



ОСНОВЕН ПРОЕКТ

ФАЗА: Градежно – конструктивен проект

ОБЈЕКТ: Соблекувални за фудбалери

ЛОКАЦИЈА : Република Македонија

ИНВЕСТИТОР : Фудбалска Федерација на Македонија

ТЕХ.БРОЈ : 44/2016

Скопје,
Октомври 2016

Директор

ОПШТ ДЕЛ



Број: 0805-50/150120150071905

Датум и време: 22.10.2015 г. 11:27:21

ТЕКОВНА СОСТОЈБА

ПОДАТОЦИ ЗА СУБЈЕКТОТ	
ЕМБС:	6647804
Целосен назив:	Друштво за градежништво БРАТИНГ ДОО Скопје
Кратко име:	БРАТИНГ ДОО Скопје
Седиште:	6 бр.24 СТАЈКОВЦИ, ГАЗИ БАБА
Вид на субјект на упис:	ДОО
Датум на основање:	14.10.2010 г.
Времетраење:	неограничено
Деловен статус:	Активен
Вид на сопственост:	Приватна
ЕДБ:	4043010506463
Потекло на капиталот:	Домашен
Големина на субјектот:	мал
Организационен облик:	05.3 - друштво со ограничена одговорност
Надлежен регистар:	Трговски Регистар

ОСНОВНА ГЛАВНИНА	
Паричен влог MKD:	0,00
Непаричен влог MKD:	319.800,00
Уплатен дел MKD:	319.800,00
Вкупно основна главнина MKD:	319.800,00

СОПСТВЕНИЦИ	
-------------	--

ЕМБГ/ЕМБС:	0505981450110
Име и презиме/Назив:	МИРЧЕ ЃОШЕВСКИ
Адреса:	6 бр.24 СТАЈКОВЦИ, ГАЗИ БАБА
Тип на сопственик:	Основач/сопственик
Паричен влог MKD:	0,00

Непаричен влог MKD:	159.900,00
Уплатен дел MKD:	159.900,00
Вкупен влог MKD:	159.900,00

ЕМБГ/ЕМБС:	3108985450141
Име и презиме/Назив:	СИМО ЃОШЕВСКИ
Адреса:	6 бр.24 СТАЈКОВЦИ, ГАЗИ БАБА
Тип на сопственик:	Основач/сопственик
Паричен влог MKD:	0,00
Непаричен влог MKD:	159.900,00
Уплатен дел MKD:	159.900,00
Вкупен влог MKD:	159.900,00

ДЕЈНОСТИ	
Приоритетна дејност/ Главна приходна шифра:	41.20 - Изградба на станбени и нестанбени згради
ОПШТА КЛАУЗУЛА ЗА БИЗНИС	
Евидентирани се дејности во надворешниот промет	

ОВЛАСТУВАЊА

Управител

ЕМБГ:	0505981450110
Име и презиме:	МИРЧЕ ЃОШЕВСКИ
Адреса:	ПРОЛЕТ бр.14-2/25 СКОПЈЕ, ЦЕНТАР
Овластувања:	Управител - Менаџер
Тип на овластување:	Неограничени овластувања во внатрешниот и надворешниот промет
Овластено лице:	Управител

ПОДРУЖНИЦИ

Подброј:	6647804/1
Назив:	Друштво за градежништво БРАТИНГ ДОО Скопје Подружница БРАТИНГ ТРАНСПОРТ Скопје
Тип:	Подружница
Подтип:	Подружница
Адреса:	6 бр.24 СТАЈКОВЦИ, ГАЗИ БАБА



Приоритетна дејност/ Главна приходна шифра:	49.41 - Товарен патен транспорт
ОВЛАСТЕНИ ЛИЦА НА ПОДРУЖНИЦАТА	
ЕМБГ:	3108985450141
Име и презиме:	СИМО ЃОШЕВСКИ
Адреса:	6 бр.24 СТАЈКОВЦИ, ГАЗИ БАБА
Овластувања:	Раководител на подружница

ДОПОЛНИТЕЛНИ ИНФОРМАЦИИ	
КОНТАКТ	
E-mail:	brating@hotmail.com

Напомена:

Во тековната состојба прикажани се само оние податоци за кои има запишана вредност.

Изготвил:




Овластено лице:






Република Македонија
МИНИСТЕРСТВО ЗА ТРАНСПОРТ И ВРСКИ

Врз основа на член 16 став (3) од Законот за градење ("Службен весник на Република Македонија" бр.130/09, 124/10, 18/11, 36/11 и 54/11), Министерството за транспорт и врски издава

ЛИЦЕНЦА Б
ЗА ПРОЕКТИРАЊЕ НА ГРАДБИ ОД
ВТОРА КАТЕГОРИЈА

НА

Друштво за градежништво
БРАТИНГ ДОО Скопје

(назив, седиште, адреса и ЕМБС на правното лице)

ул. 6 бр.24 Стајковци Гази Баба, ЕМБС 6647804

ЛИЦЕНЦАТА Е СО ВАЖНОСТ ДО: **12.02.2020 година**

Број: **П.645/Б**

12.02.2013 година

(ден, месец и година на издавање)



МИНИСТЕР

Миле Јанакиески



РЕШЕНИЕ

За одредување на одговорни проектанти

Врз основа на Член 17 од законот за градење (Службен весник на РМ бр 39/13 од 22.03.2012 година) за одговорен проектант за изработка на техничка документација ОСНОВЕН ПРОЕКТ за изградба на Соблекувални за Фудбалери , со инвеститор Фудбалска Федерација на Македонија , се одредува:

1. Фаза – Градежно конструктивен Мирче Ѓошевски дипл.град.инж Одговорен проектант

Именуваниот има работно искуство во својата струка и ги исполнува пропишаните правила во поглед на стручна подготовка и пракса да може самостојно да изработува техничка документација.

Именуваниот е должен да при изработка на предметната техничка документација се придржува на најновите технички прописи, нормативи и стандарди за соодветниот вид на објекти.

Директор :



Република Македонија
КОМОРА НА ОВЛАСТЕНИ АРХИТЕКТИ
И ОВЛАСТЕНИ ИНЖЕНЕРИ

Врз основа на член 17 став 3 од Законот за градење ("Службен весник на Република Македонија" бр.130/09, 124/10, 18/11, 36/11, 54/11, 13/12, 144/12, 25/13, 79/13, 137/13, 163/13, 27/14, 28/14, 42/14, 115/14, 149/14, 187/14 и 44/15), Комора на овластени архитекти и овластени инженери издава

ОВЛАСТУВАЊЕ Б

ЗА ИЗРАБОТКА НА ПРОЕКТНА ДОКУМЕНТАЦИЈА

од

ГРАДЕЖНИШТВО

на

МИРЧЕ ГОШЕВСКИ

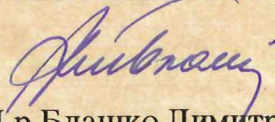
Овластувањето е со важност до: 09.05.2021 год.

Број: **2.1758**

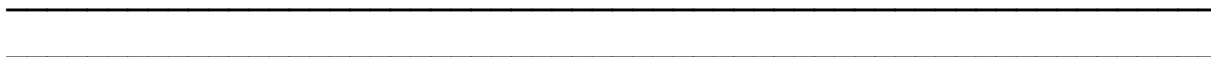
Издадено на: 09.05.2016 год.



Претседател на
Комората на овластени архитекти
и овластени инженери


М-р Блашко Димитров,
дипл. град. инж.

ГРАДЕЖНО КОНСТРУКТИВЕН ПРОЕКТ



СОДРЖИНА

ОБЈЕКТ : СОБЛЕКУВАЛНИ ЗА ФУДБАЛЕРИ

► ТЕКСТУАЛНИ ПРИЛОЗИ

- » Насловна страна
- » Содржина
- » Технички извештај за конструкција
- » Анализа на товари
- » Статичка пресметка

► ГРАФИЧКИ ПРИЛОЗИ

- | | |
|--|----------------|
| » ОСНОВА НА ТЕМЕЛИ | лист бр. 1 |
| » КОФРАЖ 1 (+0,22) | лист бр. 2 |
| » КОФРАЖ 100 (+3,50) | лист бр. 3 |
| » ПРЕСЕК 1-1 , ПРЕСЕК 2-2 | лист бр. 4 |
| » ПРЕСЕК 3-3 , ПРЕСЕК 4-4 | лист бр. 5 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ТЕМЕЛ И ПАРАПЕТ | лист бр. 6 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ПЛ1. ДОЛНА ЗОНА | лист бр. 7 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ПЛ.1 ГОРНА ЗОНА | лист бр. 8 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ГРЕДИ НА Х-ОСКА (+3,50) | лист бр. 9 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ГРЕДИ НА У-ОСКА (+3,50) | лист бр. 10 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ПЛ.100 ДОЛНА ЗОНА | лист бр. 11 |
| » АРМ.ДЕТАЛИ НА ПЛ.100 ГОРНА ЗОНА | лист бр. 12 |
| » СПЕЦИФИКАЦИЈА И РЕКАПИТУЛАЦИЈА НА АРМАТУРА | лист бр. 13-18 |

ТЕКСТУАЛЕН ДЕЛ

ТЕХНИЧКИ ИЗВЕШТАЈ

Соблекувални за фудбалери ,

Објектот се наоѓа во Република Македонија , односно како типски објект за потребите на Фудбалска Федерација на Македонија и неговата намена е Соблекувални за фудбалери.

Објектот е со правоаголна основа и е составен од приземје .

Проектот за конструкцијата на објектот – фаза статика е изработен во согласност со Основниот проект за Архитектура на објектот.

Во конструктивен смисол објектот преставува просторна армирано бетонска скелетна конструкција со рамки (столбови и греди) во двата ортогонални правци.

Објектот во подолжен правец има 3 рамки и во попречен правец има 7 рамки. Рамките во попречен правец се дво бродни, со една катна висина.

Скелетниот систем е составен од армирано бетонски столбови со димензии на попречен пресек $b/d=30/30$ см, како и армирано бетонски греди со димензии на попречен пресек од $b/d=30/35$.

Меѓукатната конструкција на пл.100 е монолитна армирано бетонска плоча со $d_p=14$ см.

Целата армирано бетонска конструкција е предвидено да се изведе со марка на бетон МБ 30 и ребраста арматура РА 400/500-2.

Внатрешните преградни сидови се изведуваат од шуплива блок тула со $d=12$ см додека надворешните фасадни сидови се изведуваат од шуплива блок тула со вкупна дебелина $d=25$ см со надворешна обработка за термичка фасада.

Покривањето на објектот се изведува со профилиран лим и согласно со намената се проектира дрвена столица составена од чамова граѓа 2 класа , додека роговите се поставени на осовинско растојание од 75см, со попречен пресек на гредите 10/12см .

Пресметување на конструкцијата е извршено по теоријата на еласто-статиката, а димензионирањето на армирано бетонските елементи од конструкцијата е по теоријата на граничните состојби во согласност со Правилникот за технички нормативи за бетон и армиран бетон.

Извршена е сеизмичка анализа на објектот во согласност со Правилникот за пресметување на објектите од високоградбата во сеизмички подрачја.

Сеизмичката анализа на објектот е извршена за услови од IX степени по сеизмичката МКС скала.

Сеизмичката анализа на објектот е извршена за објект II категорија, категорија на почва II, со коефициент на сеизмичност $K_s=0,10$.

Од извршените пресметувања на конструкциите добиени се следните резултати :

- Периодите од првите тонови форми

$$T_{1,y-y}=0,272 \text{ sek}$$

$$T_{2,x-x}=0,270 \text{ sek}$$

$$T_{3,x-y}=0,251 \text{ sek}$$

Апсолутните поместувања:

- во подолжен x-x правец се $\delta_{x-x,max}= 1,87 \text{ mm}$
- во попречен y-y правец се $\delta_{y-y,max}= 1,76 \text{ mm}$

кои се помали од дозволените $\delta_{doz} = H/600 = 3400/600 = 5,67 \text{ mm}$.

При пресметувањето на конструкцијата е користен софтверски пакет Tower – 3D Model Builder 6.0 – Radimpex.

Вградувањето и негата на бетонот како и вадењето на оплатата да се изврши во се спрема налагањето на постоечката регулатива. Прекинувањето на бетонирањето во случај на потреба да се изврши на начин предвиден со ПБАБ. За постигање на прописен заштитен слој во армирано-бетонските елементи потребно ќе биде да се користат цементни или на друг вид на дистанцери.

Со цел да се постигне значајно понизок степен на повредливост на објектот од евентуални сеизмички влијанија, на внатрешните и надворешните сидови и парапети од шупла тула, задолжително по целата нивна должина треба да се изведат либазни слоеви со $d=15\text{cm}$. Во висина на парапетот, армирани со 4ФР10 и узенгии Рф8/25см.

Фундирањето е извршано на темелни траки под столбови и надворешните сидови.

Пресметувањето на темелите е извршено во согласност со претпоставена носивост на почвата $\sigma_{з,доz} = 100 \text{ kN/m}^2$ ($1,00 \text{ kg/cm}^2$), поради непостоење на валиден Елаборатот за извршените геомеханички теренски истражни работи за локацијата, изработен од Друштво за геолошки работи.

По ископот на градежната јама за темелите потребно е задолжително да се направи увид на лице место од страна на инженер-геомеханичар, и доколку се утврди различна состојба на условите за фундање од предвидените во проектот да се консултура проектантот со што би се корегирало фундањето.

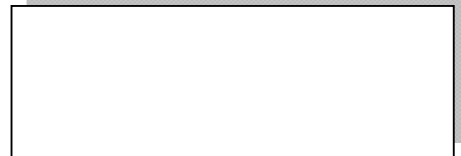
Градилиштето мора да биде уредено така да овозможи несметано и безбедно изведување на сите градежни работи од почетокот до завршувањето на изградбата на објектот. Градилиштето се уредува врз основа на посебен елаборат кој ги содржи мерките за безбедност и здравје при работа.

При извршувањето на градежните работи и тоа од почнување со ископите, армирачките работи, бетонирањето, подупирањето и сите останати работи, да се применат сите мерки за заштита при работа во согласност со законски прописи, правилникот за заштита при работа при изведување на градежните работи.

Скопје, октомври 2016 год

Составил :

Мирче Ѓошевски , дипл.град.инж



Анализа на товари за објект : Соблекувални за фудбалери

Опис на товарите	[m]	[m]	G[kN]	Вкупно
Платформа - 100 (кров)				
<i>Постојани товари</i>				
Трапезно профилиран лим				0,15 kN/m ²
летви во двата правци				0,05 kN/m ²
терхартија				0,05 kN/m ²
оплата подлога од штици				0,20 kN/m ²
дрвена конструкција				0,40 kN/m ²
термоизолација				0,10 kN/m ²
ПЕ фолија				0,05 kN/m ²
			g =	1,00 kN/m²
арм.бет.парапет			G1 =	4,00 kN/m¹
<i>Корисни товари</i>				
Снег (1200 м.н.в)			p =	2,50 kN/m²
Платформа - 1				
<i>Постојани товари</i>				
Под со подлога (паркет или плочки)				0,20 kN/m ²
цементна кошулица	0,050	21,00		1,05 kN/m ²
тврдопресуван стиропор				0,05 kN/m ²
преградни сидови				1,50 kN/m ²
			g1 =	2,80 kN/m²
сид шупли блок д=25см со Н=2,9 м х 4,00 = 11,6			G1 =	11,60 kN/m¹
<i>Корисни товари</i>				
Соблекувални за фудбалери			p1 =	2,00 kN/m²

СТАТИЧКА ПРЕСМЕТКА СО СЕИЗМИКА

Содржина

Основни податоци за моделот	2
Влезни податоци	
Влезни податоци - Конструкција	3
Влезни податоци - Оптоварување	28
Резултати	
Модална анализа	34
Сеизмичка пресметка	36
Статичка пресметка	37
Димензионирање (бетон)	163

Основни податоци за моделот

Датотека: 1.twp
 Дата на пресметка: 20.10.2016

Начин на пресметка: 3D модел

- ☒ Теорија од I ред
 ☒ Модална анализа
 ☐ Стабилност
☐ Теорија од II ред
 ☒ Сеизмичка пресметка
 ☐ Фаза на градење
☐ Нелинеарна пресметка

Големина на модел

Број на јазли: 7702
 Број на плочести елементи: 7492
 Број на гредни елементи: 1223
 Број на гранични елементи: 4336
 Број на основни случаи на оптоварувања: 4
 Број на комбинации на оптоварувања: 3

Мерни единици

Должина: m [cm,mm]
 Сила: kN
 Температура: Celsius

Влезни податоци - Конструкција

Шема на нивоа

Име	z [m]	h [m]
pl.100	3.40	3.40
pl.1	0.00	0.80

Име	z [m]	h [m]
pl.0	-0.80	

Табела на материјали

No	Име на материјал	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	α [1/C]	Em[kN/m ²]	μ_m
1	Бетон MB 30	3.150e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.150e+7	0.20

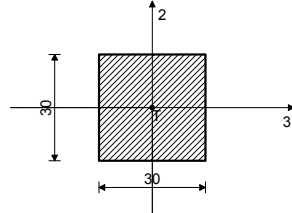
Сетови на плочи

No	d[m]	e[m]	Материал	Тип на пресметка	Ортотропија	E2[kN/m ²]	G[kN/m ²]	α
<1>	0.140	0.070	1	Тенка плоча	Изотропна			
<2>	0.100	0.050	1	Тенка плоча	Изотропна			
<3>	0.200	0.100	1	Тенка плоча	Изотропна			

Сетови на греди

Сет: 1 Пресек: b/d=30/30, Фиктивна ексцентричност

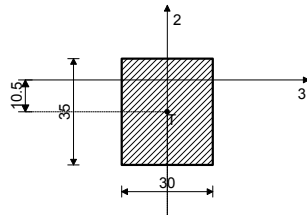
Мат.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Бетон MB 30	9.000e-2	7.500e-2	7.500e-2	1.141e-3	6.750e-4	6.750e-4



[cm]

Сет: 2 Пресек: b/d=30/35, Фиктивна ексцентричност

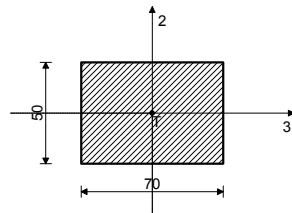
Мат.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Бетон MB 30	1.050e-1	8.750e-2	8.750e-2	1.526e-3	7.875e-4	1.072e-3



[cm]

Сет: 3 Пресек: b/d=70/50, Фиктивна ексцентричност

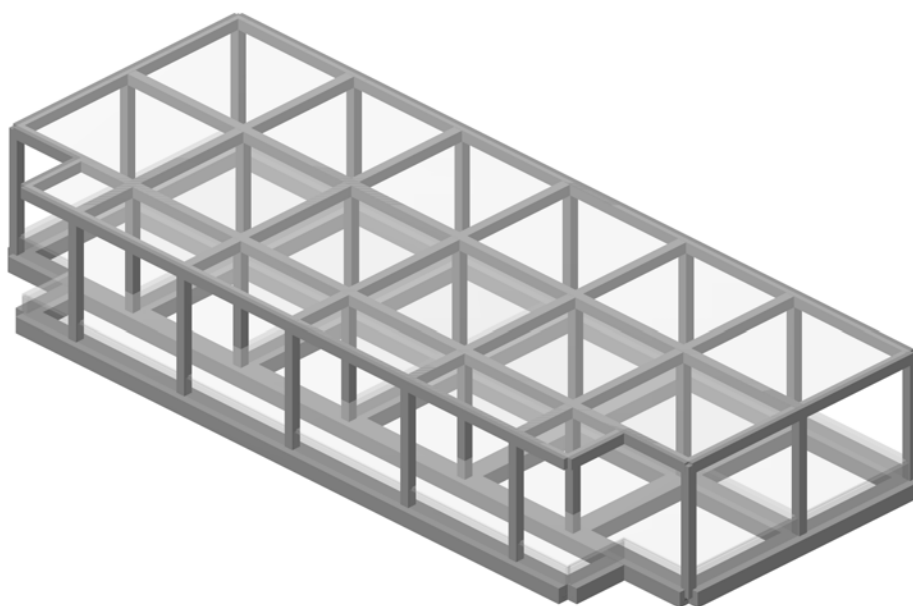
Мат.	A1	A2	A3	I1	I2	I3
1 - Бетон MB 30	3.500e-1	2.917e-1	2.917e-1	1.633e-2	1.429e-2	7.292e-3

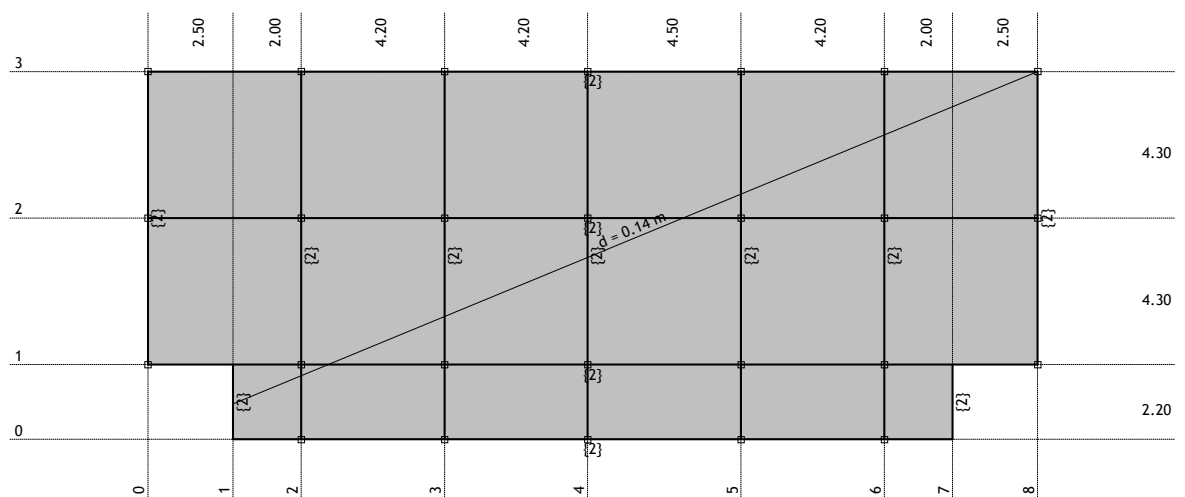


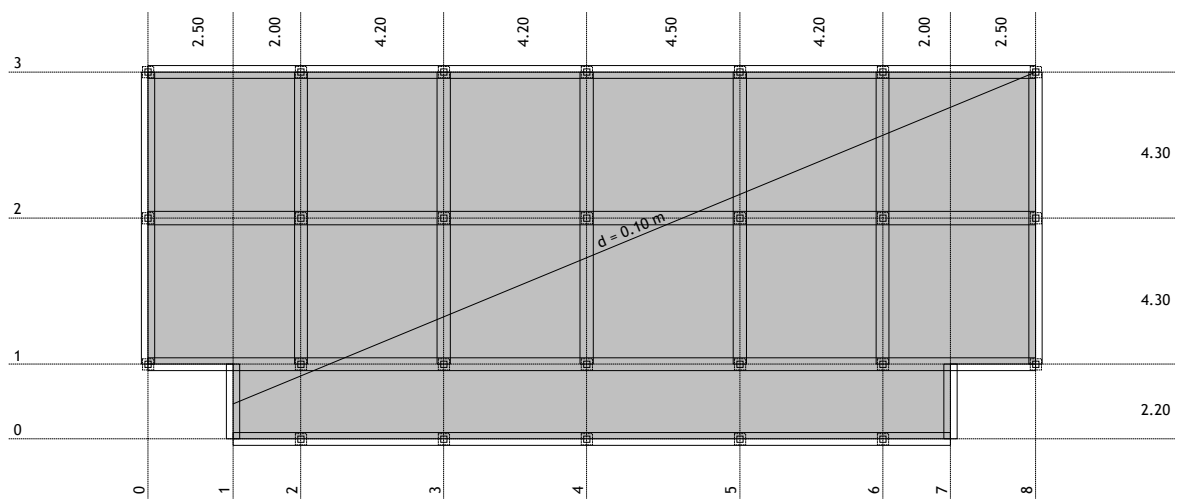
[cm]

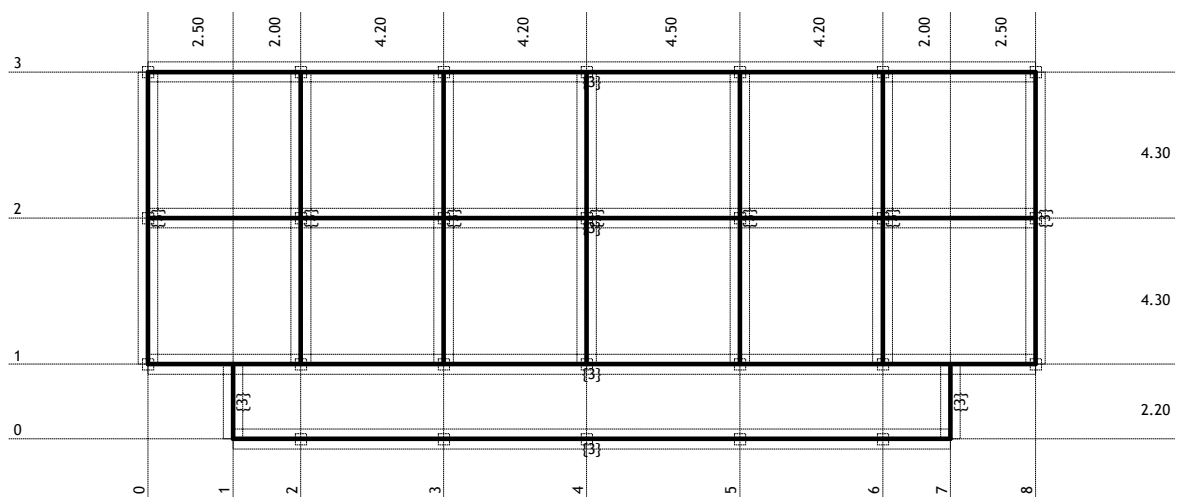
Сетови на линиски потпори

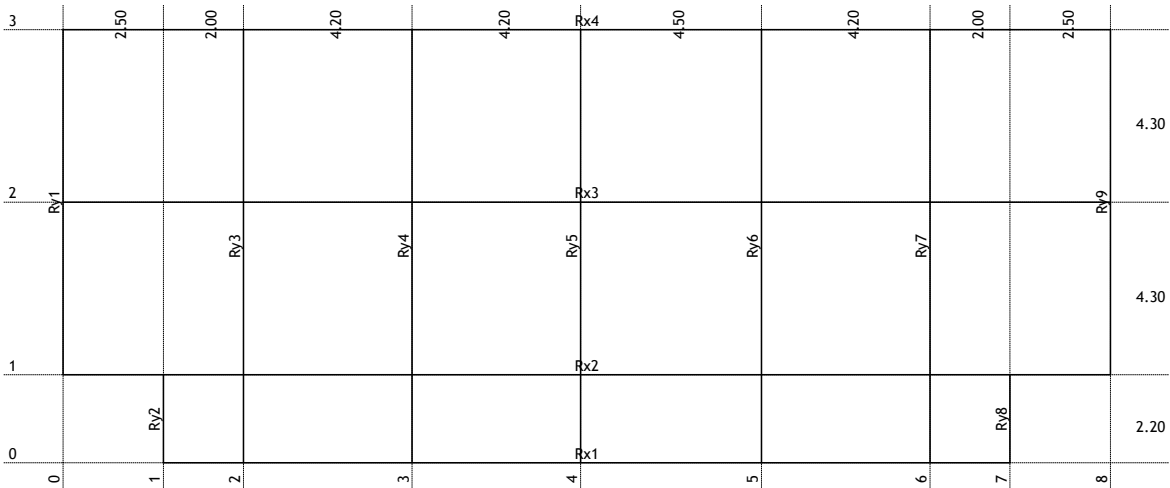
Сет	K,R1	K,R2	K,R3	K,M1	Почва [m]
1	1.000e+10	7.500e+3	1.000e+10	1.000e+10	0.700

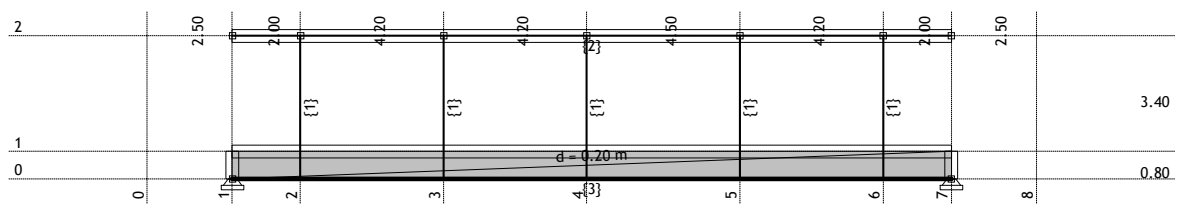


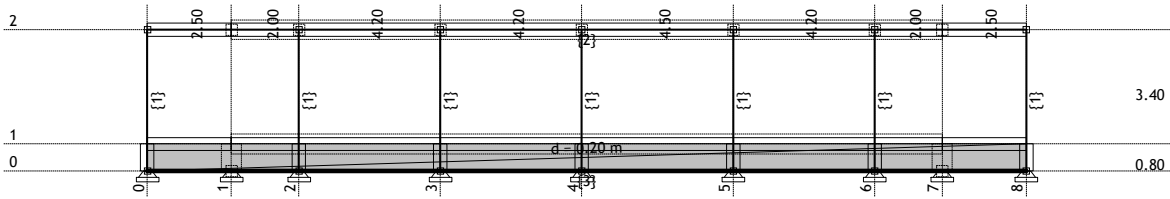


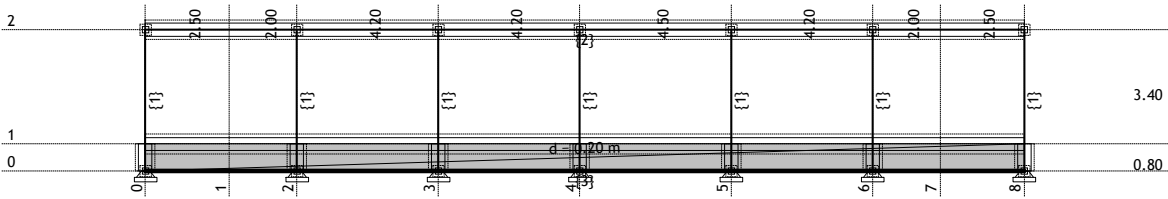


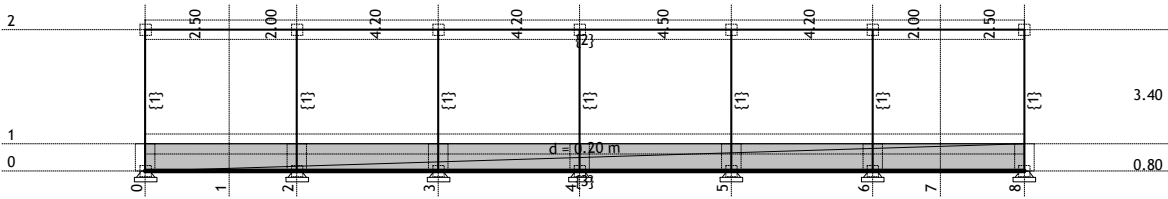


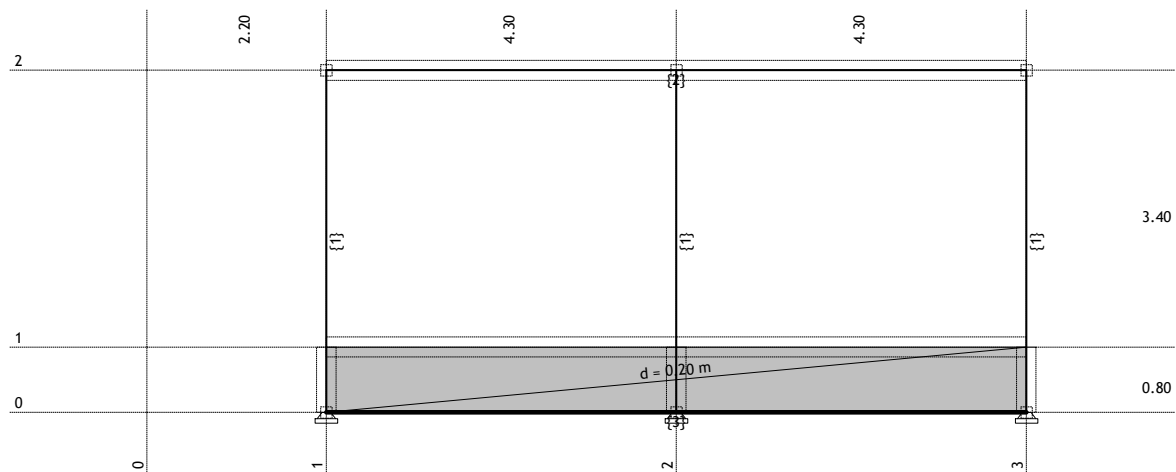


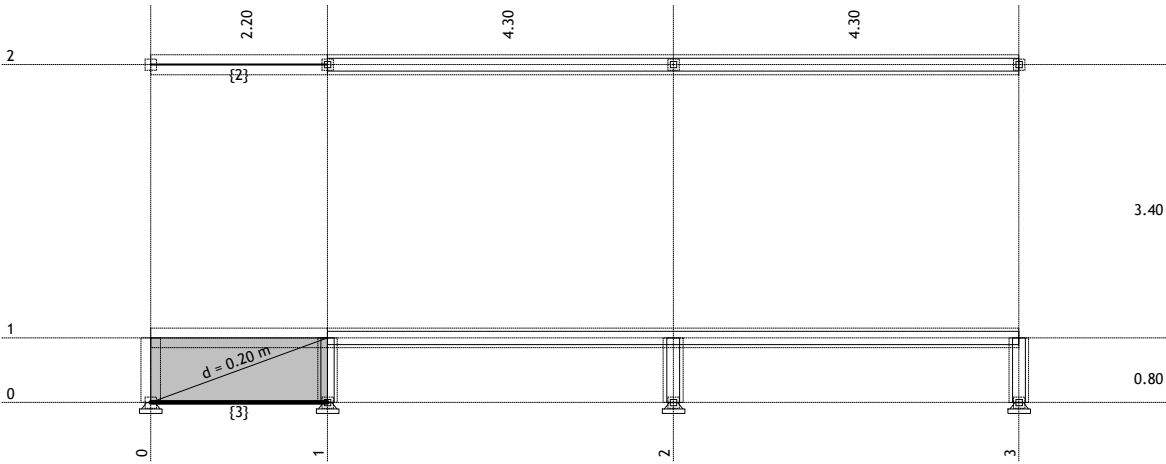


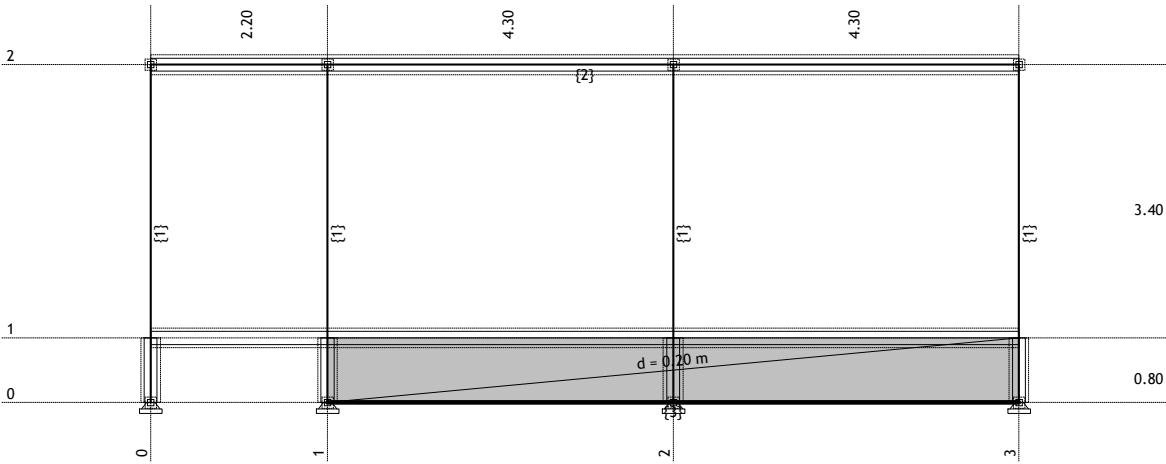


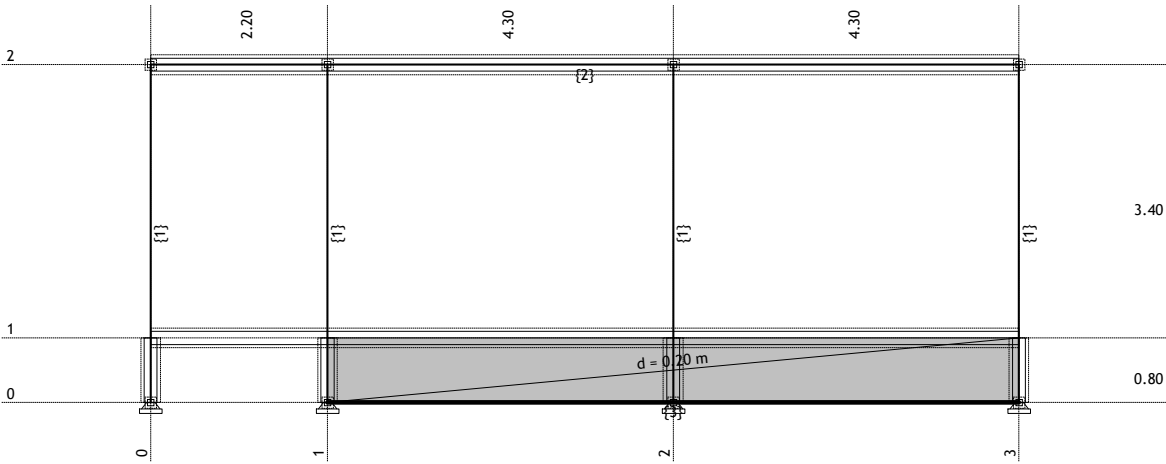


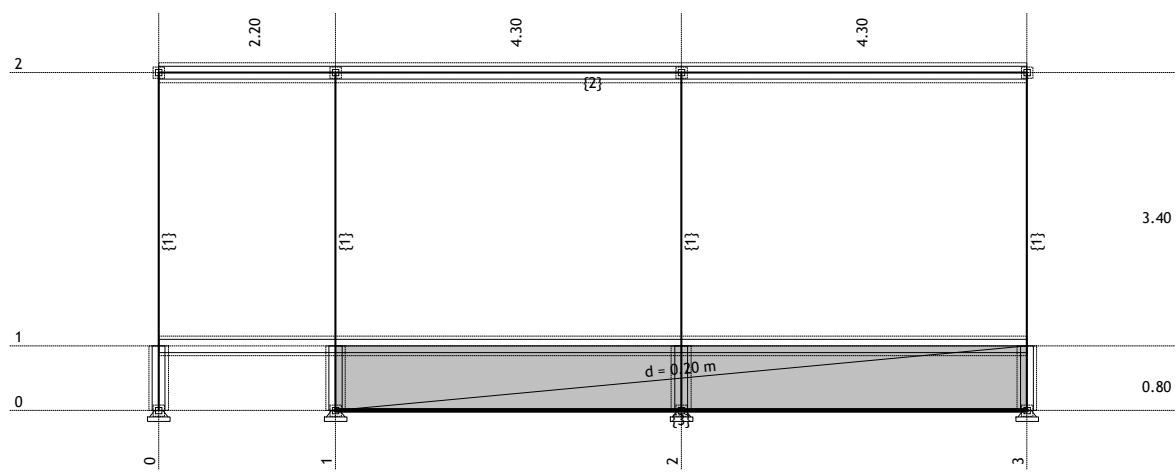


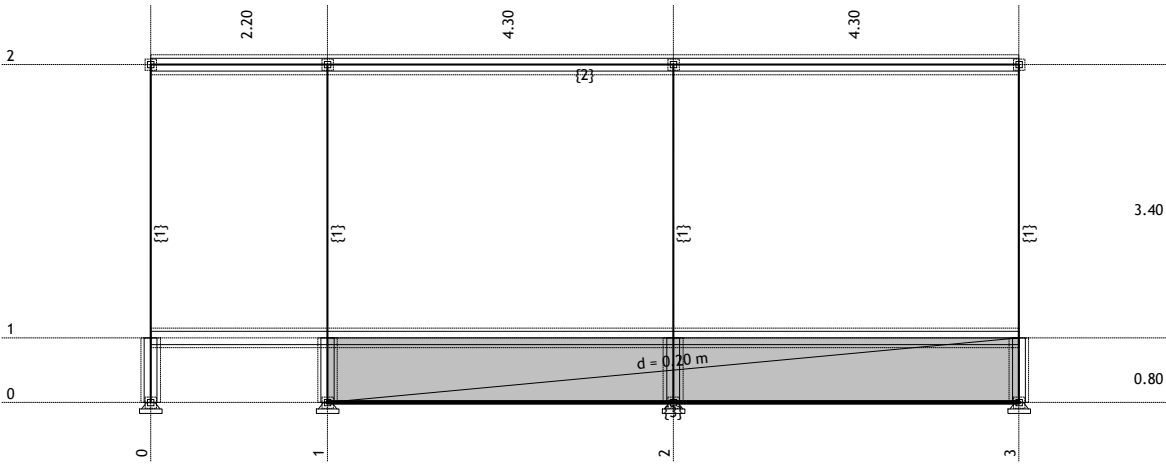


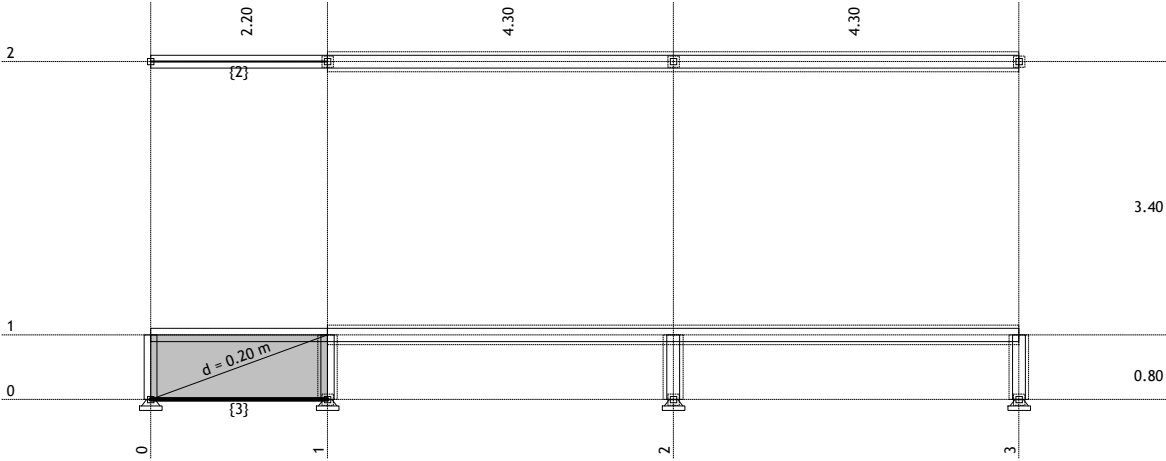


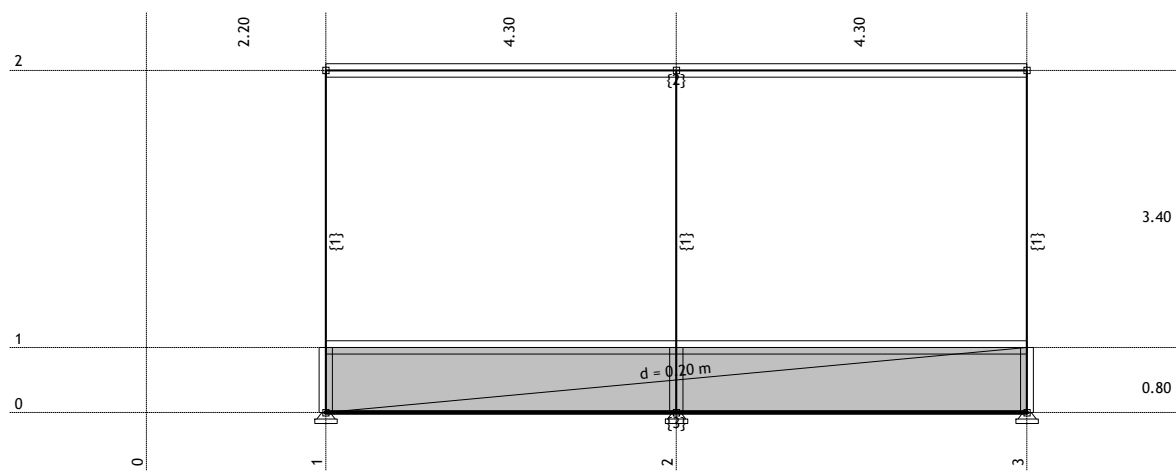




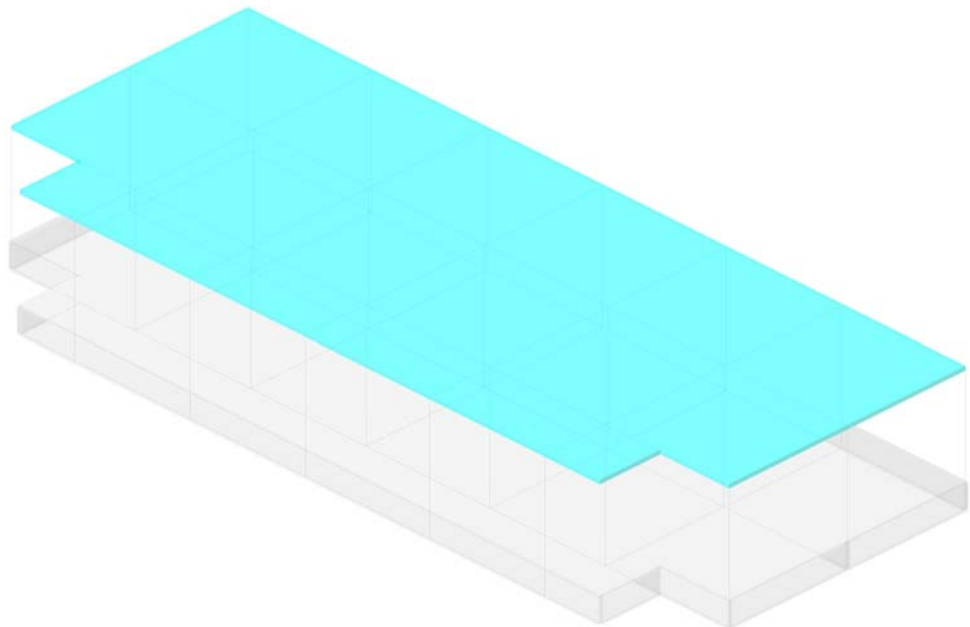




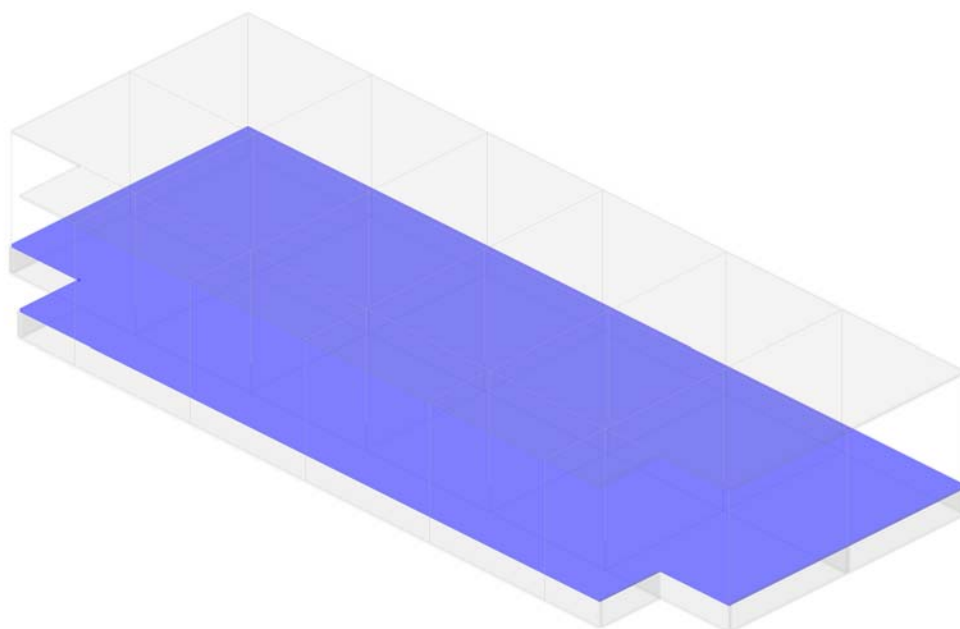




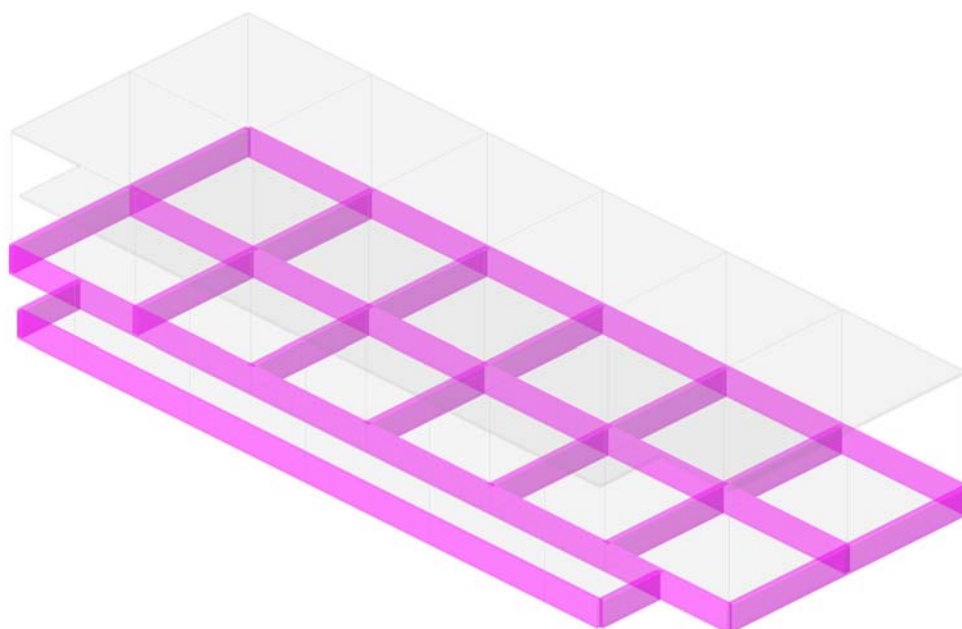
Плоча/Сид
1. d = 0.14 m



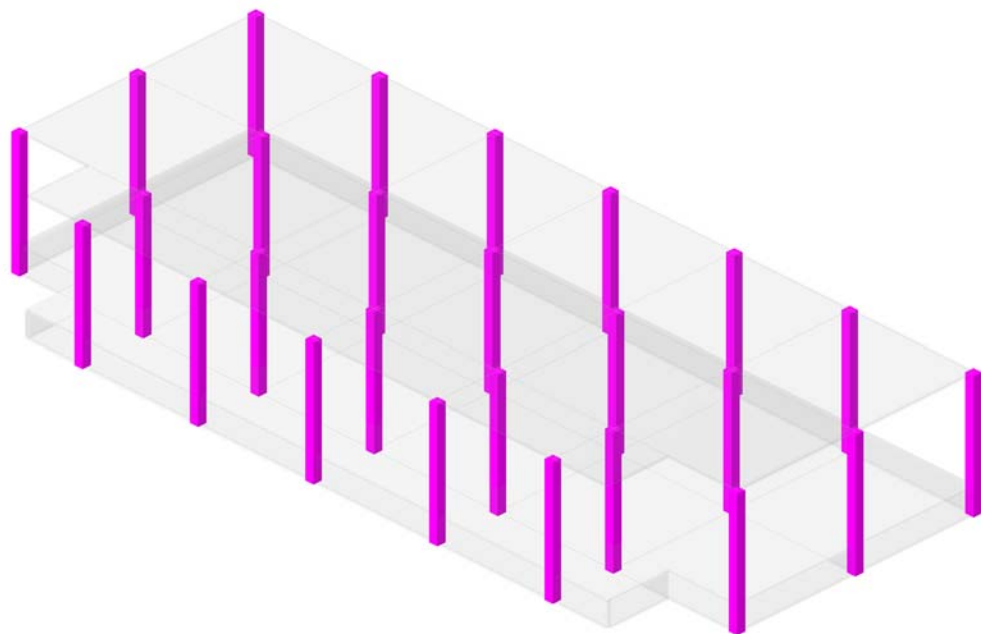
Плоча/Сид
2. d = 0.10 m



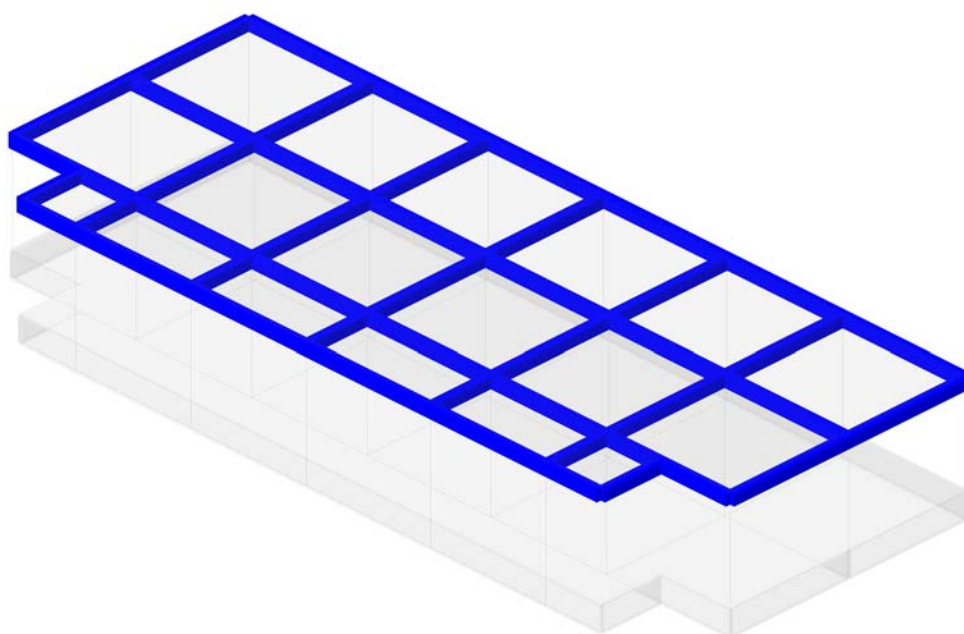
Плоча/Сид
3. d = 0.20 m



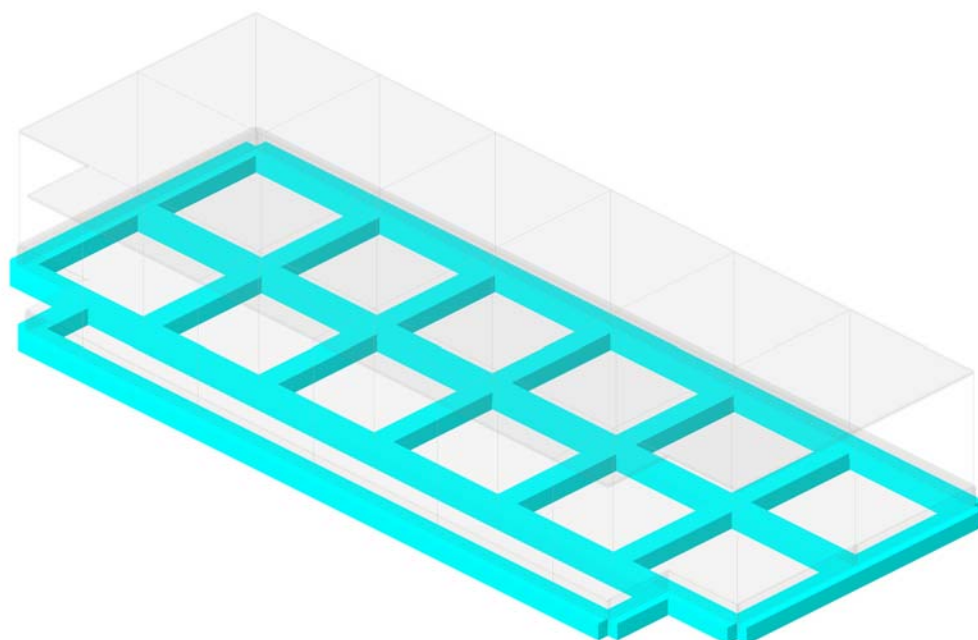
Греда
1. b/d=30/30



Греда
2. b/d=30/35



Греда
3. b/d=70/50



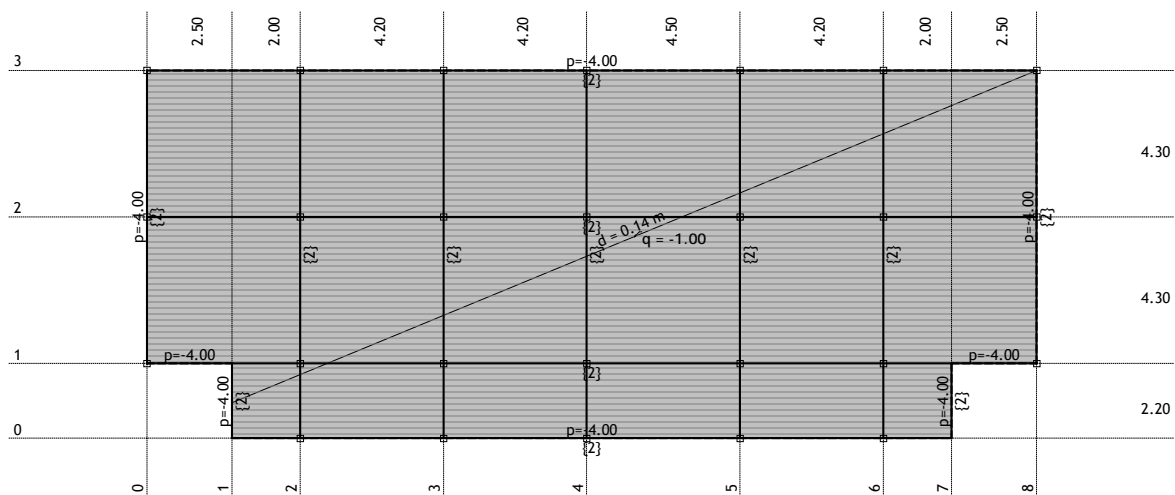
Влезни податоци - Оптоварување

Список на случаи на оптоварувања

No	Име	pX [kN]	pY [kN]	pZ [kN]
1	G (g)	0.00	0.00	-6846.74
2	P	0.00	0.00	-1218.96
3	Sx	241.16	0.00	0.00
4	Sy	0.00	241.16	0.00

