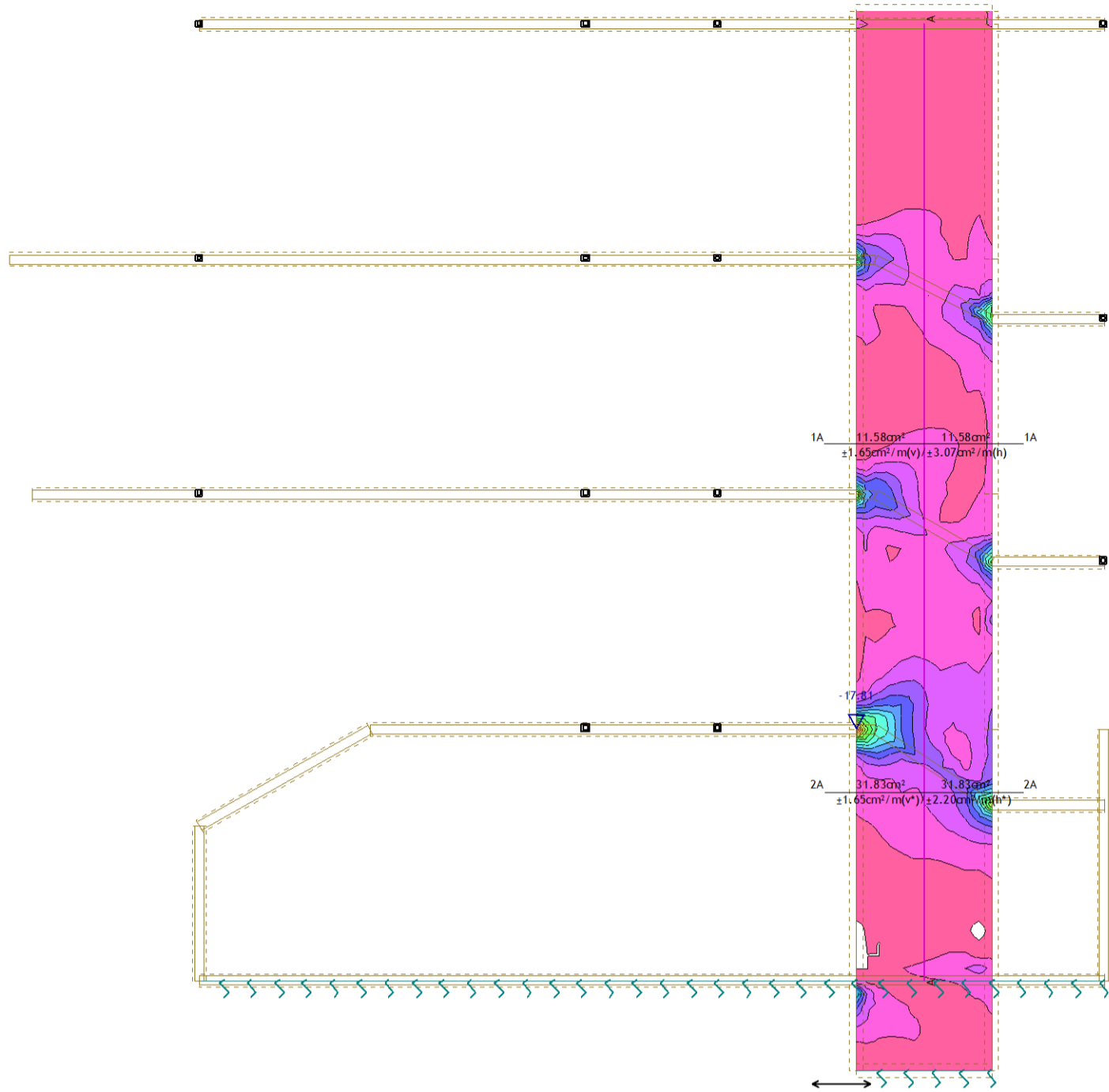


Aa - d.zona - Pravic 2 [cm²/m]

0.00
2.32
4.64
6.95
9.27
11.59
13.91
16.23
18.54
20.86
23.18
25.50
27.82
30.13
32.45
34.77

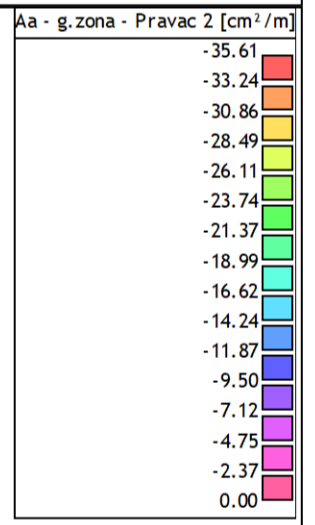
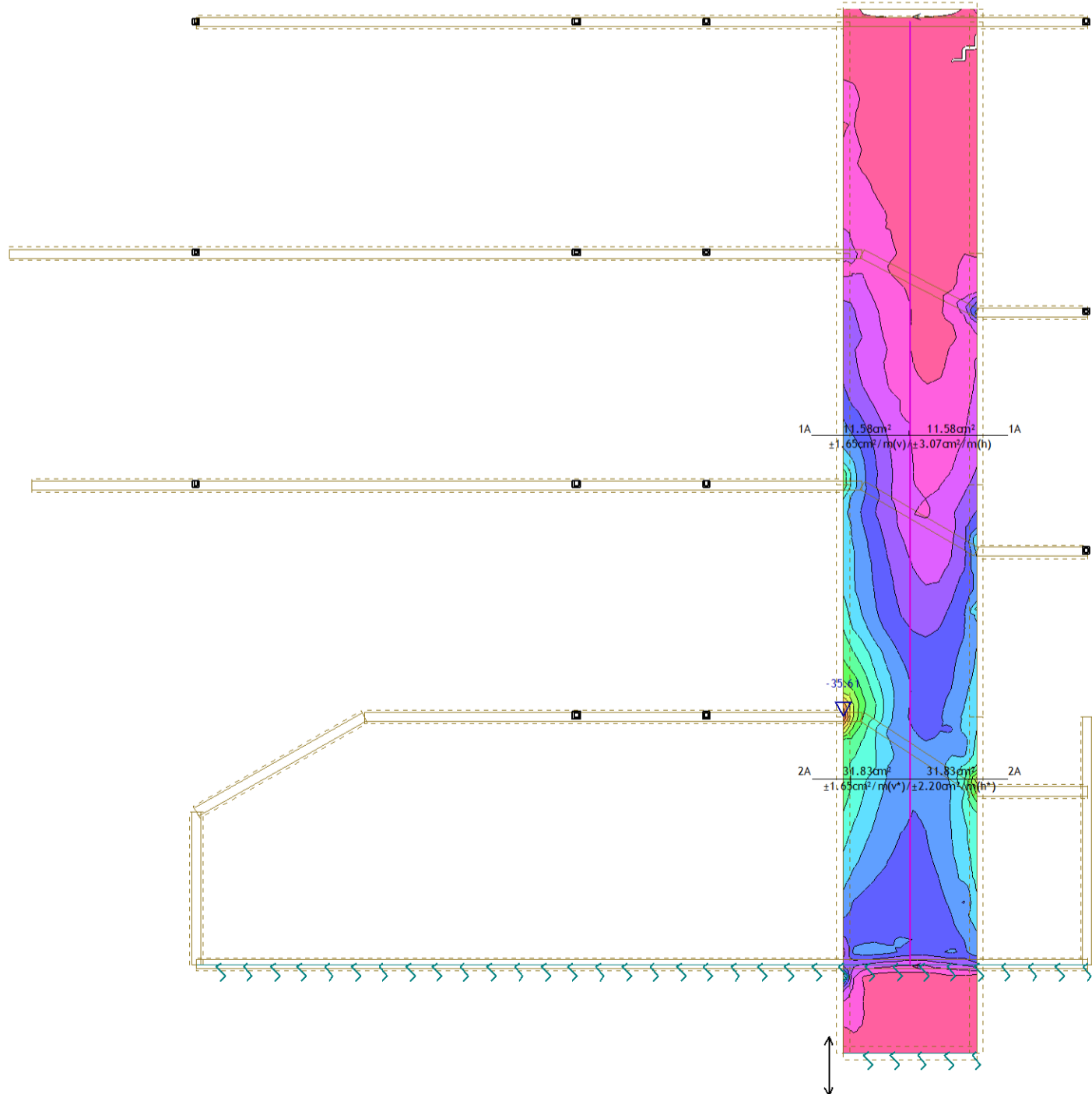
Ram: V_12
 Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 34.76 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



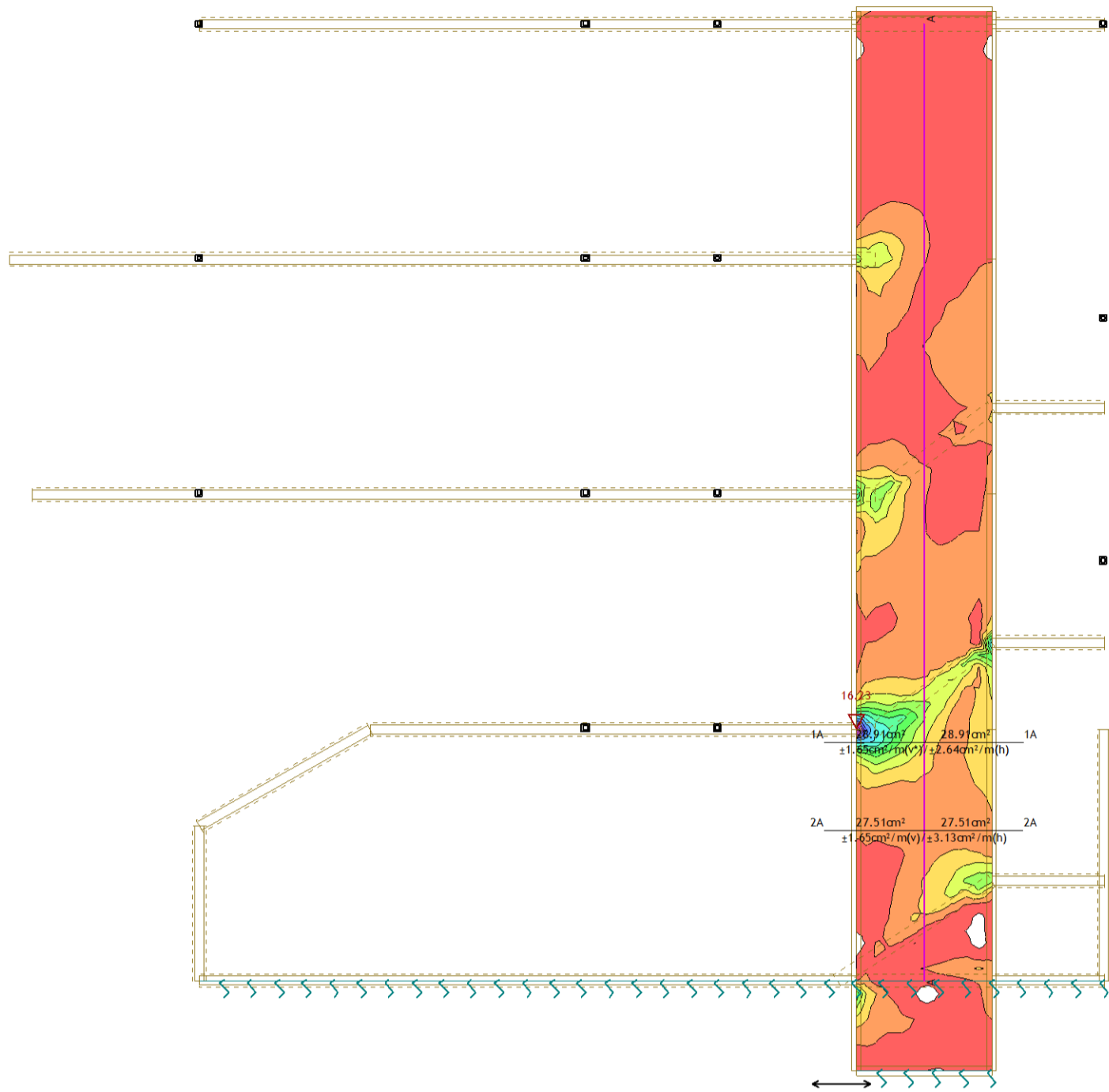
Ram: V_12
 Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g = -17.81 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: V_12
 Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g = -35.61 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

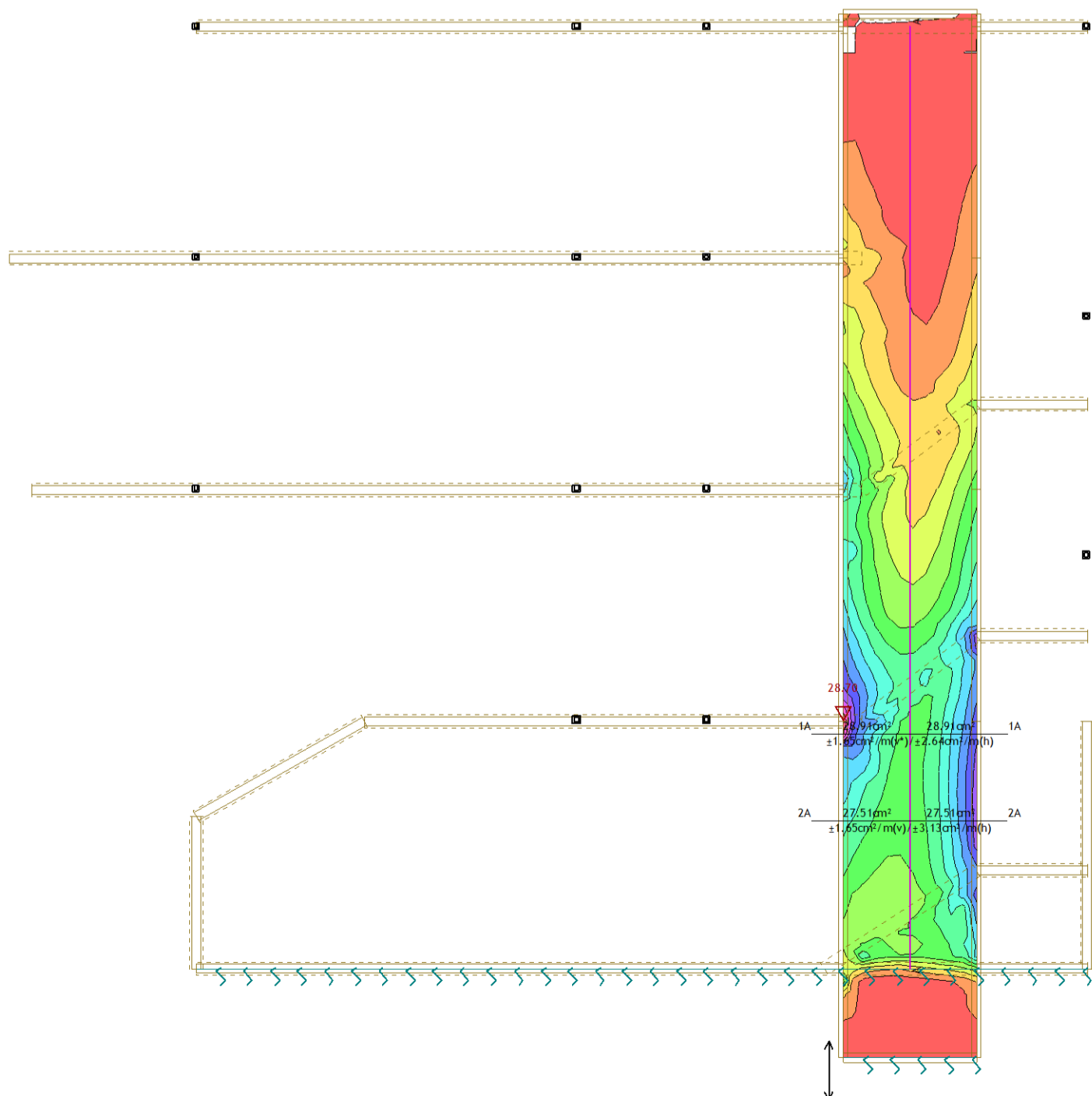


Aa - d.zona - Pravic 1 [cm²/m]

0.00
1.08
2.16
3.25
4.33
5.41
6.49
7.57
8.66
9.74
10.82
11.90
12.98
14.07
15.15
16.23

Ram: V_13
 Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 16.23 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

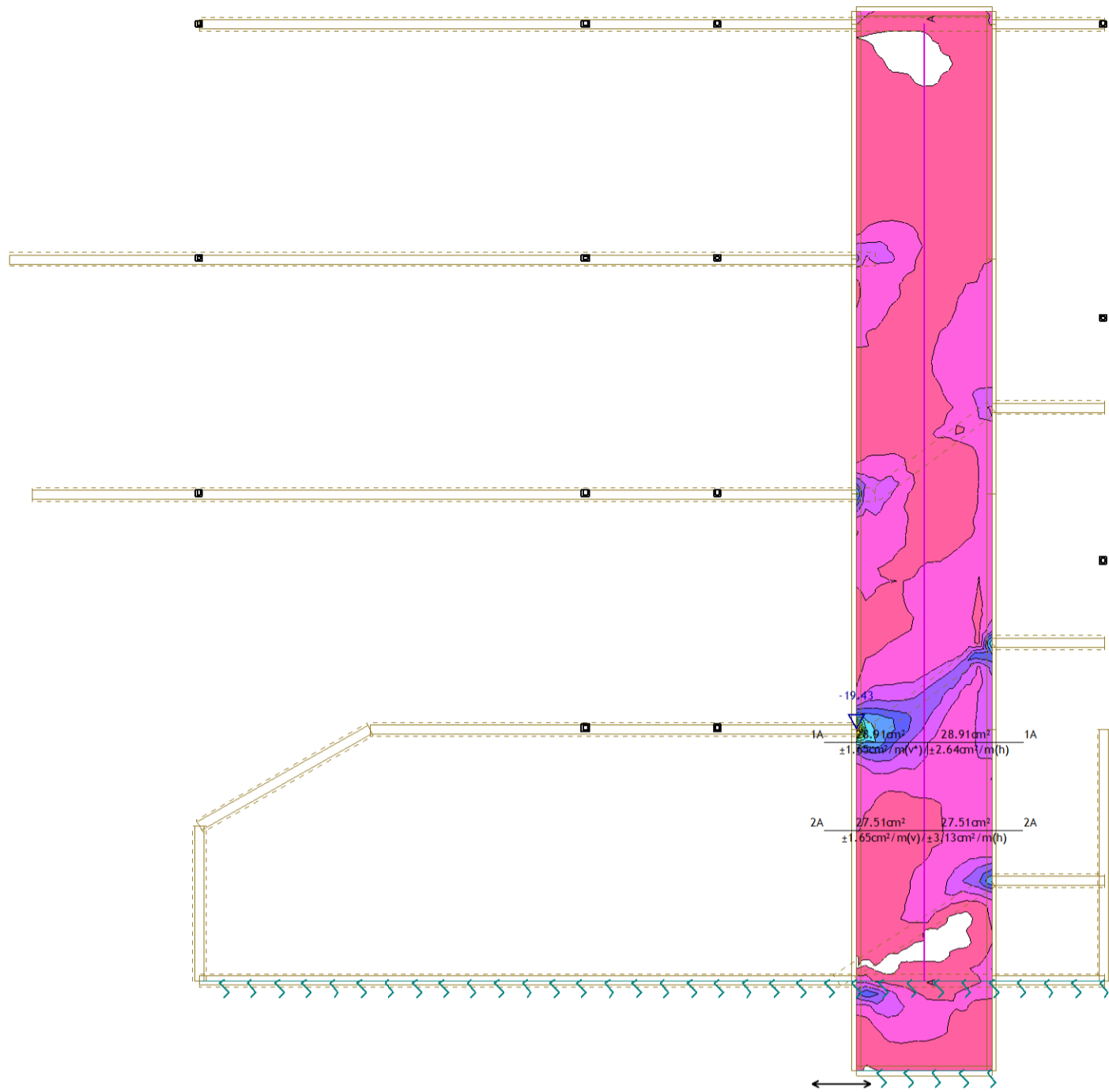


Aa - d.zona - Pravic 2 [cm²/m]

0.00
1.91
3.83
5.74
7.65
9.57
11.48
13.39
15.31
17.22
19.13
21.05
22.96
24.87
26.79
28.70

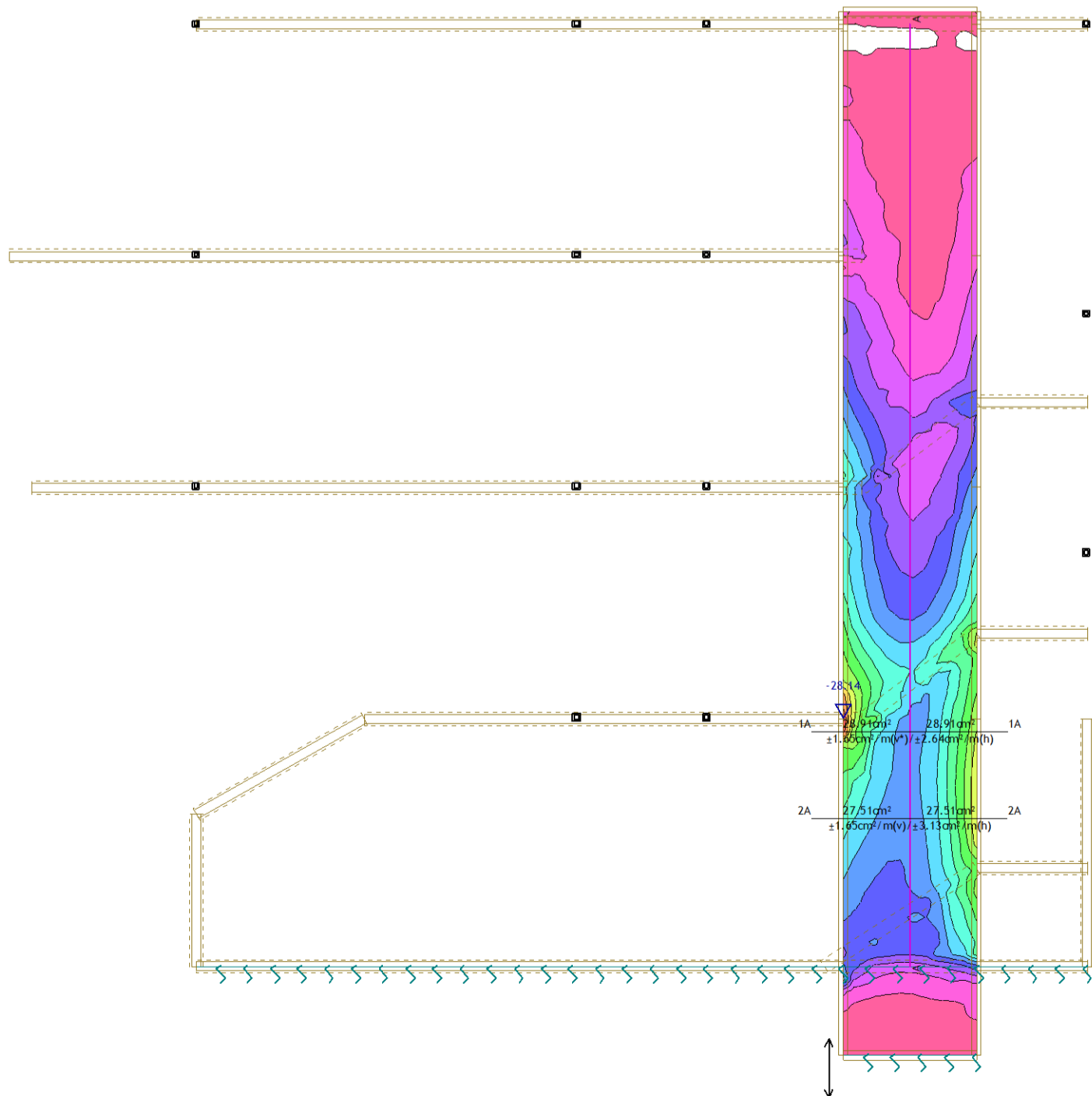
Ram: V_13
 Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 28.70 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



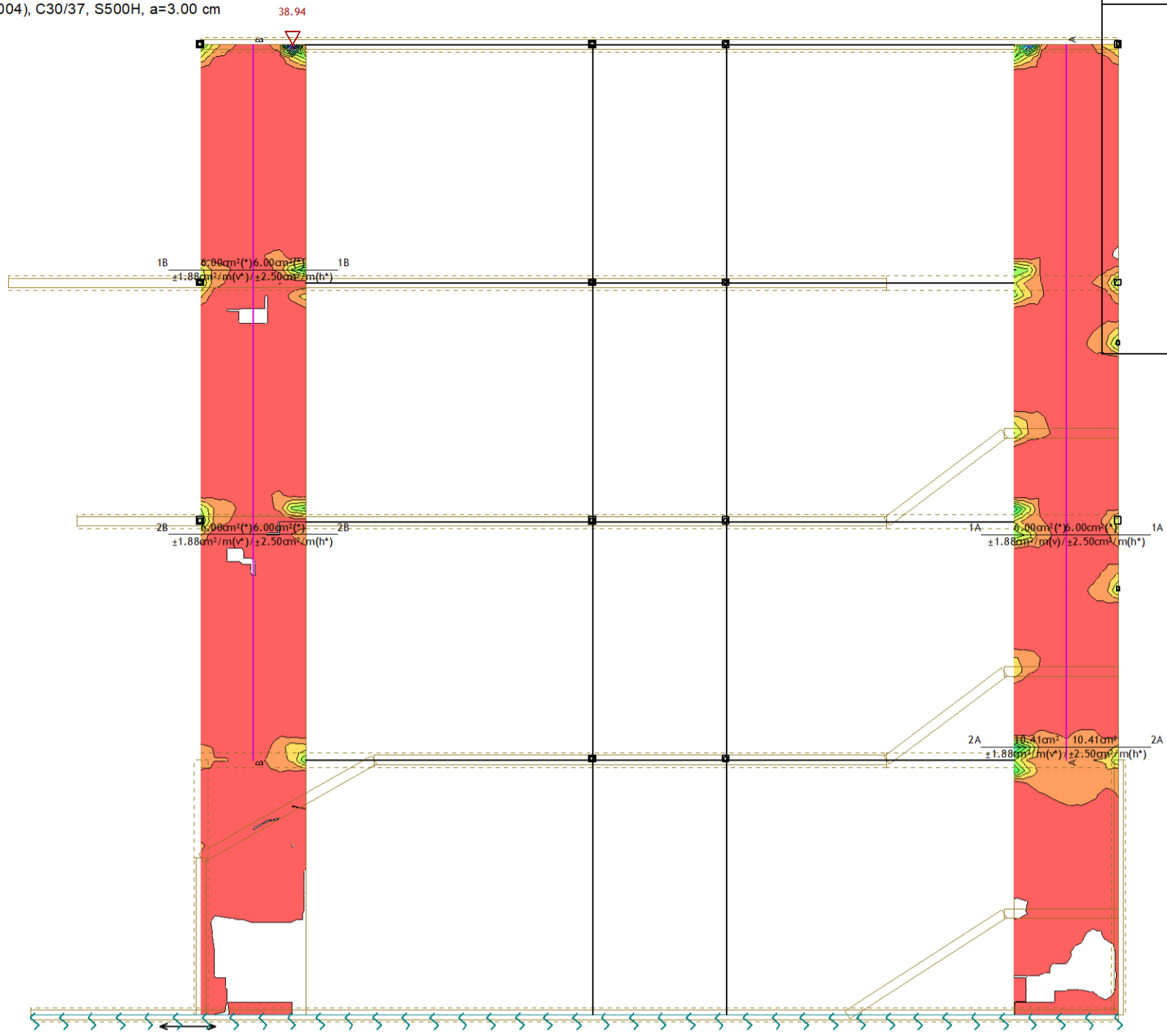
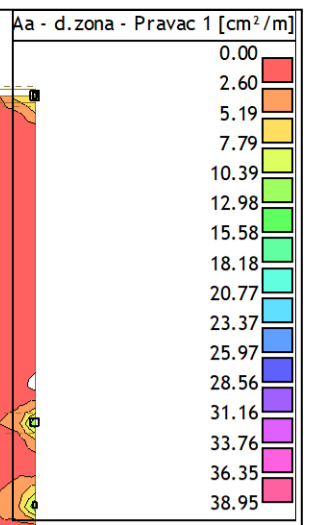
Ram: V_13
 Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -19.43 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



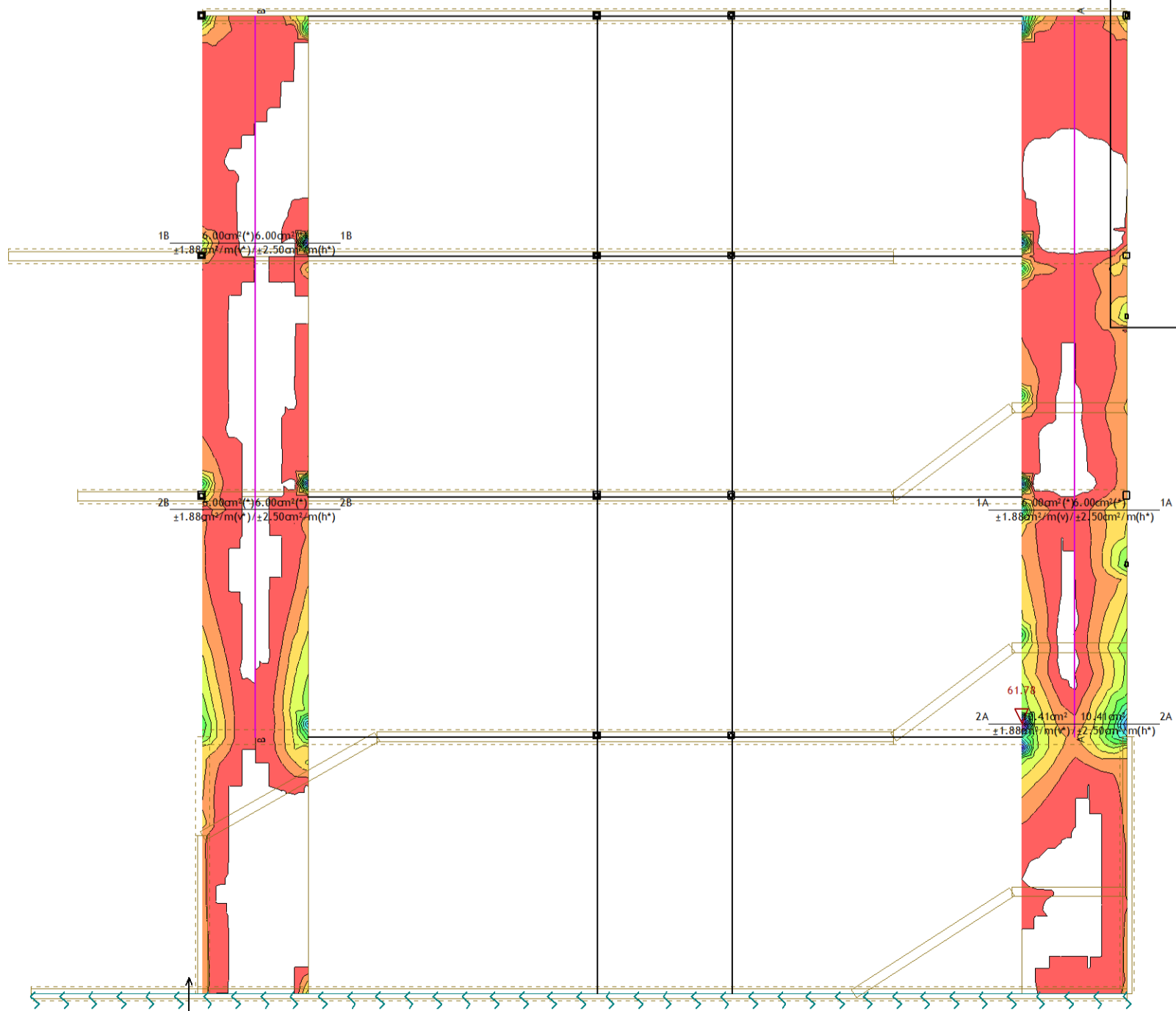
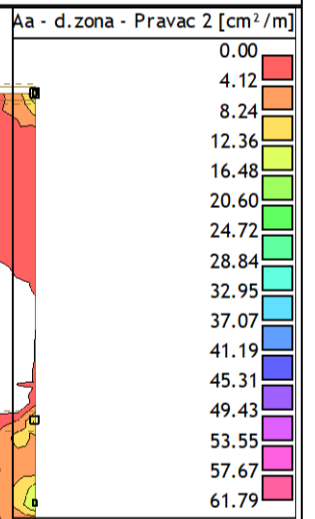
Ram: V_13
 Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -28.14 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



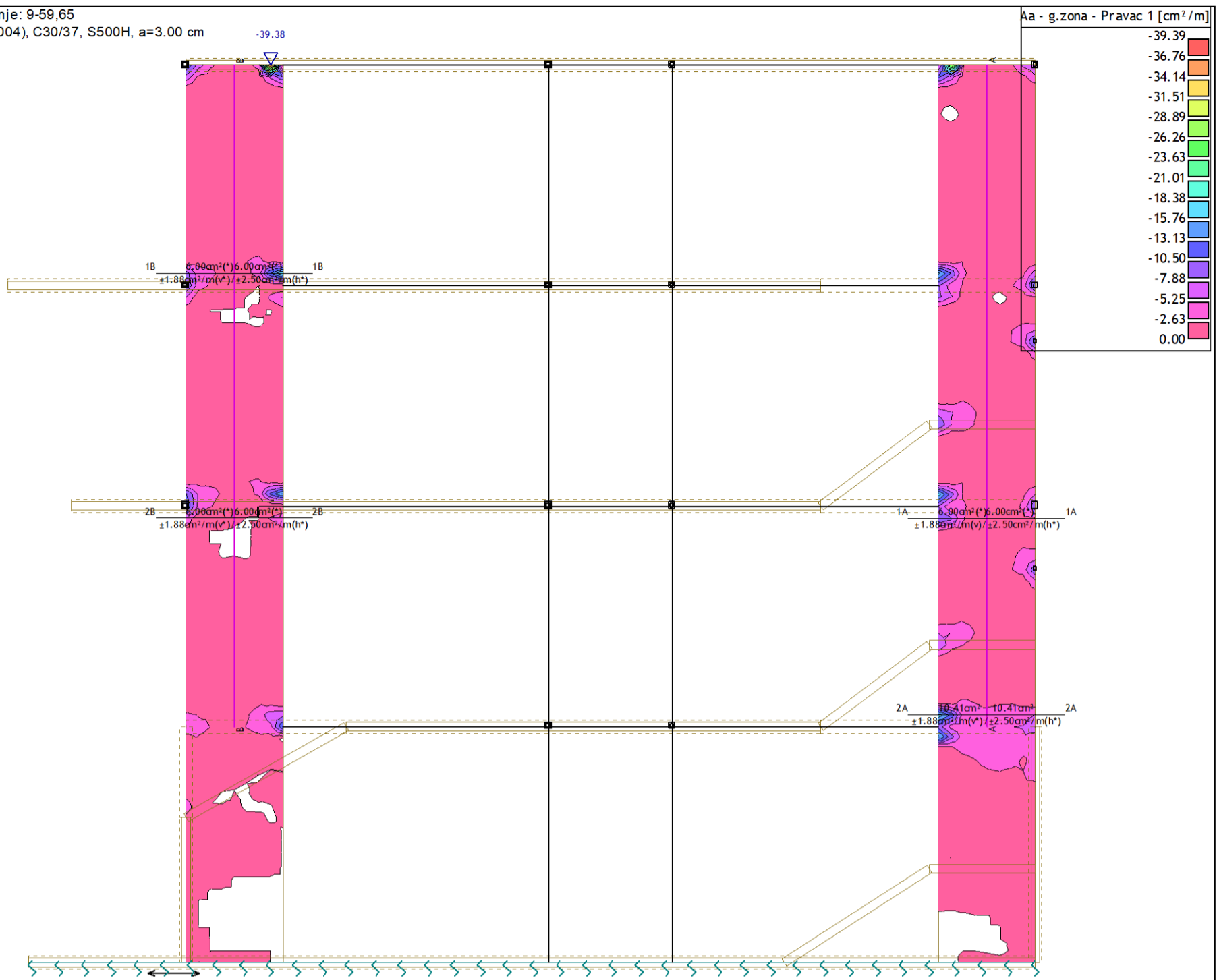
Ram: V_7
 Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 38.94 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

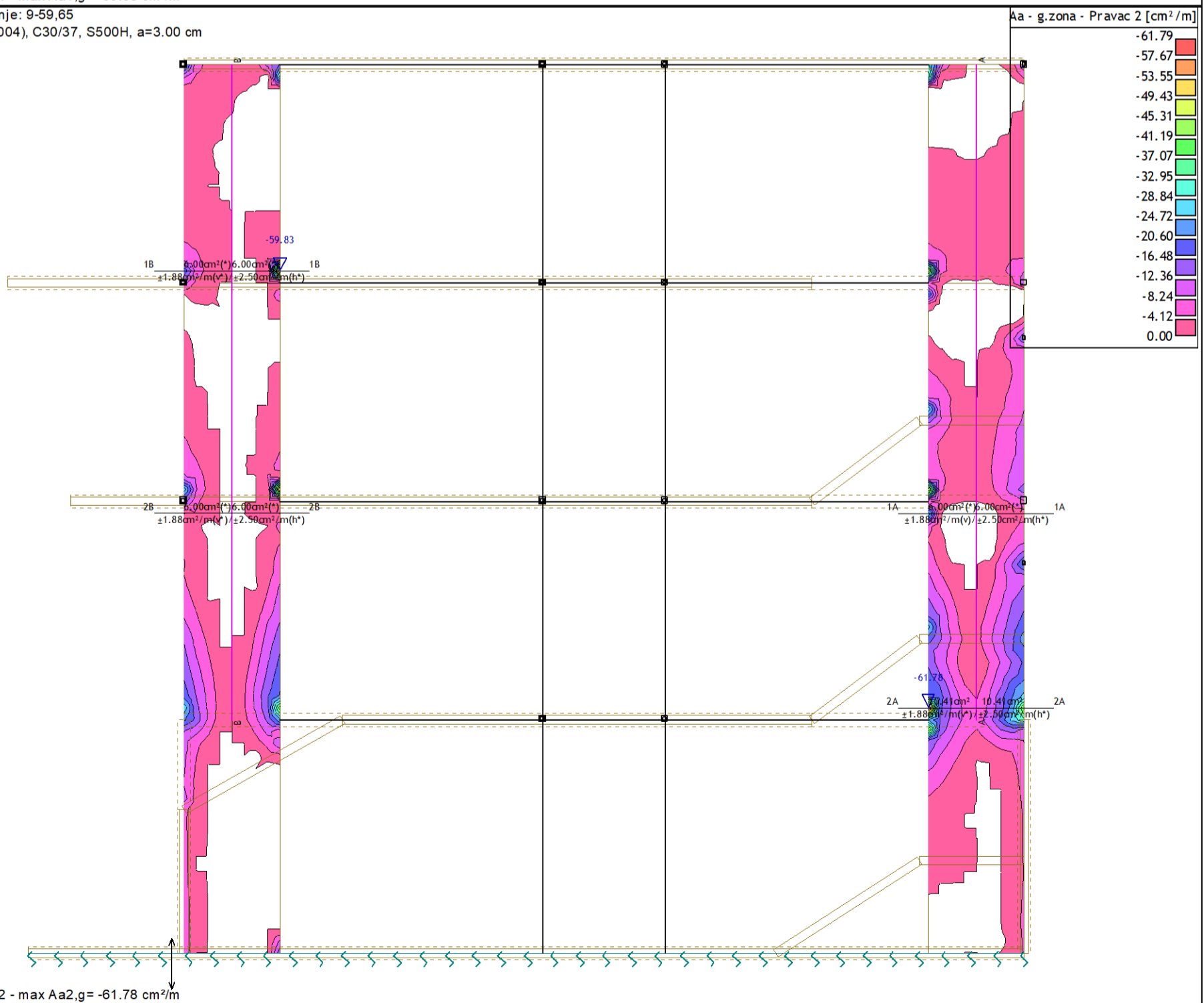


Ram: V_7
 Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 61.78 cm²/m

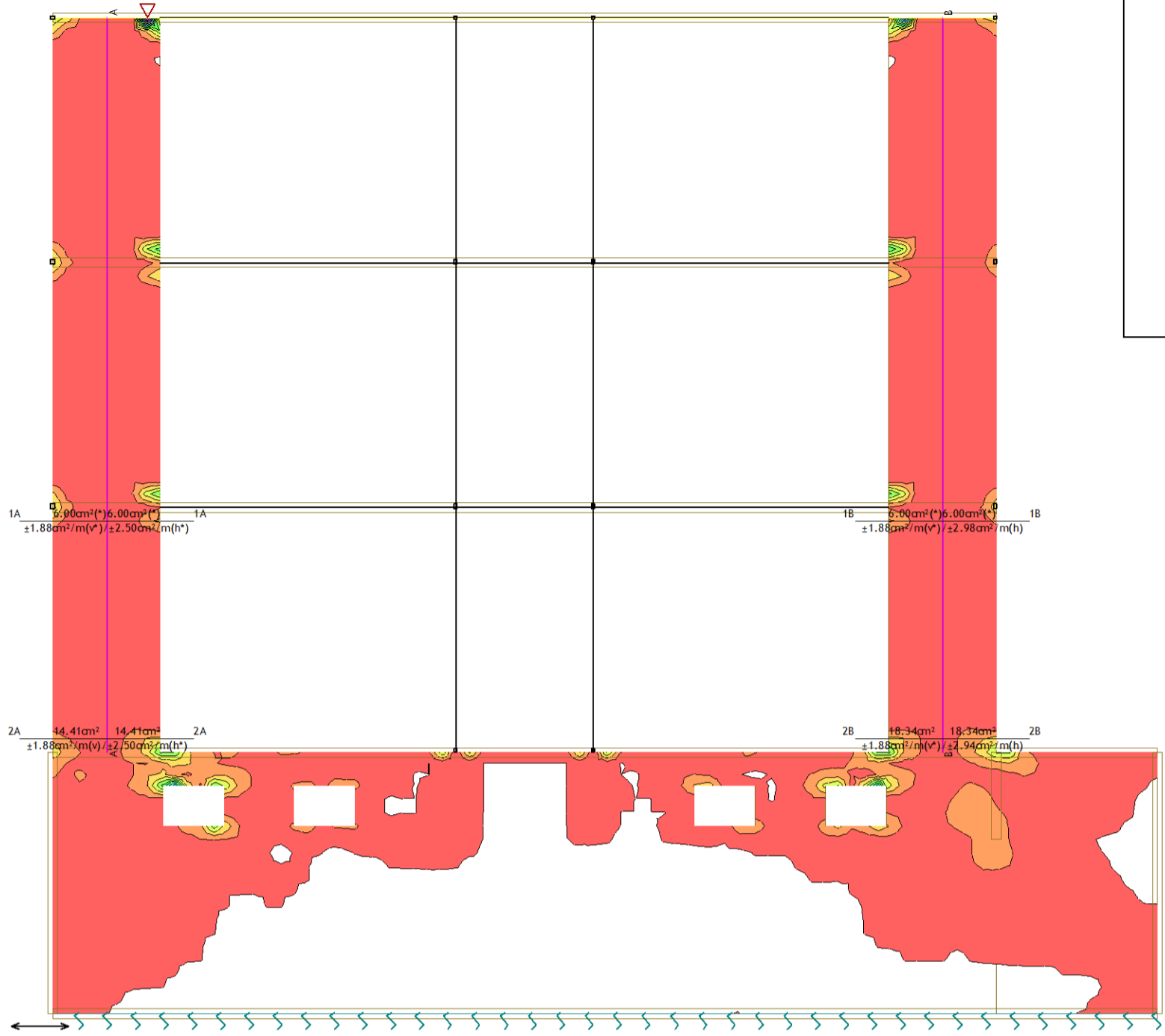
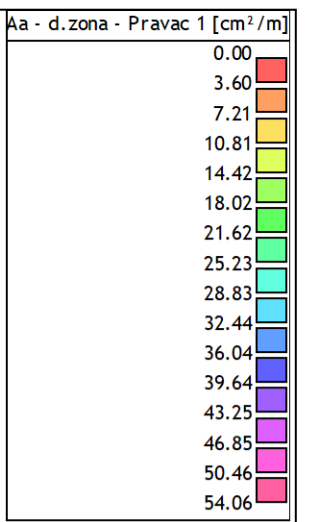
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

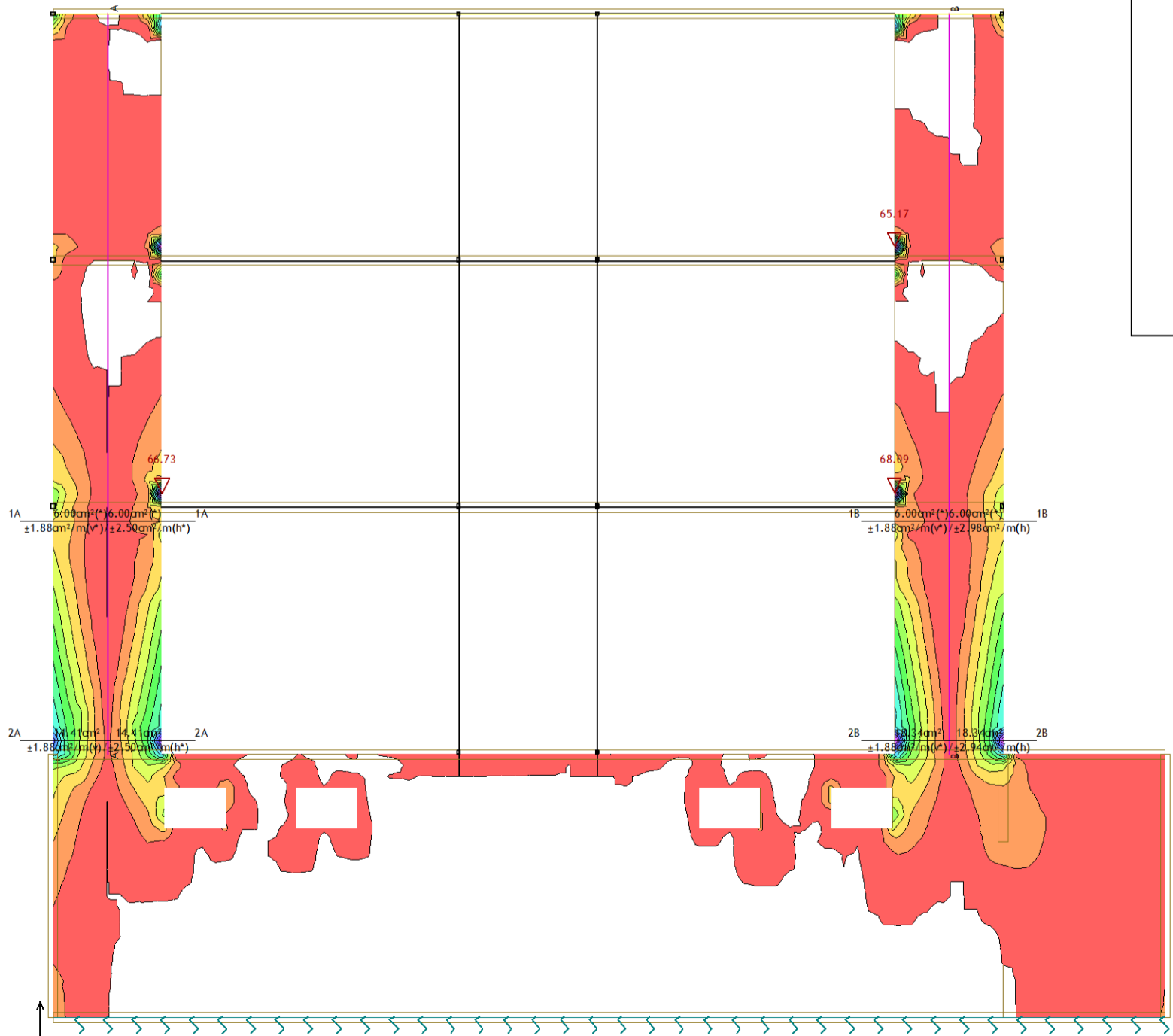
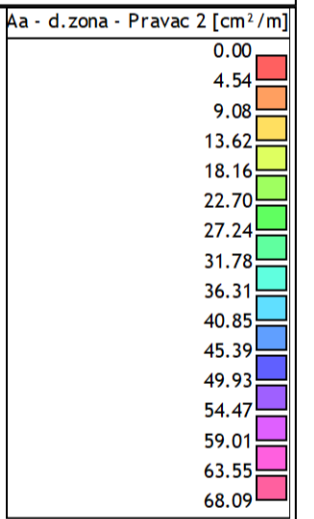


Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



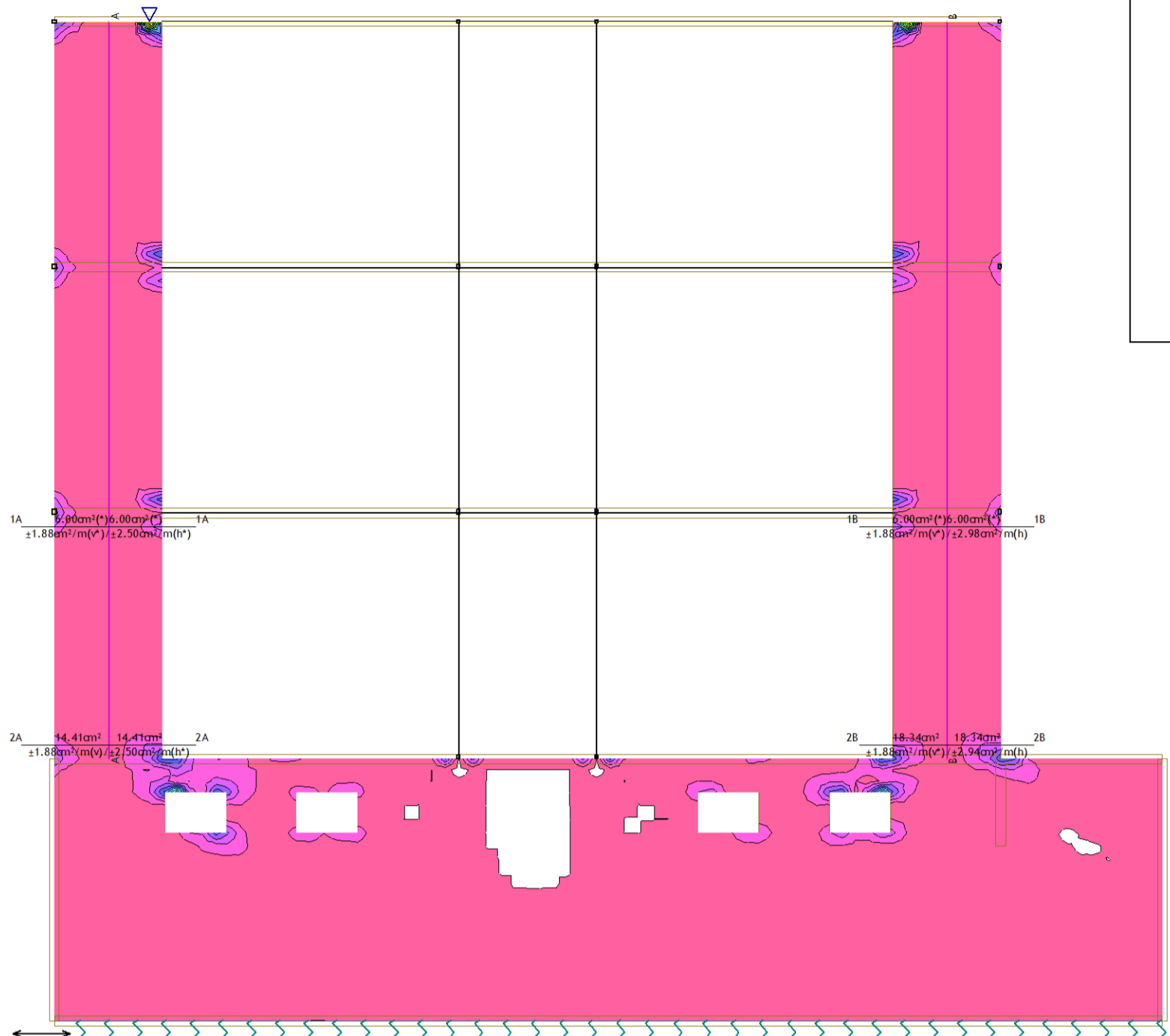
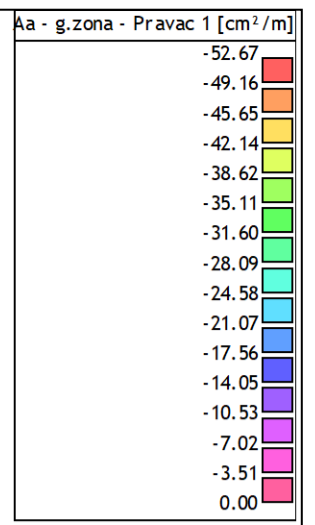
Ram: V_11
 Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 54.05 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



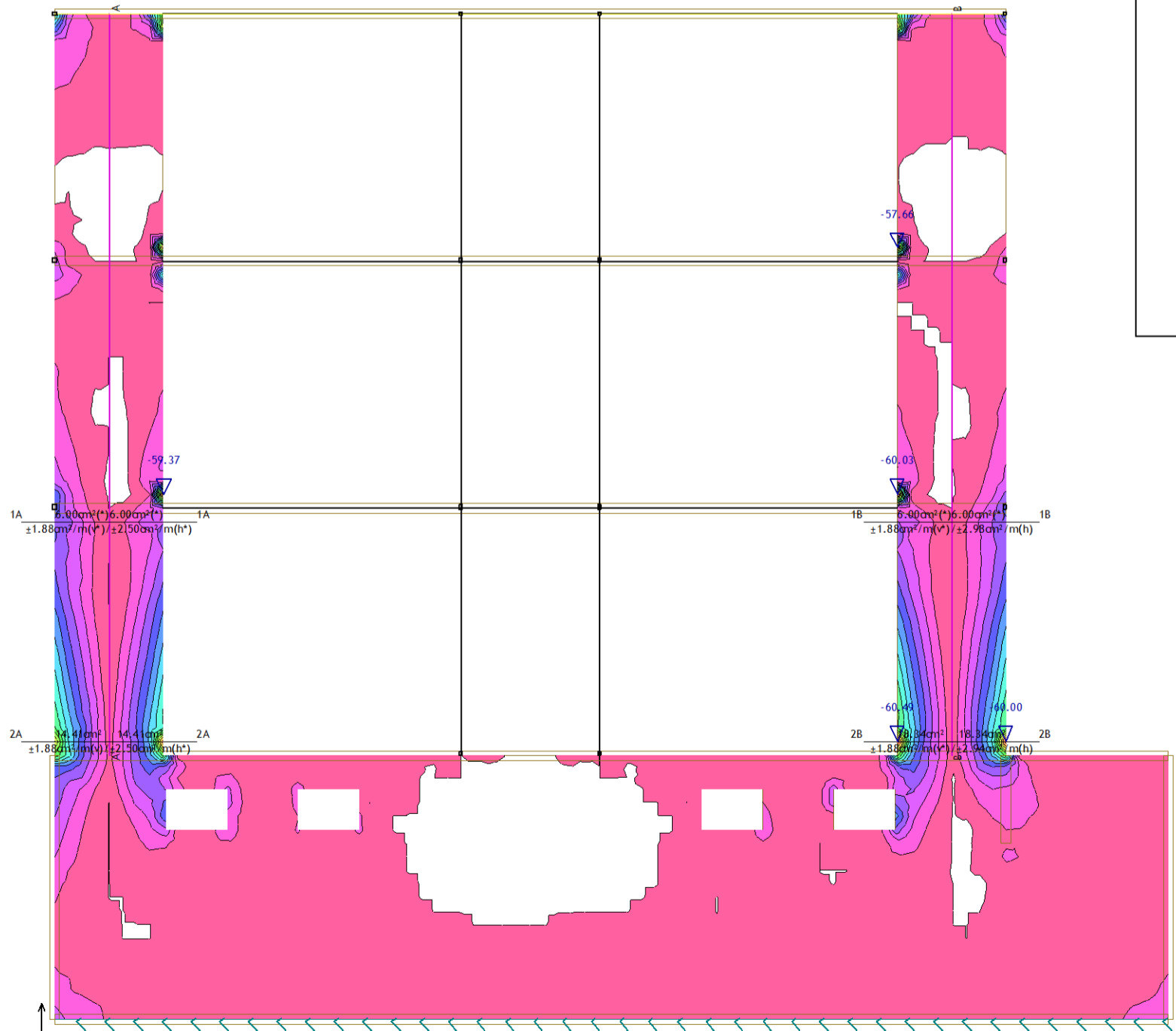
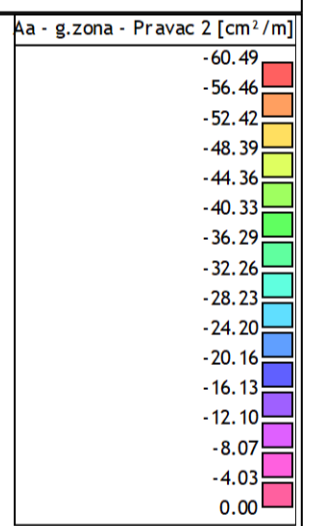
Ram: V_11
 Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 68.09 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: V_11
 Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -52.66 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Ram: V_11
 Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -60.49 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

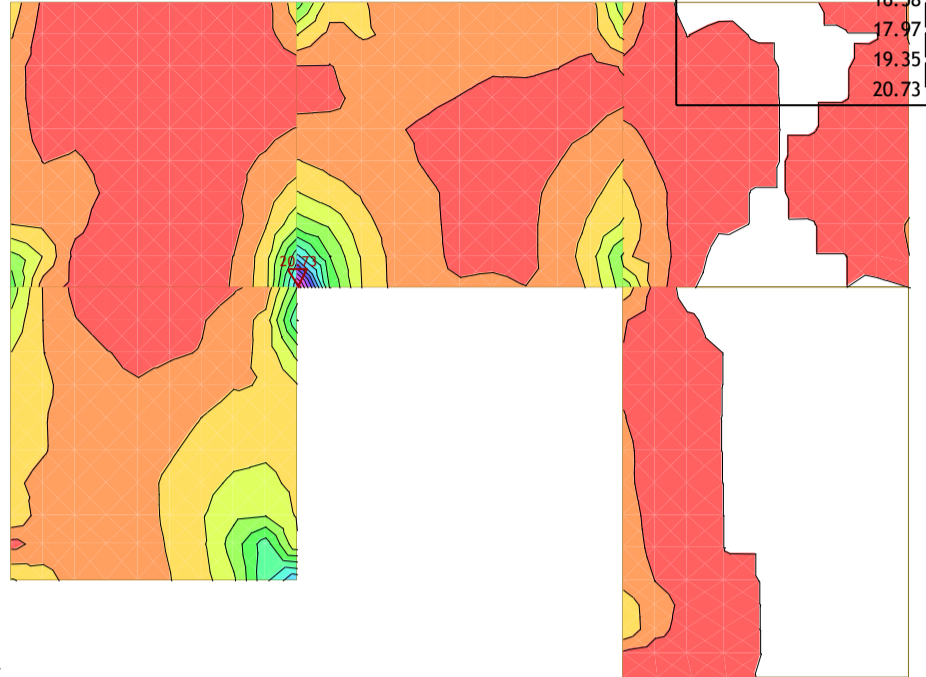
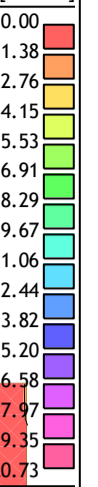
Aa - d.zona - Pramac 1 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste suteran
Aa - d.zona - Pramac 1 - max Aa1,d= 24.63 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

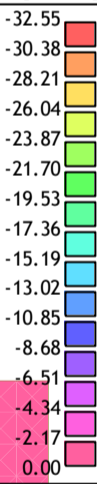
Aa - d.zona - Pramac 2 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste suteran
Aa - d.zona - Pramac 2 - max Aa2,d= 20.73 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