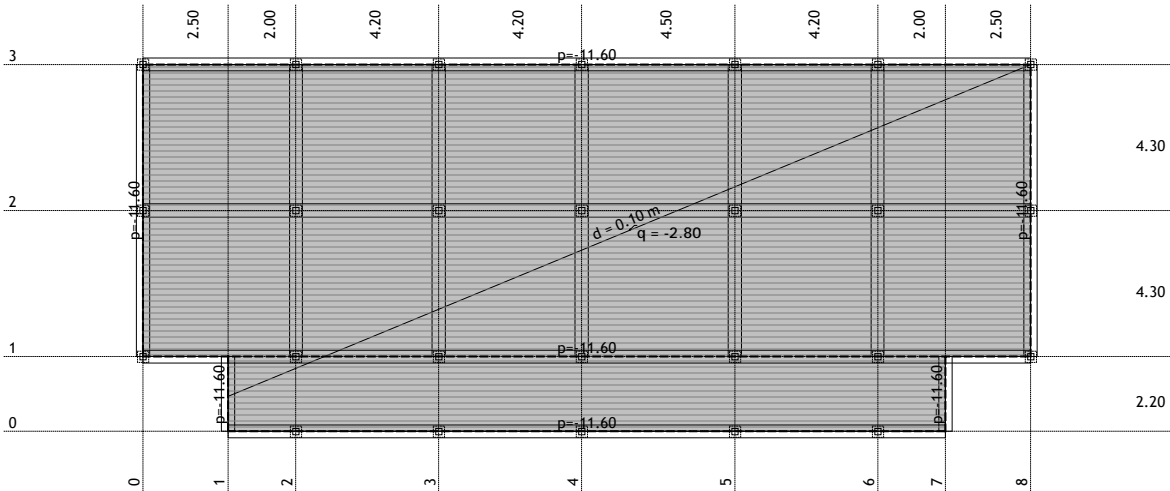
No	Име	pX [kN]	pY [kN]	pZ [kN]
5	Комб.: I+II	0.00	0.00	-8065.70
6	Комб.: I+II+III	241.16	0.00	-8065.70
7	Комб.: I+II+IV	0.00	241.16	-8065.70

Опт. 1: G (g)

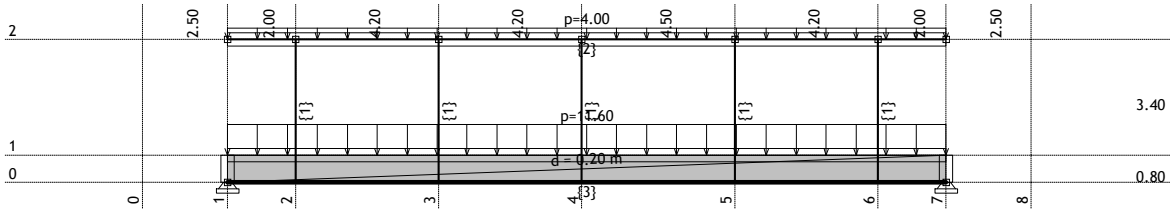


Ниво: pl.100 [3.40 m]

Опт. 1: G (g)

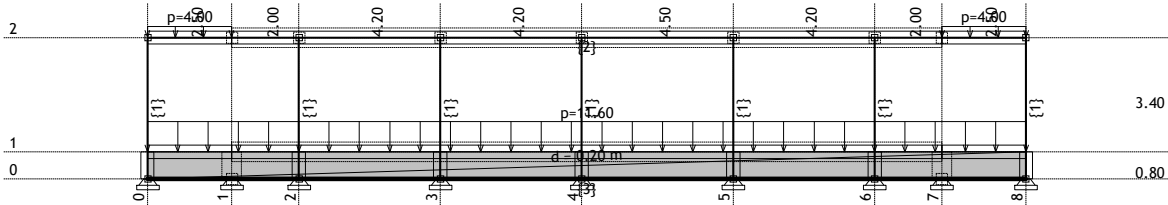


Ниво: pl.1 [0.00 m]
Опт. 1: G (g)

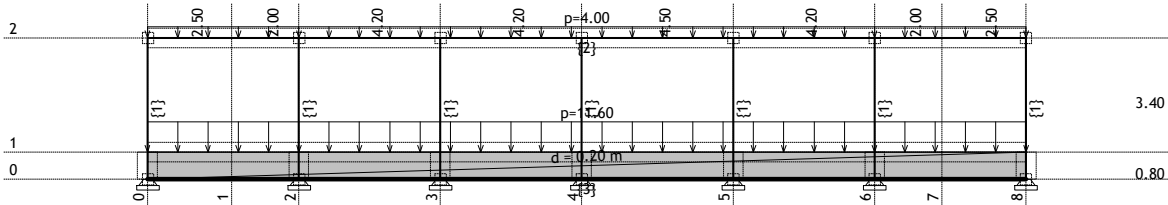


Рамка: Rx1

Опт. 1: G (g)

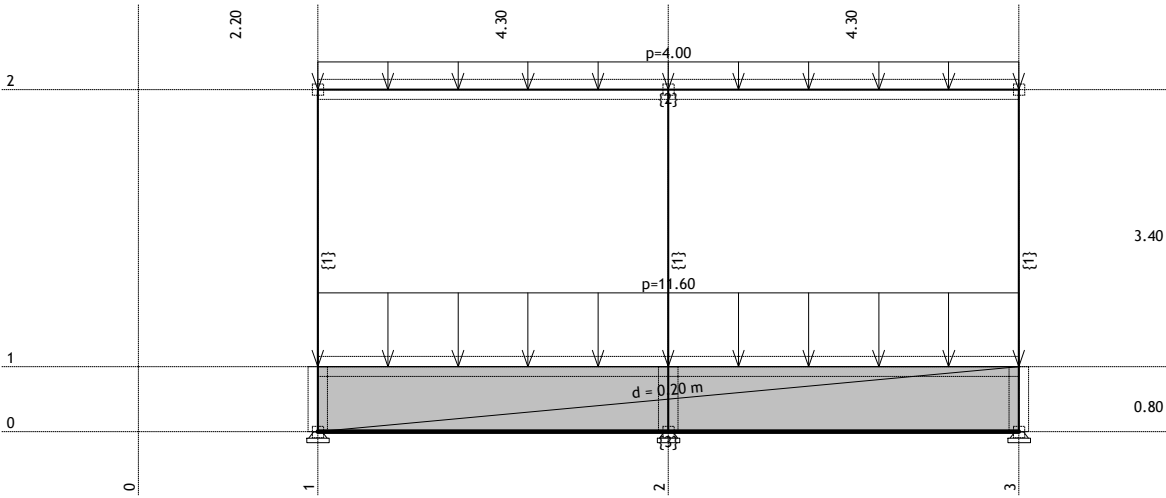


Рамка: Rx2
Опт. 1: G (g)

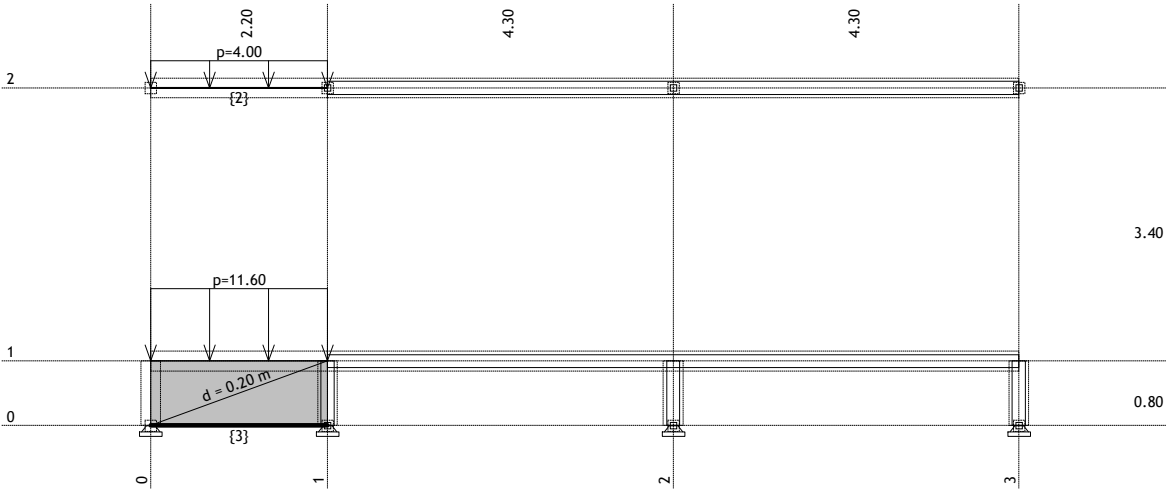


Рамка: Rx4

Опт. 1: G (g)

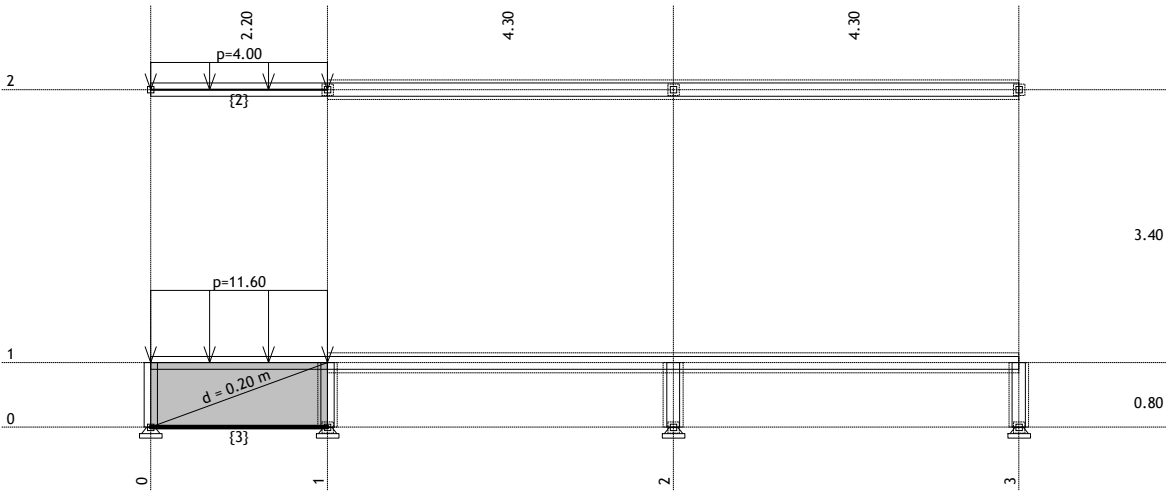


Рамка: Ry1
Опт. 1: G (g)

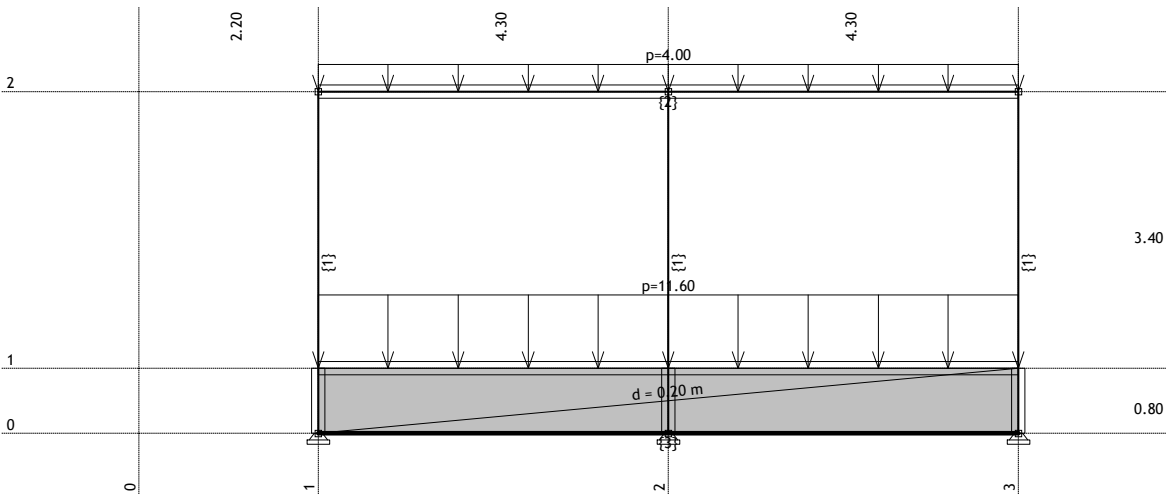


Рамка: Ry2

Опт. 1: G (g)

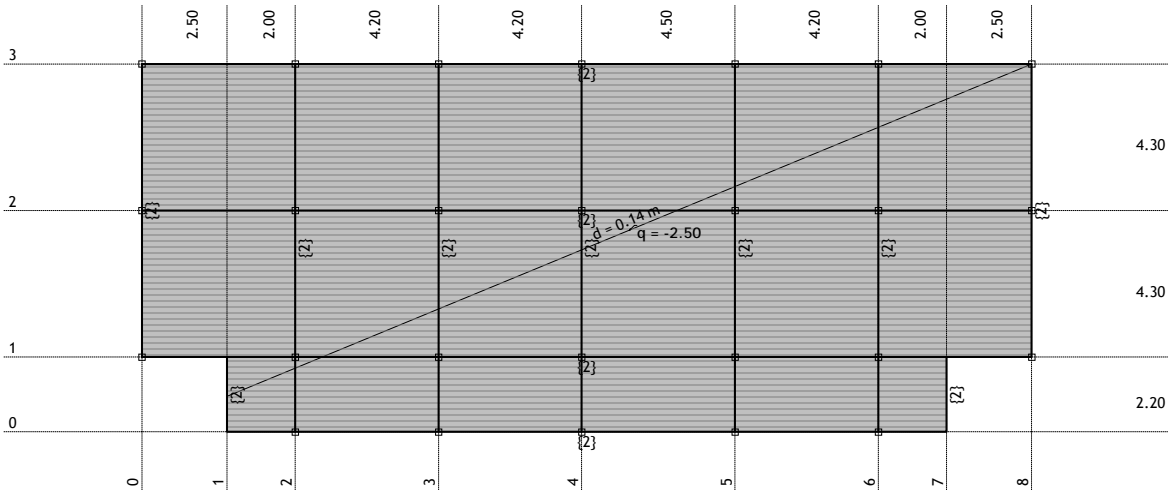


Рамка: Ry8
Опт. 1: G (g)



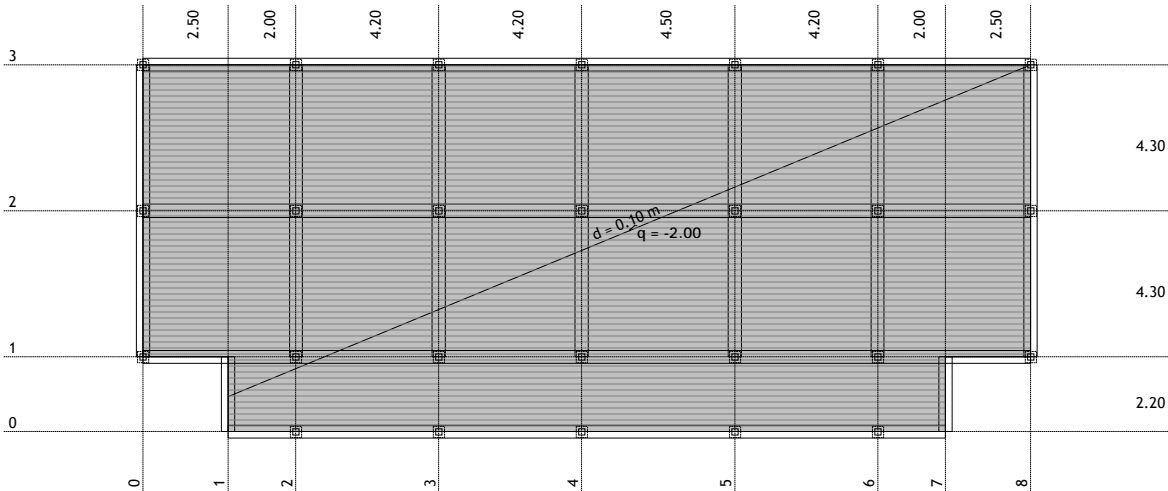
Рамка: Ry9

Опт. 2: P



Ниво: pl.100 [3.40 m]

Опт. 2: P



Ниво: pl.1 [0.00 m]

Модална анализа

Напредни опции за сеизмичка пресметка:

Мултипликатор на крутост за потпори:

10000.000

Фактори на оптоварување за пресметка на маси

No	Име	Коефициент
1	G (g)	1.00
2	P	0.50

Распоред на маси по висина на објектот

Ниво	Z [m]	X [m]	Y [m]	Маса [T]	T/m2
pl.100	3.40	13.05	5.49	245.91	0.91
pl.1	0.00	13.05	5.30	332.25	1.23
pl.0	-0.80	13.04	5.52	182.16	
Вкупно:	0.91	13.05	5.41	760.32	

Положба на центарот на крутост по висина на објектот

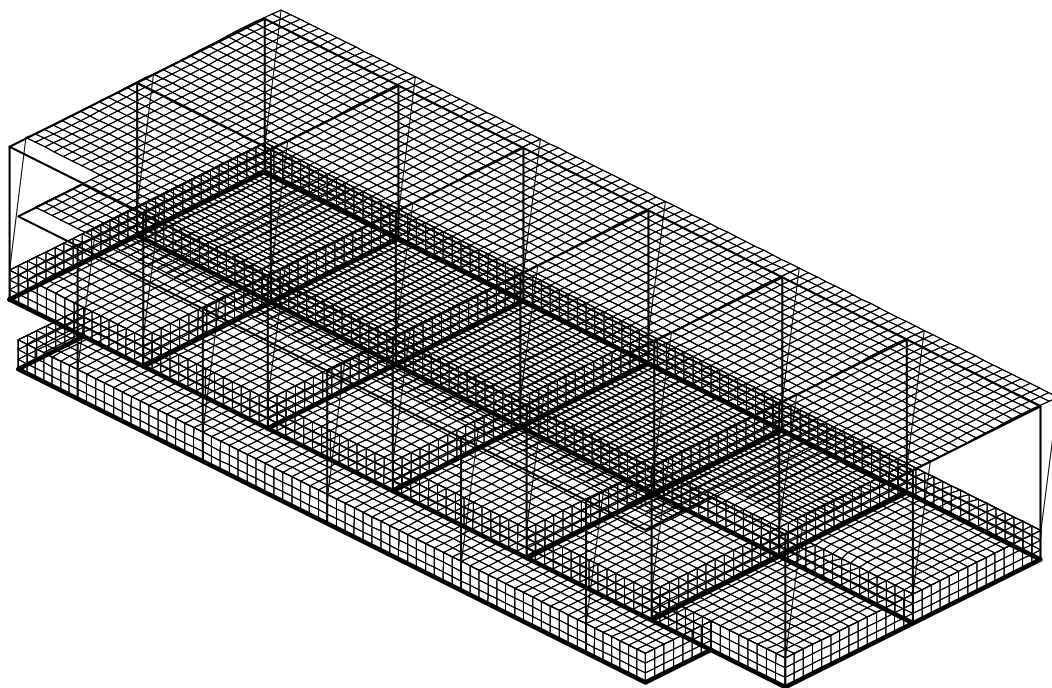
Ниво	Z [m]	X [m]	Y [m]
pl.100	3.40	13.03	5.25
pl.1	0.00	13.03	5.53
pl.0	-0.80	13.03	5.53

Ексцентрицитет по висина на објектот

Ниво	Z [m]	eox [m]	eoy [m]
pl.100	3.40	0.02	0.24
pl.1	0.00	0.02	0.23
pl.0	-0.80	0.01	0.01

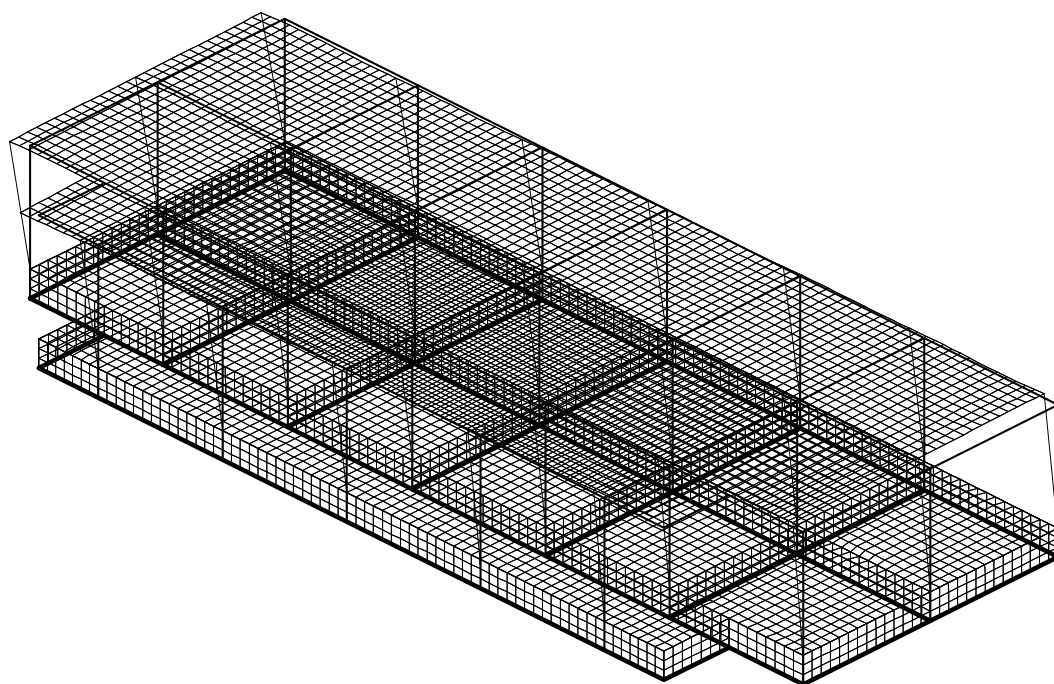
Периоди на осцилирање на конструкцијата

No	T [s]	f [Hz]
1	0.2723	3.6723
2	0.2703	3.7002
3	0.2505	3.9925

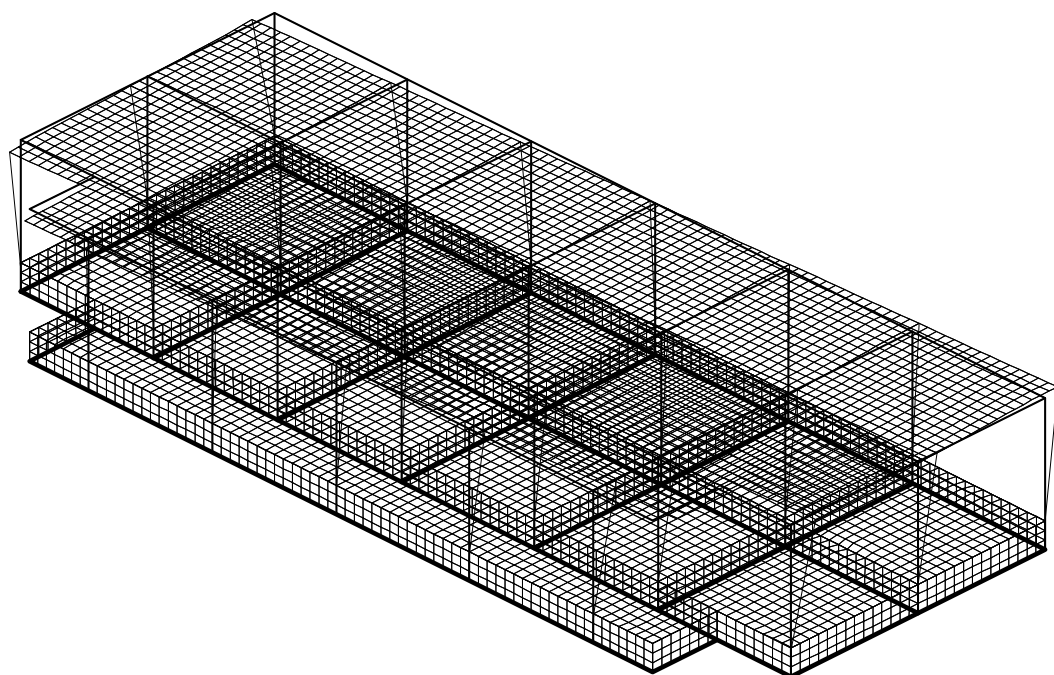


Изометрија

Форма на осцилирање: 1/3 [T=0.2723сек / f=3.67Hz]



Изометрија
Форма на осцилирање: 2/3 [T=0.2703сек / f=3.70Hz]



Изометрија
Форма на осцилирање: 3/3 [T=0.2505сек / f=3.99Hz]

Сеизмичка пресметка

Сеизмичка пресметка: ЈУС (Еквивалентно статичко оптоварување)

Катег. на почва: II
 Сеизмичка зона: IX ($K_s = 0.100$)
 Катег. на објект: II
 Тип на конструкција: 1
 Кота на вклучување: $Z_d = 0.00$ m
 Мултипликатор на крутост за потпори: 10000.000

Агол на дејство на земјотрес:

Име	T [sec]	α [°]
Sx	0.270	0.00
Sy	0.272	90.00

Распоред на сеизмички сили по висина на објектот (Sx)

Ниво	Z [m]	S [kN]
pl.100	3.40	241.16
pl.1	0.00	0.00
pl.0	-0.80	0.00
Σ		241.16

Распоред на сеизмички сили по висина на објектот (Sy)

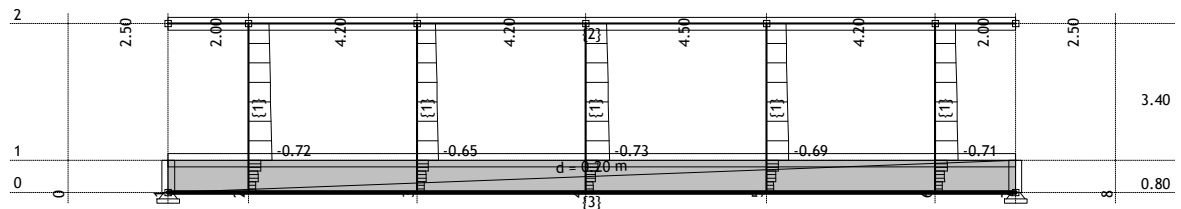
Ниво	Z [m]	S [kN]
pl.100	3.40	241.16
pl.1	0.00	0.00
pl.0	-0.80	0.00
Σ		241.16

Распоред на маси по висина на објектот

Ниво	Z [m]	X [m]	Y [m]	Маса [T]	T/m2
pl.100	3.40	13.05	5.49	245.91	0.91
pl.1	0.00	13.05	5.30	332.25	1.23
pl.0	-0.80	13.04	5.52	182.16	
Вкупно:	0.91	13.05	5.41	760.32	

Статичка пресметка

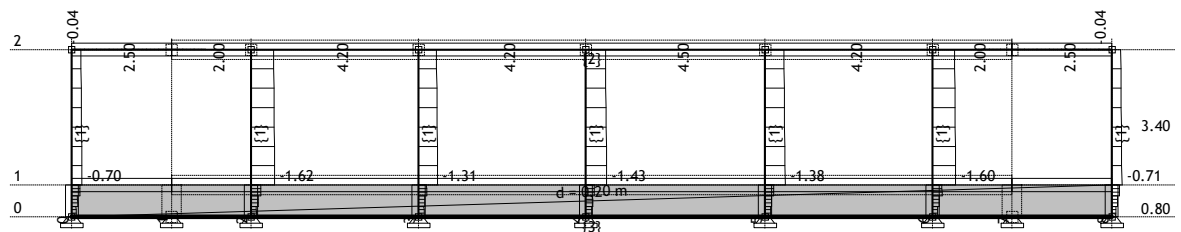
Опт. 5: I+II



Рамка: Rax1

Влијанија во греда: $\max \sigma_0 = 0.00$ / $\min \sigma_0 = -0.73$ MPa

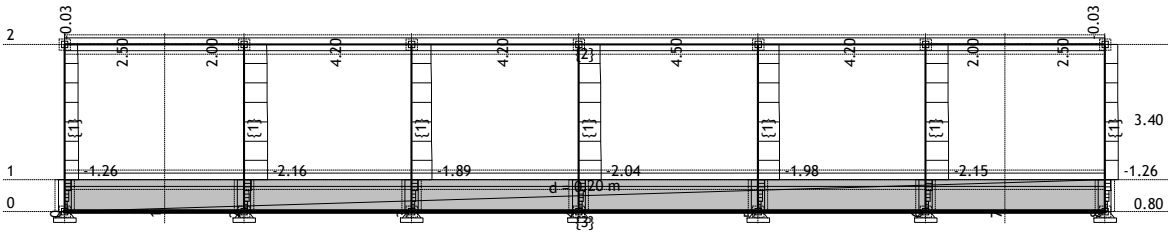
Опт. 5: I+II



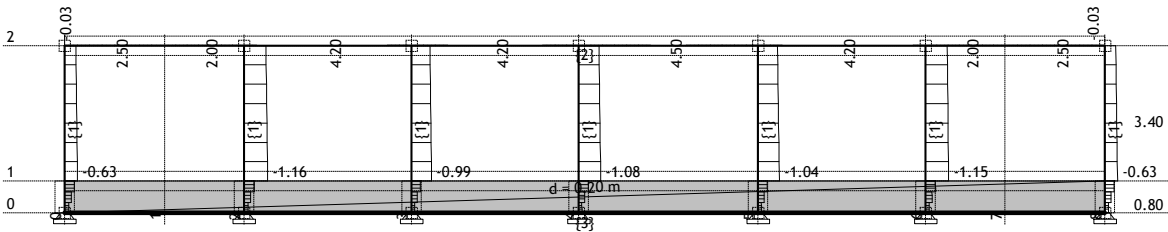
Рамка: Rax2

Влијанија во греда: $\max \sigma_0 = 0.00$ / $\min \sigma_0 = -1.62$ MPa

Опт. 5: I+II

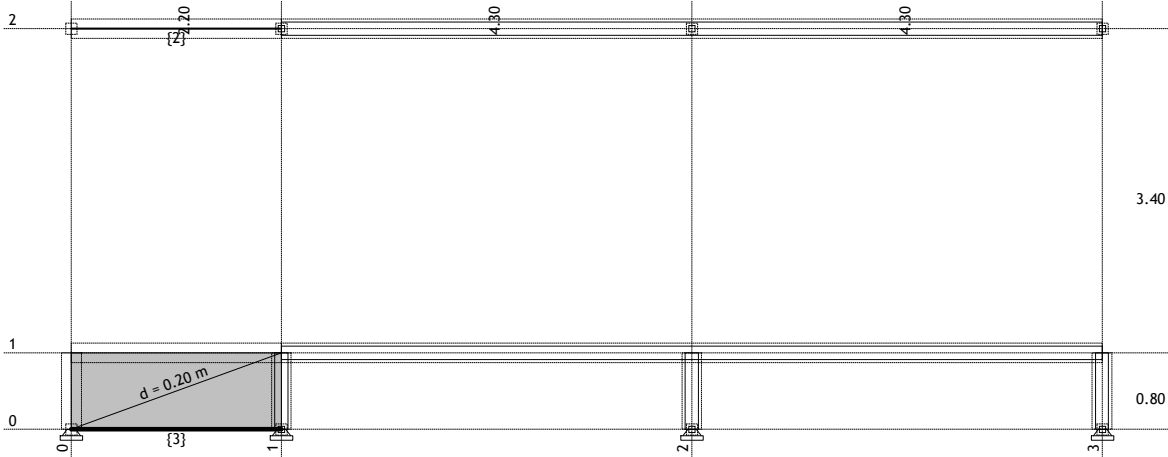


Рамка: Rx3
Влијанија во греда: max $\sigma_0 = 0.00$ / min $\sigma_0 = -2.16$ MPa
Опт. 5: I+II

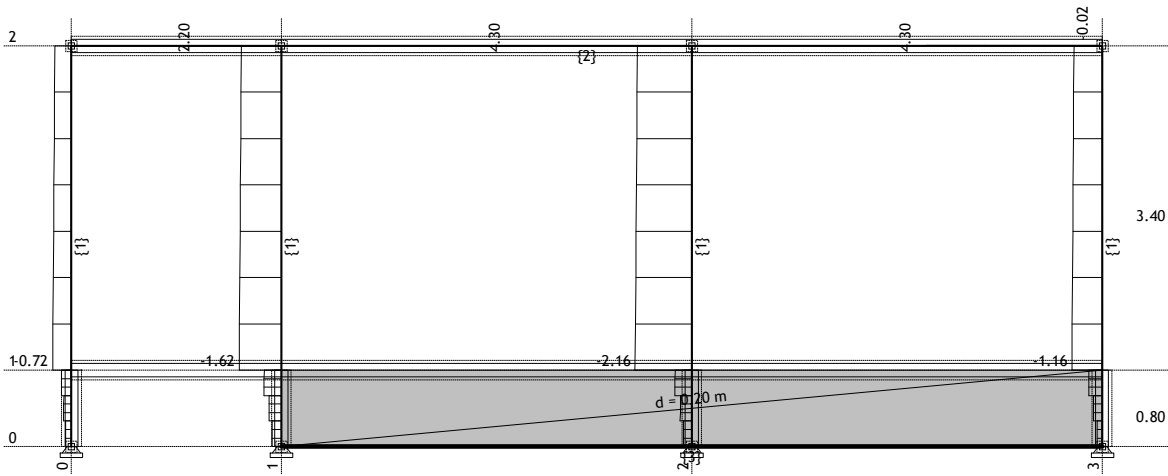


Рамка: Rx4
Влијанија во греда: max $\sigma_0 = 0.00$ / min $\sigma_0 = -1.16$ MPa

Опт. 5: I+II

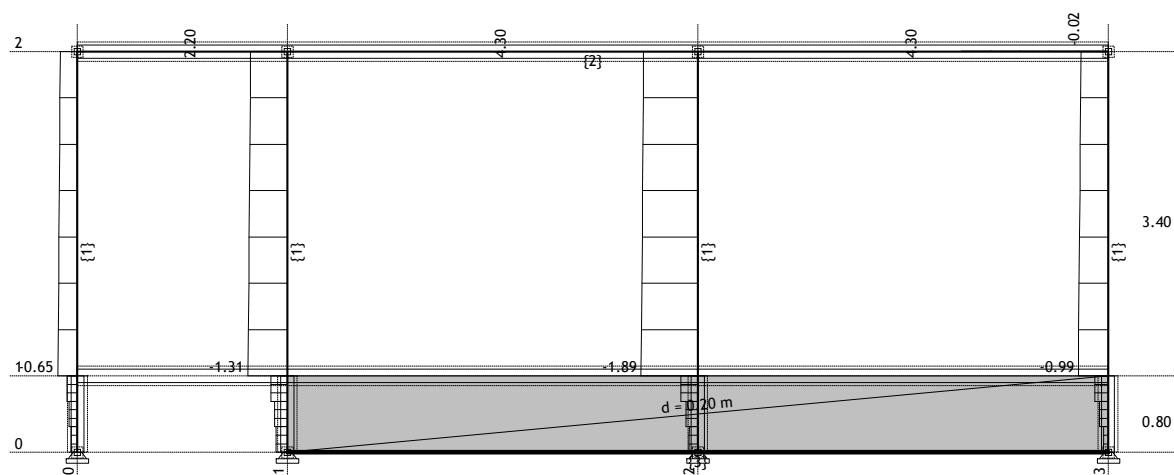


Рамка: Ry2
Влијанија во греда: $\max \sigma_0 = 0.00$ / $\min \sigma_0 = -0.01 \text{ MPa}$
Опт. 5: I+II



Рамка: Ry3
Влијанија во греда: $\max \sigma_0 = 0.00$ / $\min \sigma_0 = -2.16 \text{ MPa}$

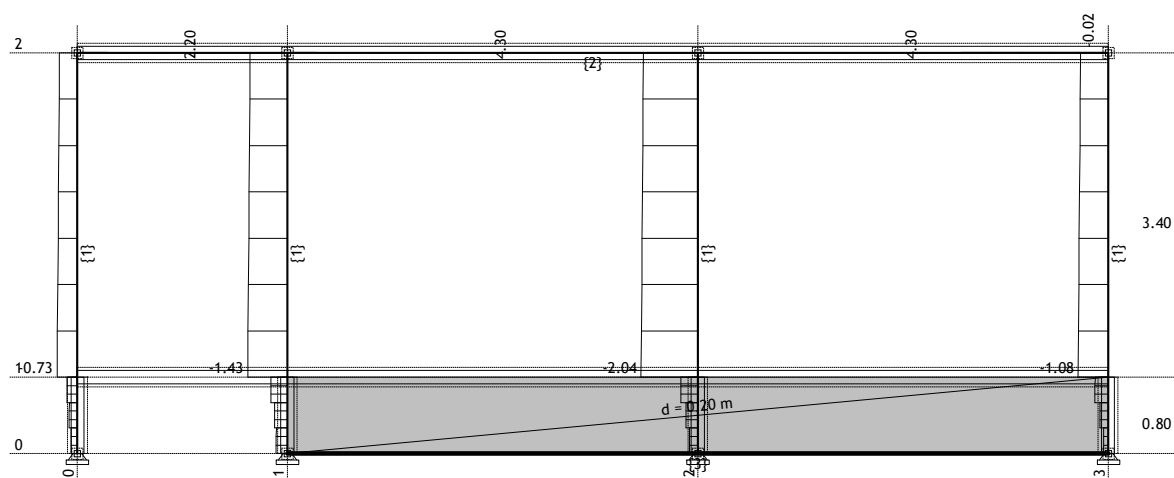
Опт. 5: I+II



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: $\max \sigma_{,0} = 0.00$ / $\min \sigma_{,0} = -1.89$ MPa

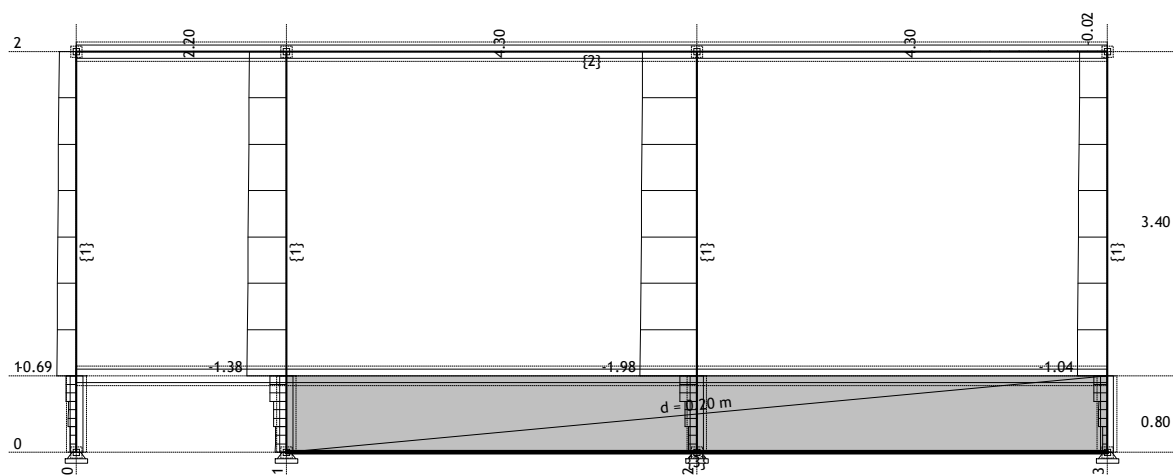
Опт. 5: I+II



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: $\max \sigma_{,0} = 0.00$ / $\min \sigma_{,0} = -2.04$ MPa

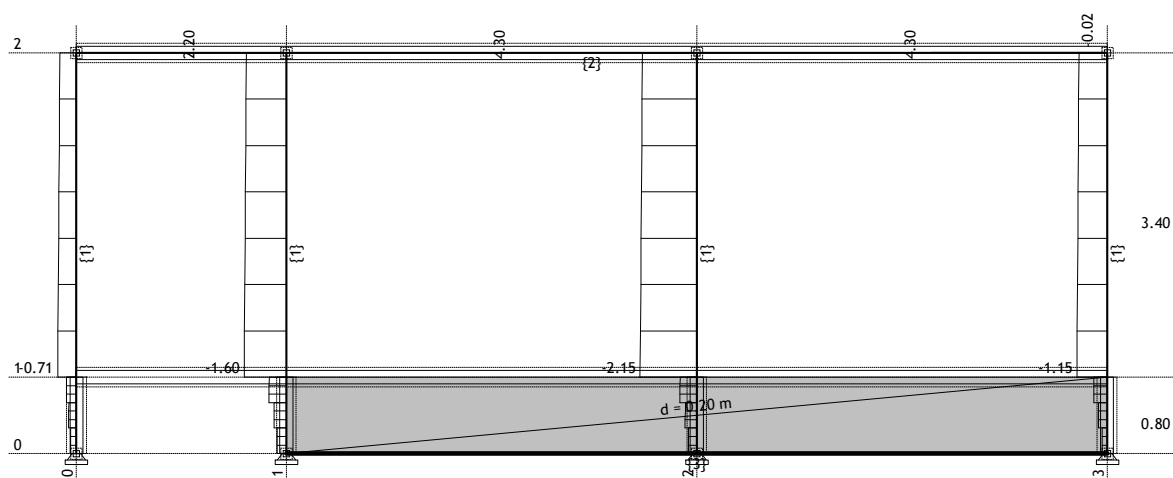
Опт. 5: I+II



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: $\max \sigma_{,0} = 0.00$ / $\min \sigma_{,0} = -1.98$ MPa

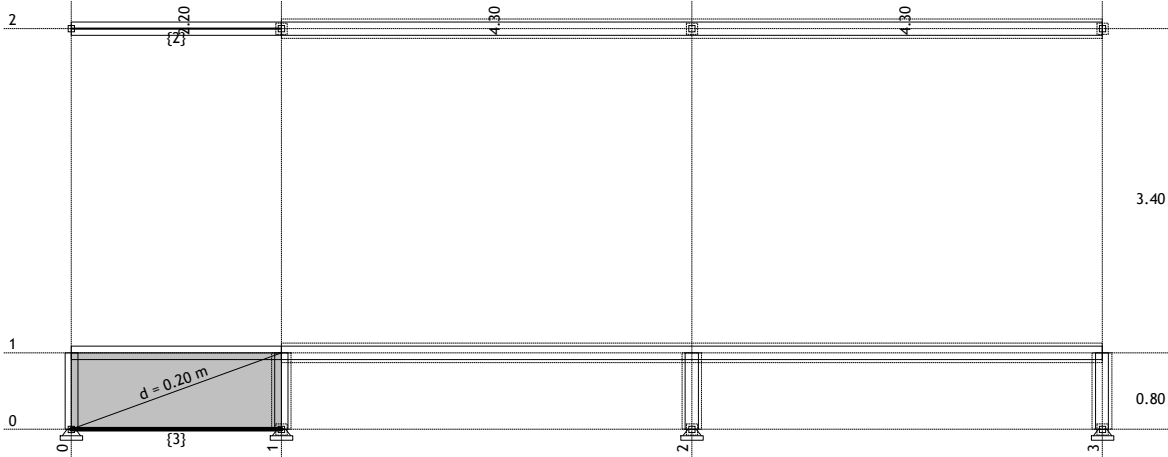
Опт. 5: I+II



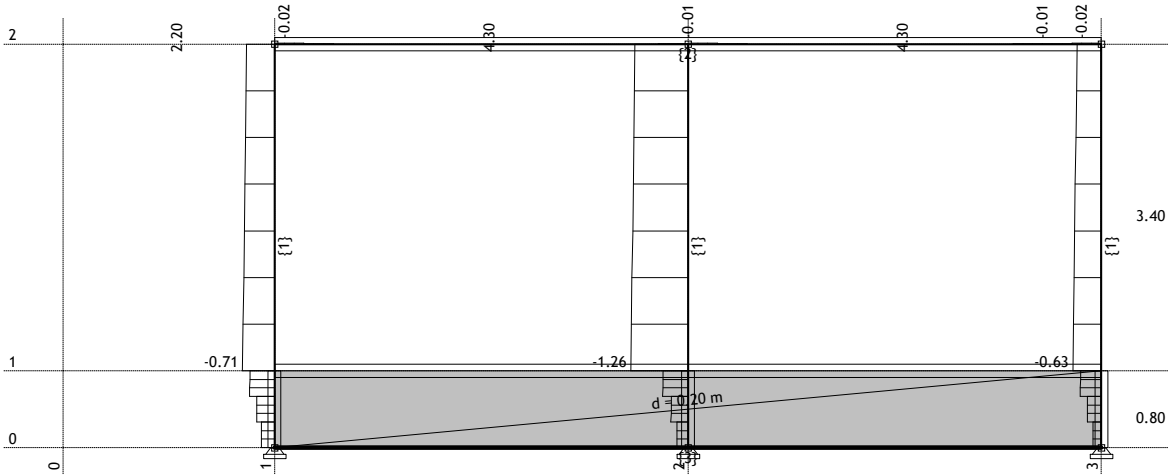
Рамка: Ry7

Влијанија во греда: $\max \sigma_{,0} = 0.00$ / $\min \sigma_{,0} = -2.15$ MPa

Опт. 5: I+II

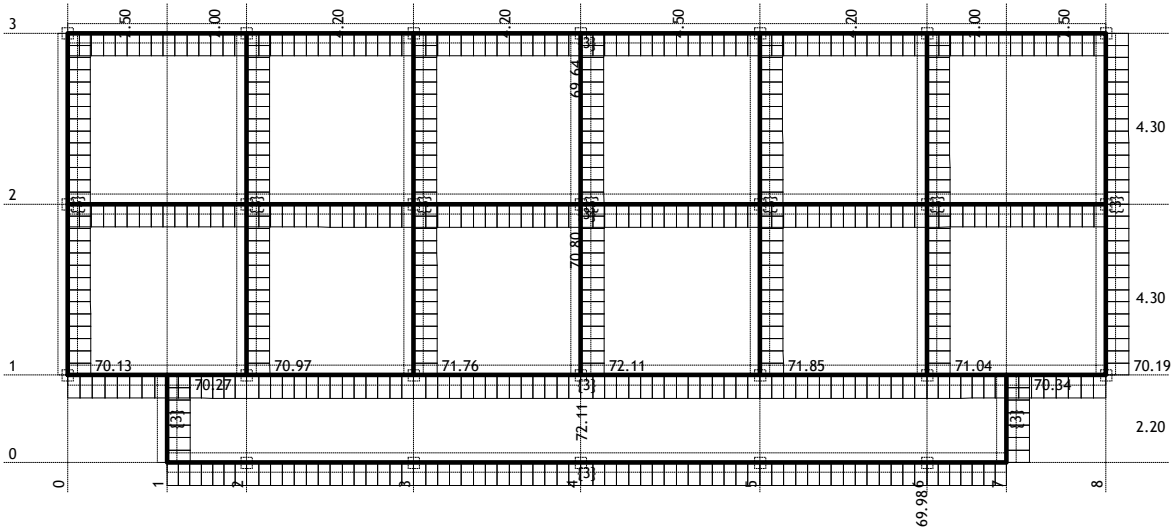


Рамка: Ry8
Влијанија во греда: $\max \sigma_{,0} = 0.00$ / $\min \sigma_{,0} = -0.01 \text{ MPa}$
Опт. 5: I+II