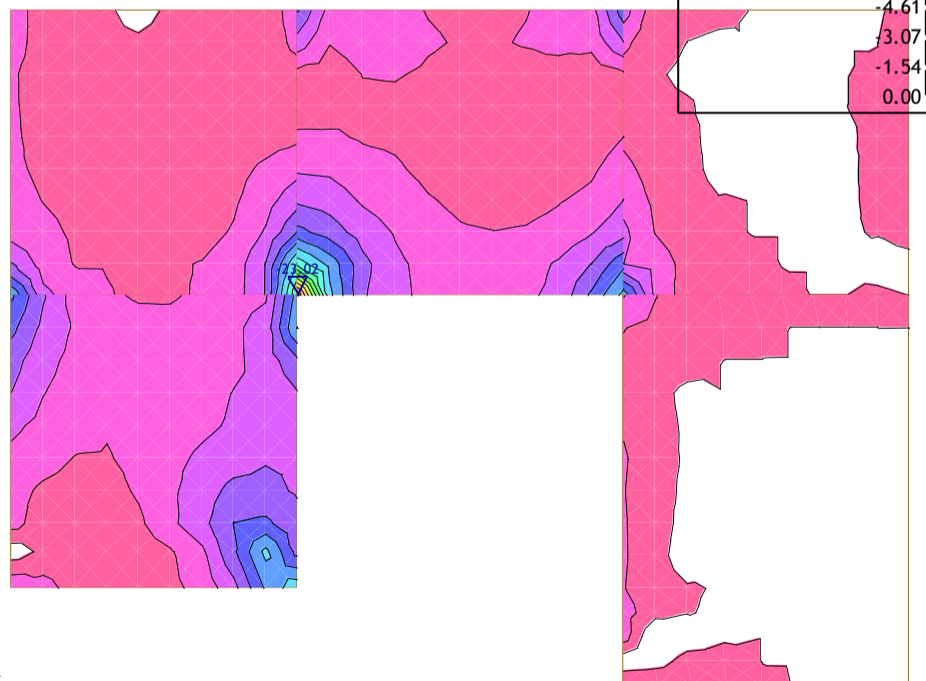
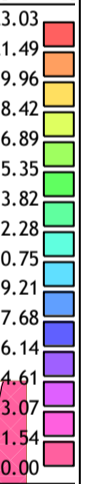
Aa - g.zona - Pramac 1 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste suteran
Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -32.55 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

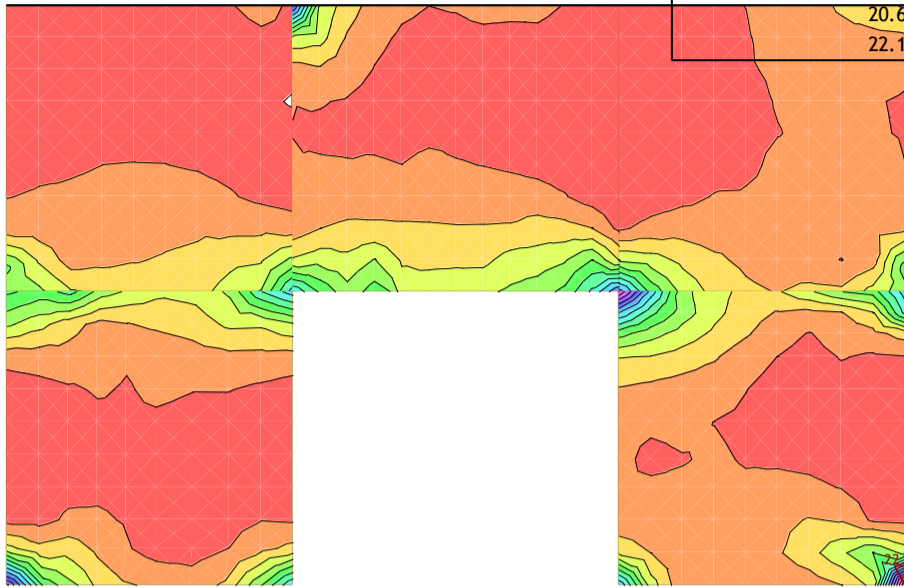
Aa - g.zona - Pramac 2 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste suteran
Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -23.02 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

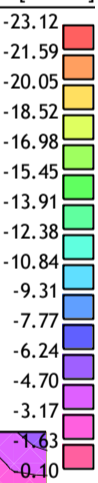
Aa - d.zona - Pravec 1 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste prizemlje
Aa - d.zona - Pravec 1 - max Aa1,d= 22.15 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

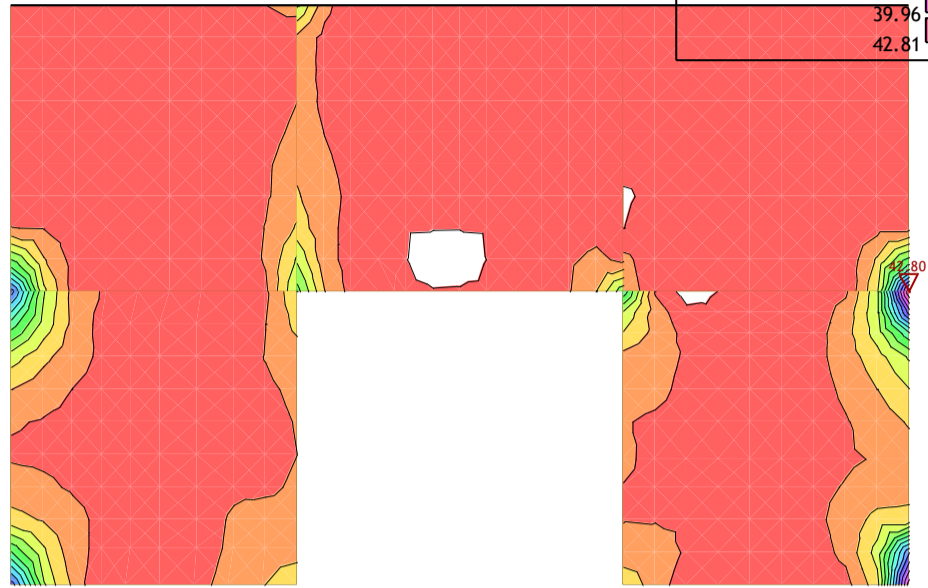
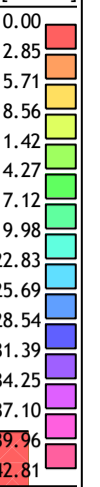
Aa - g.zona - Pravec 1 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste prizemlje
Aa - g.zona - Pravec 1 - max Aa1,g= -23.11 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

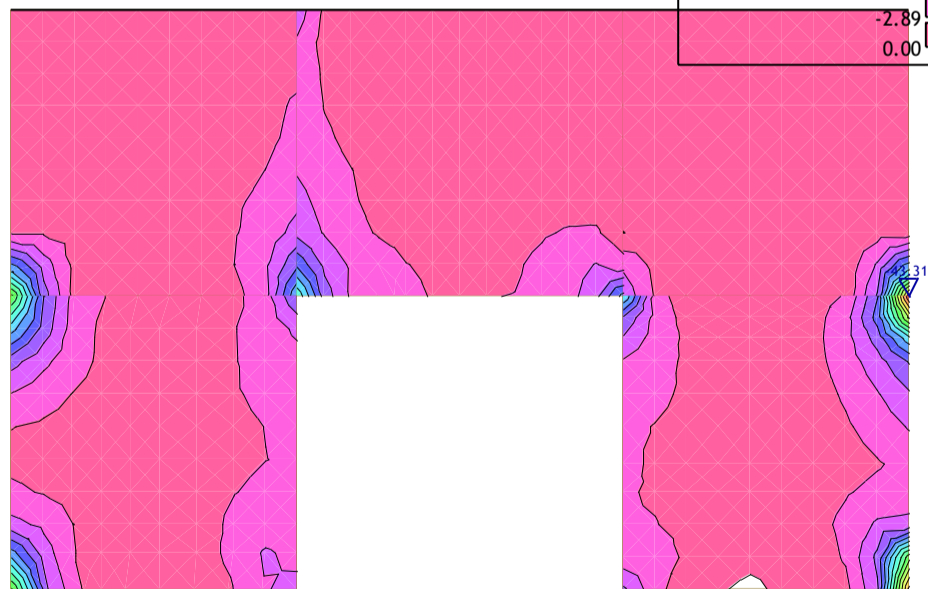
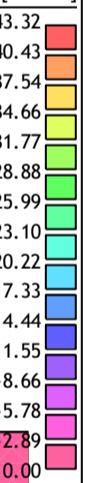
Aa - d.zona - Pravec 2 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste prizemlje
Aa - d.zona - Pravec 2 - max Aa2,d= 42.80 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

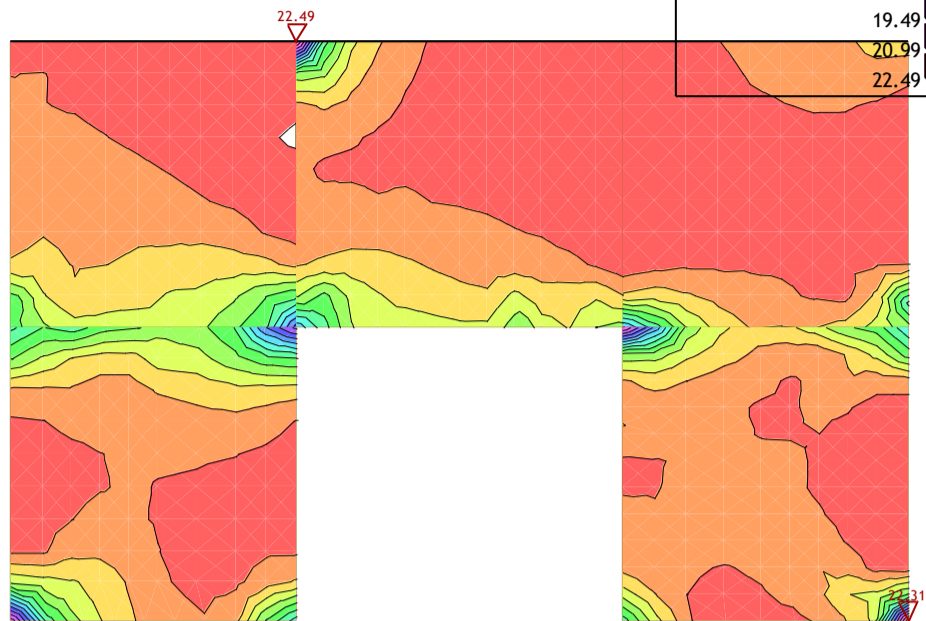
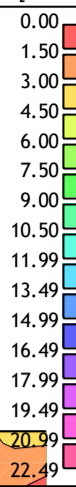
Aa - g.zona - Pravec 2 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste prizemlje
Aa - g.zona - Pravec 2 - max Aa2,g= -43.31 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

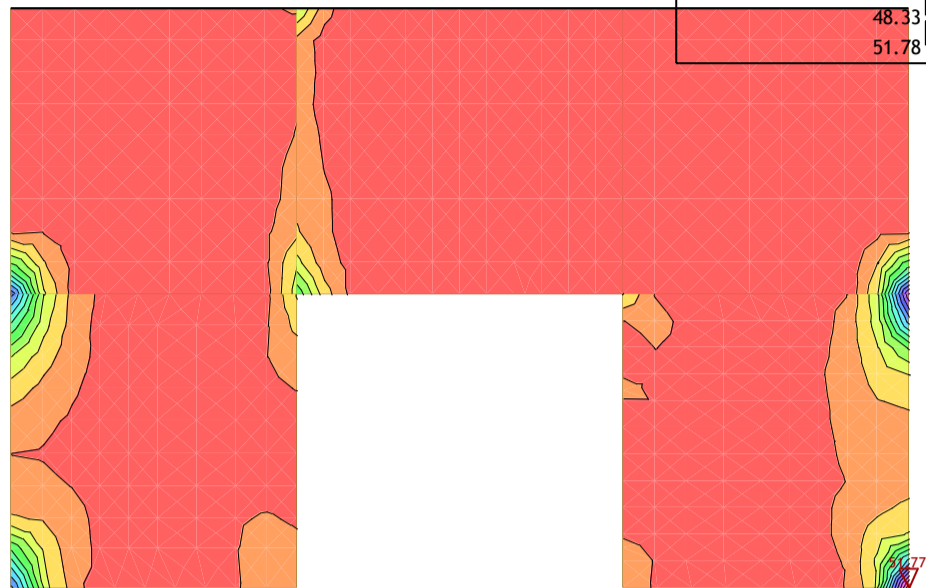
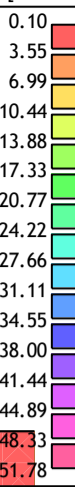
Aa - d.zona - Pravic 1 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste I sprat
Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 22.49 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

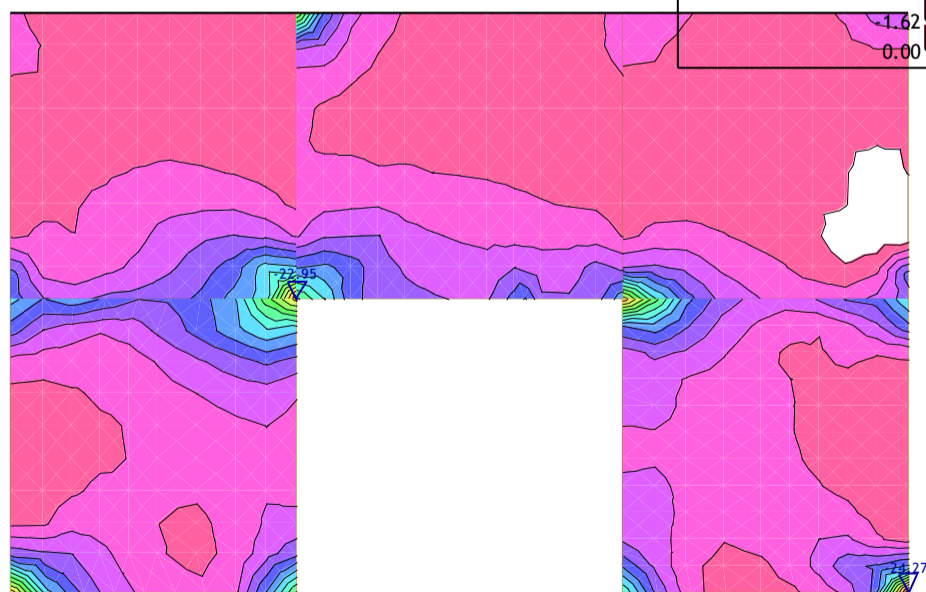
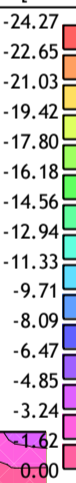
Aa - d.zona - Pravic 2 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste I sprat
Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 51.77 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

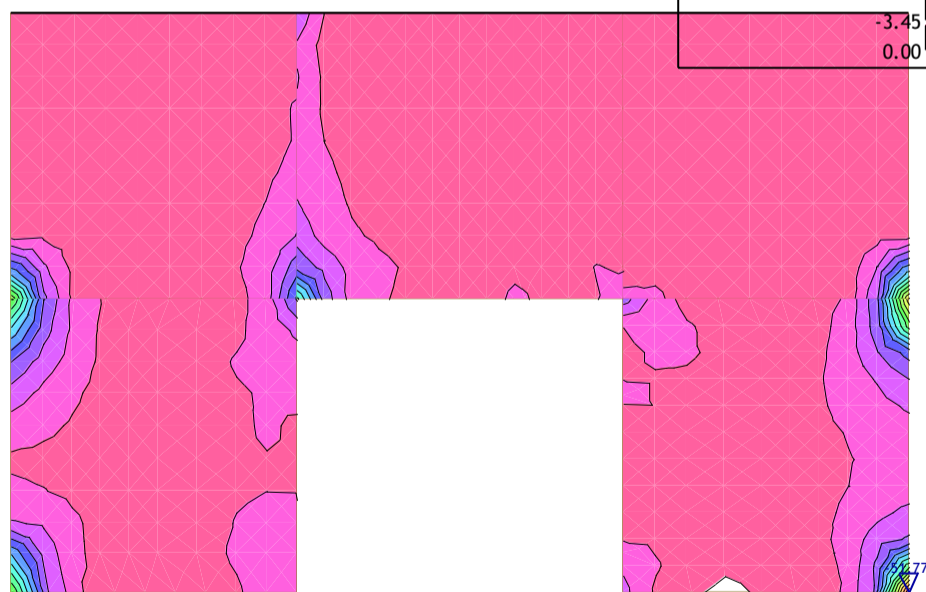
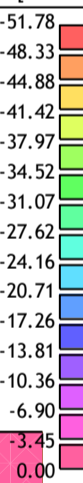
Aa - g.zona - Pravic 1 [cm²/m]



Pogled: Stepeniste I sprat
Aa - g.zona - Pravic 1 - max Aa1,g= -24.27 cm²/m

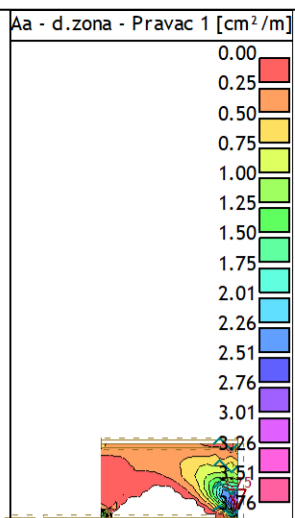
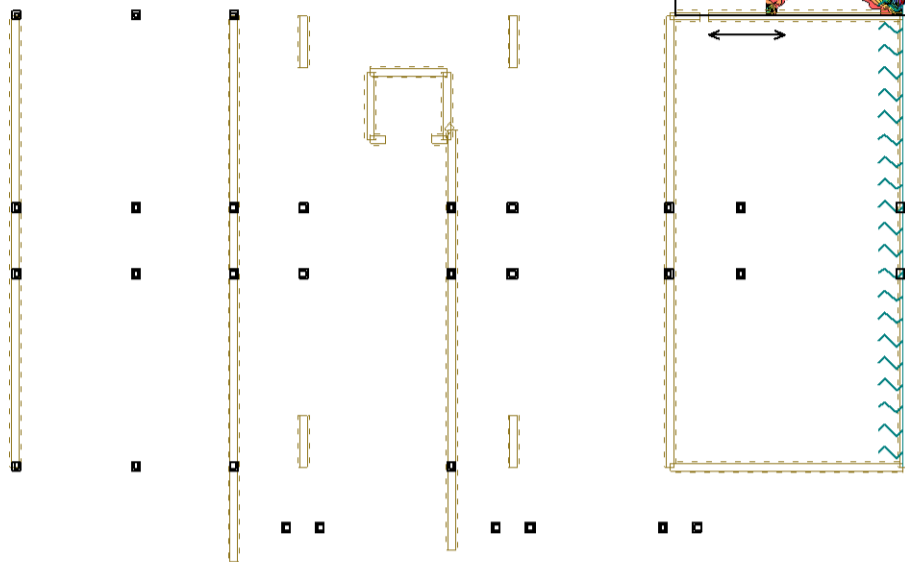
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

Aa - g.zona - Pravic 2 [cm²/m]

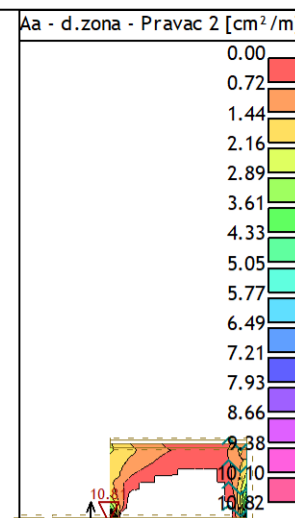
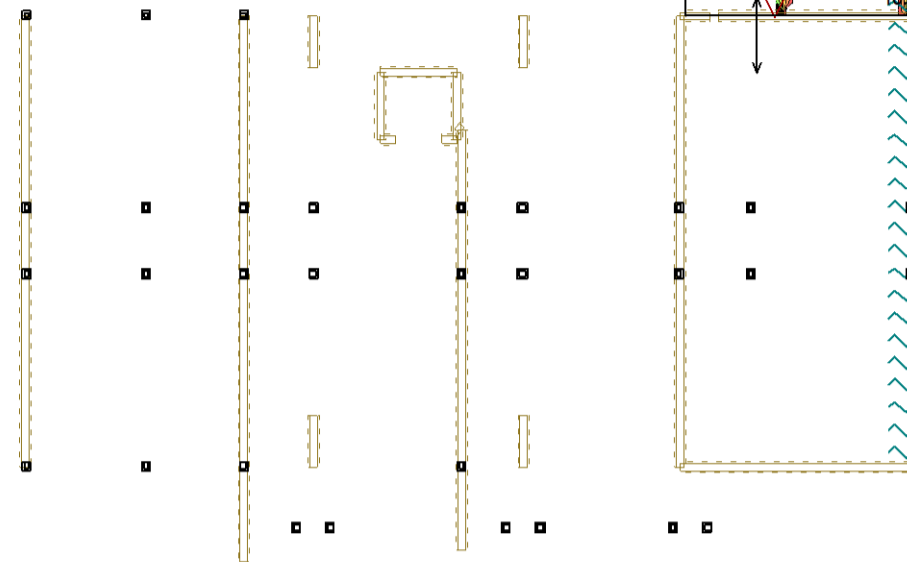


Pogled: Stepeniste I sprat
Aa - g.zona - Pravic 2 - max Aa2,g= -51.77 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

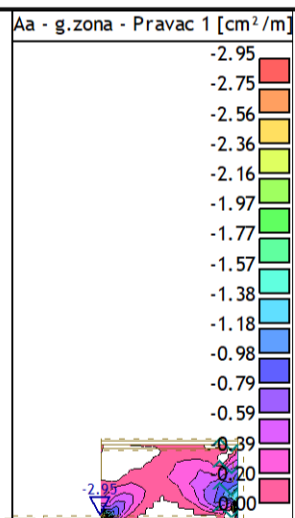
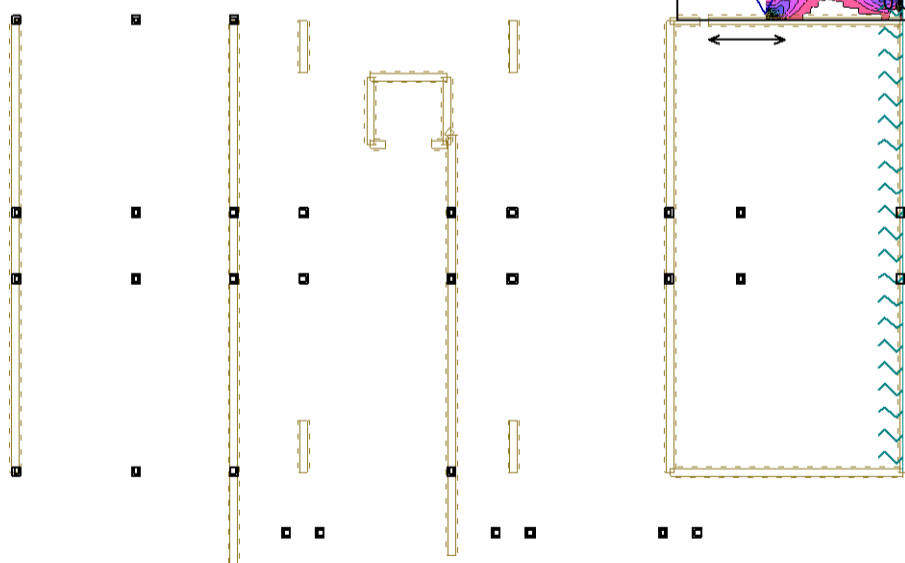


Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



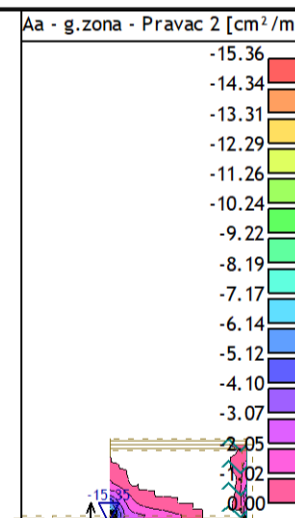
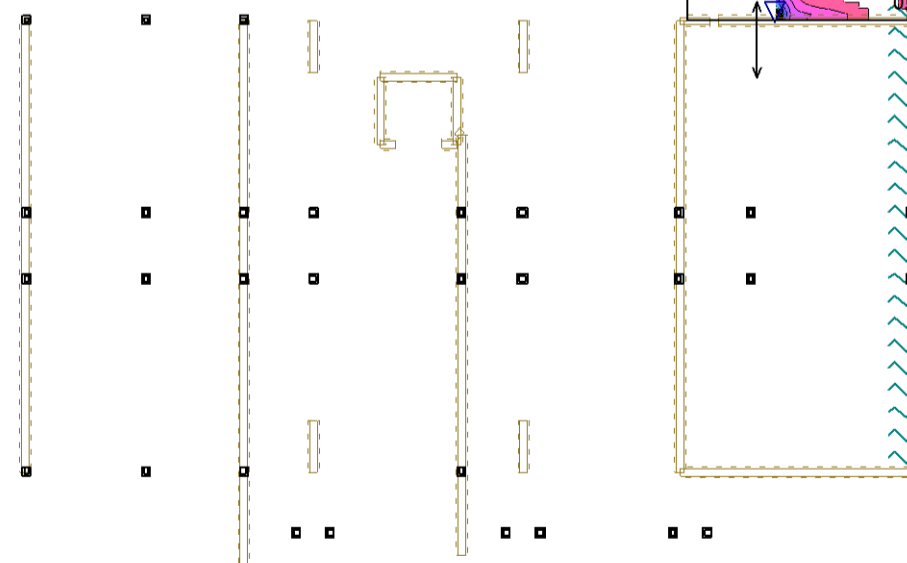
Pogled: Stepeniste pomocni ulaz
Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 3.75 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



Pogled: Stepeniste pomocni ulaz
Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 10.81 cm²/m

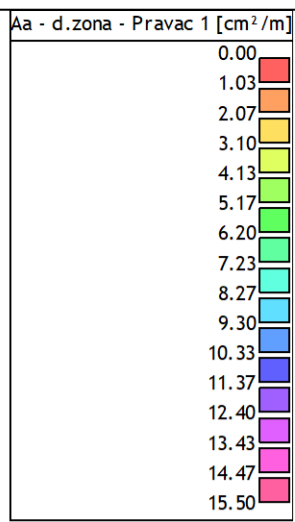
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



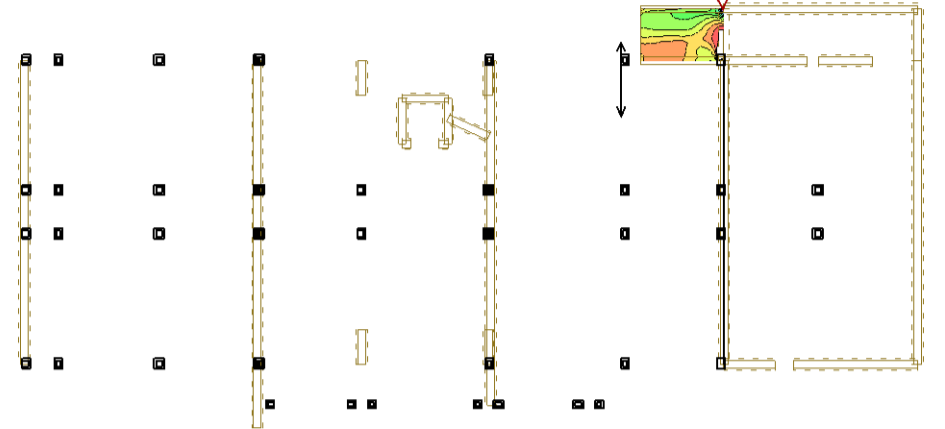
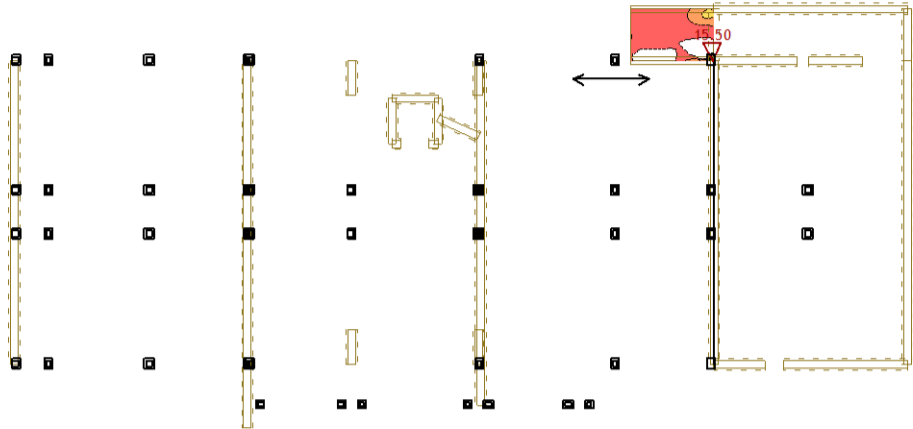
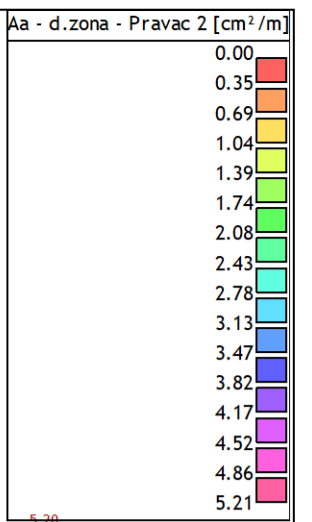
Pogled: Stepeniste pomocni ulaz
Aa - g.zona - Pravic 1 - max Aa1,g= -2.95 cm²/m

Pogled: Stepeniste pomocni ulaz
Aa - g.zona - Pravic 2 - max Aa2,g= -15.35 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



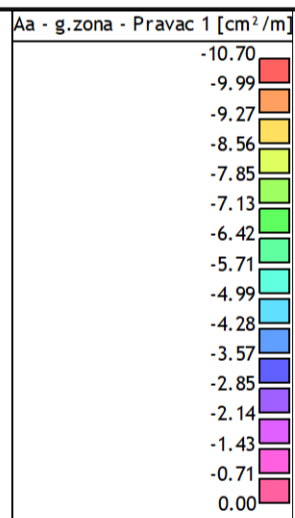
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



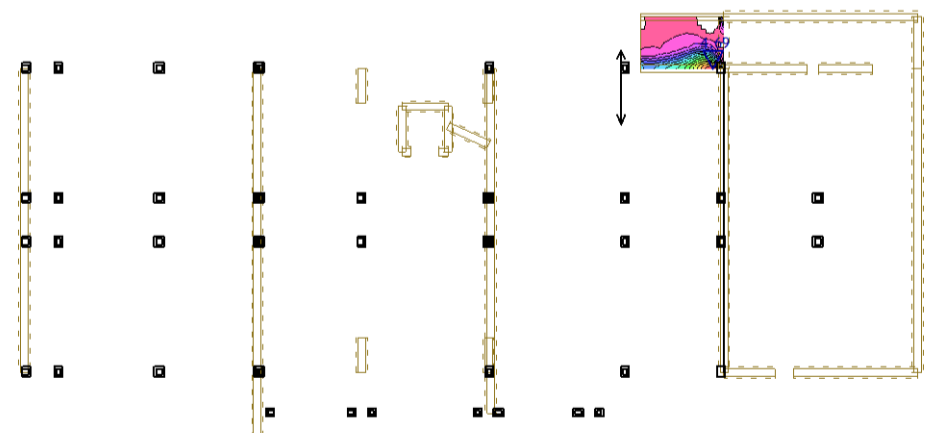
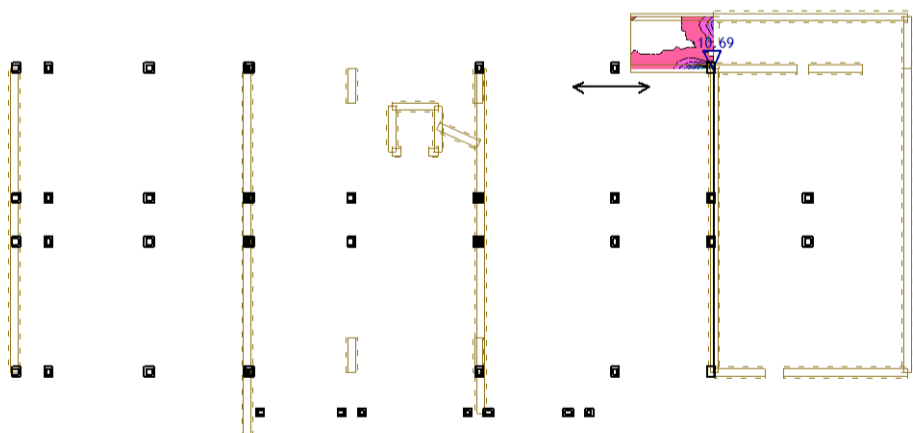
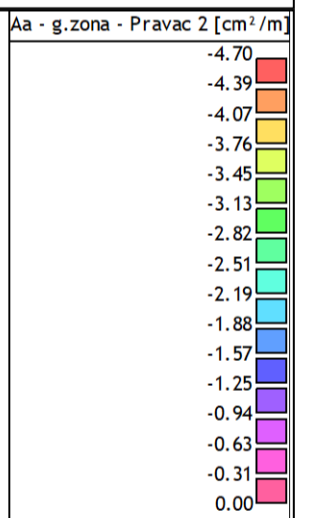
Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz
Aa - d.zona - Pravic 1 - max Aa1,d= 15.50 cm²/m

Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz
Aa - d.zona - Pravic 2 - max Aa2,d= 5.20 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



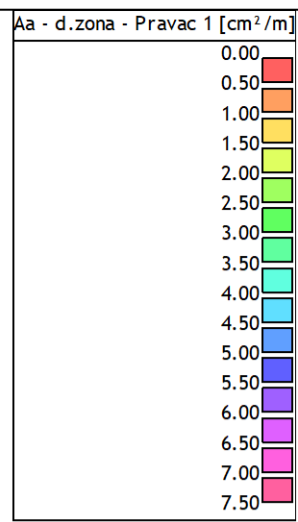
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



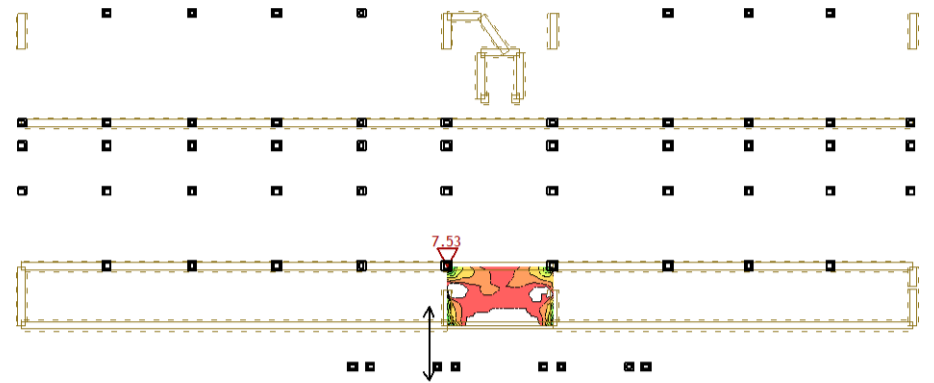
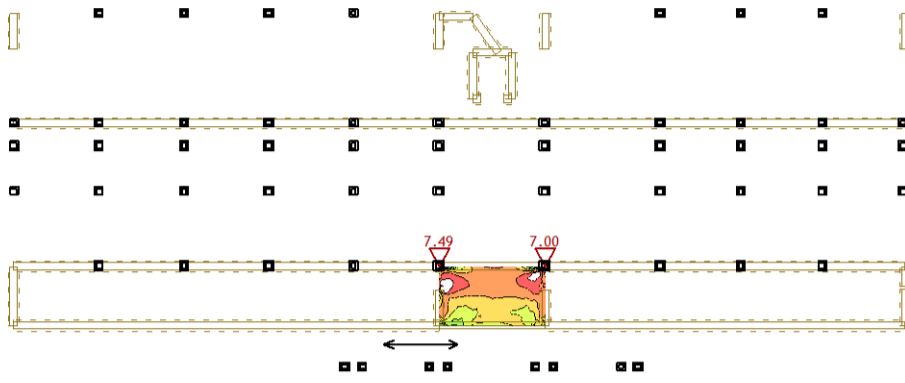
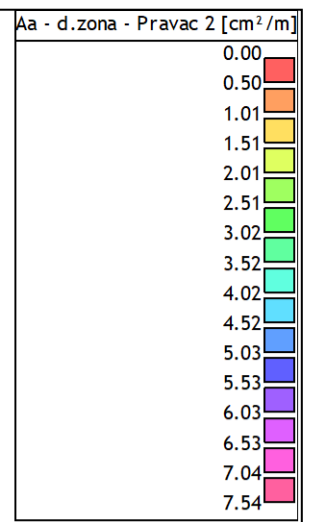
Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz
Aa - g.zona - Pravic 1 - max Aa1,g= -10.69 cm²/m

Pogled: Krovna ploca pomocni ulaz
Aa - g.zona - Pravic 2 - max Aa2,g= -4.69 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



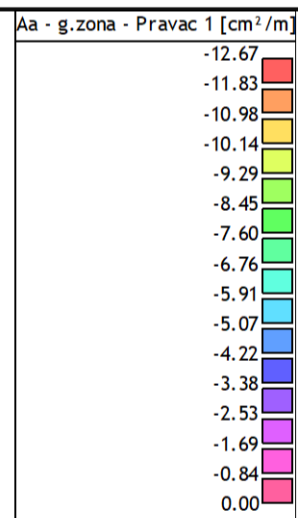
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm



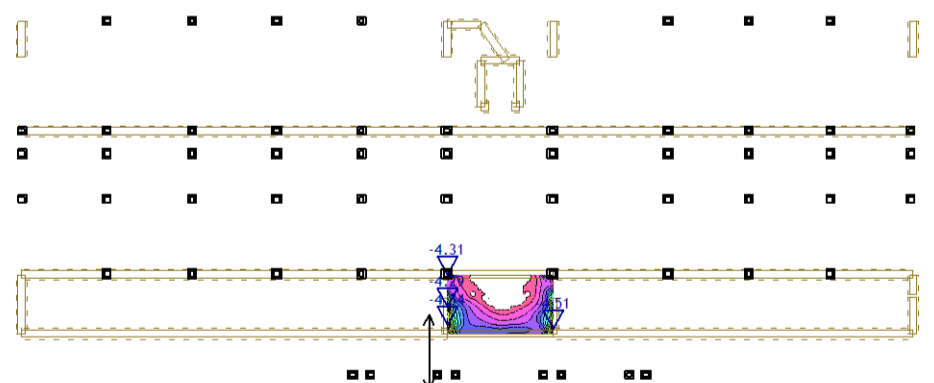
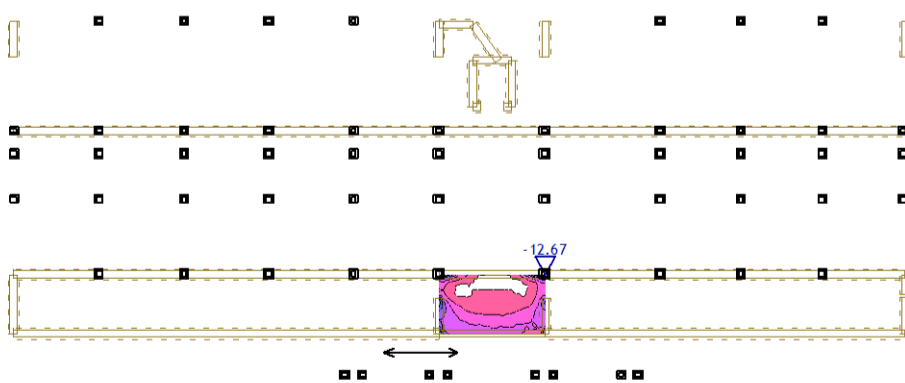
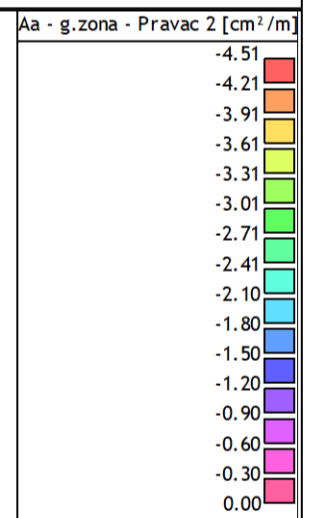
Pogled: Stepeniste ulaz
Aa - d.zona - Pramac 1 - max Aa1,d= 7.49 cm²/m

Pogled: Stepeniste ulaz
Aa - d.zona - Pramac 2 - max Aa2,d= 7.53 cm²/m

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

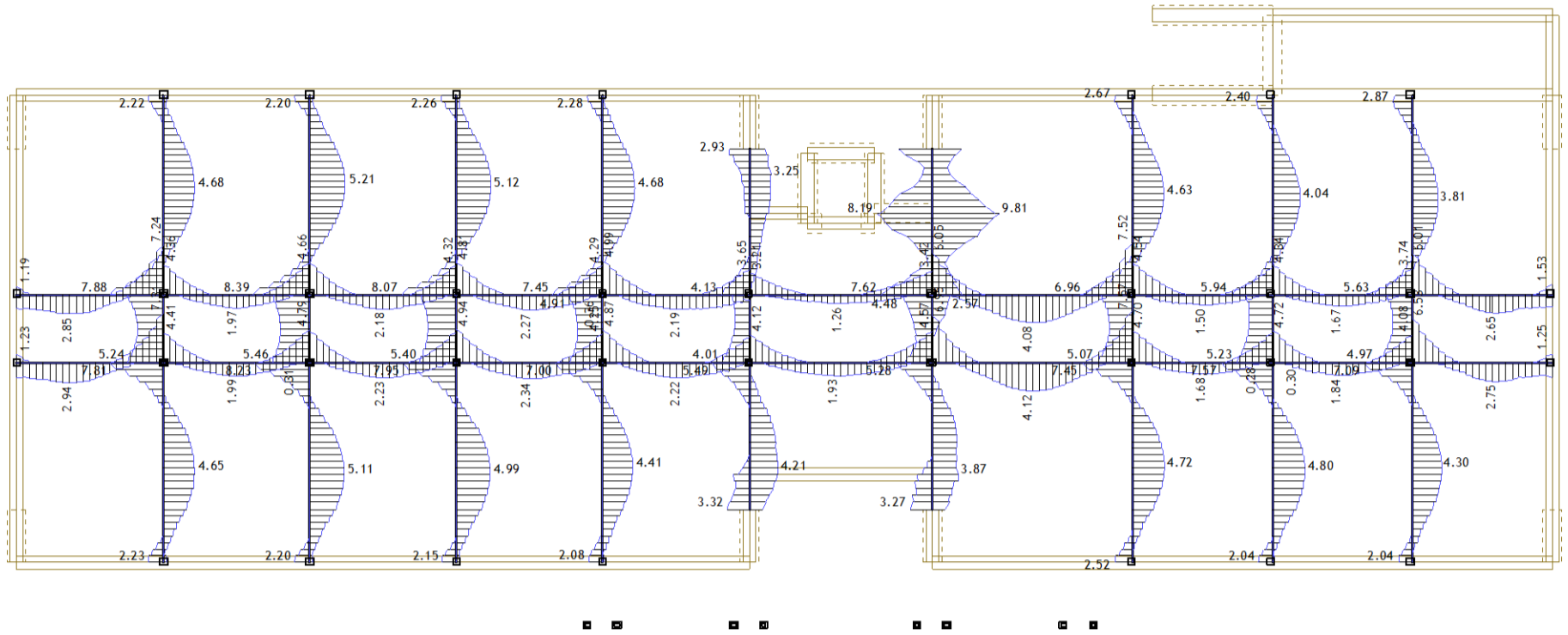


Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H, a=3.00 cm

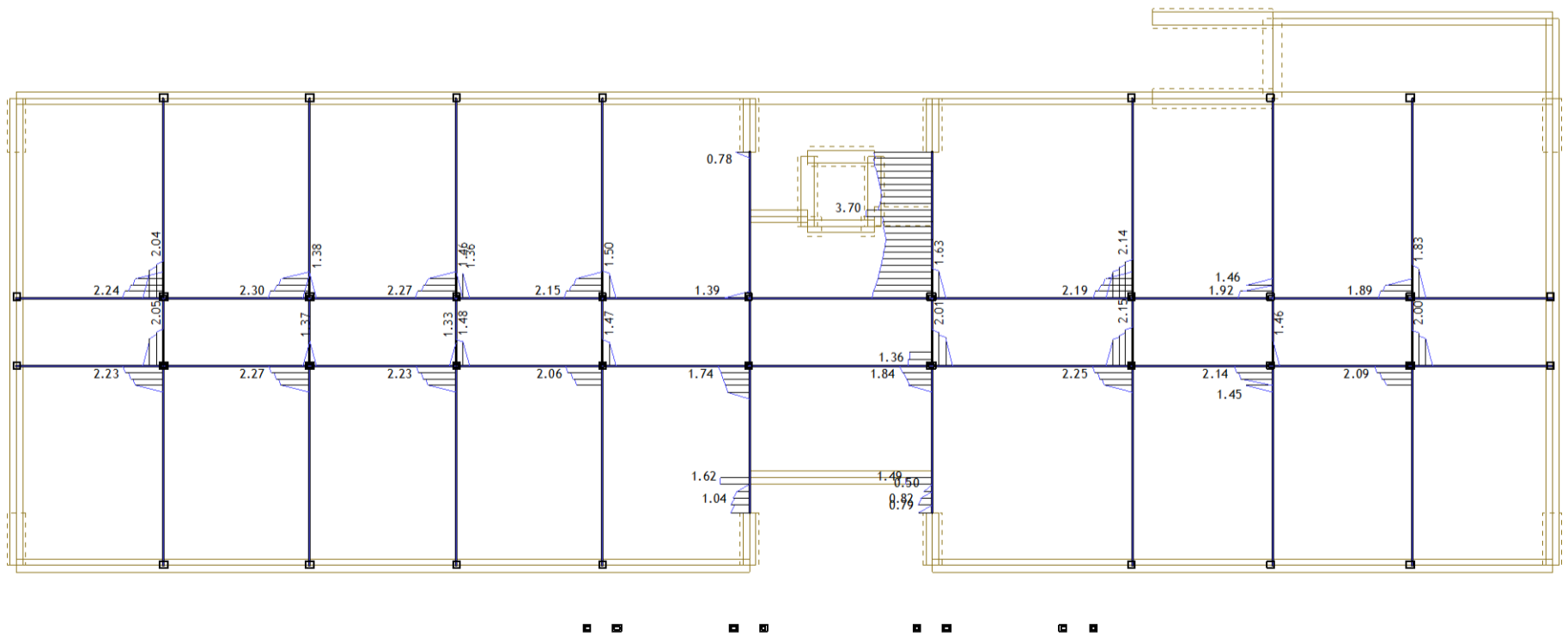


Pogled: Stepeniste ulaz
Aa - g.zona - Pramac 1 - max Aa1,g= -12.67 cm²/m

Pogled: Stepeniste ulaz
Aa - g.zona - Pramac 2 - max Aa2,g= -4.51 cm²/m

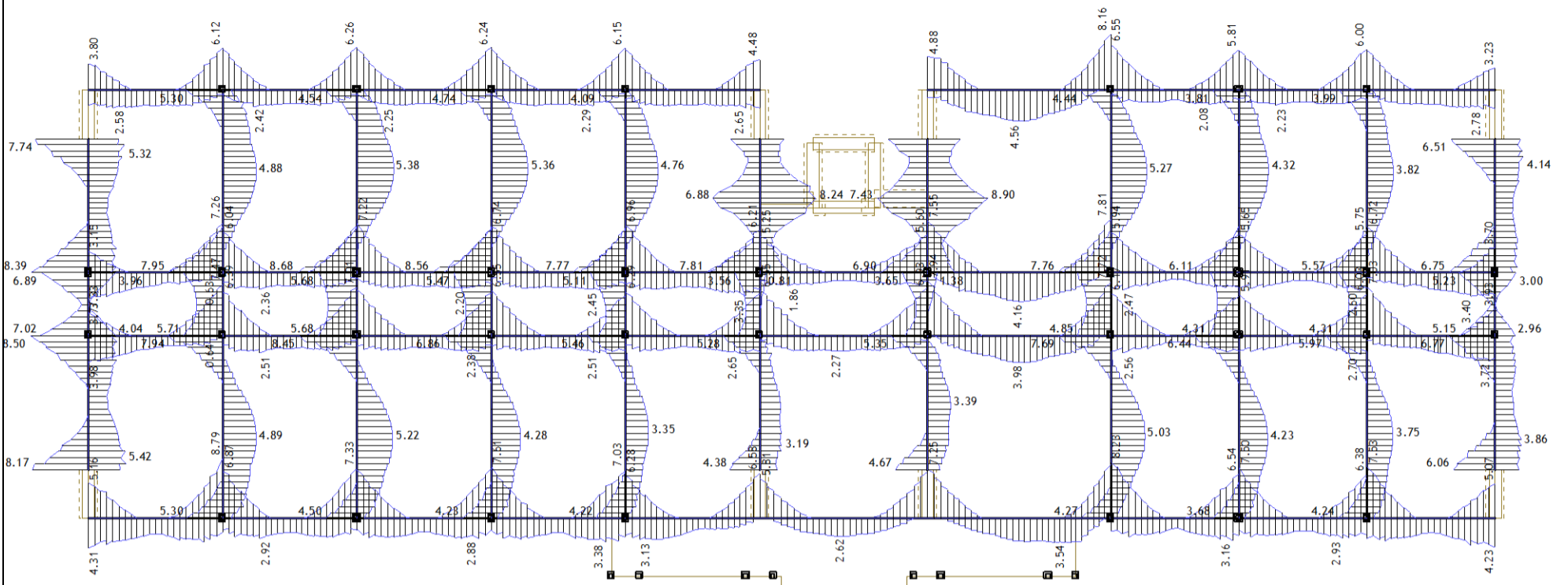


Nivo: Ploca suterena [3.90 m]
Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 8.39 / 9.81 cm²



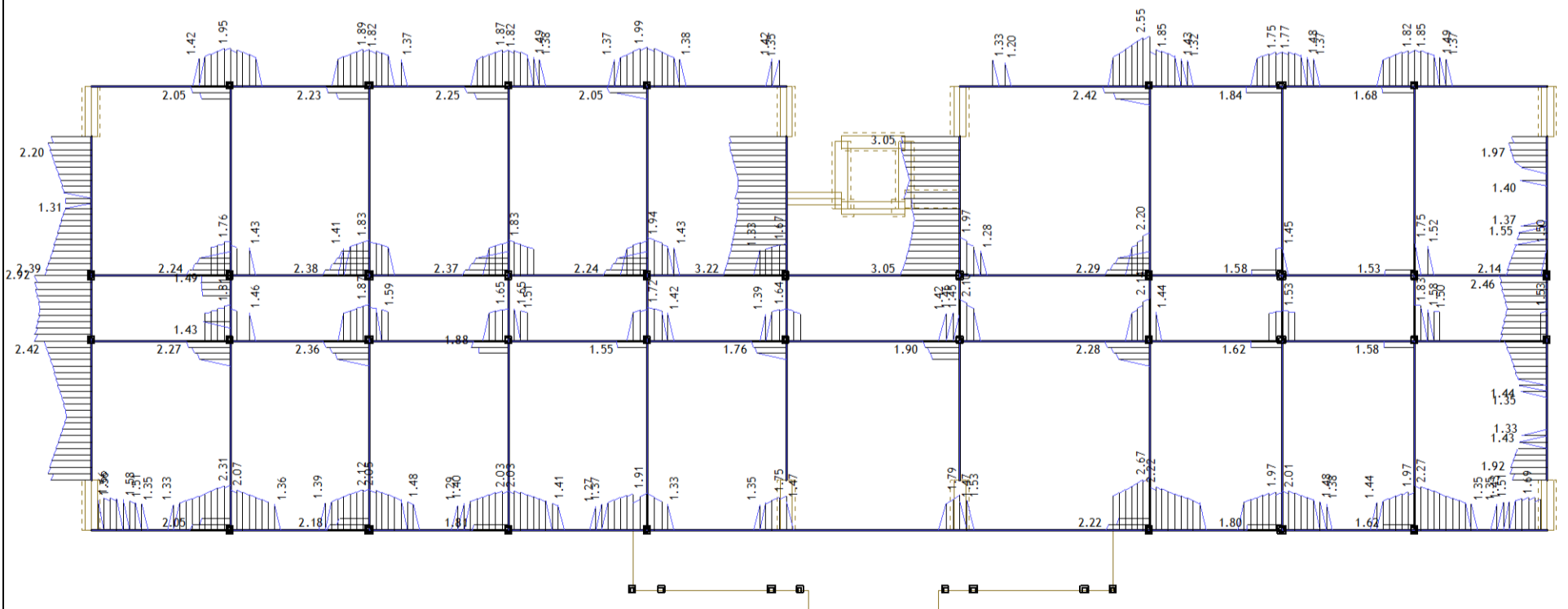
Nivo: Ploca suterena [3.90 m]
Amatura u gredama: max Aa,uz= 3.70 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



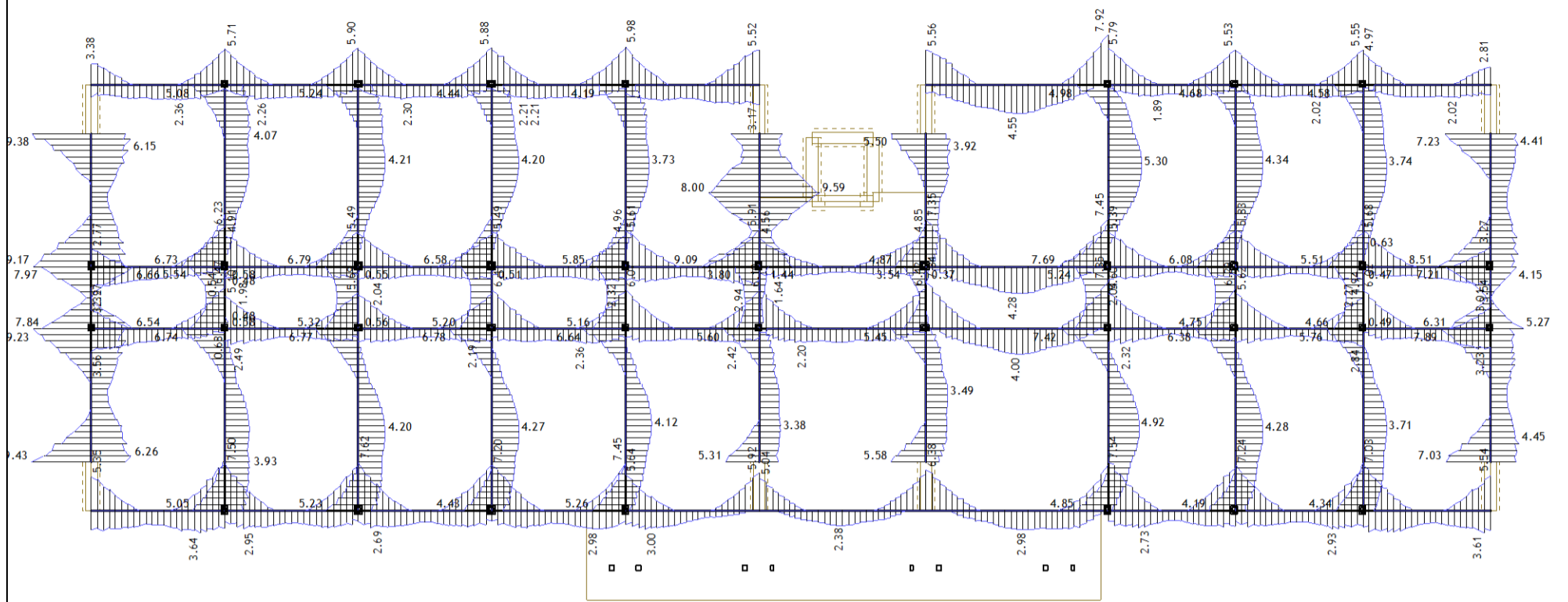
Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]
Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 8.79 / 8.90 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



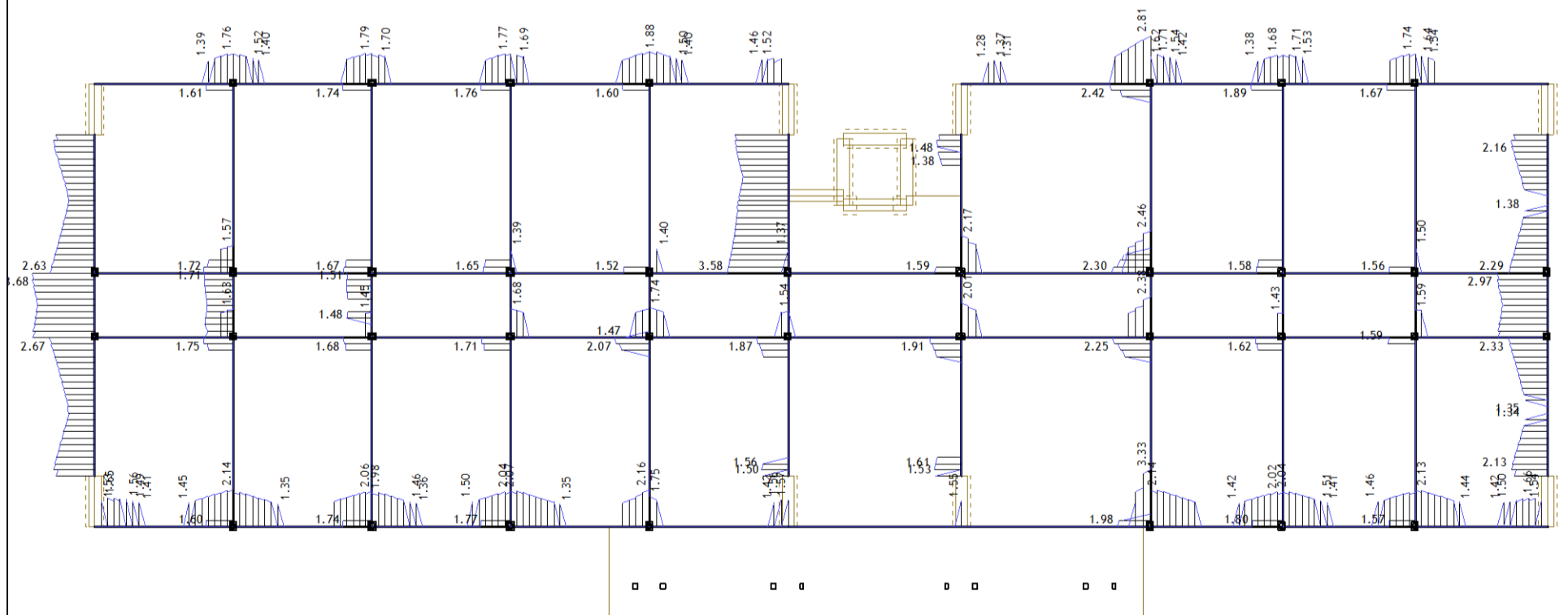
Nivo: Ploca prizemlja [7.55 m]
Amatura u gredama: max Aa,uz= 3.22 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H

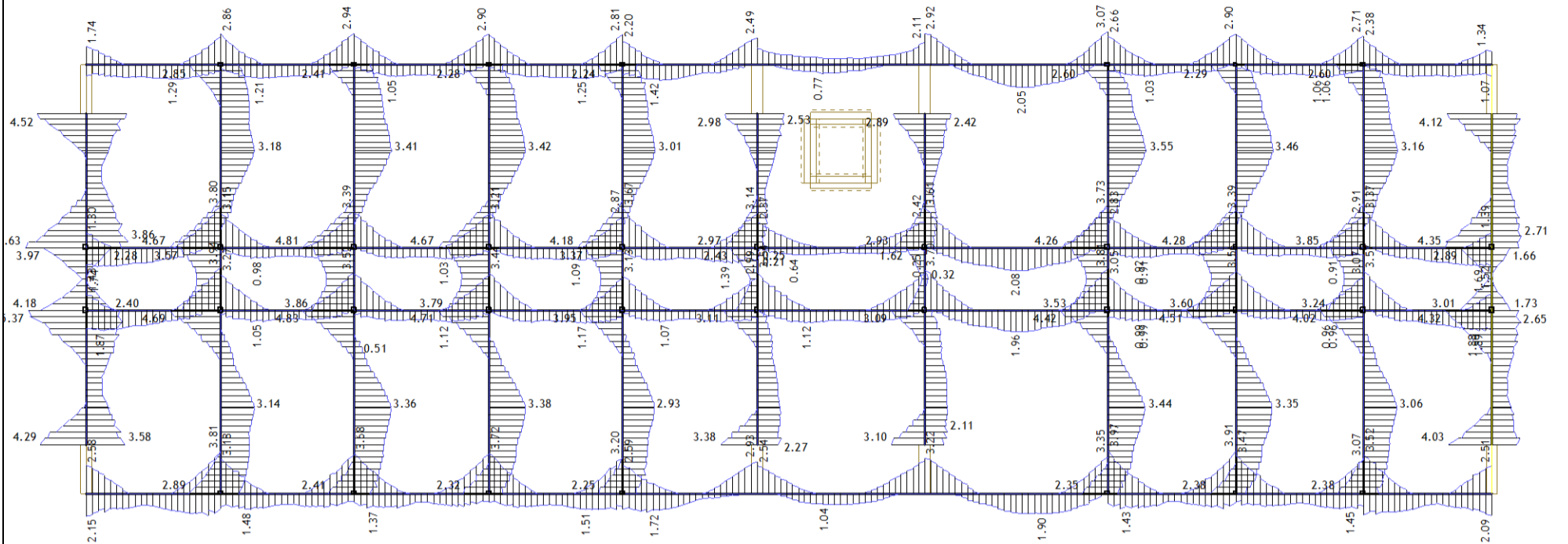


Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]
Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 9.43 / 9.59 cm²

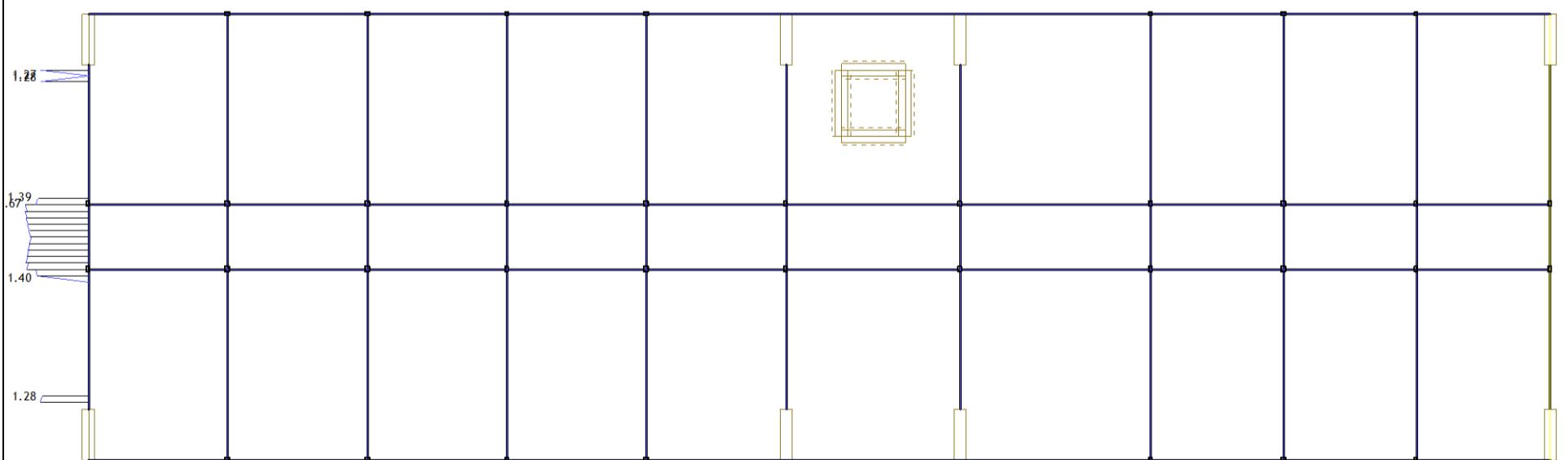
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



Nivo: Ploca I sprata [11.20 m]
Amatura u gredama: max Aa,uz= 3.68 cm²

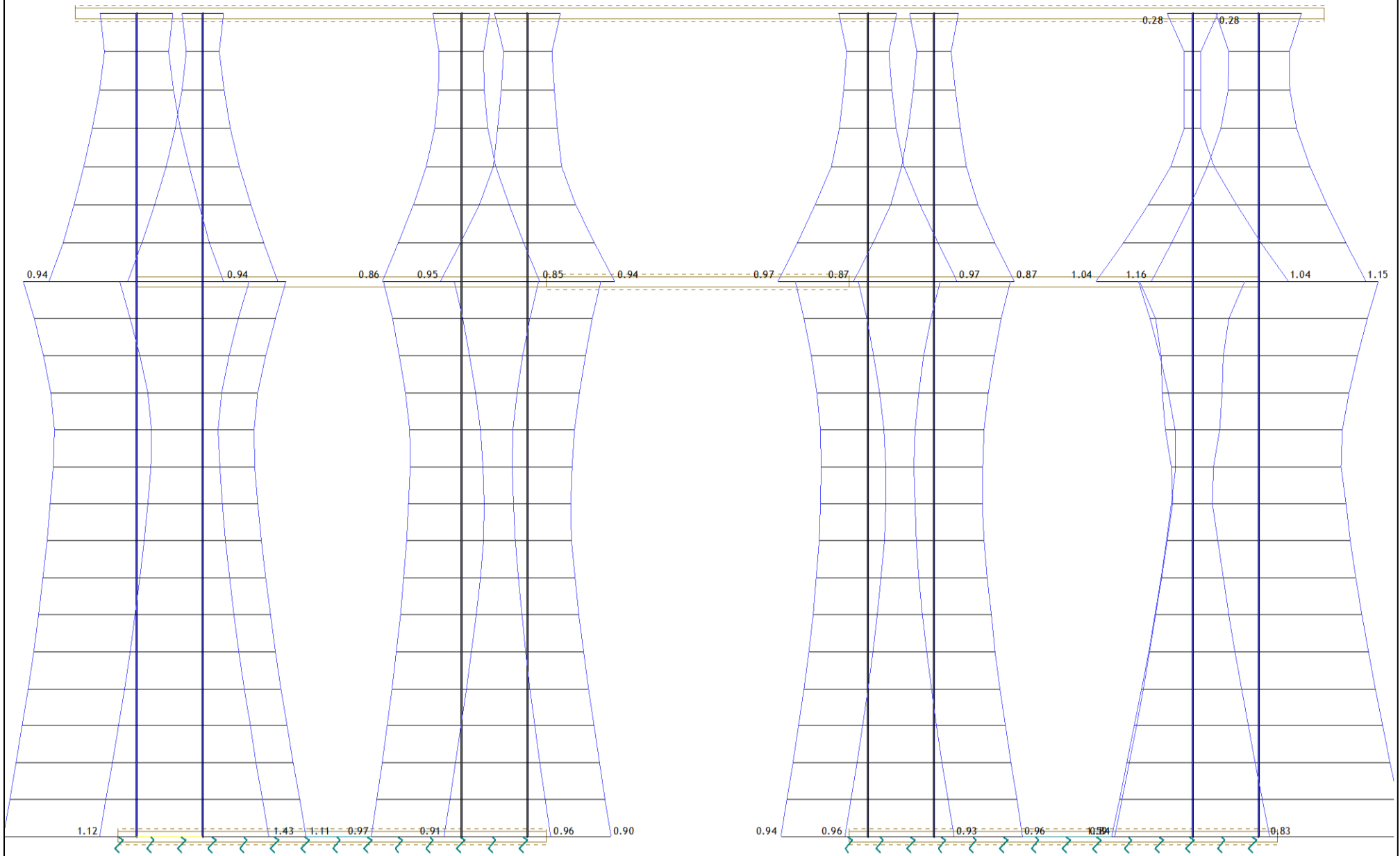


Nivo: Ploča II sprata [14.85 m]
 Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 5.63 / 3.86 cm²



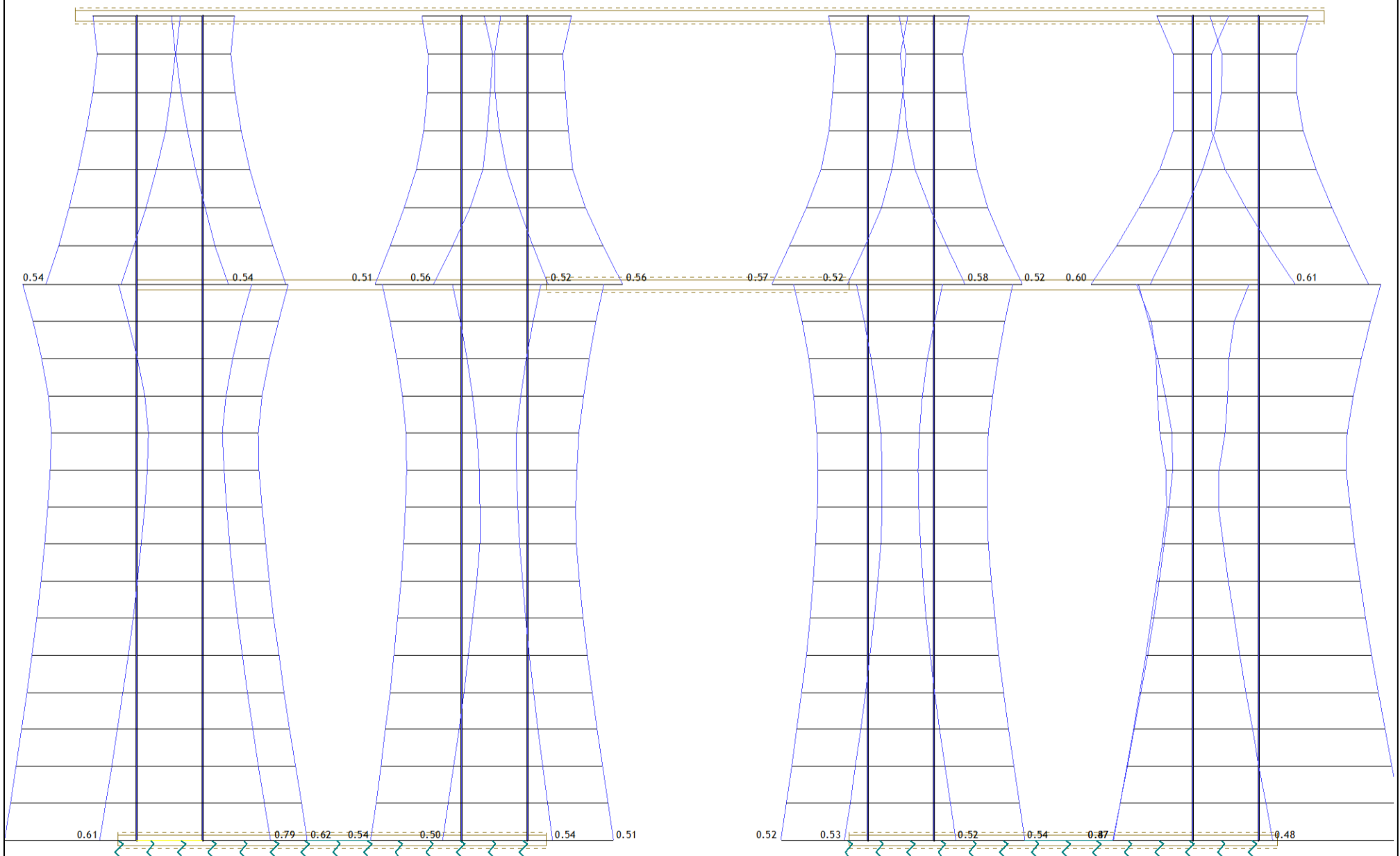
Nivo: Ploča II sprata [14.85 m]
 Amatura u gredama: max Aa,uz= 1.67 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



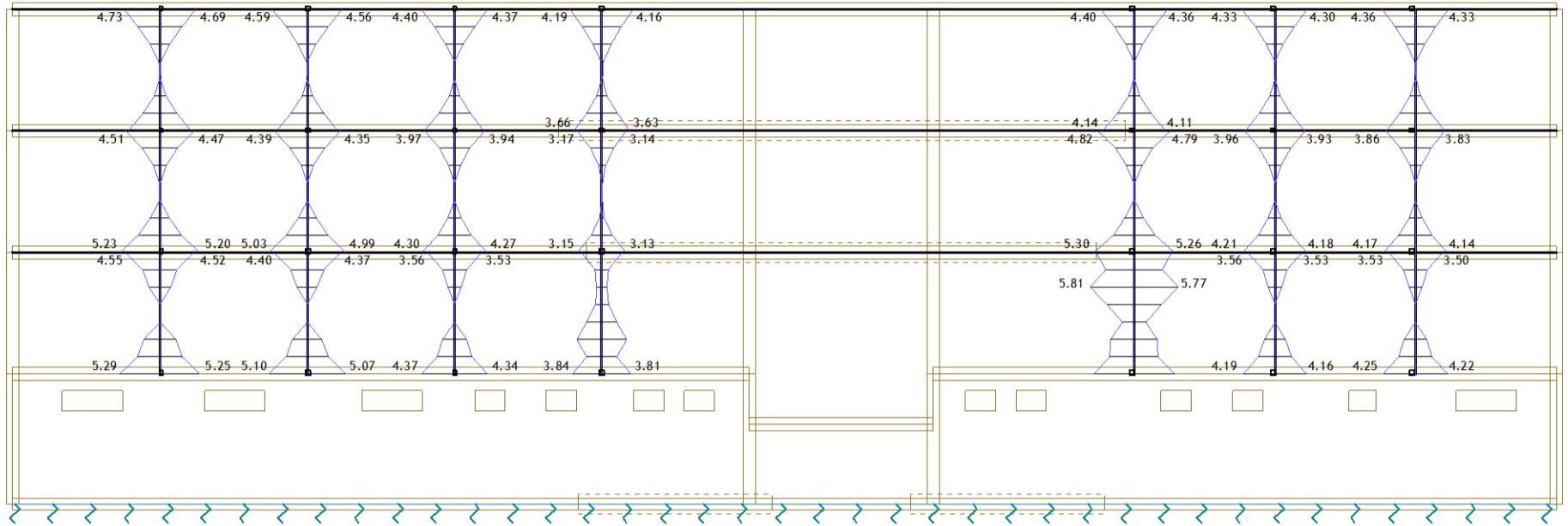
Ram: H_11
Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 1.58 / 1.59 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



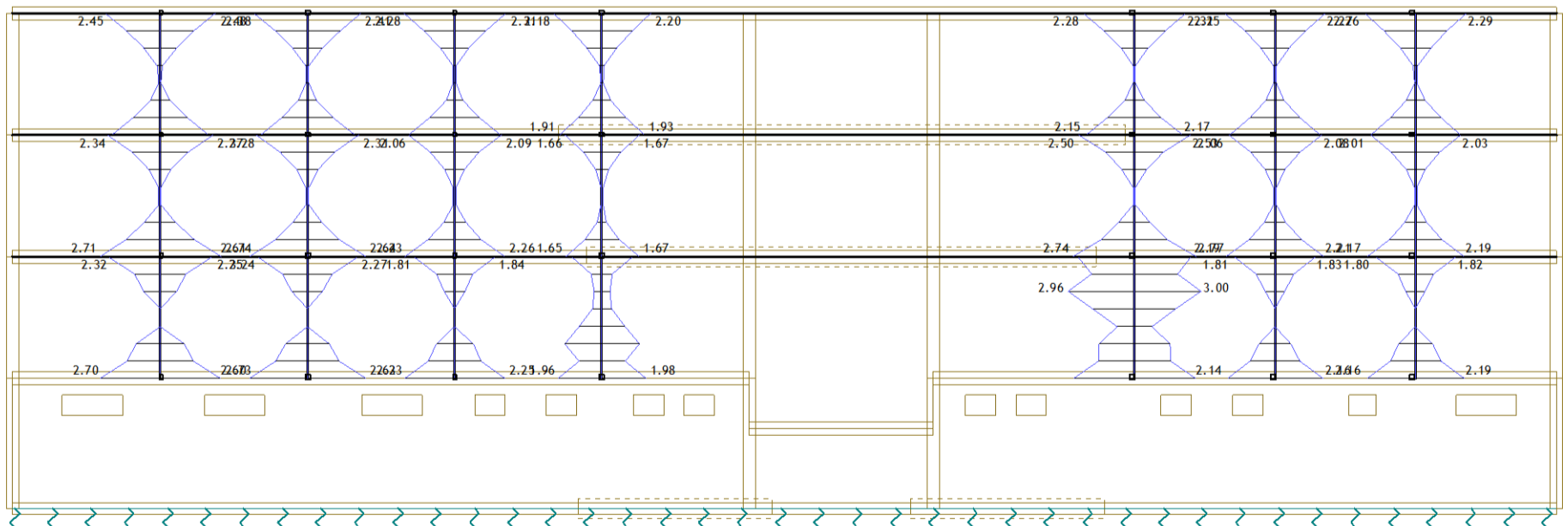
Ram: H_11
Amatura u gredama: max Aa3/Aa4= 0.88 / 0.87 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



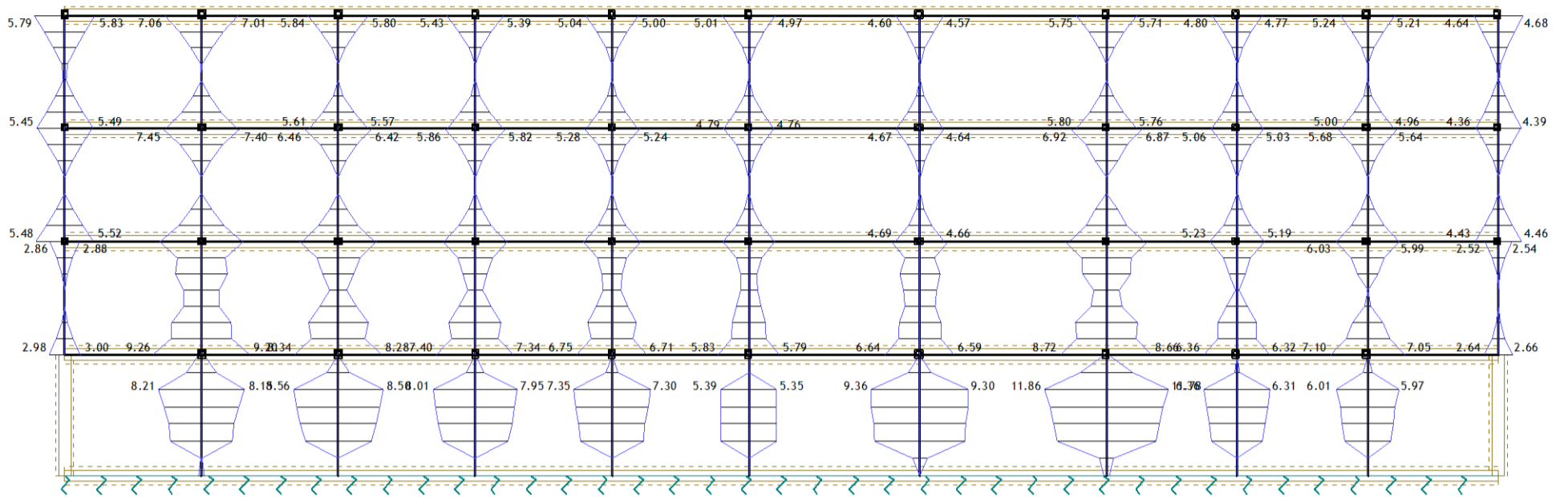
Ram: H_1
Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 8.79 / 5.81 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



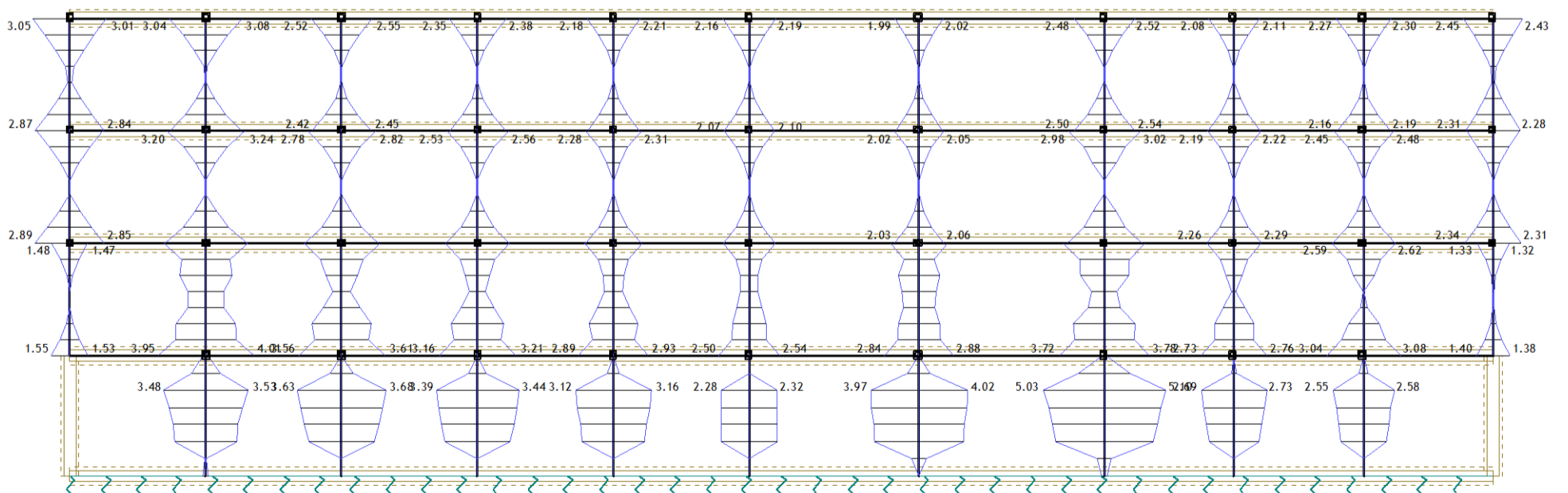
Ram: H_1
Amatura u gredama: max Aa3/Aa4= 3.00 / 2.96 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H

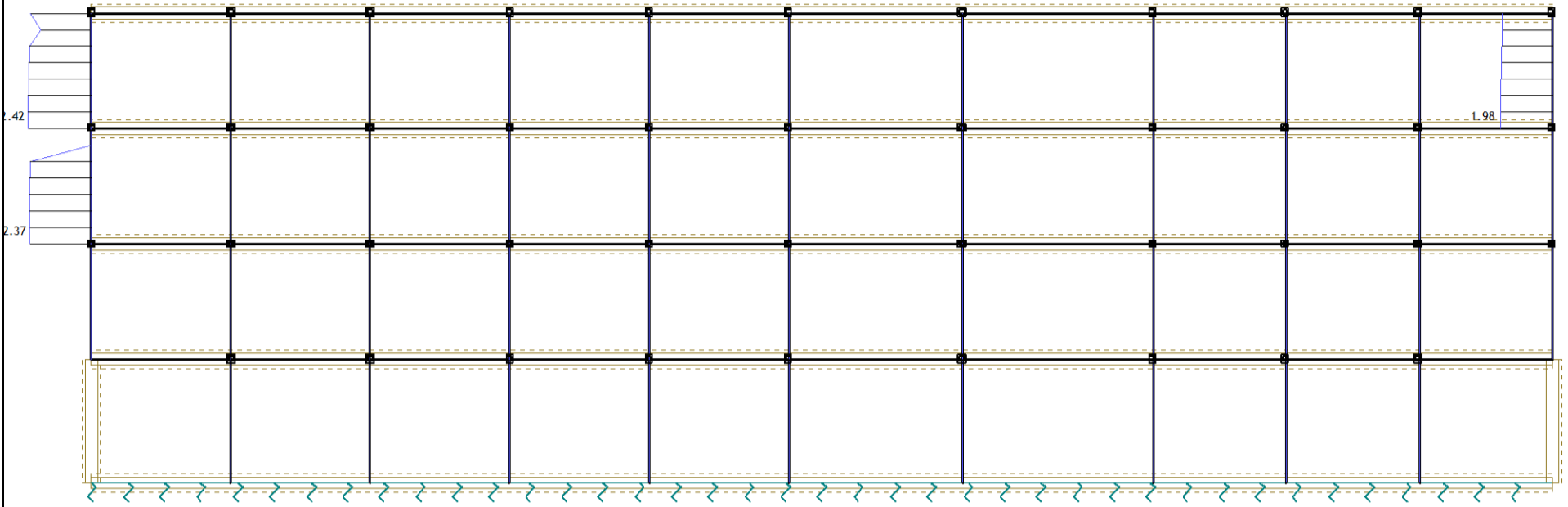


Ram: H_6
Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 11.78 / 11.86 cm²

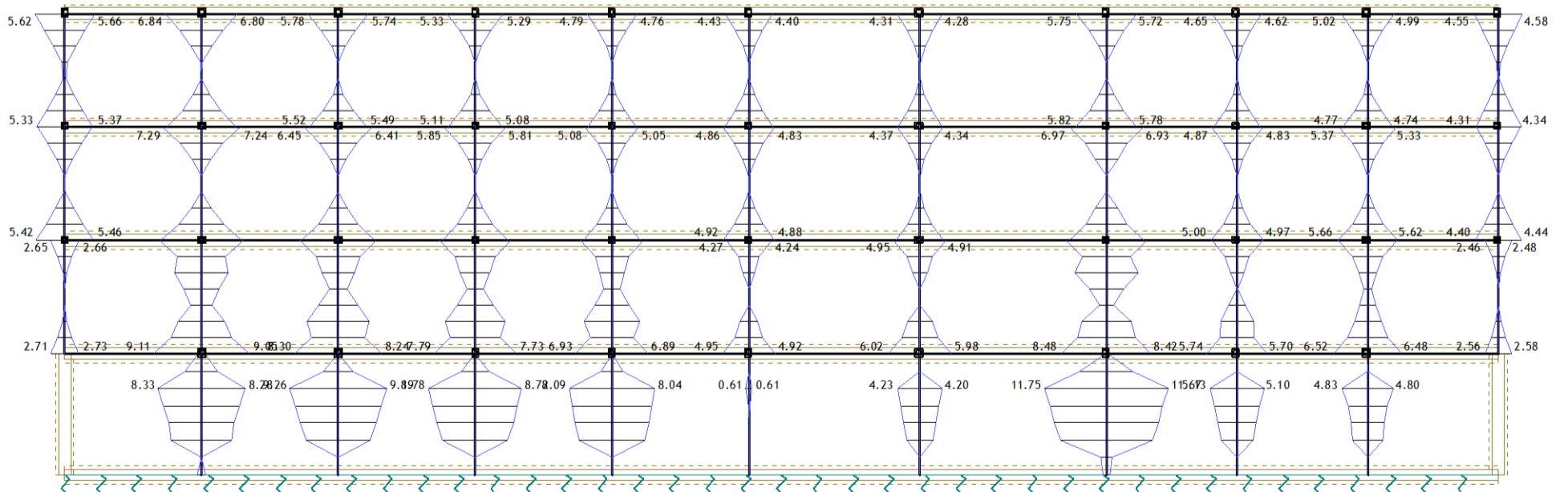
Merodavno opterećenje: 9-59,65
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



Ram: H_6
Amatura u gredama: max Aa3/Aa4= 5.10 / 5.03 cm²

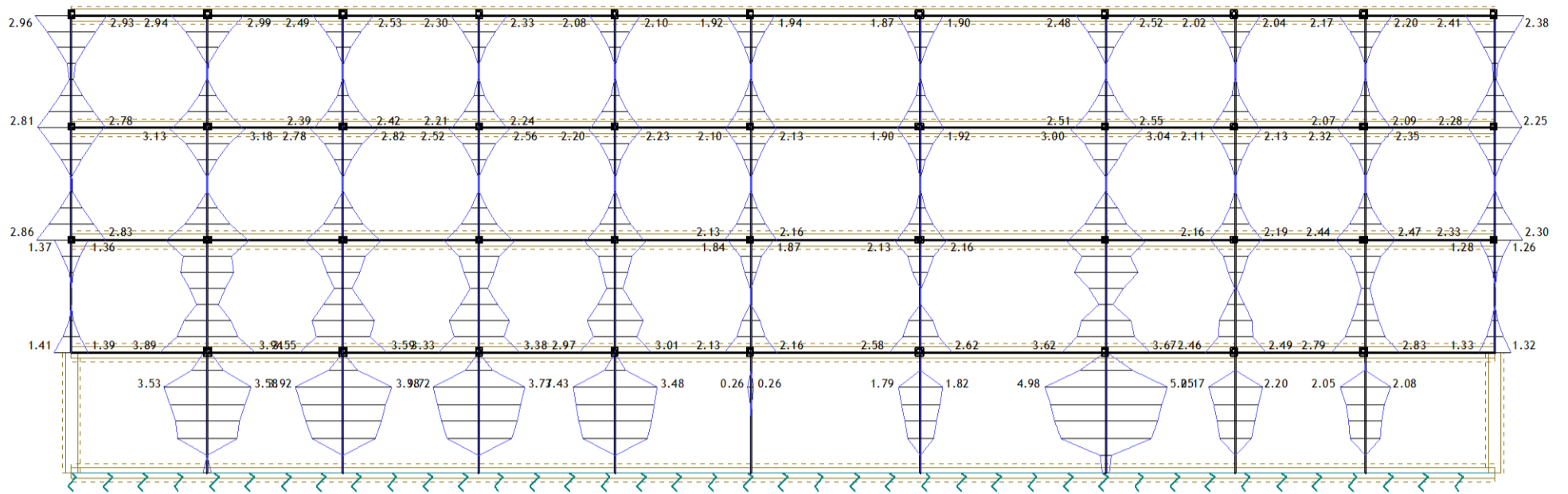


Ram: H_6
 Amatura u gredama: max Aa,uz= 2.42 cm²



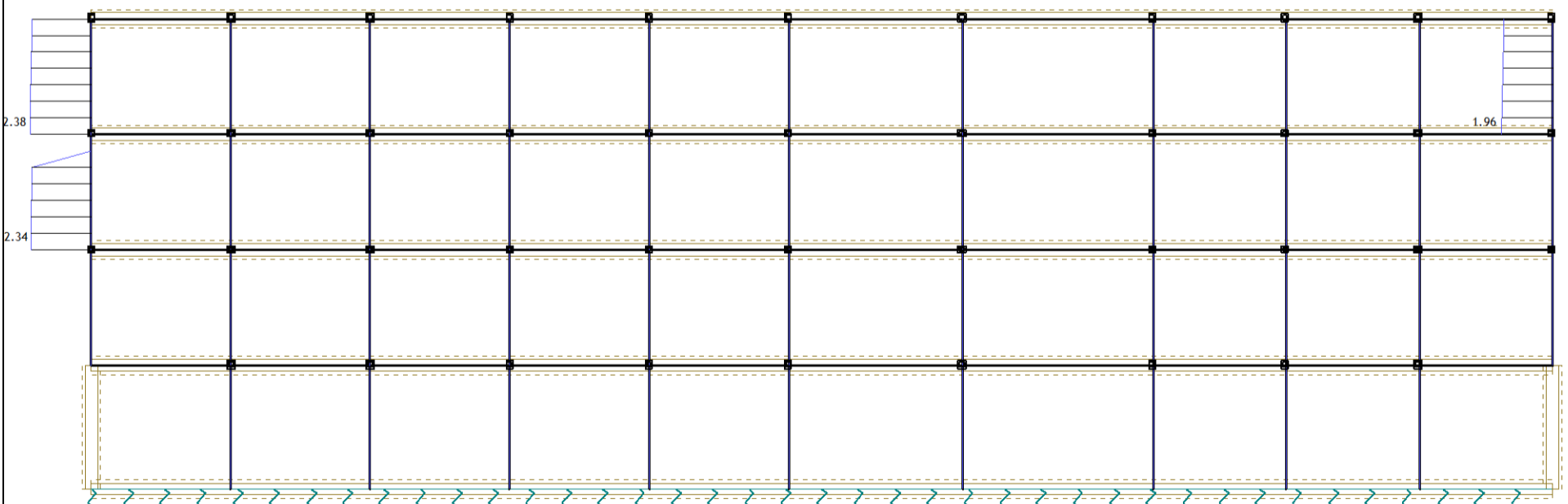
Ram: H_7
 Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 11.67 / 11.75 cm²

Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H

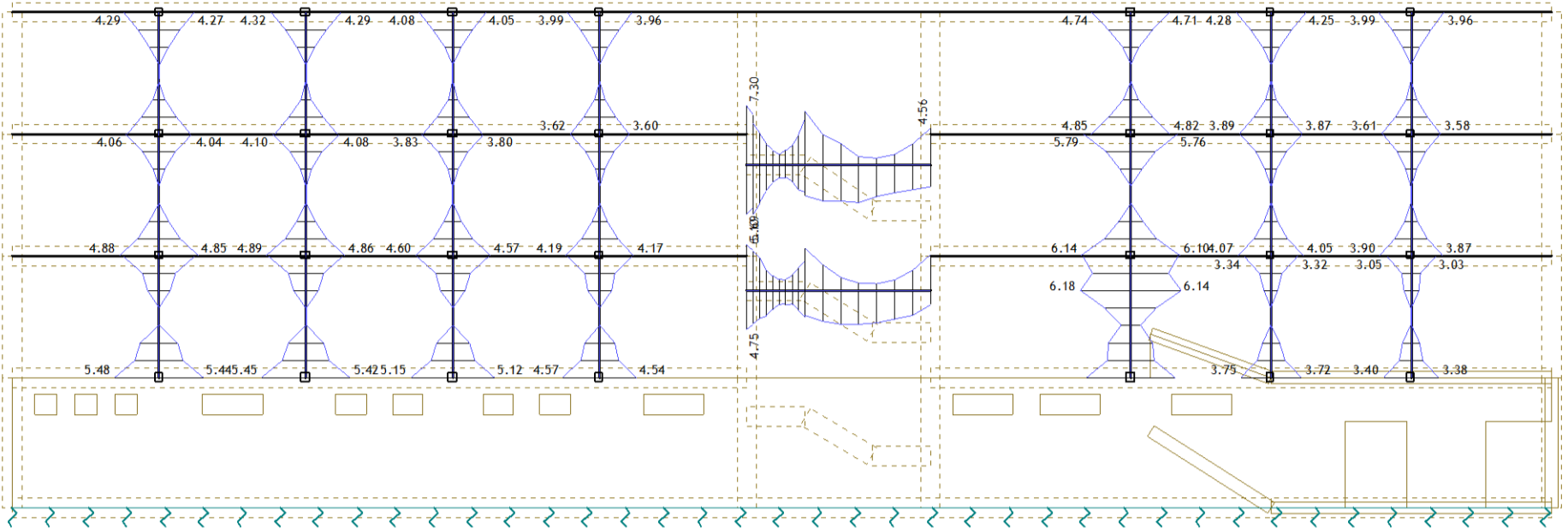


Ram: H_7
 Amatura u gredama: max Aa3/Aa4= 5.05 / 4.98 cm²

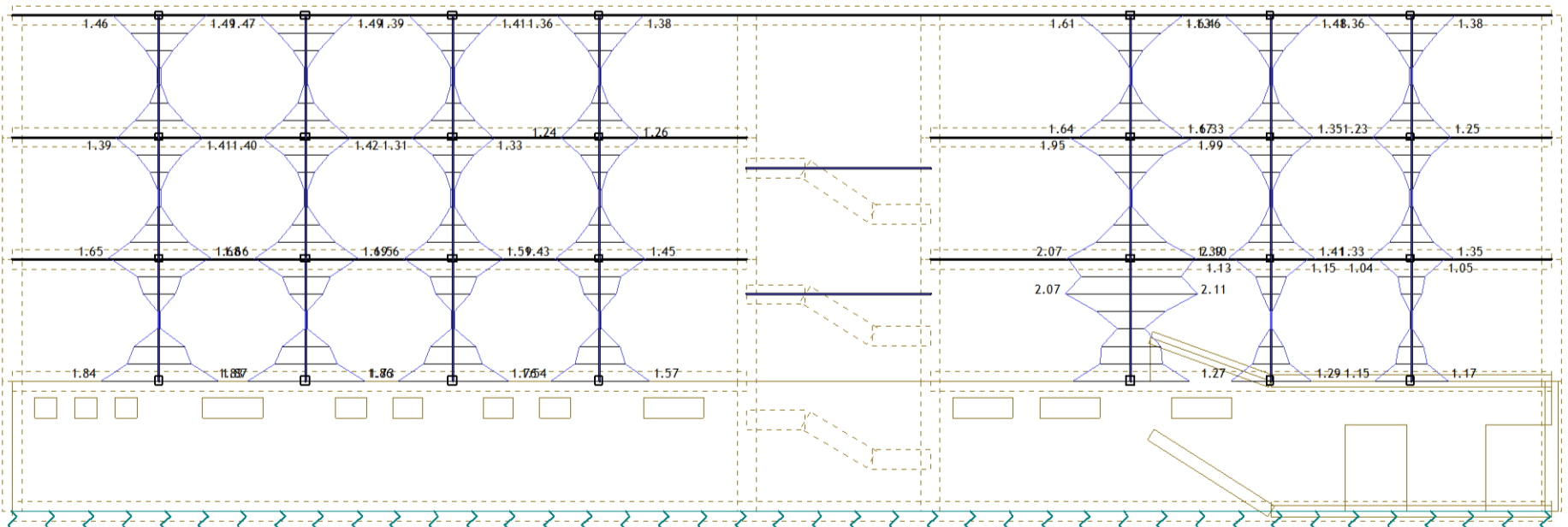
Merodavno opterećenje: 9-59,65
 EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C30/37, S500H



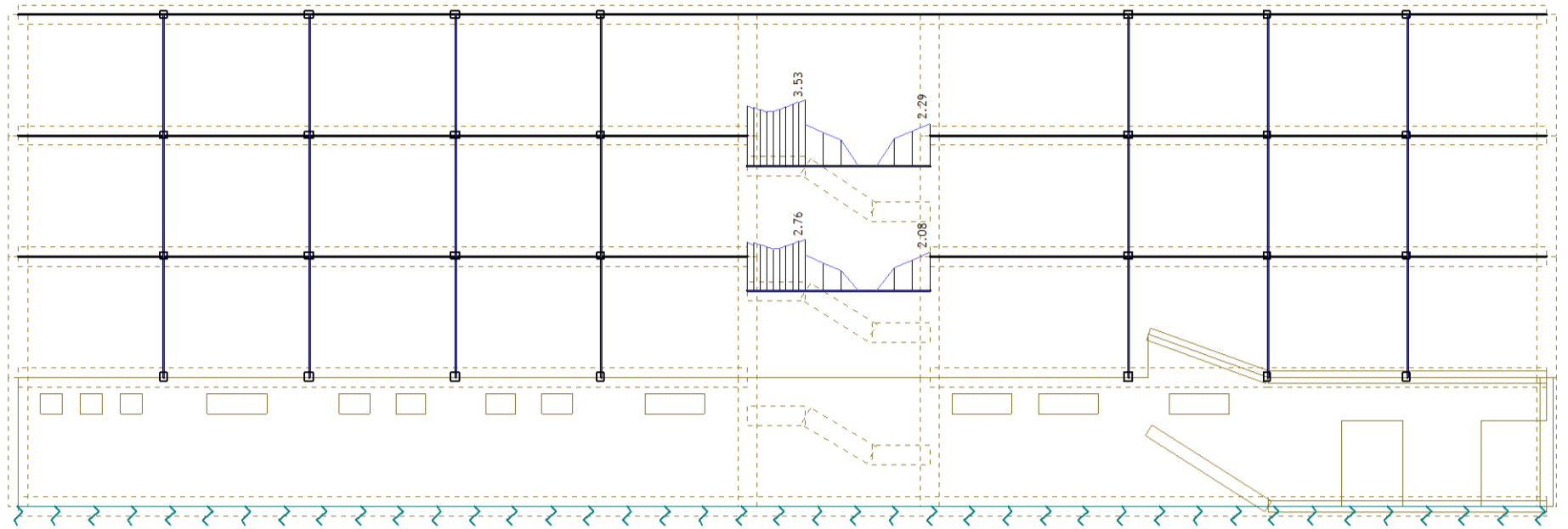
Ram: H_7
 Amatura u gredama: max Aa,uz= 2.46 cm²



Ram: H_5
 Amatura u gredama: max Aa2/Aa1= 8.16 / 6.18 cm²



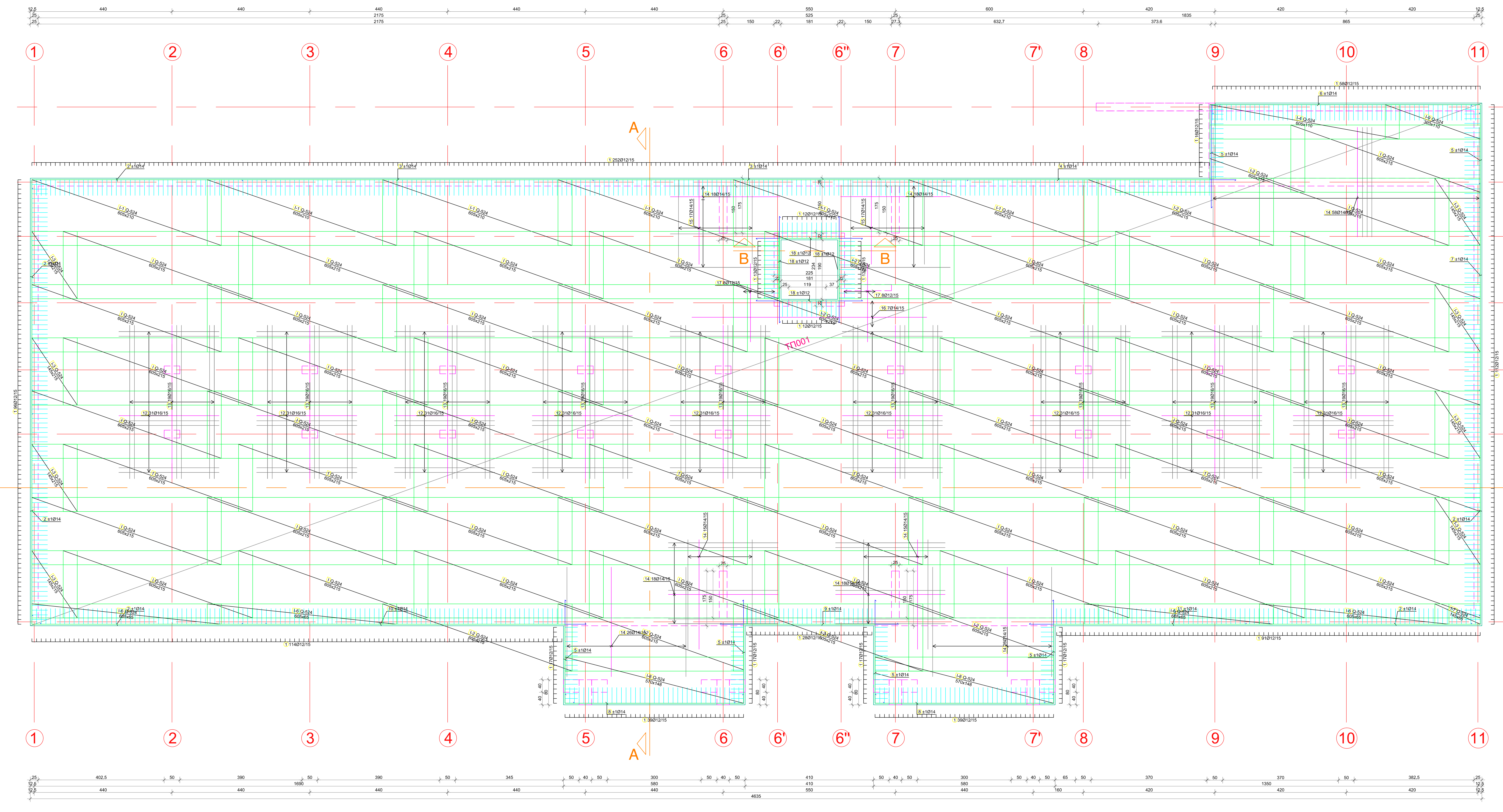
Ram: H_5
 Amatura u gredama: max Aa3/Aa4= 2.11 / 2.07 cm²



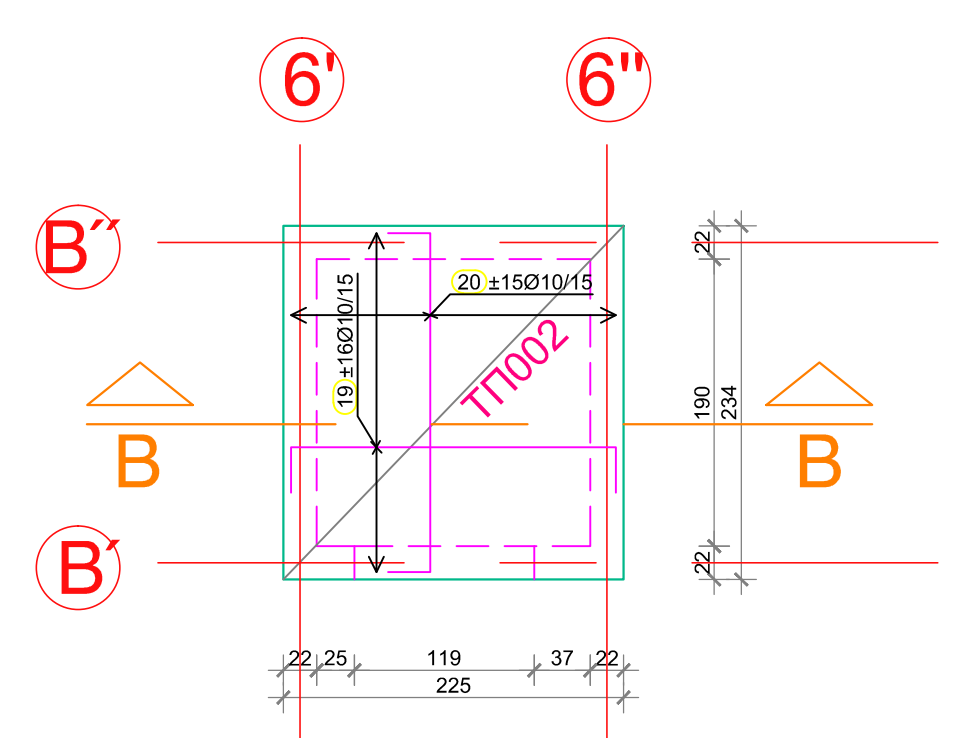
Ram: H_5
Amatura u gredama: max Aa,uz= 3.53 cm²

1.7. ГРАФИЧКА ДОКУМЕНТАЦИЈА

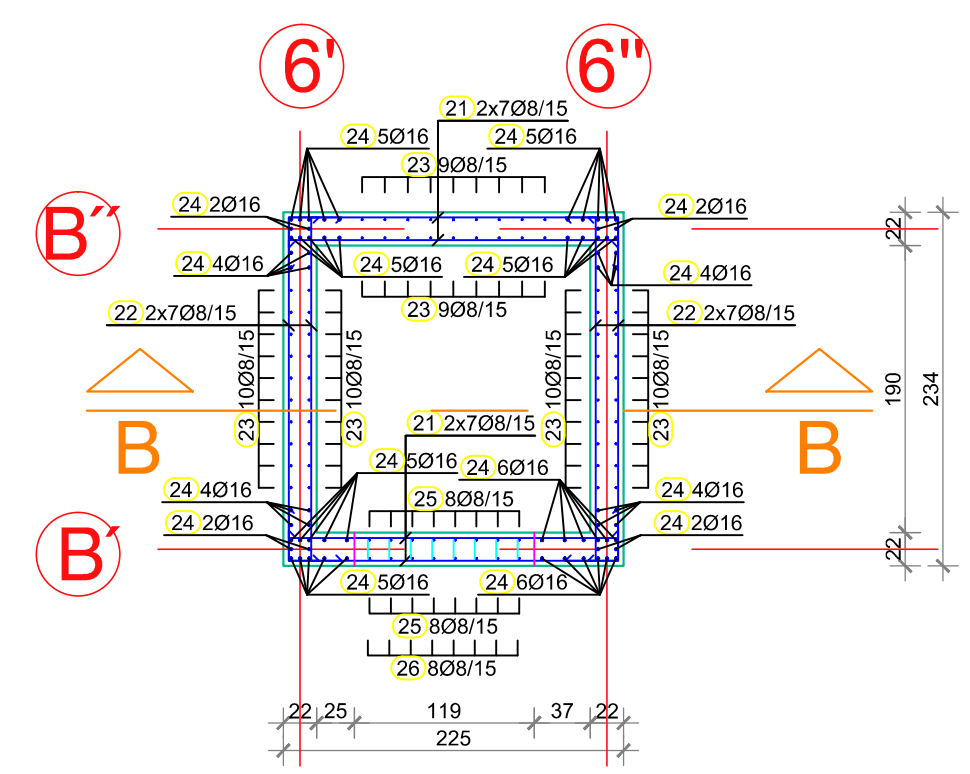
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ТЕМЕЛНА ПЛОЧА
ДОЊА ЗОНА
P=1:50



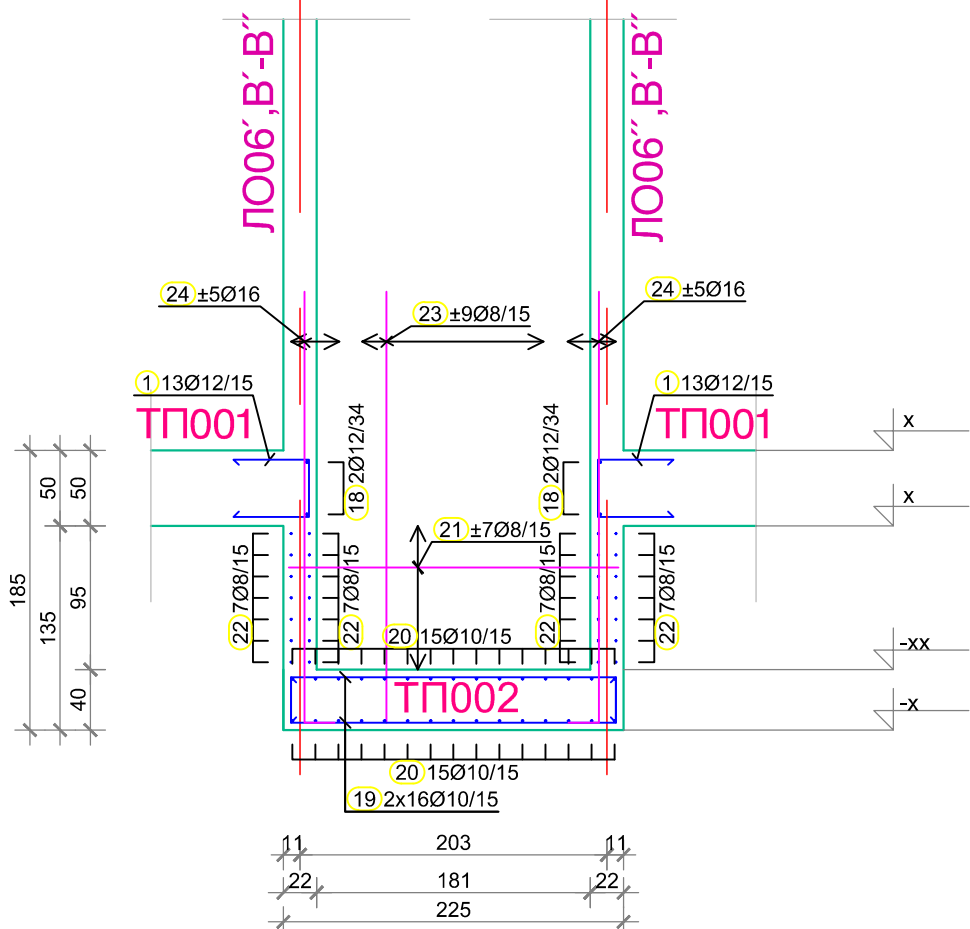
ОСНОВА ЛИФТ ЈАМЕ
АРМАТУРА ПЛОЧЕ
P=1:50



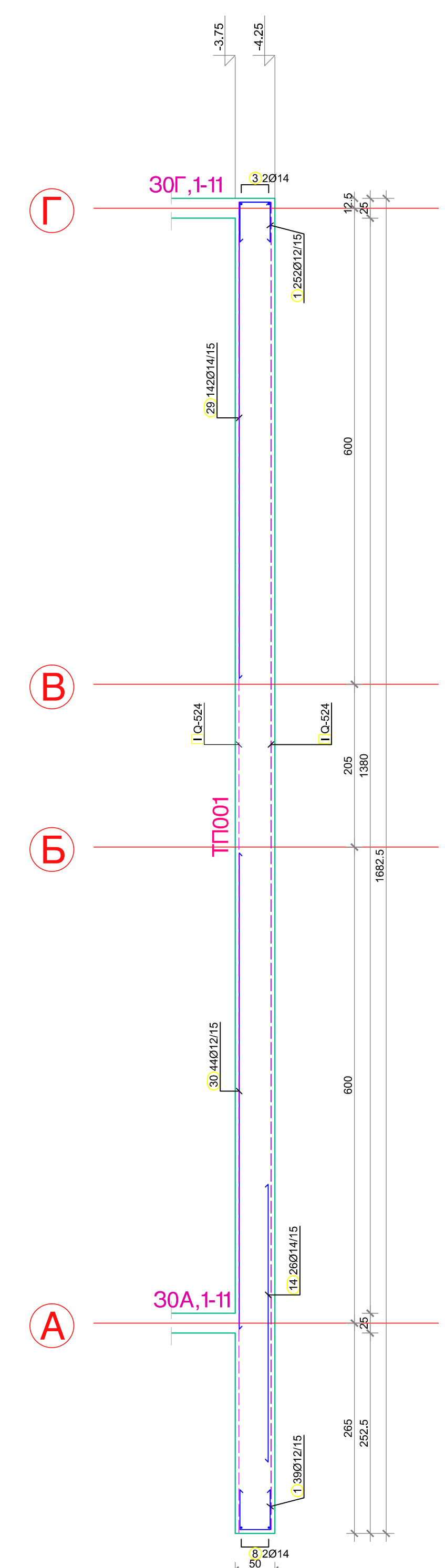
ОСНОВА ЛИФТ ЈАМЕ
АРМАТУРА ЗИДОВА
P=1:50



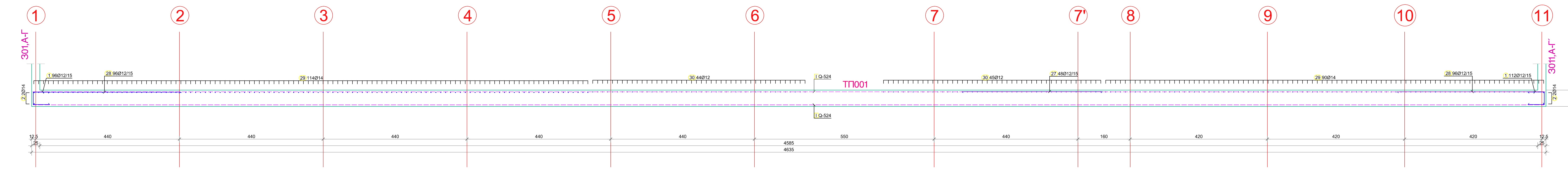
ПРЕСЕК Б-Б



ПРЕСЕК А-А



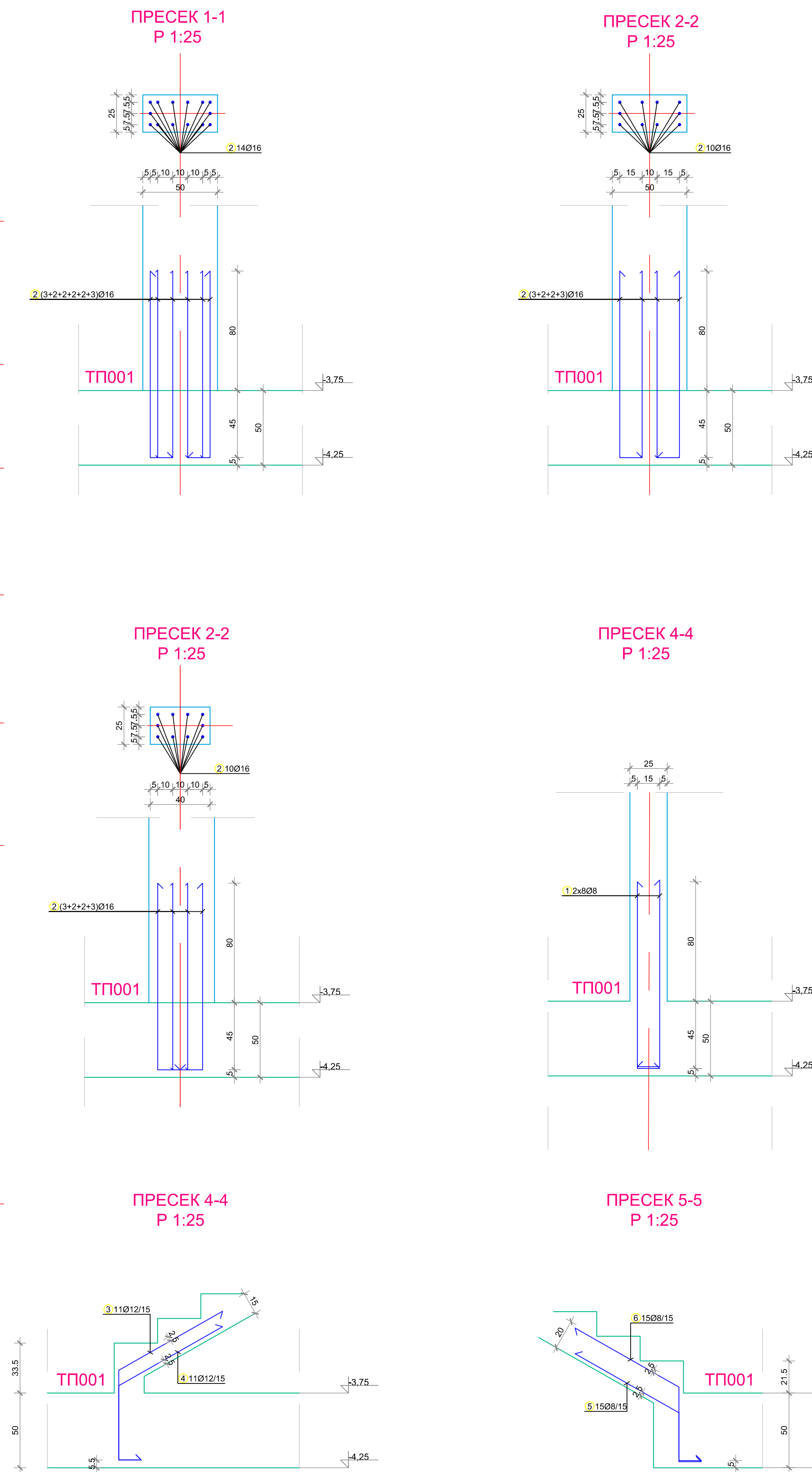
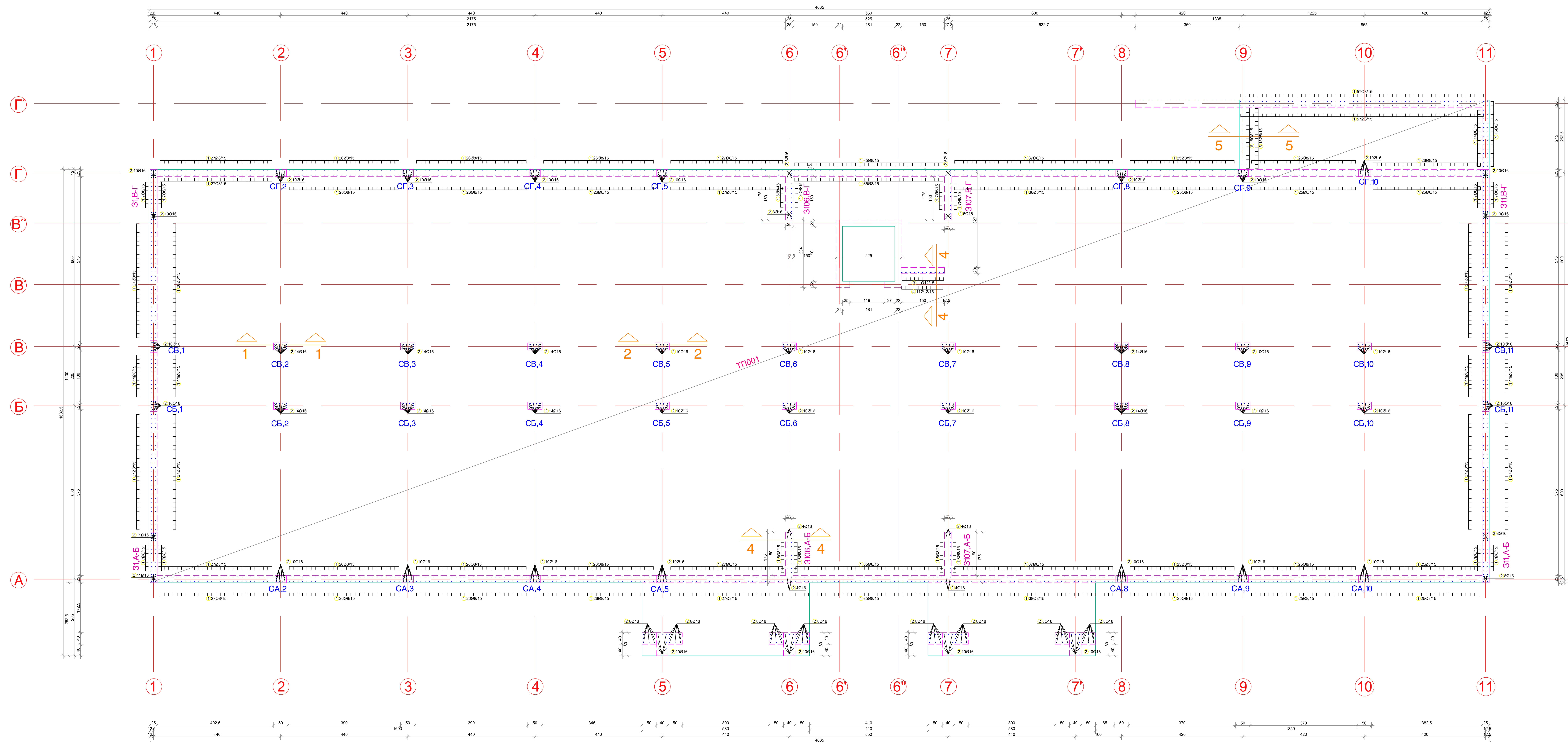
ПРЕСЕК Б-Б



БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
з0м-4 см
марка водонепропустљивости - V6
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ТЕМЕЛНА ПЛОЧА
ДОЊА ЗОНА
P=1:50

ПОЈАВНО ПЛОЧНО	1987-2015	<p>СТУДИО ЗА ПРОЈЕКТИРАЊЕ И ИНИЖИРАЊЕ УРОСКО ПУТОСАД</p>	
ДИЗАЈН	1990-2015		
ГРАФИЧКО	2000-2015		
ПРОЈЕКТИРАЊЕ	2000-2015		
ИЗВЕШТАЈИ	2000-2015		
ПРОЈЕКТИРАЊЕ	1987-2015	ДИСТРИБУТИВНИ БИРО РАДИЈА Пулски београдски пут бр. 11 11000 Београд, Србија Телефон: +381 (0)11 3373 1034 Факс: +381 (0)11 3373 1031 Е-пошта: info@idprojekt.rs, www.idprojekt.rs	
ПРОЈЕКТИРАЊЕ	1987-2015	ДИСТРИБУТИВНИ БИРО РАДИЈА Пулски београдски пут бр. 11 11000 Београд, Србија Телефон: +381 (0)11 3373 1034 Факс: +381 (0)11 3373 1031 Е-пошта: info@idprojekt.rs, www.idprojekt.rs	
САРАДНИК	1987-2015	ДИСТРИБУТИВНИ БИРО РАДИЈА Пулски београдски пут бр. 11 11000 Београд, Србија Телефон: +381 (0)11 3373 1034 Факс: +381 (0)11 3373 1031 Е-пошта: info@idprojekt.rs, www.idprojekt.rs	
САРАДНИК	1987-2015	ДИСТРИБУТИВНИ БИРО РАДИЈА Пулски београдски пут бр. 11 11000 Београд, Србија Телефон: +381 (0)11 3373 1034 Факс: +381 (0)11 3373 1031 Е-пошта: info@idprojekt.rs, www.idprojekt.rs	
САРАДНИК	1987-2015	ДИСТРИБУТИВНИ БИРО РАДИЈА Пулски београдски пут бр. 11 11000 Београд, Србија Телефон: +381 (0)11 3373 1034 Факс: +381 (0)11 3373 1031 Е-пошта: info@idprojekt.rs, www.idprojekt.rs	

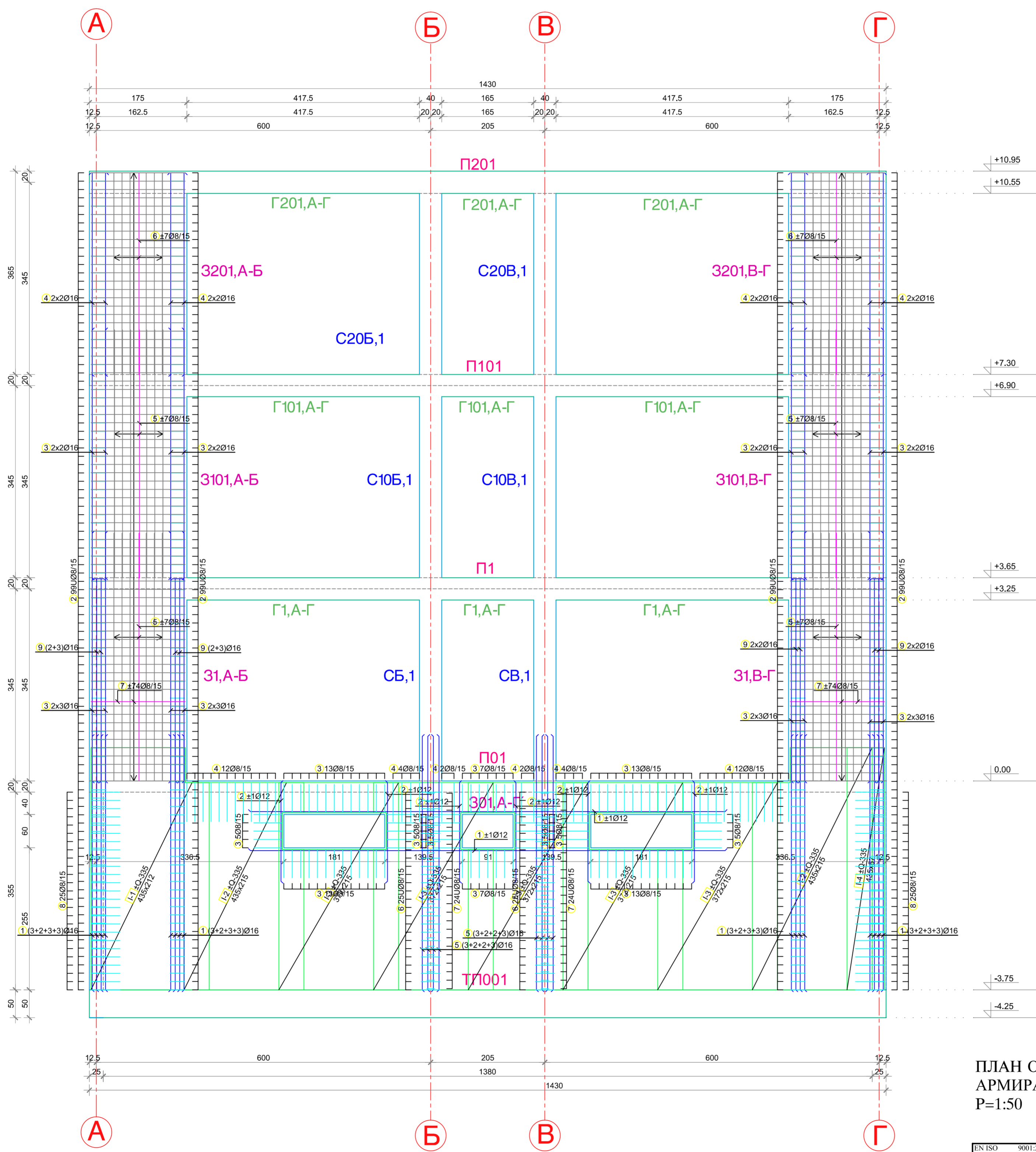
ПЛАН АНКЕРА P=1:50



БЕТОН - C30/37
 АРМАТУРА - B500B, MA 500/560
 a0= 4 cm
 ПЛАН АНКЕРА
 P=1:50
 C30/37 В 500B

ИЗДАНИЕ	01	КОЛ-ВО	100	КОНСТРУКТОР	В.Д. БОДНАР
ПРОЕКТАНТ	И.В. БОДНАР	КОЛ-ВО	100	ПРОВЕРИТЕЛЬ	В.Д. БОДНАР
САМОПРОВЕРКА	И.В. БОДНАР	КОЛ-ВО	100	ИНЖЕНЕР	В.Д. БОДНАР
СМОНТИРОВКА	И.В. БОДНАР	КОЛ-ВО	100	СТАРШИЙ ИНЖЕНЕР	В.Д. БОДНАР
ИСПЫТАНИЕ	И.В. БОДНАР	КОЛ-ВО	100	ИНЖЕНЕР	В.Д. БОДНАР
УСТАВКА	И.В. БОДНАР	КОЛ-ВО	100	СТАРШИЙ ИНЖЕНЕР	В.Д. БОДНАР
СДАЧА	И.В. БОДНАР	КОЛ-ВО	100	ИНЖЕНЕР	В.Д. БОДНАР

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 1
P=1:50

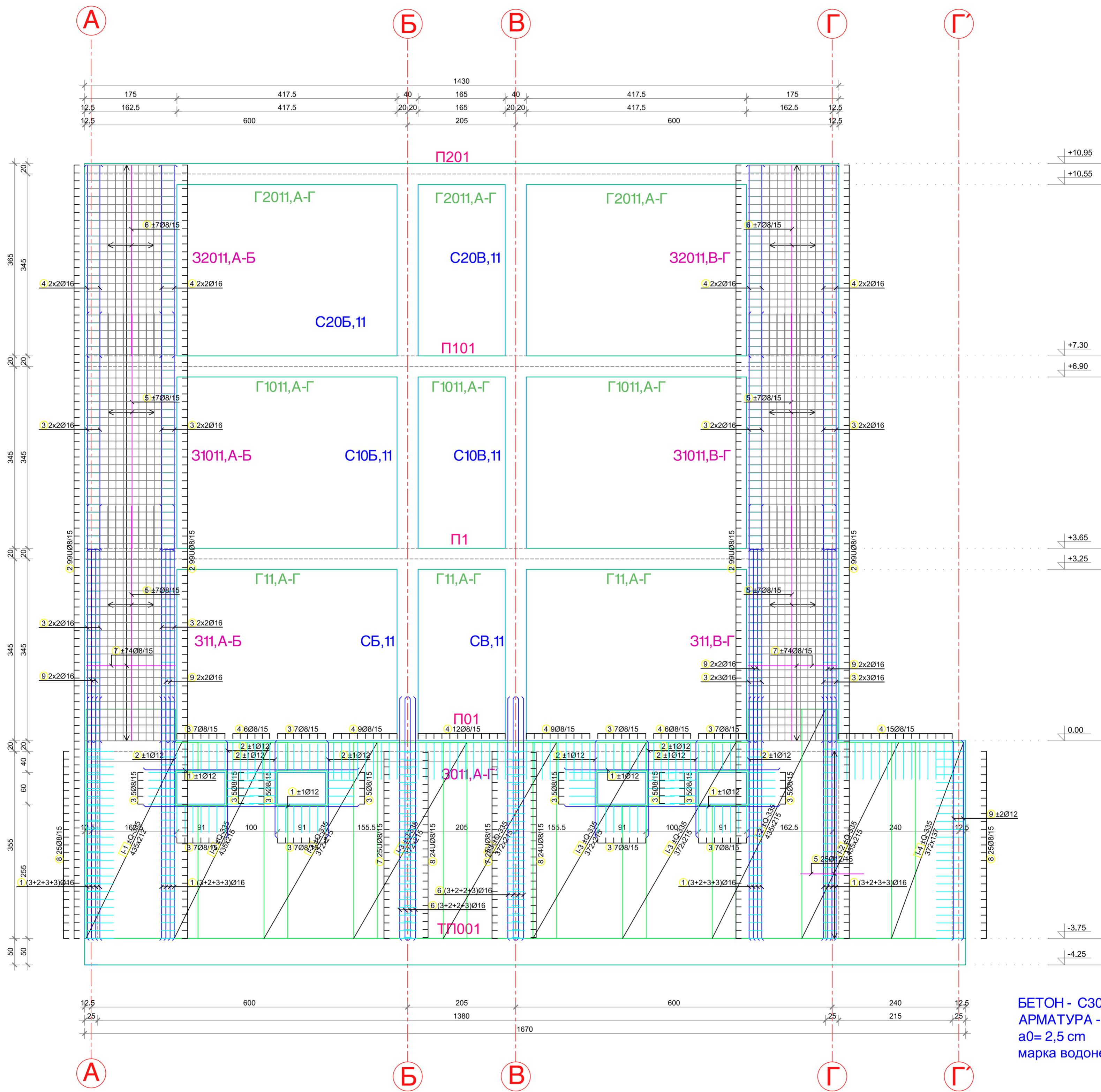


БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm
марка водонепропустљивости - V6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 1
P=1:50

EN ISO 9001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ		
EN ISO 14001:2015	SIDPROJEKT Д.О.О.		
BS OHSAS 18001:2007	Београд		
ISO/IEC 27001:2013	Београд		
EN ISO 9001:2011	Београд		
КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs			
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Младен Милошевић, маг.инж.грађ.	ИНВЕСТИТОР	ЛИ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД
ПРОЈЕКТАНТ	Тијана Мајковић, маг.инж.грађ.	Булевар краља Александра 282, Београд	
ПРОЈЕКТАНТ	Илија Тривић, маг.инж.грађ.	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	
ПРОЈЕКТАНТ	Борјана Танковић, маг.инж.грађ.	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева 1 и II реда "Орловача" на катастарском парцелу 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Клекавац, општина Раковина-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР	
САРАДНИК		ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:	
САРАДНИК		2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ	
ДАТУМ:	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	РАЗМЕР:	НАЗИВ ЦРТЕЖА:
2024. година	137/23-2.1	1 : 50	ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 1
			БРОЈ ЦРТЕЖА:
			4

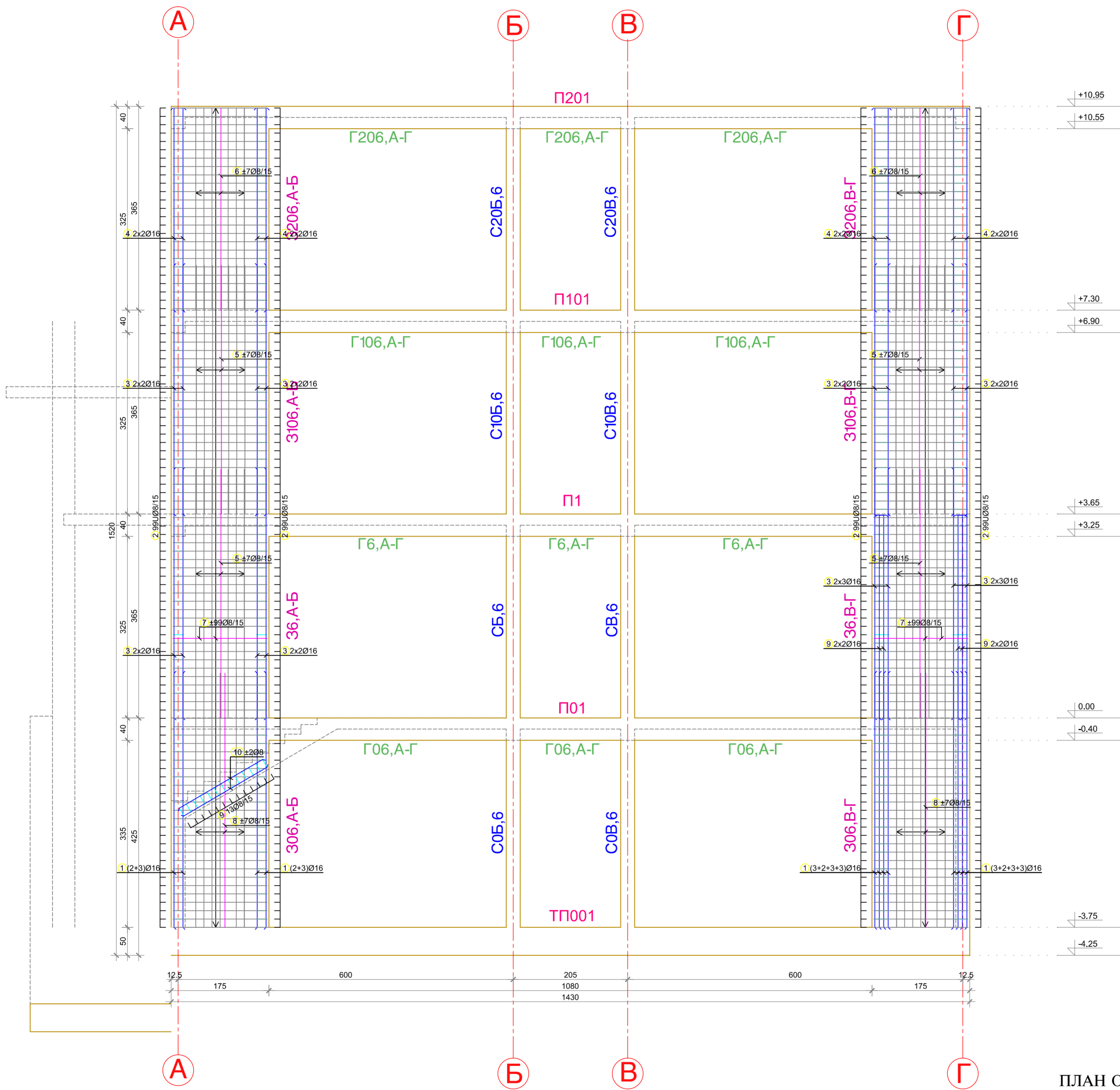
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 11
P=1:50



ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 11
P=1:50

EN ISO 9001:2015	3001:2015	DRUŠTVO ZA PROJEKTOVANJE I INŽENJERING		Д.О.О. КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs
EN ISO 14001:2015	14001:2015	INVESTITOR		
BS OHSAS 18001:2007	18001:2007	ЛИ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД		
ISO/IEC 27001:2013	27001:2013	Булевар краља Александра 282, Београд		
EN ISO 50001:2011	50001:2011	Сертификован од:	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарској парцелима 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Клежани, општина Раковина-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs			САРАДНИК	
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Милан Милошевић, маг.инж.грађ.	<i>Milosevic</i>	САРАДНИК	ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:
ПРОЈЕКТАНТ	Тијана Мајковић, маг.инж.грађ.	<i>Majkovic</i>	САРАДНИК	2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
ПРОЈЕКТАНТ	Илија Трајковић, маг.инж.грађ.	<i>Trajkovic</i>	САРАДНИК	НАЗИВ ЦРТЕЖА:
ПРОЈЕКТАНТ	Борјана Танковић, маг.инж.грађ.	<i>Tankovic</i>	САРАДНИК	ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 11
ДАТУМ:	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	РАЗМЕР:	БРОЈ ЦРТЕЖА:	БРОЈ ЦРТЕЖА:
2024. година	137/23-2.1	1 : 50	ПЗИ	5

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 6
P=1:50

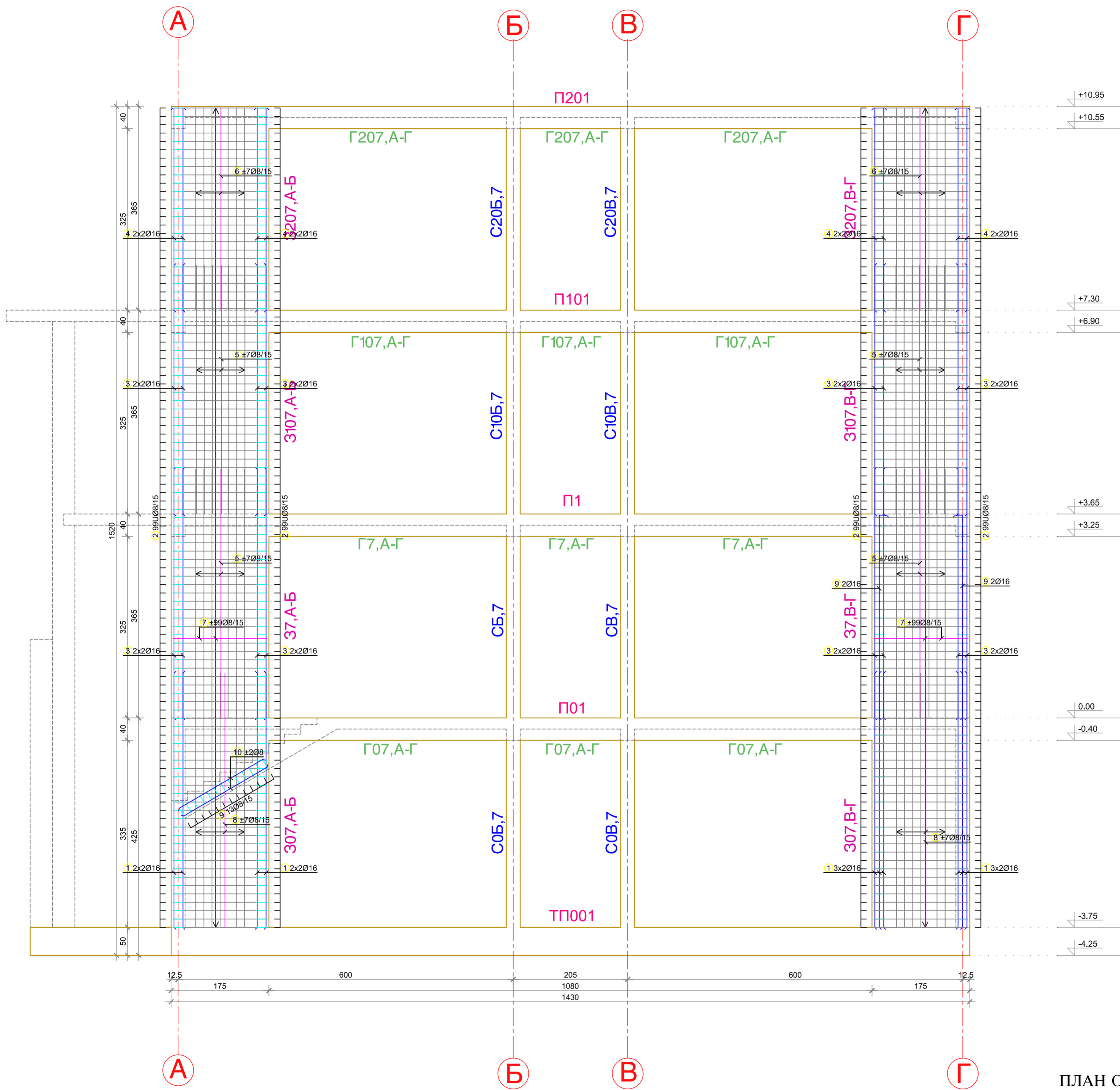


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - B500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm
марка водонепропустљивости - V6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 6
P=1:50

EN ISO 9001:2015	3001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
EN ISO 14001:2015	14001:2015	ŠIDPROJEKT Д.О.О.	
BS OHSAS 18001:2007	18001:2007	КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs	
ISO IEC 27001:2013	27001:2013	ИНВЕСТИТОР:	ЛИ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД
EN ISO 9001:2011	9001:2011	ПРОЈЕКТАНТ:	Булевар краља Александра 282, Београд
КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs		ПРОЈЕКТАНТ:	Илија Трзин, маг.инж.грађ.
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ:	Младен Милошевић, маг.инж.грађ. бр. лич. 341Н15921	ПРОЈЕКТАНТ:	Борана Танковић, маг.инж.грађ.
ПРОЈЕКТАНТ:	Тијана Мајсак, маг.инж.грађ.	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарској парцелима 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кисељаци, општина Раковина-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
ПРОЈЕКТАНТ:	Илија Трзин, маг.инж.грађ.	САРАДНИК:	ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:
ПРОЈЕКТАНТ:	Борана Танковић, маг.инж.грађ.	САРАДНИК:	2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
САРАДНИК:		САРАДНИК:	НАЗИВ ЦРТЕЖА:
САРАДНИК:		САРАДНИК:	ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
САРАДНИК:		САРАДНИК:	АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 6
ДАТУМ:	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	РАЗМЕР:	БРОЈ ЦРТЕЖА:
2024. година	137/23-2.1	1 : 50	ПЗИ 6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 7
P=1:50

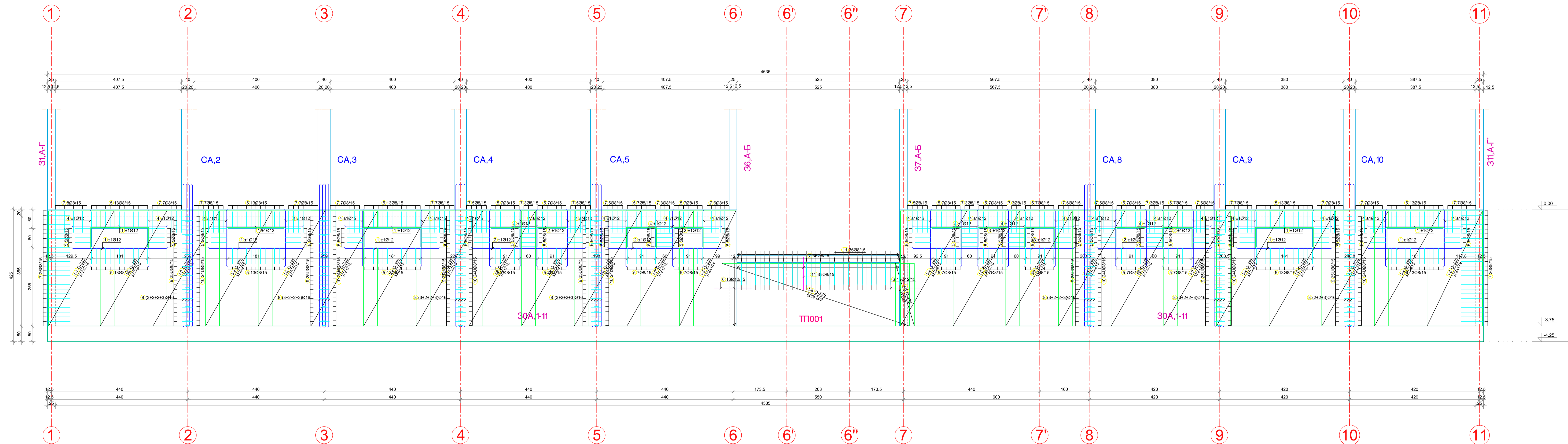


БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm
марка водонепропустљивости - V6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 7
P=1:50

EN ISO 9001:2015	3001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
EN ISO 14001:2015	14001:2015	ŠIDPROJEKT Д.О.О.	
BS OHSAS 18001:2007	18001:2007		
ISO/IEC 27001:2013	27001:2013		
EN ISO 9001:2011	9001:2011	Сертификован од: TVN NORD	
КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs, www.sidprojekt.rs			
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Младен Милошевић, маг.инж.грађ.	ИНВЕСТИТОР	ЛИ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД
ПРОЈЕКТАНТ	Тијана Мајсав, маг.инж.грађ.		Булевар краља Александра 282, Београд
ПРОЈЕКТАНТ	Илија Трзин, маг.инж.грађ.	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарској парцелима 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Клекавац, општина Раковина-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
ПРОЈЕКТАНТ	Борјана Танковић, маг.инж.грађ.	ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:	2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
САРАДНИК		НАЗИВ ЦРТЕЖА:	ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ 7
САРАДНИК		БРОЈ ЦРТЕЖА:	ПЗИ 7
ДАТУМ:	2024. година	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	137/23-2.1
		РАЗМЕР:	1 : 50

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ А P=1:50

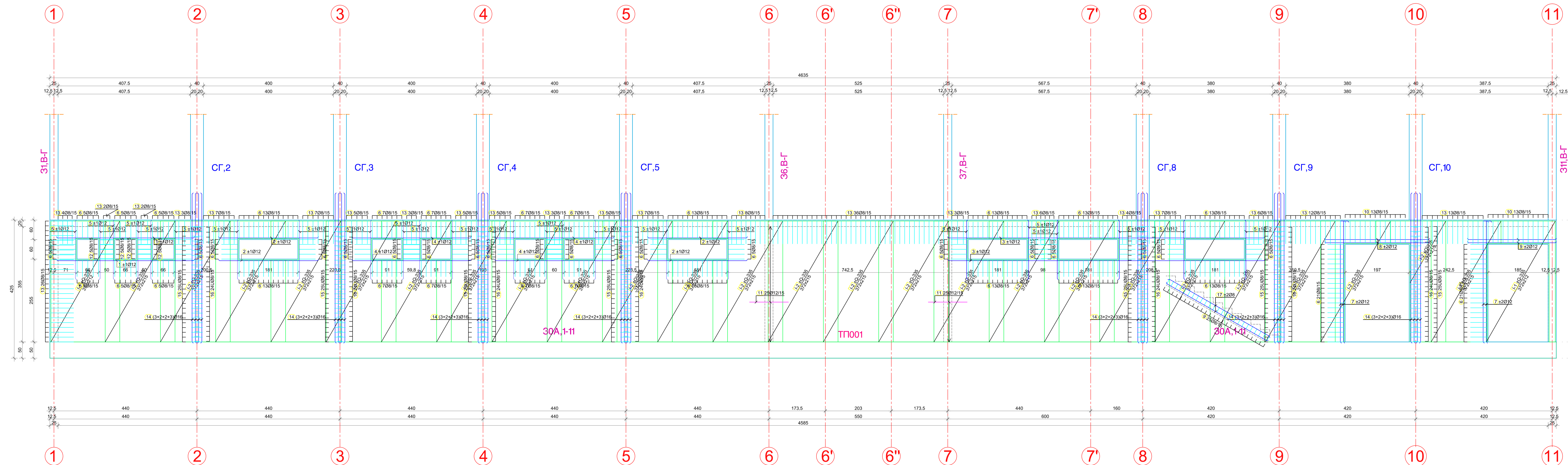


БЕТОН - С30/37
 АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
 a0= 2.5 см
 марка водонепропустљивости - V6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
 АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ А
 P=1:50

EN ISO 9001:2015	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖИЊЕРИЊИ	
EN ISO 14001:2015	БИЗНИС СИСТЕМИ	
EN ISO 45001:2018	СИСТЕМИ ЗА БЕЗБЕДНОСТ НА РАДУ	
EN ISO 27001:2017	СИСТЕМИ ЗА ЗАШТИТУ ИНФОРМАЦИЈА	
EN ISO 30001:2021	СИСТЕМИ ЗА УПРАВЉАЊЕ КАПИТАЛОМ	
КНЕЗЛА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА. Тел: 022/712-004, 712-044. Факс: 716-700. Е-mail: office@sidprojekt.rs, www.sidprojekt.rs		ИНЖЕНЈЕР Милана Милошевић, магистар грађ. инж.
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ Рајна Мирковић, магистар грађ. инж.		ИНЖЕНЈЕР ИЛИЏА ПЕТРОВИЋ, магистар грађ. инж.
ПРОЈЕКТАНТ Рајна Мирковић, магистар грађ. инж.		НАЗИВ ОБЈЕКТА Проширење садржаја комплекса Пуста за одржавање државних послова II фазе "Орловина" на локалитету парцеле 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Копачица, општина Равањина-Београд НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
ПРОЈЕКТАНТ Рајна Мирковић, магистар грађ. инж.		НАЗИВ ОБЈЕКТА 21-ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
САРАДНИК Милана Милошевић, магистар грађ. инж.		НАЗИВ ЦРТЕЖА ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ А
ДАТУМ 2024. година	БРОЈ ПРОЈЕКТА 137/23-2.1	РАЗМЕР 1:50
		ВЕЋИНА ПЗИ
		БРОЈ ЦРТЕЖА 8

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ Г
P=1:50

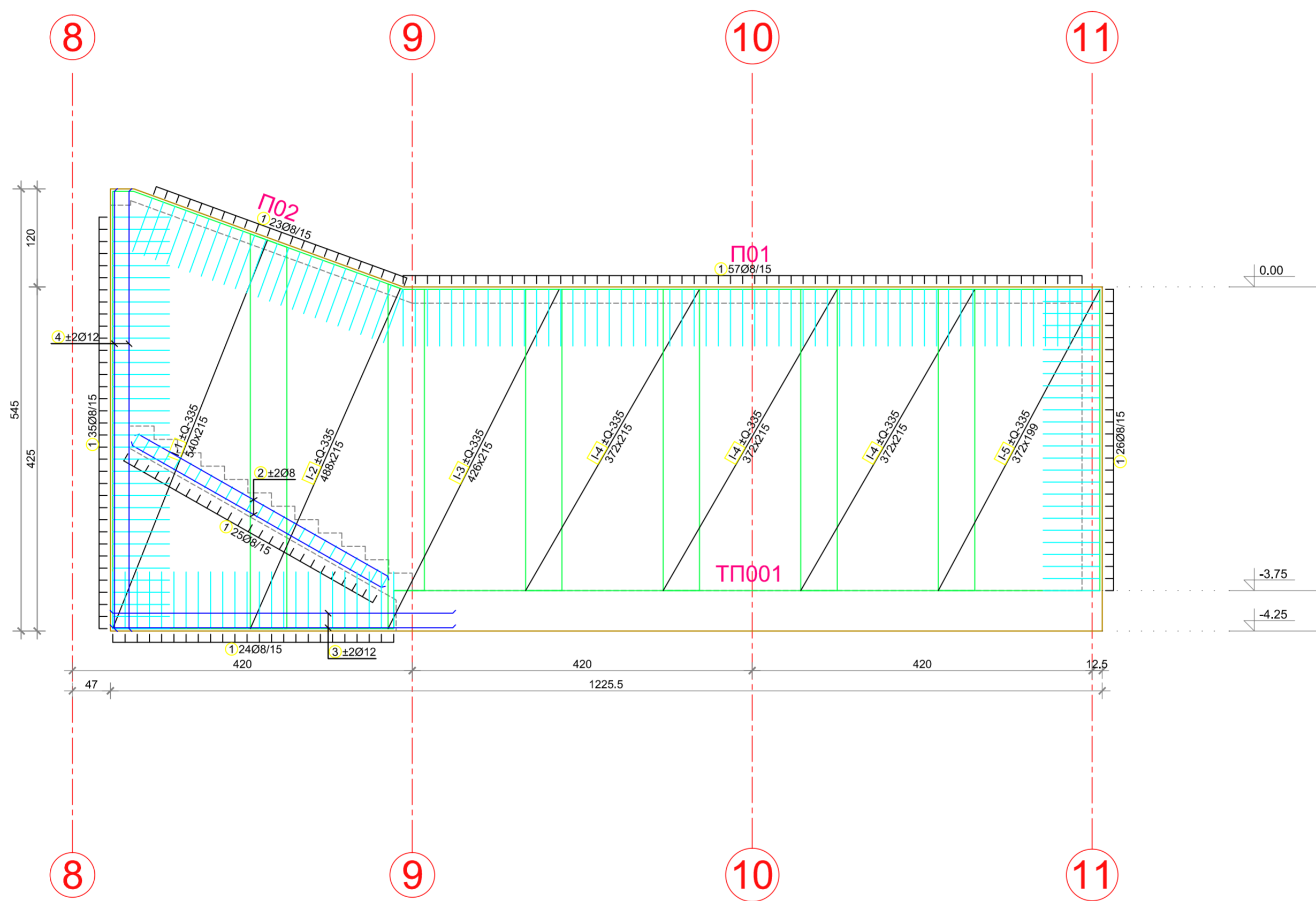


БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2.5 см
марка водонепропустљивости - V6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ Г
P=1:50

EN ISO 9001:2015	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
EN ISO 14001:2015	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
BS OHSAS 18001:2007	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
ISO/IEC 27001:2013	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
EN ISO 30001:2011	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
КНЕЗА МИРОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА. Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716700; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ: Милана Милошевић, магистар грађ. инж.	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
ПРОЈЕКТАНТ: Тајана Марковић, магистар грађ. инж.	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
ПРОЈЕКТАНТ: Илија Тривић, магистар грађ. инж.	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
ПРОЈЕКТАНТ: Бјелица Танасковић, магистар грађ. инж.	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
САРАДНИК:	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
САРАДНИК:	ДИПТИВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	
ДАТУМ: 2024. година	БРОЈ ПРОЈЕКТА: 137/23-2.1	РАЗМЕР: 1:50
		НАЗИВ ЦРТЕЖА: ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ Г
		ВРСТА ЦРТЕЖА: ПЗИ
		БРОЈ ЦРТЕЖА: 9

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ Г'
P=1:50

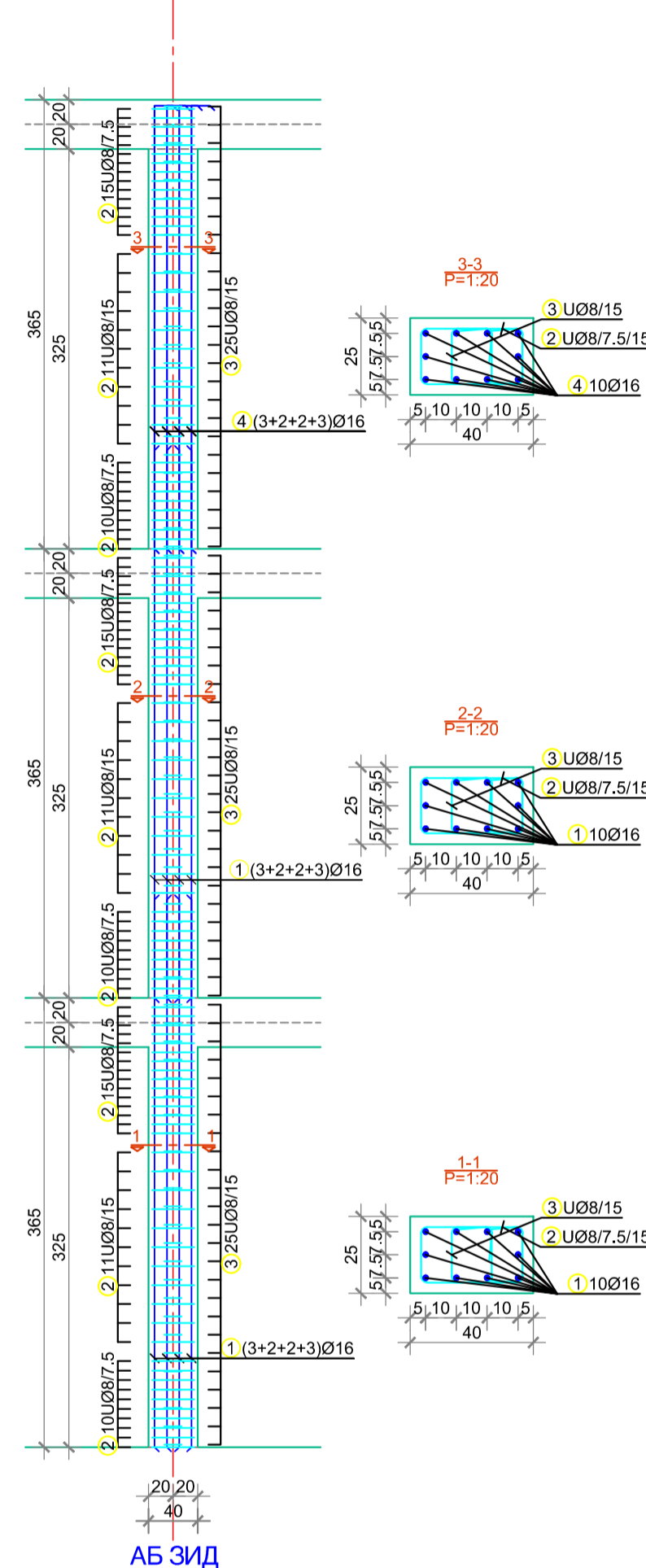


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm
марка водонепропустљивости - V6

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ Г'
P=1:50

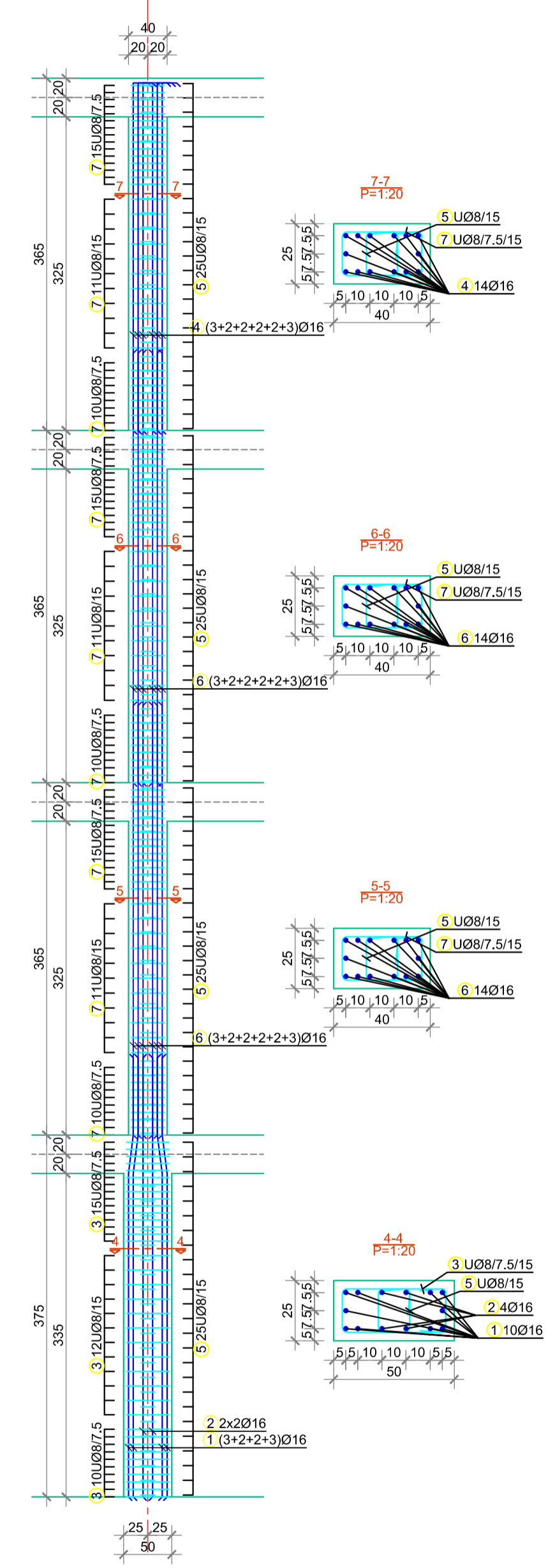
EN ISO 9001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ		
EN ISO 14001:2015	СИДПРОЈЕКТЕ Д.О.О.		
BS OHSAS 18001:2007			
ISIRI EC 27001:2013	СERTИФИКОВАН ОД: TUV NORD		
EN ISO 50001:2011			
КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712404, 712404; Факс: 716400; Е-mail: office@sidprojekt.rs, www.sidprojekt.rs			
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Младен Миловиновић, магистар инжењерства, бр. лич. 341115921	ИНВЕСТИТОР	ПТ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 282, Београд
ПРОЈЕКТАНТ	Тјана Мажан, магистар инжењерства	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловина" на катастарском парцелу 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Книжевци, општина Раковина-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
ПРОЈЕКТАНТ	Божана Танковић, магистар инжењерства	ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:	2.1.- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
САРАДНИК		НАЗИВ ЦРТЕЖА:	ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ АРМИРАНОБЕТОНСКОГ ЗИДА У ОСИ Г'
САРАДНИК		ВРСТА ДОКУМЕНТАЦИЈЕ:	ПЗИ
ДАТУМ:	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	РАЗМЕР:	БРОЈ ЦРТЕЖА:
2024. година	137/23-2.1	1 : 50	10

СТУБОВИ (25/40) ОСЕ А,Г,1 и 11
(ком.18)
P=1:25

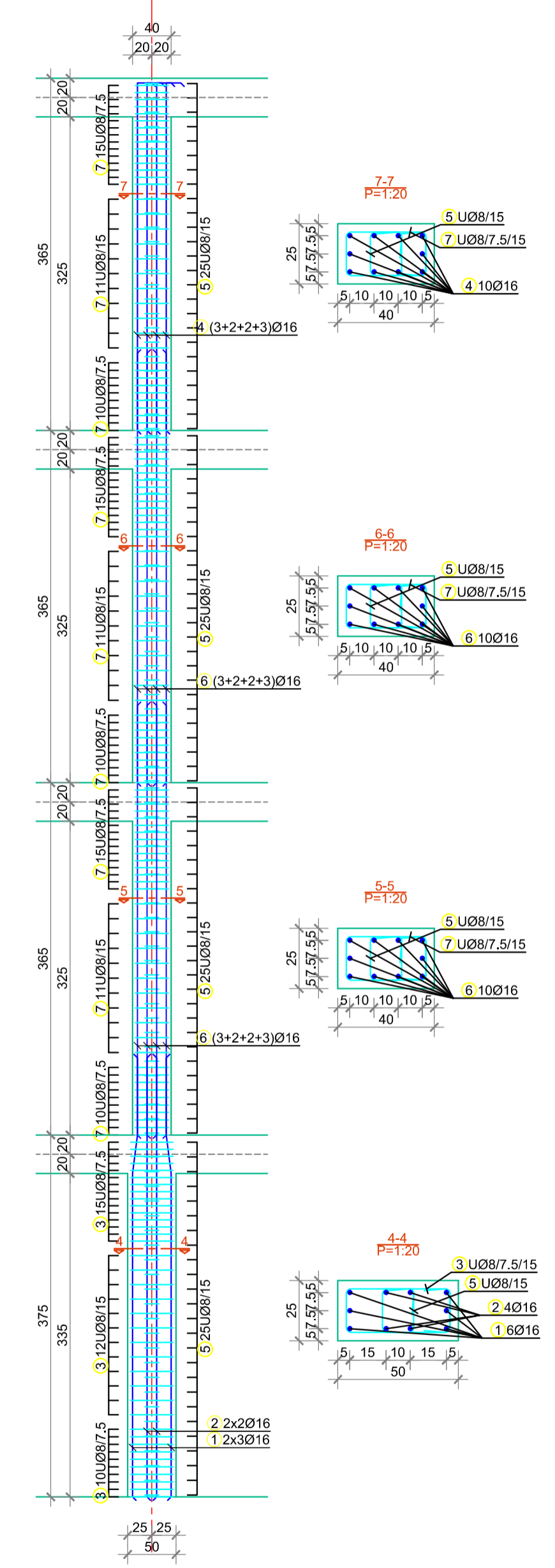


АБ ЗИД

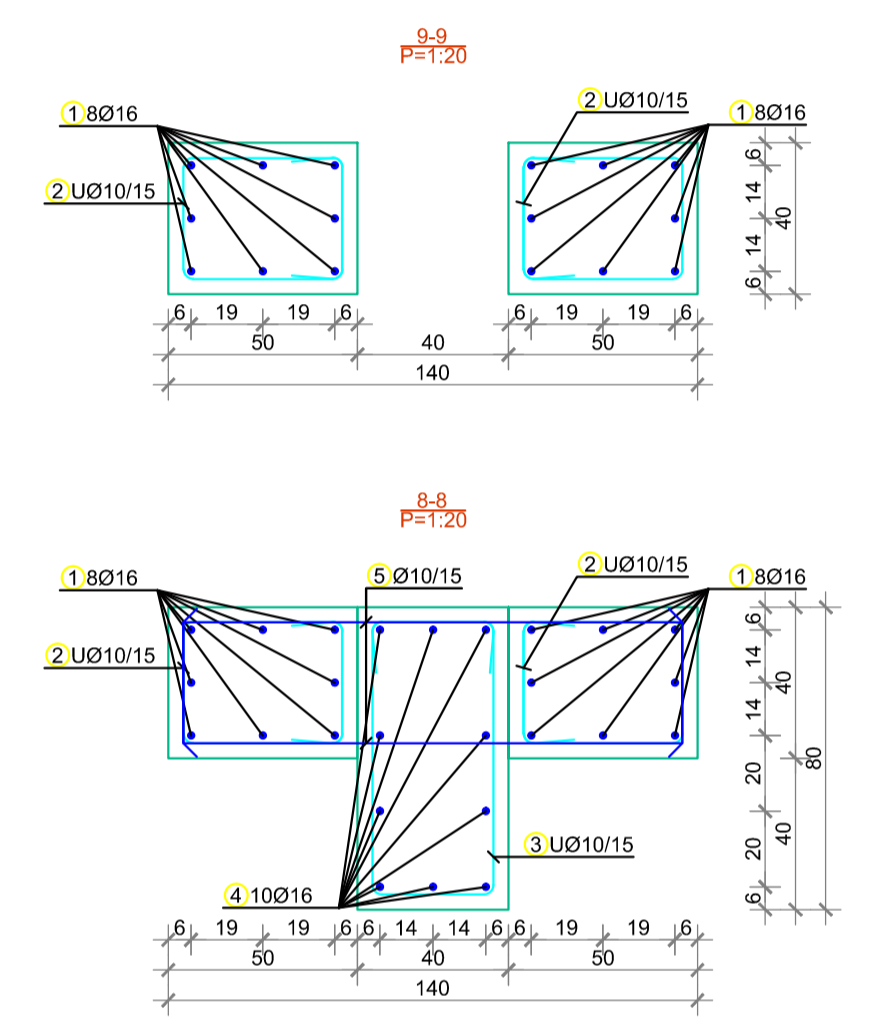
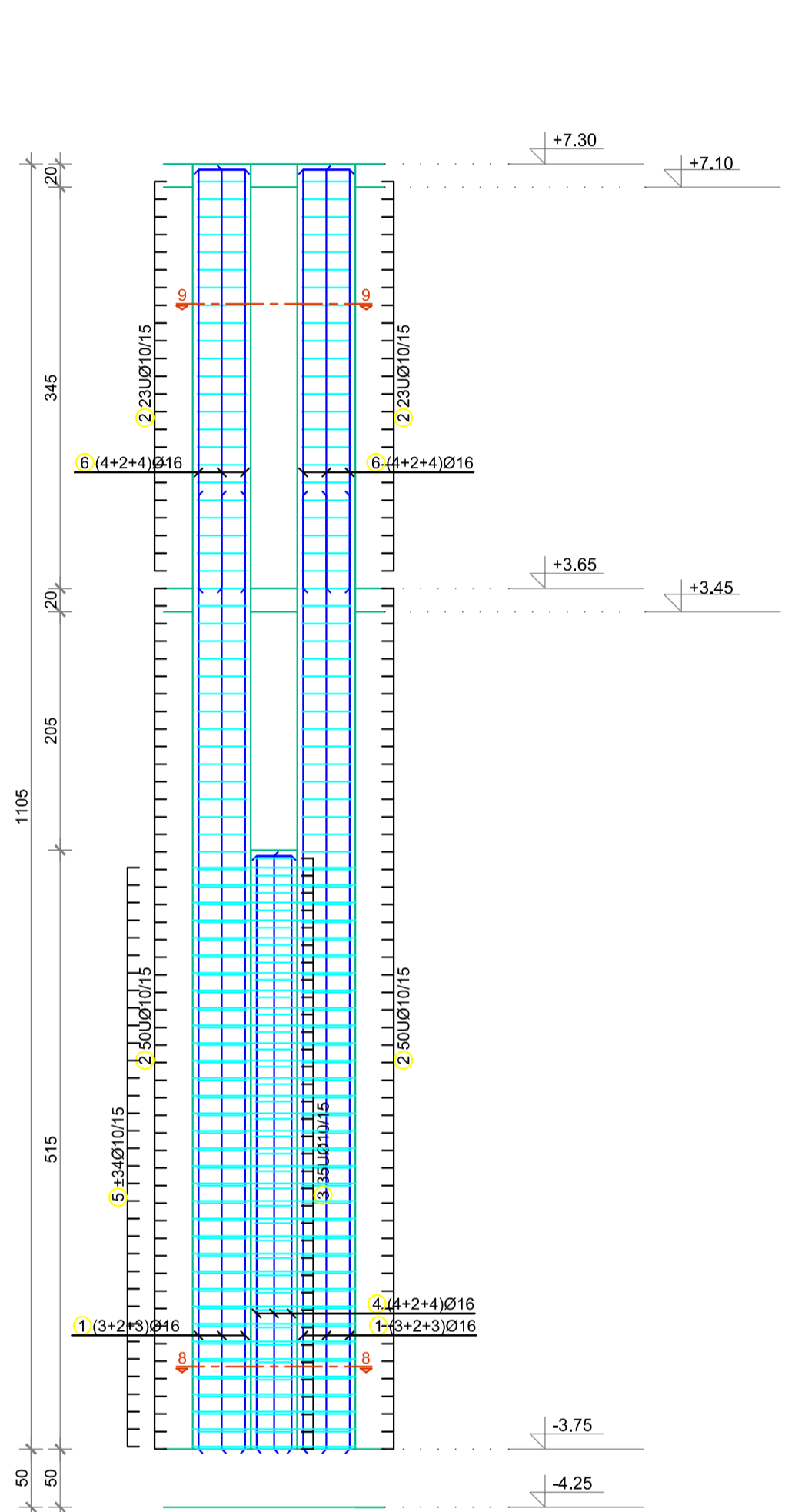
СТУБОВИ ОСЕ Б-(2,3,4,8) и В-(2,3,4,8)
(ком.8)
P=1:25



СТУБОВИ ОСЕ Б-(5,6,7,9,10) и В-(5,6,7,9,10)
(ком.8)
P=1:25



СТУБ НА УЛАЗУ- ОСА А' (ком.4)
P=1:50



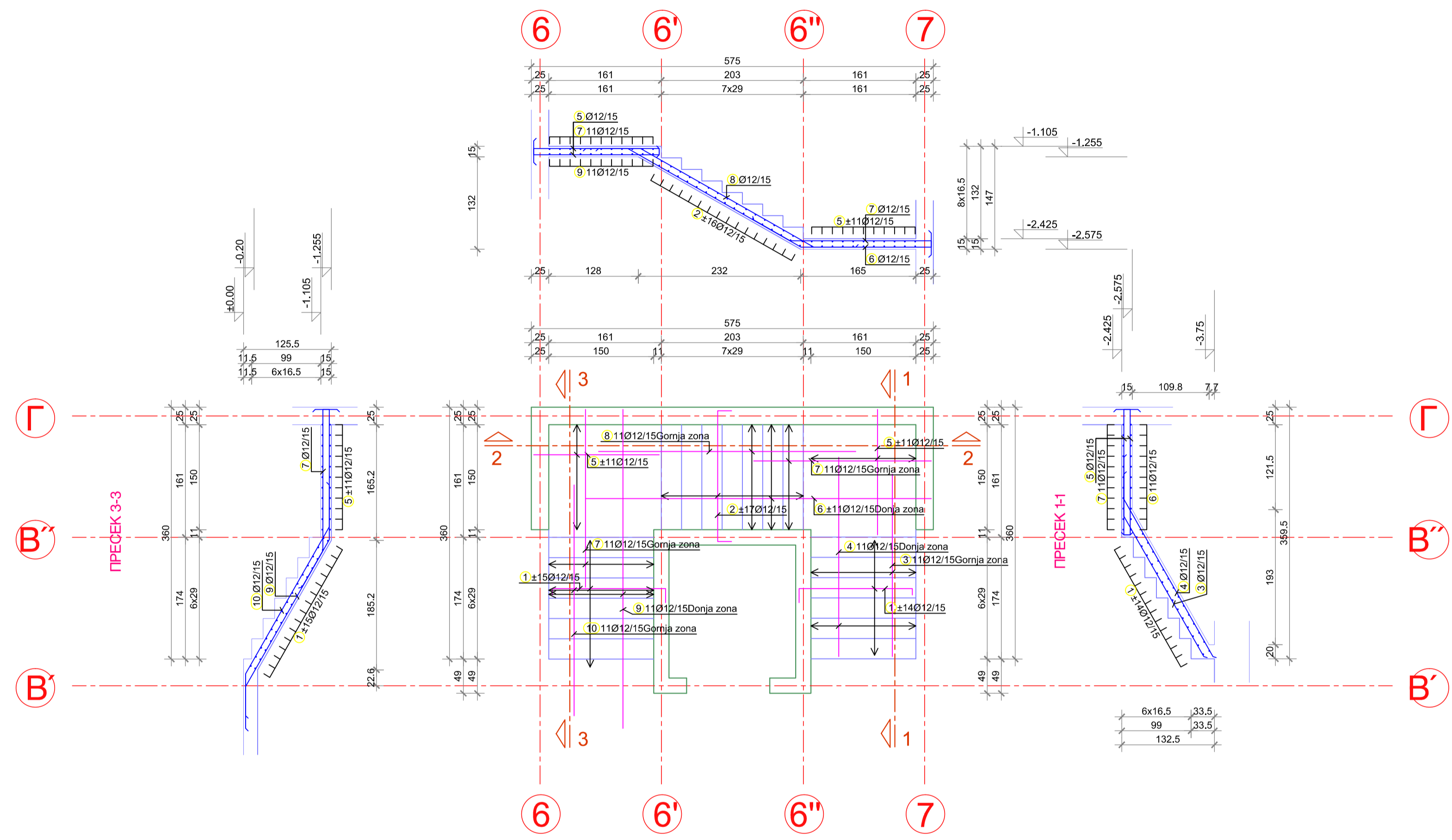
БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
СТУБОВА
P=1:50

EN ISO 9001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖИЊЕРИНГ		Д.О.О. Кнежевина, општина Равањина-Београд НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР СУЗНАКА И НАЗНИВЕЛНИ ПРОЈЕКТИ
EN ISO 14001:2015	ИЗВЕШТАЈ		
EN ISO 45001:2018	Светификован од		ИНВЕСТИТОР: ПЦ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 382, Београд
ISO/IEC 27001:2013	Светификован од		ПРОЈЕКТАНТ: Илија Тракић, магистар грађ. инж.
EN ISO 50001:2011	Светификован од		ПРОЈЕКТАНТ: Божана Таноскић, магистар грађ. инж.
КНЕЖА МИЛОШЕВА 2, 22340 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-094, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs, www.sidprojekt.rs		САРАДНИК: 2-1-ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ	
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Младен Милошевић, магистар грађ. инж.		НАЗИВ ПРОЈЕКТА: План оплате и арматуре комплекса Пучка за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарском парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежевина, општина Равањина-Београд
ПРОЈЕКТАНТ	Тјана Марковић, магистар грађ. инж.		САРАДНИК: ИДАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ СТУБОВА
ПРОЈЕКТАНТ	Божана Таноскић, магистар грађ. инж.		ДАТУМ: 2024. година
САРАДНИК			БРОЈ ПРОЈЕКТА: 137/23-2.1
САРАДНИК			РАЗМЕР: 1:50
ДАТУМ:			ИМЕНА ПРОЈЕКТАНТА
			БРОЈ ПРОЈЕКТА ПЗИ 11