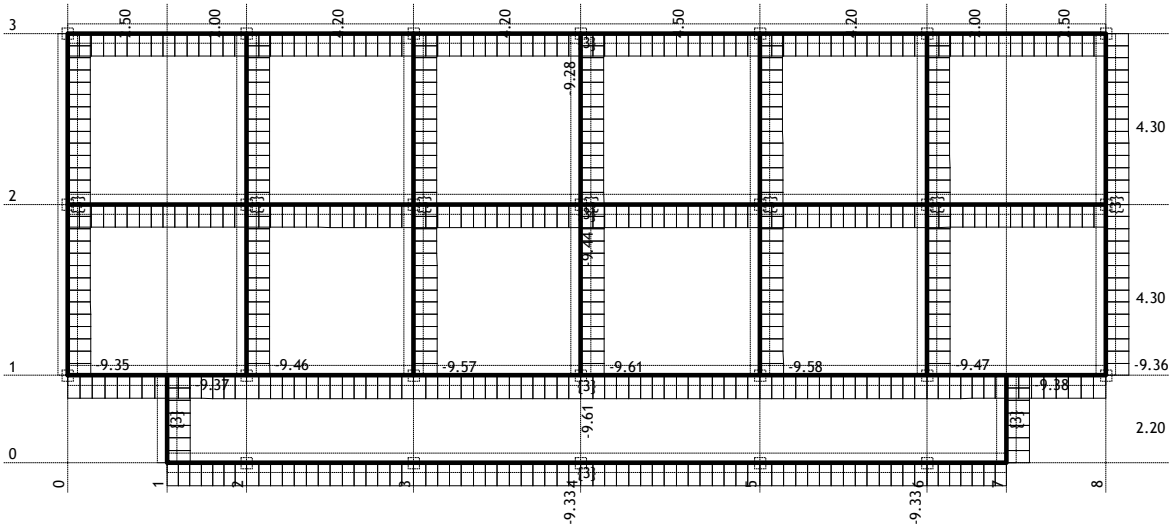


Рамка: Ry9
Влијанија во греда: $\max \sigma_{,0} = 0.00$ / $\min \sigma_{,0} = -1.26 \text{ MPa}$

Опт. 5: I+II

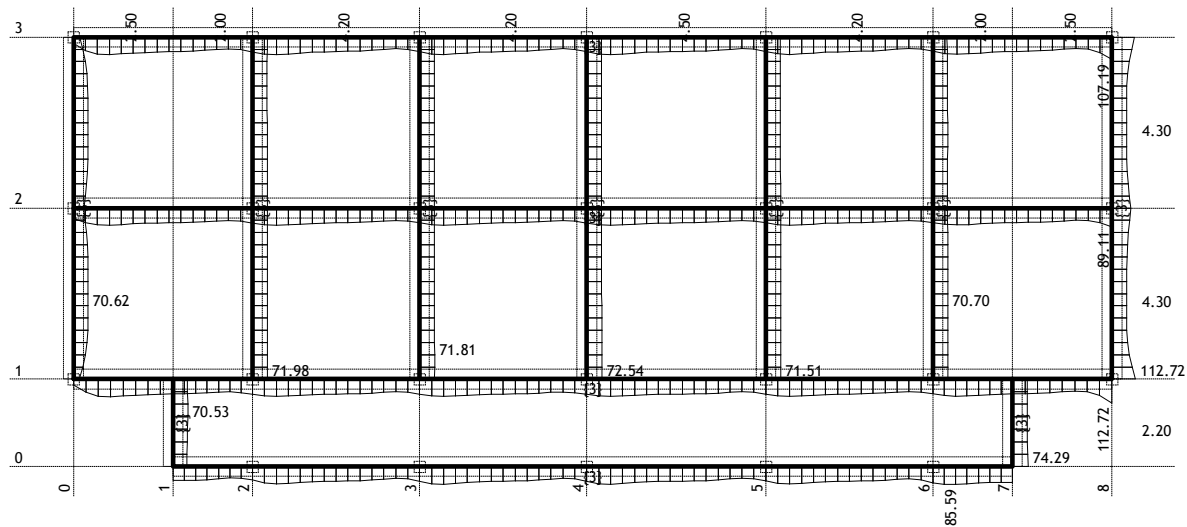


Ниво: pl.0 [-0.80 m]
Влијанија во лин. потпора: max $\sigma_{\text{почва}}$ = 72.11 / min $\sigma_{\text{почва}}$ = 69.18 kN/m²
Опт. 5: I+II

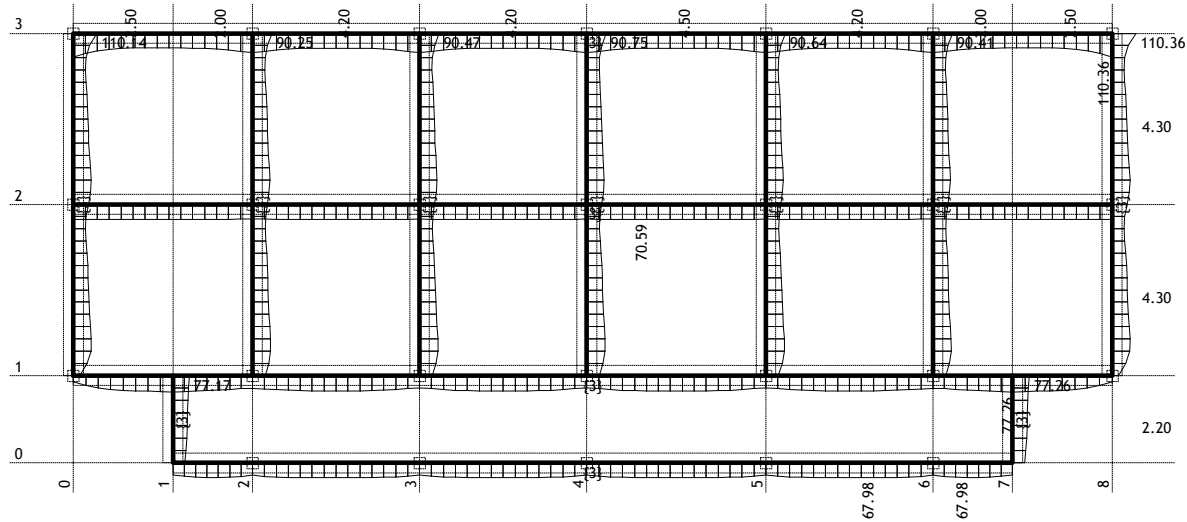


Ниво: pl.0 [-0.80 m]
Влијанија во лин. потпора: max $s_{\text{почва}}$ = -9.22 / min $s_{\text{почва}}$ = -9.61 m / 1000

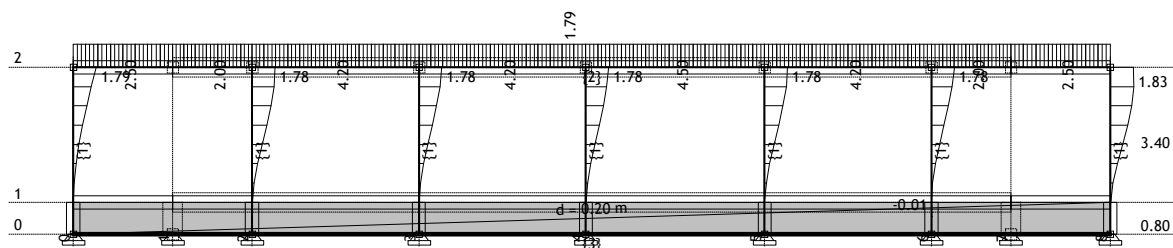
Опт. 6: I+II+III



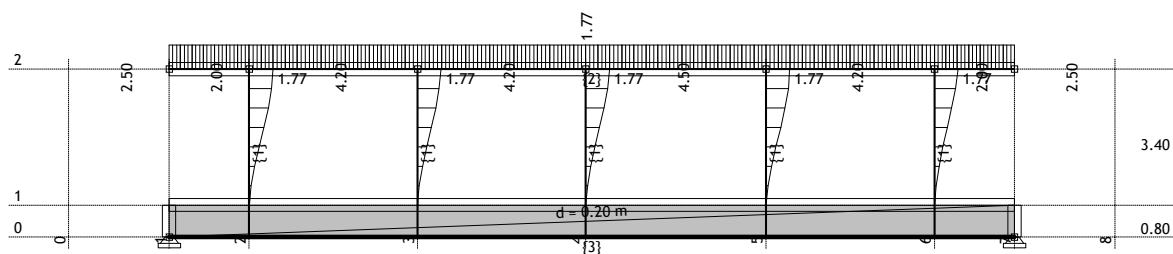
Ниво: pl.0 [-0.80 m]
Влијанија во лин. потпора: max σ , почва= 112.72 / min σ , почва= 27.57 kN/m²
Опт. 7: I+II+IV



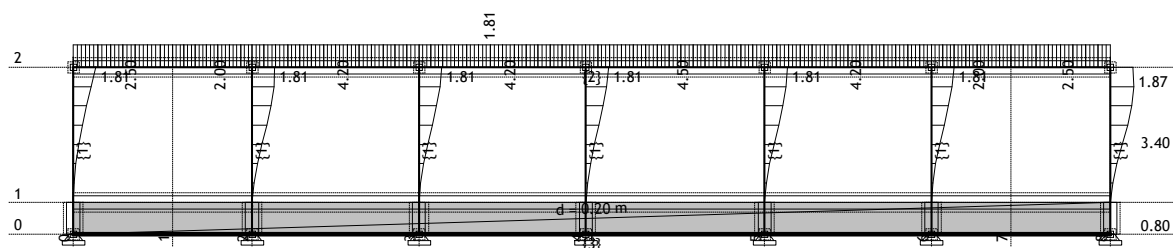
Ниво: pl.0 [-0.80 m]
Влијанија во лин. потпора: max σ , почва= 110.36 / min σ , почва= 30.66 kN/m²



Опт. 6: |+||+||

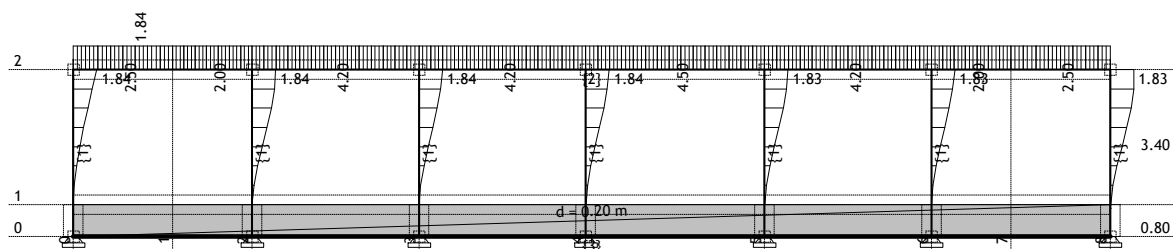


Влијанија во греда: $\max X_p = 1.77$ / $\min X_p = -0.00$ m / 1000



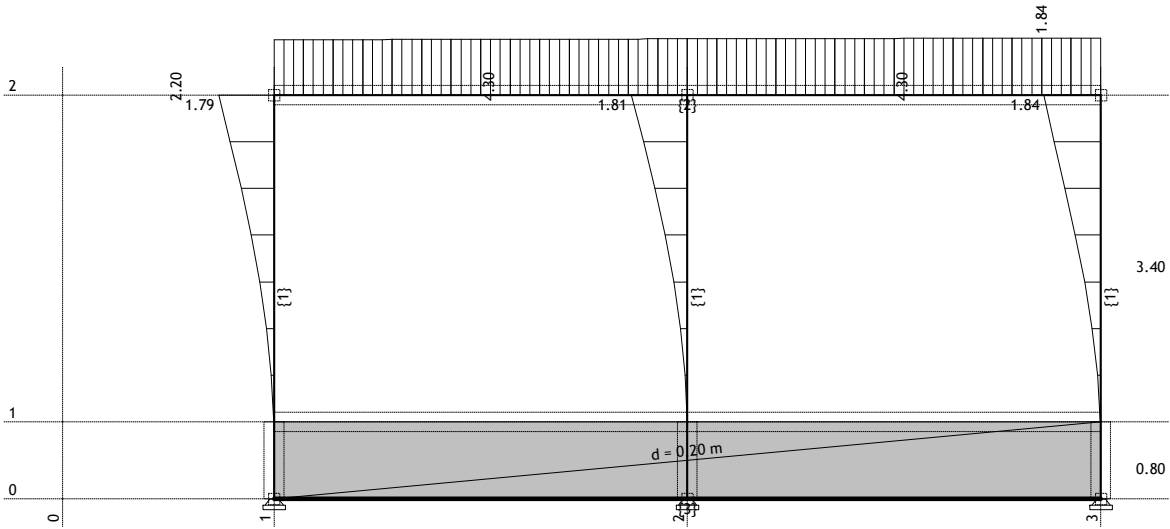
Влијанија во греда: $\max X_p = 1.87 / \min X_p = -0.01 \text{ m} / 1000$

Опт. 6: I+II+III

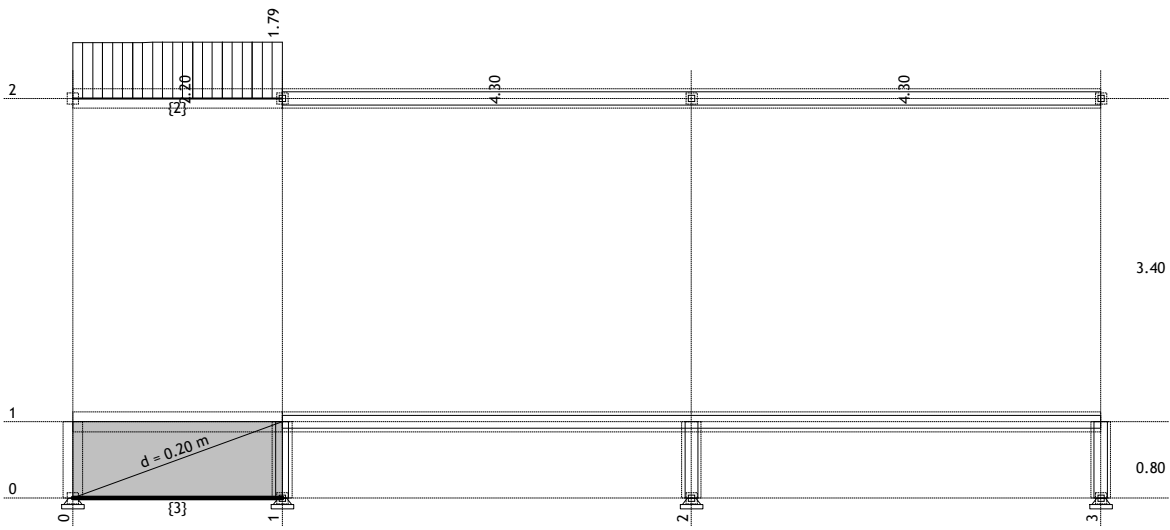


Влијанија во греда: $\max X_p = 1.84$ / $\min X_p = -0.00$ m / 1000

Опт. 6: I+II+III

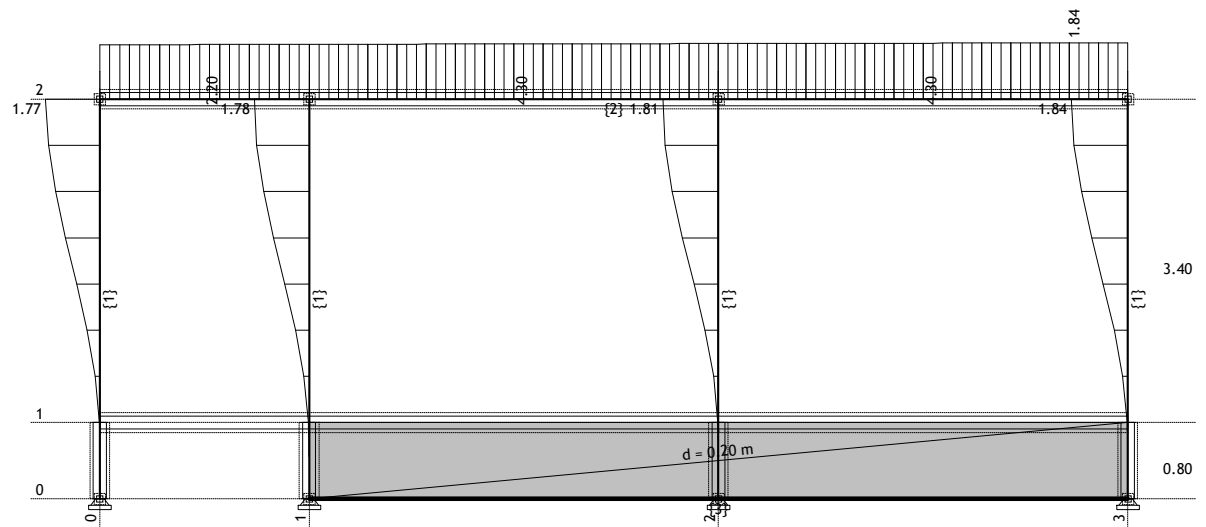


Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max $X_p = 1.84$ / min $X_p = -0.00$ m / 1000
Опт. 6: I+II+III



Рамка: Ry2
Влијанија во греда: max $X_p = 1.79$ / min $X_p = -0.00$ m / 1000

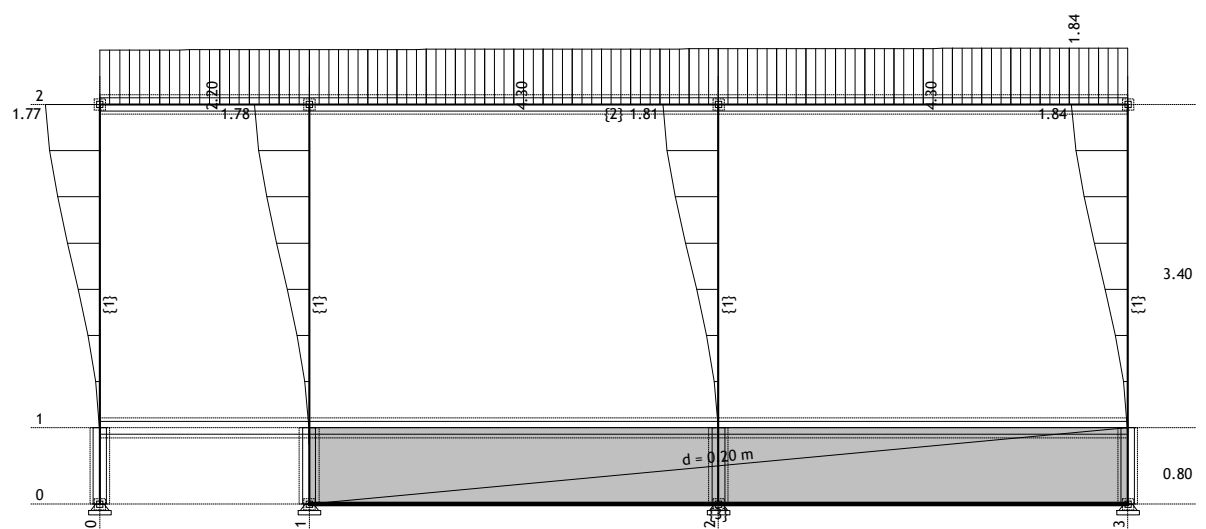
Опт. 6: I+II+III



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max $X_p = 1.84$ / min $X_p = -0.00$ m / 1000

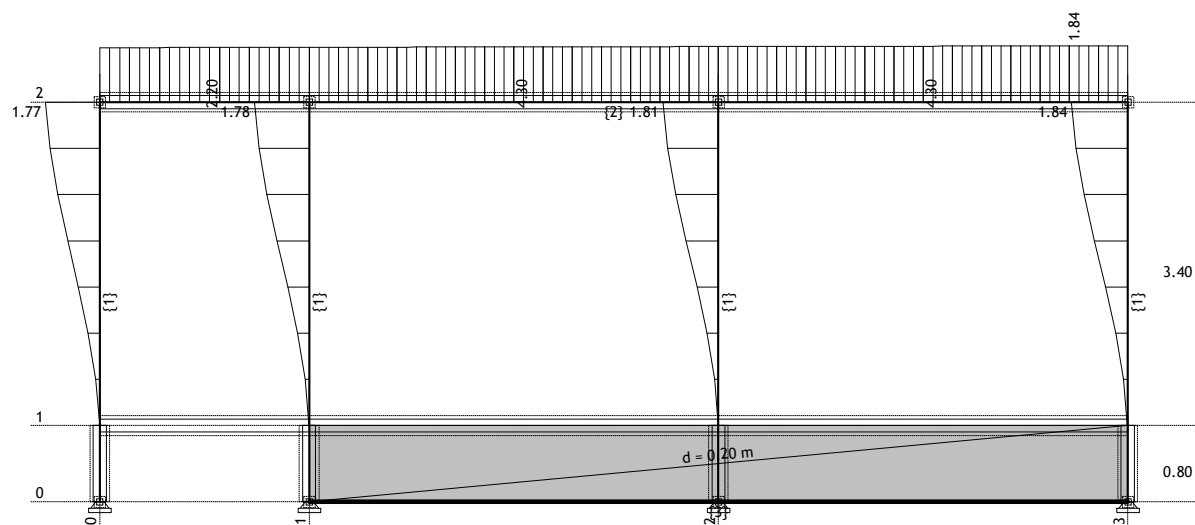
Опт. 6: I+II+III



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max $X_p = 1.84$ / min $X_p = -0.00$ m / 1000

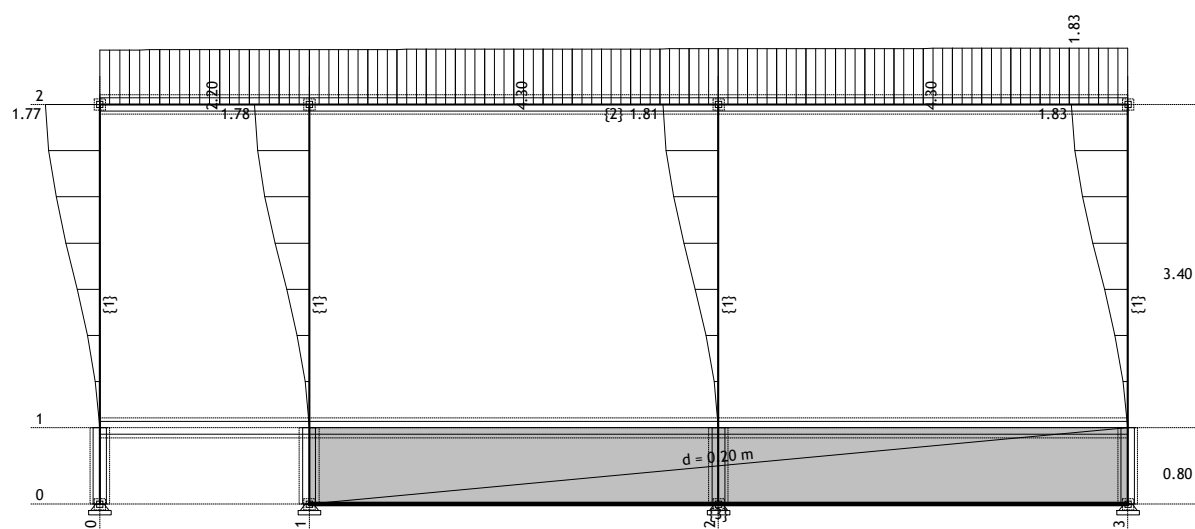
Опт. 6: I+II+III



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: $\max X_p = 1.84 / \min X_p = -0.00 \text{ m} / 1000$

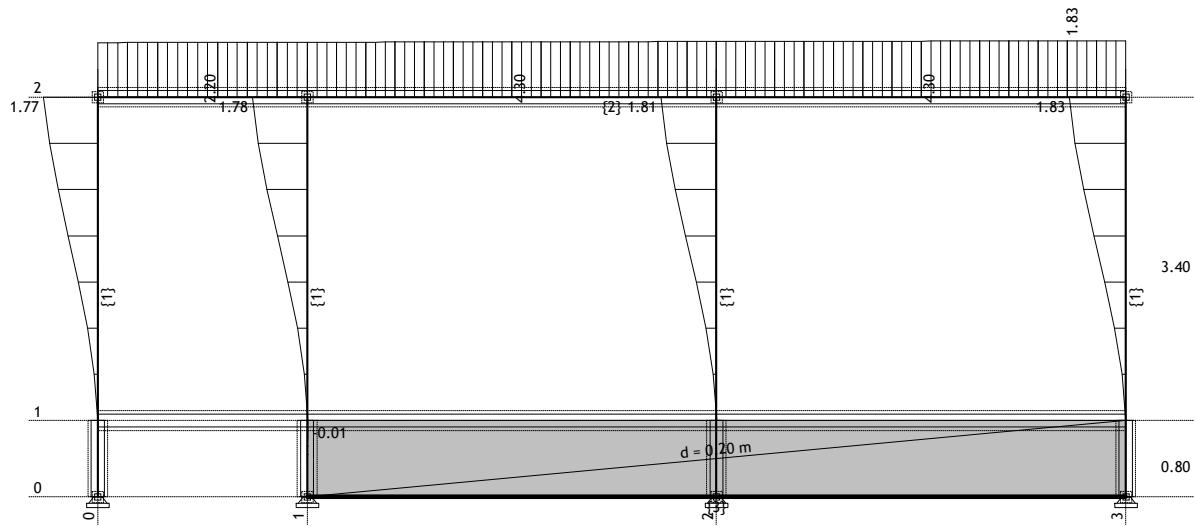
Опт. 6: I+II+III



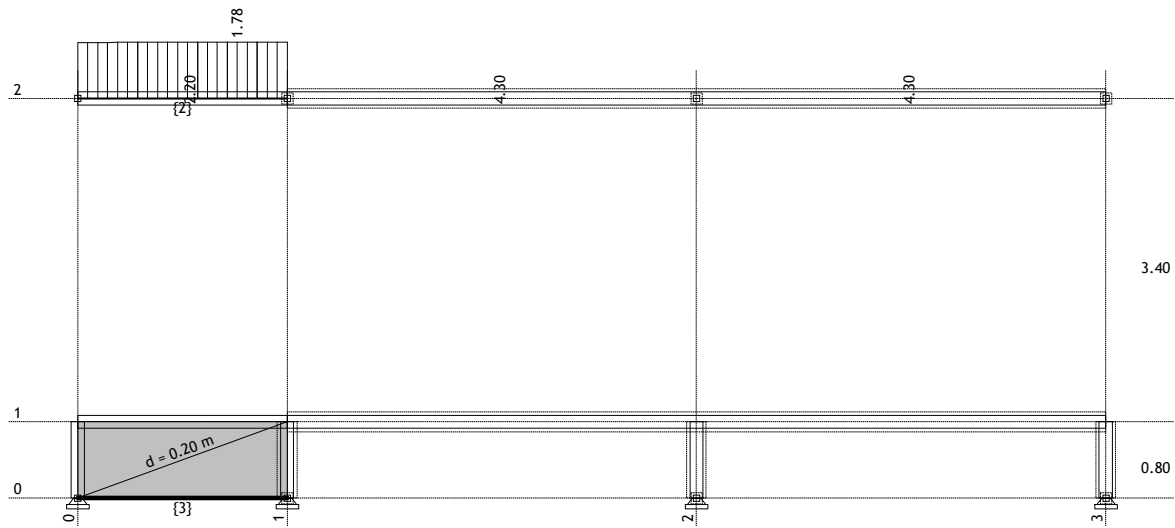
Рамка: Ry6

Влијанија во греда: $\max X_p = 1.83 / \min X_p = -0.01 \text{ m} / 1000$

Опт. 6: I+II+III

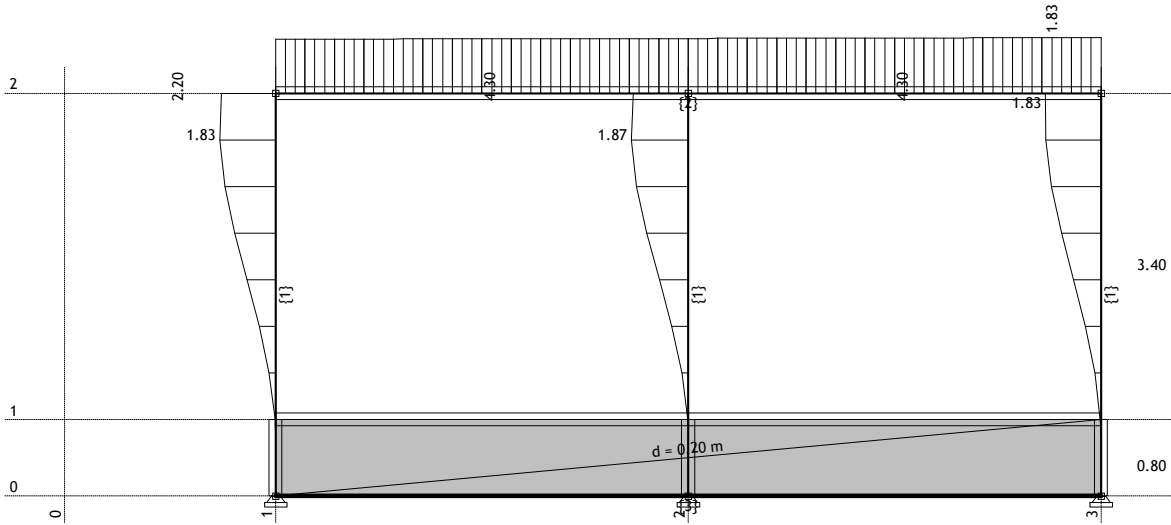


Рамка: Ry7
Влијанија во греда: max Xp= 1.83 / min Xp= -0.02 m / 1000
Опт. 6: I+II+III

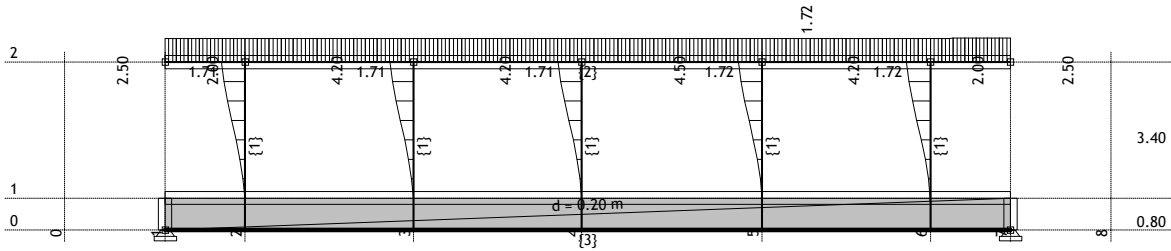


Рамка: Ry8
Влијанија во греда: max Xp= 1.78 / min Xp= -0.00 m / 1000

Опт. 6: I+II+III

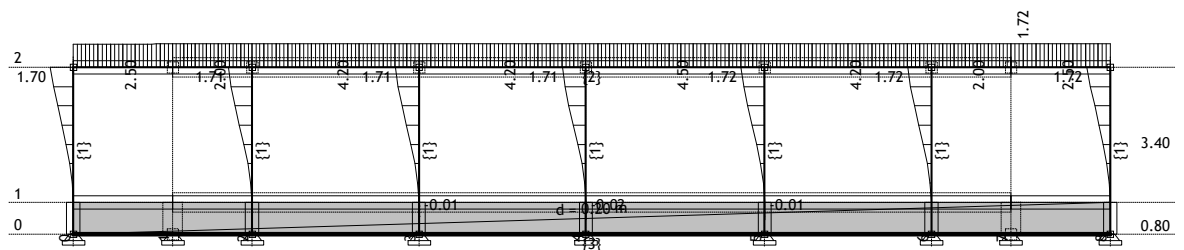


Рамка: Ry9
Влијанија во греда: max Xp= 1.87 / min Xp= -0.00 m / 1000
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Rx1
Влијанија во греда: max Yp= 1.72 / min Yp= -0.01 m / 1000

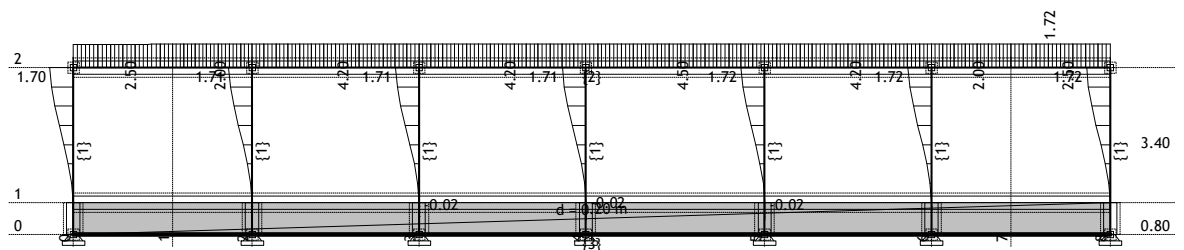
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max $Y_p = 1.72$ / min $Y_p = -0.02$ m / 1000

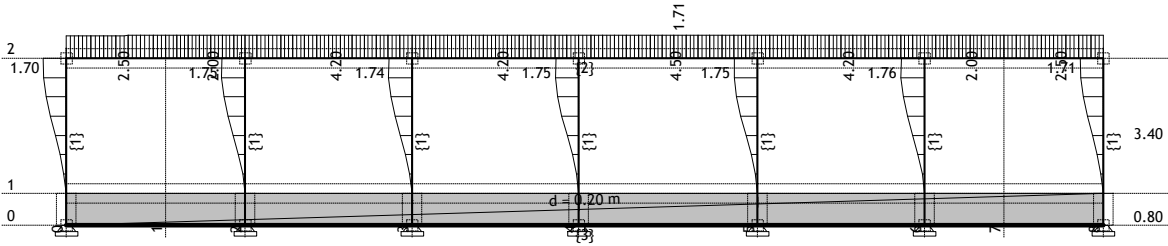
Опт. 7: I+II+IV



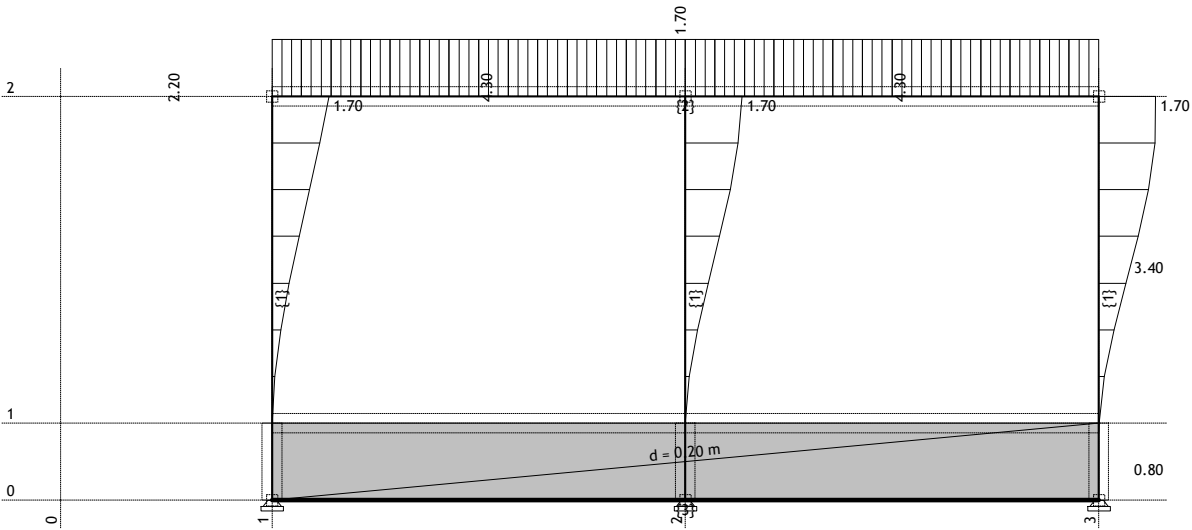
Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max $Y_p = 1.72$ / min $Y_p = -0.02$ m / 1000

Опт. 7: I+II+IV

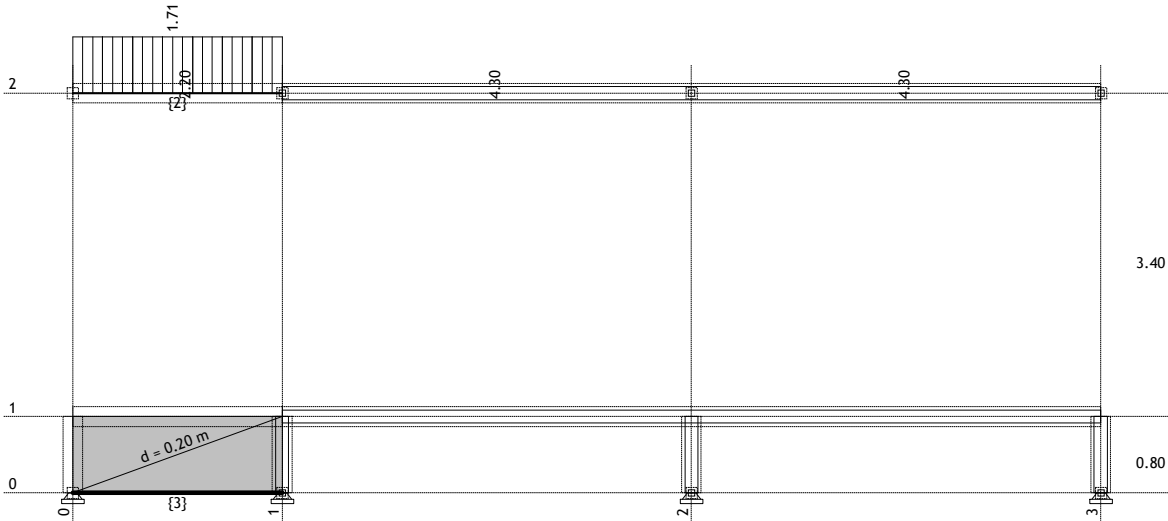


Рамка: Rx4
Влијанија во греда: max Yp= 1.76 / min Yp= -0.01 m / 1000
Опт. 7: I+II+IV

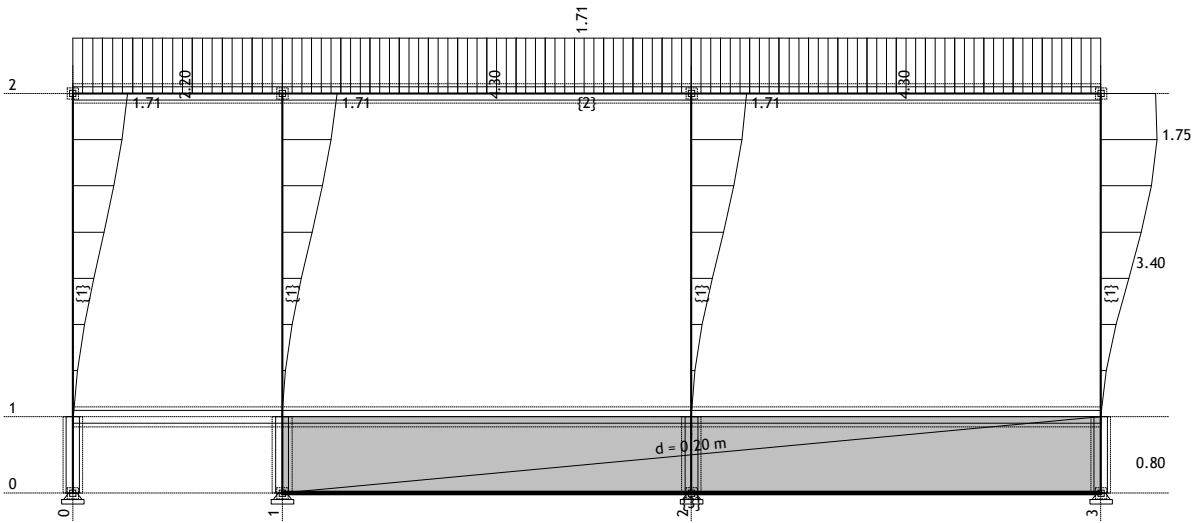


Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max Yp= 1.70 / min Yp= -0.01 m / 1000

Опт. 7: I+II+IV

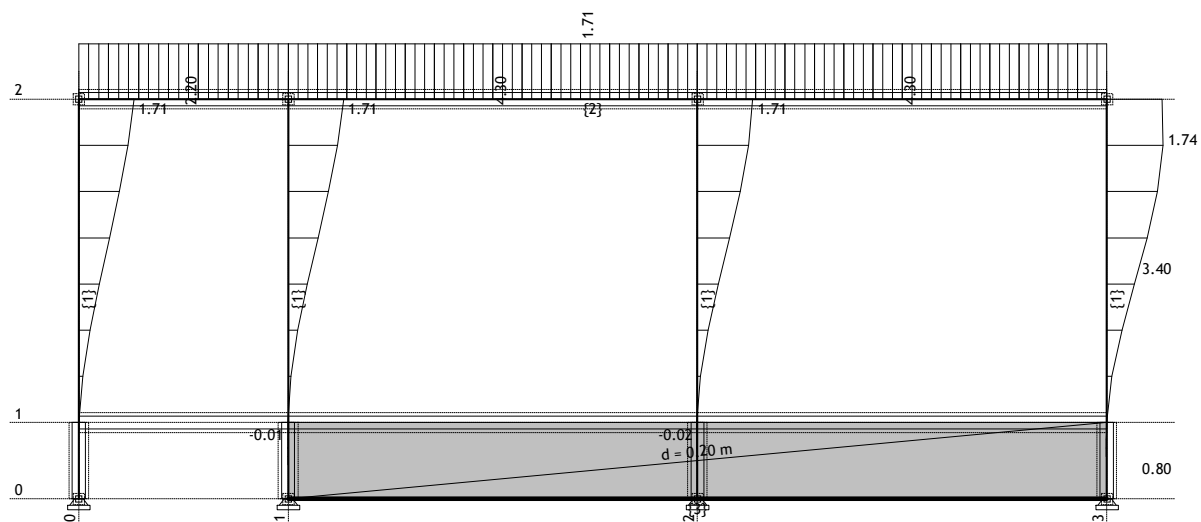


Рамка: Ry2
Влијанија во греда: $\max Y_p = 1.71 / \min Y_p = -0.00 \text{ m} / 1000$
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Ry3
Влијанија во греда: $\max Y_p = 1.75 / \min Y_p = -0.01 \text{ m} / 1000$

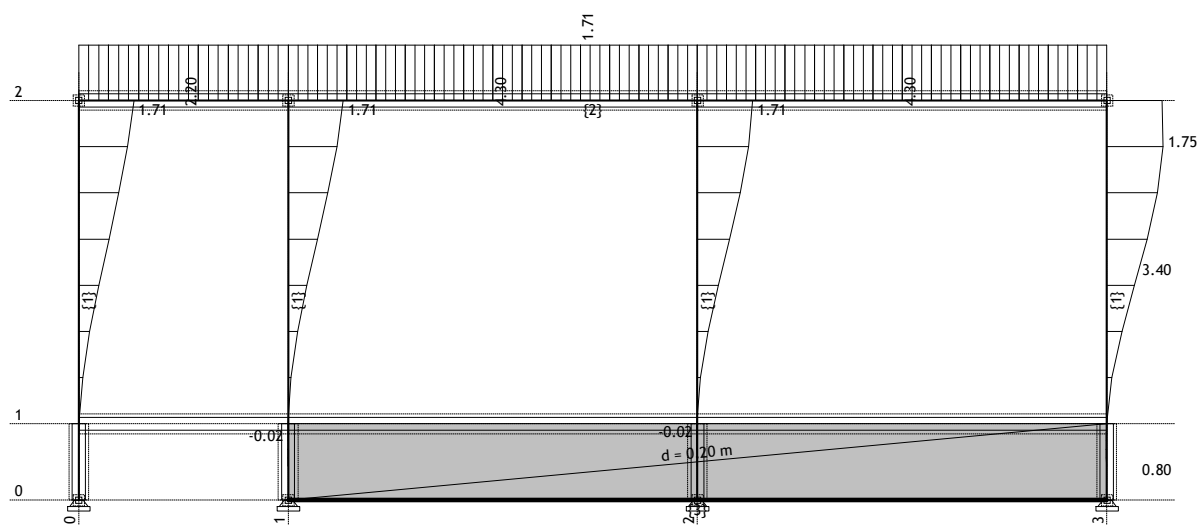
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: $\max Y_p = 1.74$ / $\min Y_p = -0.02$ m / 1000

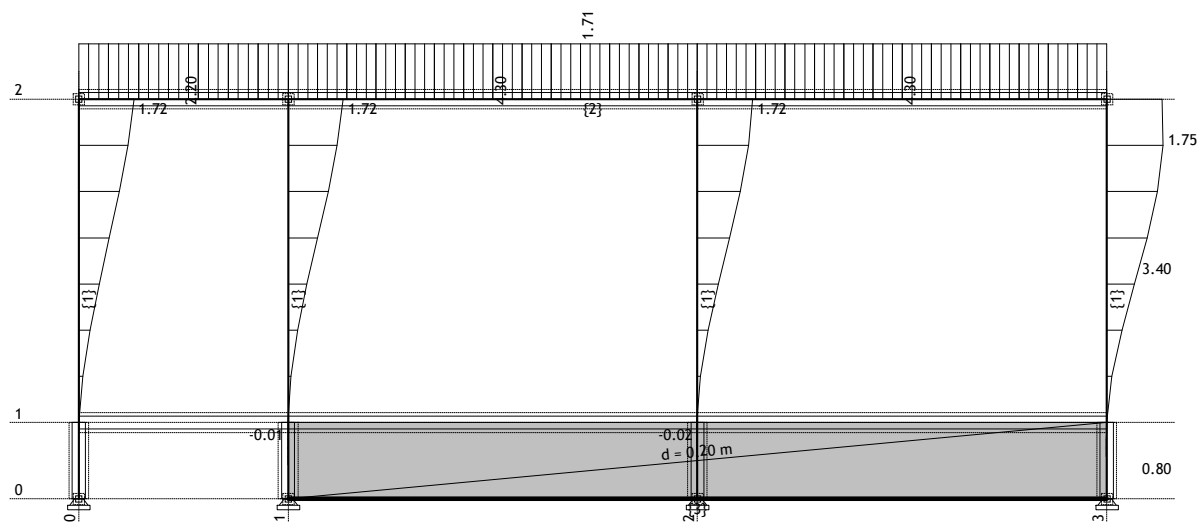
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: $\max Y_p = 1.75 / \min Y_p = -0.02 \text{ m} / 1000$

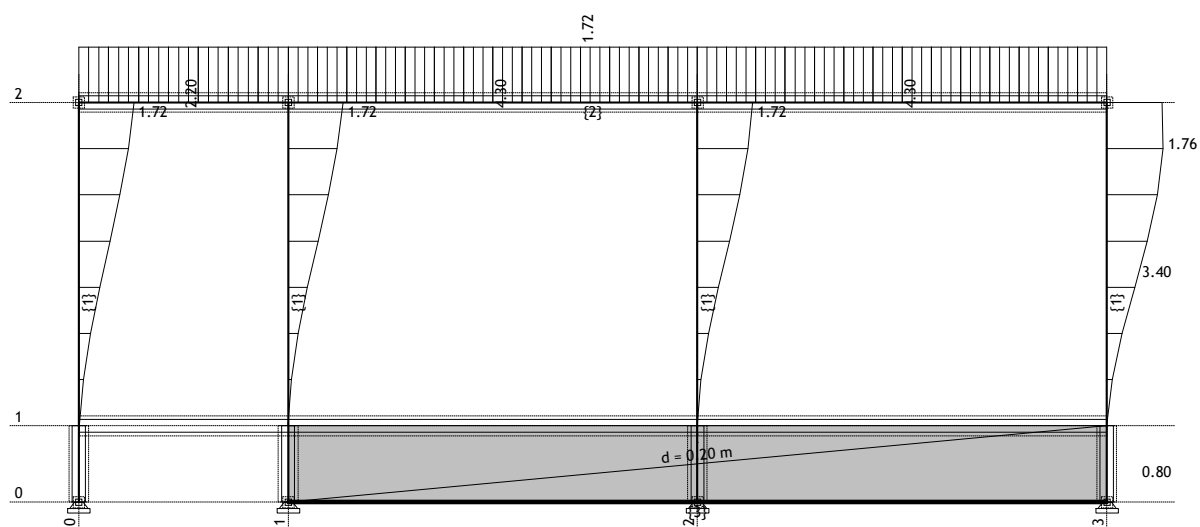
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max $Y_p = 1.75$ / min $Y_p = -0.02$ m / 1000

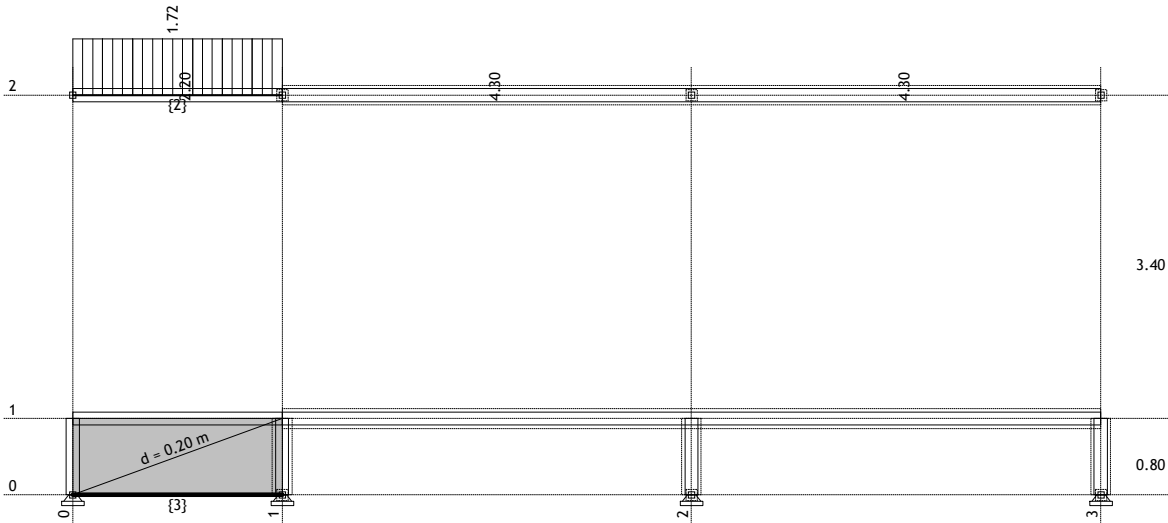
Опт. 7: I+II+IV



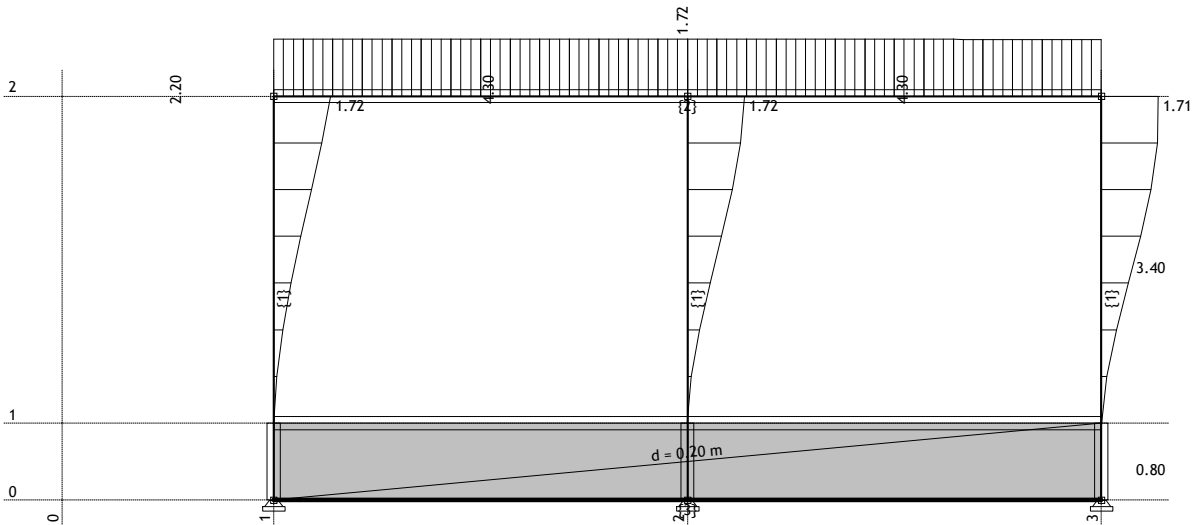
Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max $Y_p = 1.76$ / min $Y_p = -0.01$ m / 1000

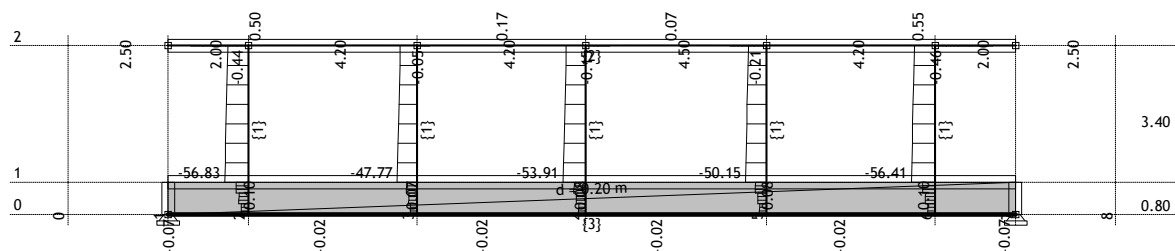
Опт. 7: I+II+IV



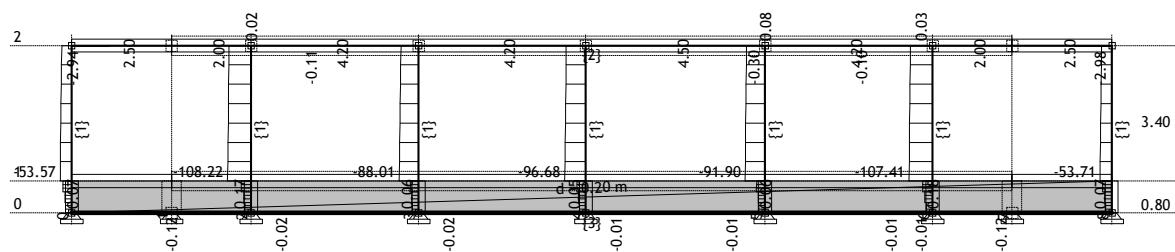
Рамка: Ry8
Влијанија во греда: $\max Y_p = 1.72 / \min Y_p = -0.00 \text{ m} / 1000$
Опт. 7: I+II+IV



Рамка: Ry9
Влијанија во греда: $\max Y_p = 1.72 / \min Y_p = -0.01 \text{ m} / 1000$

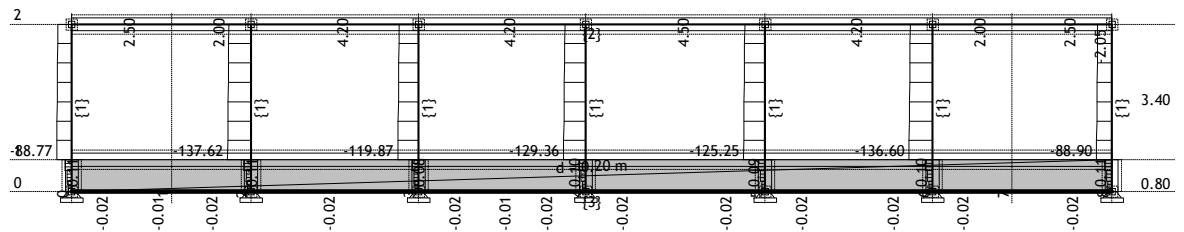


Опт. 1: G (g)



58/190

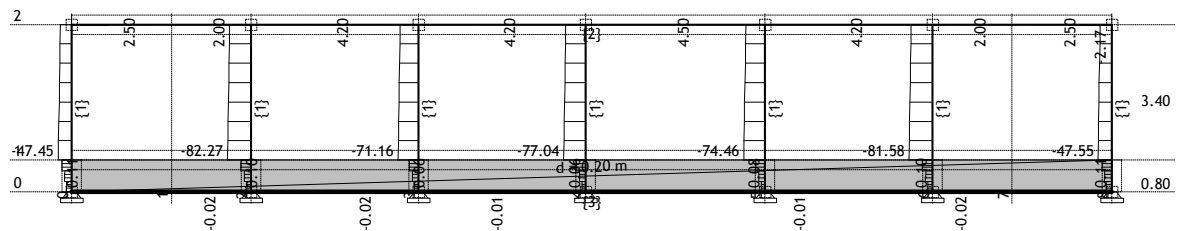
Опт. 1: G (g)



Рамка: Rax3

Влијанија во греда: max N1= 0.11 / min N1= -137.62 kN

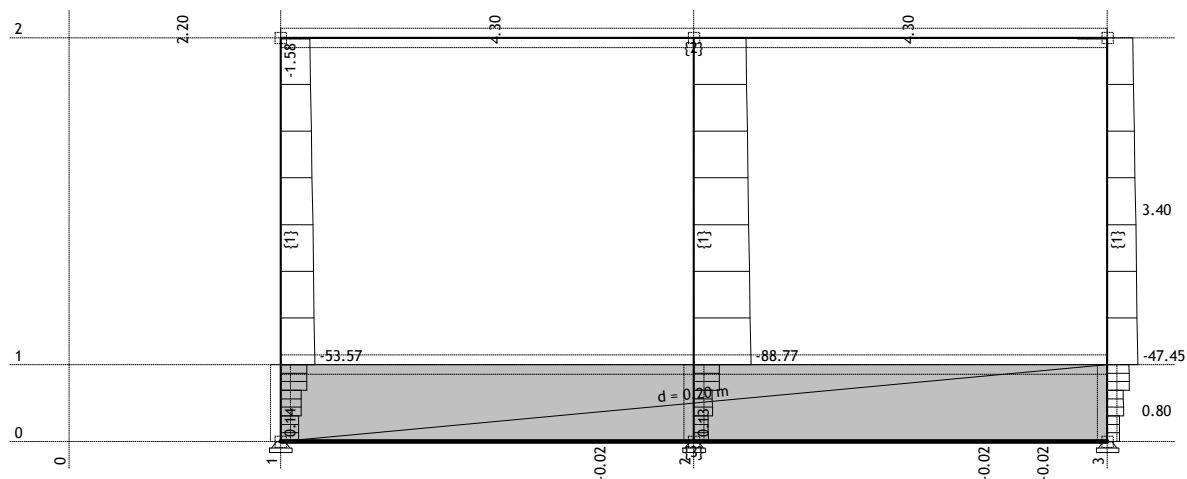
Опт. 1: G (g)



Рамка: Rax4

Влијанија во греда: max N1= 0.11 / min N1= -82.27 kN

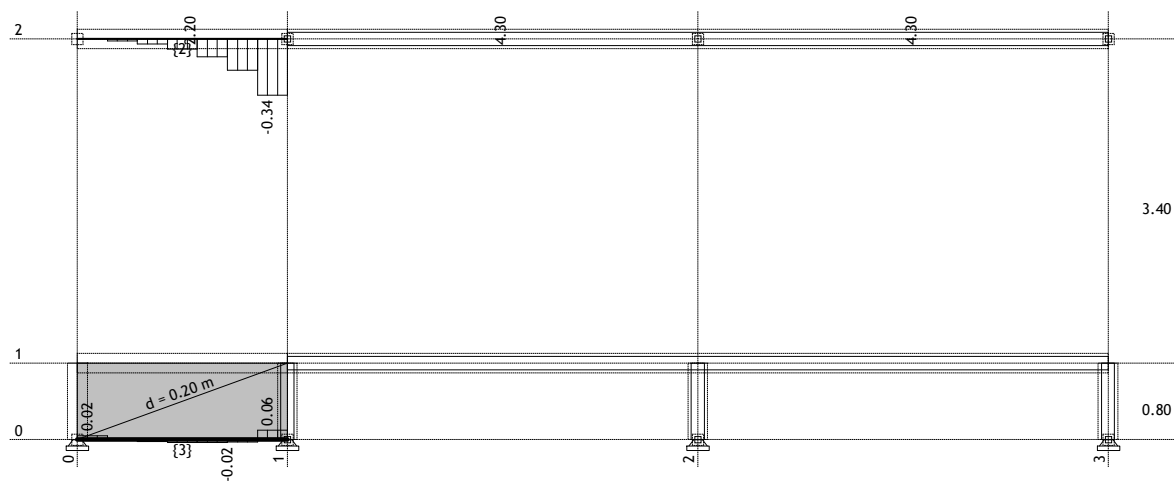
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: $\max N1 = 0.14$ / $\min N1 = -88.77 \text{ kN}$

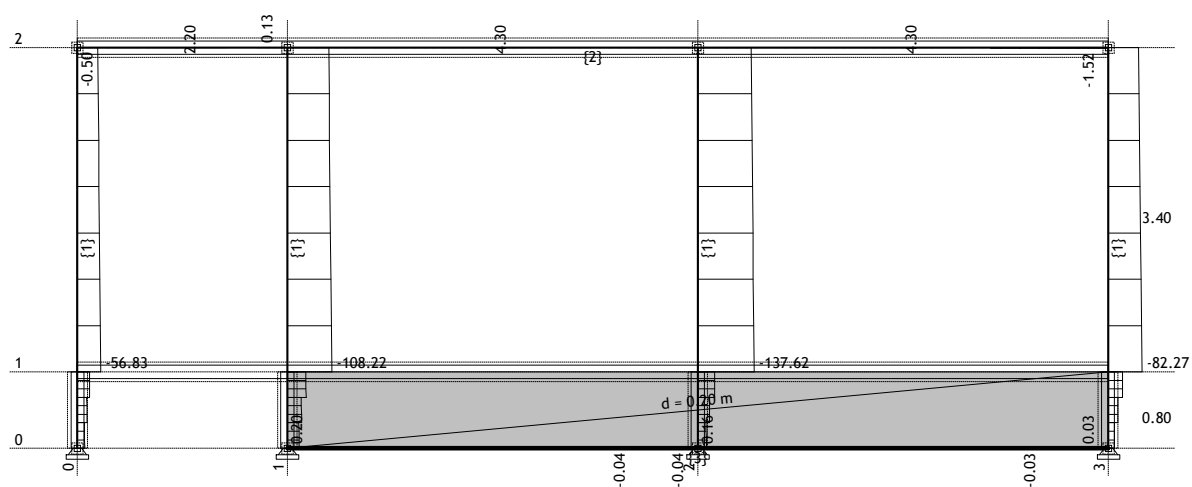
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: $\max N_1 = 0.06$ / $\min N_1 = -0.34$ kN

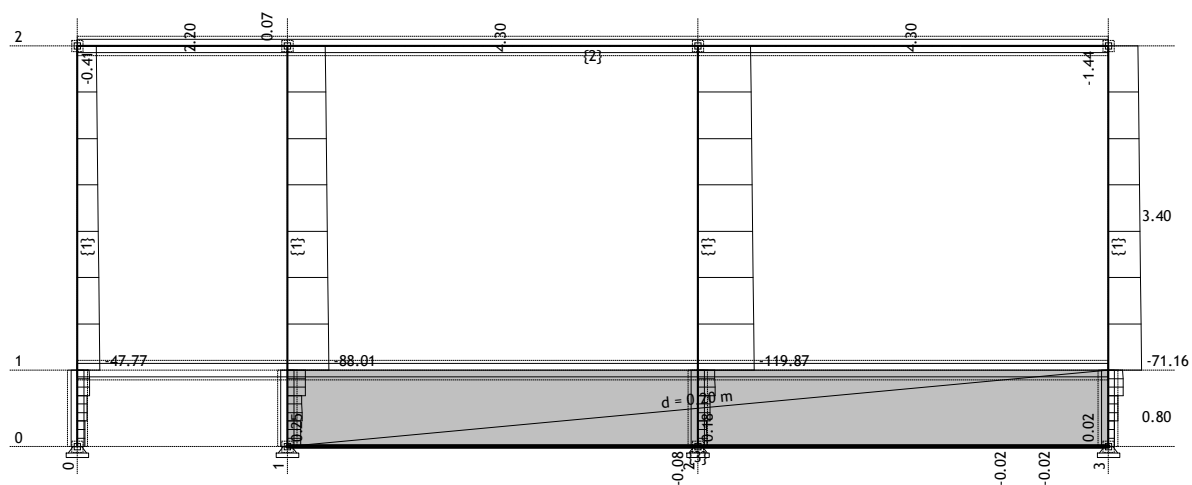
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max N1= 0.20 / min N1= -137.62 kN

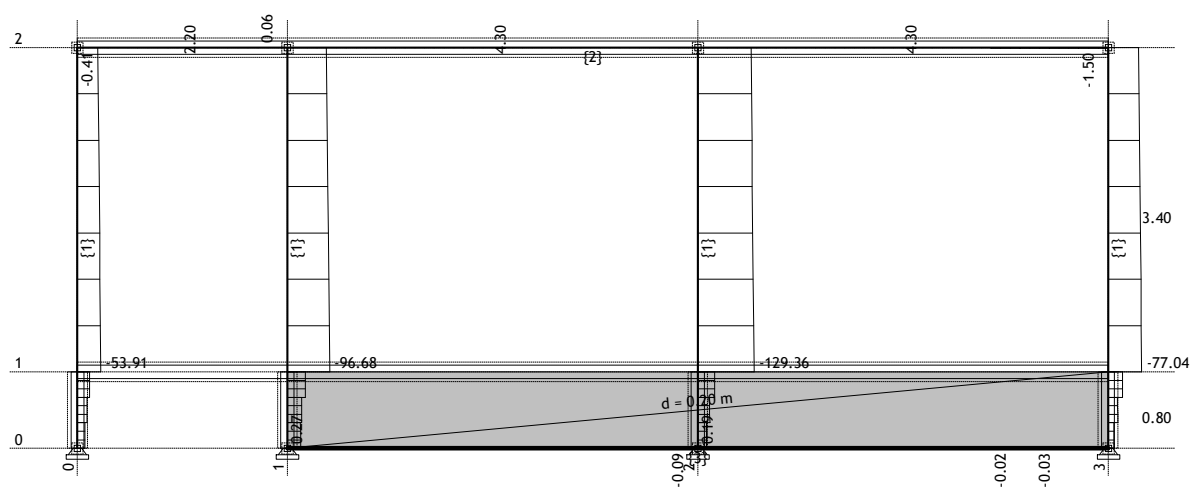
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max N1= 0.25 / min N1= -119.87 kN

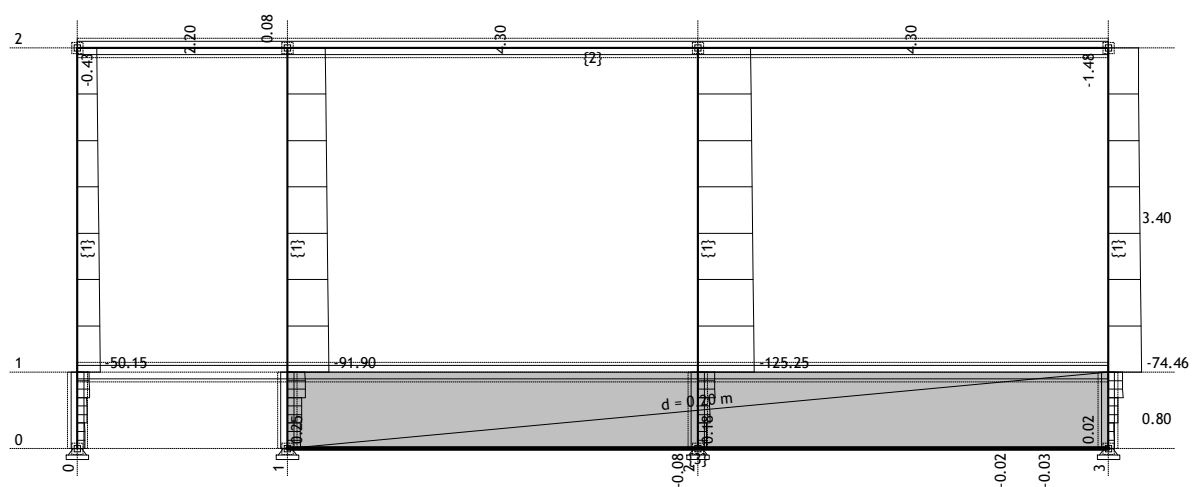
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max N1= 0.27 / min N1= -129.36 kN

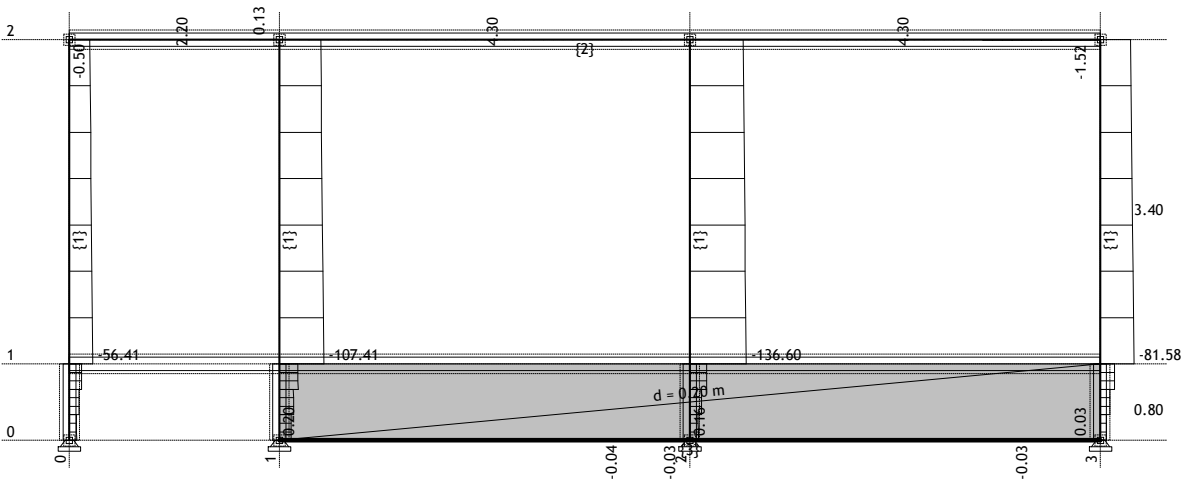
Опт. 1: G (g)



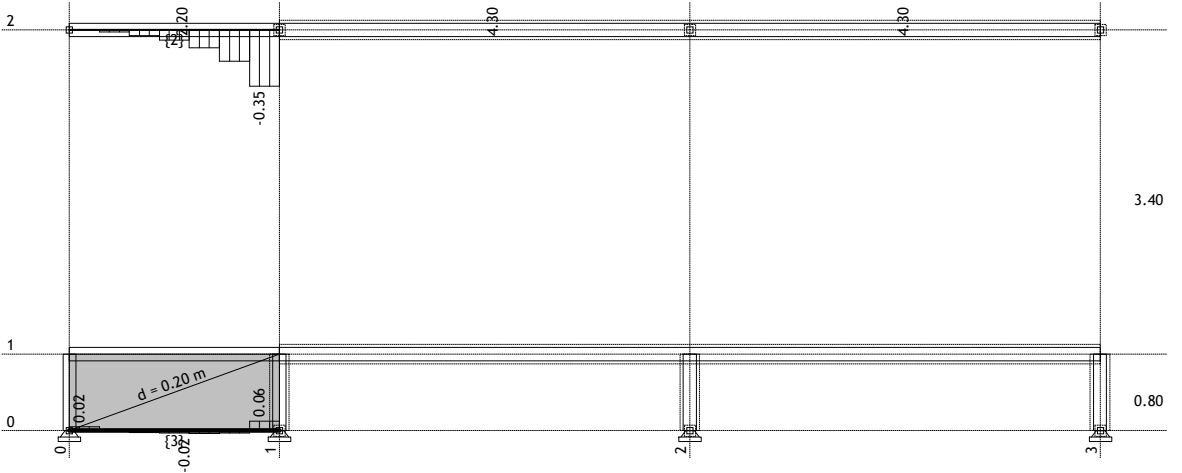
Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max N1= 0.25 / min N1= -125.25 kN

Опт. 1: G (g)

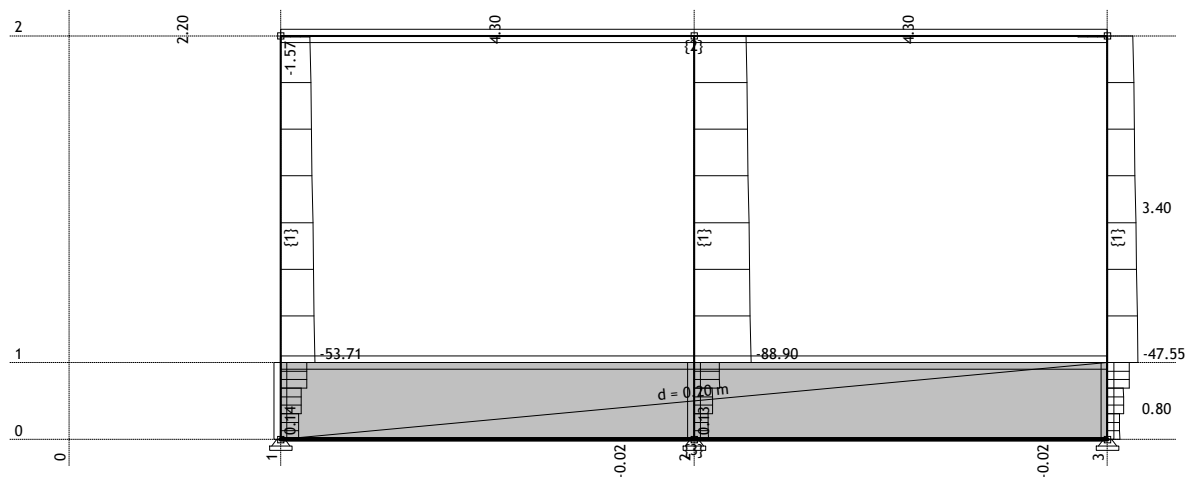


Рамка: Ry7
Влијанија во греда: max N1= 0.20 / min N1= -136.60 kN
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry8
Влијанија во греда: max N1= 0.06 / min N1= -0.35 kN

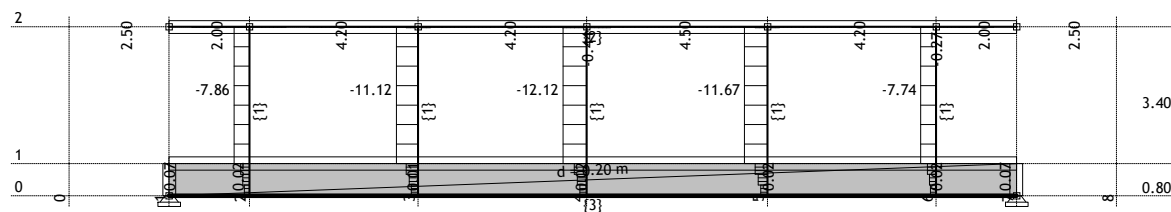
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max N1= 0.14 / min N1= -88.90 kN

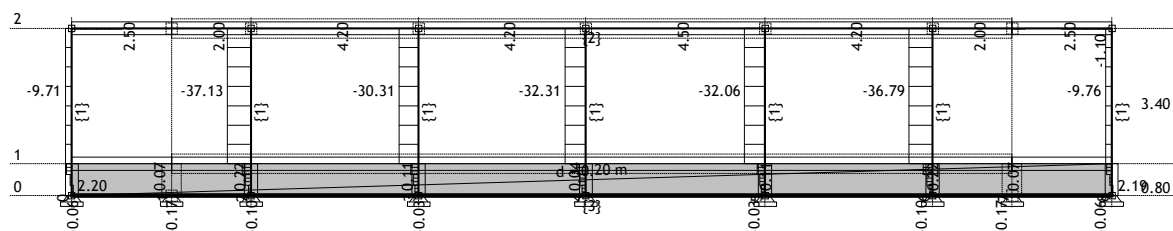
Опт. 2: P



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max N1= 0.07 / min N1= -12.12 kN

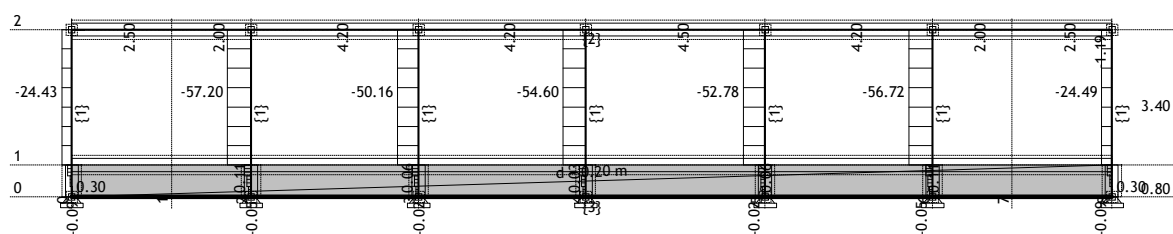
Опт. 2: P



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max N1= 2.20 / min N1= -37.13 kN

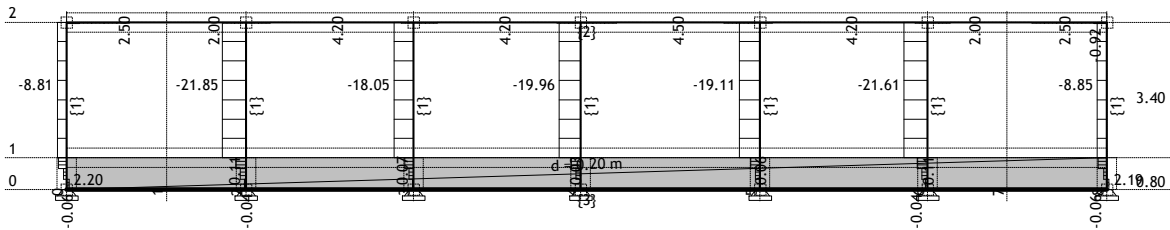
Опт. 2: P



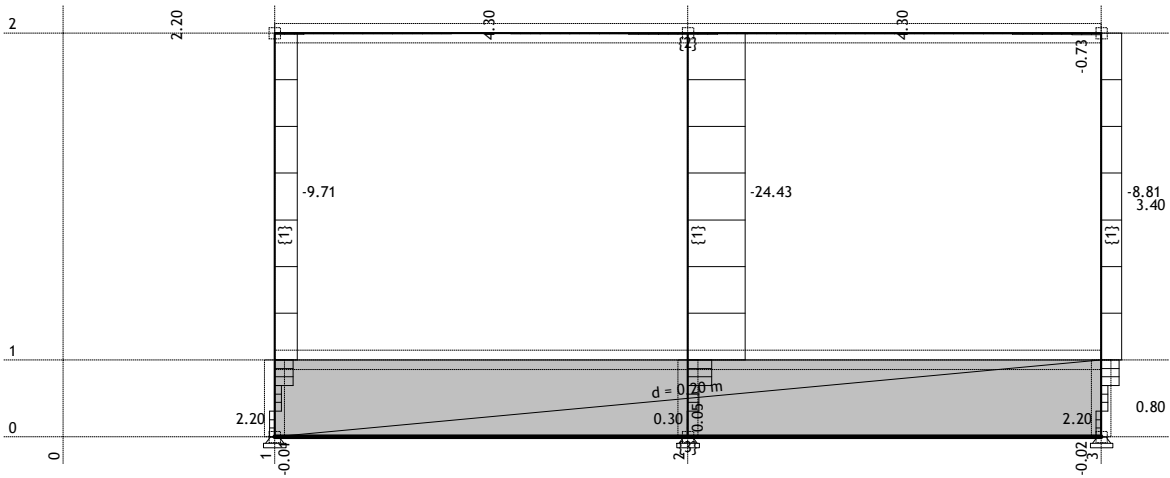
Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max N1= 0.30 / min N1= -57.20 kN

Опт. 2: P

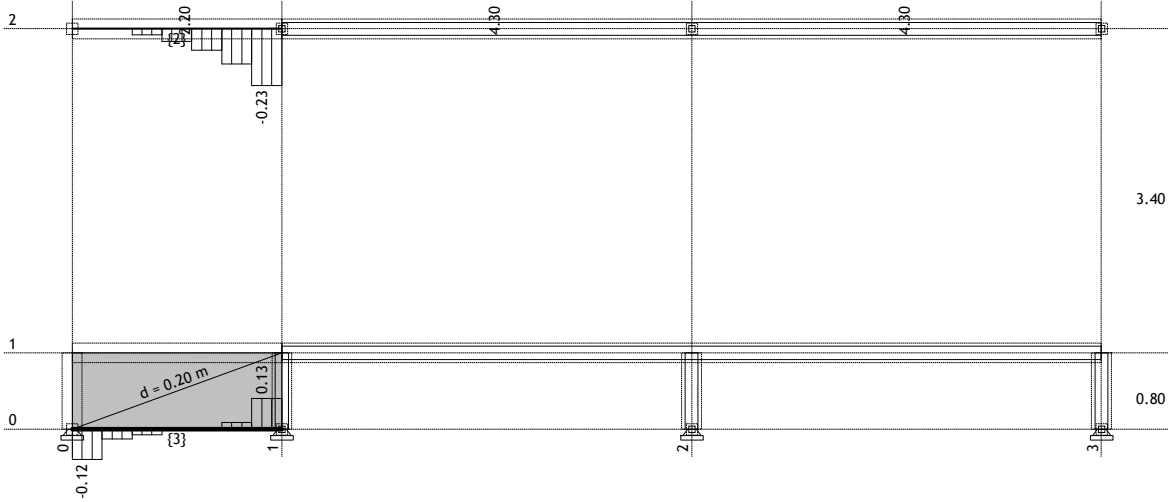


Рамка: Rx4
Влијанија во греда: max N1= 2.20 / min N1= -21.85 kN
Опт. 2: P

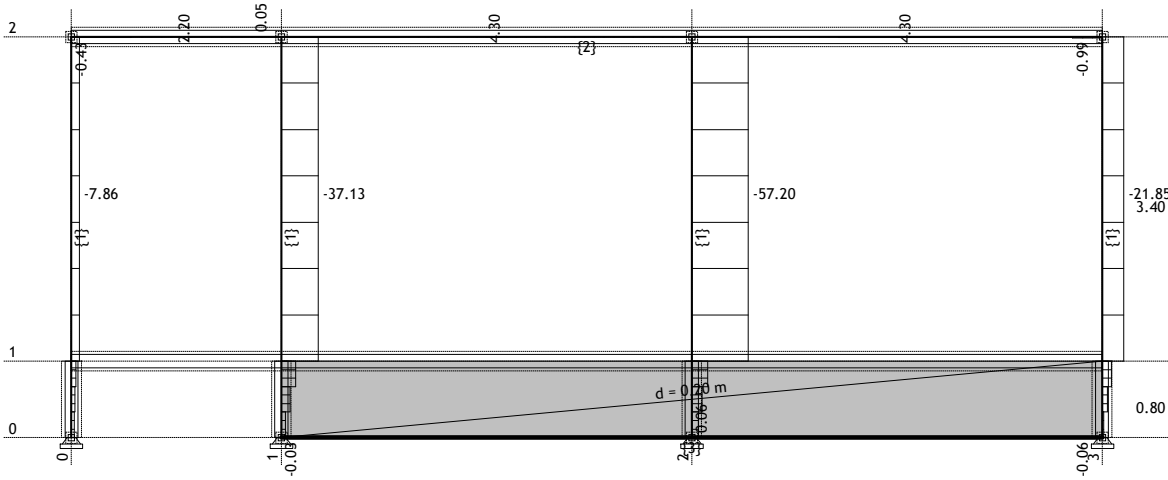


Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max N1= 2.20 / min N1= -24.43 kN

Опт. 2: P

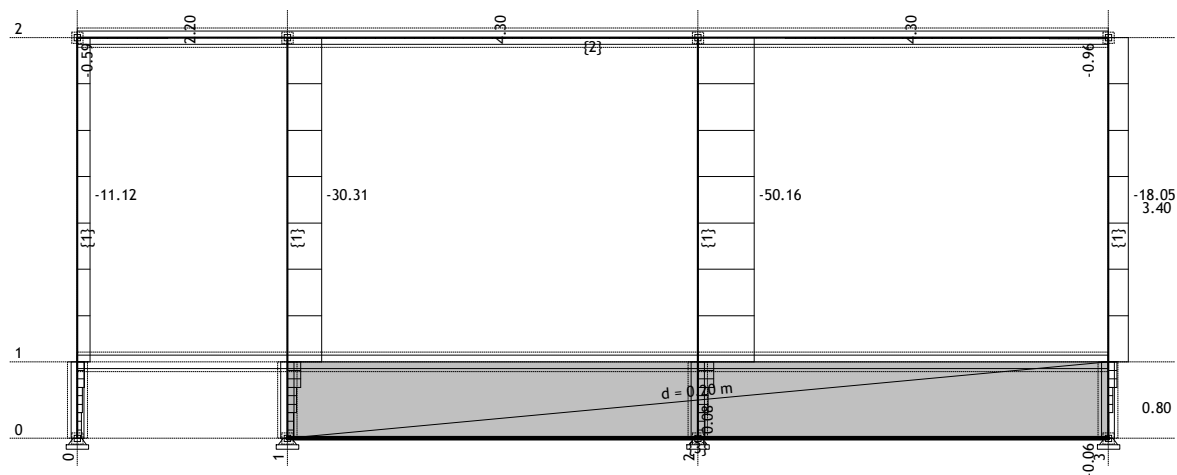


Рамка: Ry2
Влијанија во греда: max N1= 0.13 / min N1= -0.23 kN
Опт. 2: P



Рамка: Ry3
Влијанија во греда: max N1= 0.06 / min N1= -57.20 kN

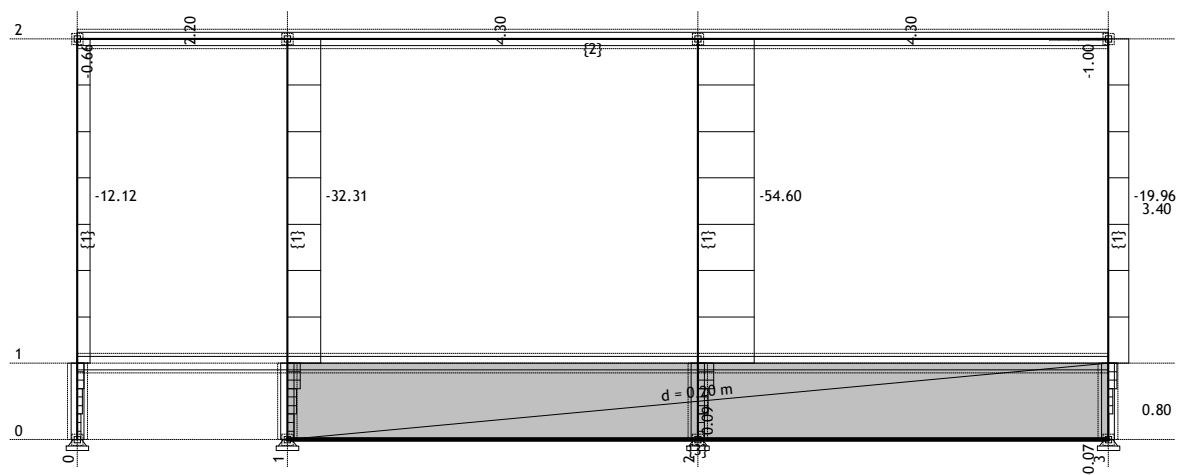
Опт. 2: P



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max N1= 0.08 / min N1= -50.16 kN

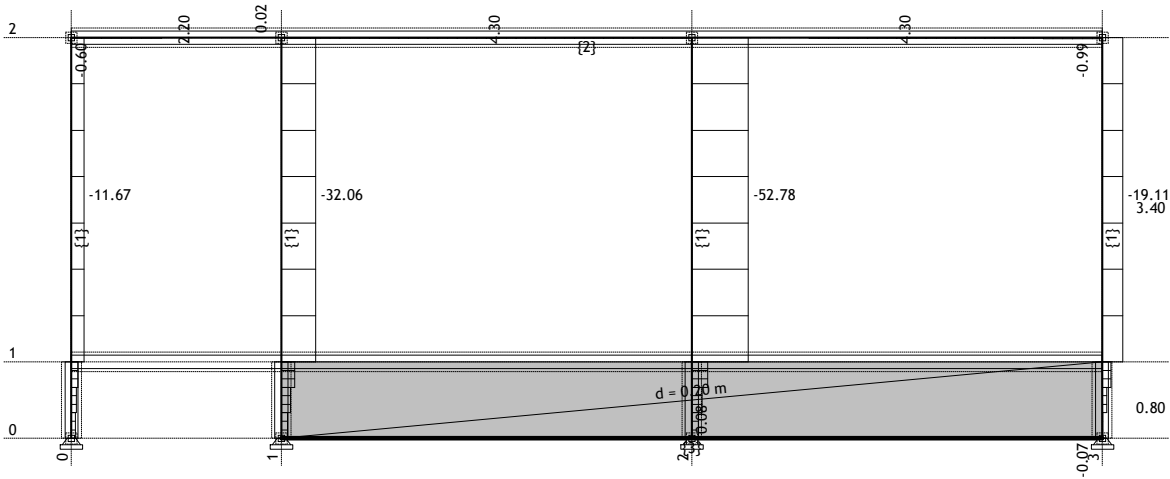
Опт. 2: P



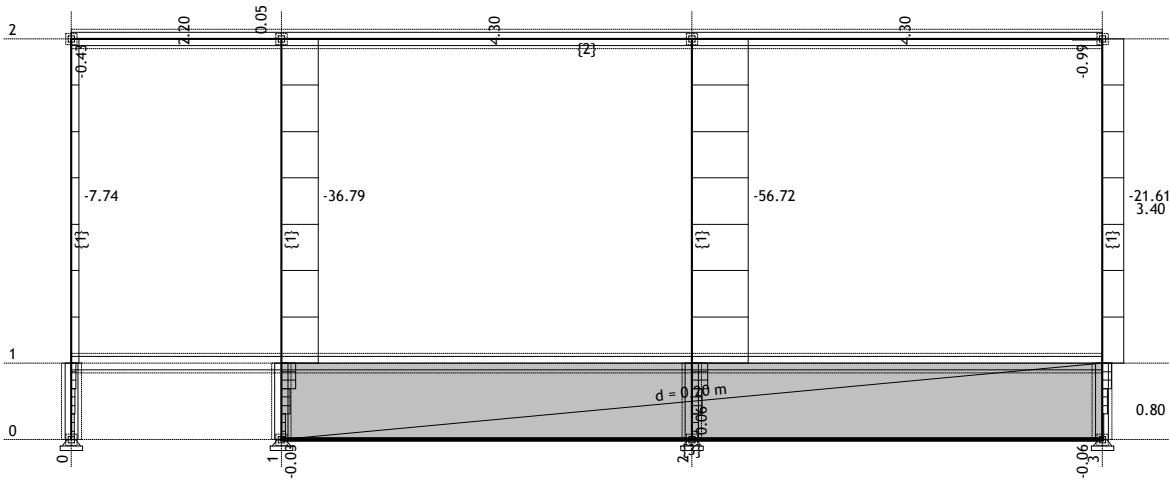
Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max N1= 0.09 / min N1= -54.60 kN

Опт. 2: P

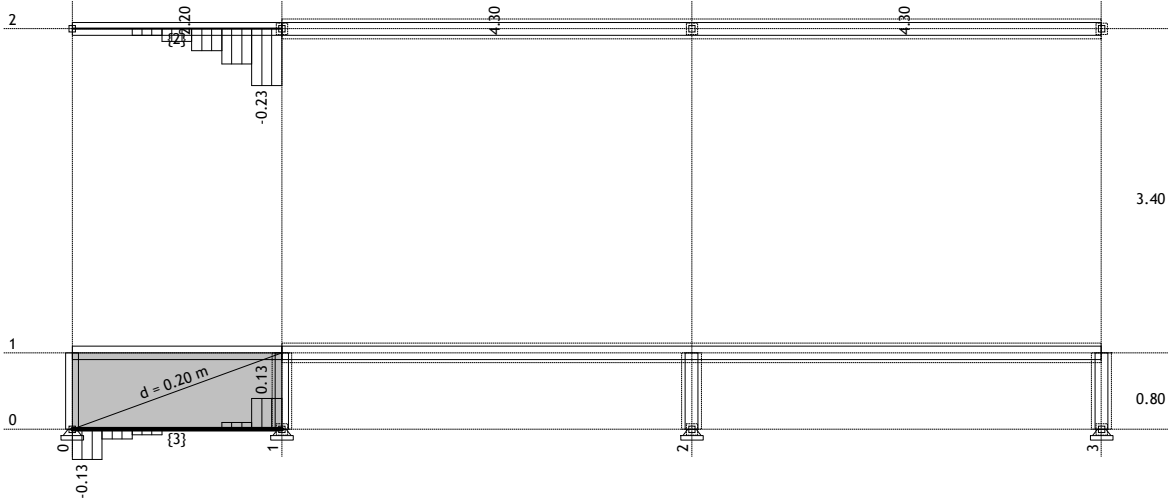


Рамка: Ry6
Влијанија во греда: max N1= 0.08 / min N1= -52.78 kN
Опт. 2: P

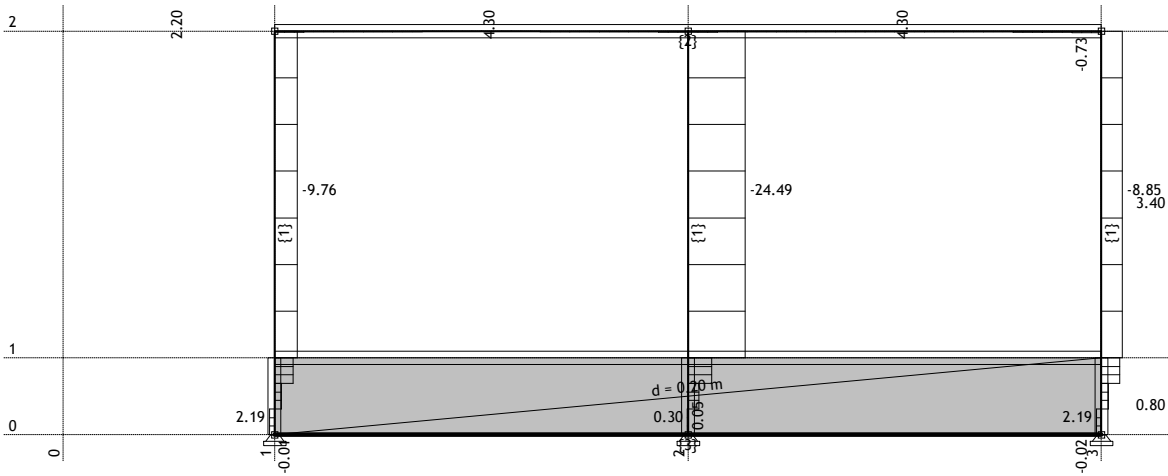


Рамка: Ry7
Влијанија во греда: max N1= 0.06 / min N1= -56.72 kN

Опт. 2: P

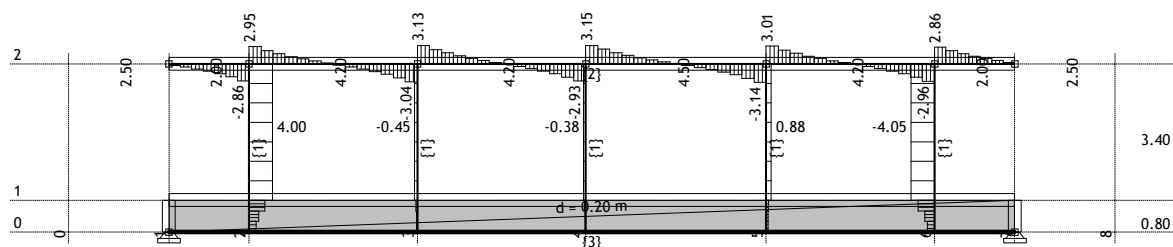


Рамка: Ry8
Влијанија во греда: max N1= 0.13 / min N1= -0.23 kN
Опт. 2: P



Рамка: Ry9
Влијанија во греда: max N1= 2.19 / min N1= -24.49 kN

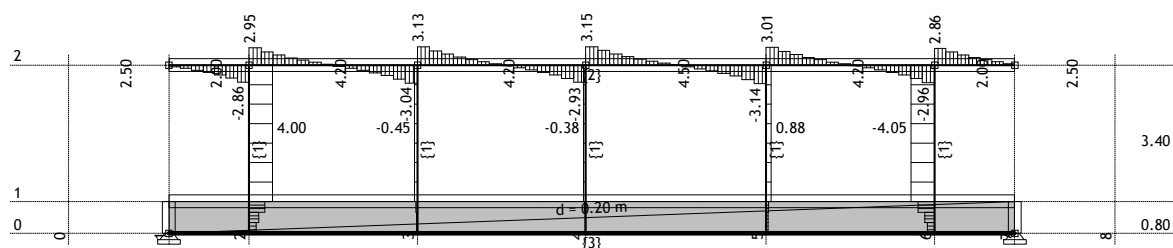
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max N1= 4.00 / min N1= -4.05 kN

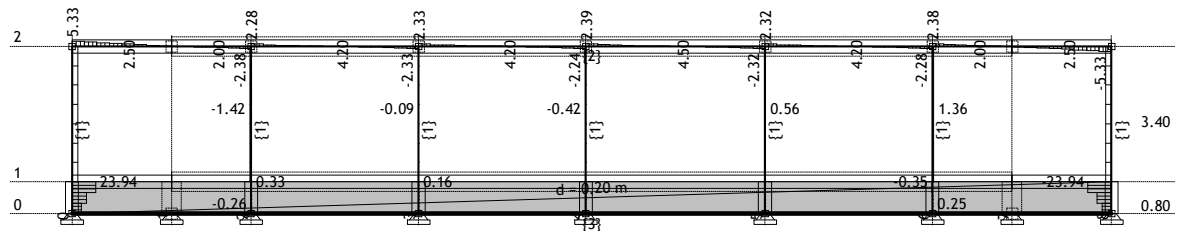
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max N1= 4.00 / min N1= -4.05 kN

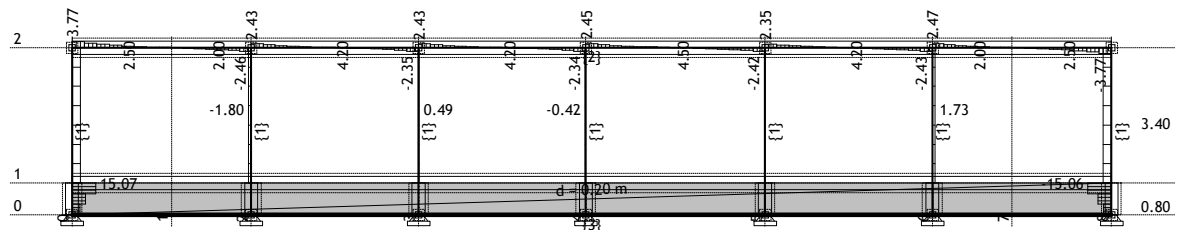
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max N1= 23.94 / min N1= -23.94 kN

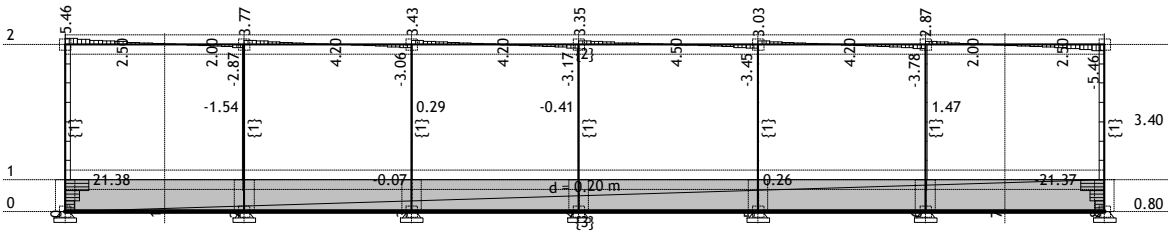
Опт. 3: Sx



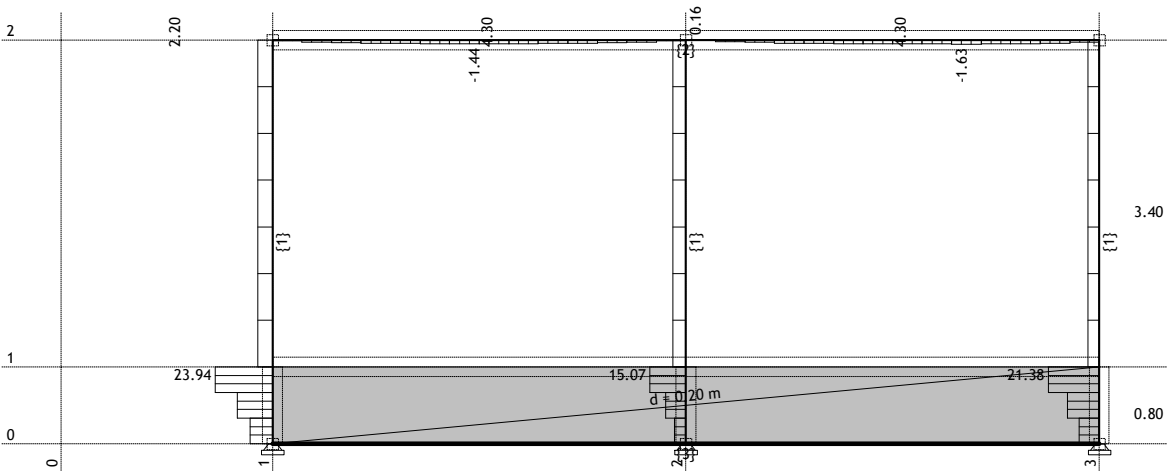
Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max N1= 15.07 / min N1= -15.06 kN