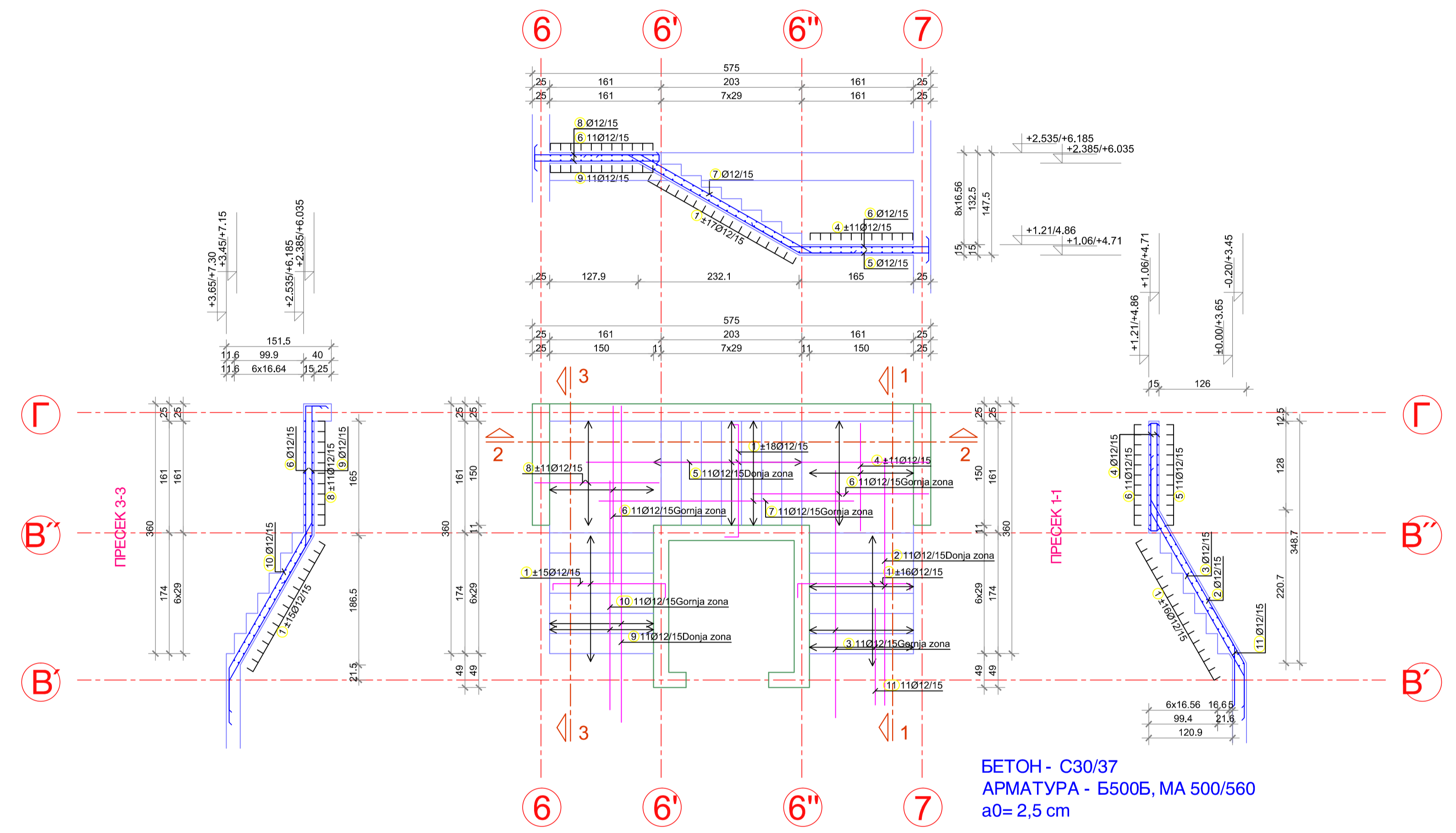
СТЕПЕНИШТЕ СУТЕРЕН
P 1:50

ПРЕСЕК 2-2



СТЕПЕНИШТЕ ПРИЗЕМЉЕ И СПРАТ (ком. 2)
P 1:50

ПРЕСЕК 2-2

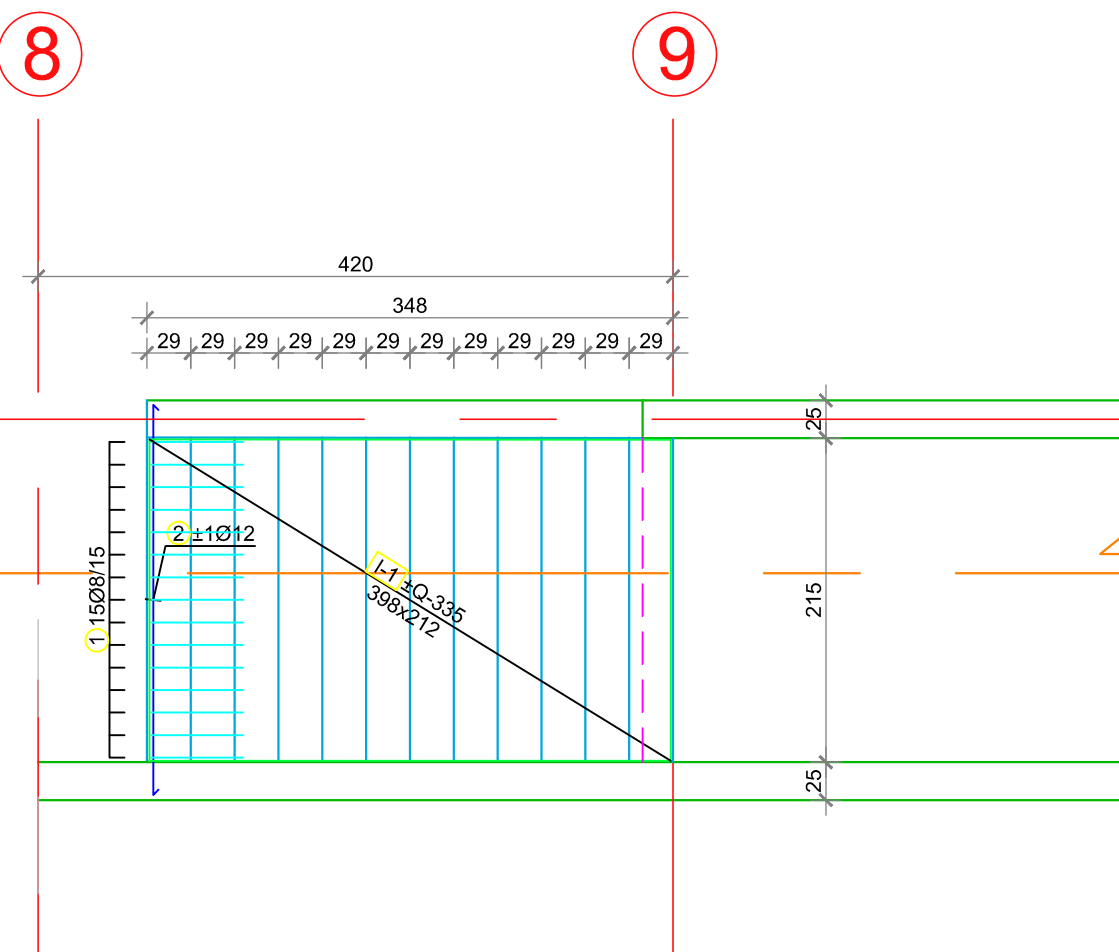
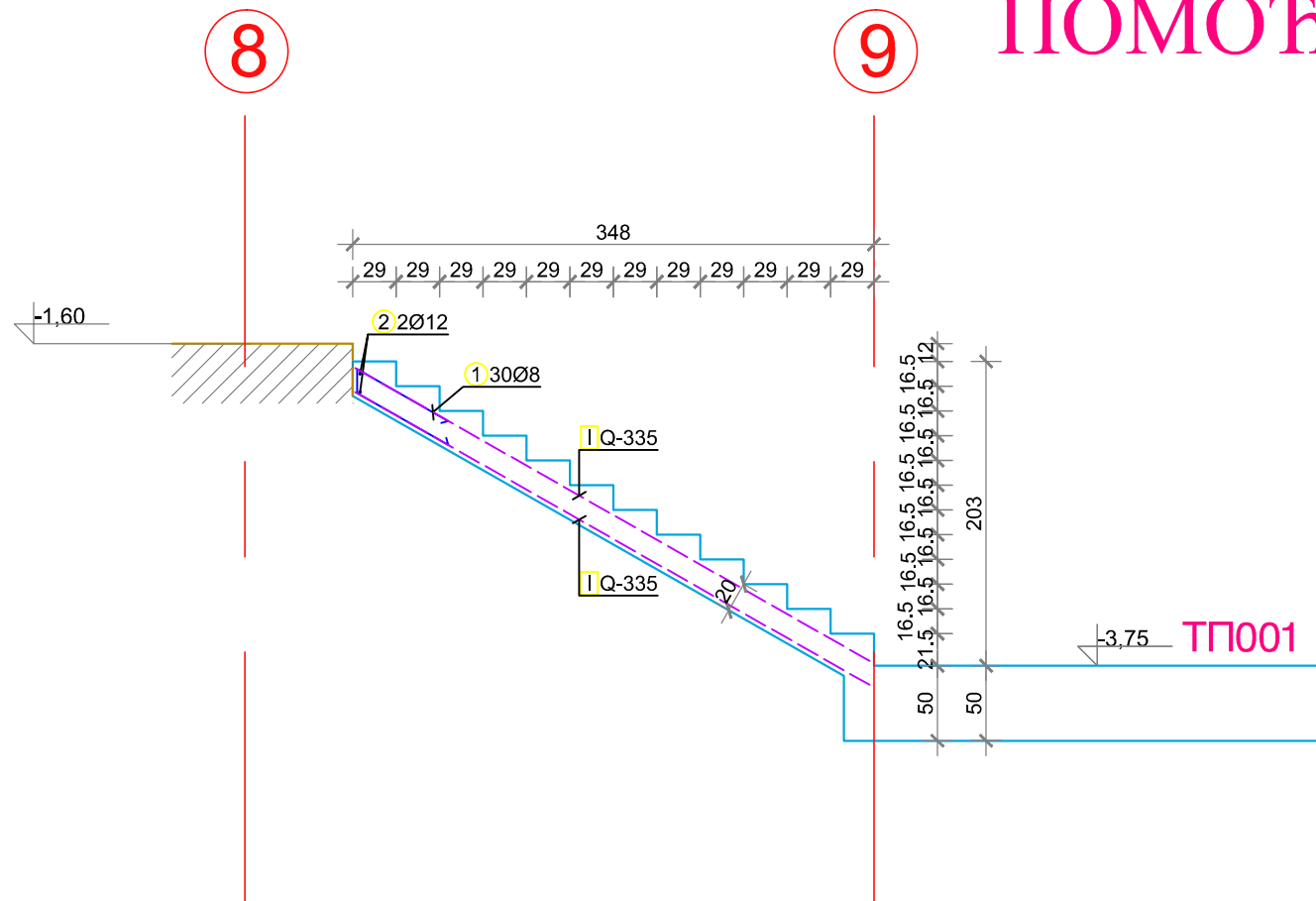


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
СТЕПЕНИШТА
P=1:50


EN ISO 9001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЊЕРИНГ	
EN ISO 14001:2015	ИЗВЕШТАЈ	
BS OHSAS 18001:2007	ИНВЕСТИЦИЈЕ	АД "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 282, Београд
ISO/IEC 27001:2013	ПРОЈЕКТАНТИ	Назив објекта: Пројекат садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарском парцелу 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Клежанин, општина Раковина-Обрван НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
EN ISO 50001:2018	ПРОЈЕКТАНТИ	Сарадник: Назив цртежа: ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ СТЕПЕНИШТА
КНБЗ-А МИЛОВАЦ 2, 22249 ВИНЦИ, СРБИЈА. Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-маил: office@sidprojekt.rs, www.sidprojekt.rs	САРАДНИК	БРОЈ ЦРТЕЖА: ПЗИ 12
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ: Милош Милошевић, магистар грађ. инж. 34111921	САРАДНИК	ДАТУМ: 2024. година
ПРОЈЕКТАНТ: Тијана Милошевић, магистар грађ. инж. 34111921	САРАДНИК	БРОЈ ПРОЈЕКТА: 137/23-2.1
ПРОЈЕКТАНТ: Илија Трунц, магистар грађ. инж. 34111921	САРАДНИК	РАЗМЕР: 1 : 50
ПРОЈЕКТАНТ: Бојана Танковић, магистар грађ. инж. 34111921	САРАДНИК	

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ПОМОЋНОГ СТЕПЕНИШТЕ P=1:50

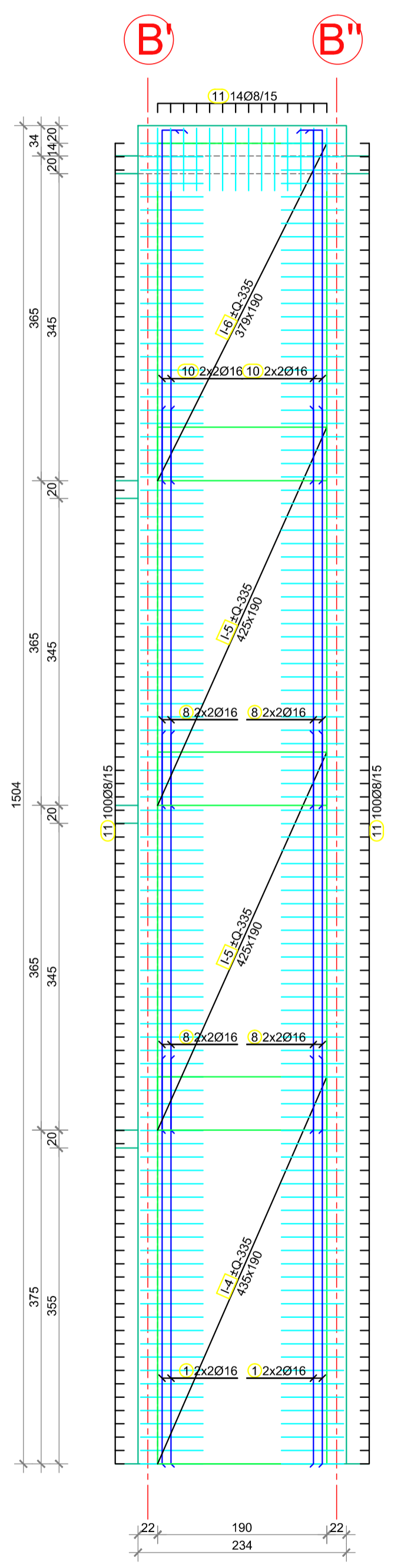


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

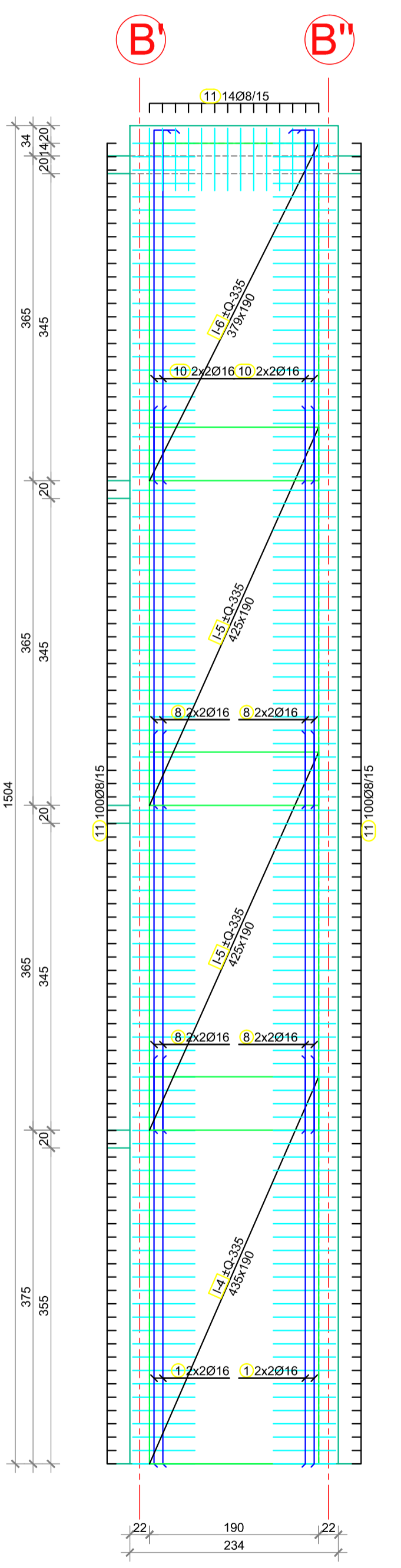
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПОМОЋНОГ СТЕПЕНИШТЕ
P=1:50
C30/37 В 500В

EN ISO 9001:2015	Младен Миловановић, маг.инж.грађ.		ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ SIDPROJEKT Д.О.О.	
EN ISO 14001:2015	бр. лиц. 34И15921		КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs	
BS OHSAS 18001:2007	Тијана Мајкић, маг.инж.грађ.		ИНВЕСТИТОР: ЈП "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 282, Београд	
ISO/IEC 27001:2013	Илија Трзин, маг.инж.грађ.		НАЗИВ ОБЈЕКТА: Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарским парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежевац, општина Раковица-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР	
EN ISO 50001:2011	Бојана Танкосић, маг.инж.грађ.		ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА: 2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ	
Сарадник			НАЗИВ ЦРТЕЖА: ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ПОМОЋНОГ СТЕПЕНИШТА	
Сарадник			ВРСТА ТЕХНИЧКЕ ДОКУМЕНТАЦИЈЕ: ПЗИ	БРОЈ ЦРТЕЖА: 13
ДАТУМ: 2024.	БРОЈ ПРОЈЕКТА: 137/23-2.1	РАЗМЕРА: 1 : 50		

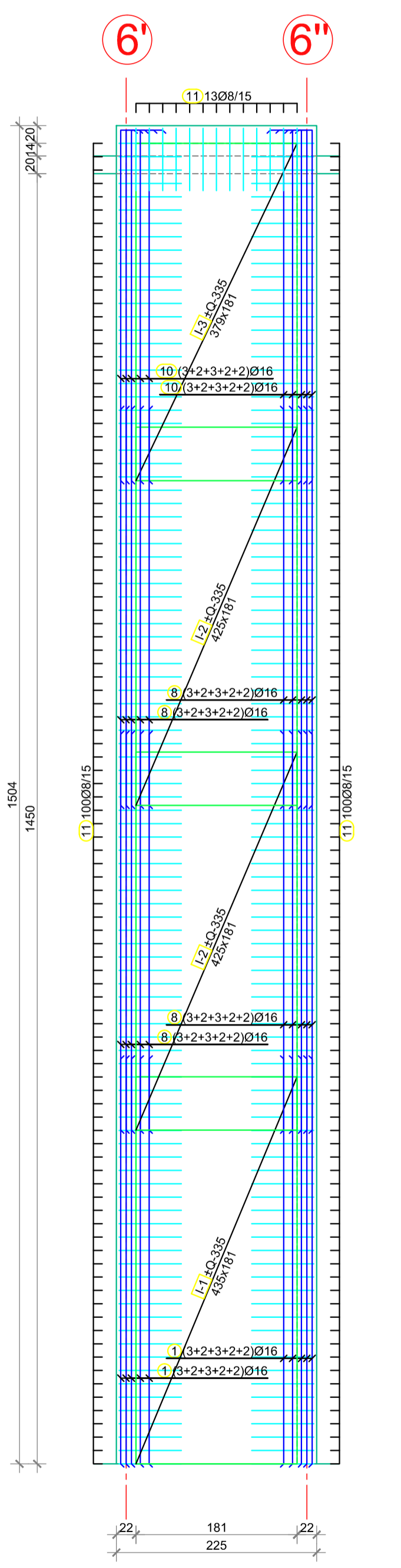
ЛИФТ ОКНО
ЗИД ОСА 6"
P=1:50



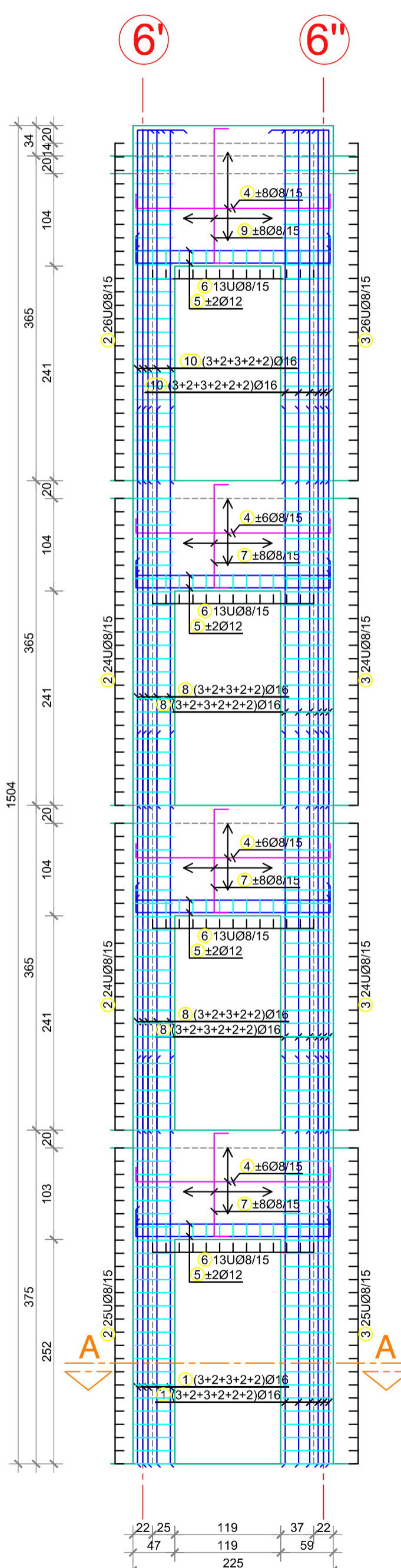
ЛИФТ ОКНО
ЗИД ОСА 6"
P=1:50



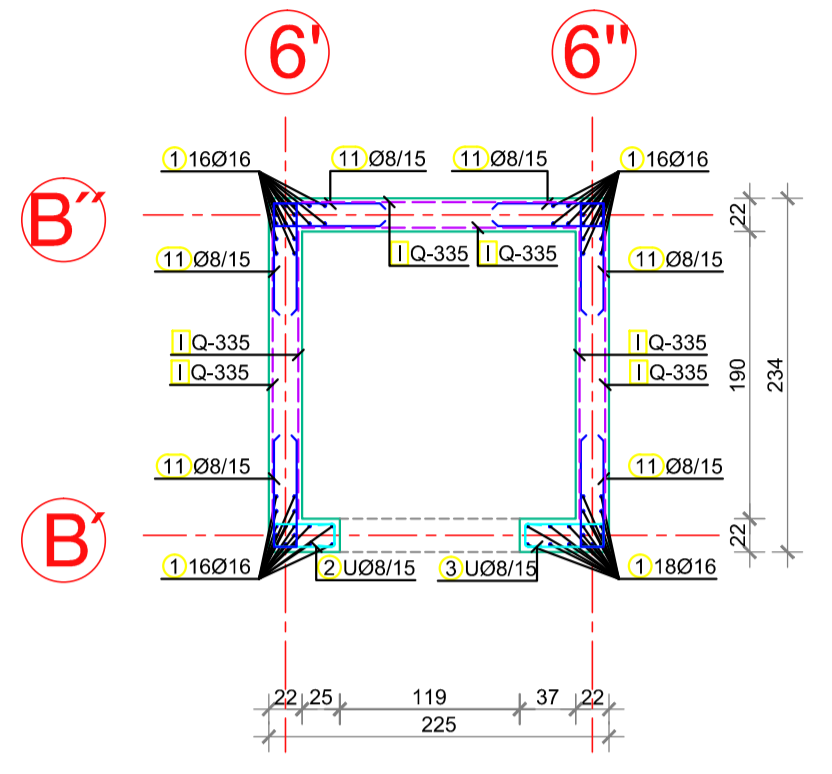
ЛИФТ ОКНО
ЗИД ОСА 6"
P=1:50



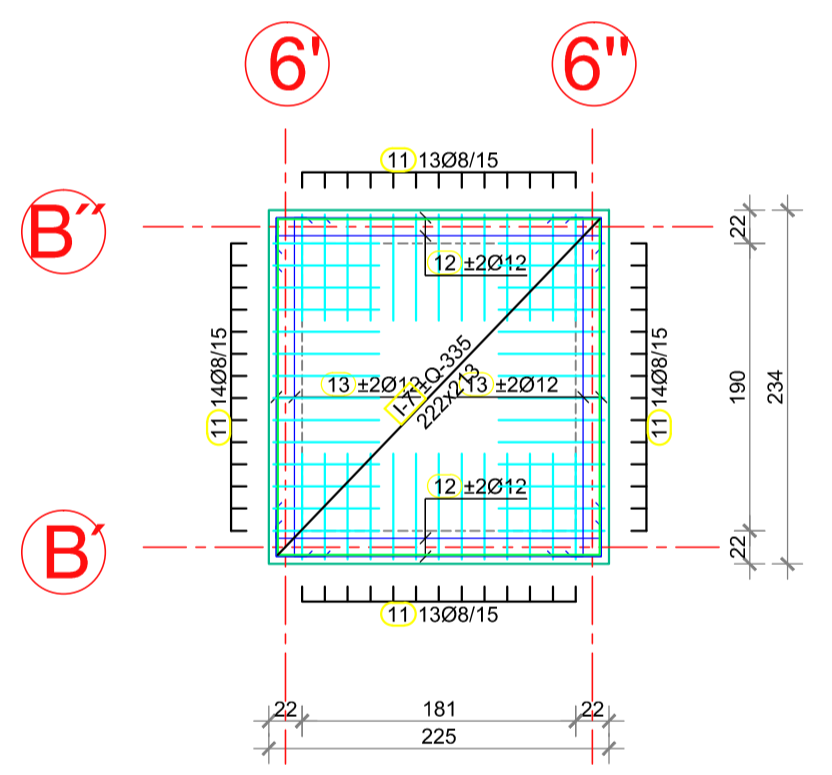
ЛИФТ ОКНО
ЗИД ОСА 6"
P=1:50



ПРЕСЕК А-А
ОСНОВА ЛИФТ ОКНА
P=1:50



ОСНОВА ГОРЊЕ ПЛОЧЕ
ЛИФТ ОКНА
P=1:50

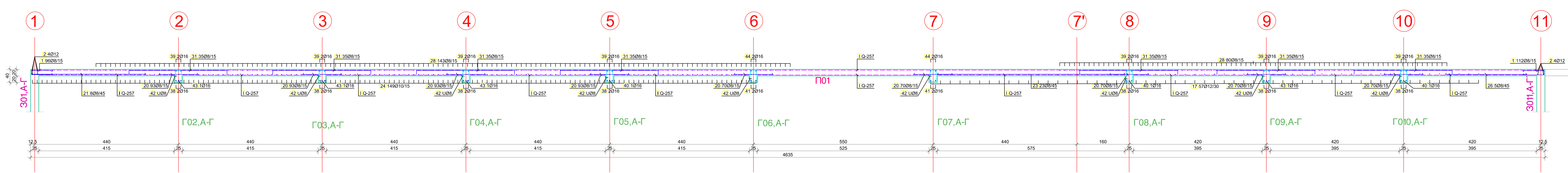
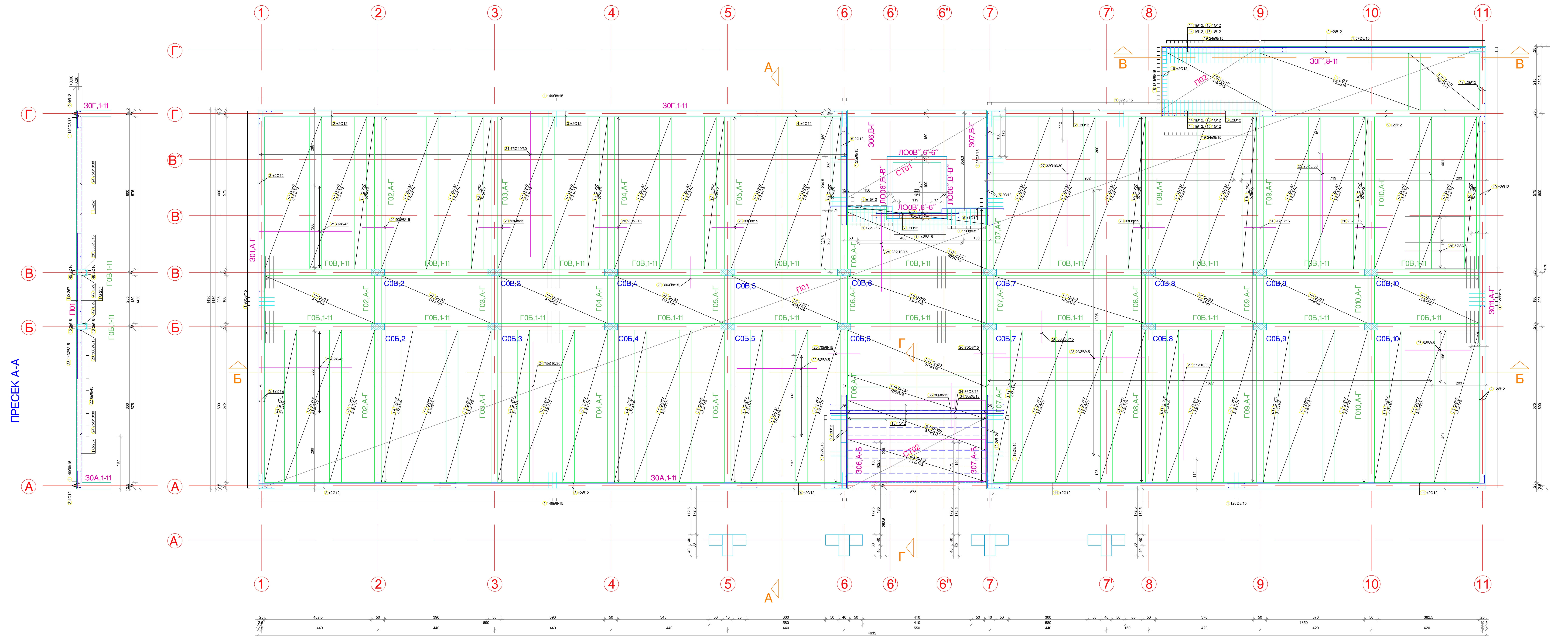
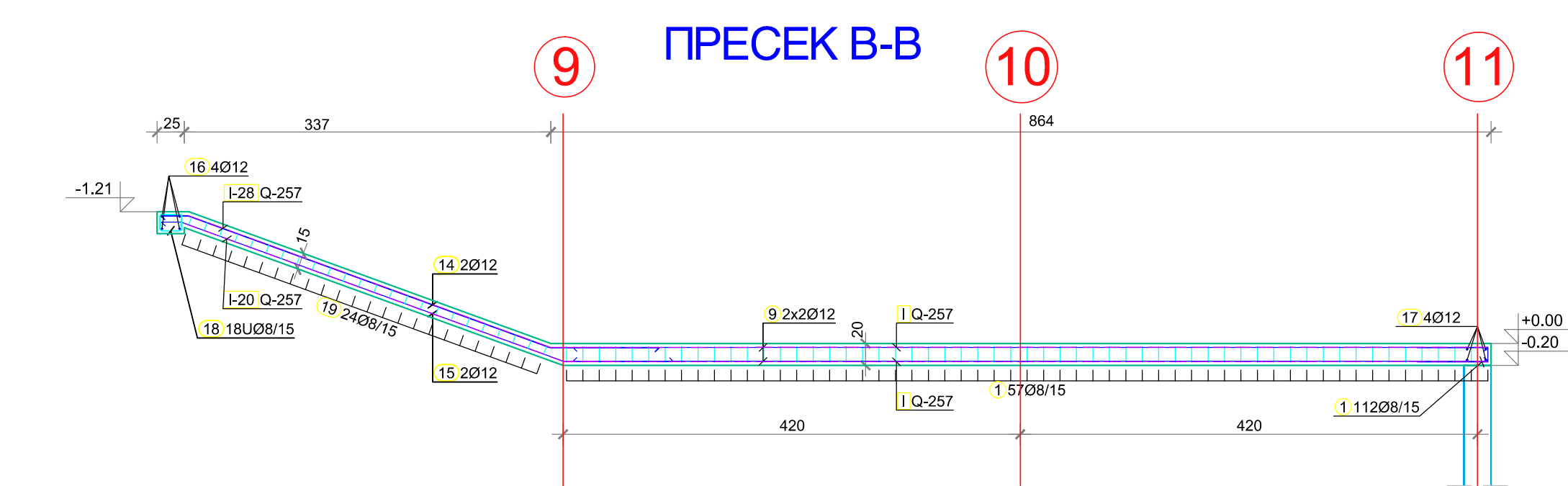


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - B500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ЛИФТ ОКНА
P=1:50

EN ISO 9001:2015	9001:2015	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ	SIDPROJEKT Д.О.О.
EN ISO 14001:2015	14001:2015	Светификован од	
BS OHSAS 18001:2007	18001:2007	TUVNORD	
ISO/IEC 27001:2013	27001:2013		
EN ISO 50001:2011	50001:2011		
КНЕЗА МИЛОША 2, 22340 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-026; Е-mail: office@sidprojekt.rs, www.sidprojekt.rs			
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Младен Милошевић, маг. инж. грађ.	ИНВЕСТИТОР	ИП "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 382, Београд
ПРОЈЕКТАНТ	Татјана Марјановић, маг. инж. грађ.	ПРОЈЕКТАНТ	Изаја Траин, маг. инж. грађ.
ПРОЈЕКТАНТ	Борјана Тапосковић, маг. инж. грађ.	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Прогнозно садржаје комплекса Пунџа за одржавање државних музика I и II реда "Орловача" на катастарском парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кисељак, општина Равањина-Обрвас НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
САРАДНИК		ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:	2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
САРАДНИК		НАЗИВ ЦРТЕЖА:	ИДАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ДАТУМ:	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	РАЗМЕР:	БРОЈ ЦРТЕЖА:
2024. година	137/23-2.1	1:50	ПЗИ 14

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПЛОЧА СУТЕРЕНА
ДОЊА ЗОНА
P=1:50



БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2.0 cm

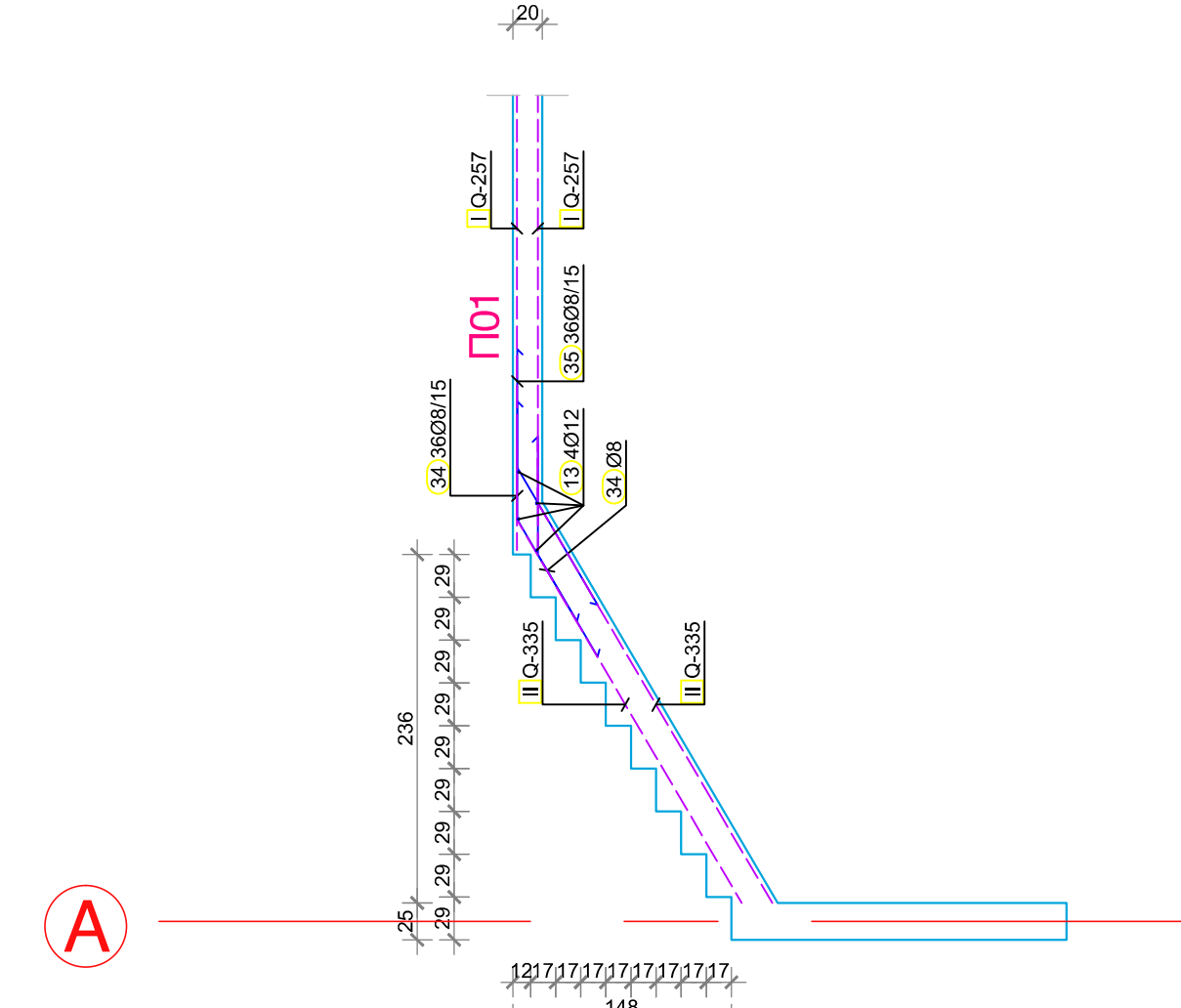
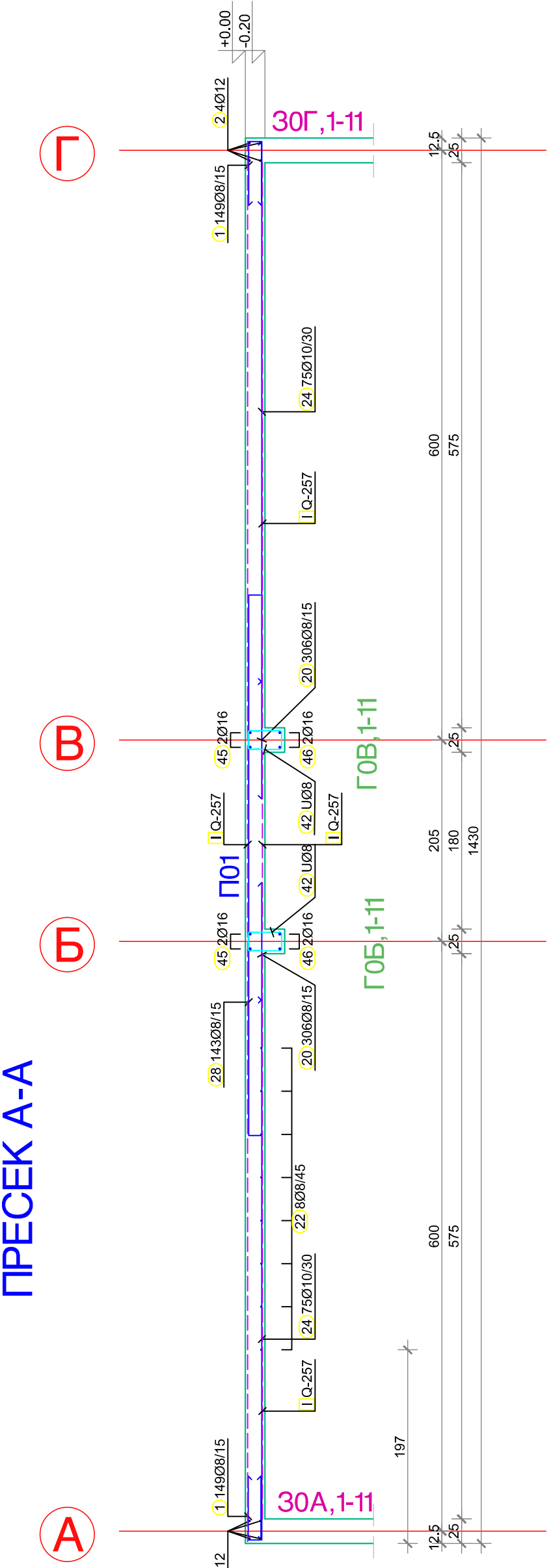
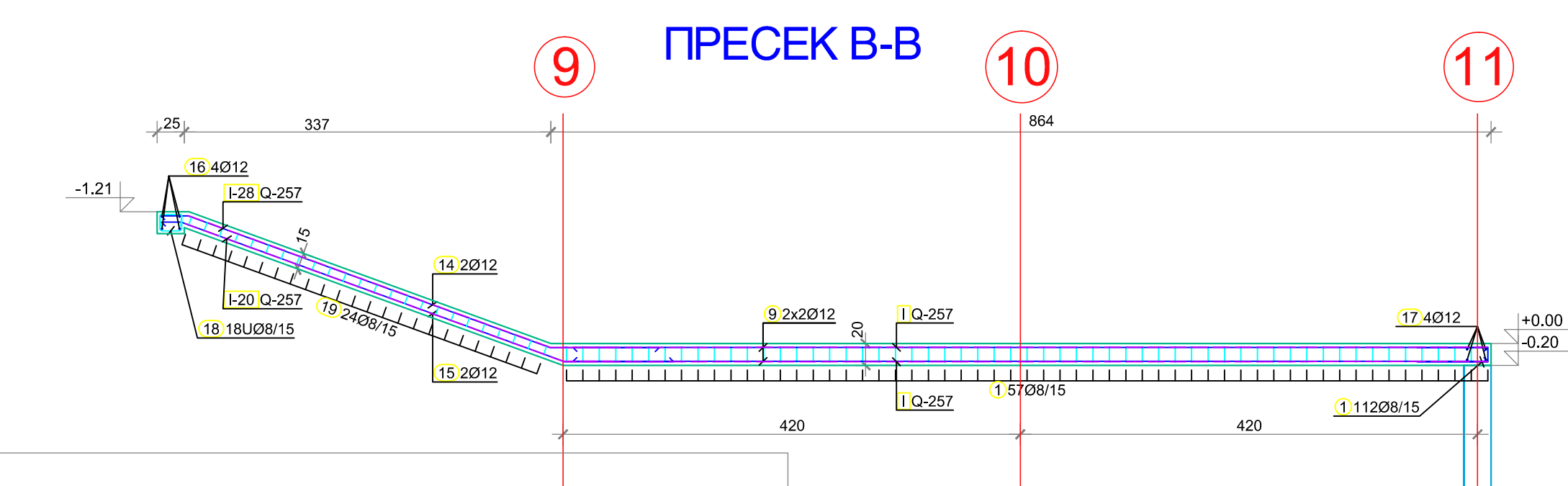
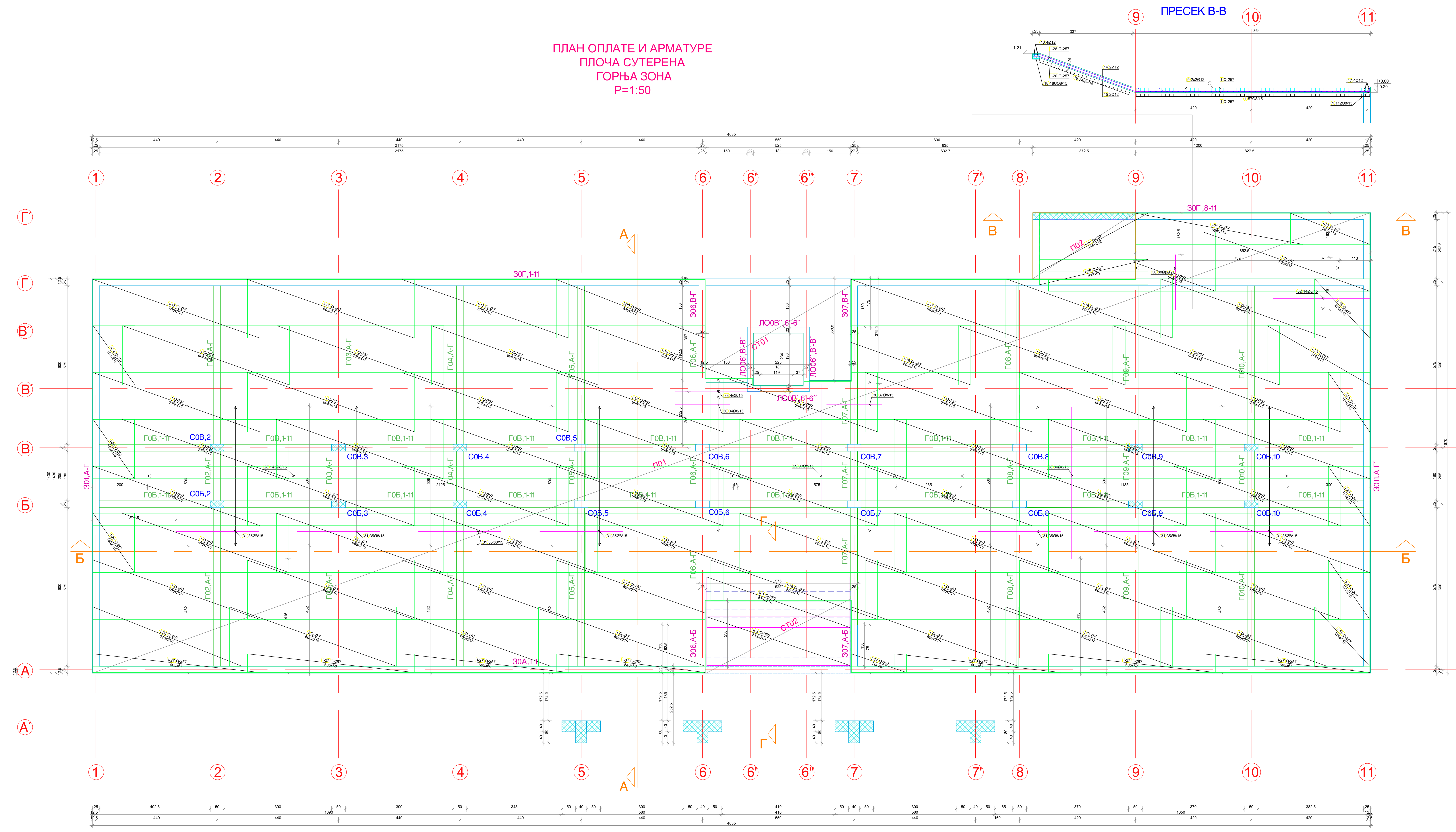
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПЛОЧА СУТЕРЕНА
ДОЊА ЗОНА
P=1:50

ПРОЕКТНИ ИНЖЕНЕР	МАРИЈА МИЛЕТИЋ	ДИЗАЈНИНГ	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД
ПРОЈЕКТАНТ	БРАНИСЛАВ СТАНИЋ	ПРОЈЕКТАНТ	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД
ПРОЈЕКТАНТ	БРАНИСЛАВ СТАНИЋ	ПРОЈЕКТАНТ	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД
САРАДНИК	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД	САРАДНИК	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД
САРАДНИК	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД	САРАДНИК	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД
САРАДНИК	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД	САРАДНИК	ДИ-СТУДИО СРБИЈЕ БЕОГРАД

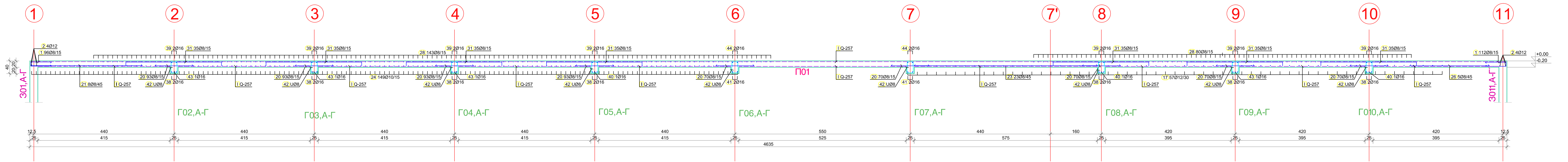
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПЛОЧА СУТЕРЕНА
ГОРЊА ЗОНА
P=1:50

ПРЕСЕК В-В

ПРЕСЕК А-А



ПРЕСЕК Б-Б

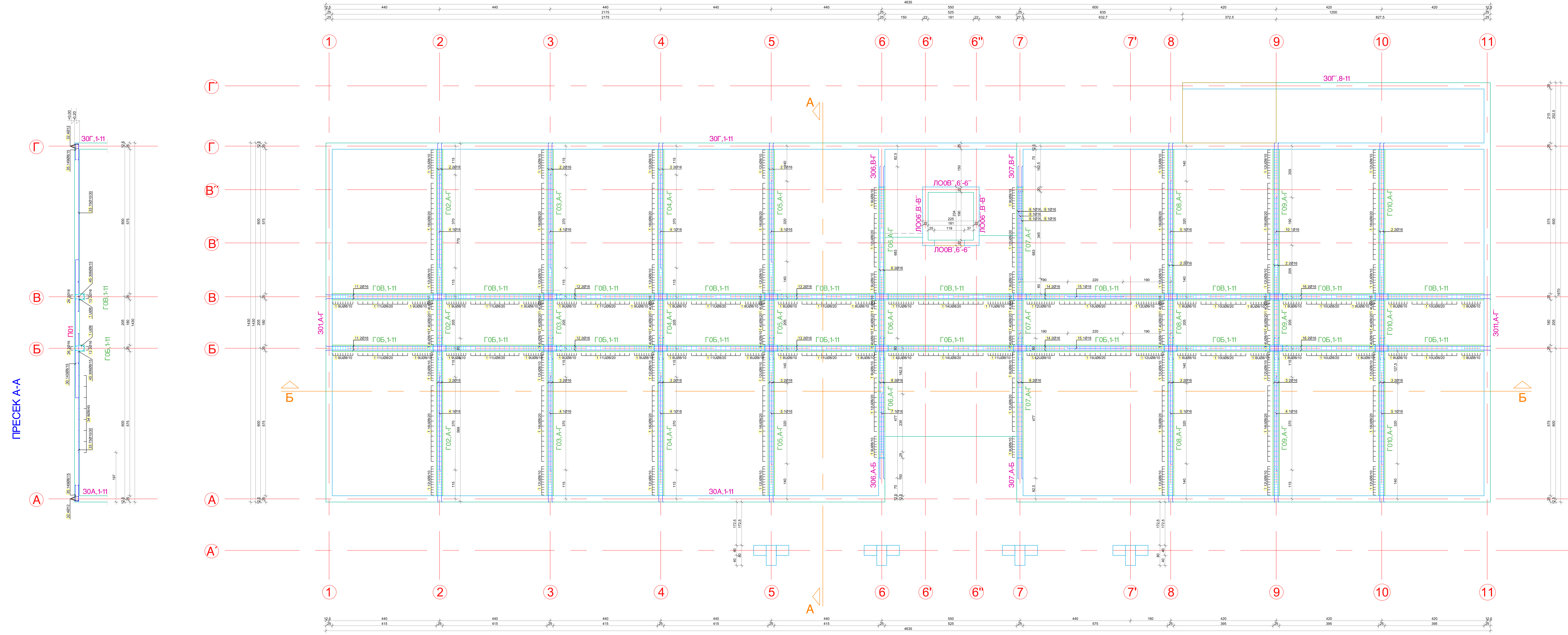


БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,0 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПЛОЧА СУТЕРЕНА
ГОРЊА ЗОНА
P=1:50

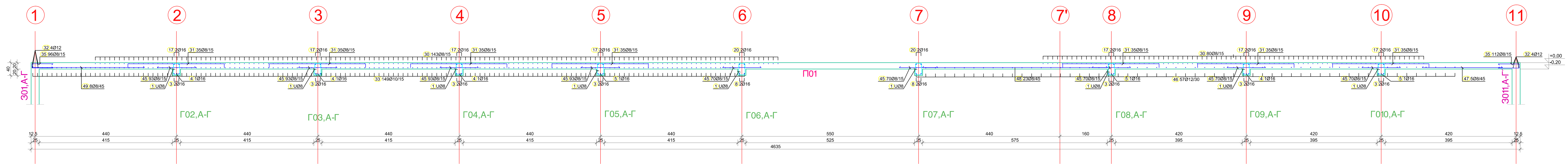
ПРОЈЕКТОР	ДИСТАНЦИОНАЛНИ ПРОЈЕКТОР	ДИСТАНЦИОНАЛНИ ПРОЈЕКТОР	ДИСТАНЦИОНАЛНИ ПРОЈЕКТОР
ПРОЈЕКТАНТ	ПРОЈЕКТАНТ	ПРОЈЕКТАНТ	ПРОЈЕКТАНТ
САРАДНИК	САРАДНИК	САРАДНИК	САРАДНИК
САДРЖИНА	САДРЖИНА	САДРЖИНА	САДРЖИНА
ЛИСТА	ЛИСТА	ЛИСТА	ЛИСТА
1	2	3	4

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ГРЕДА ПЛОЧЕ СУТЕРЕНА
ДОНЬА ЗОНА
P=1:50



ПРЕСЕК А-А

ПРЕСЕК Б-Б

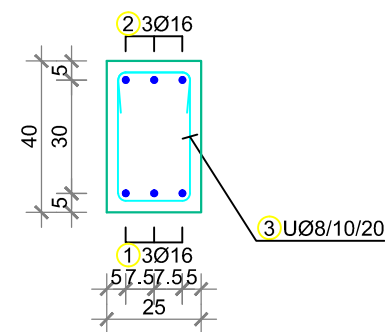
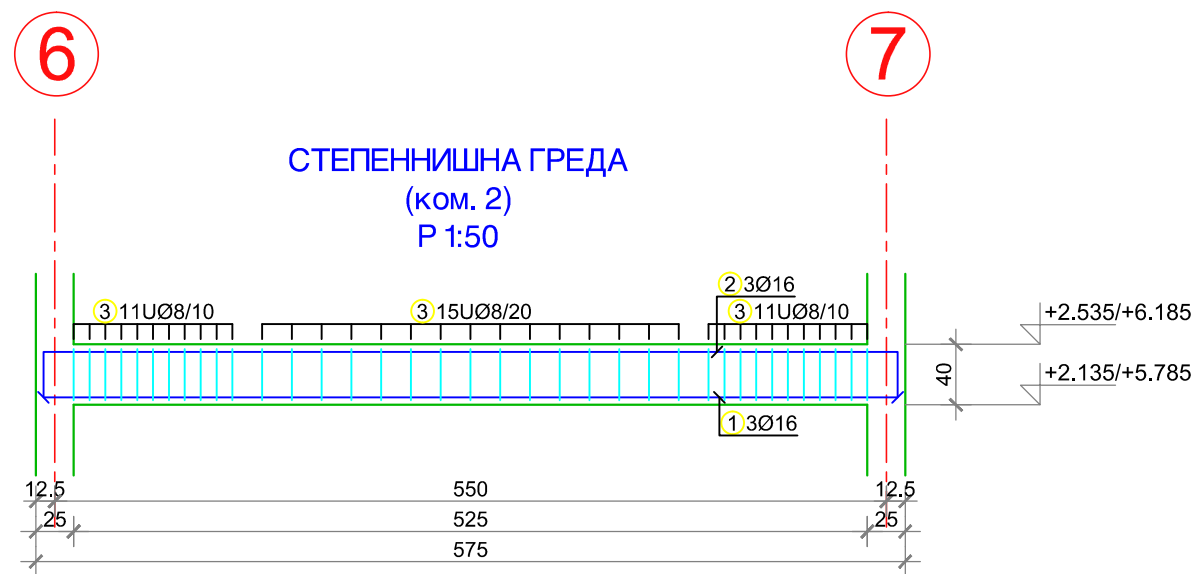


БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ГРЕДА ПЛОЧЕ
СУТЕРЕНА ПОЗ 0+ - ДОНЬА ЗОНА
P=1:50
С30/37 В 500Б

ПРОЕКТ	1601-2015	ИЗДАНИЕ	1601-2015
ПРОЕКТАНТ	Иван Трън, и.инж.арх.	СЪСТАВИТЕЛ	Иван Трън, и.инж.арх.
ПРОЕКТАНТ	Иван Трън, и.инж.арх.	ПРОЕКТАНТ	Иван Трън, и.инж.арх.
САМОПРОВЕРКА	Иван Трън, и.инж.арх.	САМОПРОВЕРКА	Иван Трън, и.инж.арх.
УТВЕРЖАВА	Иван Трън, и.инж.арх.	УТВЕРЖАВА	Иван Трън, и.инж.арх.
СТАТУС	ПРОЕКТА	СТАТУС	ПРОЕКТА
ЛИСТ	17	КОЛ. ЛИСТОВЕ	17

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ СТЕПЕНИШНИХ
ГРЕДА - ОСА Г (ком. 2)
P=1:50

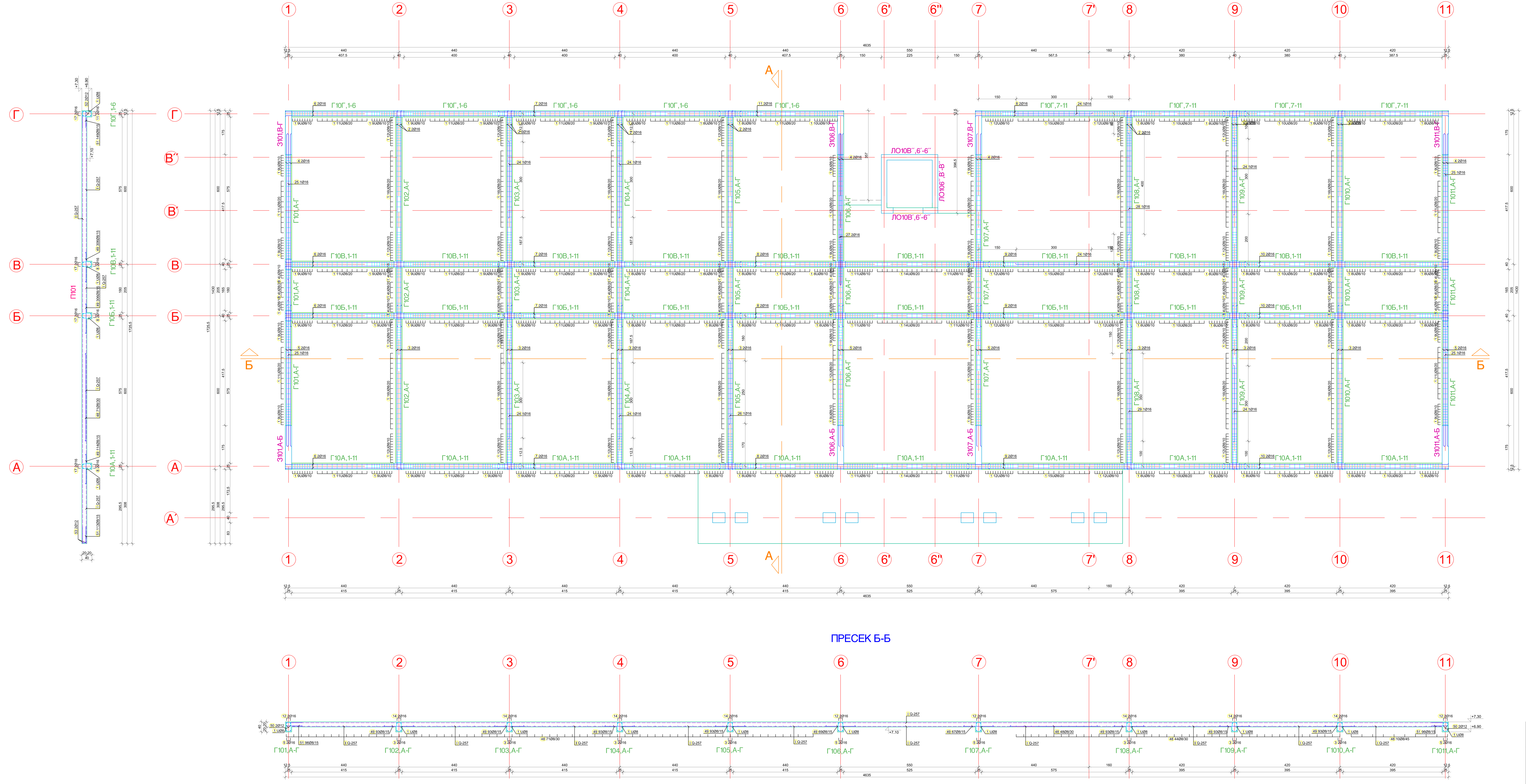


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

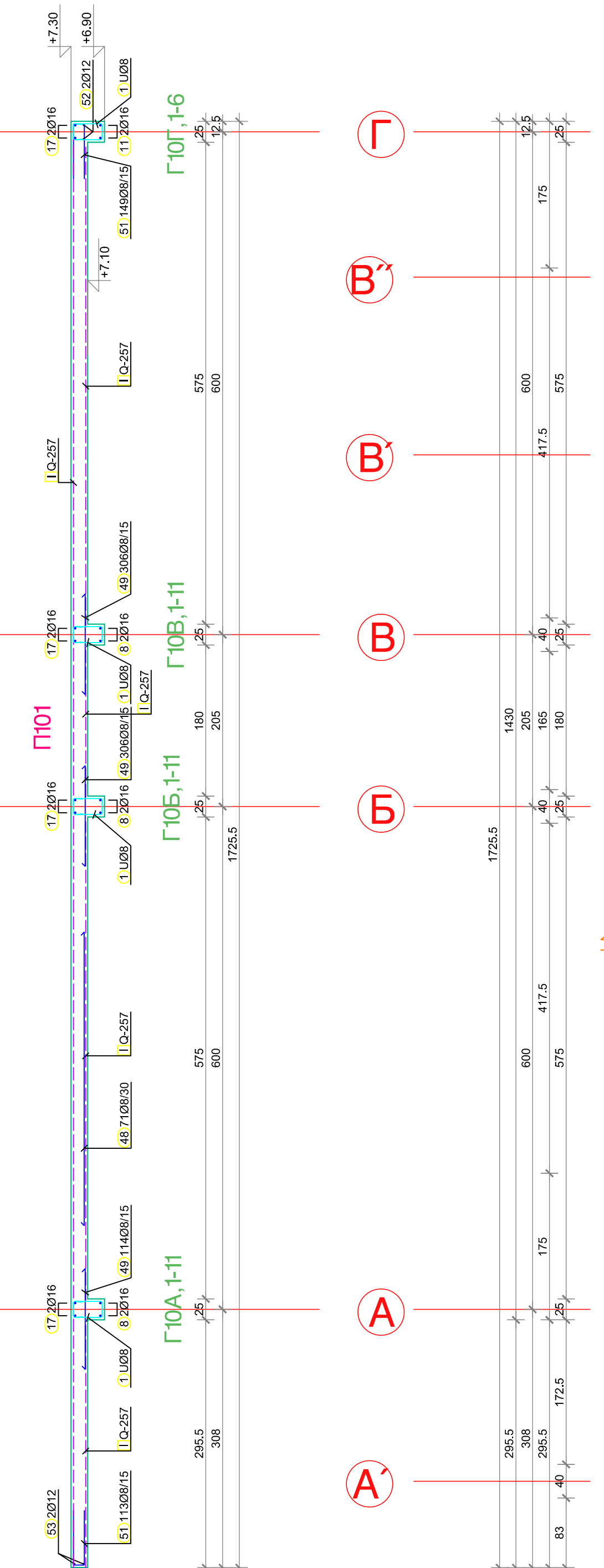
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
СТЕПЕНИШНИХ ГРЕДА
P=1:50

EN ISO 9001:2015	EN ISO 14001:2015	BS OHSAS 18001:2007	ISO/IEC 27001:2013	EN ISO 50001:2011	Сертифицирован од: TUVNORD	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ Д.О.О.	
КНЕЗА МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-mail: office@sidprojekt.rs; www.sidprojekt.rs							
ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ	Младен Миловановић, маг.инж.грађ. бр. лиц. 34ИИ15921	<i>Milovanovic</i>	ИНВЕСТИТОР:	ЈП "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 282, Београд			
ПРОЈЕКТАНТ	Тијана Мајкић, маг.инж.грађ.	<i>Majkic</i>	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Проширење садржаја комплекса Пункта за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарским парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежевац, општина Раковица-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР			
ПРОЈЕКТАНТ	Илија Трзин, маг.инж.грађ.	<i>Trzin</i>	ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:	2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ			
ПРОЈЕКТАНТ	Бојана Танкосић, маг.инж.грађ.	<i>Tankosic</i>	НАЗИВ ЦРТЕЖА:	ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ СТЕПЕНИШНИХ ГРЕДА		ВРСТА ТЕХНИЧКЕ ДОКУМЕНТАЦИЈЕ:	БРОЈ ЦРТЕЖА:
САРАДНИК						ПЗИ	19
САРАДНИК							
ДАТУМ: 2024. година	БРОЈ ПРОЈЕКТА: 137/23-2.1	РАЗМЕРА: 1 : 50					

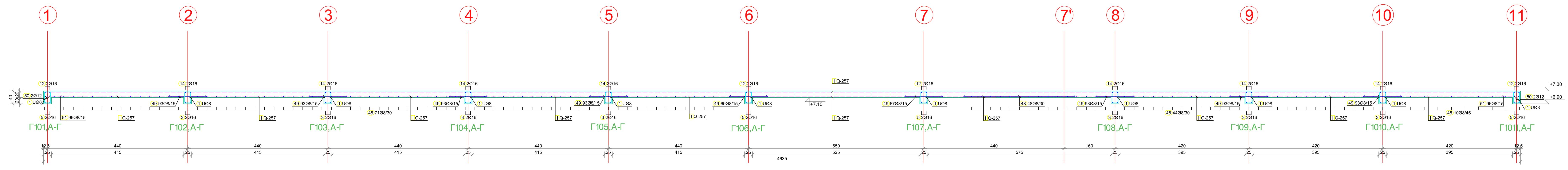
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ГРЕДА ПЛоче ПРВОГ СПРАТА
ДОЊА ЗОНА
P=1:50



ПРЕСЕК А-А



ПРЕСЕК Б-Б

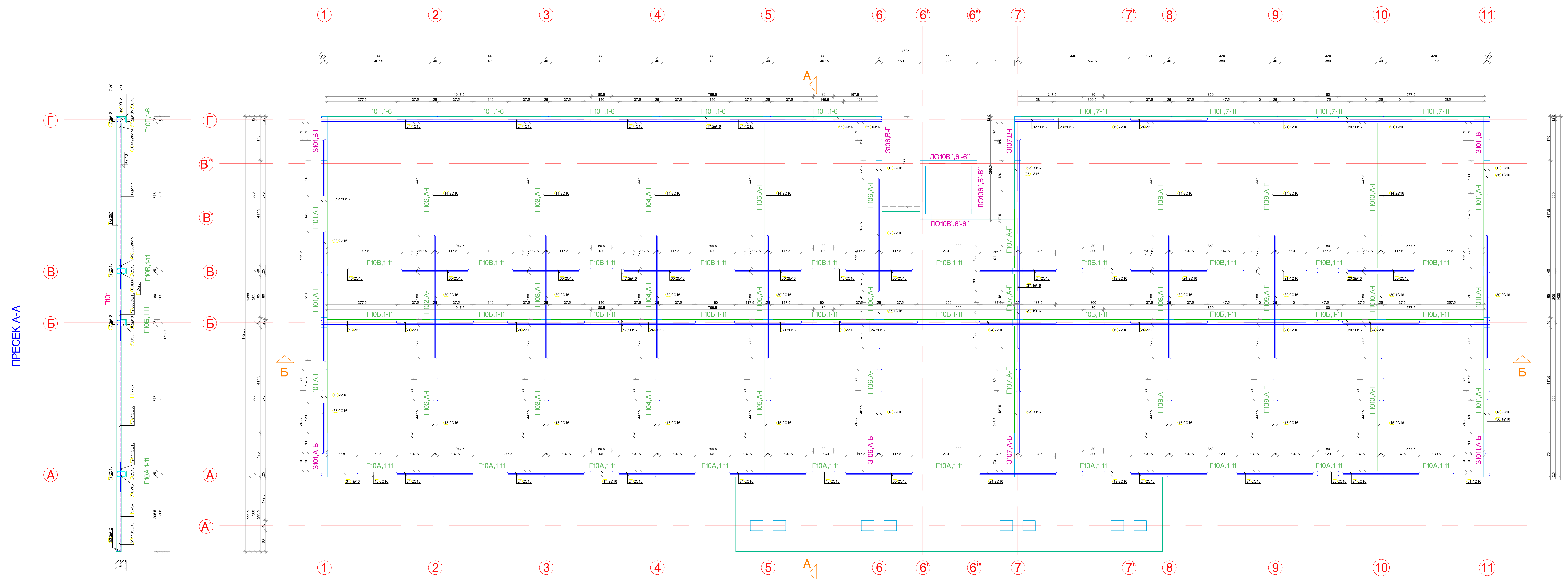


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - B500B, MA 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ГРЕДА ПЛОЧЕ ПРВОГ
СПРАТА - ДОЊА ЗОНА
P=1:50

ПРОJEKT	ДИПРОEKT
ИНЖЕНЕРСКА КУПОНА Београд, Београдска 110, 11080 Београд Тел: +381 11 3322 1000 www.inz.prolje.com	ДИПРОEKT Инженерска фирма Београд, Београдска 110, 11080 Београд Тел: +381 11 3322 1000 www.diproje.com
ПРОJEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.
САРАДНИК Борис Тасанов, инж.информ.	ДИПРОEKTANT Борис Тасанов, инж.информ.

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ГРЕДА ПЛОЧЕ ПРВОГ СПРАТА
ГОРЊА ЗОНА
P=1:50

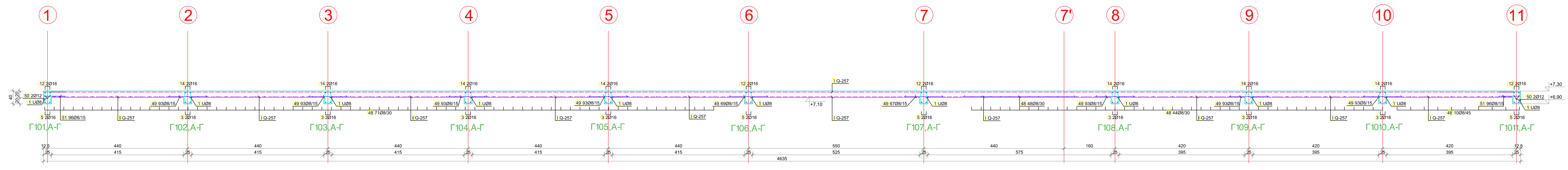


ПРЕСЕК А-А

ПРЕСЕК Б-Б

БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ГРЕДА ПЛОЧЕ ПРВОГ
СПРАТА - ГОРЊА ЗОНА
P=1:50

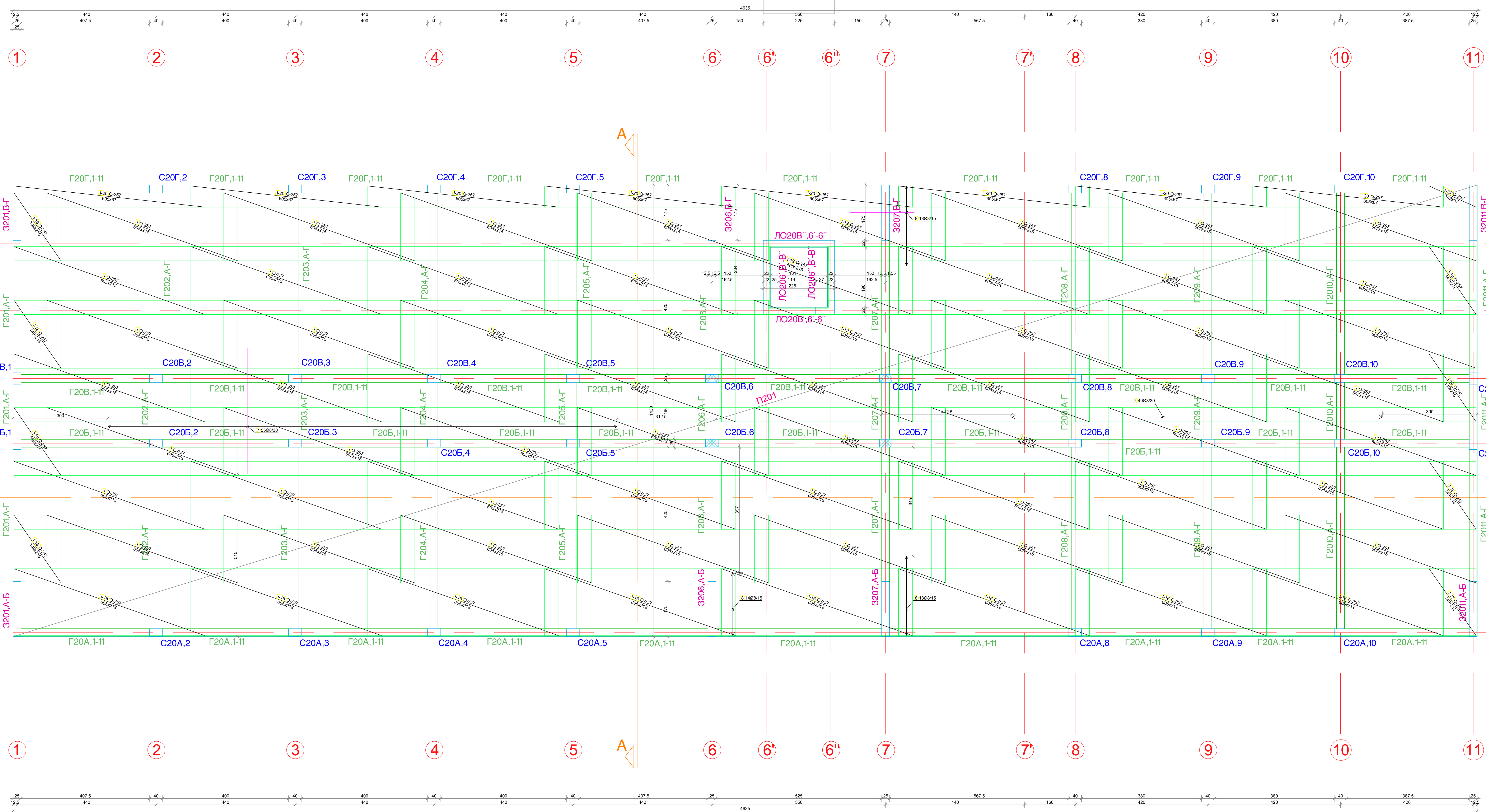


<p>ИЗДАНИЕ: 01/2023 КОД ПРОЕКТА: 1000/2023 ПИБИЛАН: 2700/2023 ИМОЉА: 0100/2023</p>		<p>ПРОЈЕКТАНИ: Пројектни тим ПРОЈЕКТАНИ: Пројектни тим САРАДНИК: Пројектни тим СТРУКОВНА: Пројектни тим</p>	
<p>ИЗДАЈА: 01/2023 КОД ПРОЈЕКТА: 1000/2023 ПИБИЛАН: 2700/2023 ИМОЉА: 0100/2023</p>		<p>ПРОЈЕКТАНИ: Пројектни тим ПРОЈЕКТАНИ: Пројектни тим САРАДНИК: Пројектни тим СТРУКОВНА: Пројектни тим</p>	

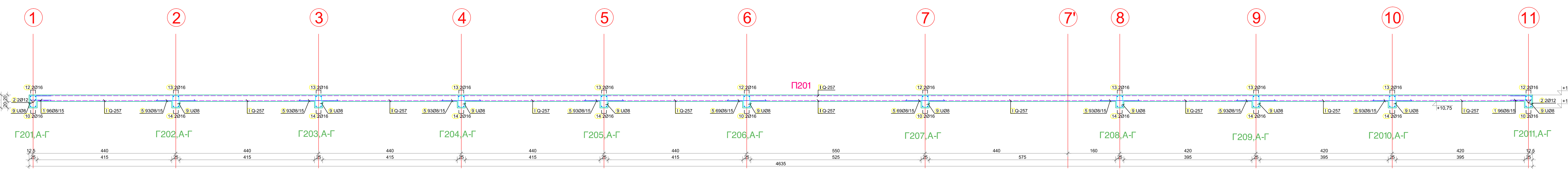
ИНЖИЊЕРСКА ДРУШТВО НЕВИДИЛО
 АДРЕСА: Београд, Београдска 188
 ТЕЛЕФОН: +381 11 2312 1100
 Е-МАИЛ: info@nevizilo.com

СТРУКОВНА: Пројектни тим
 ПИБИЛАН: 2700/2023
 ИМОЉА: 0100/2023

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПЛОЧА ДРУГОГ СПРАТА
ГОРЊА ЗОНА
P=1:50



ПРЕСЕК Б-Б

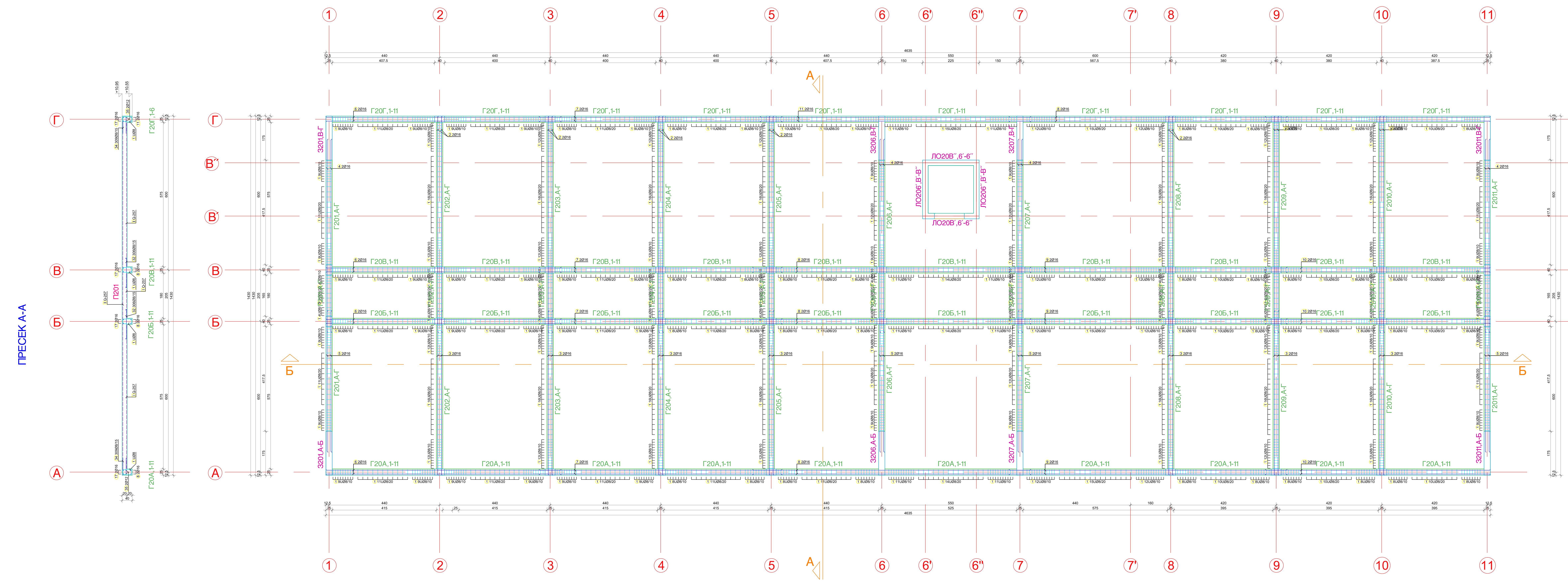


БЕТОН - C30/37
АРМАТУРА - Б500Б, MA 500/560
 $a_0 = 2.0$ cm

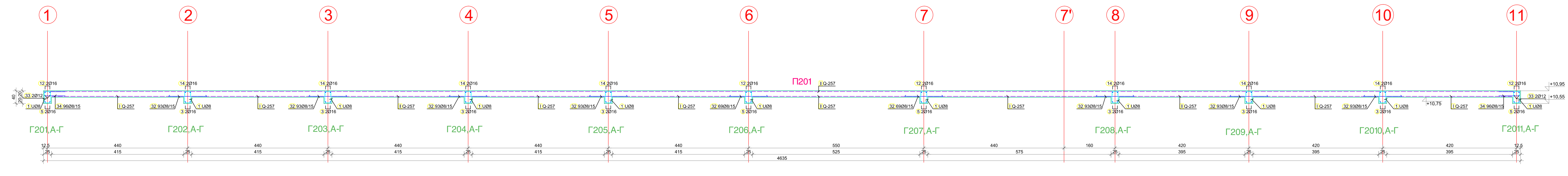
ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ
ПЛОЧА ДРУГОГ СПРАТА
ГОРЊА ЗОНА
P=1:50

<p style="text-align: center;">СПРОЈЕКТ</p> <p style="text-align: center;">ПРОЈЕКТ ЗА ПЛОЧУ НА СЛОБОДНОМ ПОВРХУ</p> <p style="text-align: center;">ПРОЈЕКТ ЗА ПЛОЧУ НА СЛОБОДНОМ ПОВРХУ</p>		<p>ПРОЈЕКТОВАНИЈА ИДИСИСТАНЦИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА</p>	<p>ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА</p>
<p>ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА</p>	<p>ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА</p>	<p>ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА</p>	<p>ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА ПРОЈЕКТОВАНИЈА</p>

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ГРЕДА ДРУГОГ СПРАТА
ДОЊА ЗОНА
P=1:50



ПРЕСЕК Б-Б



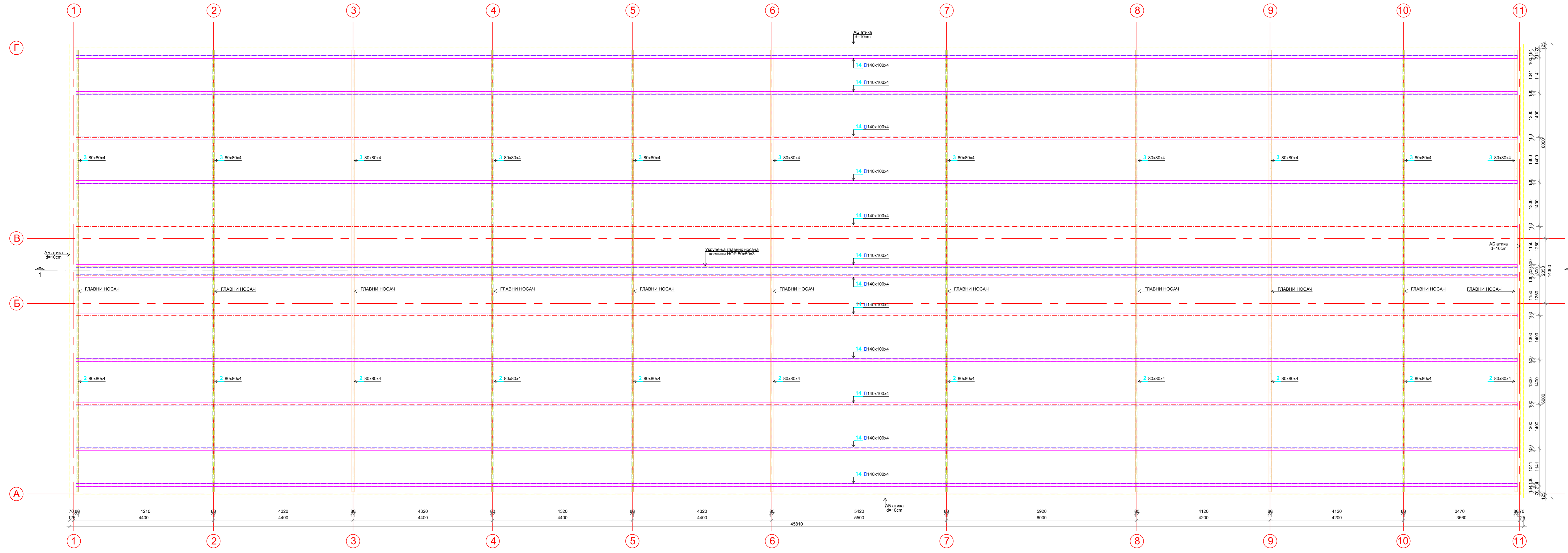
ПРЕСЕК А-А

БЕТОН - С30/37
АРМАТУРА - Б500Б, МА 500/560
a0= 2,5 cm

ПЛАН ОПЛАТЕ И АРМАТУРЕ ГРЕДА ПЛОЧЕ ДРУГОГ
СПРАТА - ДОЊА ЗОНА
P=1:50

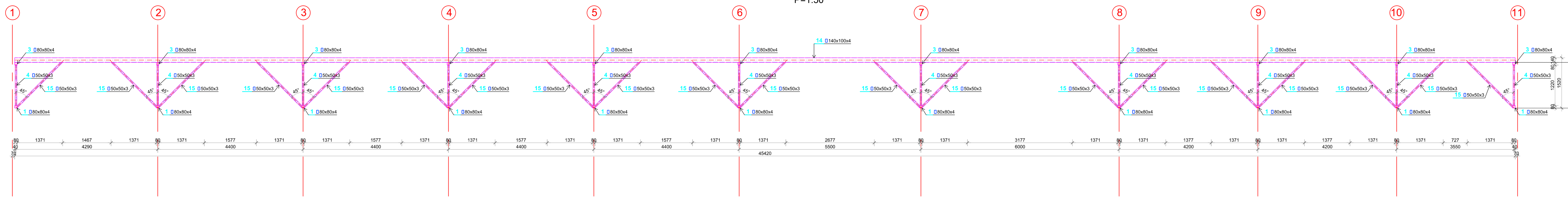
ПРОЈЕКТИРАЊЕ: СДПРОЈЕКТ Београд, Београдска 1, 11000 Београд, Србија. Контакт: 011 2614 1111, 011 2614 1111 и 011 2614 1111. Веб-сајт: www.sdprojekt.rs		ИНЖИЊЕРСКИ БУРО: СДПРОЈЕКТ Београдска 1, 11000 Београд, Србија. Контакт: 011 2614 1111, 011 2614 1111 и 011 2614 1111. Веб-сајт: www.sdprojekt.rs	
ПРОЈЕКТАНТ:	Др. Александар Милошевић	ПРОЈЕКТАНТ:	Др. Александар Милошевић
САРАДНИК:	Др. Јелена Милошевић	САРАДНИК:	Др. Јелена Милошевић
ЧЕШКА:	Београдска 1, 11000 Београд, Србија	ЧЕШКА:	Београдска 1, 11000 Београд, Србија
СТАЊА:	ПЗИ	СТАЊА:	ПЗИ
ЛИСТ:	30	ЛИСТ:	30

ОСНОВА КРОВНЕ КОНСТРУКЦИЈЕ P=1:50



Напомена:
 Конструкцијски челик S235JRG2.
 Везе се остварују чеоним и угаоним шавовима 4пт, квалитета S235.
 Сви профили који су отворени на крајевима се затварају лимом дебљине 4мм.

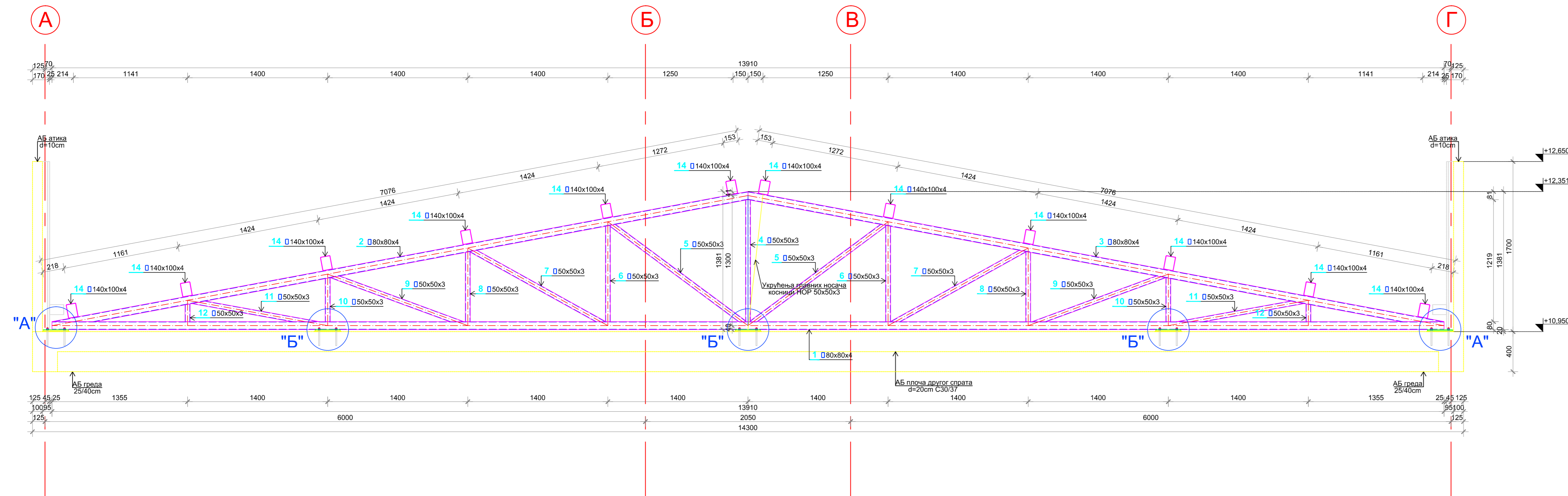
ПРЕСЕК 1-1 P=1:50



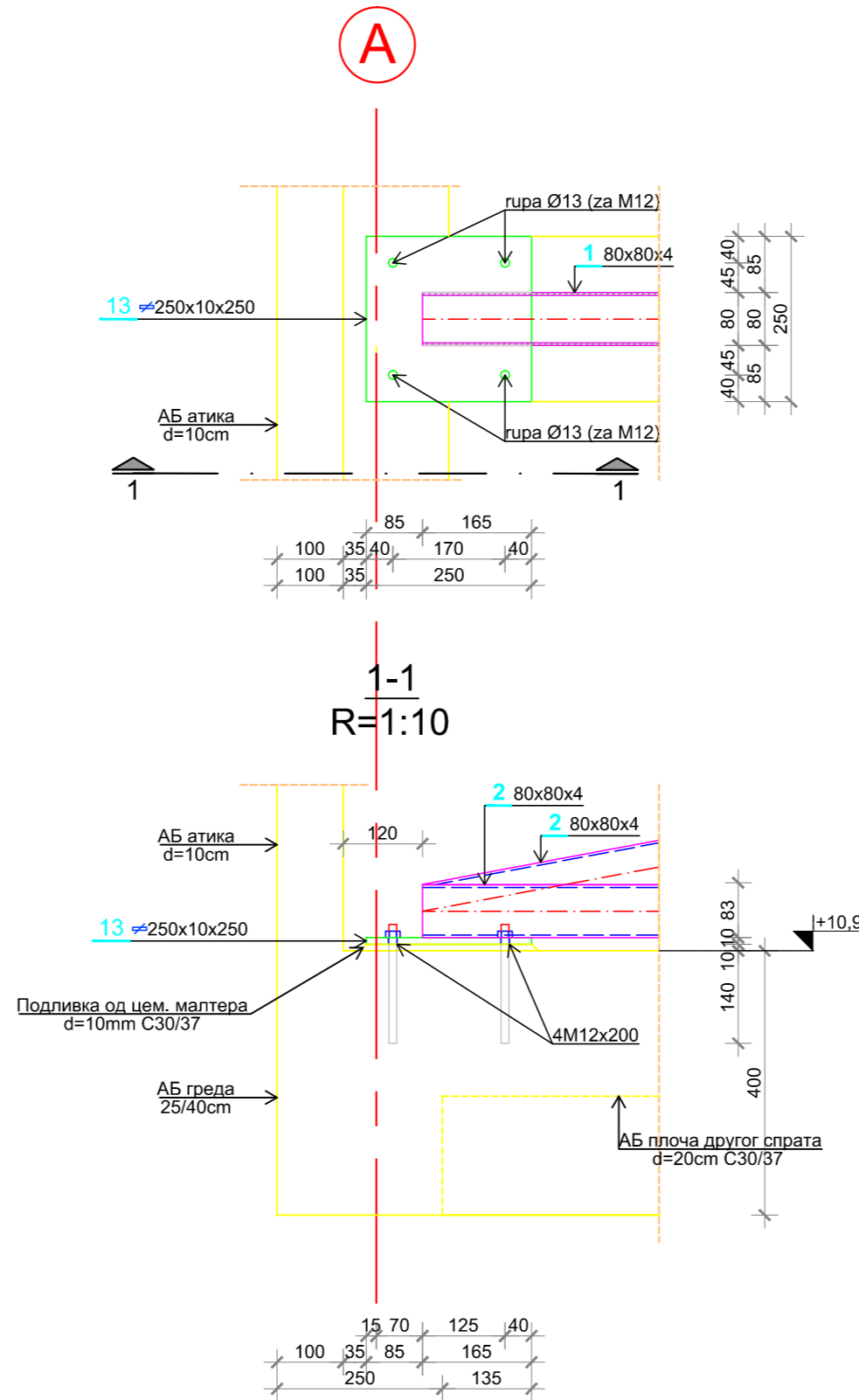
ДЕТАЉИ ЧЕЛИКА ОСНОВА КРОВНЕ КОНСТРУКЦИЈЕ P=1:50

ОДЛОЖИШТА	Београд, Милошевићев, мест. лок. грађ.	ИНВЕСТИТОР:	ДИ "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД
ПРОЈЕКТАНТ	Београд, Милошевићев, мест. лок. грађ.	ПРОЈЕКТАНТ:	Београд, Милошевићев, мест. лок. грађ.
САРАДНИК	Београд, Милошевићев, мест. лок. грађ.	НАЗИВ ОБЈЕКТА:	Противпожарна заштитна конструкција Пукотца за одржавање државних путева 1 и 8 у делу "Радоман" на катастарској парцели 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Вождинац, општина Радомир, Република Српска
САРАДНИК	Београд, Милошевићев, мест. лок. грађ.	ОБЈАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА:	2.1 - ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
ДАТУМ:	2024. година	БРОЈ ПРОЈЕКТА:	1.37.2/2-1
		РАЗМЕР:	1:50
		НАЗИВ ДРЖАВЕ:	СРБИЈА
		НАЗИВ ПРЖАК:	ПЗИ
		БРОЈ ЛИСТА:	32

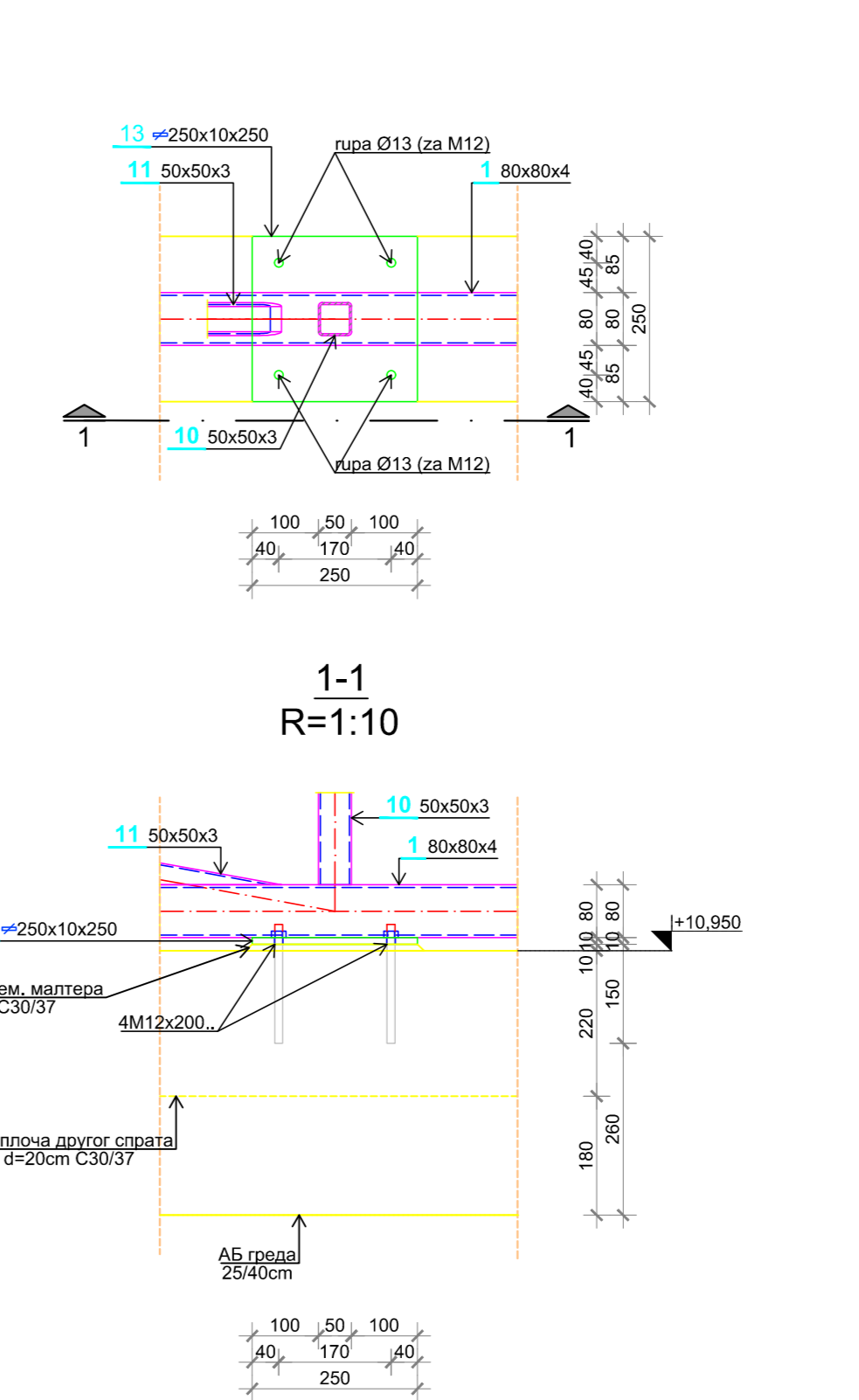
ГЛАВНИ НОСАЧ (11 ком.)
P=1:25



ДЕТАЉ "А" ОСЛАЊАЊА
ГЛАВНОГ НОСАЧА
R=1:10



ДЕТАЉ "Б" ОСЛАЊАЊА
ГЛАВНОГ НОСАЧА
R=1:10

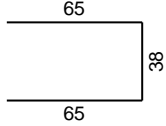
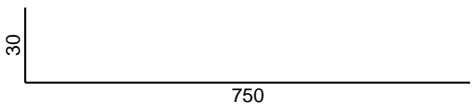
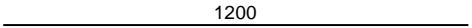
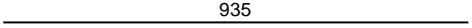
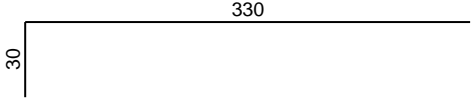
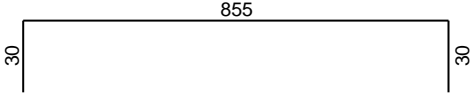
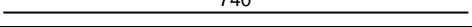
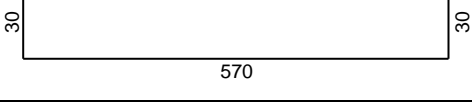
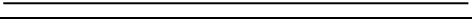
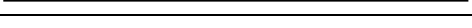
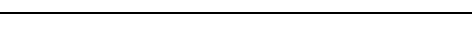
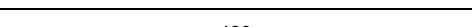
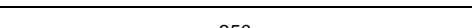
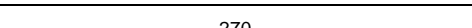
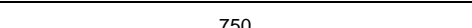
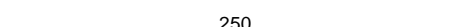
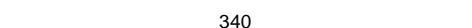
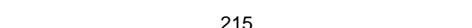
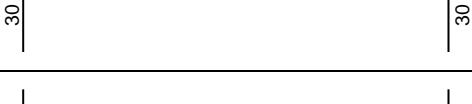
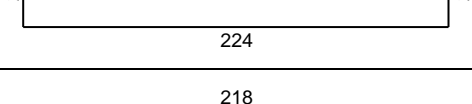
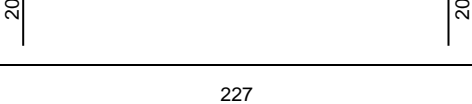



Напомена:
Конструкцијски челик S235JRG2.
Везе се остварују чеоним и угаоним шавовима 4mm, квалитета S235.
Сви профили који су отворени на крајевима се затварају лимом дебљине 4mm.
Ослоначке везе су остварене путем чеоних плоча и Хилти клинастих анкера НТ3 М12, дужине 200mm. Рупе у плочи су пречника 13mm дужине 150mm.

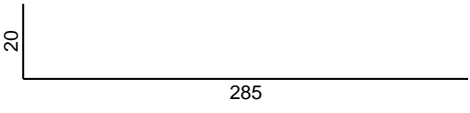
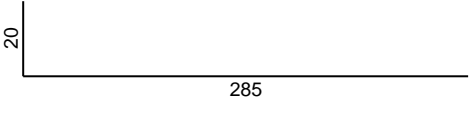
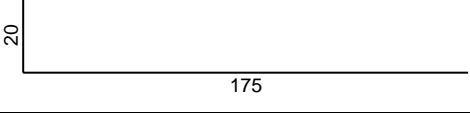
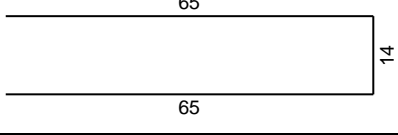
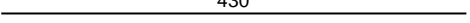
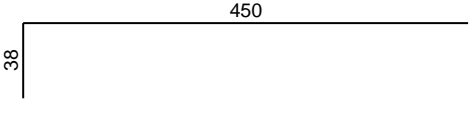
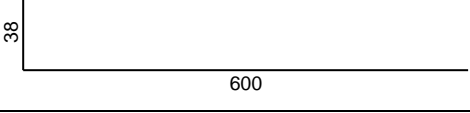
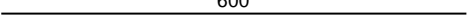
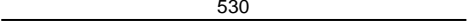
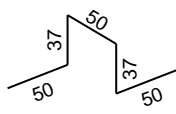
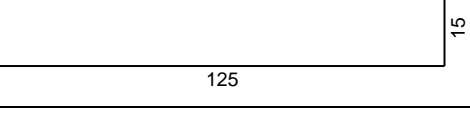
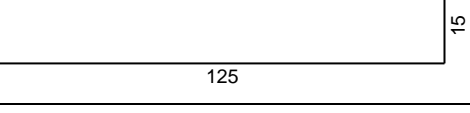
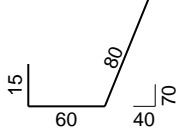
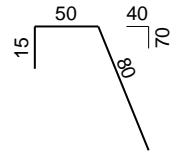
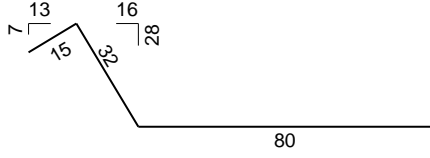
ДЕТАЉ ЧЕЛИКА
ГЛАВНИ НОСАЧ
P=1:25

EN ISO 9001:2015 EN ISO 14001:2015 BS OHSAS 18001:2007 ISO/IEC 27001:2013 EN ISO 50001:2011	Сертификована од: TEVNORD	ДРУШТВО ЗА ПРОЈЕКТОВАЊЕ И ИНЖЕЊЕРИНГ SIDPROJEKT Д.О.О.
КЛИЈЕНТ: МИЛОША 2, 22240 ШИД, СРБИЈА; Тел: 022/712-004, 712-044; Факс: 716-020; Е-маил: office@sidprojektrs; www.sidprojekt.rs	ОДГОВОРНИ ПРОЈЕКТАНТ: Младен Милошевић, магистар грађ. инж. бр. лиц. 341115921	ИНВЕСТИТОР: ЈП "ПУТЕВИ СРБИЈЕ" БЕОГРАД Булевар краља Александра 282, Београд
ПРОЈЕКТАНТ: Тијана Мајер, магистар грађ. инж. бр. лиц. 341115921	ПРОЈЕКТАНТ: Илија Тривић, магистар грађ. инж. бр. лиц. 341115921	НАЗИВ ОБЈЕКТА: Проширење садржаја комплекса Пунста за одржавање државних путева I и II реда "Орловача" на катастарским парцелама 2250/1, 2250/2, 2250/3, 2250/4, 2251/1, 2251/2, 2251/3, 2251/4 и 2251/5 К.О. Кнежеви, општина Раковина-објекат НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР
ПРОЈЕКТАНТ: Бојана Танкосић, магистар грађ. инж. бр. лиц. 341115921	ПРОЈЕКТАНТ: Бојана Танкосић, магистар грађ. инж. бр. лиц. 341115921	ОЗНАКА И НАЗИВ ДЕЛА ПРОЈЕКТА: 2.1- ПРОЈЕКАТ КОНСТРУКЦИЈЕ
САРАДНИК:	САРАДНИК:	НАЗИВ ЦРТЕЖА: ДЕТАЉ ЧЕЛИКА ГЛАВНИ НОСАЧ
САРАДНИК:	САРАДНИК:	БРОЈ ЦРТЕЖА: ПЗИ 33
ДАТУМ: 2024. година	БРОЈ ПРОЈЕКТА: 137/23-2.1	РАЗМЕРА: 1:25

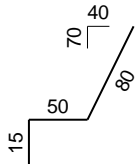
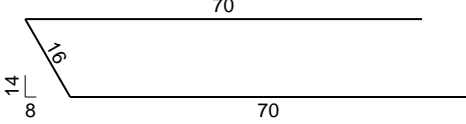
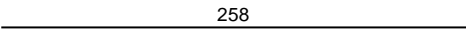
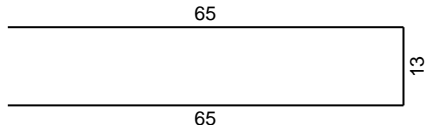
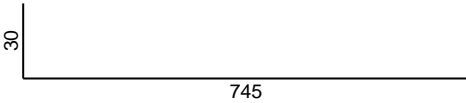
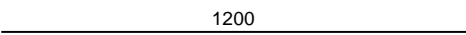
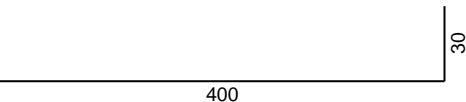
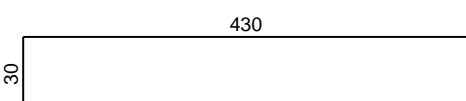

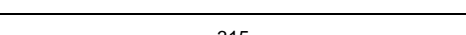
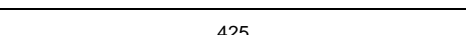
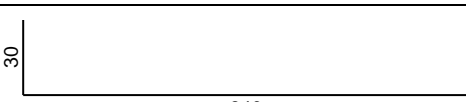
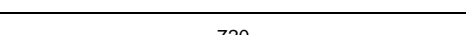

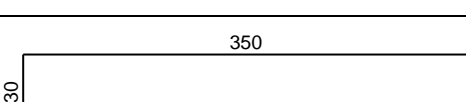
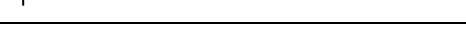
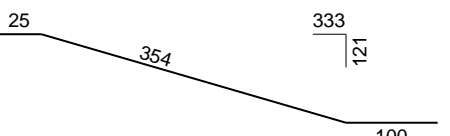
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
Темељна плоча (1 ком)						
1		12	1.68	963	1617.84	
2		14	7.80	12	93.60	
3		14	12.00	4	48.00	
4		14	9.35	2	18.70	
5		14	3.60	12	43.20	
6		14	9.15	2	18.30	
7		14	7.40	2	14.80	
8		14	6.30	4	25.20	
9		14	5.70	2	11.40	
10		14	11.00	2	22.00	
11		14	7.70	2	15.40	
12		16	3.20	279	892.80	
13		16	4.90	171	837.90	
14		14	3.50	212	742.00	
15		14	2.70	34	91.80	
16		14	7.50	7	52.50	
17		12	2.50	16	40.00	
18		12	3.40	8	27.20	
19		10	2.75	32	88.00	
20		10	2.80	30	84.00	
21		8	2.58	28	72.24	
22		8	2.67	28	74.76	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
23		8	3.05	58	176.90	
24		16	3.05	62	189.10	
25		8	1.95	16	31.20	
26		8	1.44	8	11.52	
27		12	4.30	48	206.40	
28		12	4.88	192	936.96	
29		14	6.38	346	2207.48	
30		12	6.00	89	534.00	
31		12	5.30	110	583.00	
32	 3D geometrija	12	2.24	715	1601.60	
Анкери (1 ком)						
1		8	1.40	1640	2296.00	
2		16	1.40	618	865.20	
3		12	1.55	11	17.05	
4		12	1.45	11	15.95	
5		8	1.27	15	19.05	

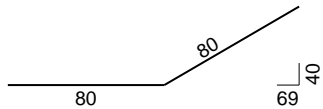
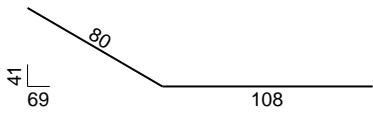
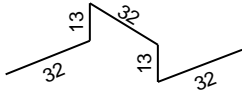
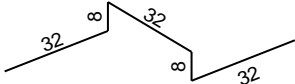
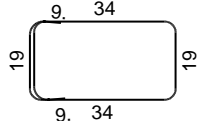
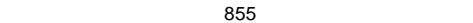
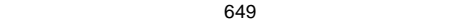
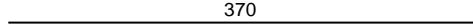
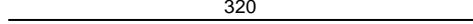
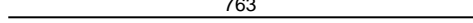
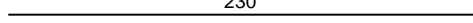
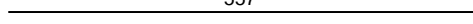
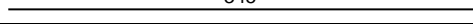
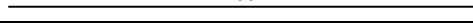
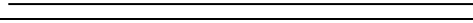
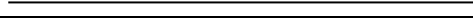
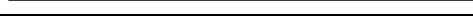
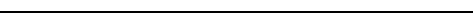
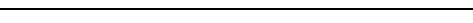
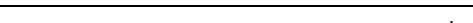
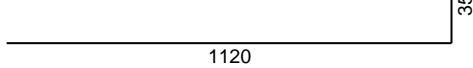
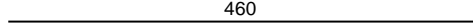

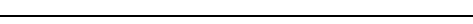
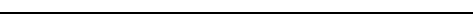
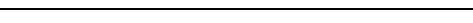
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	∅	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
6		8	1.45	15	21.75	
Спољашње степениште (1 ком)						
1		8	1.56	15	23.40	
2		12	2.58	2	5.16	
Плоча сутерена (1 ком)						
1		8	1.43	883	1262.69	
2		12	7.75	24	186.00	
3		12	12.00	8	96.00	
4		12	4.30	8	34.40	
5		12	4.60	4	18.40	
6		12	2.55	4	10.20	
7		12	3.15	4	12.60	
8		12	4.25	4	17.00	
9		12	8.70	8	69.60	
10		12	7.20	4	28.80	
11		12	10.00	8	80.00	
12		12	3.80	4	15.20	
13		12	6.55	4	26.20	
14		12	4.79	4	19.16	

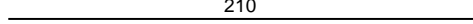
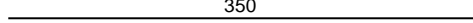
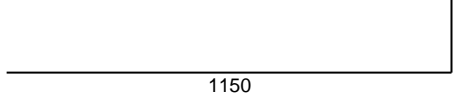
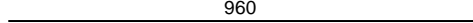
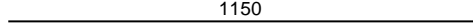
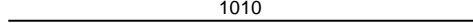
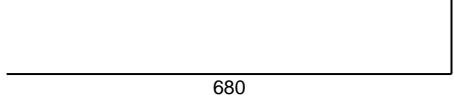
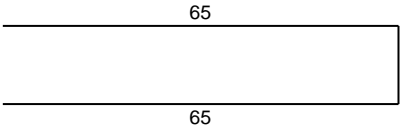
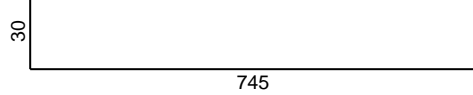
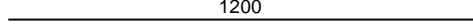
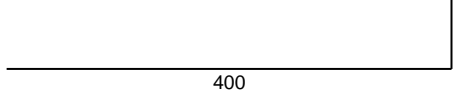
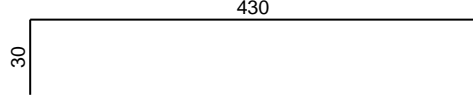

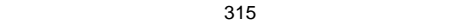
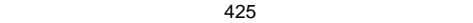
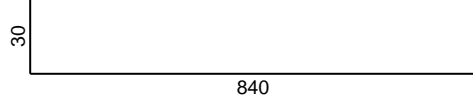
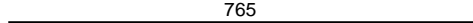
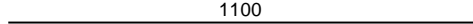
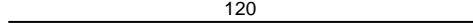
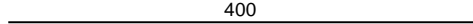
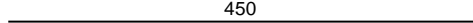
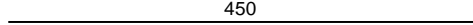
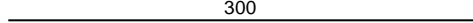
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
15		12	4.93	4	19.72	
16		12	3.18	4	12.72	
17		12	3.50	4	14.00	
18		8	1.08	18	19.44	
19		8	1.38	96	132.48	
20		8	1.20	1403	1683.60	
21		8	3.50	16	56.00	
22		8	3.00	33	99.00	
23		8	5.75	23	132.25	
24		10	5.50	150	825.00	
25		10	3.00	28	84.00	
26		8	2.50	10	25.00	
27		10	4.00	89	356.00	
28		8	5.74	223	1280.02	
29		8	4.74	39	184.86	
30		8	2.24	121	271.04	
31		8	3.24	245	793.80	
32		8	3.74	14	52.36	
33		8	4.24	4	16.96	

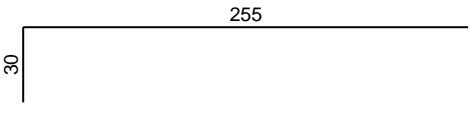
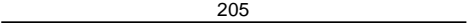
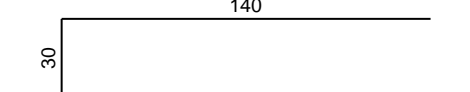
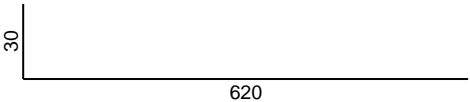
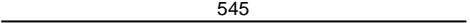
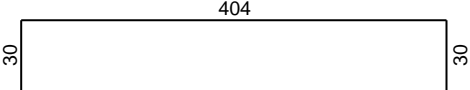
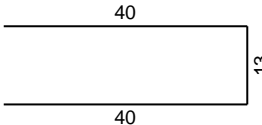
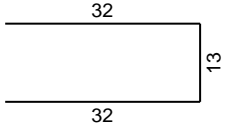
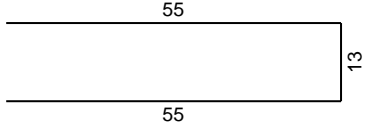
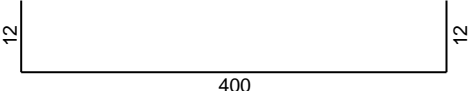
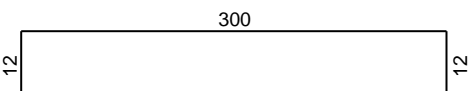

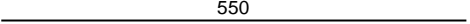
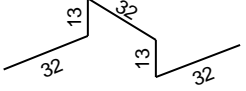
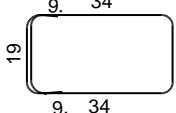
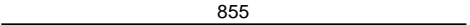
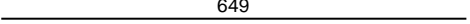
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
34		8	1.60	72	115.20	
35		8	1.88	36	67.68	
36	 3D geometrija	12	1.22	650	793.00	
37	 3D geometrija	12	1.12	10	11.20	
Греде плоче сутерена ПОЗ 0+ (1 ком)						
1		8	1.43	1376	1967.68	
2		16	8.55	14	119.70	
3		16	6.49	14	90.86	
4		16	3.70	7	25.90	
5		16	3.20	5	16.00	
6		16	7.63	4	30.52	
7		16	2.30	1	2.30	
8		16	5.57	4	22.28	
9		16	3.45	3	10.35	
10		16	1.90	1	1.90	
11		16	9.30	4	37.20	
12		16	9.61	4	38.44	
13		16	10.70	4	42.80	
14		16	11.00	4	44.00	
15		16	2.20	17	37.40	
16		16	8.90	4	35.60	
17		16	11.55	14	161.70	
18		16	4.60	11	50.60	
19		16	4.19	14	58.66	
20		16	9.70	4	38.80	
21		16	4.30	3	12.90	
22		16	4.85	2	9.70	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
23	210 	16	2.10	1	2.10	
24	350 	16	3.50	4	14.00	
25	1150 	16	11.85	4	47.40	
26	960 	16	9.60	4	38.40	
27	1150 	16	11.50	4	46.00	
28	1010 	16	10.10	4	40.40	
29	680 	16	7.15	2	14.30	
Плоча приземља (1 ком)						
1	65 	8	1.43	919	1314.17	
2	30 	12	7.75	16	124.00	
3	1200 	12	12.00	2	24.00	
4	400 	12	4.30	2	8.60	
5	430 	12	4.60	4	18.40	
6	235 	12	2.55	4	10.20	
7	315 	12	3.15	4	12.60	
8	425 	12	4.25	2	8.50	
9	30 	12	8.70	2	17.40	
10	765 	12	7.65	2	15.30	
11	1100 	12	11.00	2	22.00	
12	120 	8	1.20	1505	1806.00	
13	400 	8	4.00	48	192.00	
14	450 	10	4.50	171	769.50	
15	450 	8	4.50	13	58.50	
16	300 	8	3.00	34	102.00	

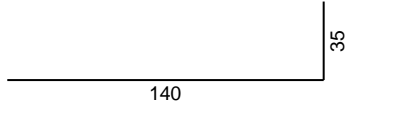

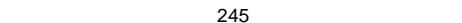
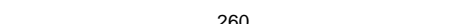
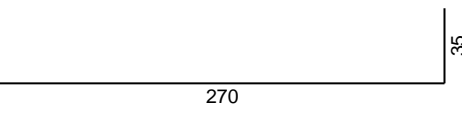
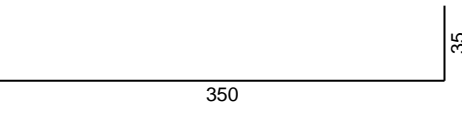
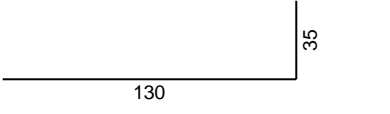
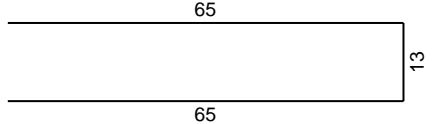
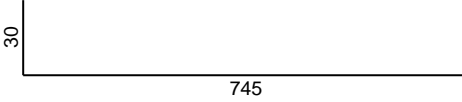

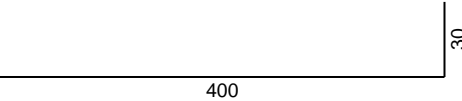
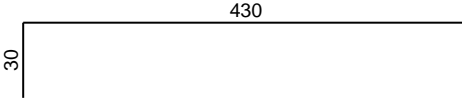
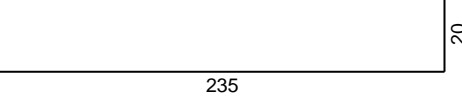
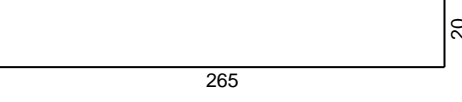
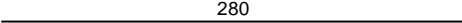
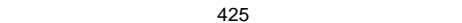
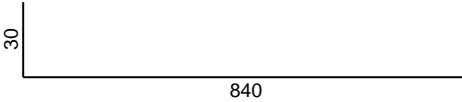
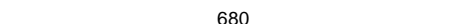
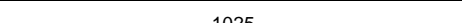
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	∅	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
17		12	2.85	4	11.40	
18		12	2.05	40	82.00	
19		12	1.70	4	6.80	
20		12	6.50	8	52.00	
21		12	5.45	8	43.60	
22		12	4.64	2	9.28	
23		8	0.93	124	115.32	
24		8	0.77	28	21.56	
25		8	1.23	54	66.42	
26		8	4.24	202	856.48	
27		8	3.24	276	894.24	
28		8	2.55	4	10.20	
29		8	5.50	5	27.50	
30	 3D geometrija	12	1.22	675	823.50	
Греде плоче приземља ПОЗ 1+ (1 ком)						
1		8	1.43	2068	2957.24	
2		16	8.55	14	119.70	
3		16	6.49	14	90.86	

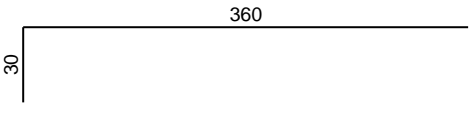
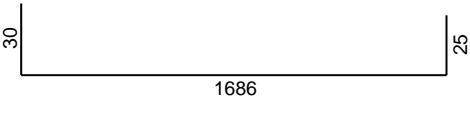
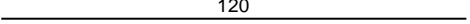
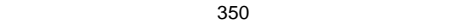
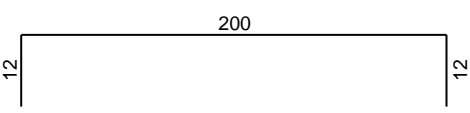
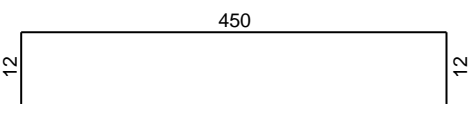