Опт. 3: Sx

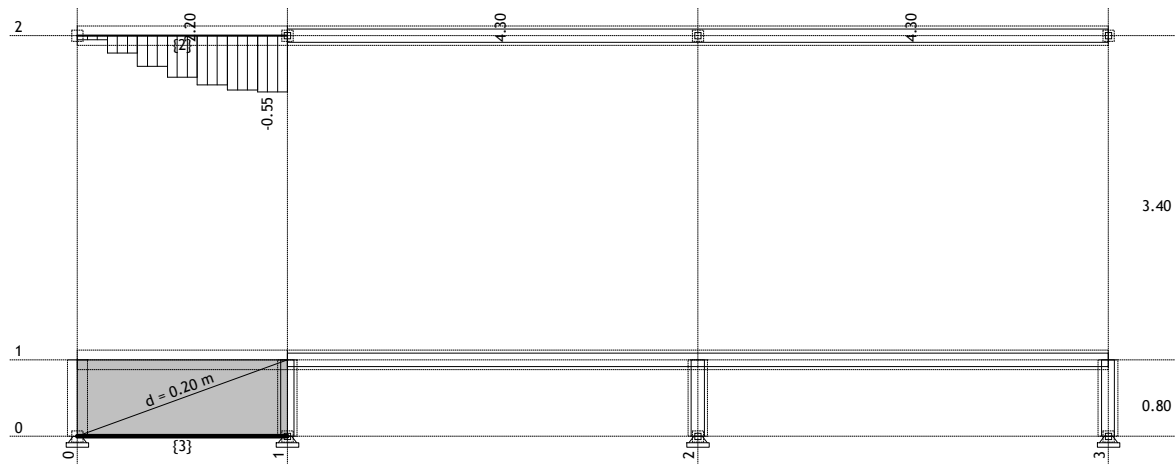


Рамка: Rx4
Влијанија во греда: max N1= 21.38 / min N1= -21.37 kN
Опт. 3: Sx

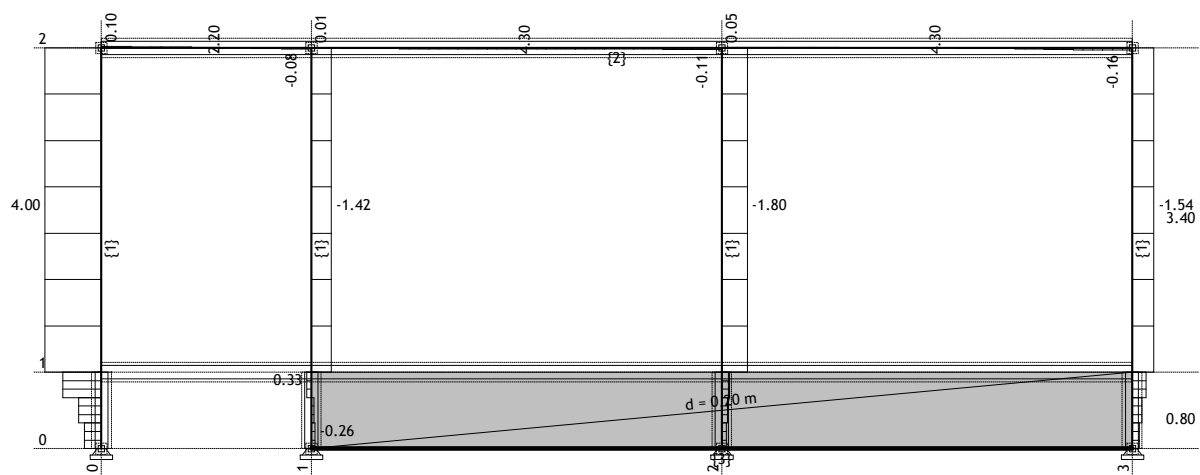


Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max N1= 23.94 / min N1= -1.63 kN

Опт. 3: Sx

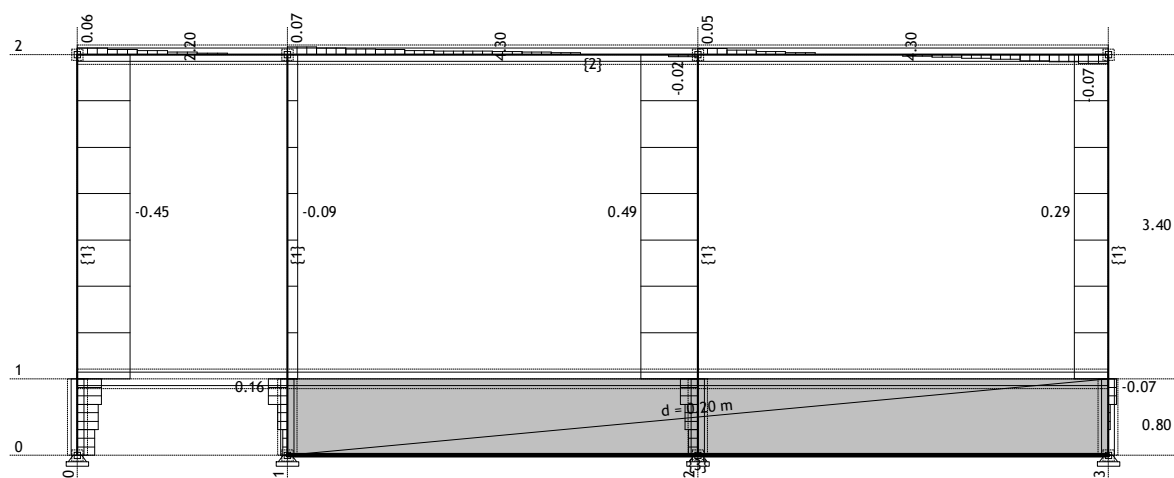


Рамка: Ry2
Влијанија во греда: max N1= 0.00 / min N1= -0.55 kN
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry3
Влијанија во греда: max N1= 4.00 / min N1= -1.80 kN

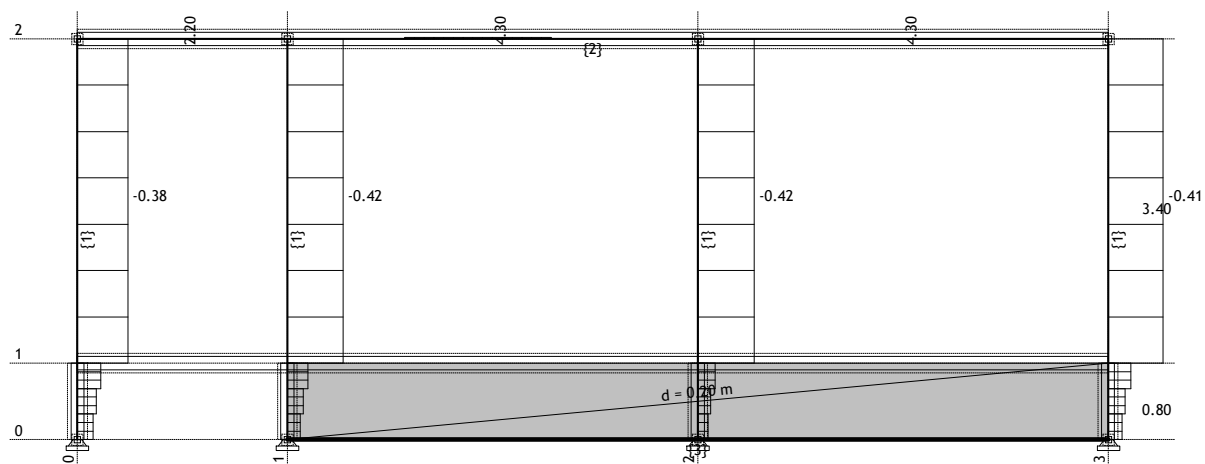
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max N1= 0.49 / min N1= -0.45 kN

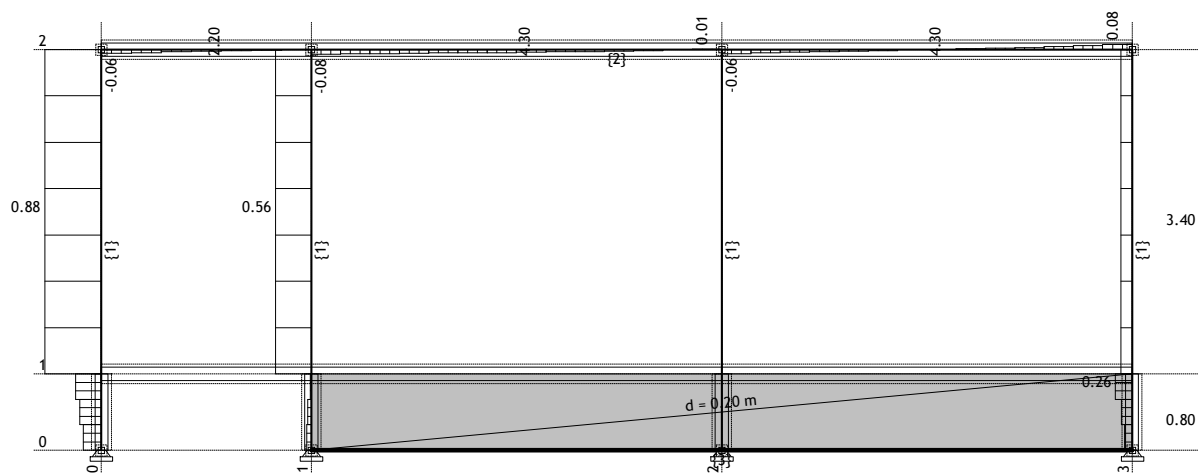
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max N1= 0.01 / min N1= -0.42 kN

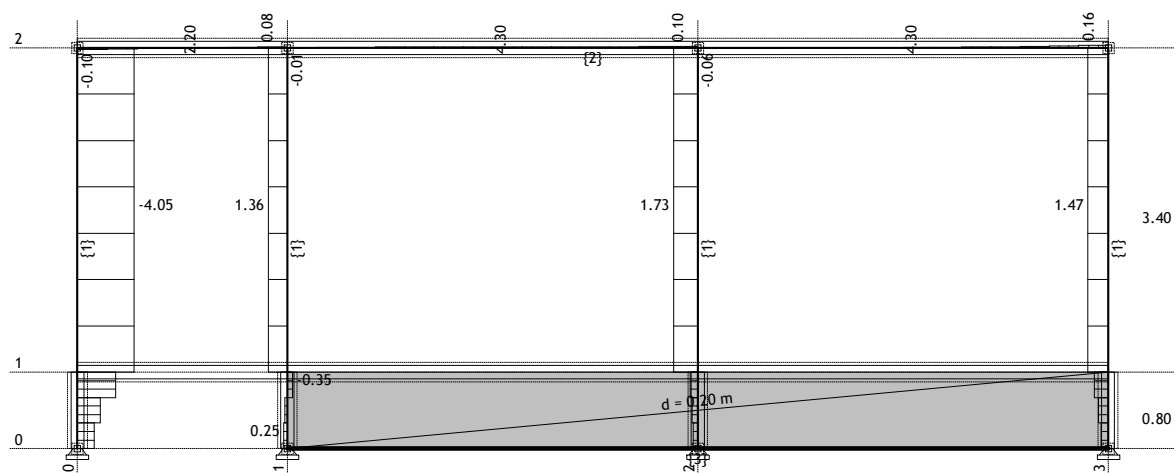
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max N1= 0.88 / min N1= -0.08 kN

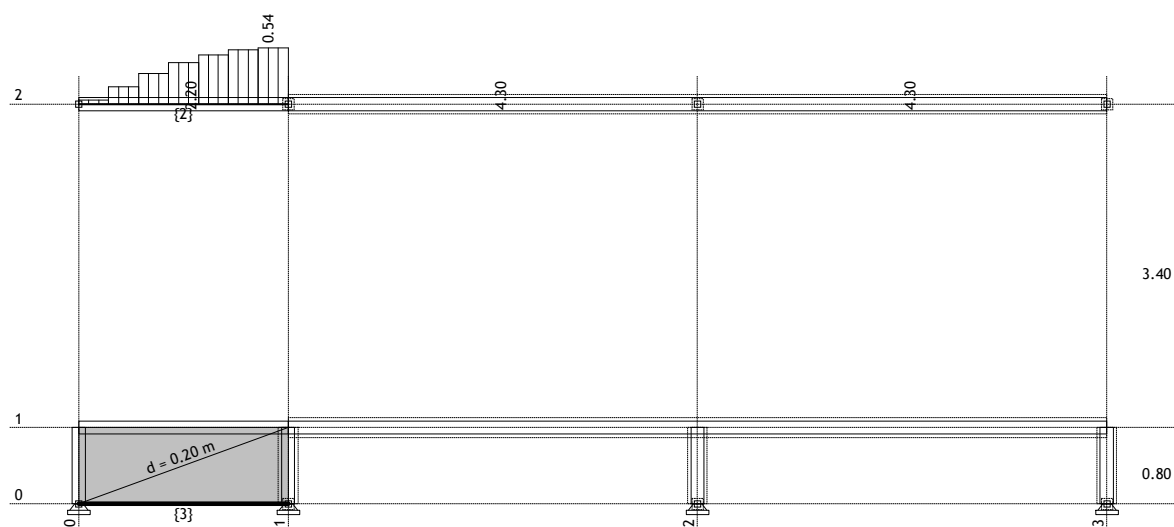
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max N1= 1.73 / min N1= -4.05 kN

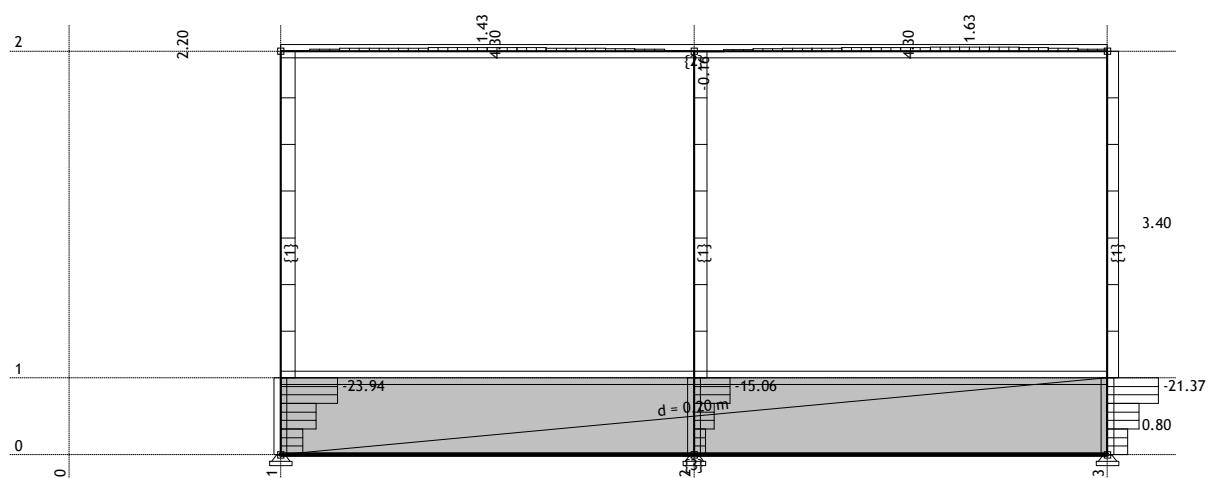
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: $\max N1 = 0.54$ / $\min N1 = -0.00$ kN

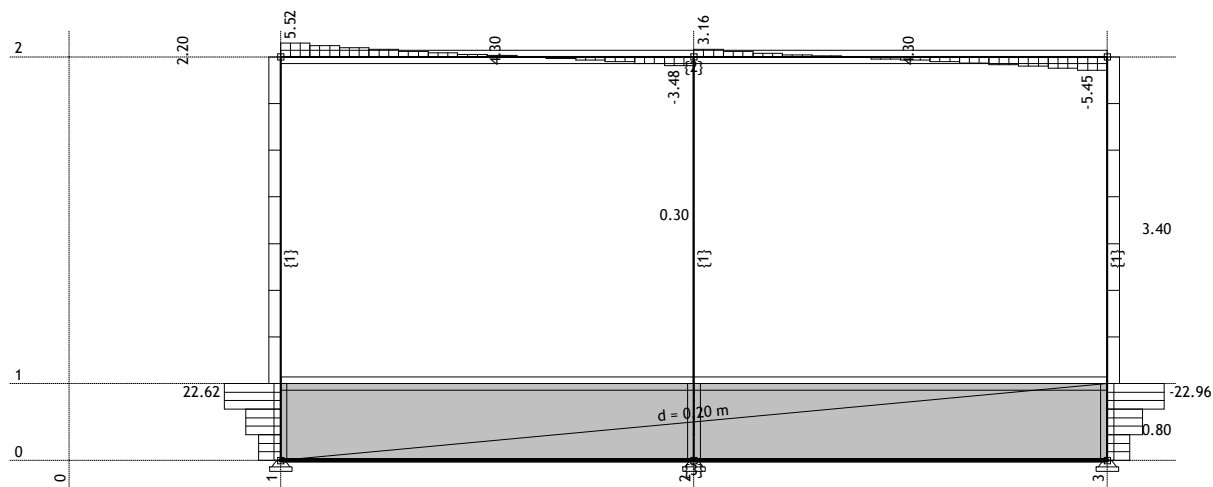
Опт. 3: Sx



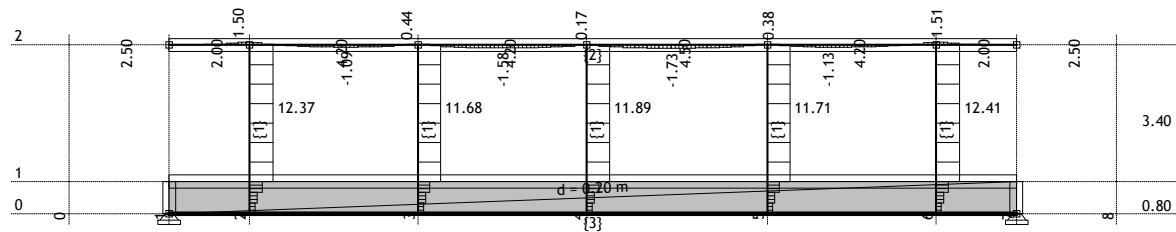
Рамка: Ry9

Влијанија во греда: $\max N1 = 1.63$ / $\min N1 = -23.94$ kN

Опт. 4: Sy

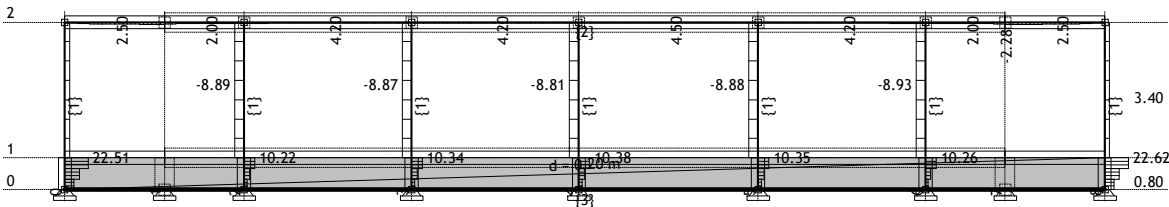


Рамка: Ry9
Влијанија во греда: max N1= 22.62 / min N1= -22.96 kN
Опт. 4: Sy

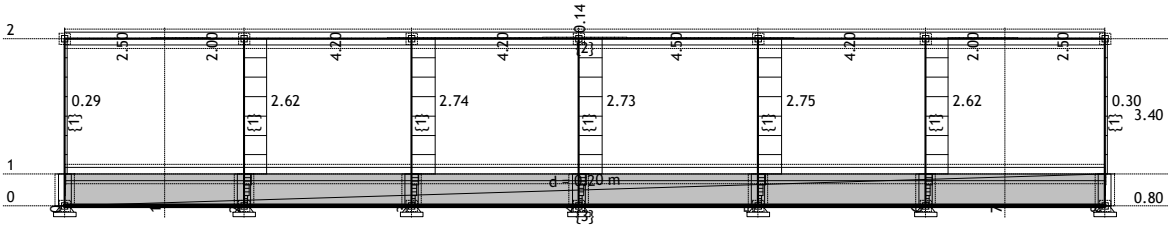


Рамка: Rx1
Влијанија во греда: max N1= 12.41 / min N1= -1.73 kN

Опт. 4: Sy

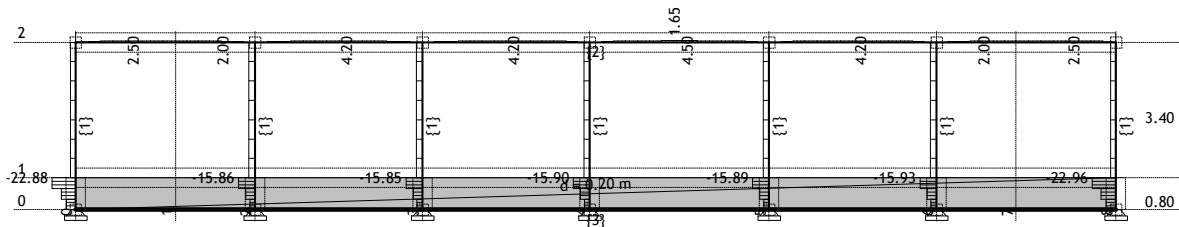


Рамка: Rx2
Влијанија во греда: max N1= 22.62 / min N1= -8.93 kN
Опт. 4: Sy

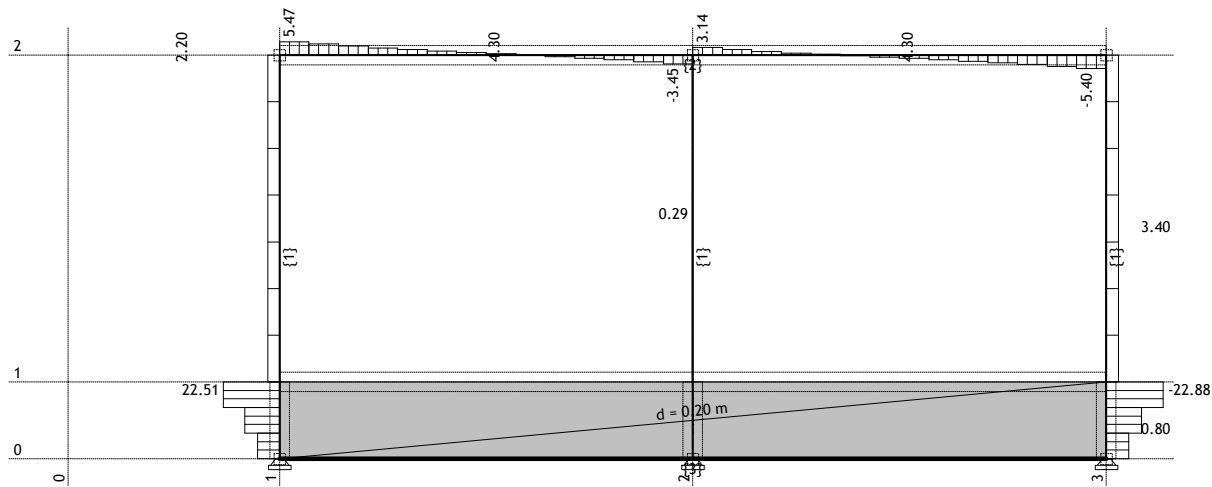


Рамка: Rx3
Влијанија во греда: max N1= 2.75 / min N1= -0.01 kN

Опт. 4: Sy

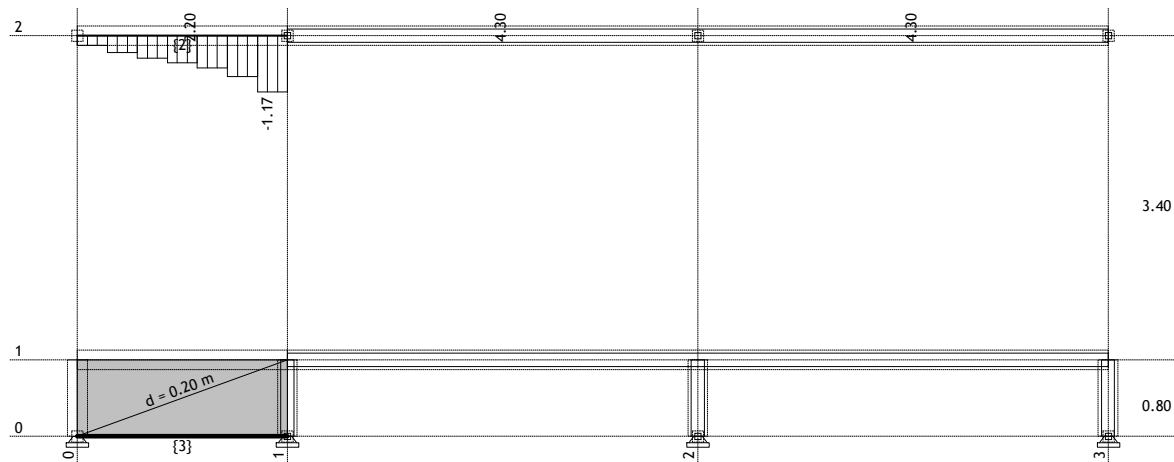


Рамка: Rx4
Влијанија во греда: max N1= 1.65 / min N1= -22.96 kN
Опт. 4: Sy

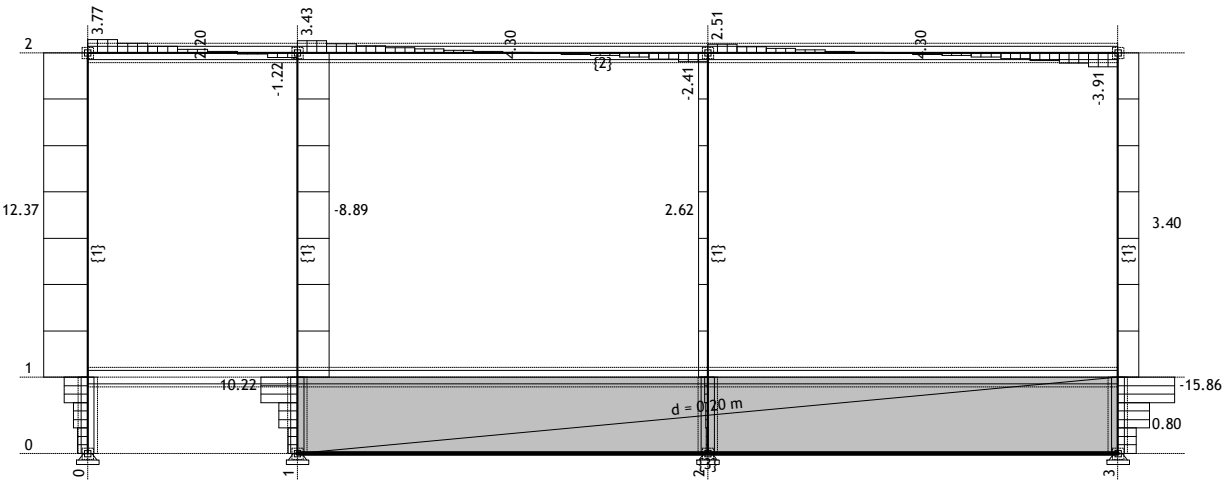


Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max N1= 22.51 / min N1= -22.88 kN

Опт. 4: Sy

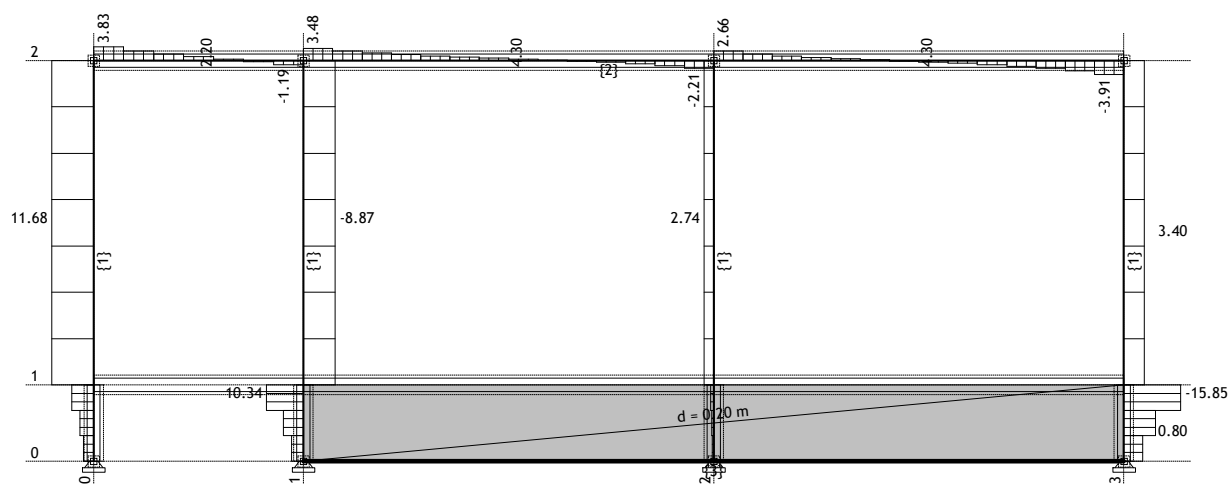


Рамка: Ry2
Влијанија во греда: max N1= 0.00 / min N1= -1.17 kN
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry3
Влијанија во греда: max N1= 12.37 / min N1= -15.86 kN

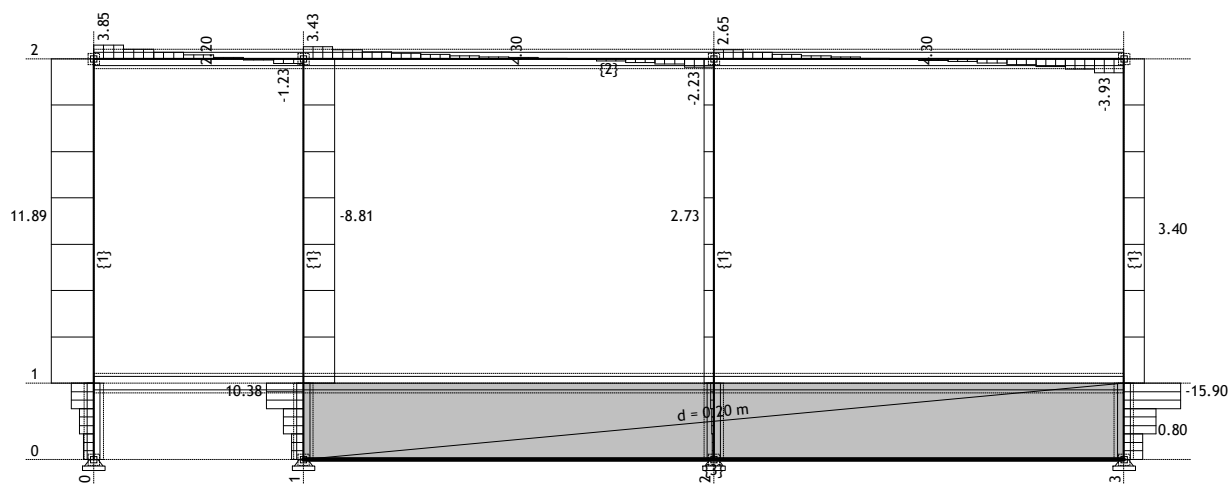
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max N1= 11.68 / min N1= -15.85 kN

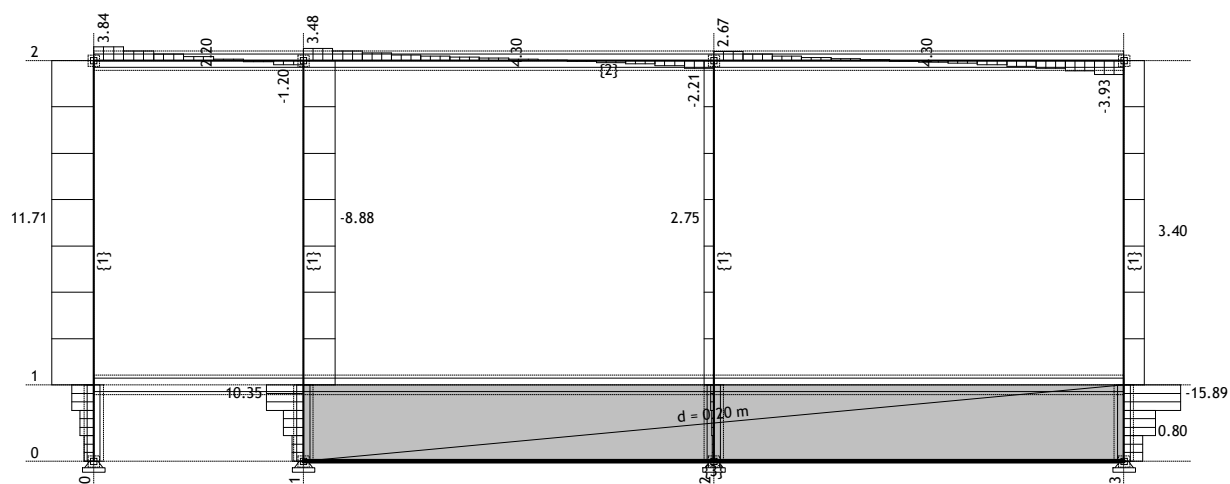
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max N1= 11.89 / min N1= -15.90 kN

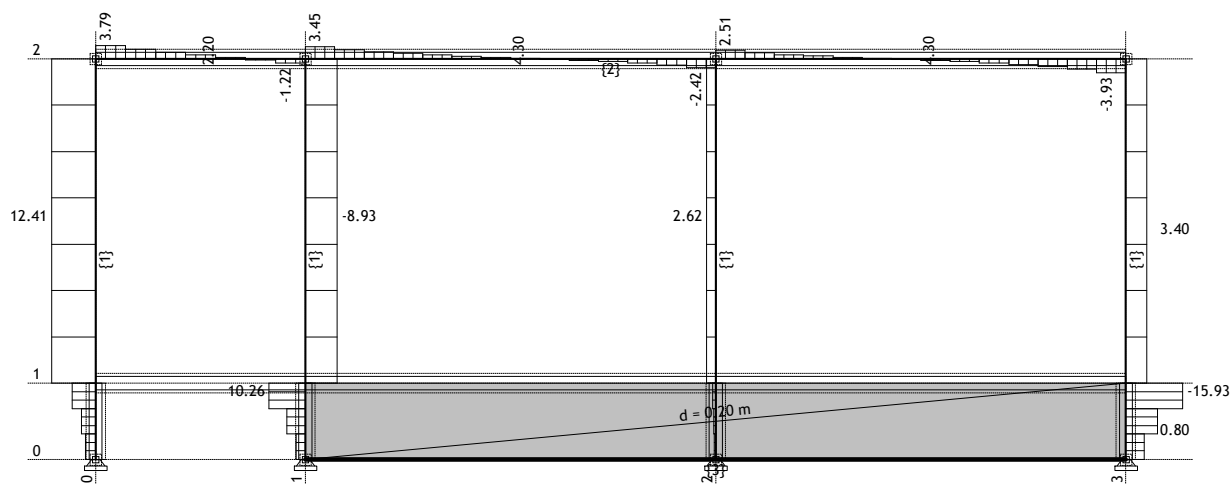
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry6

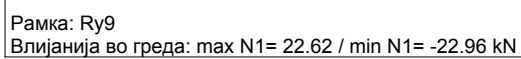
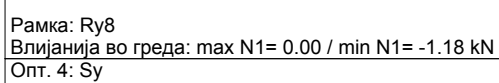
Влијанија во греда: max N1= 11.71 / min N1= -15.89 kN

Опт. 4: Sy

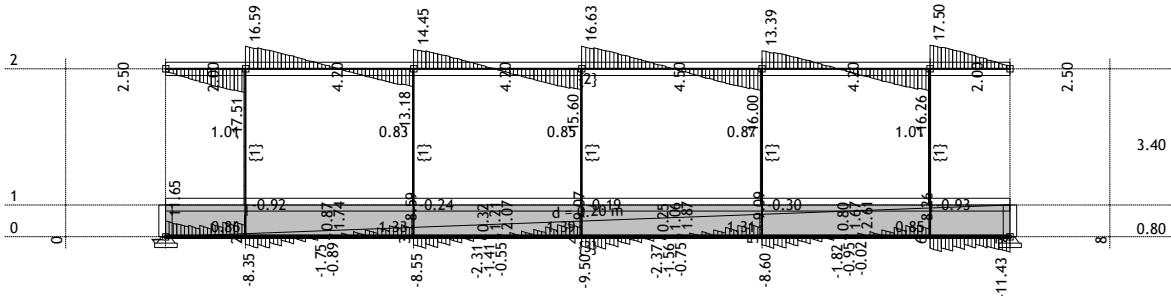


Рамка: Ry7

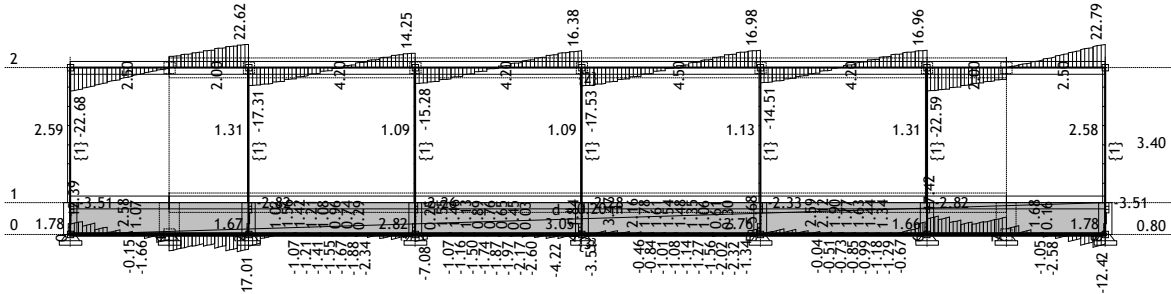
Влијанија во греда: max N1= 12.41 / min N1= -15.93 kN



Опт. 1: G (g)

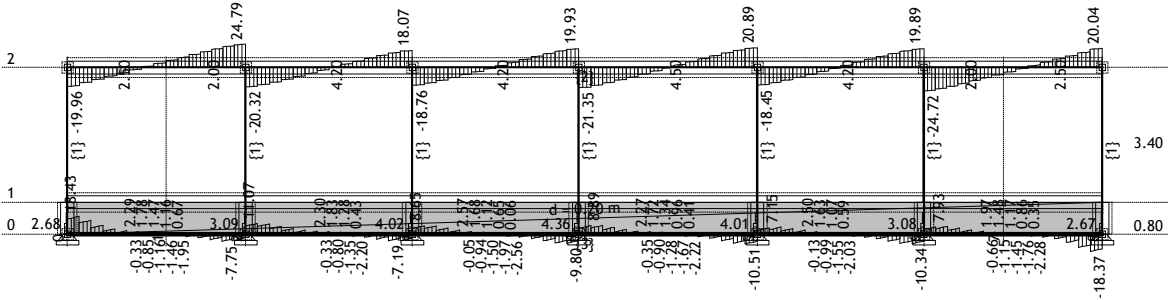


Рамка: Rx1
Влијанија во греда: max T2= 17.50 / min T2= -17.51 kN
Опт. 1: G (g)

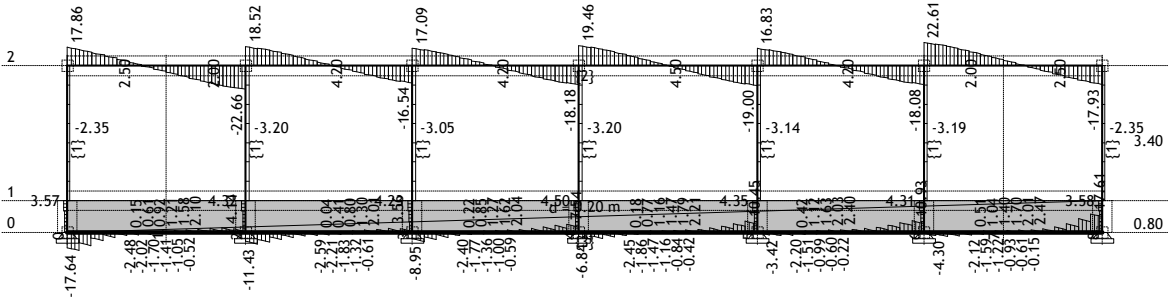


Рамка: Rx2
Влијанија во греда: max T2= 22.79 / min T2= -22.68 kN

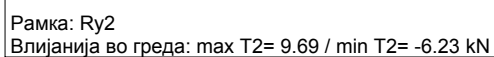
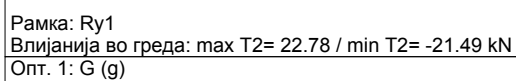
Опт. 1: G (g)



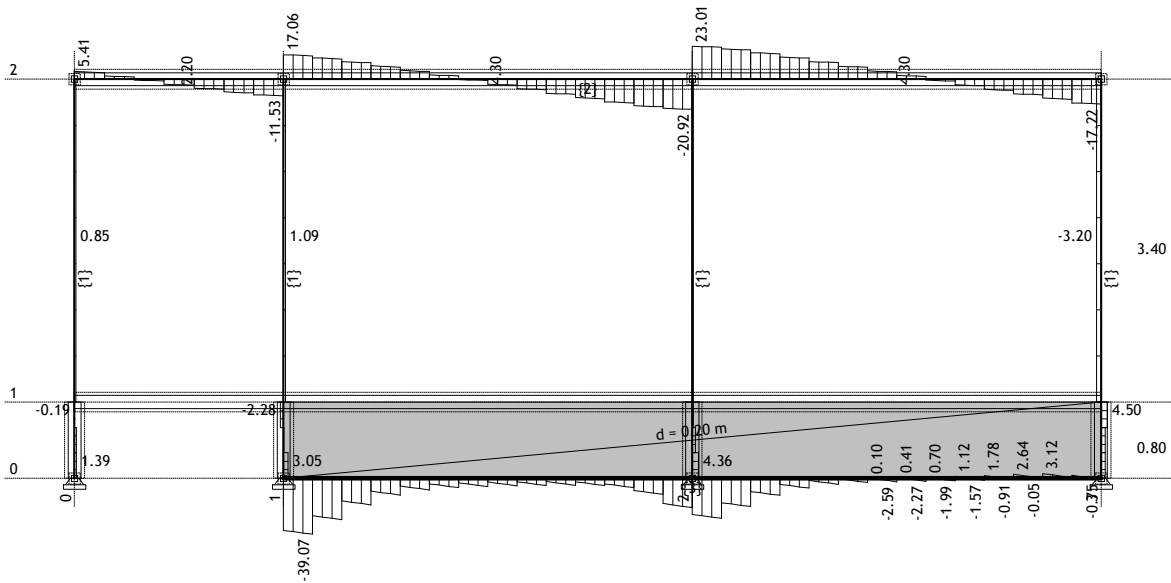
Рамка: Rax3
Влијанија во греда: max T2= 24.79 / min T2= -24.72 kN
Опт. 1: G (g)



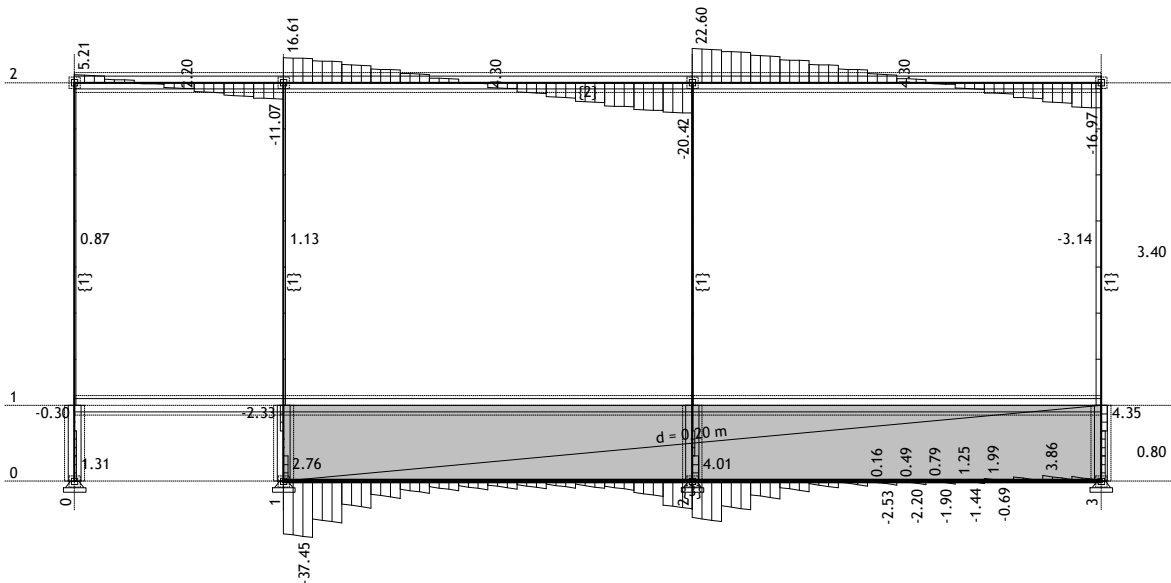
Рамка: Rax4
Влијанија во греда: max T2= 22.61 / min T2= -22.66 kN



Опт. 1: G (g)

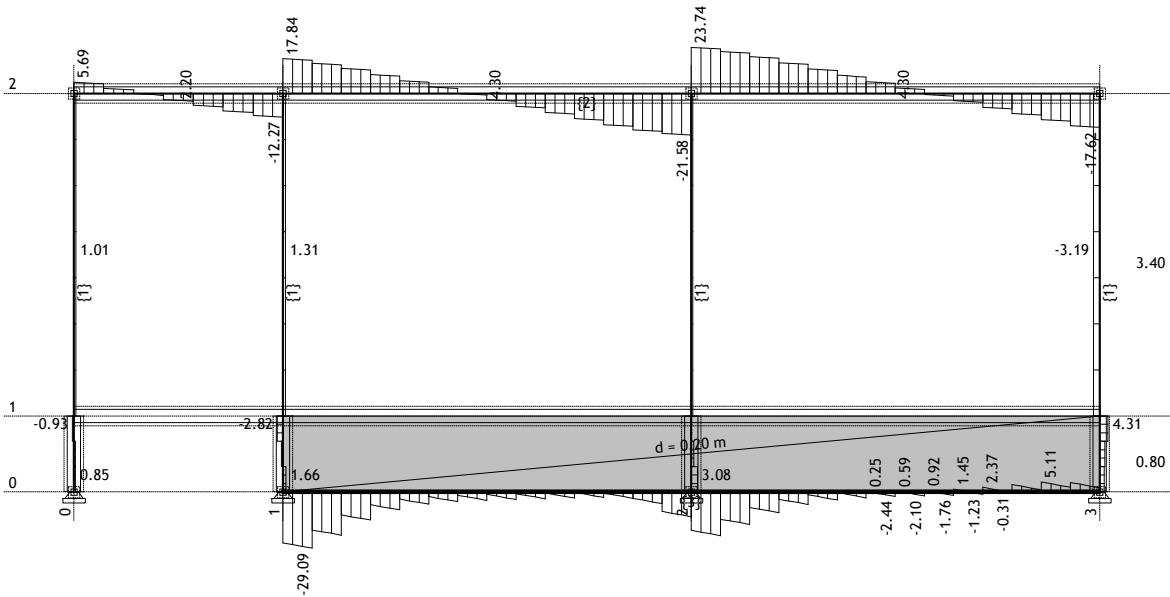


Рамка: Ry5
Влијанија во греда: max T2= 23.01 / min T2= -39.07 kN
Опт. 1: G (g)

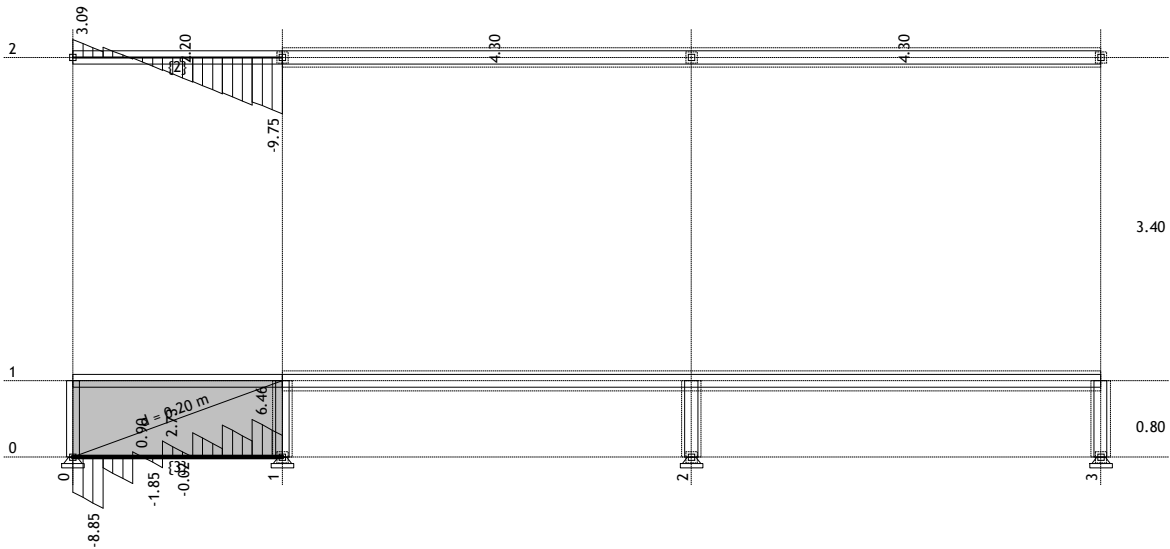


Рамка: Ry6
Влијанија во греда: max T2= 22.60 / min T2= -37.45 kN

Опт. 1: G (g)

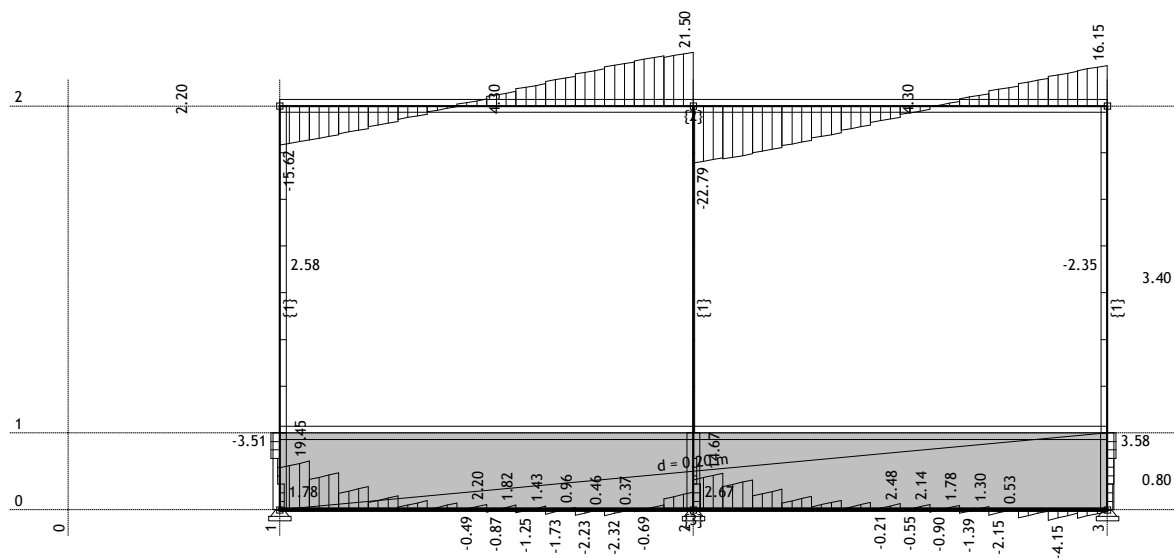


Рамка: Ry7
Влијанија во греда: max T2= 23.74 / min T2= -29.09 kN
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry8
Влијанија во греда: max T2= 6.46 / min T2= -9.75 kN