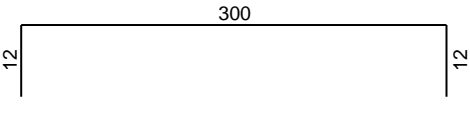
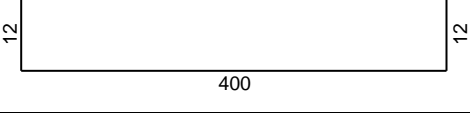
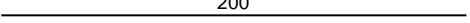
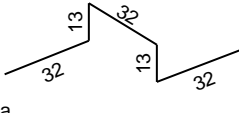
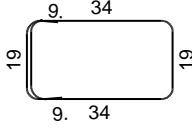
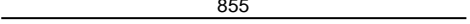
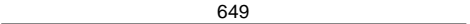
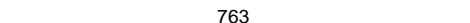

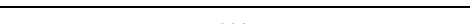
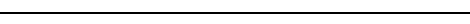
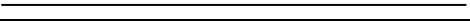
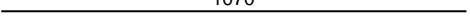
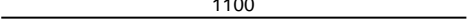
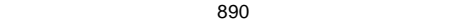
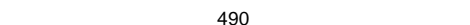
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
4	360	16	3.60	4	14.40	
5	390	16	3.90	4	15.60	
6	295	16	2.95	5	14.75	
7	763	16	7.63	8	61.04	
8	557	16	5.57	8	44.56	
9	425	16	4.25	1	4.25	
10	320	16	3.20	4	12.80	
11	930	16	9.30	8	74.40	
12	961	16	9.61	8	76.88	
13	1070	16	10.70	8	85.60	
14	1100	16	11.00	6	66.00	
15	890	16	8.90	8	71.20	
16	210	16	2.10	3	6.30	
17	490	16	4.90	2	9.80	
18	290	16	2.90	1	2.90	
19	991	16	9.91	8	79.28	
20	329	16	3.29	8	26.32	
21	220	16	2.20	2	4.40	
22	510	16	5.10	2	10.20	
23	200	16	2.00	2	4.00	
24	1120	16	11.55	14	161.70	
25	384	16	4.19	14	58.66	
26	485	16	4.85	15	72.75	
27	445	16	4.45	2	8.90	
28	180	16	1.80	2	3.60	
29	598	16	5.98	2	11.96	
30	1150	16	11.85	8	94.80	
31	960	16	9.60	8	76.80	
32	1150	16	11.50	6	69.00	
33	1010	16	10.10	8	80.80	
34	680	16	7.15	8	57.20	

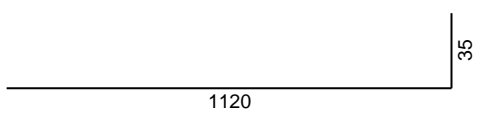

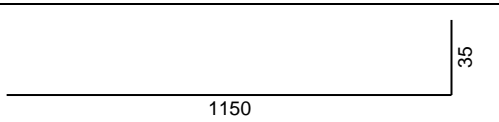
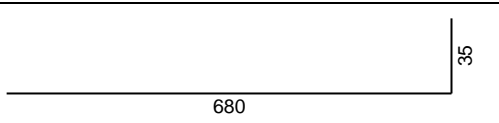
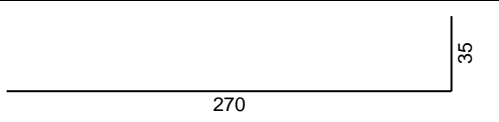
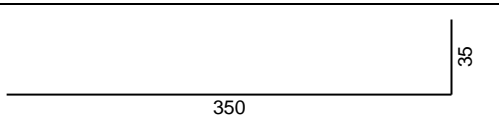
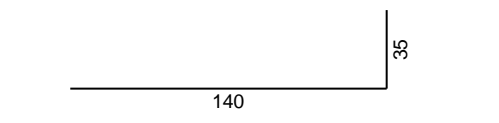
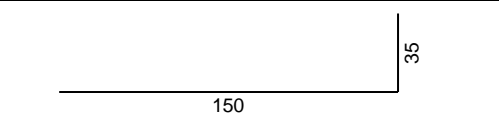
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
35		16	1.75	2	3.50	
36		16	3.00	36	108.00	
37		16	2.45	8	19.60	
38		16	2.60	16	41.60	
39		16	3.05	2	6.10	
40		16	3.85	2	7.70	
41		16	1.65	1	1.65	
Плоча I спрата (1 kom)						
1		8	1.43	908	1298.44	
2		12	7.75	16	124.00	
3		12	12.00	2	24.00	
4		12	4.30	2	8.60	
5		12	4.60	4	18.40	
6		12	2.55	2	5.10	
7		12	2.85	4	11.40	
8		12	2.80	2	5.60	
9		12	4.25	2	8.50	
10		12	8.70	2	17.40	
11		12	6.80	2	13.60	
12		12	10.25	2	20.50	

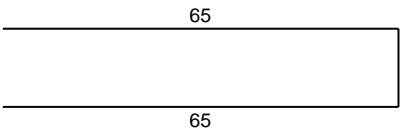

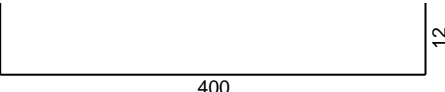
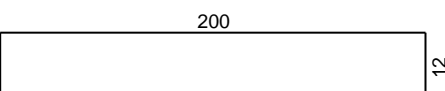
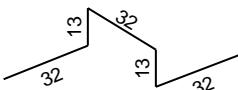
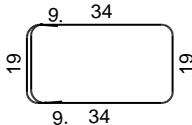
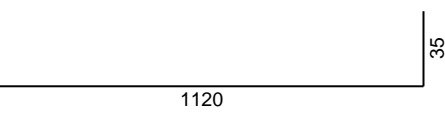
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
13		12	3.90	4	15.60	
14		12	17.41	2	34.82	
15		8	1.20	1515	1818.00	
16		8	3.50	244	854.00	
17		8	2.24	150	336.00	
18		8	4.74	48	227.52	
19		8	2.55	4	10.20	
20		8	3.24	87	281.88	
21		8	4.24	98	415.52	
22		8	2.00	14	28.00	
23	 3D geometrija	12	1.22	700	854.00	
Греде плоче I спрата ПОЗ 100+ (1 ком)						
1		8	1.43	2070	2960.10	
2		16	8.55	14	119.70	
3		16	6.49	14	90.86	
4		16	7.63	8	61.04	
5		16	5.57	8	44.56	
6		16	9.30	8	74.40	
7		16	9.61	8	76.88	
8		16	10.70	8	85.60	
9		16	11.00	6	66.00	
10		16	8.90	8	71.20	
11		16	4.90	2	9.80	
12		16	9.91	8	79.28	

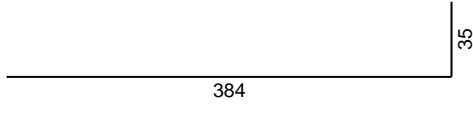
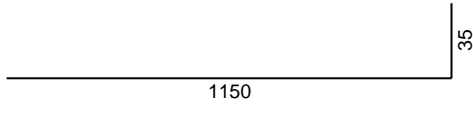
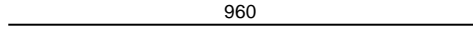
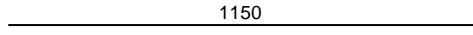
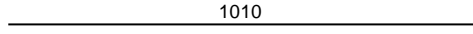
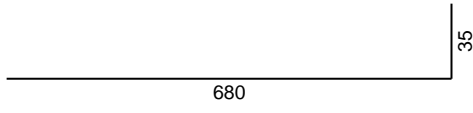
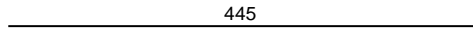
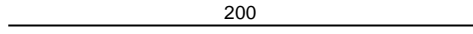
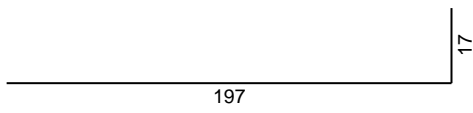
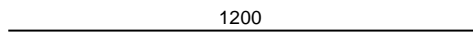

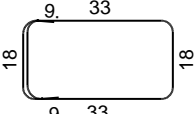
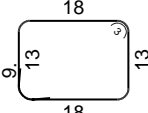
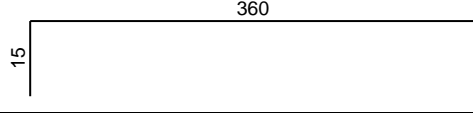
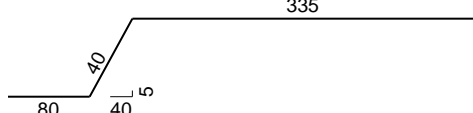
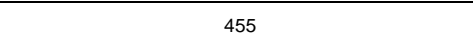
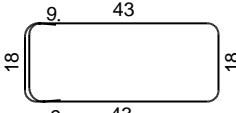
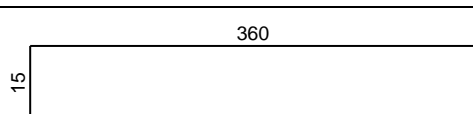
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
13	329	16	3.29	8	26.32	
14		16	11.55	14	161.70	
15		16	4.19	14	58.66	
16		16	11.85	8	94.80	
17	960	16	9.60	8	76.80	
18	1150	16	11.50	6	69.00	
19	1010	16	10.10	8	80.80	
20		16	7.15	8	57.20	
21	245	16	2.45	5	12.25	
22		16	3.05	2	6.10	
23		16	3.85	2	7.70	
24	300	16	3.00	48	144.00	
25	660	16	6.60	4	26.40	
26	250	16	2.50	1	2.50	
27	598	16	5.98	2	11.96	
28	400	16	4.00	1	4.00	
29	350	16	3.50	1	3.50	
30	260	16	2.60	16	41.60	
31		16	1.75	2	3.50	
32		16	1.85	2	3.70	
33	510	16	5.10	2	10.20	
34	220	16	2.20	2	4.40	
35	200	16	2.00	3	6.00	
36	210	16	2.10	2	4.20	
37	180	16	1.80	3	5.40	
38	445	16	4.45	2	8.90	

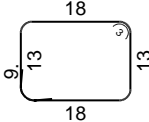
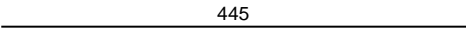
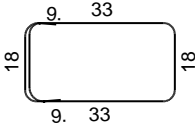
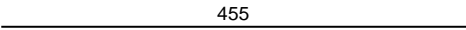
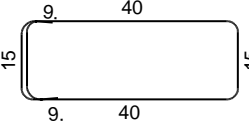
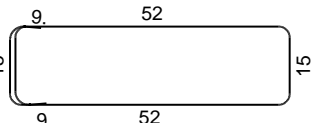
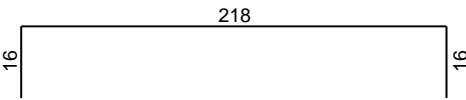
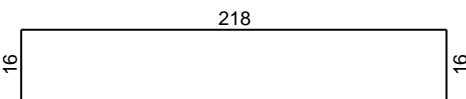
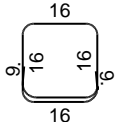
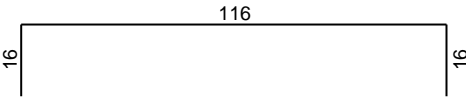
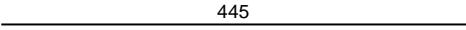
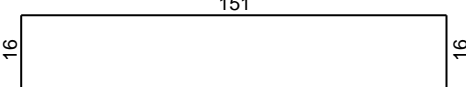
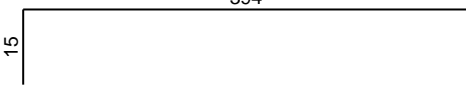
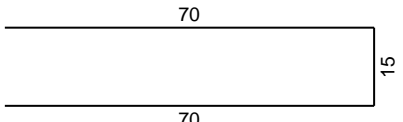
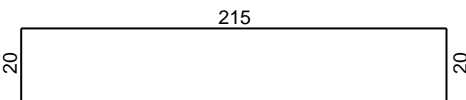
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
39	485	16	4.85	15	72.75	
Плоча II спрата (1 kom)						
1		8	1.43	862	1232.66	
2		12	7.75	16	124.00	
3	1200	12	12.00	8	96.00	
4	1000	12	10.00	4	40.00	
5	120	8	1.20	1449	1738.80	
6	340	12	3.40	16	54.40	
7		8	4.24	95	402.80	
8		8	2.24	50	112.00	
17	 3D geometrija	12	1.22	670	817.40	
Греде плоче II спрата ПОЗ 200+ (1 kom)						
1		8	1.43	2108	3014.44	
2	855	16	8.55	14	119.70	
3	649	16	6.49	14	90.86	
4	763	16	7.63	8	61.04	
5	557	16	5.57	8	44.56	
6	930	16	9.30	8	74.40	
7	961	16	9.61	8	76.88	
8	1101	16	11.01	8	88.08	
9	1100	16	11.00	6	66.00	
10	890	16	8.90	8	71.20	
11	1070	16	10.70	2	21.40	
12	991	16	9.91	8	79.28	
13	329	16	3.29	8	26.32	
14		16	11.55	14	161.70	

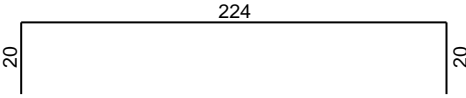
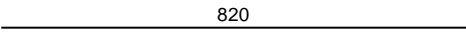
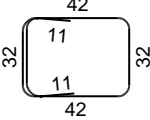
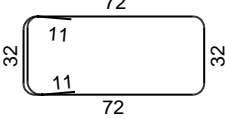
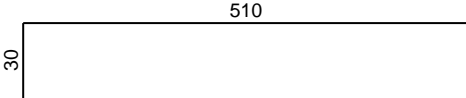
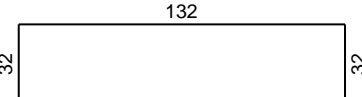
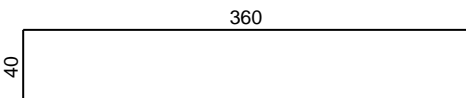
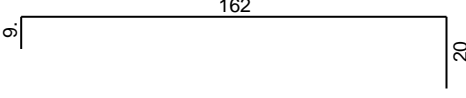
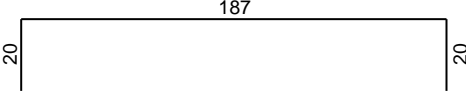
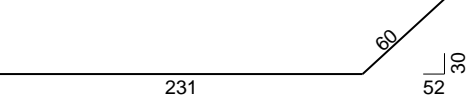
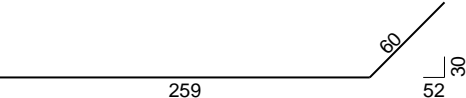
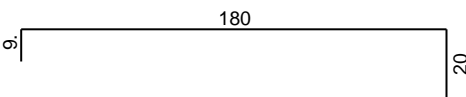
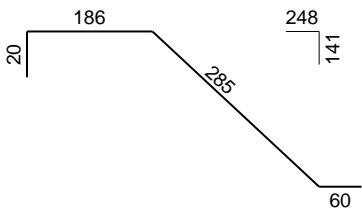
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
15		16	4.19	14	58.66	
16		16	11.85	8	94.80	
17		16	9.60	8	76.80	
18		16	11.50	8	92.00	
19		16	10.10	8	80.80	
20		16	7.15	8	57.20	
23		16	4.45	7	31.15	
24		16	2.00	6	12.00	
Атика плоча другог спрата 10/165 цм (1 ком)						
1		10	2.14	810	1733.40	
2		10	12.00	121	1452.00	
Stubovi 25/40 ose A,Г,1 i 11 (18 ком)						
1		16	4.45	360	1602.00	
2		8	1.38	1944	2682.72	
3		8	0.80	1350	1080.00	
4		16	3.75	180	675.00	
Stubovi ose Б-(2,3,4,8) и В-(2,3,4,8) (8 ком)						
1		16	4.55	80	364.00	
2		16	4.55	32	145.60	
3		8	1.58	296	467.68	
4		16	3.75	112	420.00	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
5		8	0.80	800	640.00	
6		16	4.45	224	996.80	
7		8	1.38	864	1192.32	
Lift okno (1 kom)						
1		16	4.55	66	300.30	
2		8	1.43	99	141.57	
3		8	1.67	99	165.33	
4		8	2.50	52	130.00	
5		12	2.50	16	40.00	
6		8	0.98	52	50.96	
7		8	1.48	48	71.04	
8		16	4.45	132	587.40	
9		8	1.83	16	29.28	
10		16	4.09	66	269.94	
11		8	1.55	695	1077.25	
12		12	2.55	8	20.40	

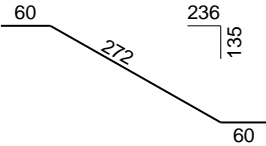
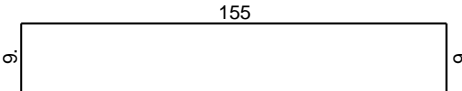
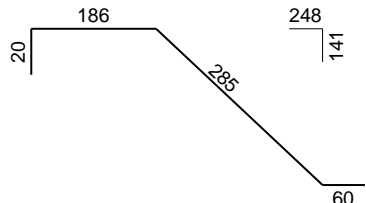
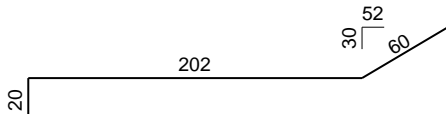
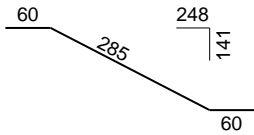
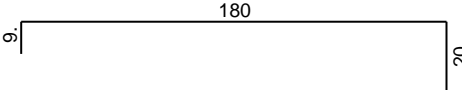
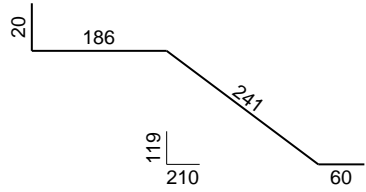
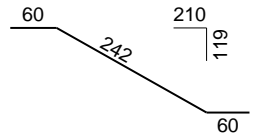
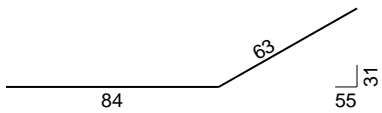
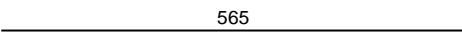
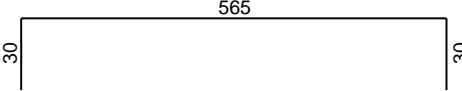
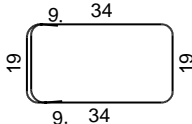
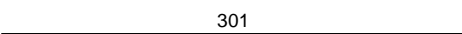
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	∅	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
13		12	2.64	8	21.12	
Stubovi na ulazu osa A' (4 kom)						
1		16	8.20	64	524.80	
2		10	2.02	584	1179.68	
3		10	2.62	140	366.80	
4		16	5.40	32	172.80	
5		10	1.96	272	533.12	
6		16	4.00	80	320.00	
Степениште сутерен (1 kom)						
1		12	1.91	58	110.78	
2		12	2.27	34	77.18	
3		12	2.91	11	32.01	
4		12	3.19	11	35.09	
5		12	2.09	44	91.96	
6		12	5.51	22	121.22	

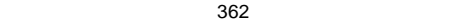
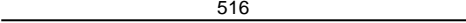
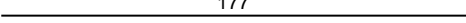
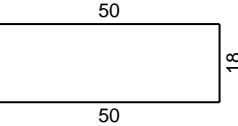
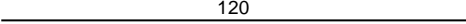
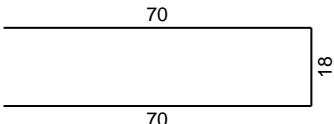
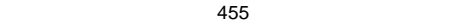
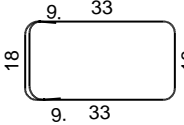
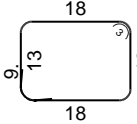
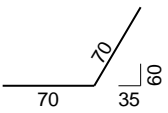
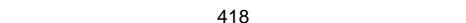
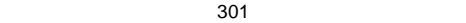
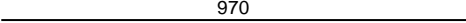
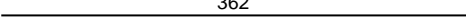
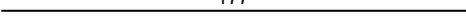
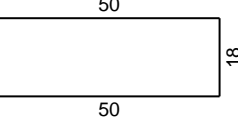
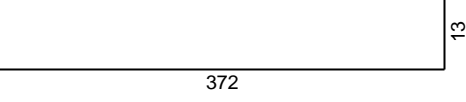
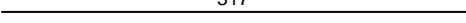
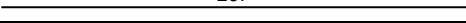
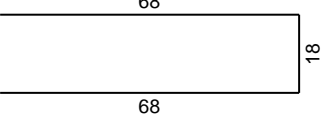
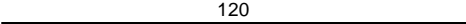
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	∅	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
7		12	2.82	22	62.04	
8		12	4.05	11	44.55	
9		12	5.07	11	55.77	
10		12	3.62	11	39.82	
Stubovi ose Б-(5,6,7,9,10) и В-(5,6,7,9,10) (10 kom)						
1		16	4.55	60	273.00	
2		16	4.55	40	182.00	
3		8	1.58	370	584.60	
4		16	3.75	100	375.00	
5		8	0.80	1000	800.00	
6		16	4.45	200	890.00	
7		8	1.38	1080	1490.40	
Степениште приземља и првод спрата (2 kom)						
1		12	1.91	196	374.36	
2		12	3.92	22	86.24	

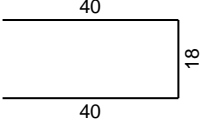
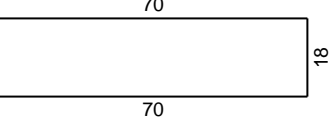
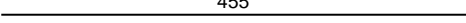
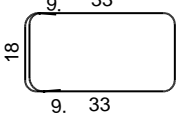
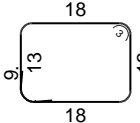
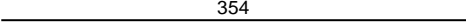
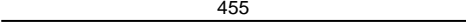
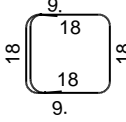
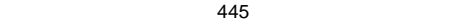
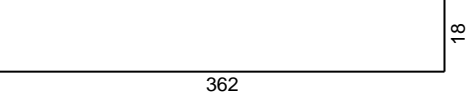
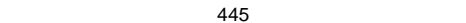
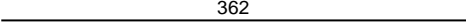
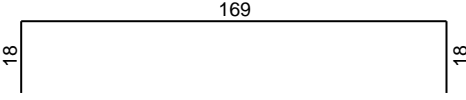
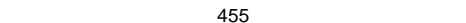
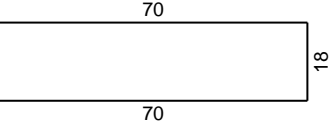
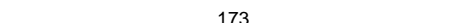
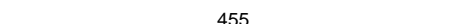
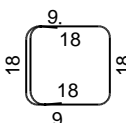

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	∅	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
3		12	3.92	22	86.24	
4		12	1.73	44	76.12	
5		12	5.51	22	121.22	
6		12	2.82	44	124.08	
7		12	4.05	22	89.10	
8		12	2.09	44	91.96	
9		12	5.07	22	111.54	
10		12	3.62	22	79.64	
11		12	1.47	22	32.34	
Stepenišne grede (grede kod stepeništa) (2 kom)						
1		16	5.65	6	33.90	
2		16	6.25	6	37.50	
3		8	1.43	74	105.82	
AB zid suterena - Osa A (1 kom)						
1		12	3.01	20	60.20	

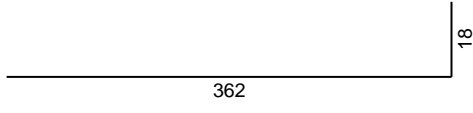
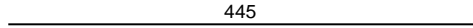
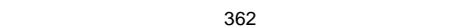
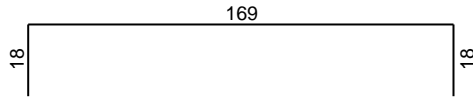

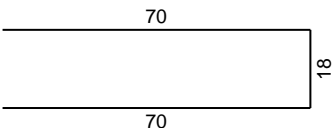
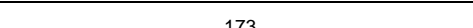
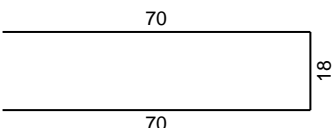
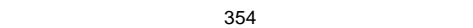
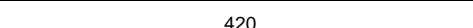
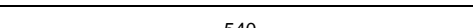
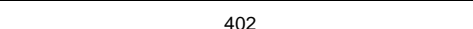
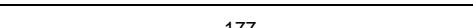
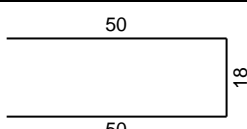
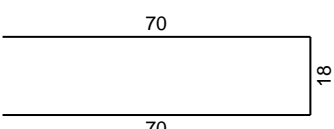

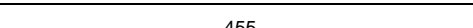
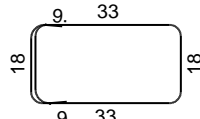
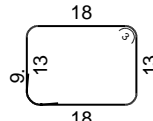
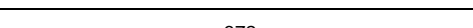
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
2	362 	12	3.62	12	43.44	
3	516 	12	5.16	4	20.64	
4	177 	12	1.77	56	99.12	
5		8	1.18	396	467.28	
6	120 	12	1.20	32	38.40	
7		8	1.58	216	341.28	
8	455 	16	4.55	70	318.50	
9		8	1.38	175	241.50	
10		8	0.80	168	134.40	
11		8	1.40	72	100.80	
AB zid suterena - Osa G (1 kom)						
1	418 	12	4.18	4	16.72	
2	301 	12	3.01	8	24.08	
3	970 	12	9.70	4	38.80	
4	362 	12	3.62	8	28.96	
5	177 	12	1.77	48	84.96	
6		8	1.18	358	422.44	
7		12	3.85	8	30.80	
8	317 	12	3.17	4	12.68	
9	267 	12	2.67	4	10.68	
10		8	1.54	26	40.04	
11	120 	12	1.20	50	60.00	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
12		8	0.98	20	19.60	
13		8	1.58	179	282.82	
14		16	4.55	70	318.50	
15		8	1.38	175	241.50	
16		8	0.80	168	134.40	
17		8	3.54	4	14.16	
AB zid u osi 7, između osa A i B (1 kom)						
1		16	4.55	8	36.40	
2		8	1.08	198	213.84	
3		16	4.45	16	71.20	
4		16	3.80	8	30.40	
5		8	4.45	28	124.60	
6		8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	198	405.90	
8		8	4.55	14	63.70	
9		8	1.58	13	20.54	
10		8	1.73	4	6.92	
AB zid u osi 6, između osa A i B (1 kom)						
1		16	4.55	10	45.50	
2		8	1.08	198	213.84	
3		16	4.45	16	71.20	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
4		16	3.80	8	30.40	
5		8	4.45	28	124.60	
6		8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	198	405.90	
8		8	4.55	14	63.70	
9		8	1.58	38	60.04	
10		8	1.73	4	6.92	
AB zid suterena - Osa G' (1 kom)						
1		8	1.58	190	300.20	
2		8	3.54	4	14.16	
3		12	4.20	4	16.80	
4		12	5.40	4	21.60	
AB zid suterena - Osa 11 (1 kom)						
1		12	4.02	8	32.16	
2		12	1.77	16	28.32	
3		8	1.18	96	113.28	
4		8	1.58	57	90.06	
5		12	1.20	25	30.00	
6		16	4.55	20	91.00	
7		8	1.38	50	69.00	
8		8	0.80	48	38.40	
9		12	3.72	4	14.88	

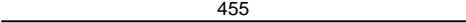
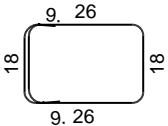
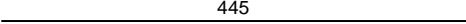
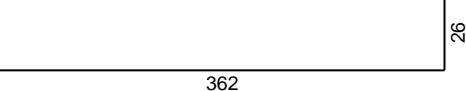

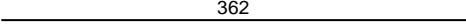
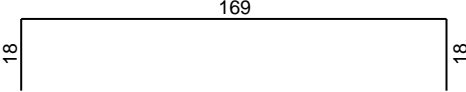
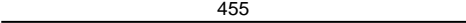
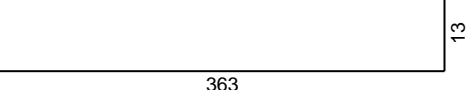
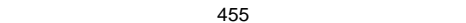
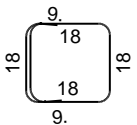
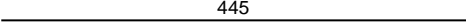
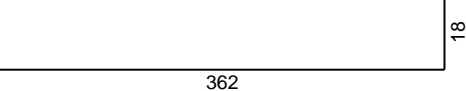

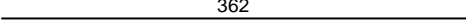
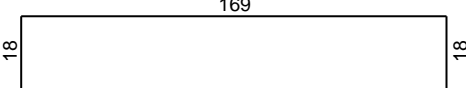
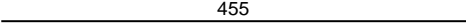
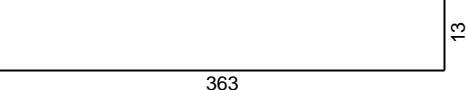
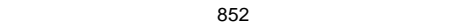
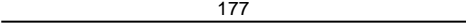
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
AB zid u osi 1, između osa A i B (1 kom)						
1		16	4.55	22	100.10	
2		8	1.24	198	245.52	
3		16	4.45	20	89.00	
4		16	3.88	8	31.04	
5		8	4.45	28	124.60	
6		8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	148	303.40	
8		8	1.58	25	39.50	
9		16	3.76	10	37.60	
AB zid u osi 1, između osa V i G (1 kom)						
1		16	4.55	22	100.10	
2		8	1.24	198	245.52	
3		16	4.45	20	89.00	
4		16	3.88	8	31.04	
5		8	4.45	28	124.60	
6		8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	148	303.40	
8		8	1.58	25	39.50	
9		16	3.76	8	30.08	

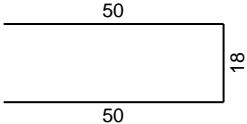
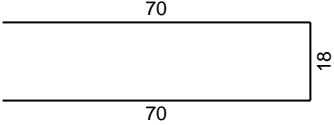
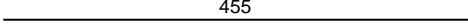
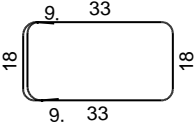
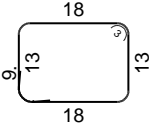
SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
AB zid u osi 11, između osa A i B (1 kom)						
1		16	4.55	22	100.10	
2		8	1.24	198	245.52	
3		16	4.45	16	71.20	
4		16	3.88	8	31.04	
5		8	4.45	28	124.60	
6		8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	148	303.40	
8		8	1.58	25	39.50	
9		16	3.76	8	30.08	
AB zid u osi 11, između osa V i G (1 kom)						
1		16	4.55	22	100.10	
2		8	1.24	198	245.52	
3		16	4.45	20	89.00	
4		16	3.88	8	31.04	
5		8	4.45	28	124.60	
6		8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	148	303.40	
8		8	1.58	25	39.50	
9		16	3.76	8	30.08	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
AB zid u osi 6, između osa V i G (1 kom)						
1	455 	16	4.55	22	100.10	
2		8	1.24	198	245.52	
3	445 	16	4.45	20	89.00	
4		16	3.88	8	31.04	
5	445 	8	4.45	28	124.60	
6	362 	8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	198	405.90	
8	455 	8	4.55	14	63.70	
9		16	3.76	8	30.08	
AB zid u osi 7, između osa V i G (1 kom)						
1	455 	16	4.55	12	54.60	
2		8	1.08	198	213.84	
3	445 	16	4.45	16	71.20	
4		16	3.80	8	30.40	
5	445 	8	4.45	28	124.60	
6	362 	8	3.62	14	50.68	
7		8	2.05	198	405.90	
8	455 	8	4.55	14	63.70	
9		16	3.76	4	15.04	
AB zid suterena - Osa 1 (1 kom)						
1	852 	12	8.52	4	34.08	
2	177 	12	1.77	12	21.24	

SPECIFIKACIJA I REKAPITULACIJA ARMATURE

ozn.	oblik i mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kom]	lgn [m]	Napomena
3		8	1.18	96	113.28	
4		8	1.58	36	56.88	
5		16	4.55	20	91.00	
6		8	1.38	50	69.00	
7		8	0.80	48	38.40	

Šipke - rekapitulacija			
Ø [mm]	lgn [m]	Jedinična težina [kg/m ³]	Težina [kg]
B500B			
8	54706.50	0.40	21609.07
10	7471.50	0.62	4609.92
12	13425.60	0.89	11921.93
14	3404.38	1.21	4119.30
16	19609.46	1.58	30982.95
Ukupno (B500B)			73243.16
Ukupno			73243.16

Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Jedinična težina [kg/m2]	Ukupna težina [kg]	Napomena
Темељна плоча (1 ком)							
I	Q-524	215	605	112	8.22	11975.22	
I-1	Q-524	210	605	12	8.22	1253.22	
I-2	Q-524	215	605	16	8.22	1710.75	
I-3	Q-524	215	145	16	8.22	410.01	
I-4	Q-524	110	605	2	8.22	109.41	
I-5	Q-524	110	295	1	8.22	26.67	
I-6	Q-524	65	605	8	8.22	258.60	
I-7	Q-524	65	145	2	8.22	15.49	
I-8	Q-524	148	570	4	8.22	276.44	
I-9	Q-524	110	303	1	8.22	27.43	
Укупно						16063.25	
Спољашње степениште (1 ком)							
I-1	Q-335	212	398	2	5.26	88.91	
Укупно						88.91	
Плоча сутерена (1 ком)							
I	Q-257	215	605	50	4.02	2614.51	
I-1	Q-257	215	575	29	4.02	1441.22	
I-2	Q-257	75	575	5	4.02	86.68	
I-3	Q-257	170	575	9	4.02	353.66	
I-4	Q-257	120	575	5	4.02	138.69	
I-5	Q-257	180	415	5	4.02	150.15	
I-6	Q-257	180	525	1	4.02	37.99	
I-7	Q-257	180	575	1	4.02	41.61	
I-8	Q-257	180	395	3	4.02	85.75	
I-9	Q-257	65	575	1	4.02	15.02	
I-10	Q-257	55	575	3	4.02	38.14	
I-11	Q-257	100	575	3	4.02	69.34	
I-12	Q-257	110	575	1	4.02	25.43	
I-13	Q-257	215	525	2	4.02	90.75	
I-14	Q-257	166	525	1	4.02	35.03	
I-15	Q-257	215	268	1	4.02	23.12	
I-16	Q-257	215	418	1	4.02	36.12	
I-17	Q-257	213	605	4	4.02	206.73	
I-18	Q-257	215	605	8	4.02	418.32	
I-19	Q-257	215	200	2	4.02	34.57	
I-20	Q-257	213	540	1	4.02	46.13	
I-21	Q-257	113	605	1	4.02	27.36	
I-22	Q-257	113	287	1	4.02	13.00	
I-23	Q-257	215	372	1	4.02	32.15	
I-24	Q-257	215	152	1	4.02	13.14	

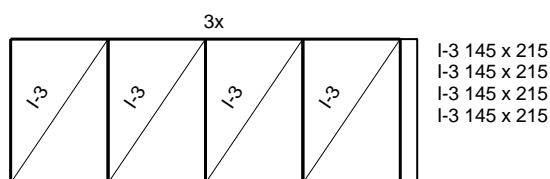
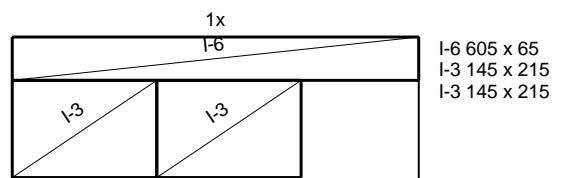
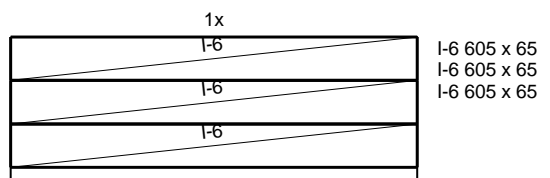
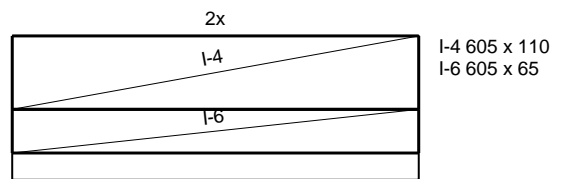
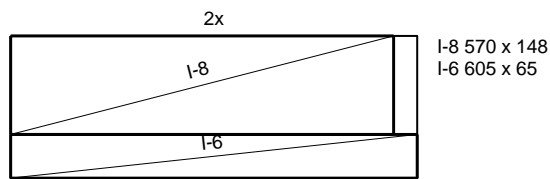
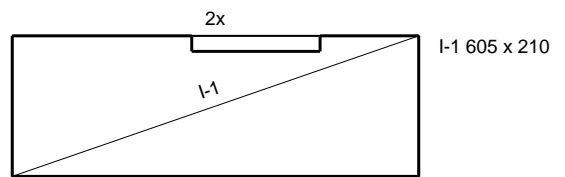
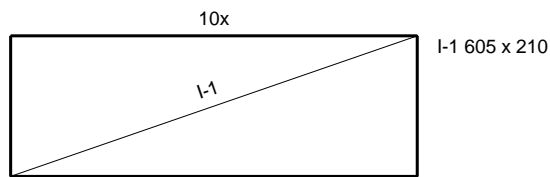
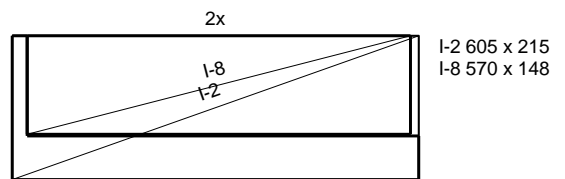
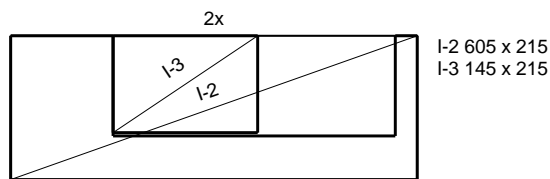
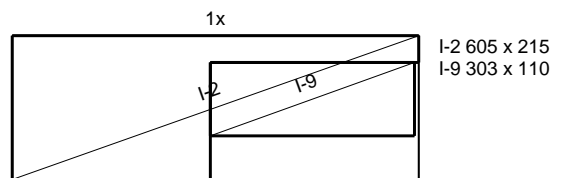
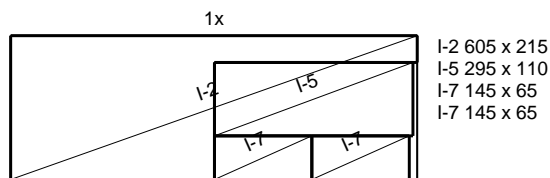
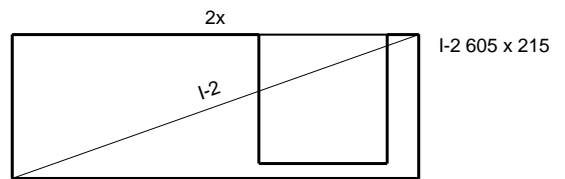
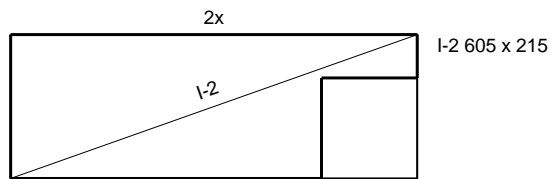
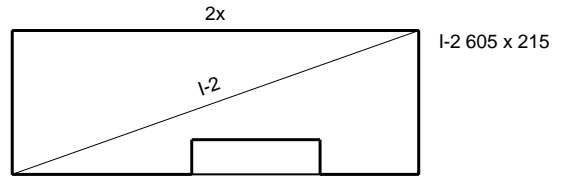
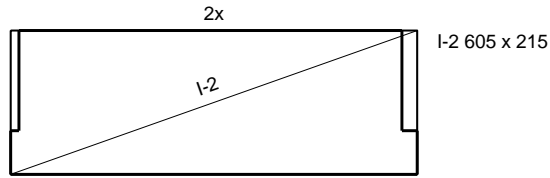
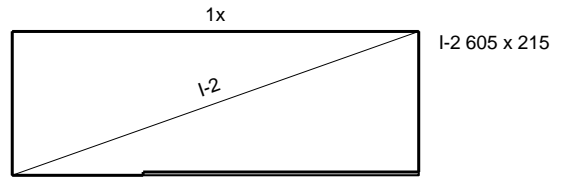
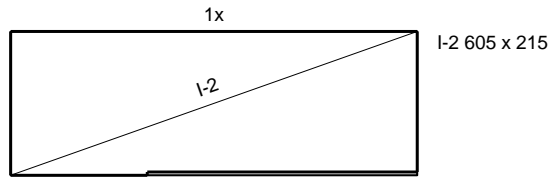
Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Jedinična težina [kg/m2]	Ukupna težina [kg]	Napomena
I-25	Q-257	215	150	5	4.02	64.82	
I-26	Q-257	215	540	1	4.02	46.67	
I-27	Q-257	67	605	6	4.02	98.50	
I-28	Q-257	212	418	1	4.02	35.64	
I-29	Q-257	92	418	1	4.02	15.47	
I-30	Q-257	67	525	1	4.02	14.17	
I-31	Q-257	68	540	1	4.02	14.65	
I-32	Q-257	67	200	1	4.02	5.43	
II-1	Q-335	212	519	1	5.26	57.75	
II-2	Q-335	204	519	1	5.26	55.67	
II-3	Q-335	183	519	1	5.26	49.87	
II-4	Q-335	215	519	1	5.26	58.69	
Ukupno						6591.94	
Плоча приземља (1 ком)							
I	Q-257	215	605	51	4.02	2666.80	
I-1	Q-257	212	575	1	4.02	49.00	
I-2	Q-257	215	575	30	4.02	1490.92	
I-3	Q-257	75	575	5	4.02	86.68	
I-4	Q-257	65	575	1	4.02	15.02	
I-5	Q-257	55	575	3	4.02	38.14	
I-6	Q-257	180	415	5	4.02	150.15	
I-7	Q-257	180	525	1	4.02	37.99	
I-8	Q-257	180	575	1	4.02	41.61	
I-9	Q-257	180	395	3	4.02	85.75	
I-10	Q-257	170	575	10	4.02	392.95	
I-11	Q-257	120	575	5	4.02	138.69	
I-12	Q-257	60	575	1	4.02	13.87	
I-13	Q-257	110	575	1	4.02	25.43	
I-14	Q-257	100	575	3	4.02	69.34	
I-15	Q-257	212	605	6	4.02	309.36	
I-16	Q-257	187	404	1	4.02	30.29	
I-17	Q-257	100	605	1	4.02	24.20	
I-18	Q-257	215	525	1	4.02	45.38	
I-19	Q-257	215	605	11	4.02	575.19	
I-20	Q-257	212	149	1	4.02	12.70	
I-21	Q-257	215	149	6	4.02	77.27	
I-22	Q-257	215	539	1	4.02	46.59	
I-23	Q-257	215	199	1	4.02	17.20	
I-24	Q-257	67	605	6	4.02	97.77	
I-25	Q-257	67	539	1	4.02	14.52	
I-26	Q-257	67	199	1	4.02	5.36	

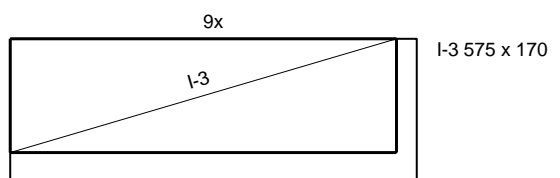
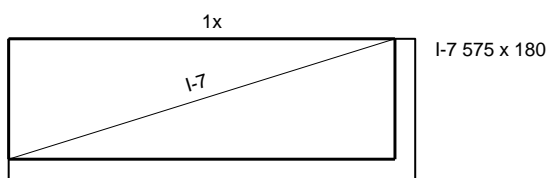
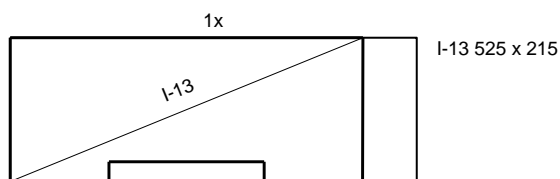
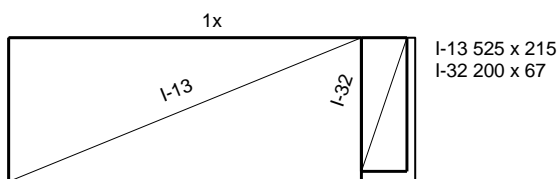
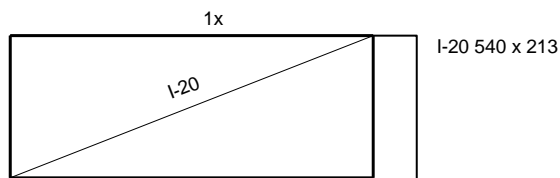
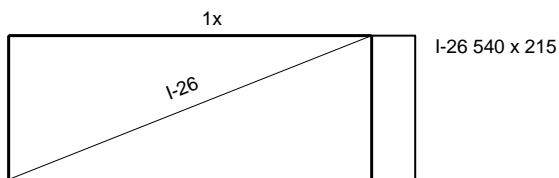
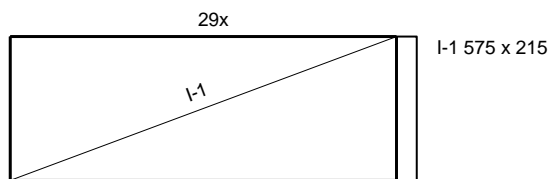
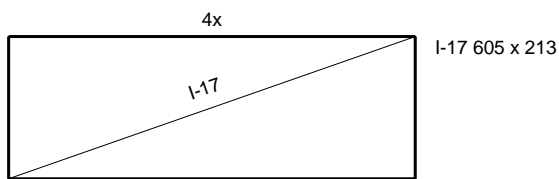
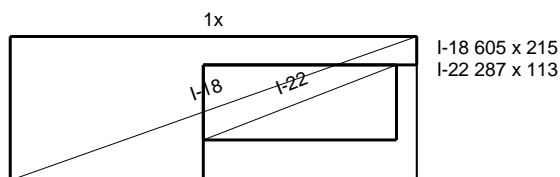
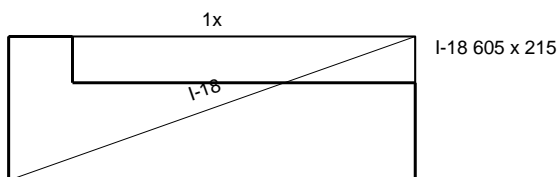
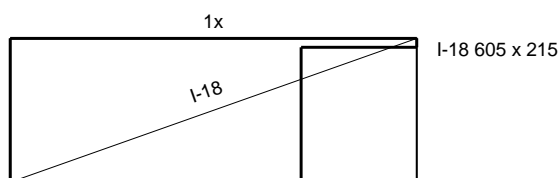
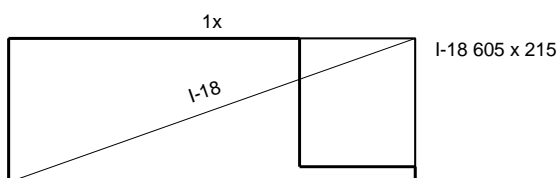
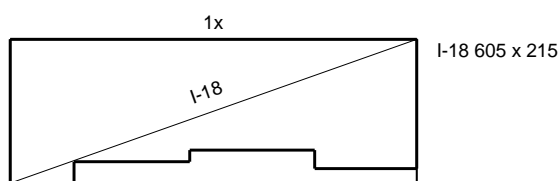
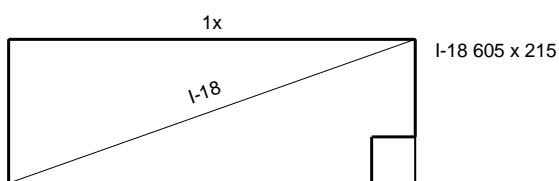
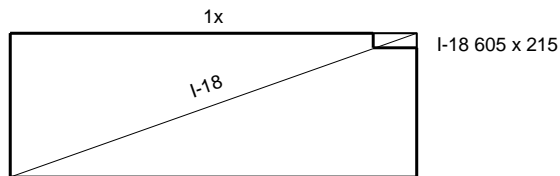
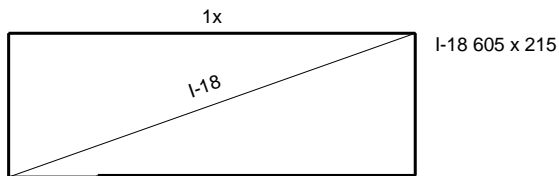
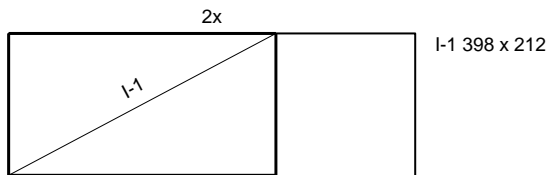
Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Jedinična težina [kg/m2]	Ukupna težina [kg]	Napomena
I-27	Q-257	145	605	2	4.02	70.29	
I-28	Q-257	65	404	1	4.02	10.48	
I-29	Q-257	70	525	1	4.02	14.77	
Ukupno						6653.70	
Плоча I спрата (1 kom)							
I	Q-257	215	605	54	4.02	2823.67	
I-1	Q-257	215	575	31	4.02	1540.61	
I-2	Q-257	75	575	5	4.02	86.68	
I-3	Q-257	65	575	1	4.02	15.02	
I-4	Q-257	55	575	3	4.02	38.14	
I-5	Q-257	180	415	5	4.02	150.15	
I-6	Q-257	180	525	1	4.02	37.99	
I-7	Q-257	180	575	1	4.02	41.61	
I-8	Q-257	180	395	3	4.02	85.75	
I-9	Q-257	170	575	10	4.02	392.95	
I-10	Q-257	120	575	5	4.02	138.69	
I-11	Q-257	60	575	1	4.02	13.87	
I-12	Q-257	110	575	1	4.02	25.43	
I-13	Q-257	100	575	3	4.02	69.34	
I-14	Q-257	212	605	6	4.02	309.36	
I-15	Q-257	212	566	1	4.02	48.24	
I-16	Q-257	124	551	1	4.02	27.44	
I-17	Q-257	124	605	2	4.02	60.32	
I-18	Q-257	124	60	1	4.02	3.01	
I-19	Q-257	215	605	7	4.02	366.03	
I-20	Q-257	212	149	1	4.02	12.70	
I-21	Q-257	215	149	5	4.02	64.39	
I-22	Q-257	215	199	1	4.02	17.20	
I-23	Q-257	50	354	1	4.02	7.12	
I-24	Q-257	215	199	1	4.02	17.20	
I-25	Q-257	215	539	1	4.02	46.59	
I-26	Q-257	67	605	6	4.02	97.77	
I-27	Q-257	67	199	1	4.02	5.36	
I-28	Q-257	67	539	1	4.02	14.52	
I-29	Q-257	167	605	2	4.02	81.48	
I-31	Q-257	167	566	1	4.02	38.11	
Ukupno						6676.73	
Плоча II спрата (1 kom)							
I	Q-257	215	605	53	4.02	2771.38	
I-1	Q-257	212	575	1	4.02	49.00	
I-2	Q-257	215	575	32	4.02	1590.31	

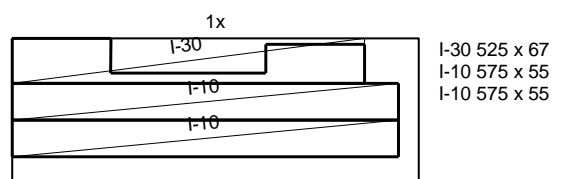
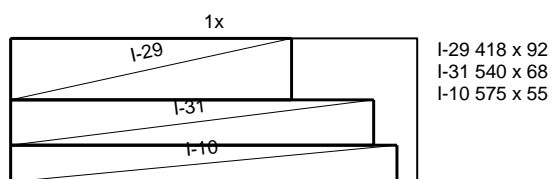
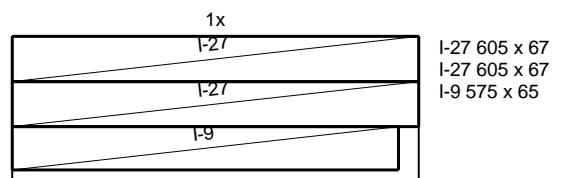
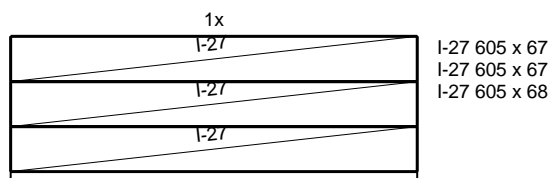
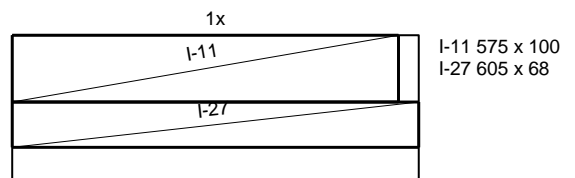
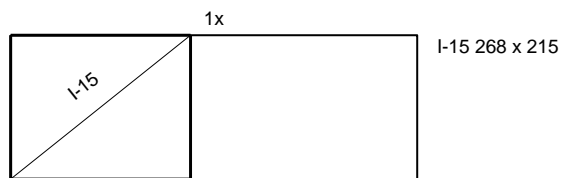
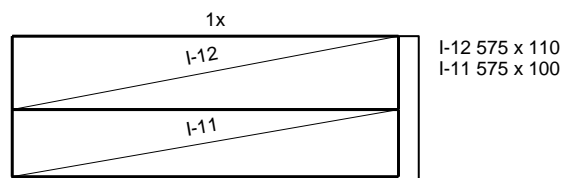
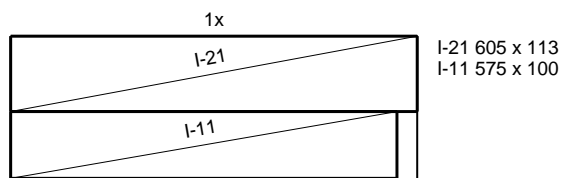
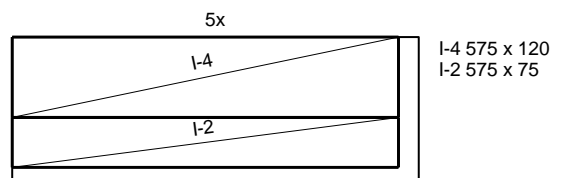
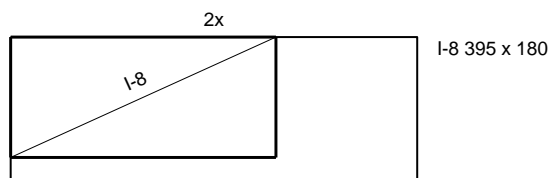
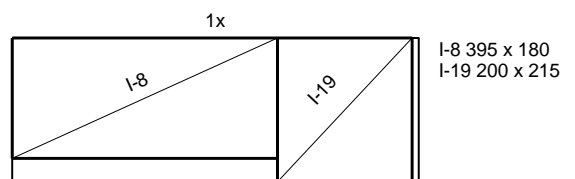
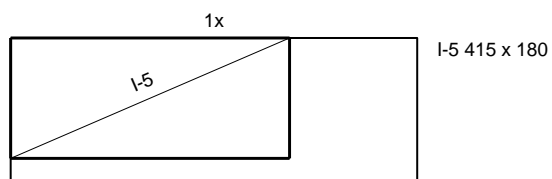
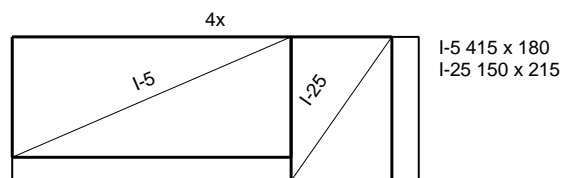
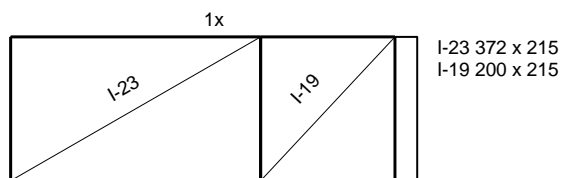
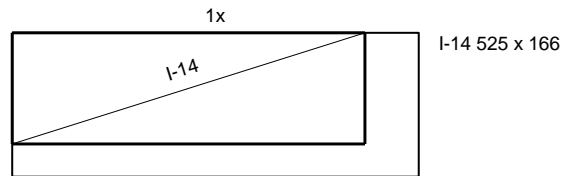
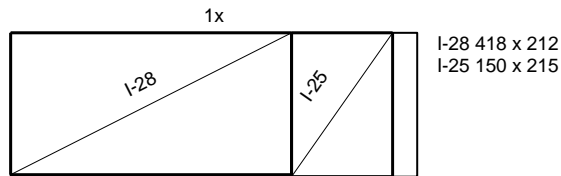
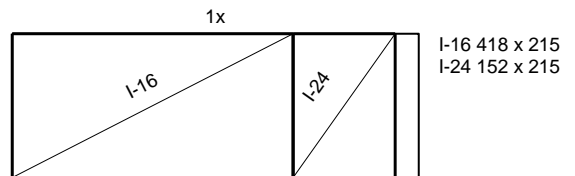
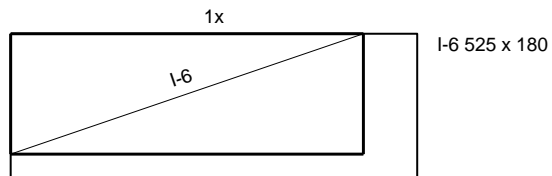
Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Jedinična težina [kg/m2]	Ukupna težina [kg]	Napomena
I-3	Q-257	75	575	5	4.02	86.68	
I-4	Q-257	65	575	1	4.02	15.02	
I-5	Q-257	55	575	3	4.02	38.14	
I-6	Q-257	180	415	5	4.02	150.15	
I-7	Q-257	180	525	1	4.02	37.99	
I-8	Q-257	180	575	1	4.02	41.61	
I-9	Q-257	180	395	3	4.02	85.75	
I-10	Q-257	170	575	10	4.02	392.95	
I-11	Q-257	120	575	5	4.02	138.69	
I-12	Q-257	60	575	1	4.02	13.87	
I-13	Q-257	110	575	1	4.02	25.43	
I-14	Q-257	100	575	3	4.02	69.34	
I-15	Q-257	185	575	1	4.02	42.76	
I-16	Q-257	212	605	8	4.02	412.48	
I-17	Q-257	212	149	1	4.02	12.70	
I-18	Q-257	215	149	7	4.02	90.15	
I-19	Q-257	215	605	3	4.02	156.87	
I-20	Q-257	67	605	8	4.02	130.36	
I-21	Q-257	67	149	1	4.02	4.01	
Ukupno						6355.65	
Lift okno (1 kom)							
I-1	Q-335	181	435	2	5.26	82.83	
I-2	Q-335	181	425	4	5.26	161.85	
I-3	Q-335	181	379	2	5.26	72.17	
I-4	Q-335	190	435	4	5.26	173.90	
I-5	Q-335	190	425	8	5.26	339.80	
I-6	Q-335	190	379	4	5.26	151.51	
I-7	Q-335	213	222	2	5.26	49.74	
Ukupno						1031.79	
AB zid suterena - Osa A (1 kom)							
I-1	Q-335	212	372	1	5.26	41.48	
I-2	Q-335	215	372	21	5.26	883.46	
I-3	Q-335	182	372	1	5.26	35.61	
I-4	Q-335	202	605	1	5.26	64.28	
I-5	Q-335	202	61	1	5.26	6.48	
I-6	Q-335	179	372	1	5.26	35.03	
Ukupno						1066.34	
AB zid suterena - Osa G (1 kom)							
I-1	Q-335	212	372	4	5.26	165.93	
I-2	Q-335	215	372	50	5.26	2103.47	