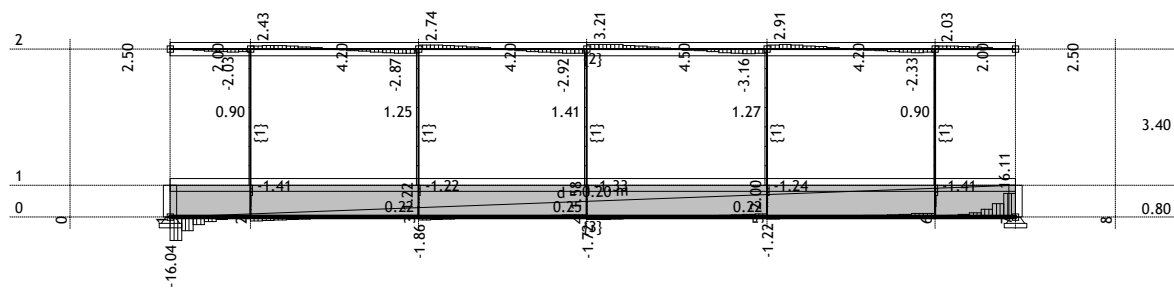
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: $\max T_2 = 21.50$ / $\min T_2 = -22.79$ kN

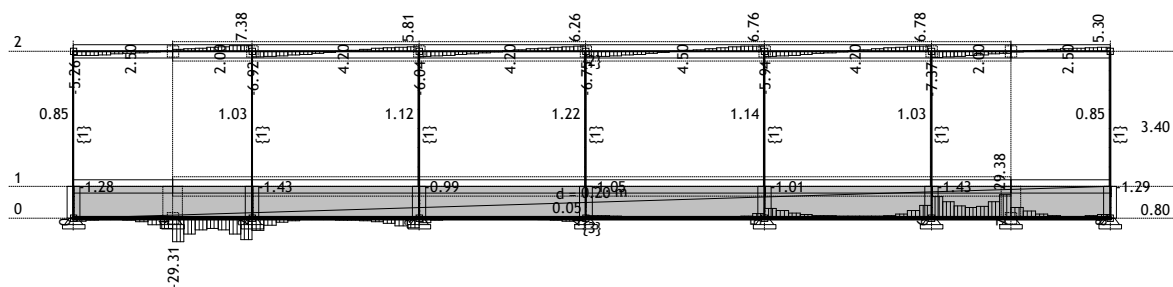
Опт. 2: Р



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: $\max T_2 = 16.11$ / $\min T_2 = -16.04$ kN

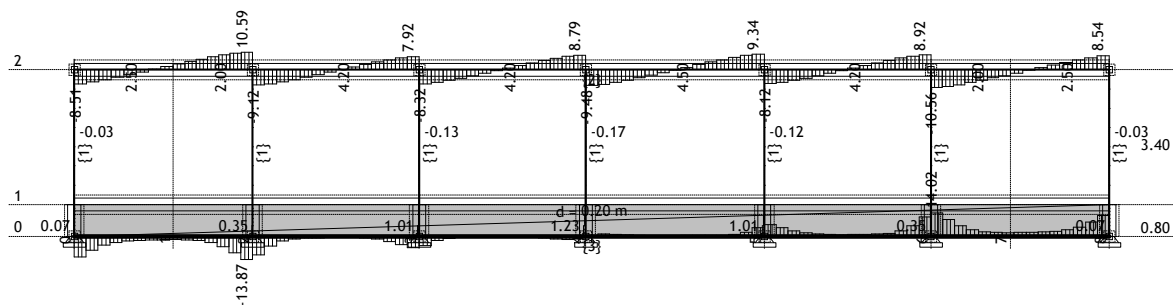
Опт. 2: Р



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: $\max T_2 = 29.38$ / $\min T_2 = -29.31$ kN

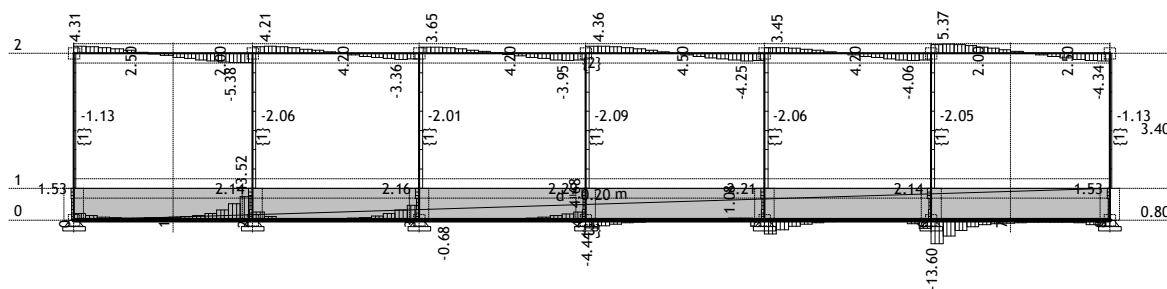
Опт. 2: Р



Рамка: Rx3

Влијанија во греда: $\max T_2 = 14.02$ / $\min T_2 = -13.87$ kN

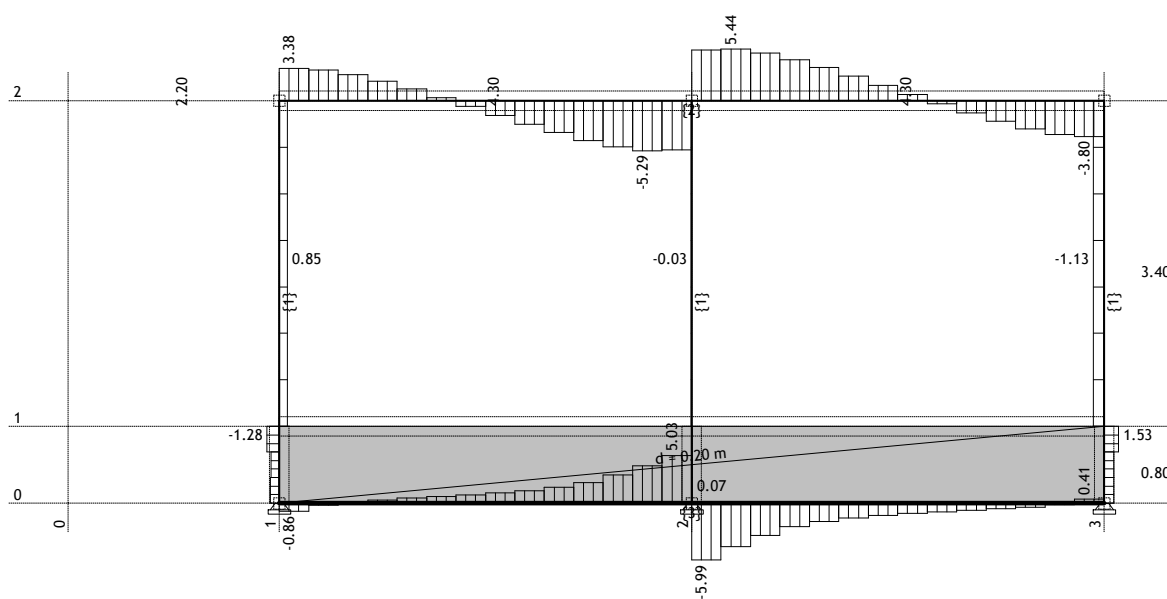
Опт. 2: Р



Рамка: Rx4

Влијанија во греда: $\max T_2 = 13.52 / \min T_2 = -13.60 \text{ kN}$

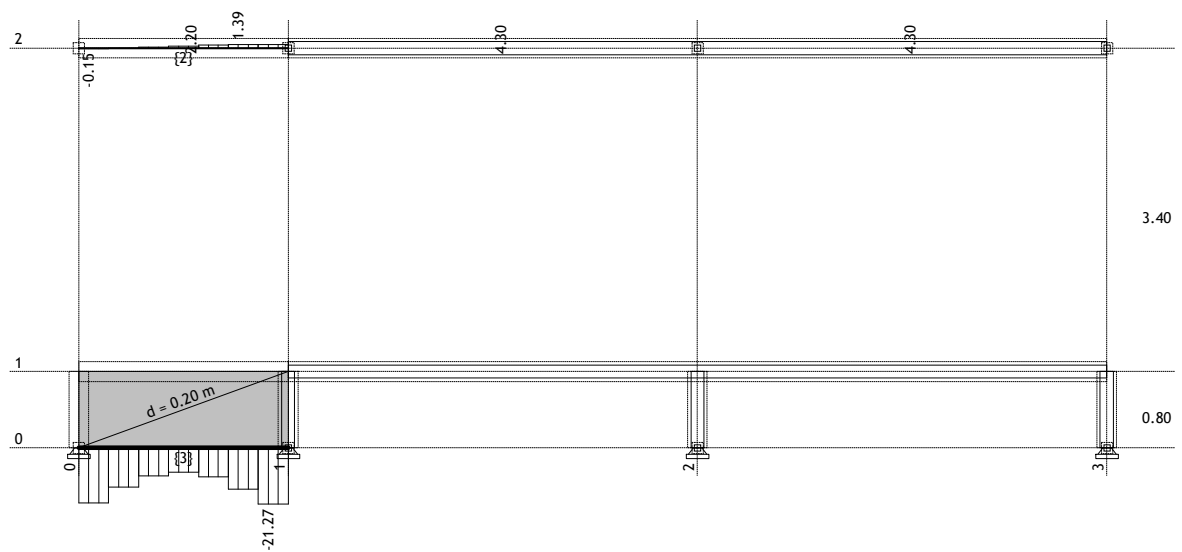
Опт. 2: Р



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: $\max T_2 = 5.44$ / $\min T_2 = -5.99$ kN

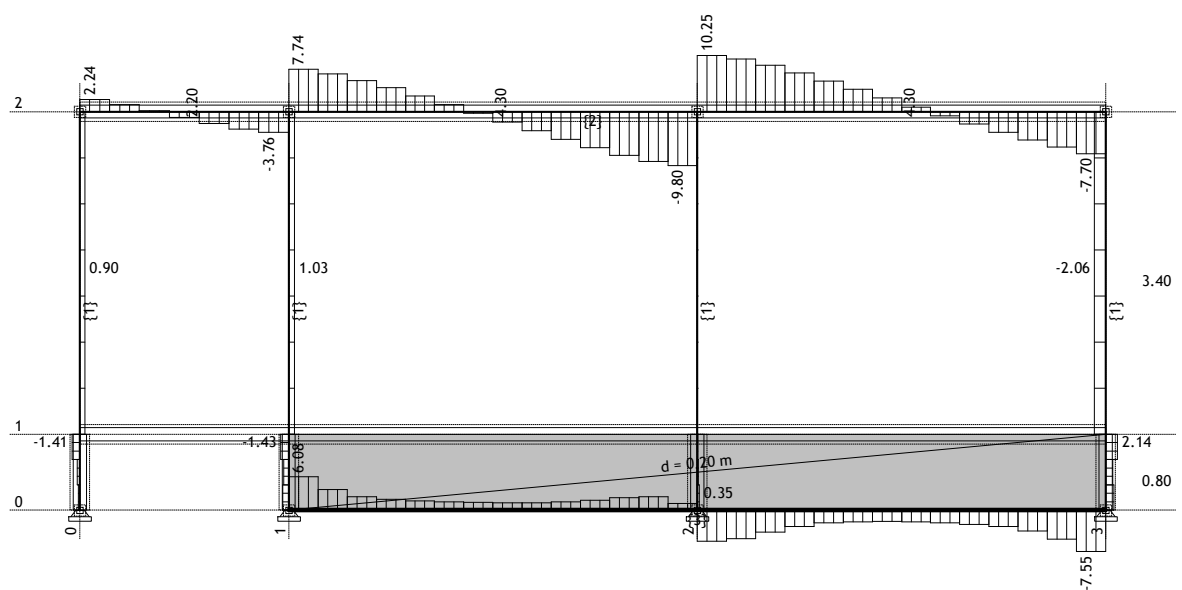
Опт. 2: P



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max T2= 1.39 / min T2= -21.27 kN

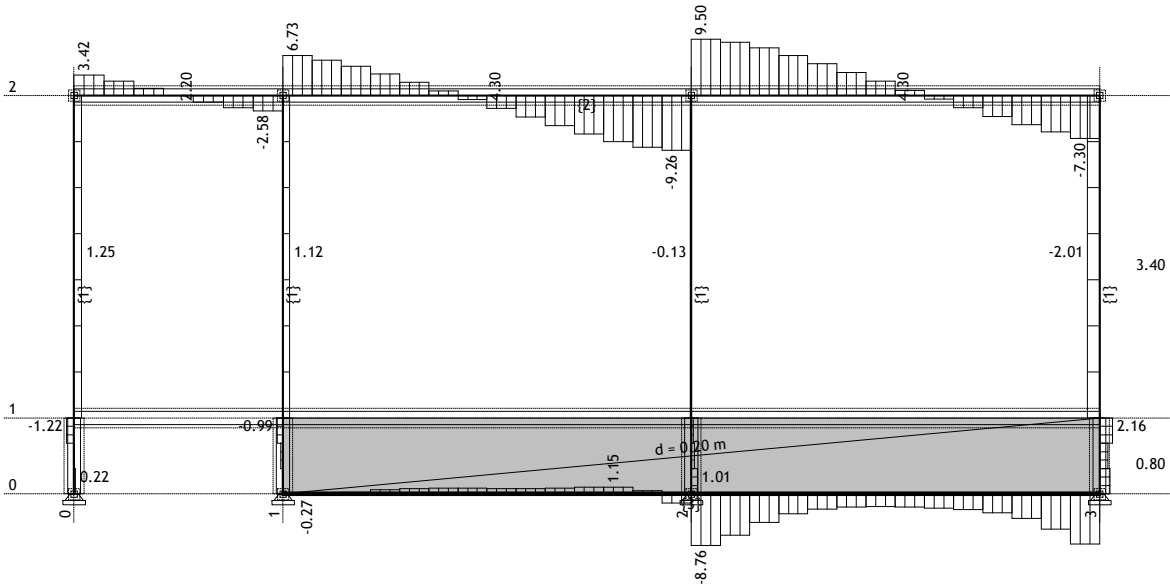
Опт. 2: P



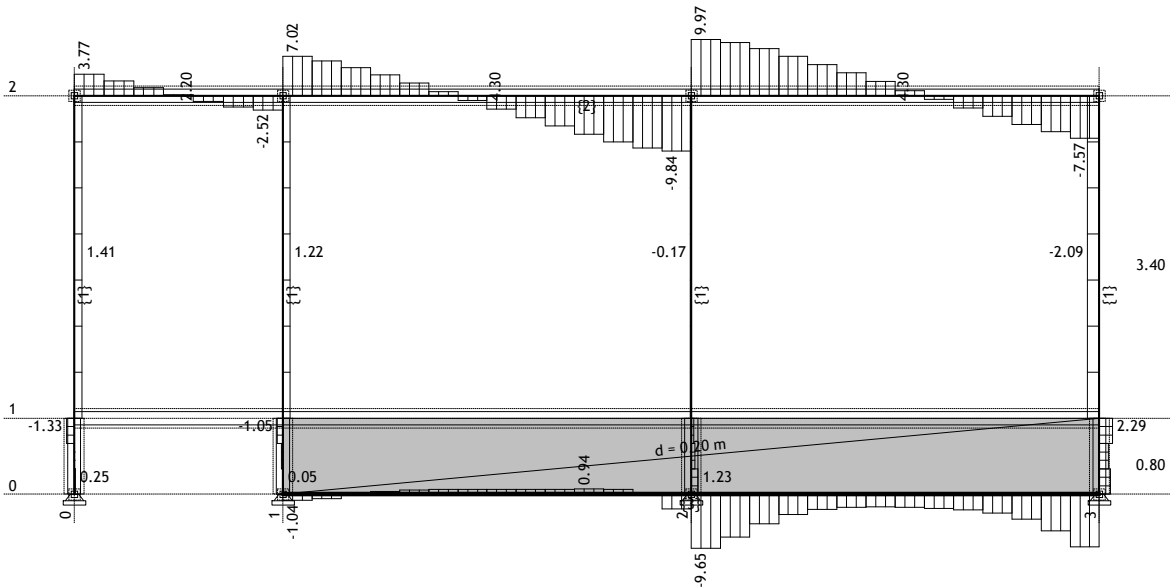
Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max T2= 10.25 / min T2= -9.80 kN

Опт. 2: P

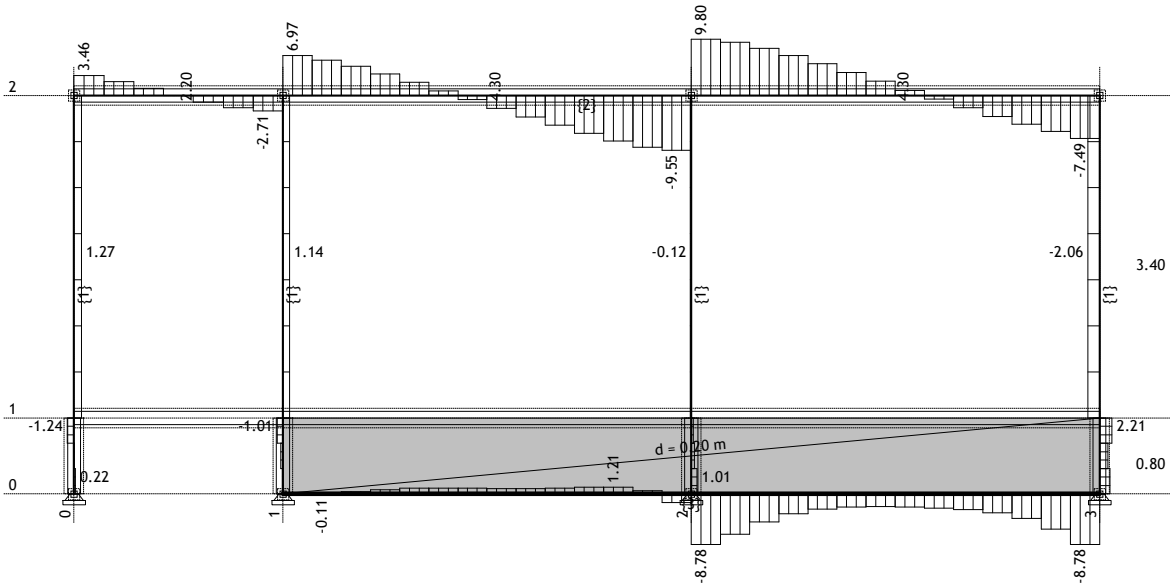


Рамка: Ry4
Влијанија во греда: max T2= 9.50 / min T2= -9.26 kN
Опт. 2: P

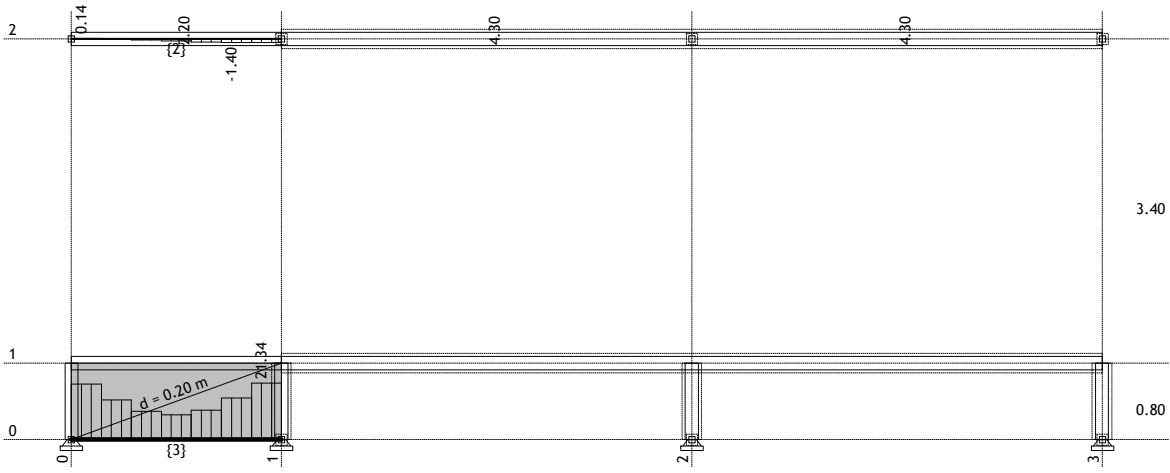


Рамка: Ry5
Влијанија во греда: max T2= 9.97 / min T2= -9.84 kN

Опт. 2: P

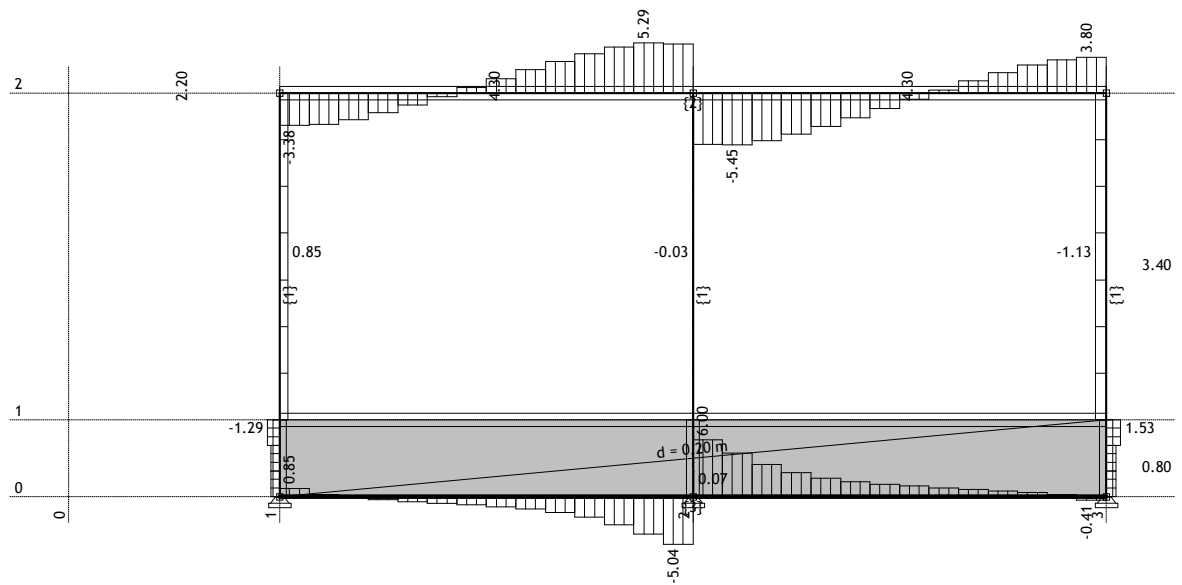


Рамка: Ру6
Влијанија во греда: max T2= 9.80 / min T2= -9.55 kN
Опт. 2: P



Рамка: Ру8
Влијанија во греда: max T2= 21.34 / min T2= -1.40 kN

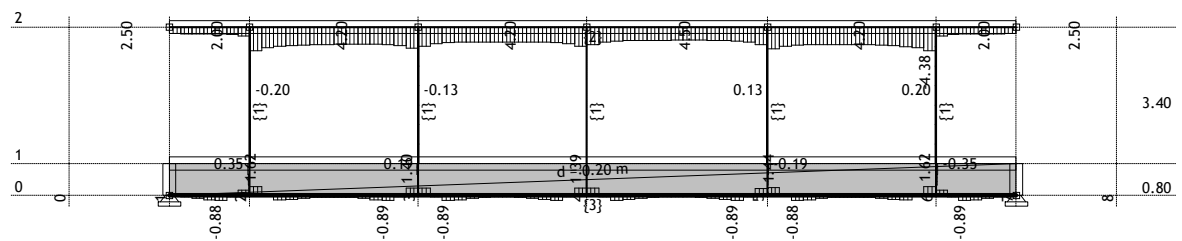
Опт. 2: P



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max T2= 6.00 / min T2= -5.45 kN

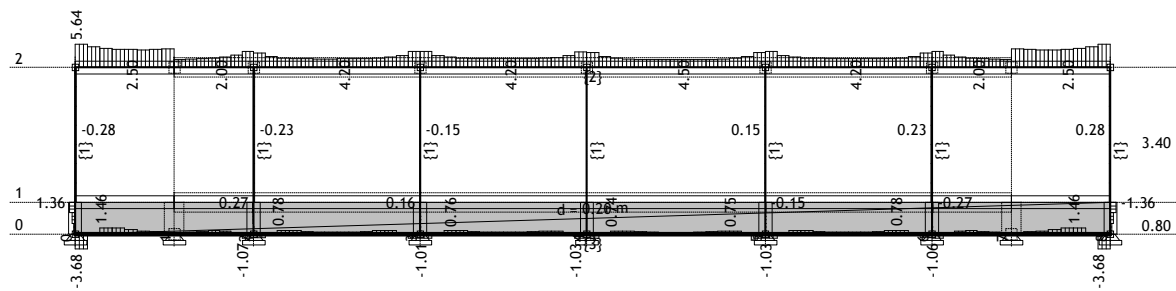
Опт. 3: Sx



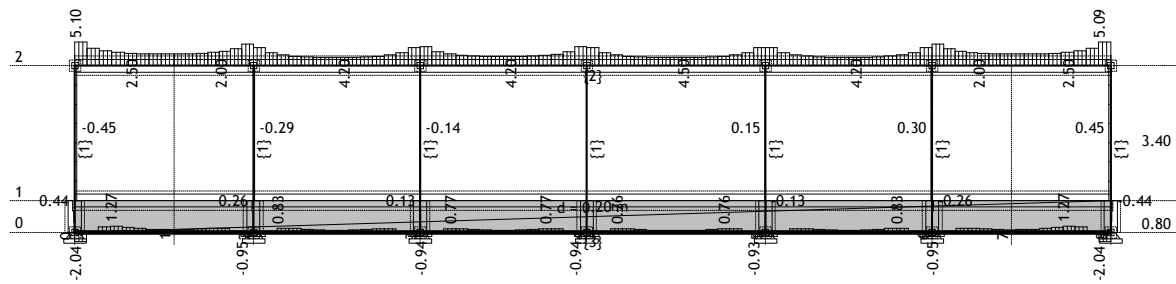
Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max T2= 1.62 / min T2= -4.38 kN

Опт. 3: Sx

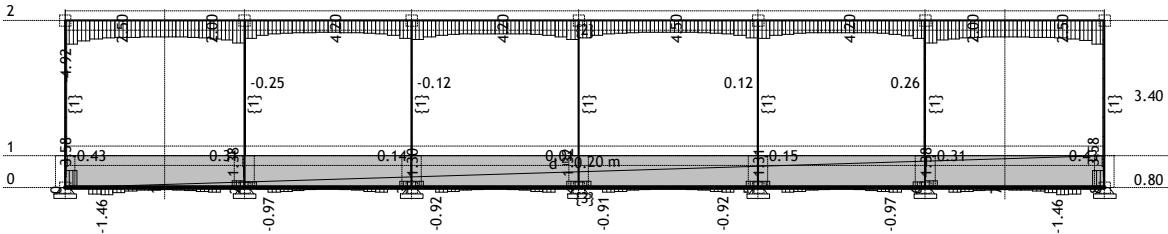


Рамка: Rax2
Влијанија во греда: max T2= 5.64 / min T2= -3.68 kN
Опт. 3: Sx

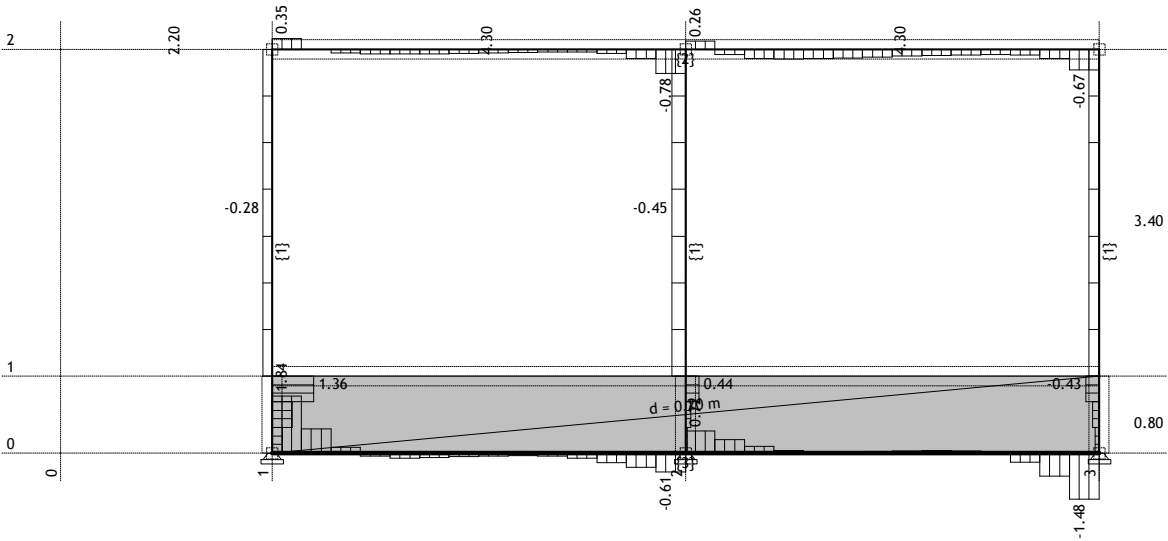


Рамка: Rax3
Влијанија во греда: max T2= 5.10 / min T2= -2.04 kN

Опт. 3: Sx

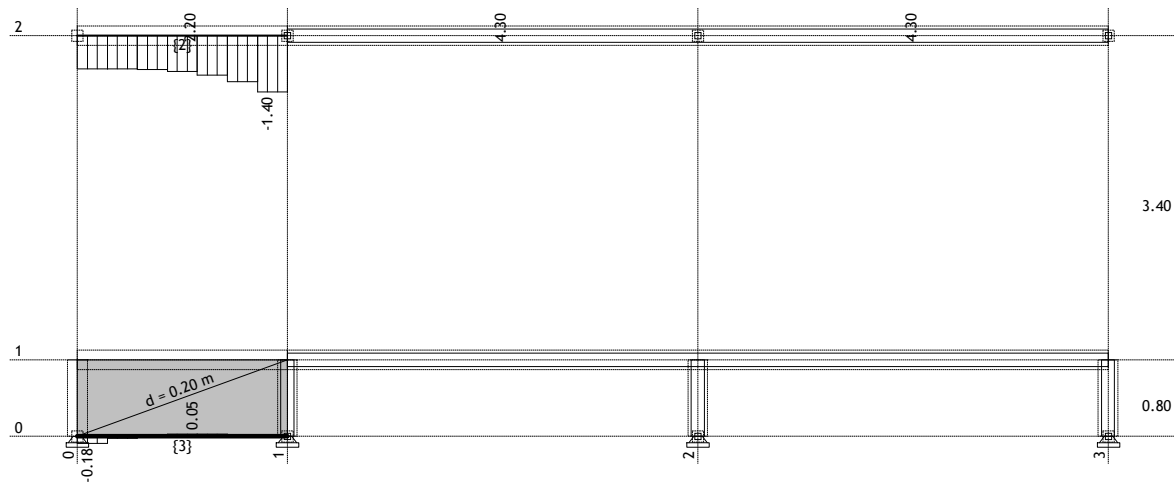


Рамка: Rx4
Влијанија во греда: max T2= 3.58 / min T2= -4.92 kN
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max T2= 1.84 / min T2= -1.48 kN

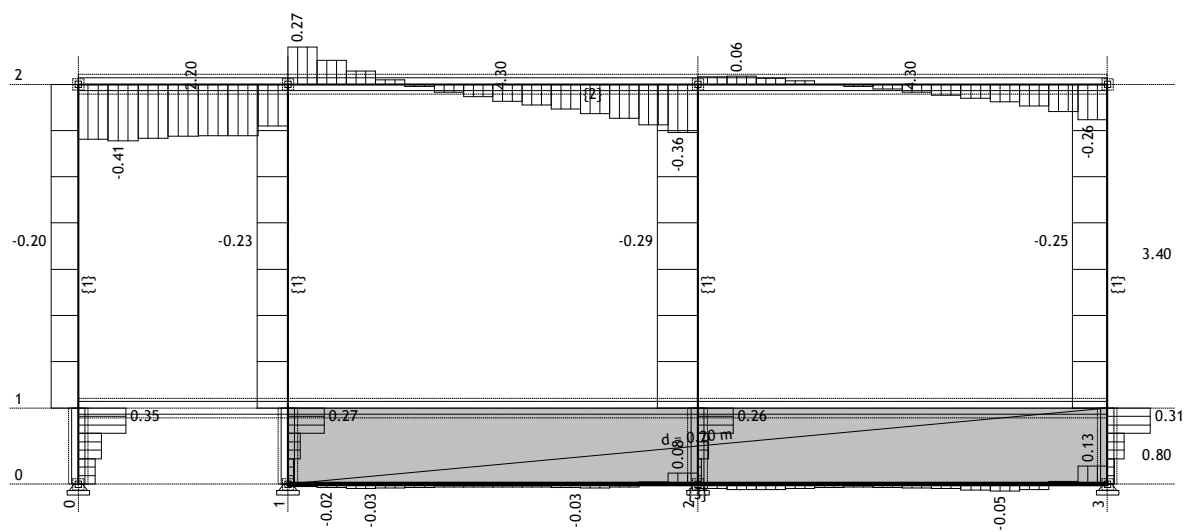
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max T2= 0.05 / min T2= -1.40 kN

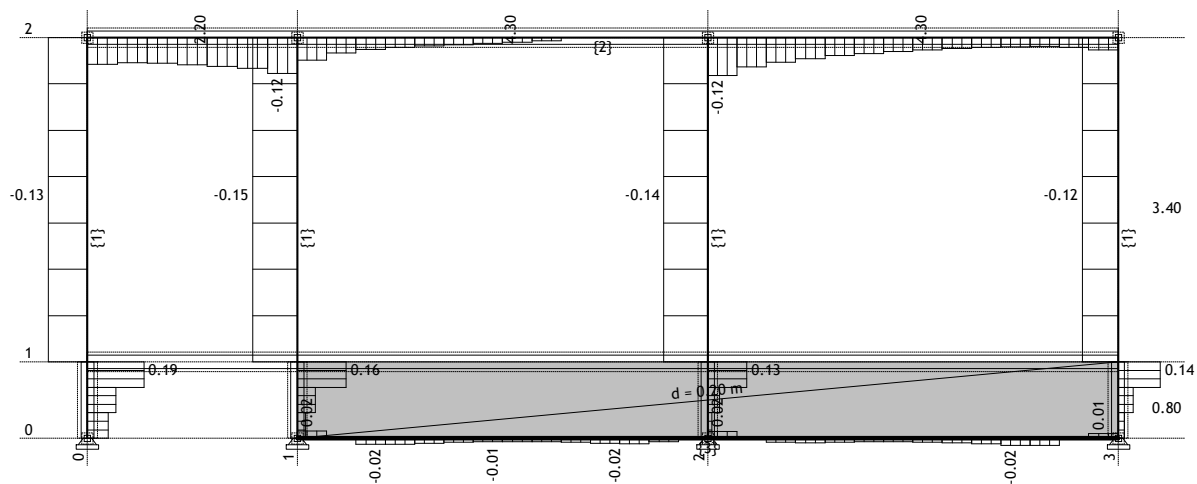
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max T2= 0.35 / min T2= -0.41 kN

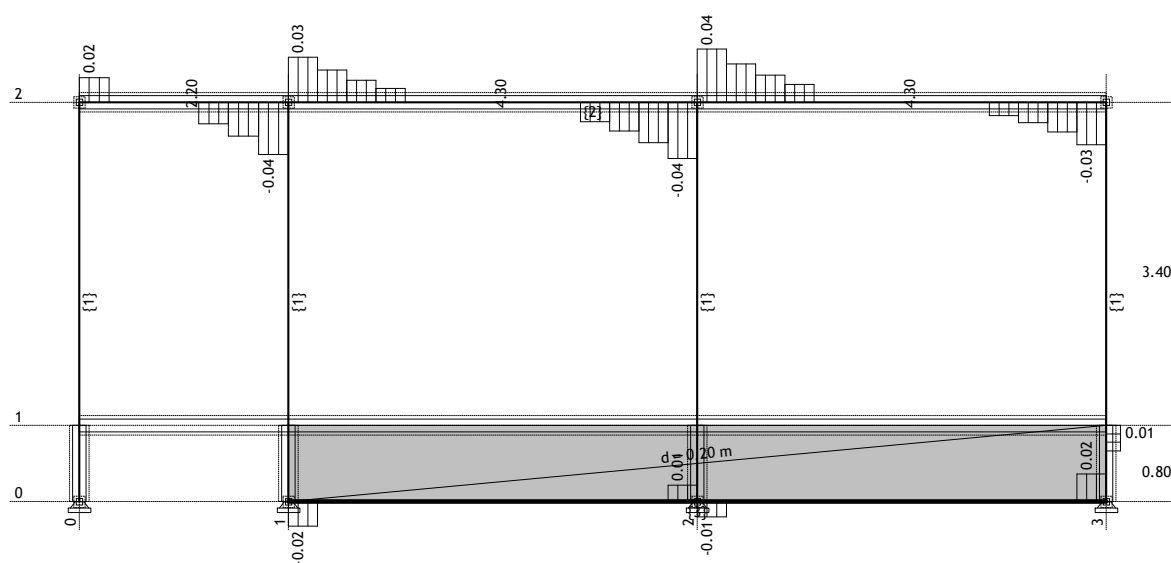
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: $\max T_2 = 0.19$ / $\min T_2 = -0.15$ kN

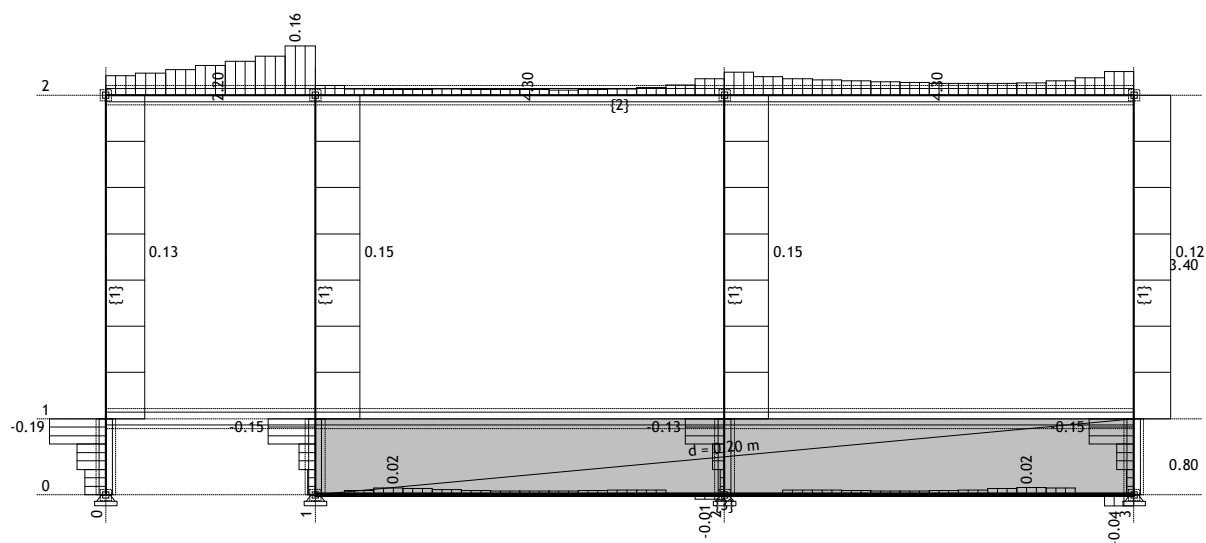
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: $\max T_2 = 0.04$ / $\min T_2 = -0.04$ kN

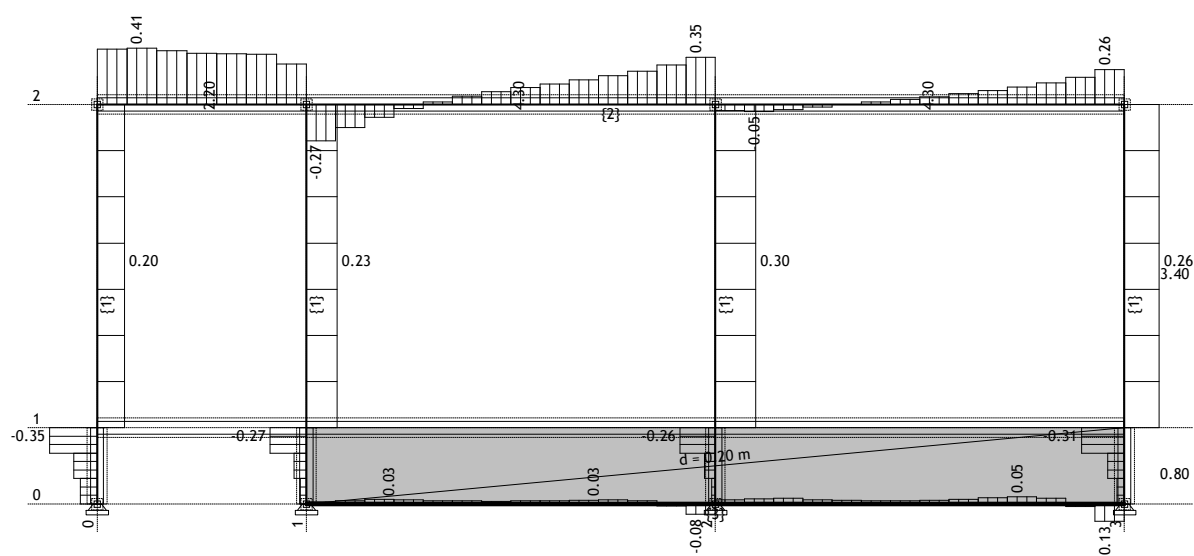
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max T2= 0.16 / min T2= -0.19 kN

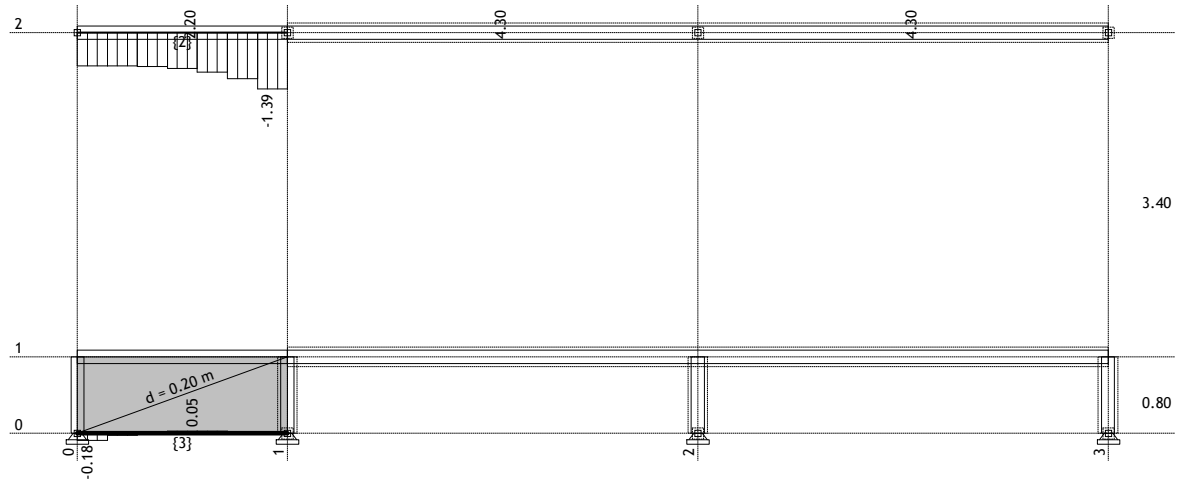
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max T2= 0.41 / min T2= -0.35 kN

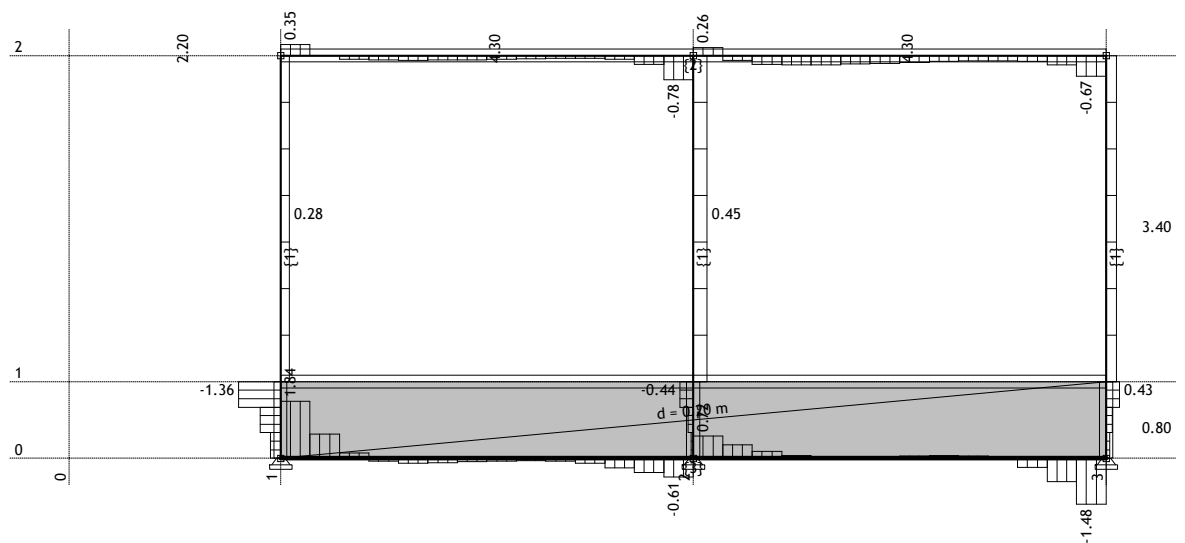
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry8

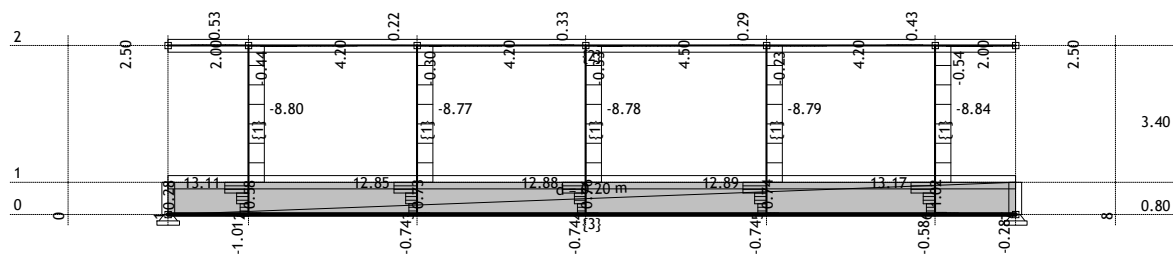
Влијанија во греда: max T2= 0.05 / min T2= -1.39 kN

Опт. 3: Sx

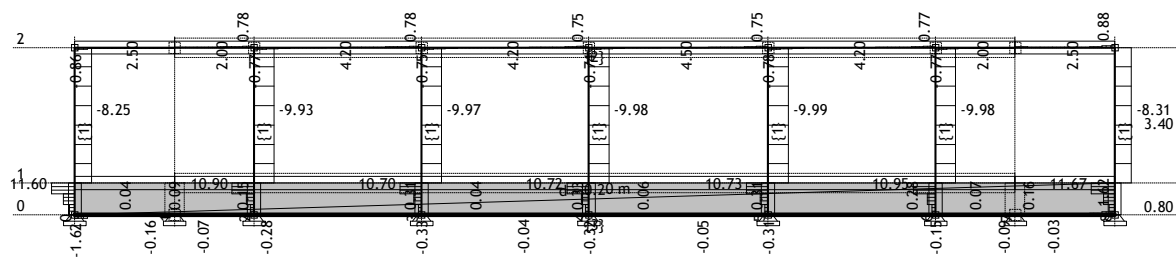


Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max T2= 1.84 / min T2= -1.48 kN

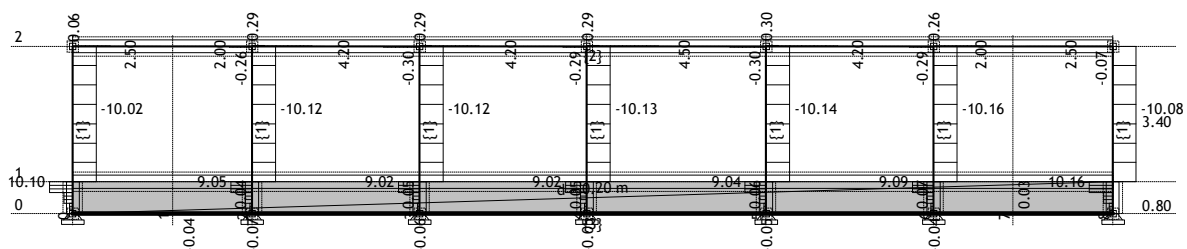


Опт. 4: Sy



104/190

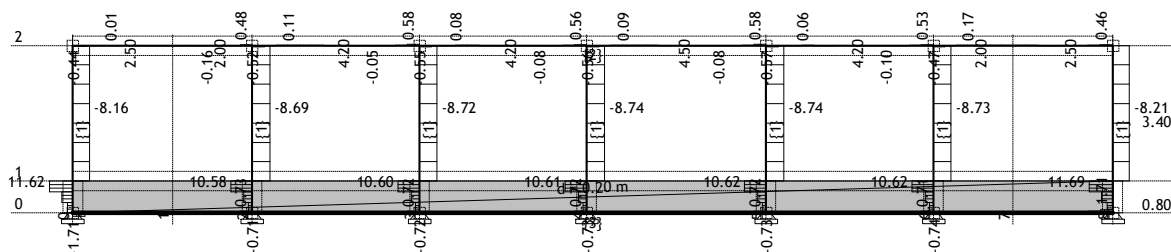
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max T2= 10.16 / min T2= -10.16 kN

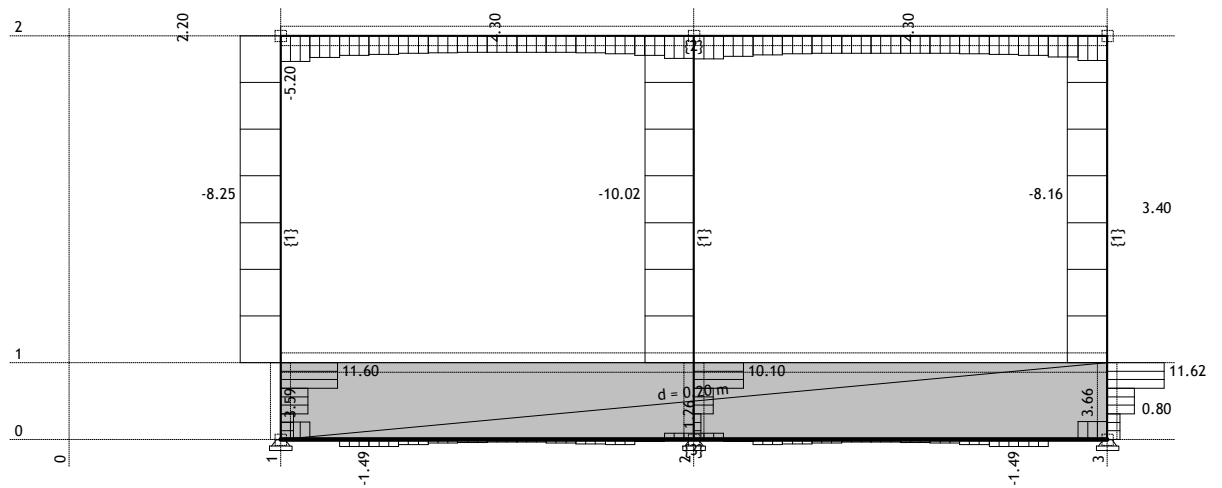
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx4