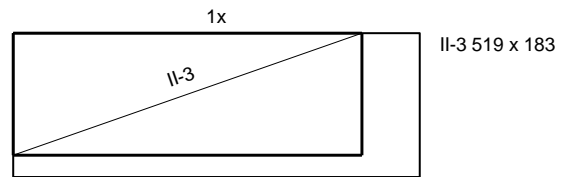
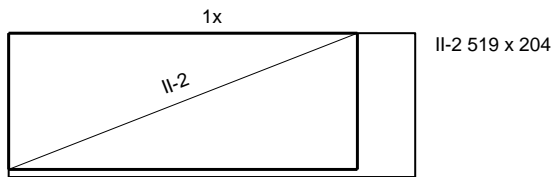
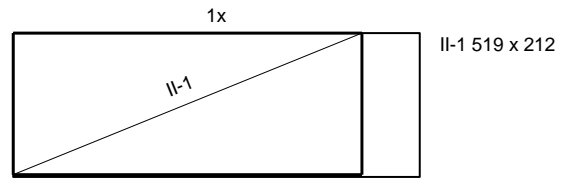
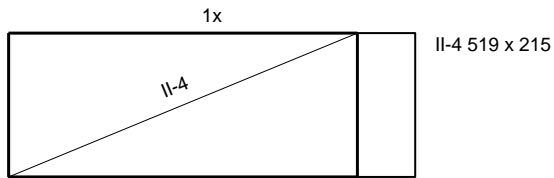
Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Jedinična težina [kg/m2]	Ukupna težina [kg]	Napomena
Ukupno						2269.40	
AB zid suterena - Osa G' (1 kom)							
I-1	Q-335	215	540	2	5.26	122.16	
I-2	Q-335	215	488	2	5.26	110.27	
I-3	Q-335	215	426	2	5.26	96.27	
I-4	Q-335	215	372	6	5.26	252.42	
I-5	Q-335	199	372	2	5.26	78.07	
Ukupno						659.19	
AB zid suterena - Osa 11 (1 kom)							
I-1	Q-335	212	435	2	5.26	97.02	
I-2	Q-335	215	435	6	5.26	295.16	
I-3	Q-335	215	372	10	5.26	420.69	
I-4	Q-335	137	372	2	5.26	53.61	
Ukupno						866.49	
AB zid suterena - Osa 1 (1 kom)							
I-1	Q-335	212	435	2	5.26	97.02	
I-2	Q-335	215	435	4	5.26	196.78	
I-3	Q-335	215	372	10	5.26	420.69	
I-4	Q-335	67	435	2	5.26	30.66	
Ukupno						745.15	

Mreže - rekapitulacija						
Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Jedinična težina [kg/m ²]	Ukupna težina celih tabli [kg]	Neto ugrađena težina [kg]
Q-257	215	605	532	4.02	27818.36	25687.65
Q-335	215	605	159	5.26	10878.69	6420.00
Q-524	215	605	149	8.22	15931.33	15596.79
Ukupno					54628.38	47704.44

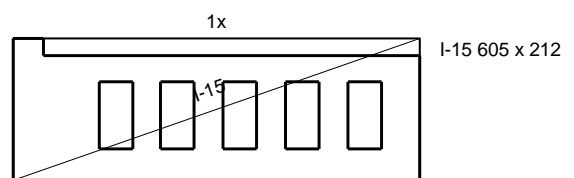
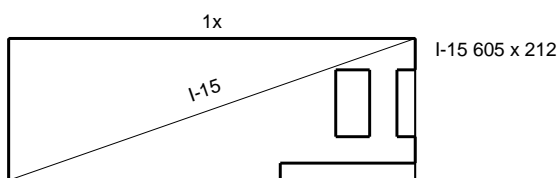
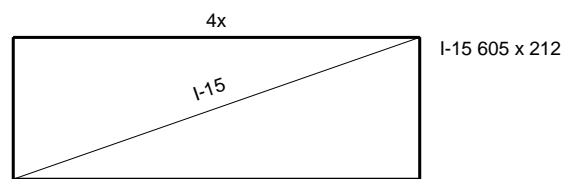
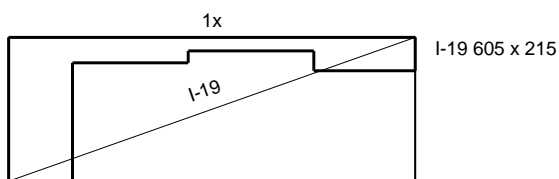
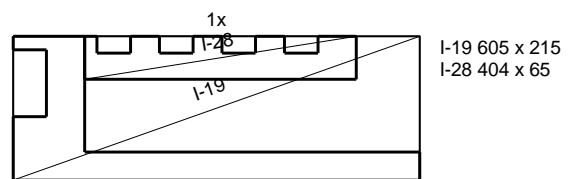
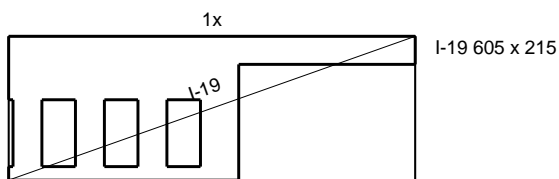
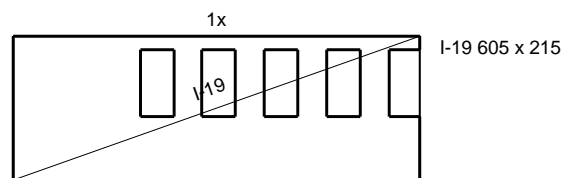
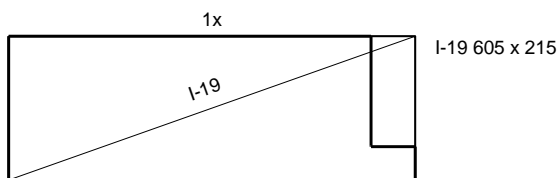
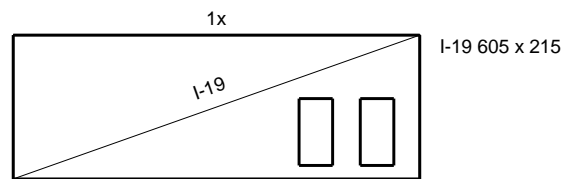
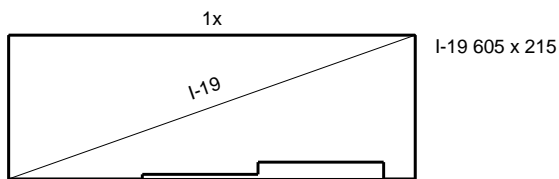
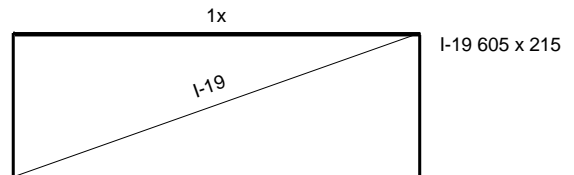
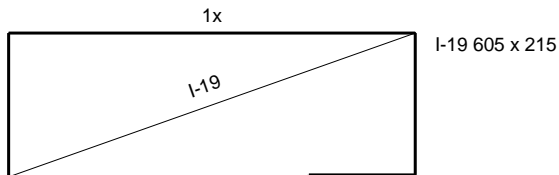
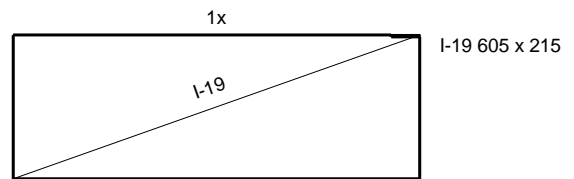
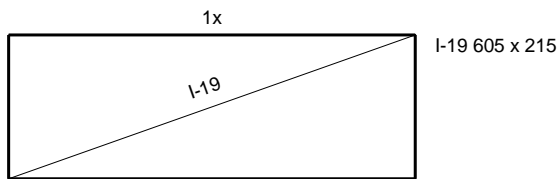


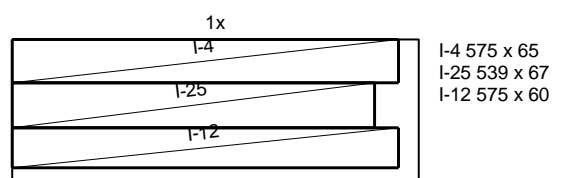
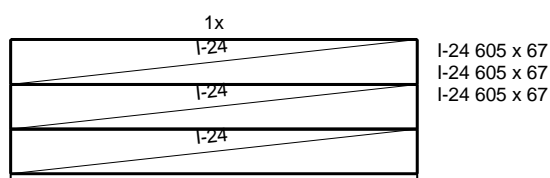
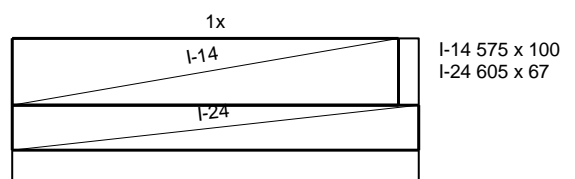
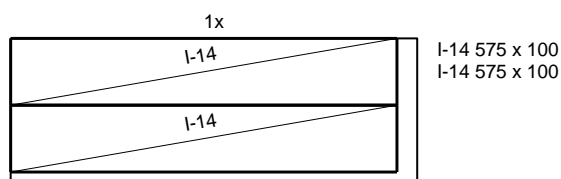
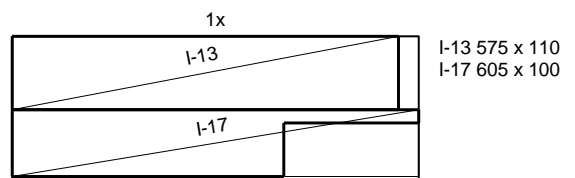
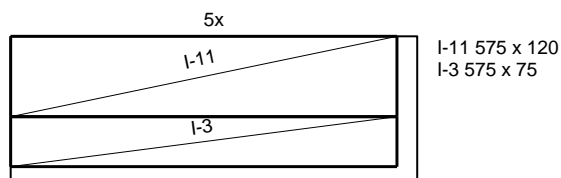
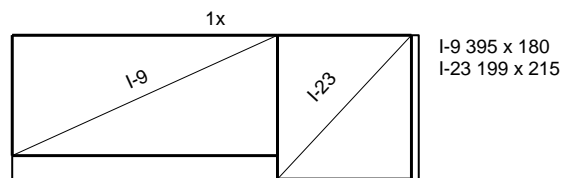
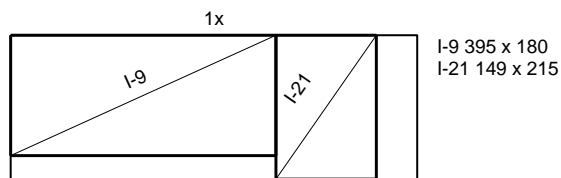
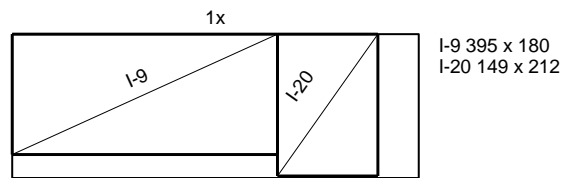
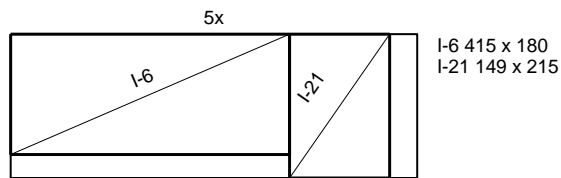
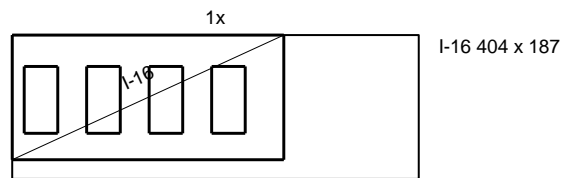
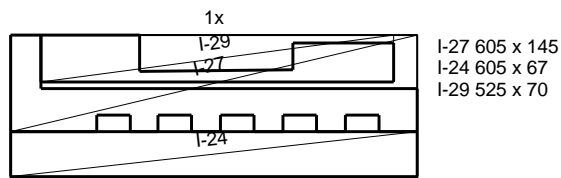
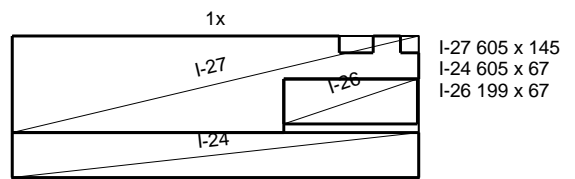
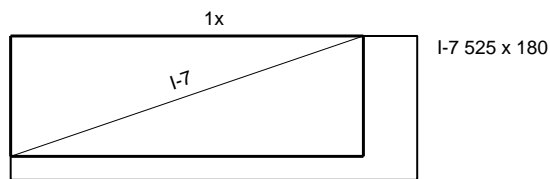
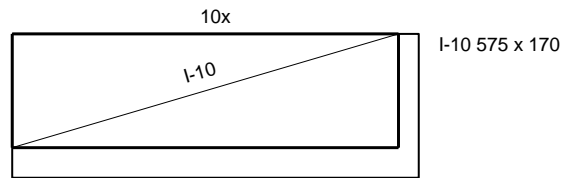
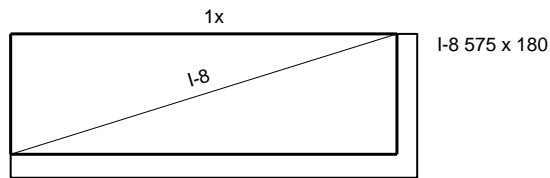
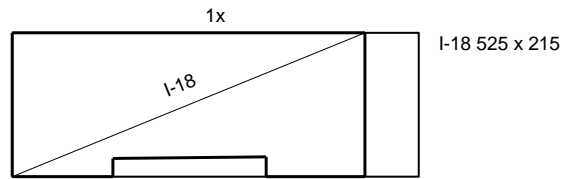
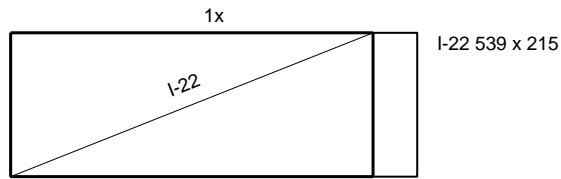
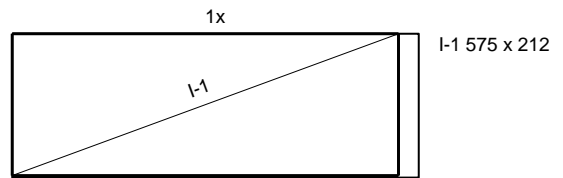
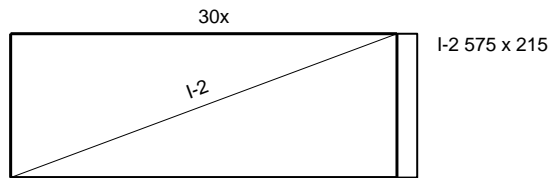


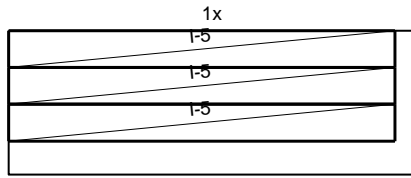




Плоча приземља



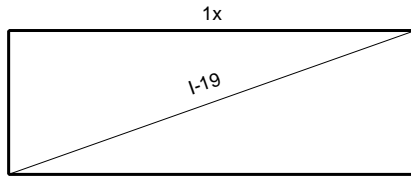




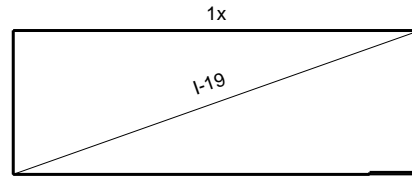
I-5 575 x 55
I-5 575 x 55
I-5 575 x 55

Плоча I спрата

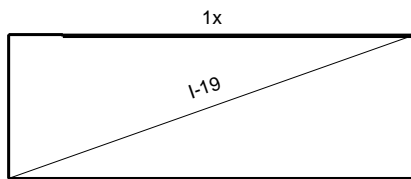
Q-257 (605 cm x 215 cm)



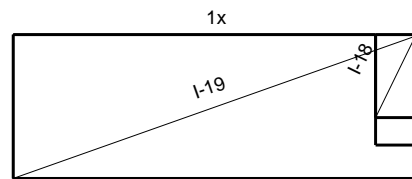
I-19 605 x 215



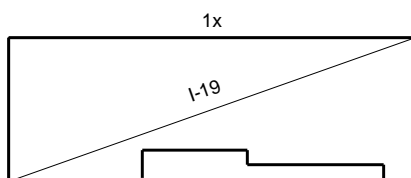
I-19 605 x 215



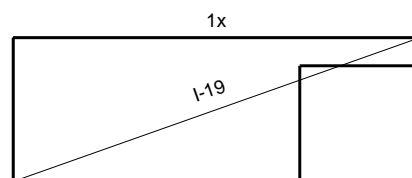
I-19 605 x 215



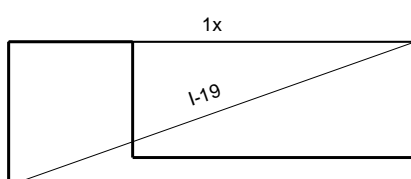
I-19 605 x 215
I-18 60 x 124



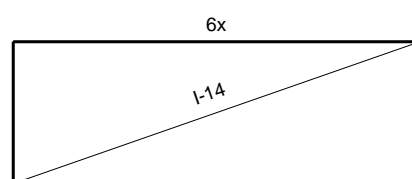
I-19 605 x 215



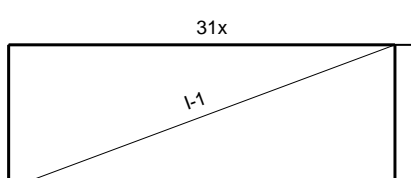
I-19 605 x 215



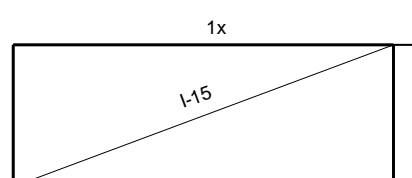
I-19 605 x 215



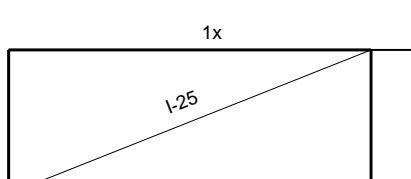
I-14 605 x 212



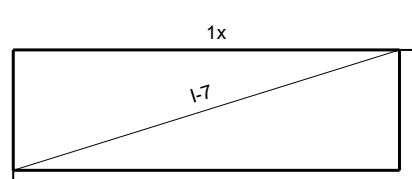
I-1 575 x 215



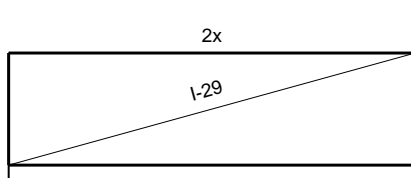
I-15 566 x 212



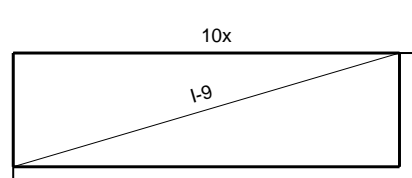
I-25 539 x 215



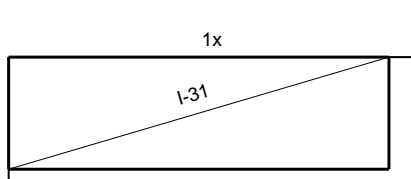
I-7 575 x 180



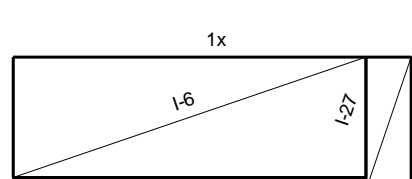
I-29 605 x 167



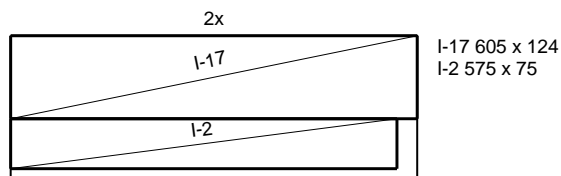
I-9 575 x 170



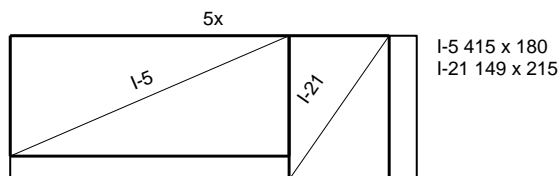
I-31 566 x 167



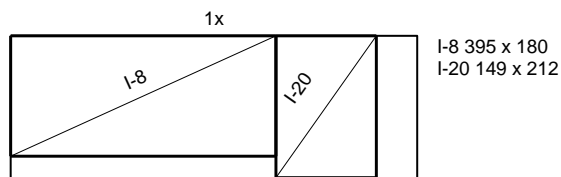
I-6 525 x 180
I-27 199 x 67



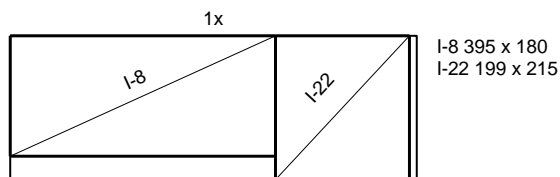
I-17 605 x 124
I-2 575 x 75



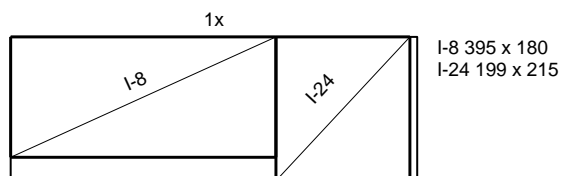
I-5 415 x 180
I-21 149 x 215



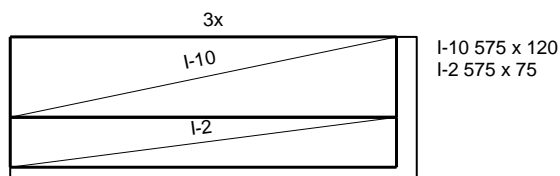
I-8 395 x 180
I-20 149 x 212



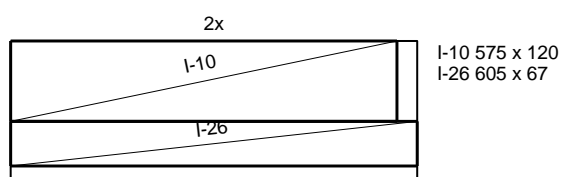
I-8 395 x 180
I-22 199 x 215



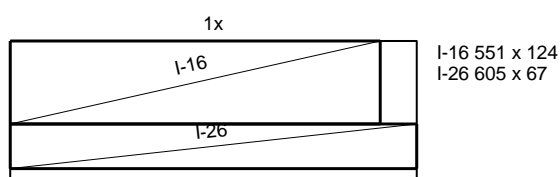
I-8 395 x 180
I-24 199 x 215



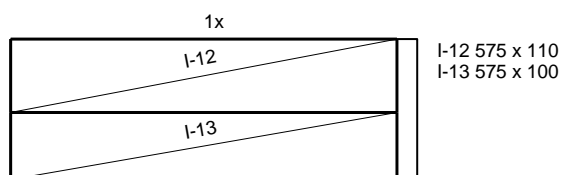
I-10 575 x 120
I-2 575 x 75



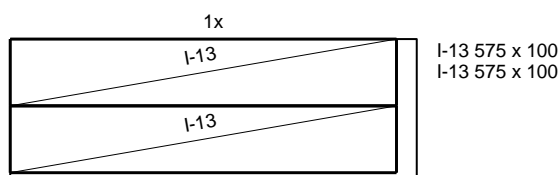
I-10 575 x 120
I-26 605 x 67



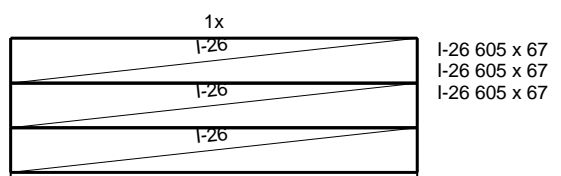
I-16 551 x 124
I-26 605 x 67



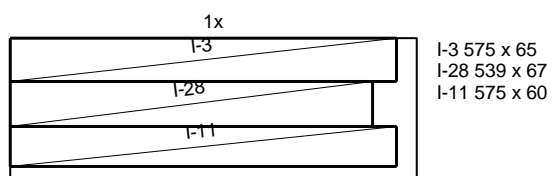
I-12 575 x 110
I-13 575 x 100



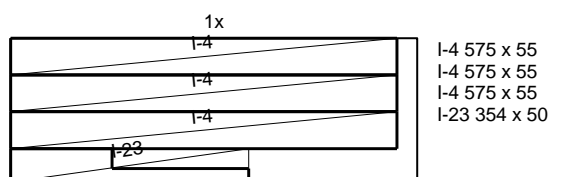
I-13 575 x 100
I-13 575 x 100



I-26 605 x 67
I-26 605 x 67
I-26 605 x 67



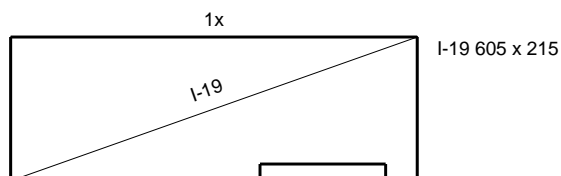
I-3 575 x 65
I-28 539 x 67
I-11 575 x 60



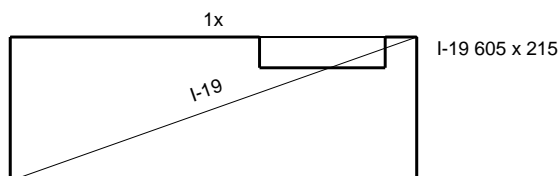
I-4 575 x 55
I-4 575 x 55
I-4 575 x 55
I-23 354 x 50

Плоча II спрата

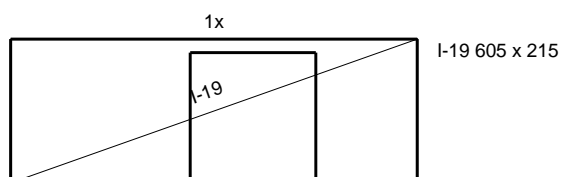
Q-257 (605 cm x 215 cm)



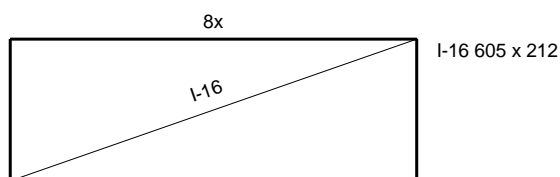
I-19 605 x 215



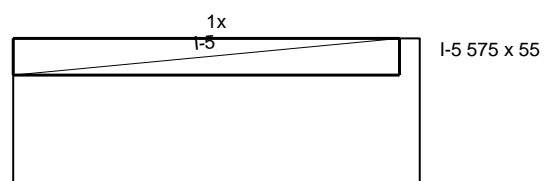
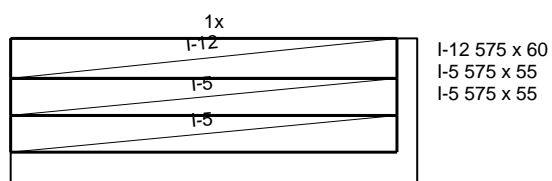
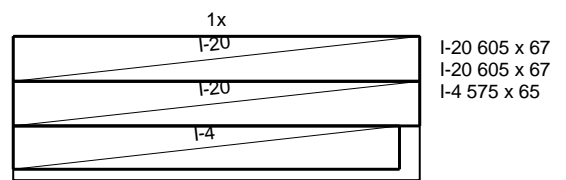
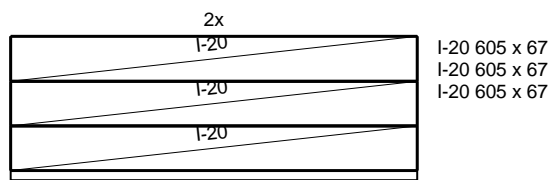
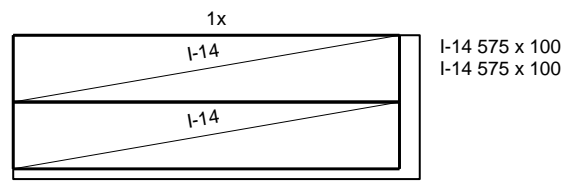
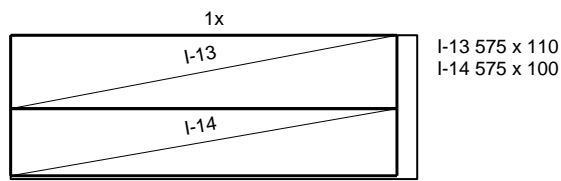
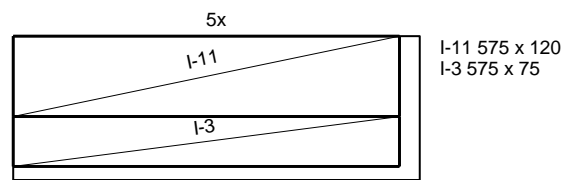
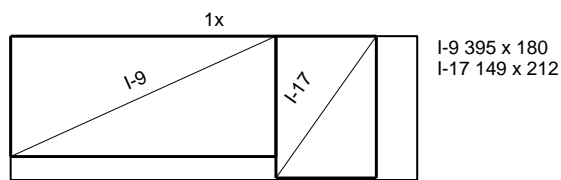
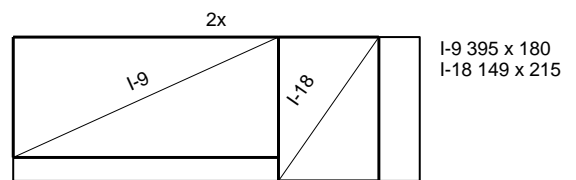
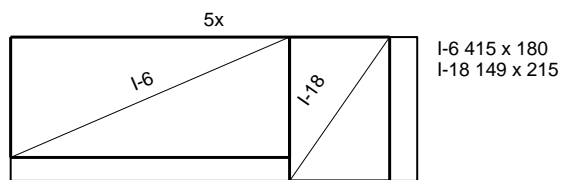
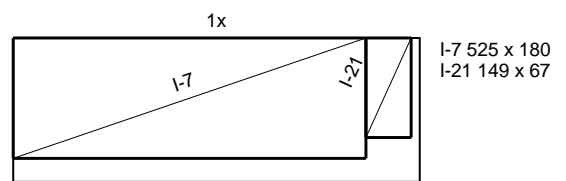
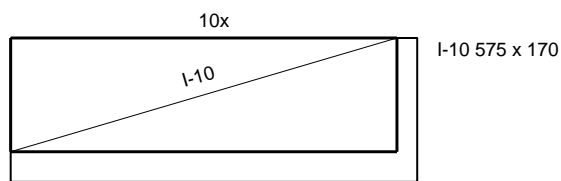
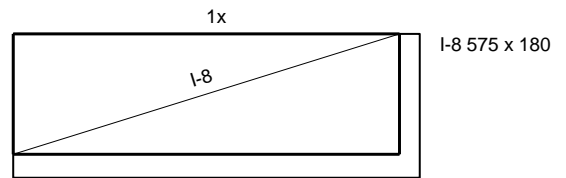
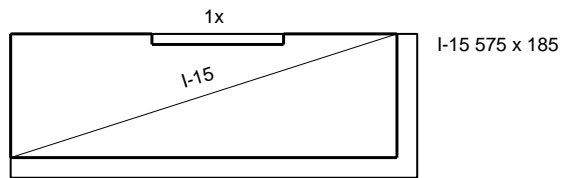
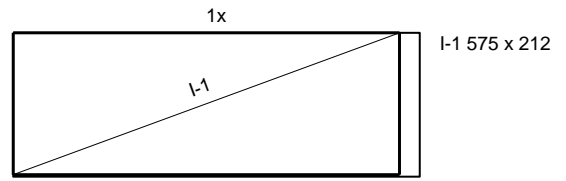
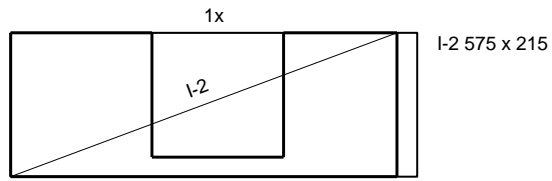
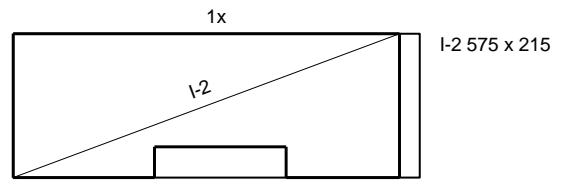
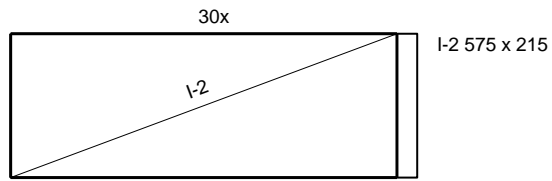
I-19 605 x 215

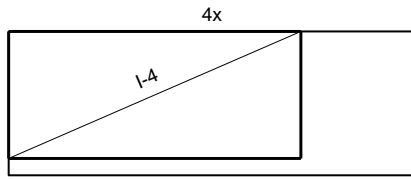


I-19 605 x 215

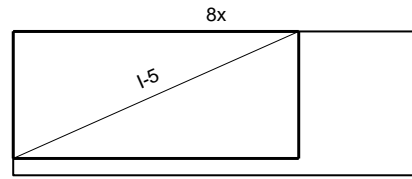


I-16 605 x 212

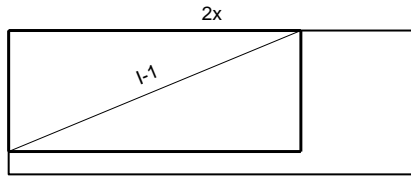




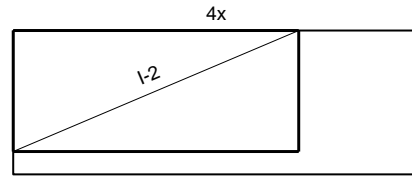
I-4 435 x 190



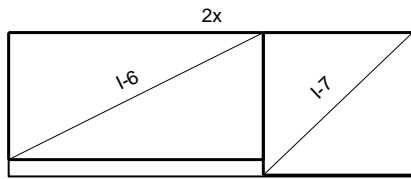
I-5 425 x 190



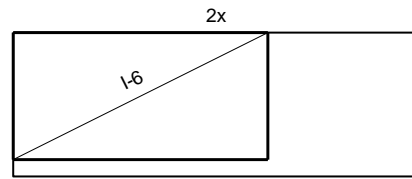
I-1 435 x 181



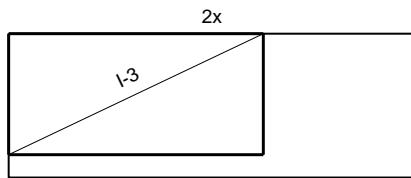
I-2 425 x 181



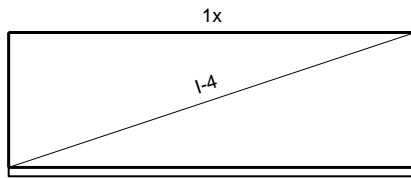
I-6 379 x 190
I-7 222 x 213



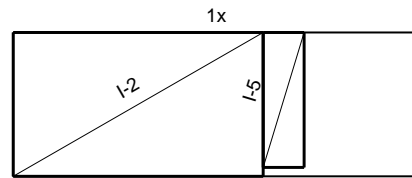
I-6 379 x 190



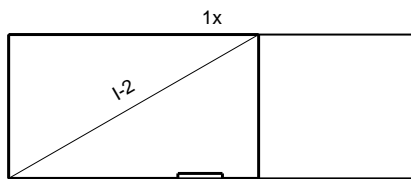
I-3 379 x 181



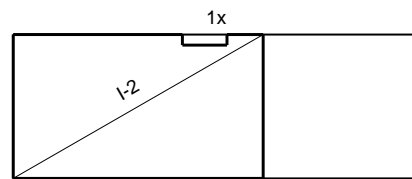
I-4 605 x 202



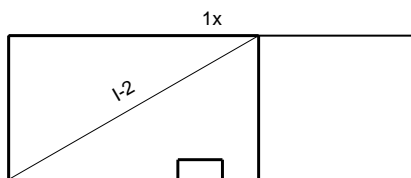
I-2 372 x 215
I-5 61 x 202



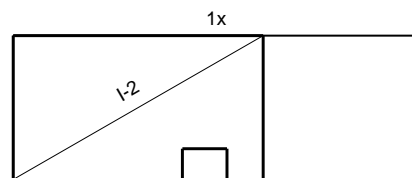
I-2 372 x 215



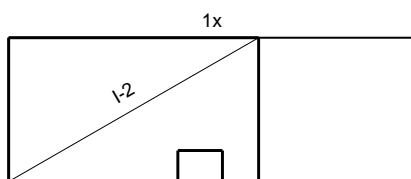
I-2 372 x 215



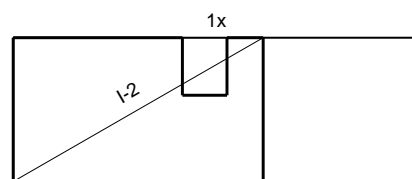
I-2 372 x 215



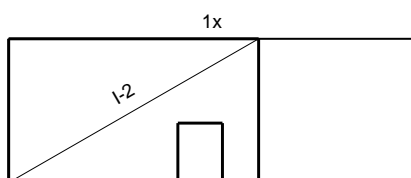
I-2 372 x 215



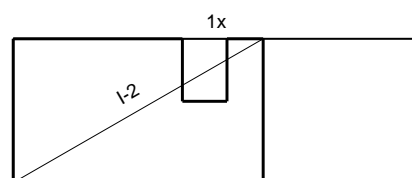
I-2 372 x 215



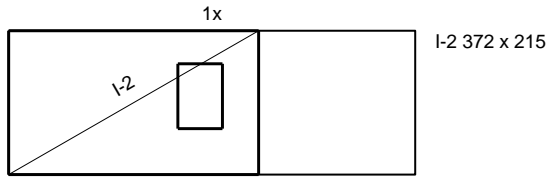
I-2 372 x 215



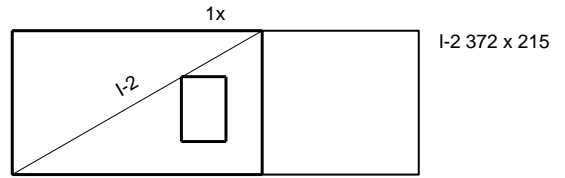
I-2 372 x 215



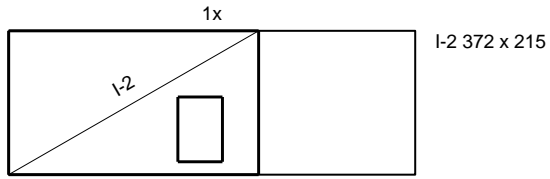
I-2 372 x 215



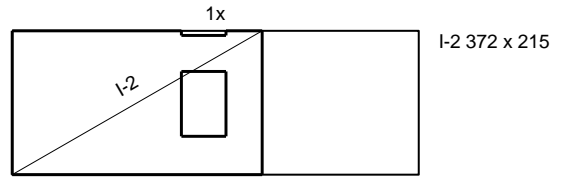
I-2 372 x 215



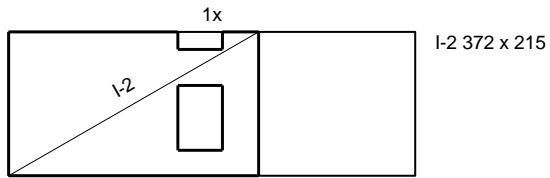
I-2 372 x 215



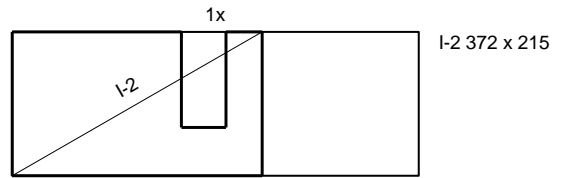
I-2 372 x 215



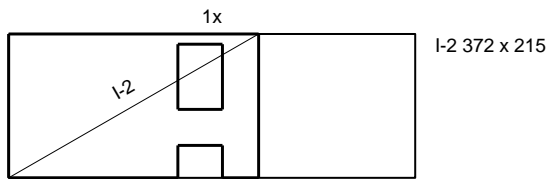
I-2 372 x 215



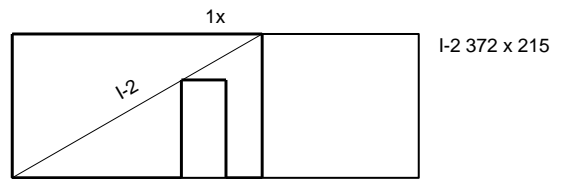
I-2 372 x 215



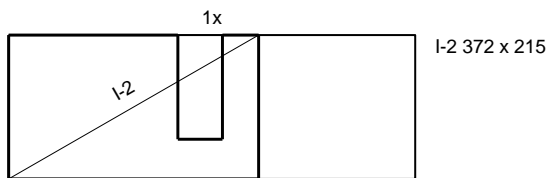
I-2 372 x 215



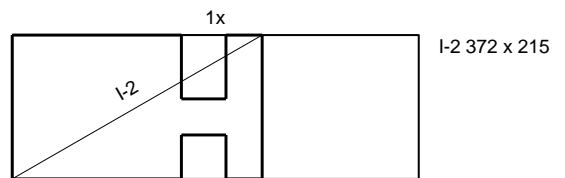
I-2 372 x 215



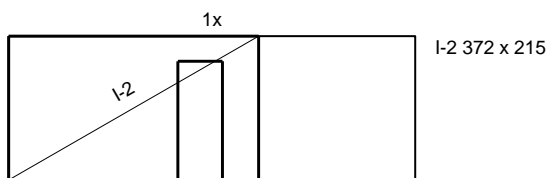
I-2 372 x 215



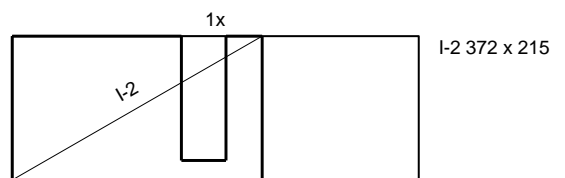
I-2 372 x 215



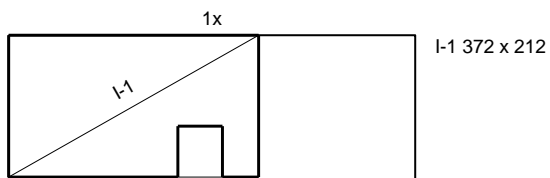
I-2 372 x 215



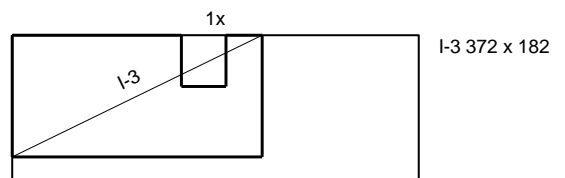
I-2 372 x 215



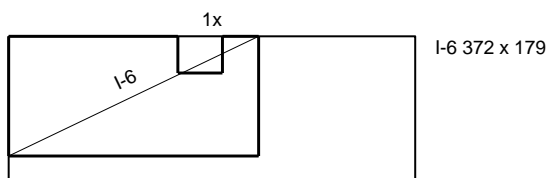
I-2 372 x 215



I-1 372 x 212

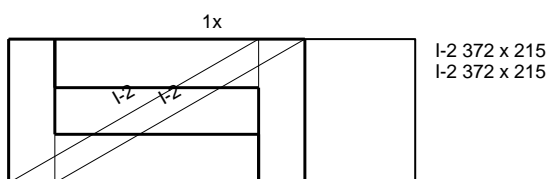


I-3 372 x 182

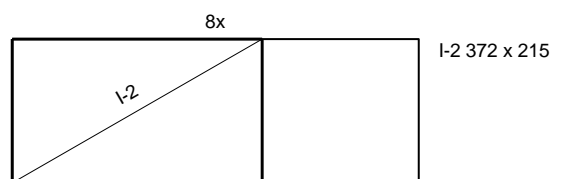


I-6 372 x 179

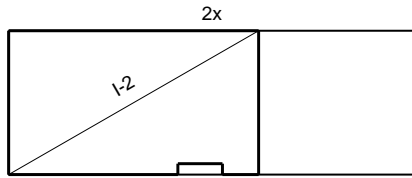
AB zid suterena - Osa G
Q-335 (605 cm x 215 cm)



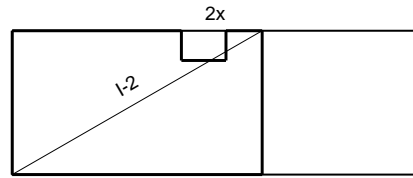
I-2 372 x 215
I-2 372 x 215



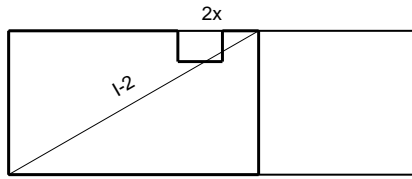
I-2 372 x 215



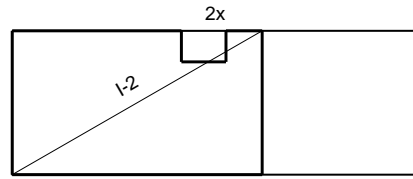
I-2 372 x 215



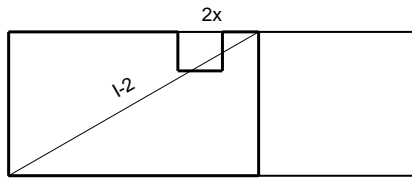
I-2 372 x 215



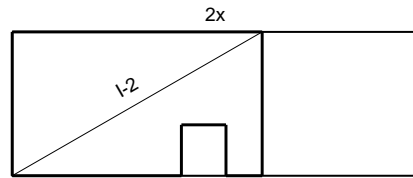
I-2 372 x 215



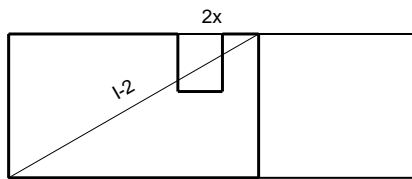
I-2 372 x 215



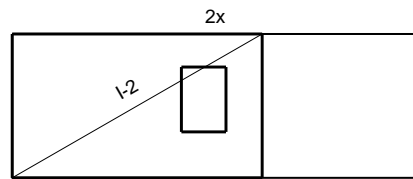
I-2 372 x 215



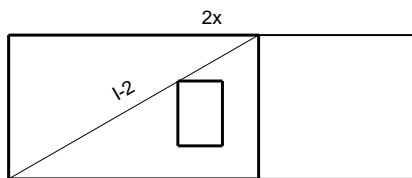
I-2 372 x 215



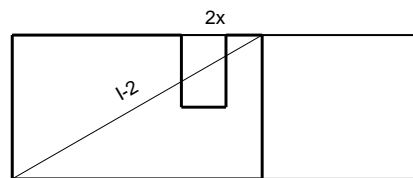
I-2 372 x 215



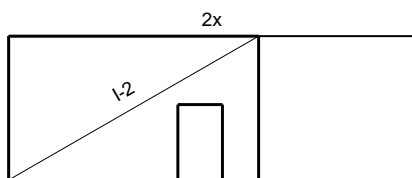
I-2 372 x 215



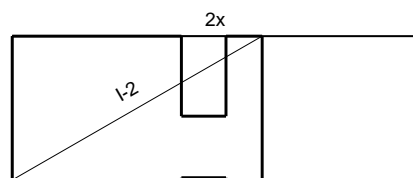
I-2 372 x 215



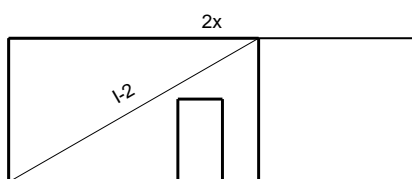
I-2 372 x 215



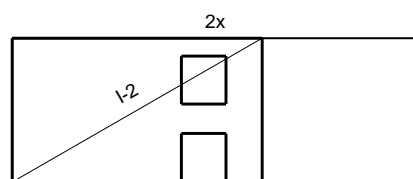
I-2 372 x 215



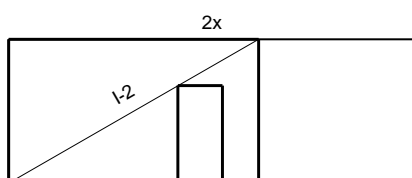
I-2 372 x 215



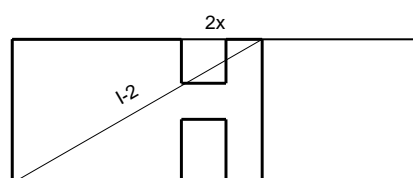
I-2 372 x 215



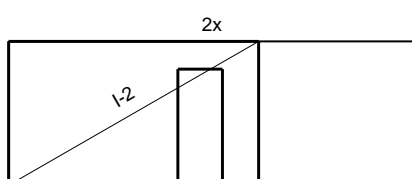
I-2 372 x 215



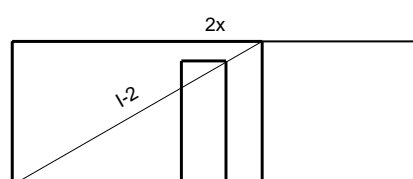
I-2 372 x 215



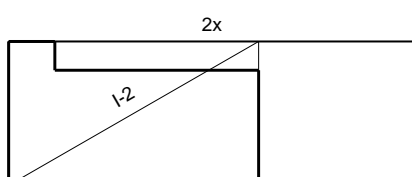
I-2 372 x 215



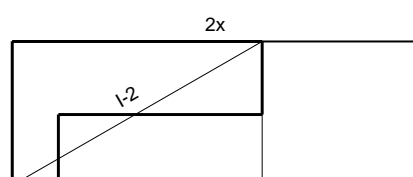
I-2 372 x 215



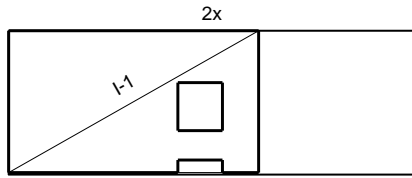
I-2 372 x 215



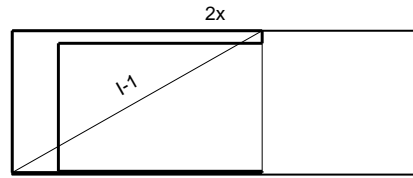
I-2 372 x 215



I-2 372 x 215



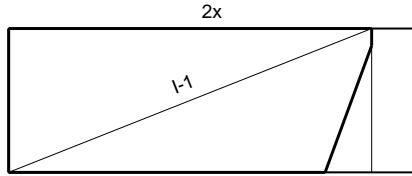
I-1 372 x 212



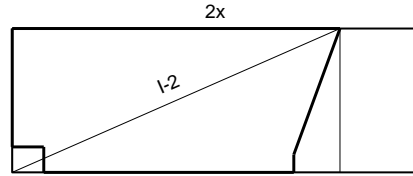
I-1 372 x 212

AB zid suterena - Osa G'

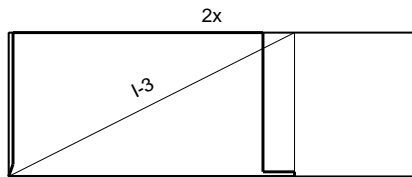
Q-335 (605 cm x 215 cm)



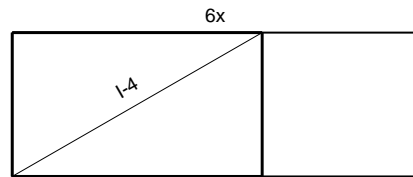
I-1 540 x 215



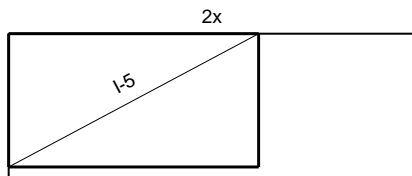
I-2 488 x 215



I-3 426 x 215



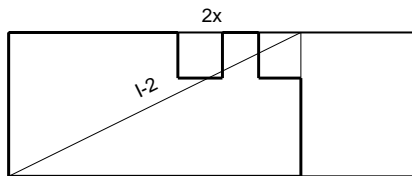
I-4 372 x 215



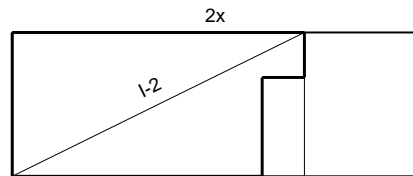
I-5 372 x 199

AB zid suterena - Osa 11

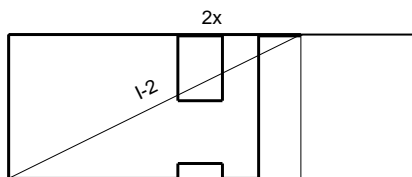
Q-335 (605 cm x 215 cm)



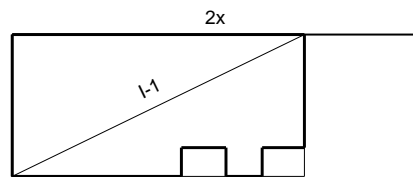
I-2 435 x 215



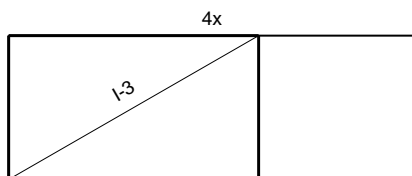
I-2 435 x 215



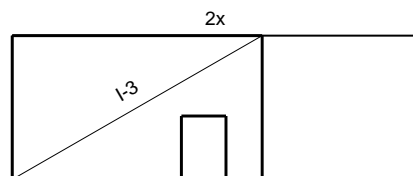
I-2 435 x 215



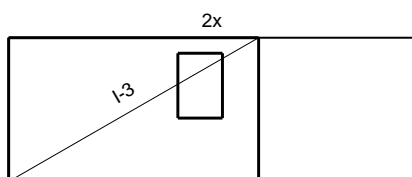
I-1 435 x 212



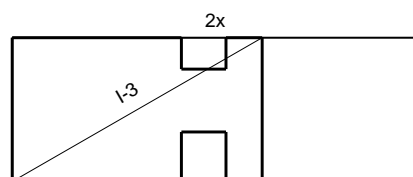
I-3 372 x 215



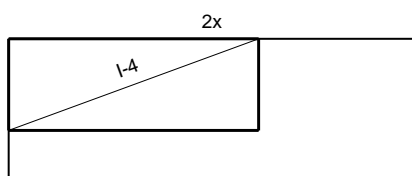
I-3 372 x 215



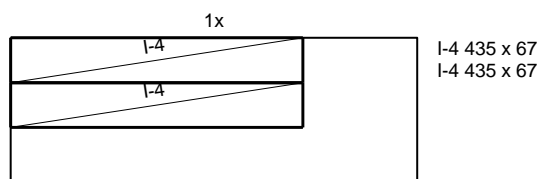
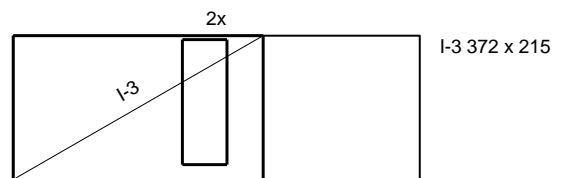
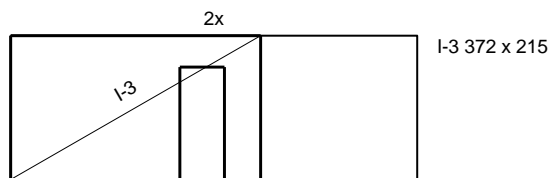
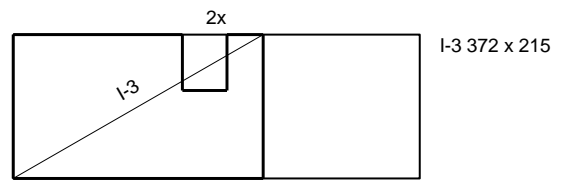
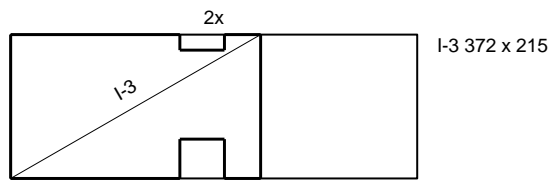
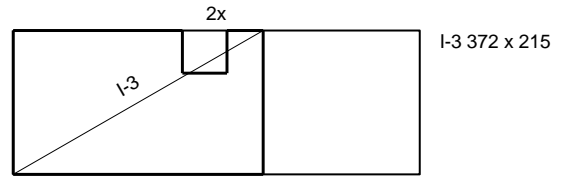
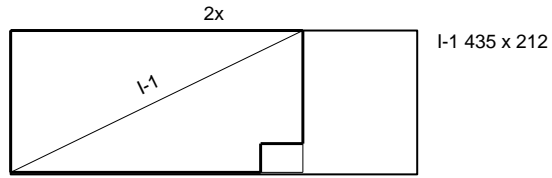
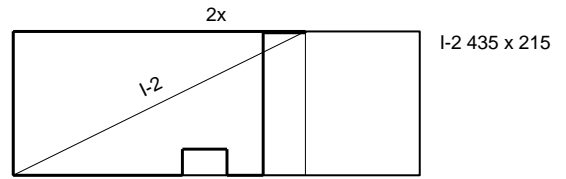
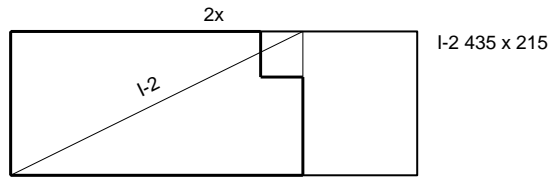
I-3 372 x 215



I-3 372 x 215



I-4 372 x 137



НАЦИОНАЛНИ ЦЕНТАР „ОРЛОВАЧА“ – СПЕЦИФИКАЦИЈА ЧЕЛИКА

POS	Tip	Materijal	n [kom]	Širina [mm]	Debljina [mm]	Dužina [mm]	Jed.težina [kg/m]	Težina po kom. [kg]	Ukupna težina [kg]
Главни носач (11 kom)									
1	□80x80x4	S235JRG2	132			13910.00	9.40	130.73	17256.54
2	□80x80x4	S235JRG2	11			7075.58	9.40	66.50	731.49
3	□80x80x4	S235JRG2	11			7075.58	9.40	66.50	731.49
4	□50x50x3	S235JRG2	11			1219.31	4.33	5.28	58.03
5	□50x50x3	S235JRG2	22			1657.57	4.33	7.17	157.78
6	□50x50x3	S235JRG2	22			962.30	4.33	4.16	91.60
7	□50x50x3	S235JRG2	22			1520.39	4.33	6.58	144.72
8	□50x50x3	S235JRG2	22			700.62	4.33	3.03	66.69
9	□50x50x3	S235JRG2	22			1407.61	4.33	6.09	133.98
10	□50x50x3	S235JRG2	22			438.93	4.33	1.90	41.78
11	□50x50x3	S235JRG2	22			1289.46	4.33	5.58	122.74
12	□50x50x3	S235JRG2	22			177.25	4.33	0.77	16.87
13	⊕250x10x250	S235JRG2	55	250.00	10.00	250.00	80.00	5.00	275.00
Ukupno									19828.69
Рожњаче (1 kom)									
14	□140x100x4	S235JRG2	13			45420.00	14.52	659.42	8572.52
Ukupno									8572.52
Косници (1 kom)									
15	□50x50x3	S235JRG2	20			1939.39	4.33	8.39	167.82
Ukupno									167.82

Profili - rekapitulacija			
Tip profila	Materijal	Jed.težina [kg/m]	Ukupna težina [kg]
□140x100x4	S235JRG2	14.52	8572.52
□80x80x4	S235JRG2	9.40	18719.51
□50x50x3	S235JRG2	4.33	1002.00
Ukupno			28294.03

Limovi - rekapitulacija			
Debljina [mm]	Materijal	Jed.težina [kg/m2]	Ukupna težina [kg]
10	S235JRG2	80.00	275.00
Ukupno			275.00

Zbirna rekapitulacija		
Sklop	Jed.težina [kg]	Ukupna težina [kg]
Главни носач (11 kom)	1802.61	19828.69
Рожњаче (1 kom)	8572.52	8572.52
Косници (1 kom)	167.82	167.82
Ukupno		28569.03
Ukupno (+ za spojna sredstva 3%)		29426.10

Rekapitulacija zavrtnjeva po sklopovima							
Sklop	Tip zavrtnja	Materijal	Broj komada	Dužina [mm]	Broj navrtki	Broj sig. navrtki	Tip sig. navrtke
Главни носач	Hilti klinasti anker HTS3 M12	5.8	220	200.0	220	0	

Rekapitulacija zavrtnjeva						
Tip zavrtnja	Materijal	Broj komada	Dužina [mm]	Broj navrtki	Broj sig. navrtki	Tip sig. navrtke
Hilti klinasti anker HTS3 M12	5.8	220	200.0	220	0	