Влијанија во греда: max T2= 11.69 / min T2= -8.74 kN

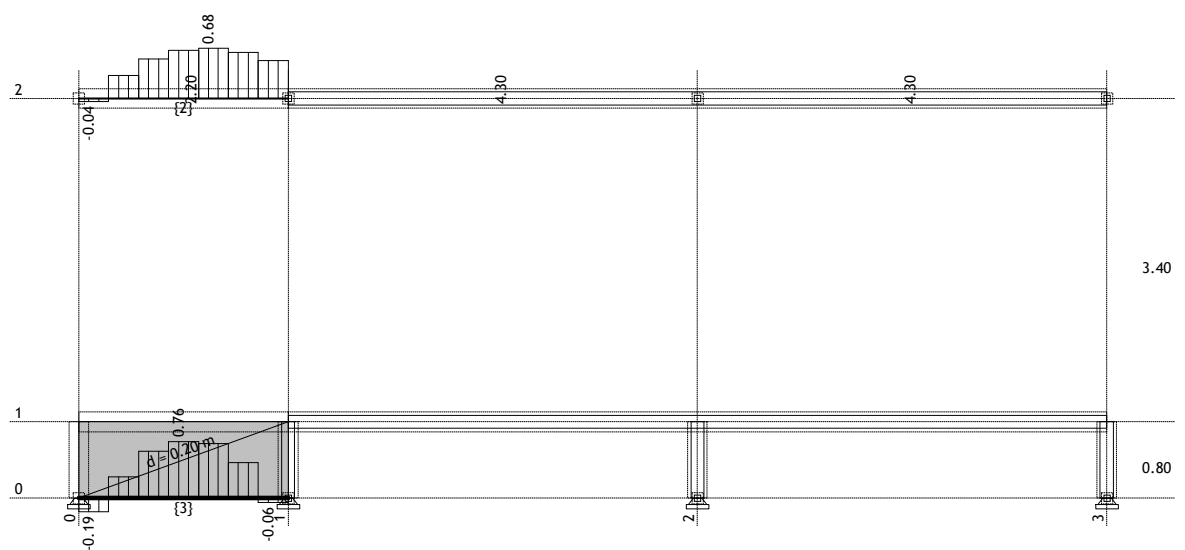
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max T2= 11.62 / min T2= -10.02 kN

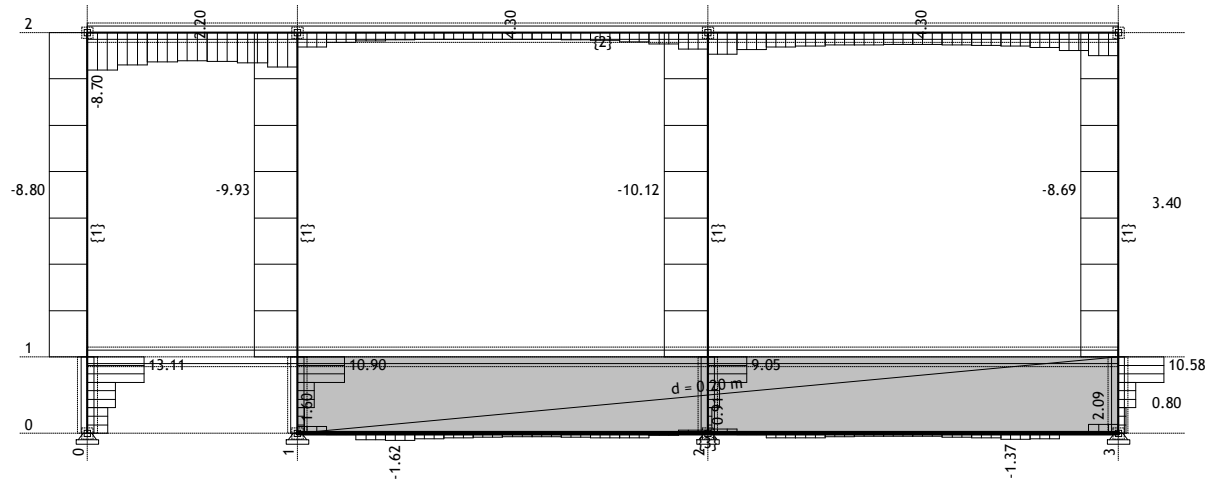
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max T2= 0.76 / min T2= -0.19 kN

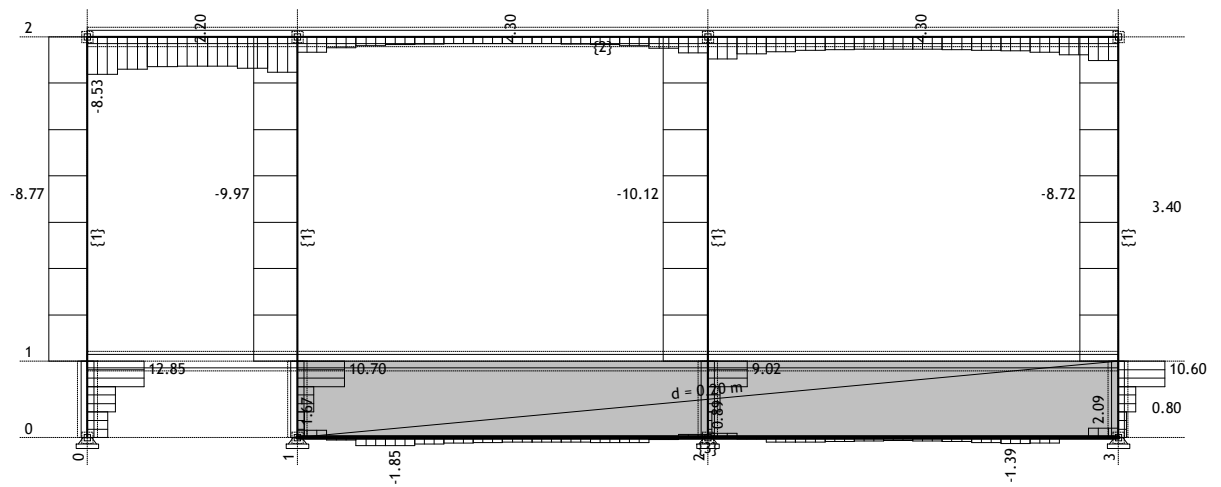
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max T2= 13.11 / min T2= -10.12 kN

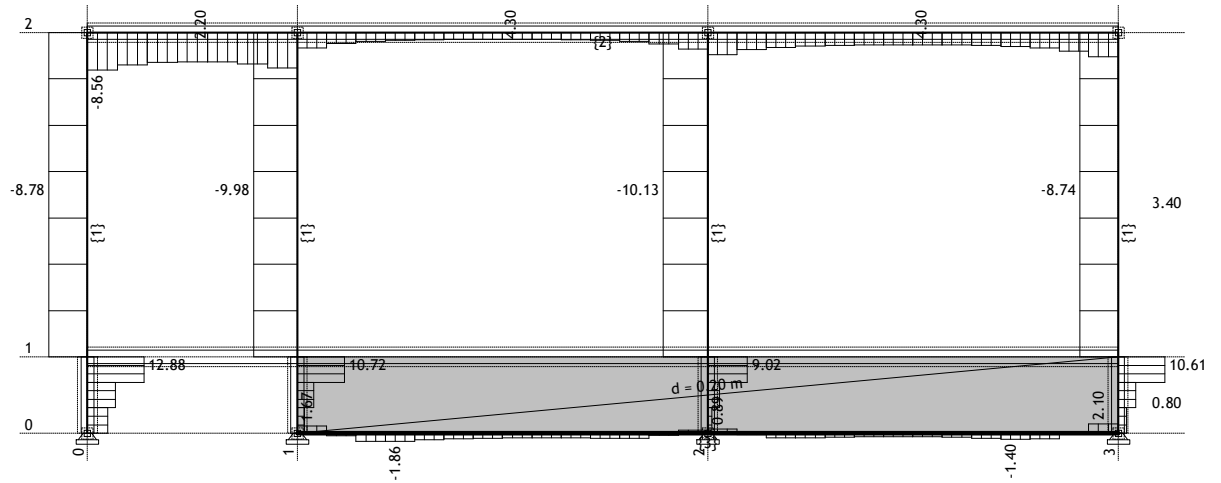
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max T2= 12.85 / min T2= -10.12 kN

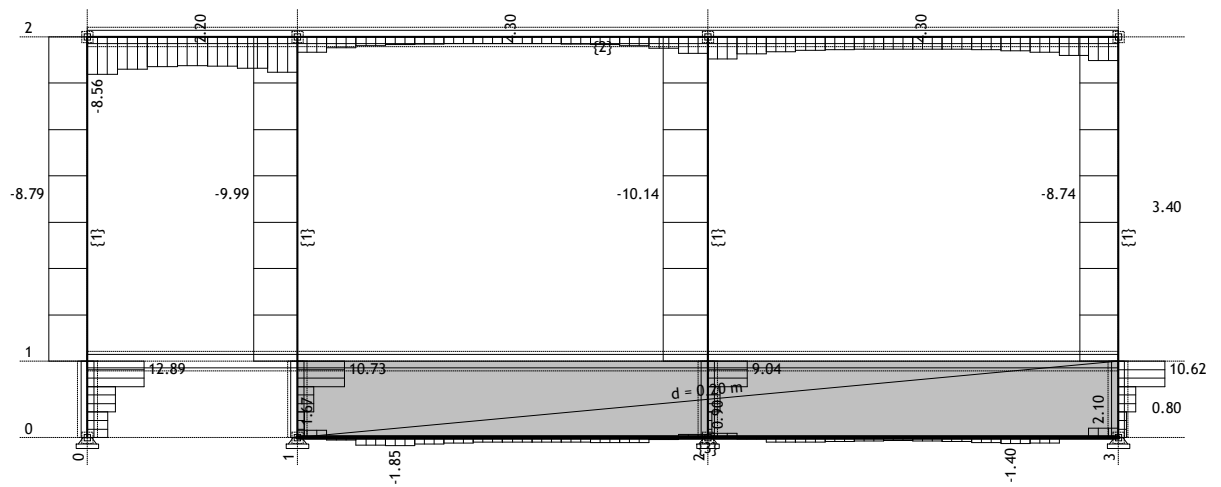
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max T2= 12.88 / min T2= -10.13 kN

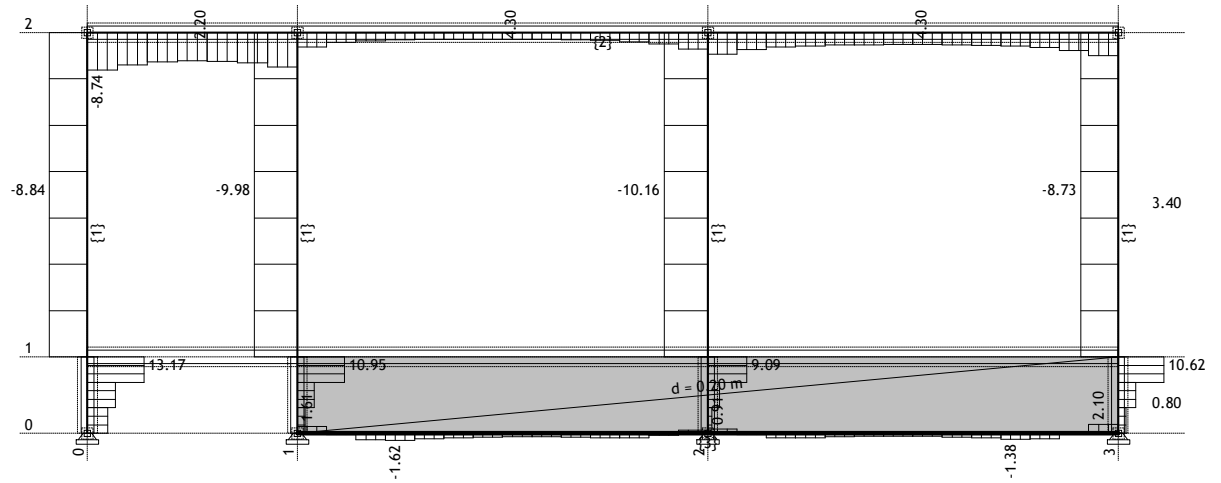
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max T2= 12.89 / min T2= -10.14 kN

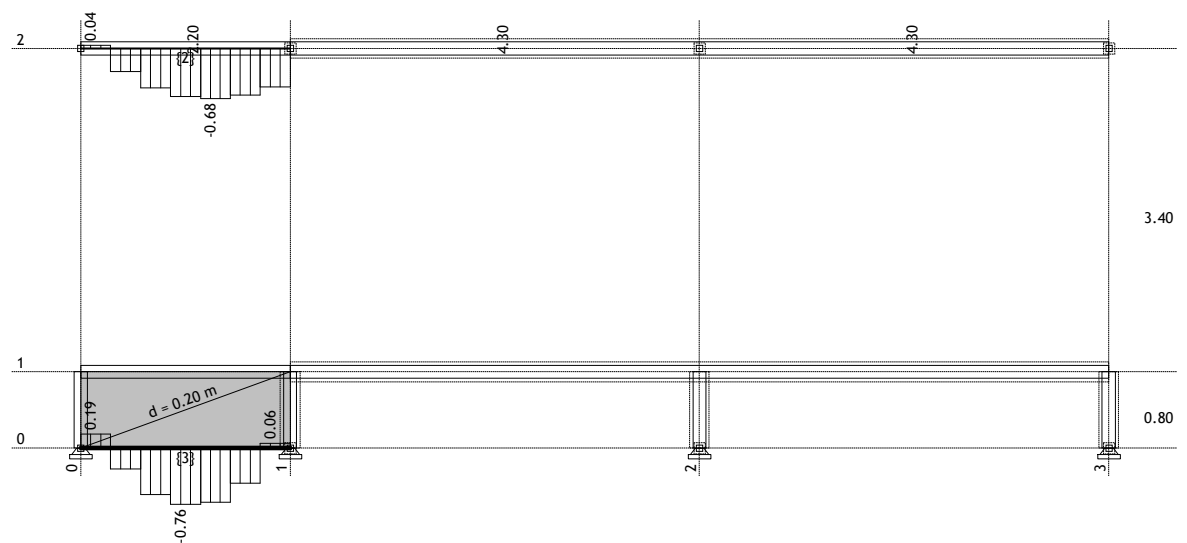
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max T2= 13.17 / min T2= -10.16 kN

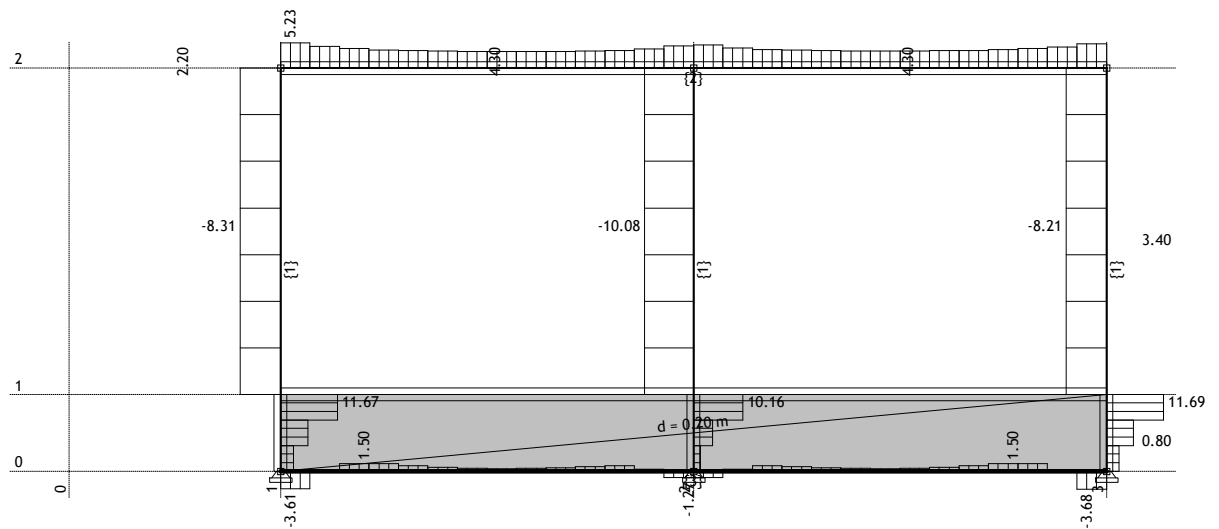
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max T2= 0.19 / min T2= -0.76 kN

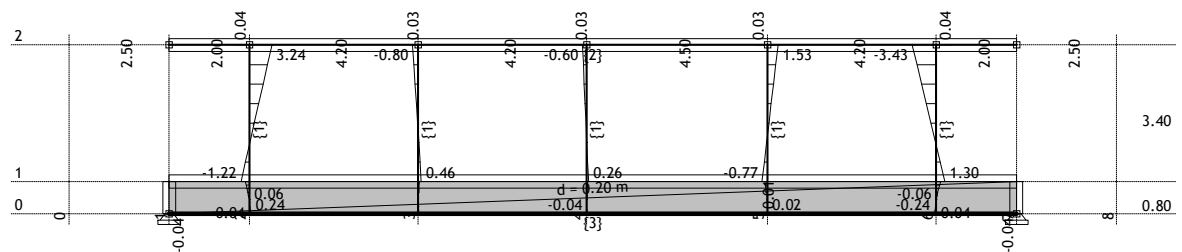
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max T2= 11.69 / min T2= -10.08 kN

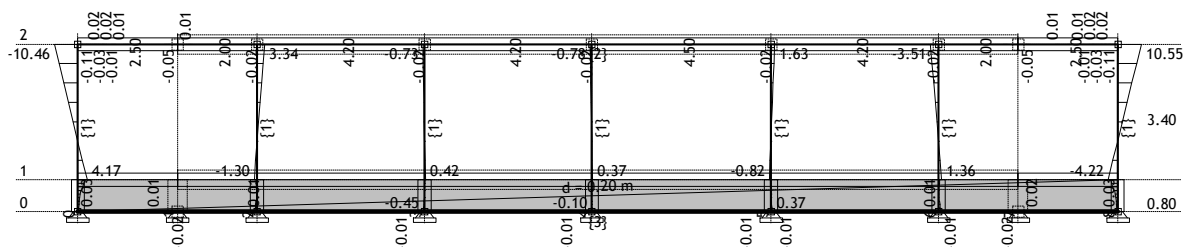
Опт. 1: G (g)



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max M2= 3.24 / min M2= -3.43 kNm

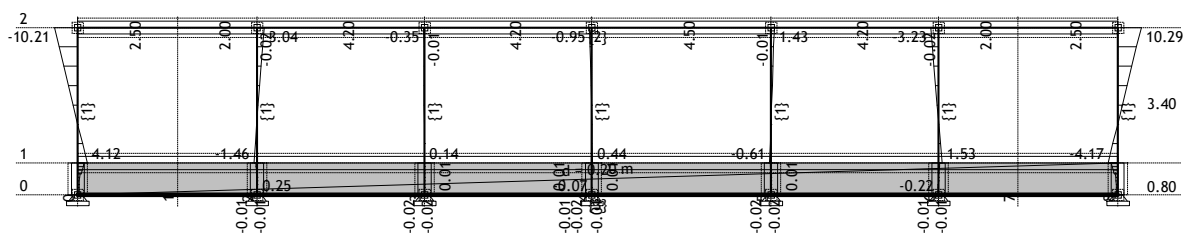
Опт. 1: G (g)



Рамка: Rax2

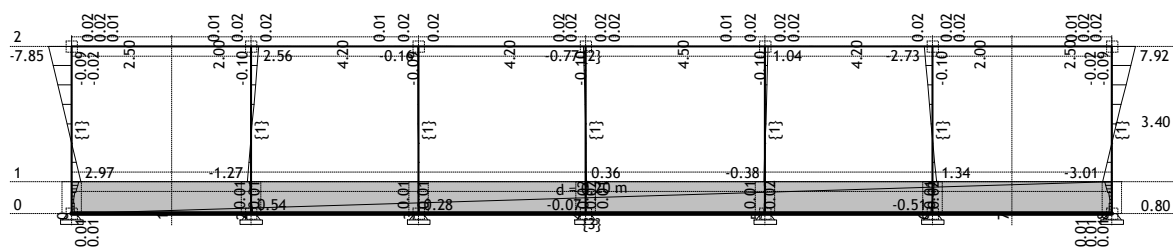
Влијанија во греда: max M2= 10.55 / min M2= -10.46 kNm

Опт. 1: G (g)



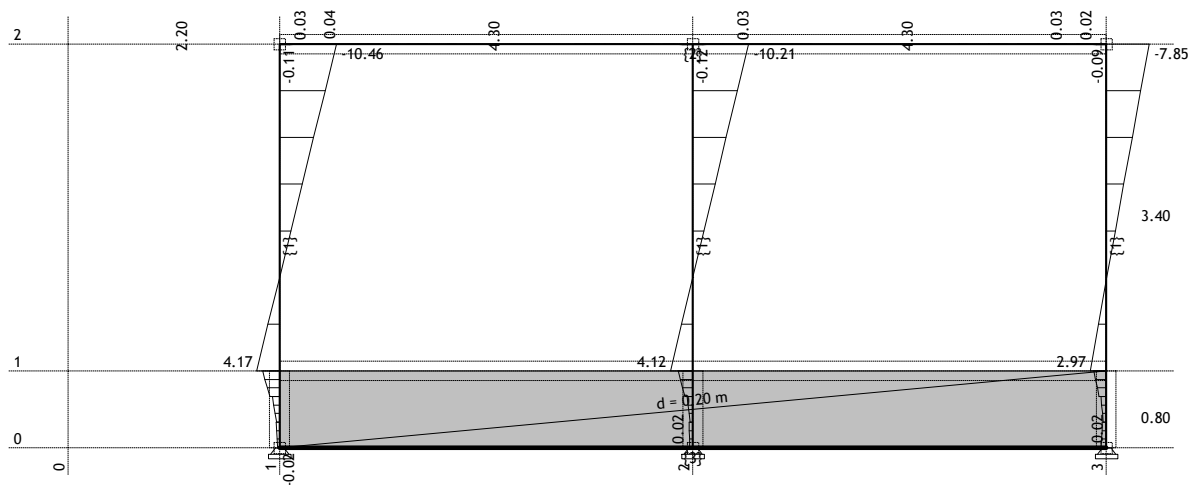
Рамка: Rax3

Влијанија во греда: max M2= 10.29 / min M2= -10.21 kNm



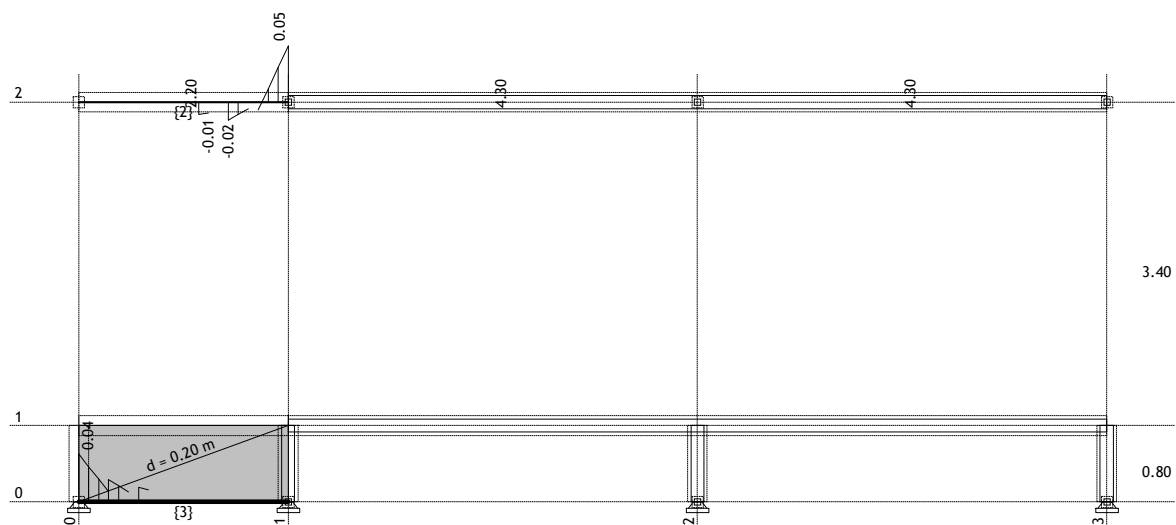
Влијанија во греда: $\max M_2 = 7.92$ / $\min M_2 = -7.85$ kNm

Опт. 1: G (g)



Влијанија во греда: $\max M_2 = 4.17$ / $\min M_2 = -10.46$ kNm

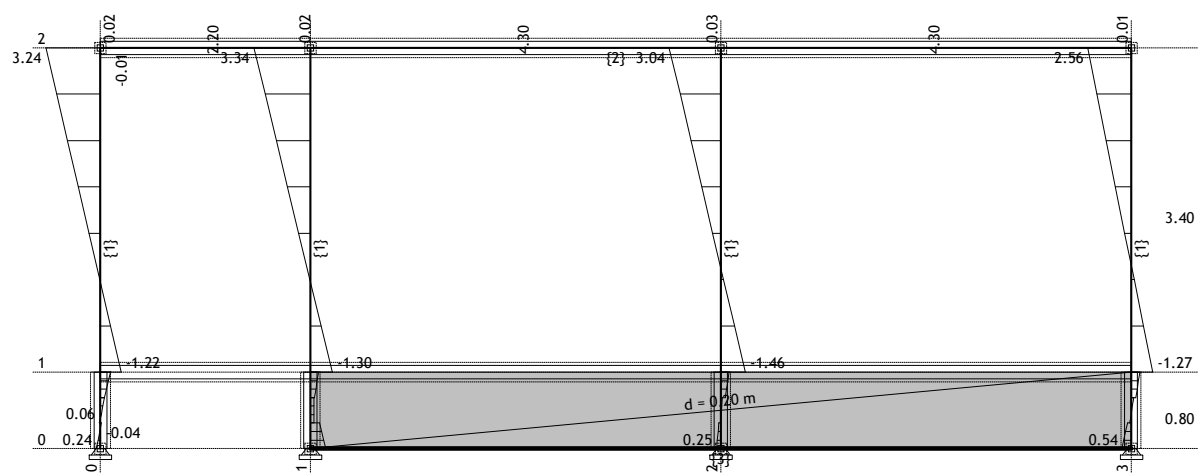
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max M2= 0.05 / min M2= -0.02 kNm

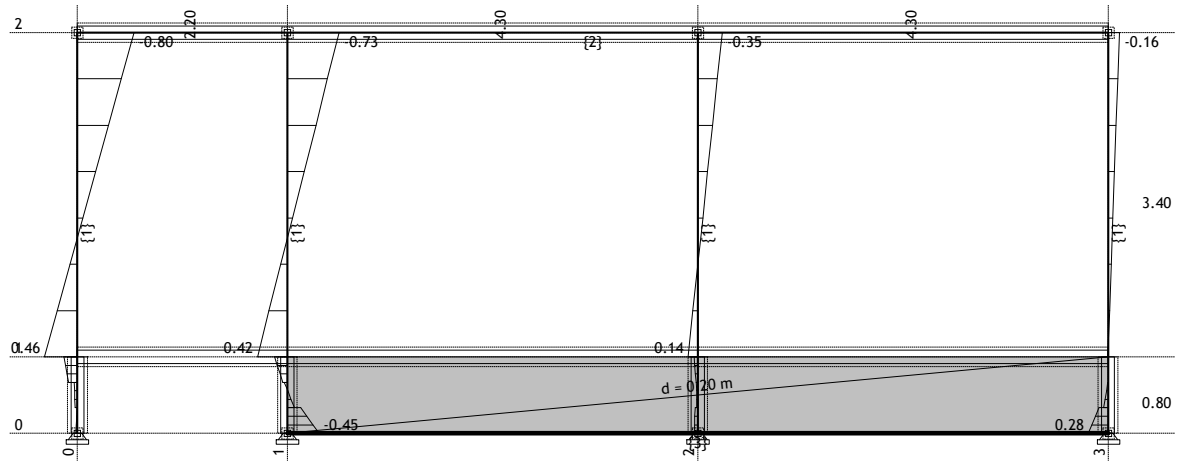
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max M2= 3.34 / min M2= -1.46 kNm

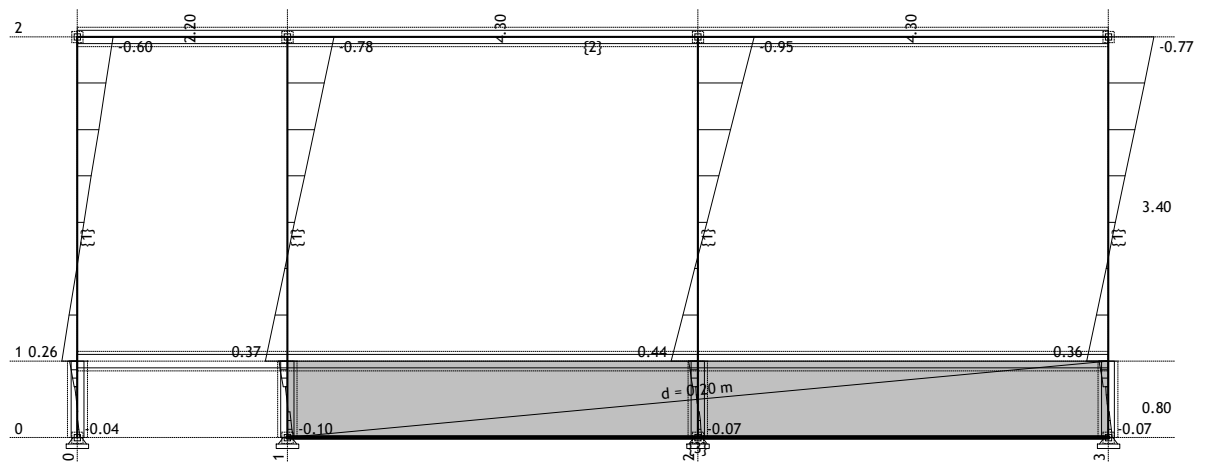
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max M2= 0.46 / min M2= -0.80 kNm

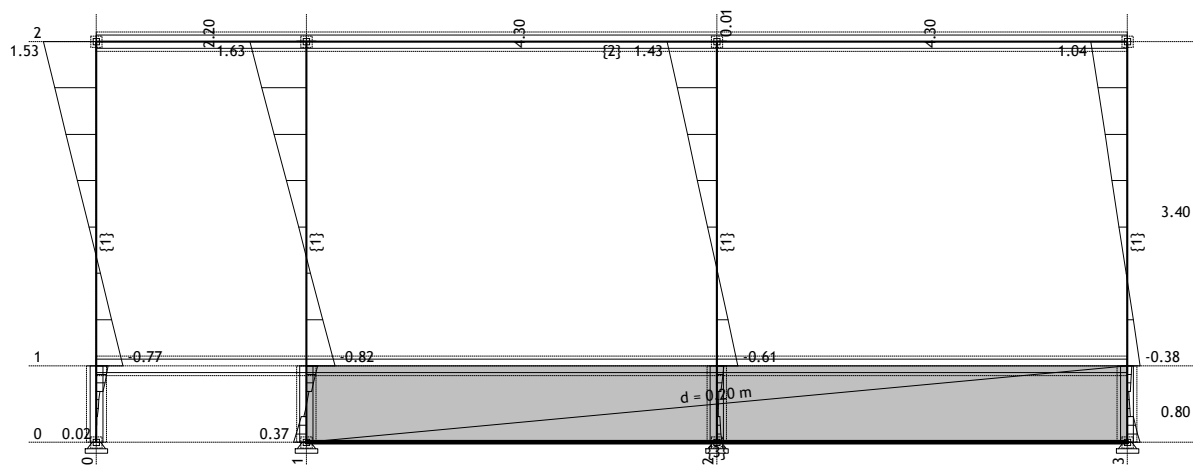
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max M2= 0.44 / min M2= -0.95 kNm

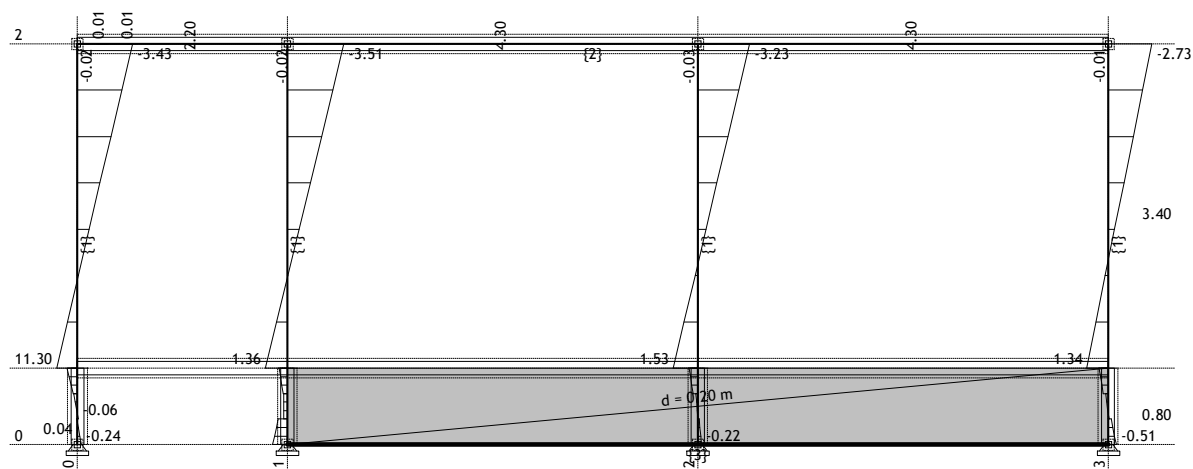
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: $\max M_2 = 1.63$ / $\min M_2 = -0.82$ kNm

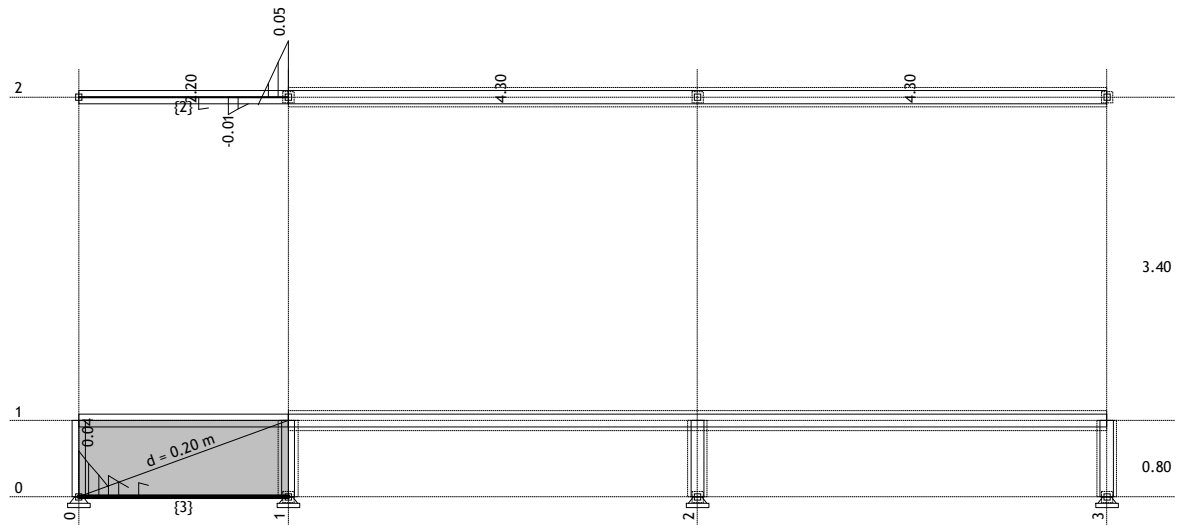
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: $\max M_2 = 1.53$ / $\min M_2 = -3.51$ kNm

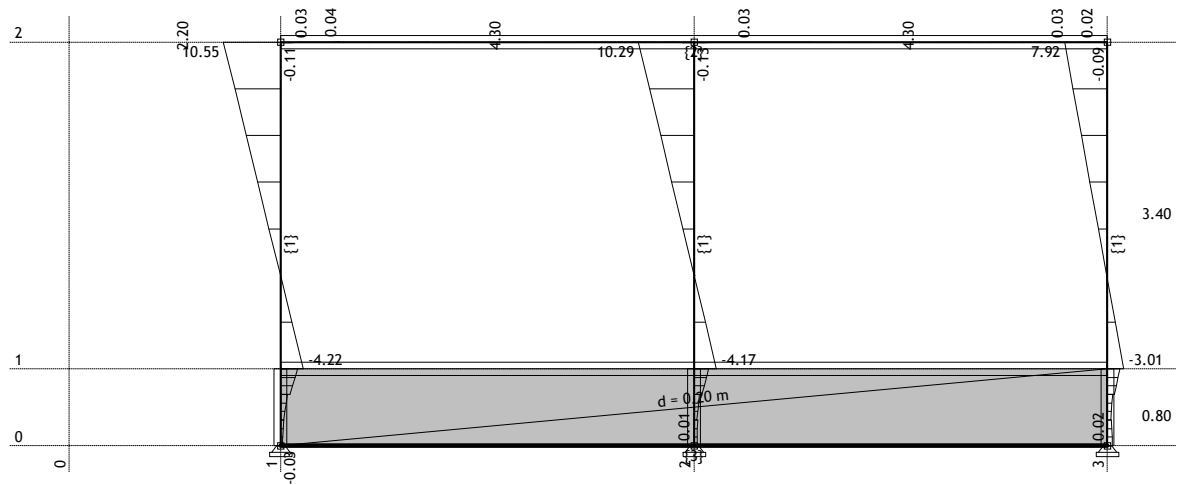
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max $M_2 = 0.05$ / min $M_2 = -0.02$ kNm

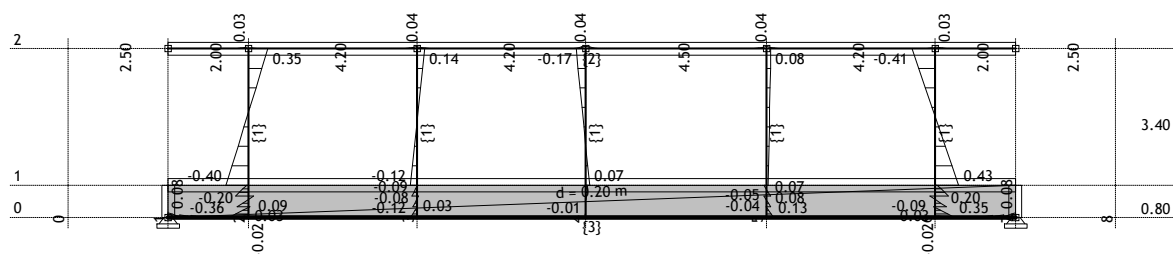
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max $M_2 = 10.55$ / min $M_2 = -4.22$ kNm

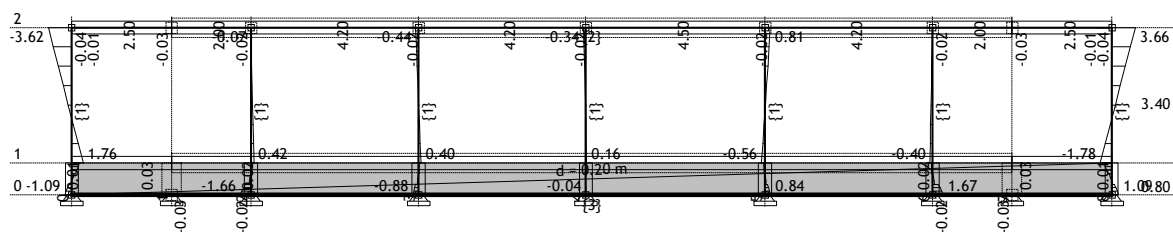
Опт. 2: Р



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: $\max M_2 = 0.43$ / $\min M_2 = -0.41$ kNm

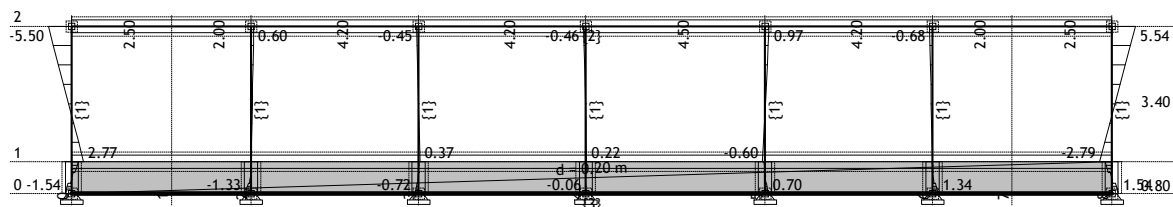
Опт. 2: Р



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: $\max M_2 = 3.66$ / $\min M_2 = -3.62$ kNm

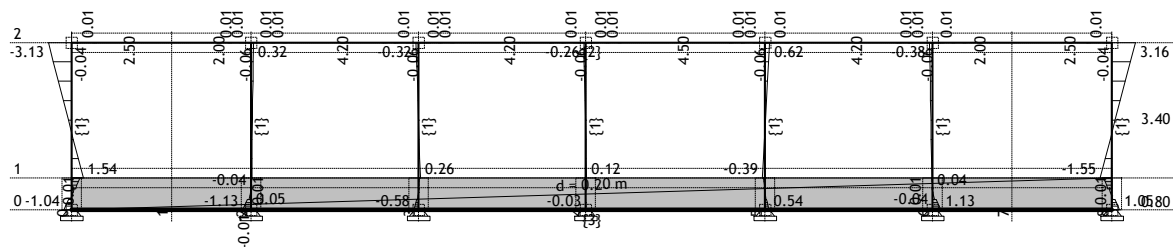
Опт. 2: P



Рамка: Rax3

Влијанија во греда: max M2= 5.54 / min M2= -5.50 kNm

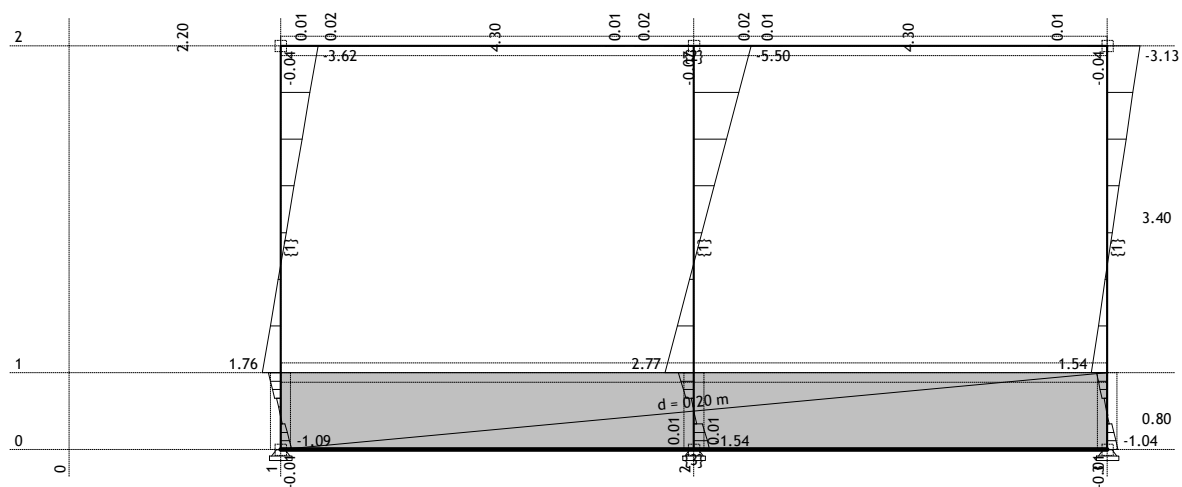
Опт. 2: P



Рамка: Rax4

Влијанија во греда: max M2= 3.16 / min M2= -3.13 kNm

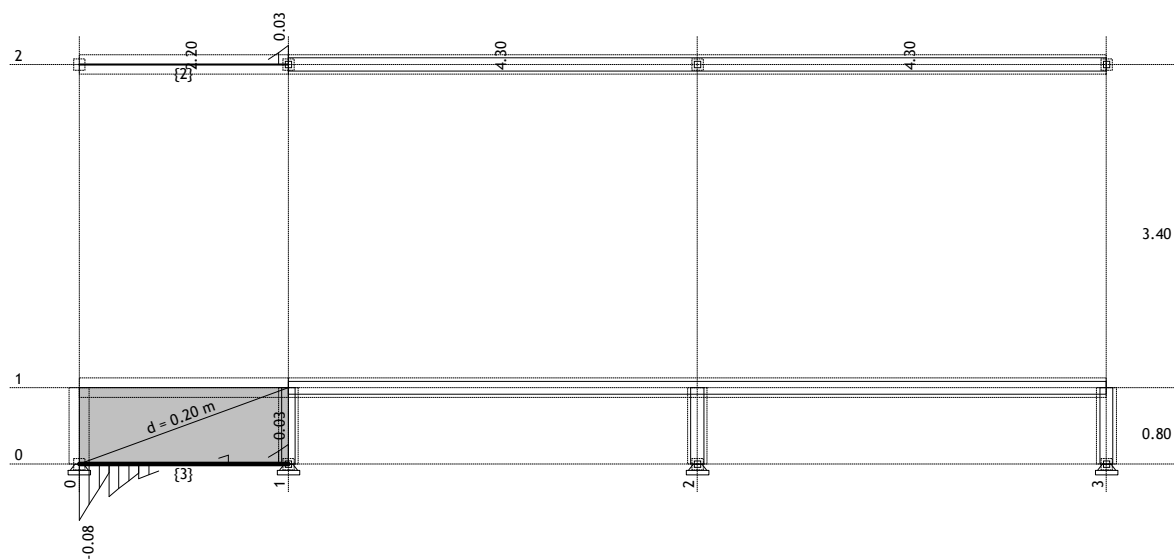
Опт. 2: P



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max M2= 2.77 / min M2= -5.50 kNm

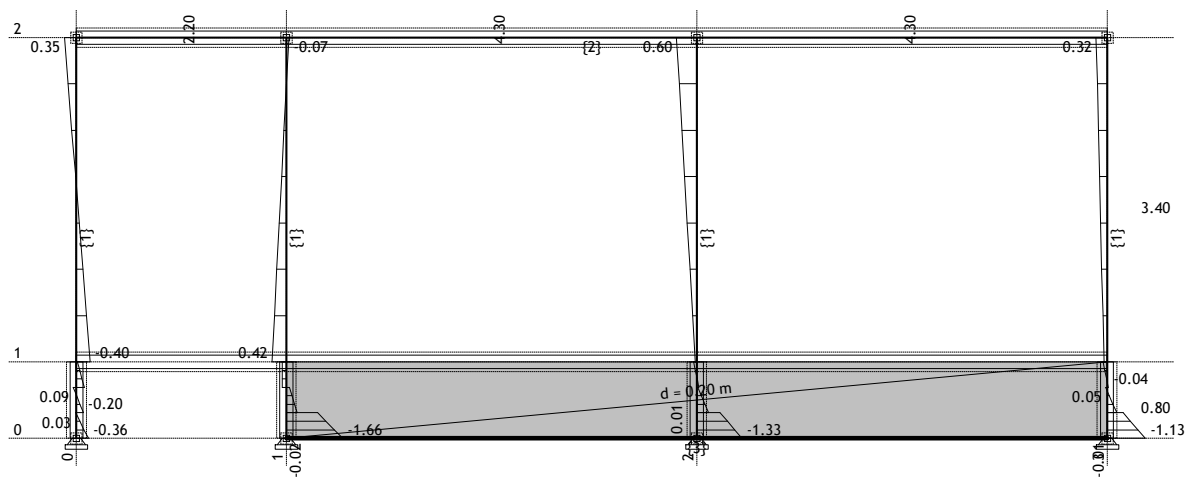
Опт. 2: P



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max M2= 0.03 / min M2= -0.08 kNm

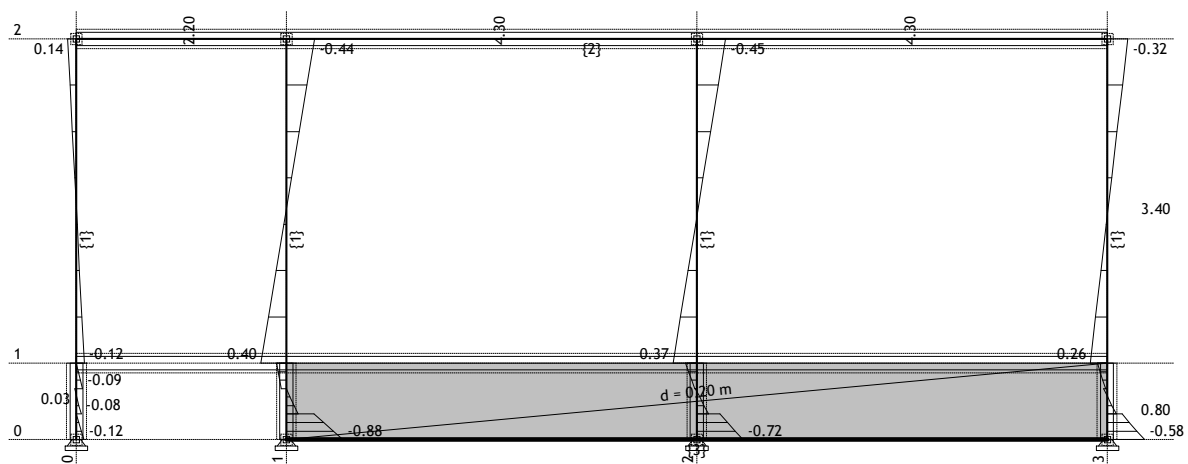
Опт. 2: P



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: $\max M_2 = 0.60 / \min M_2 = -1.66 \text{ kNm}$

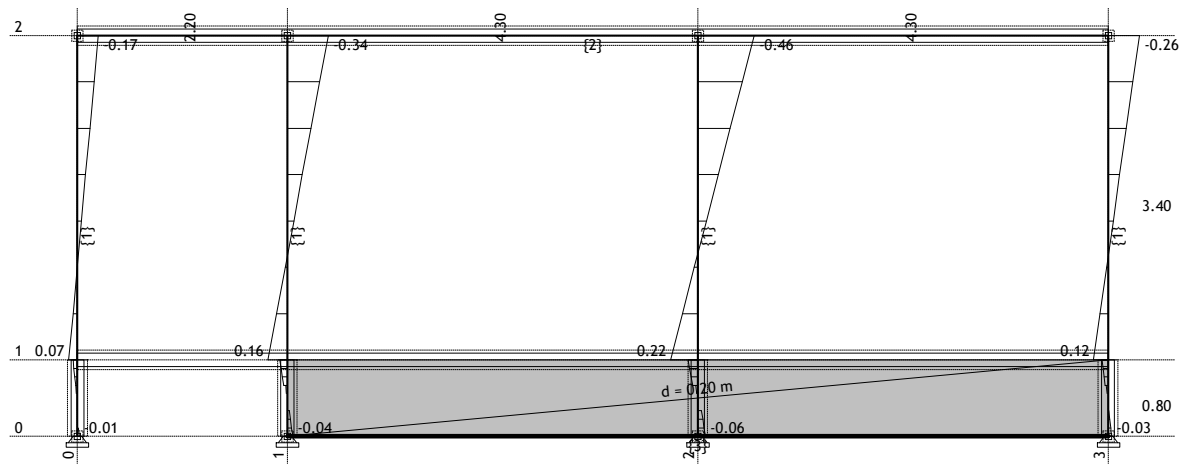
Опт. 2: P



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: $\max M_2 = 0.40 / \min M_2 = -0.88 \text{ kNm}$

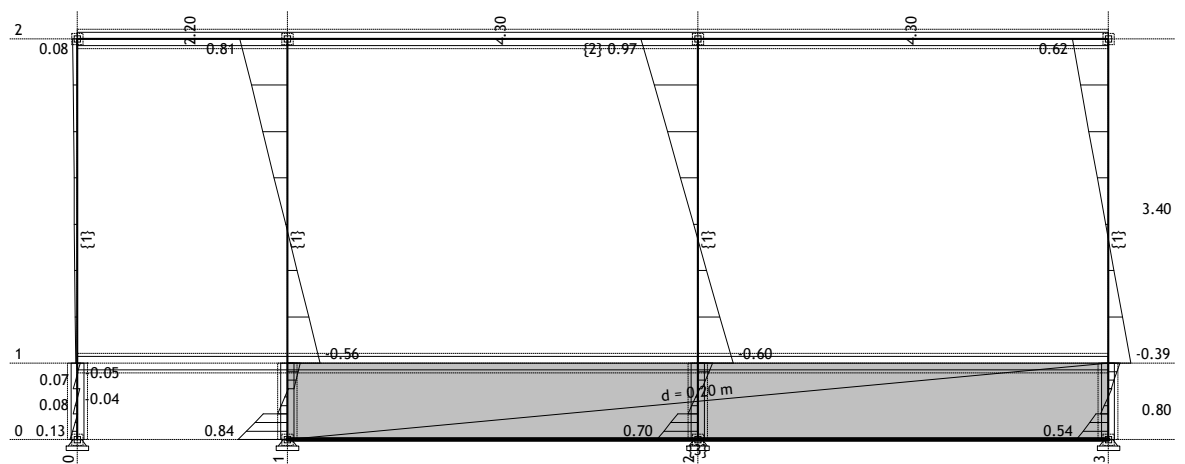
Опт. 2: P



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max M2= 0.22 / min M2= -0.46 kNm

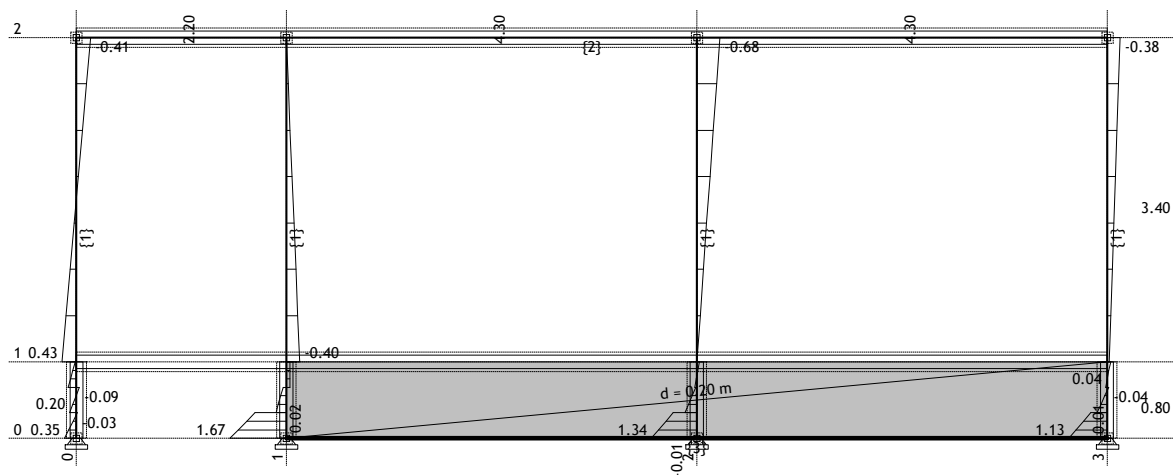
Опт. 2: P



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max M2= 0.97 / min M2= -0.60 kNm

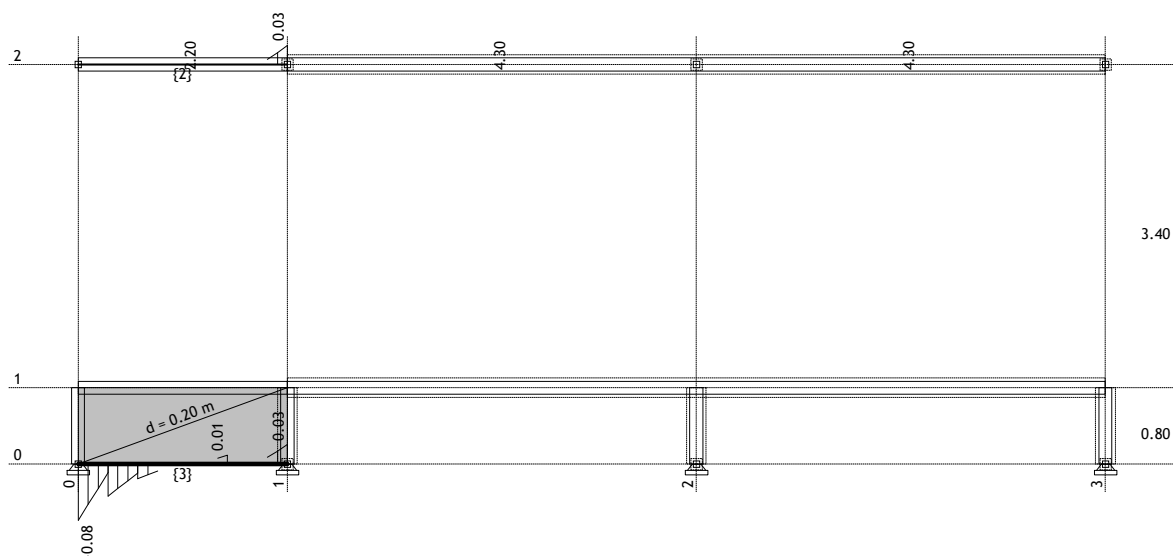
Опт. 2: P



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max M2= 1.67 / min M2= -0.68 kNm

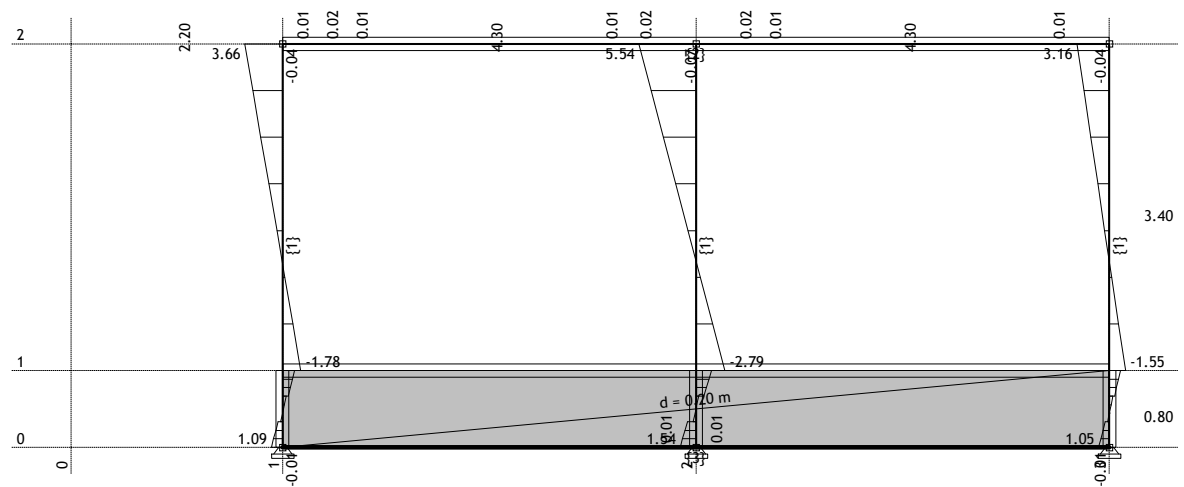
Опт. 2: P



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max M2= 0.03 / min M2= -0.08 kNm

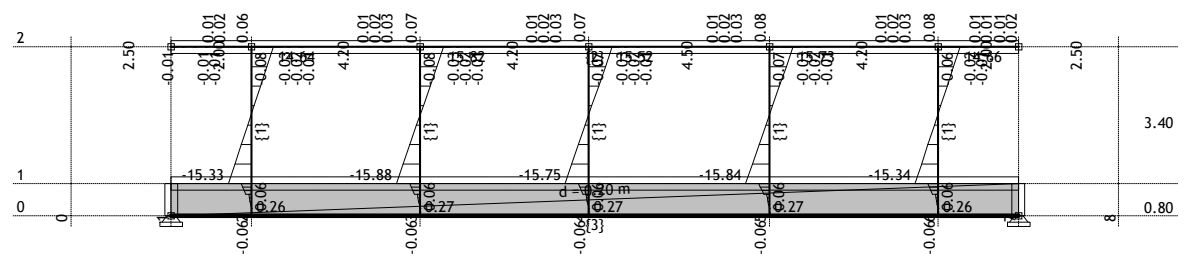
Опт. 2: P



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max M2= 5.54 / min M2= -2.79 kNm

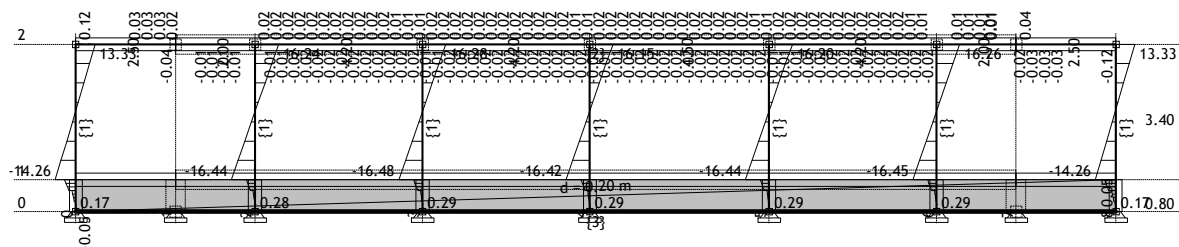
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max M2= 15.82 / min M2= -15.88 kNm

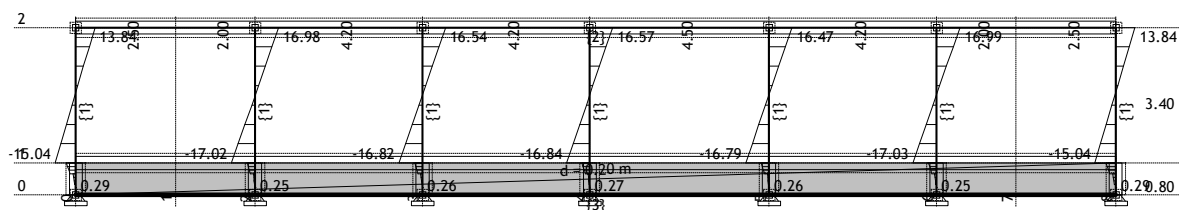
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max M2= 16.28 / min M2= -16.48 kNm

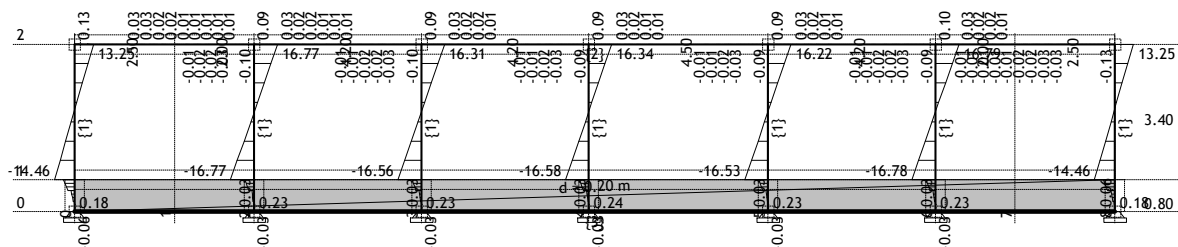
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max M2= 16.99 / min M2= -17.03 kNm

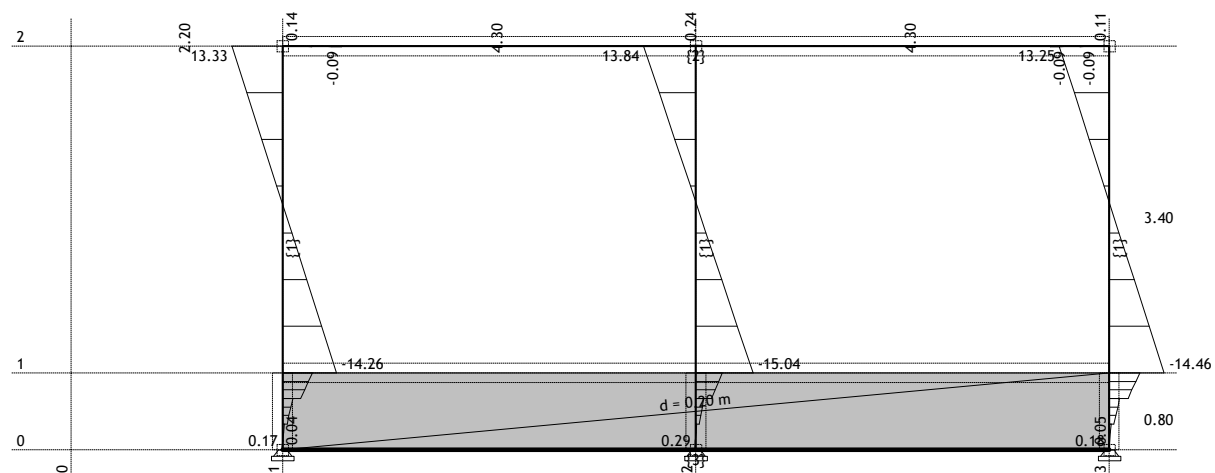
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx4

Влијанија во греда: max M2= 16.79 / min M2= -16.78 kNm

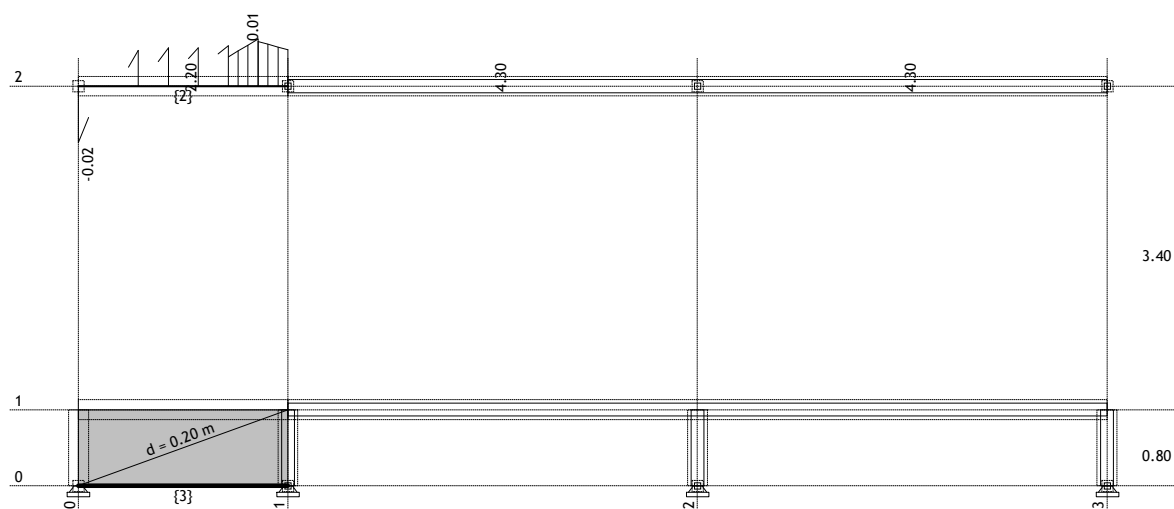
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max M2= 13.84 / min M2= -15.04 kNm

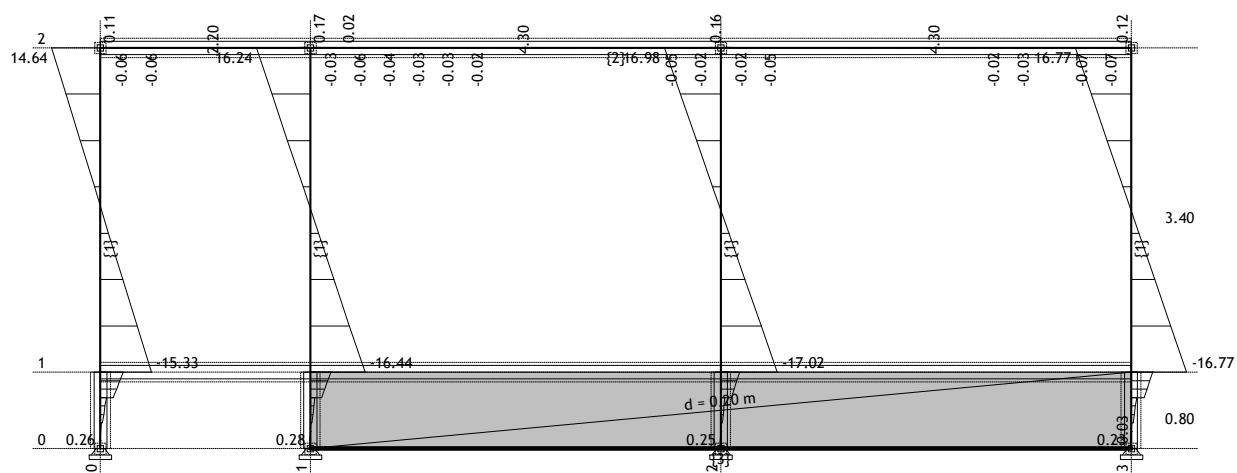
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: $\max M_2 = 0.01$ / $\min M_2 = -0.02$ kNm

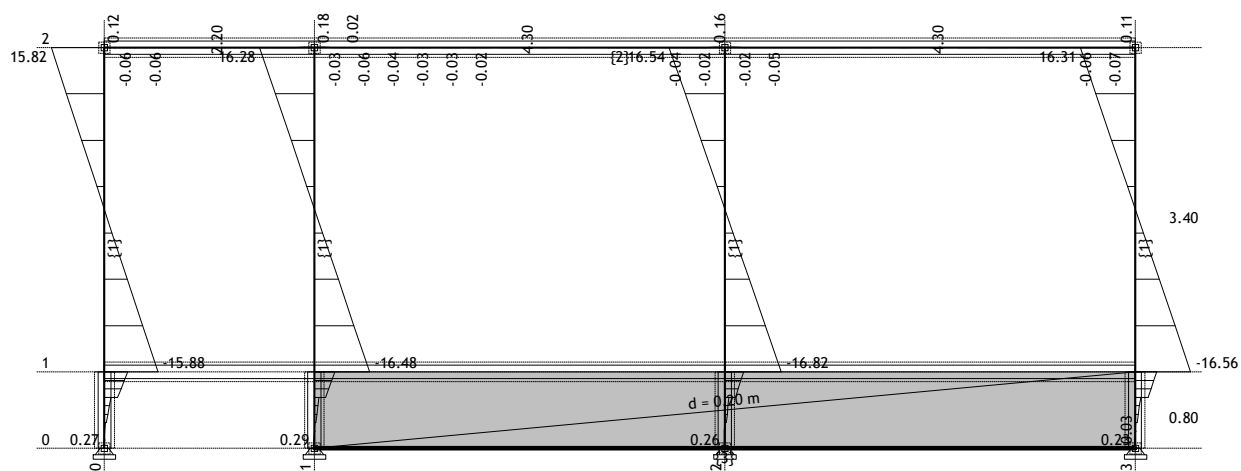
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: $\max M_2 = 16.98$ / $\min M_2 = -17.02$ kNm

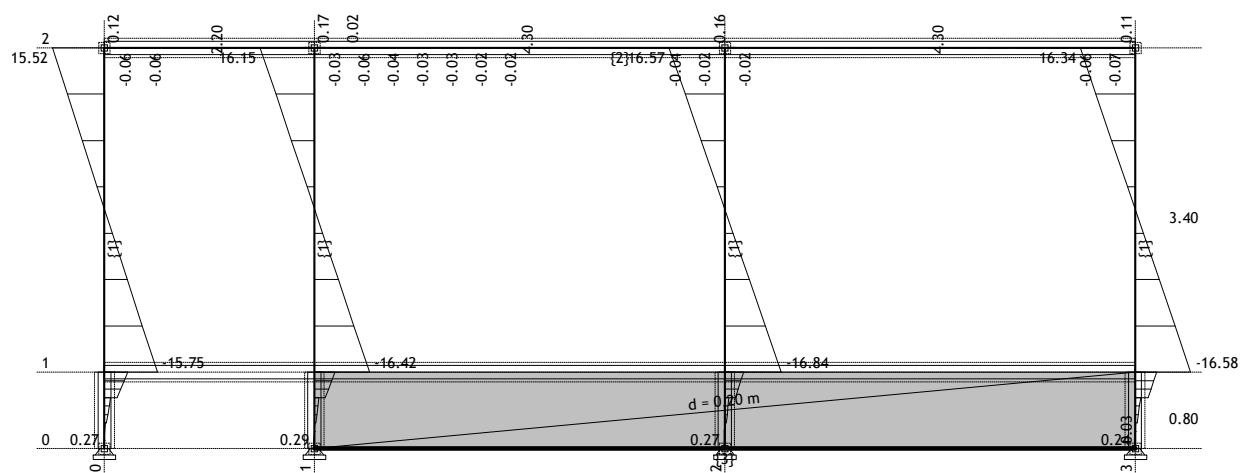
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max M2= 16.54 / min M2= -16.82 kNm

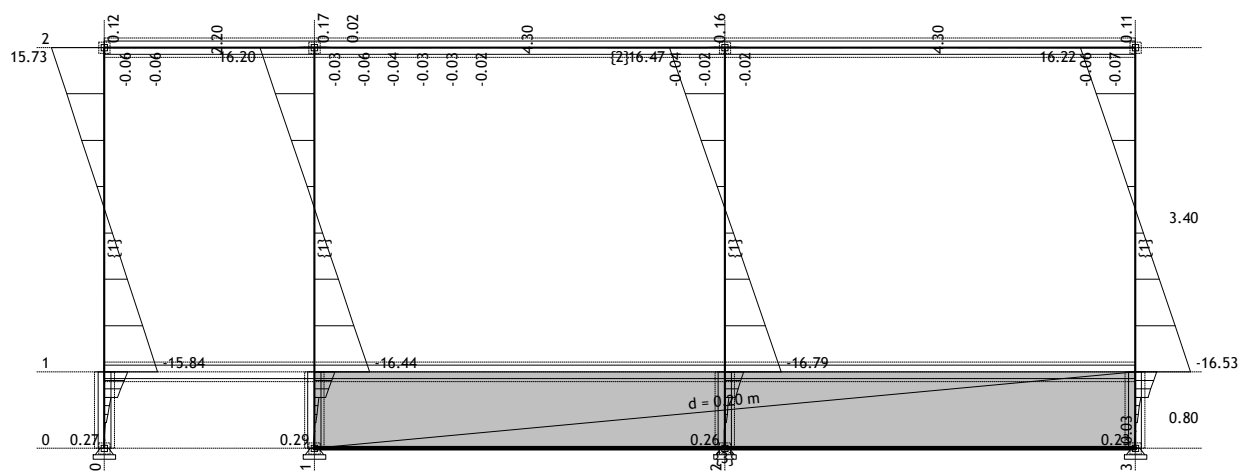
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max M2= 16.57 / min M2= -16.84 kNm

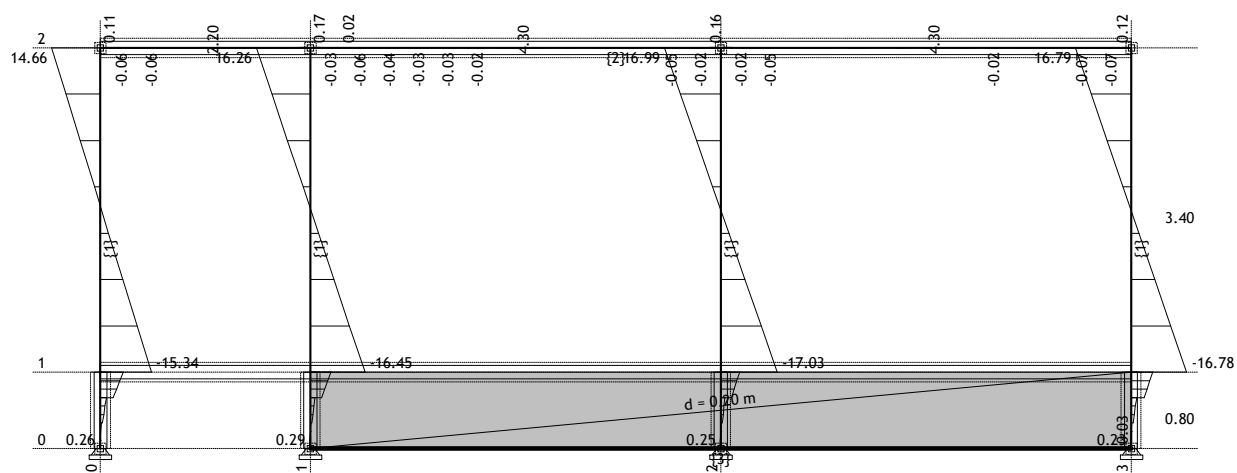
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max M2= 16.47 / min M2= -16.79 kNm

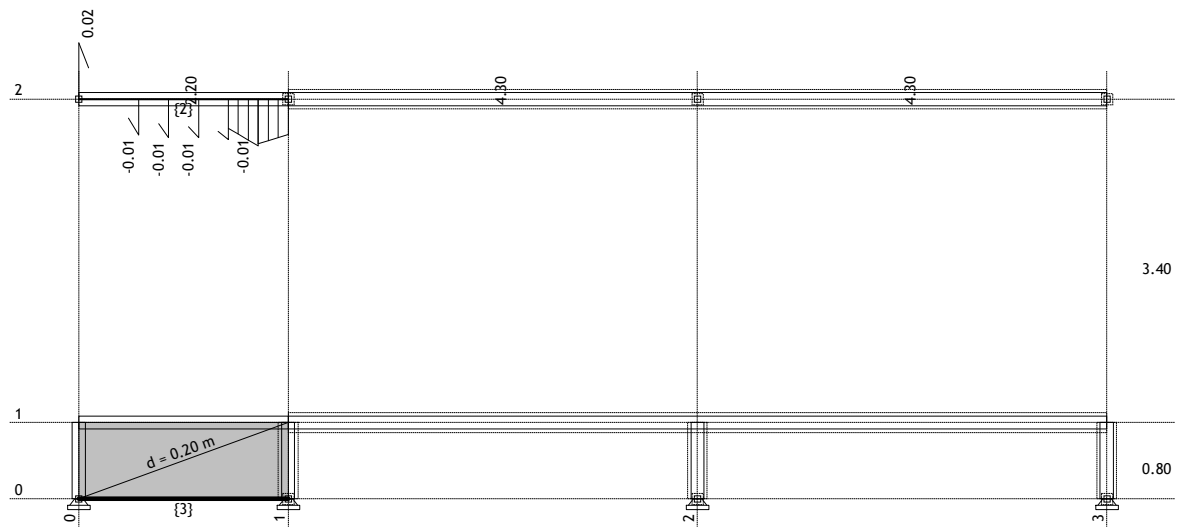
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max M2= 16.99 / min M2= -17.03 kNm

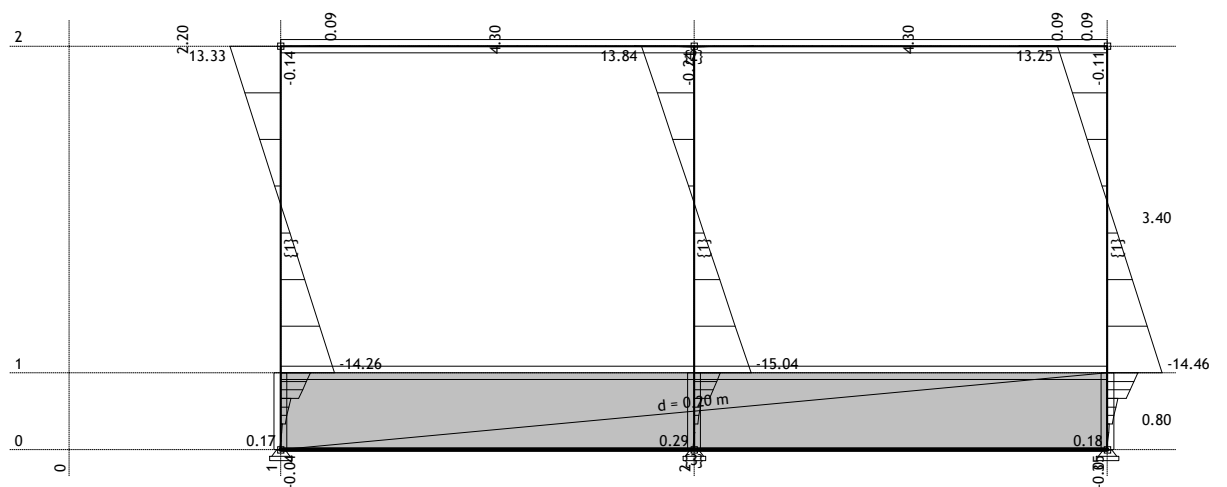
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max M2= 0.02 / min M2= -0.01 kNm

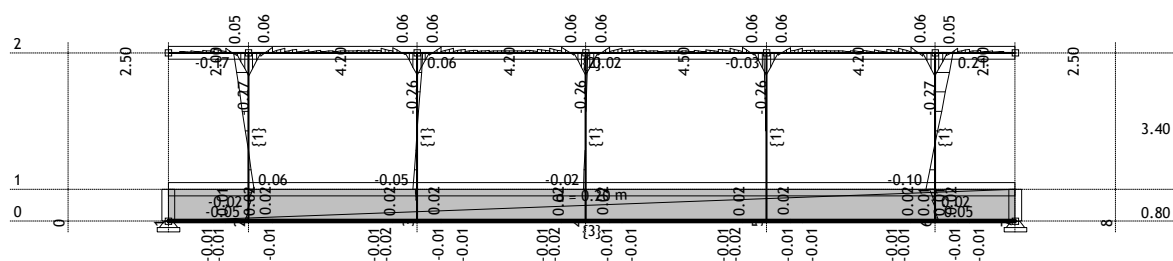
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max M2= 13.84 / min M2= -15.04 kNm

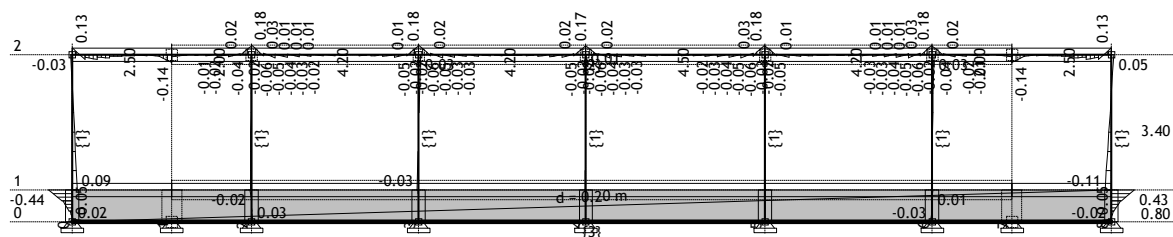
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max M2= 0.21 / min M2= -0.27 kNm

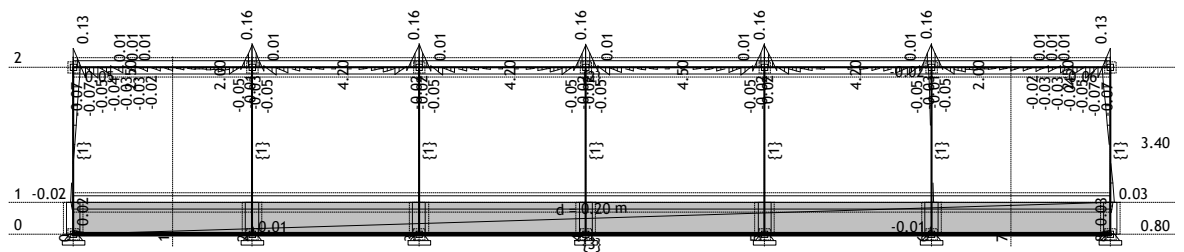
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max M2= 0.43 / min M2= -0.44 kNm

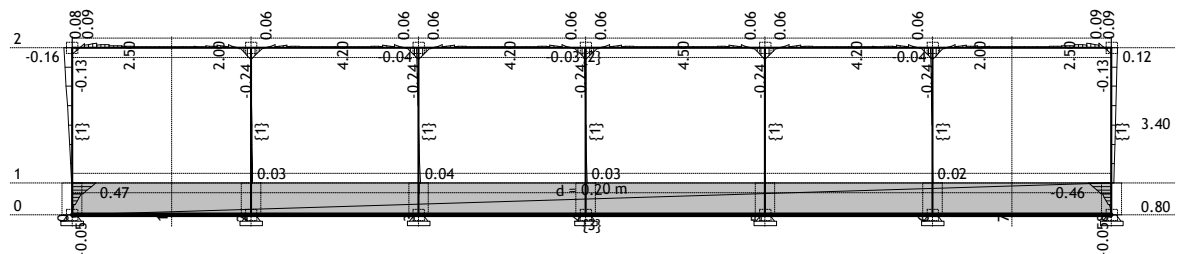
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max M2= 0.16 / min M2= -0.07 kNm

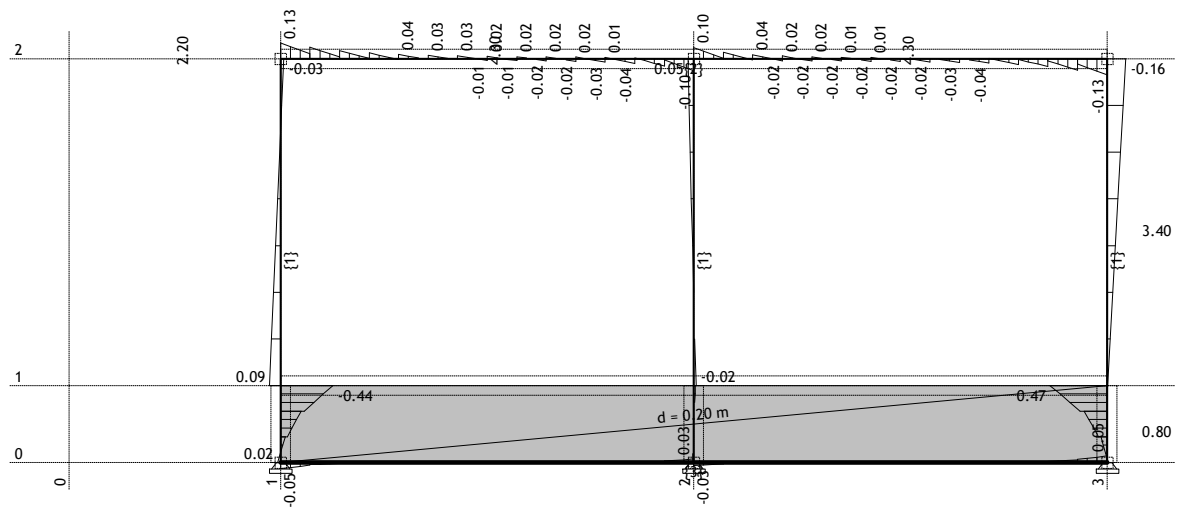
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx4

Влијанија во греда: max M2= 0.47 / min M2= -0.46 kNm

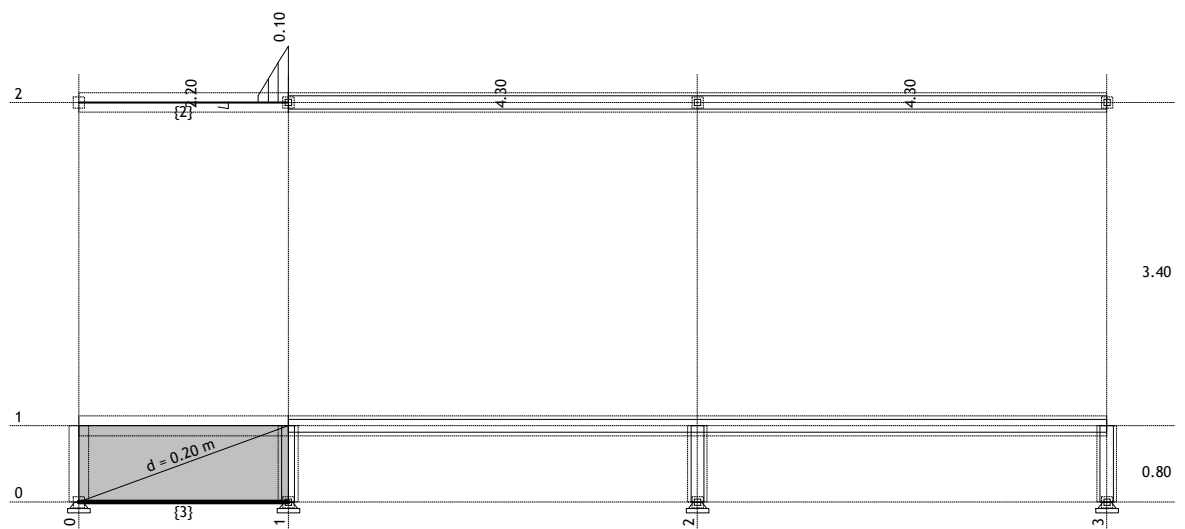
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max M2= 0.47 / min M2= -0.44 kNm

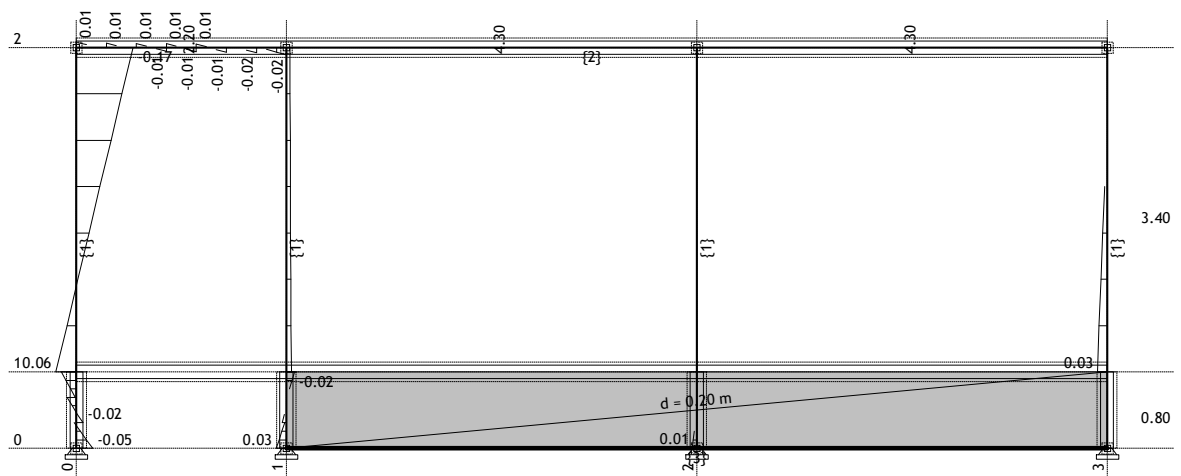
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max M2= 0.10 / min M2= -0.01 kNm

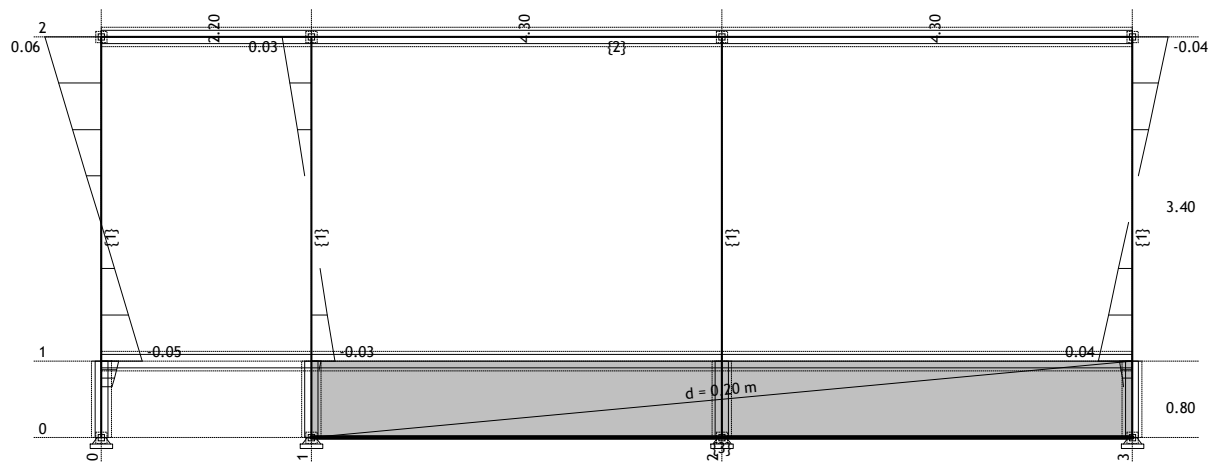
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max M2= 0.06 / min M2= -0.17 kNm

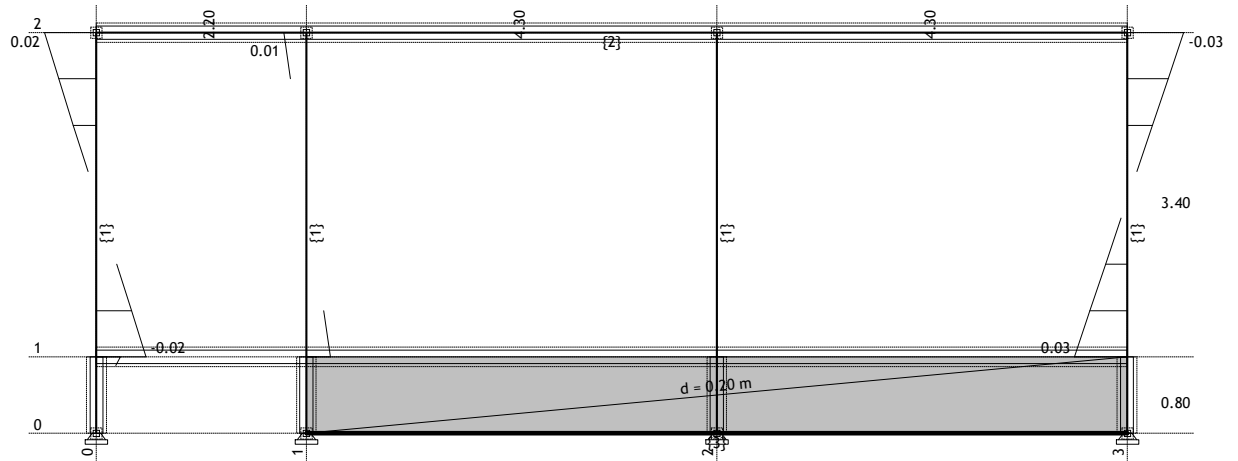
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max M2= 0.06 / min M2= -0.05 kNm

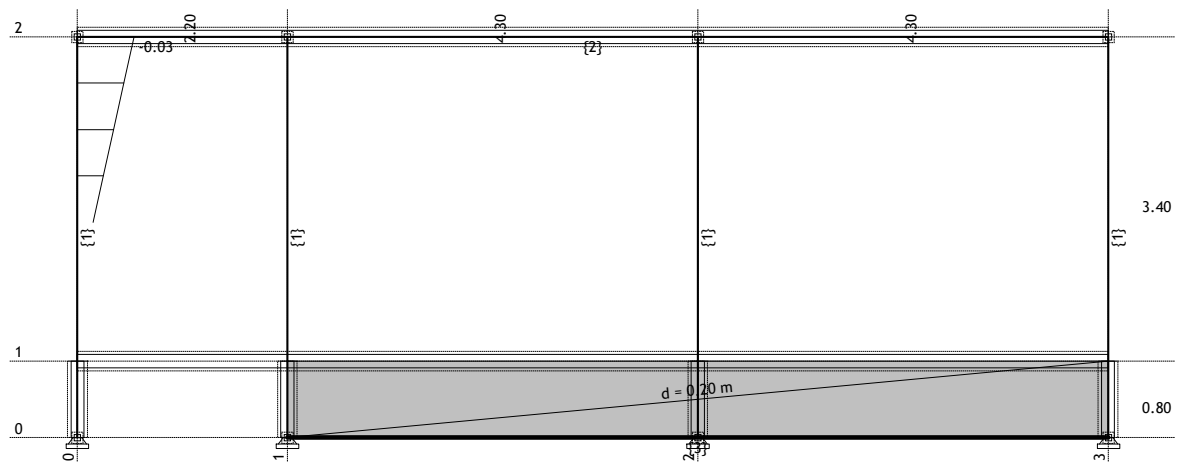
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max M2= 0.03 / min M2= -0.03 kNm

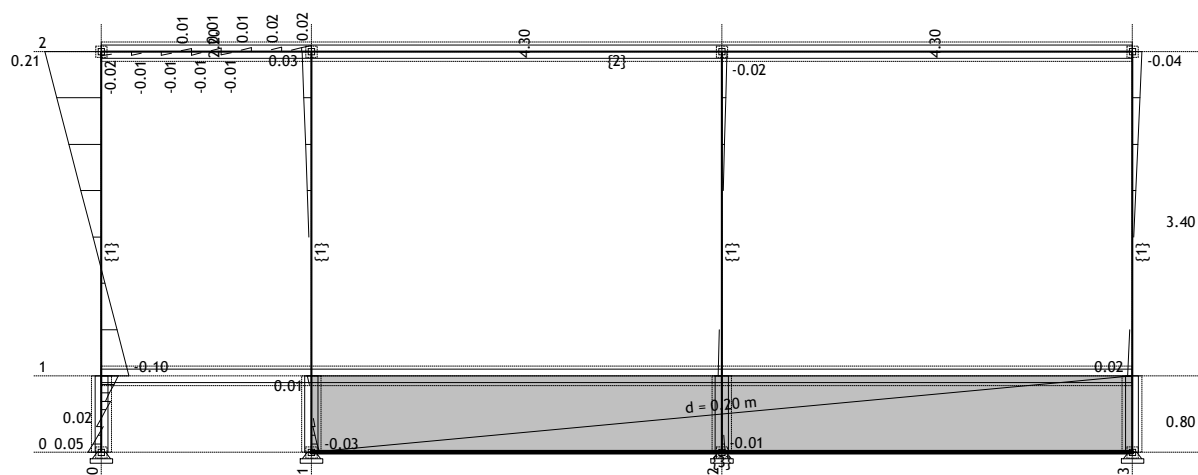
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max M2= 0.01 / min M2= -0.03 kNm

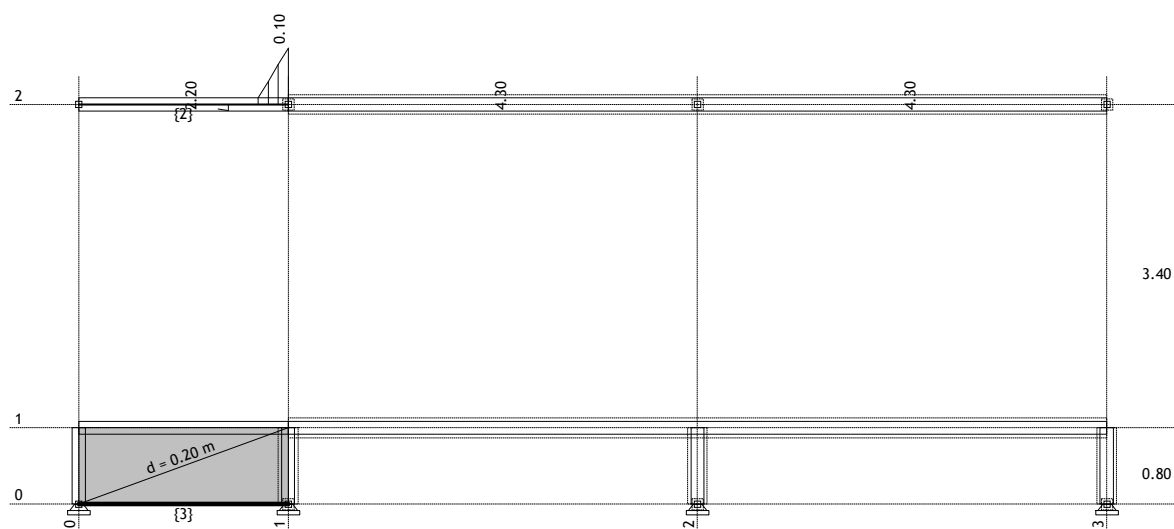
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry7

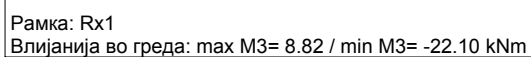
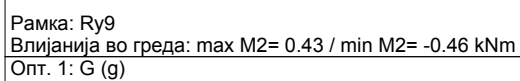
Влијанија во греда: max M2= 0.21 / min M2= -0.10 kNm

Опт. 4: Sy

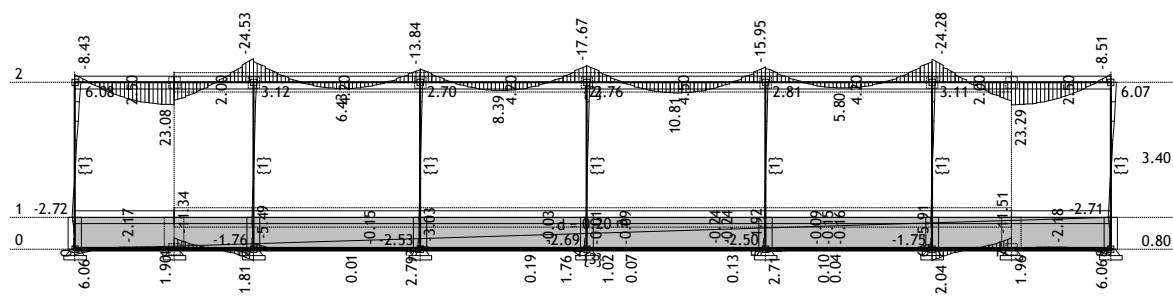


Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max M2= 0.10 / min M2= -0.01 kNm



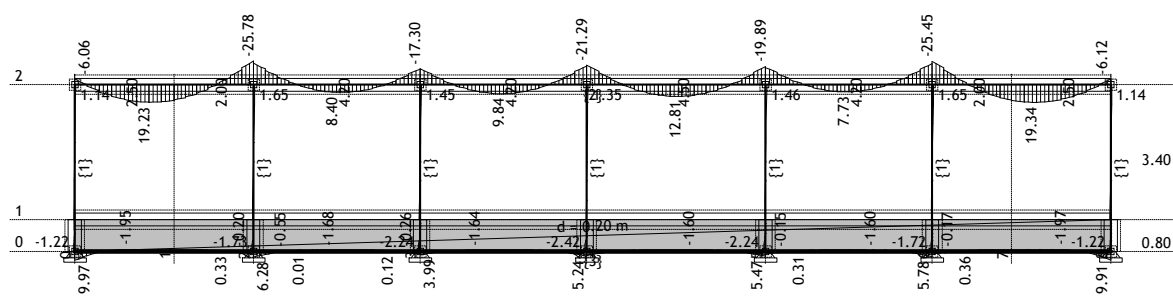
Опт. 1: G (g)



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max M3= 23.29 / min M3= -24.53 kNm

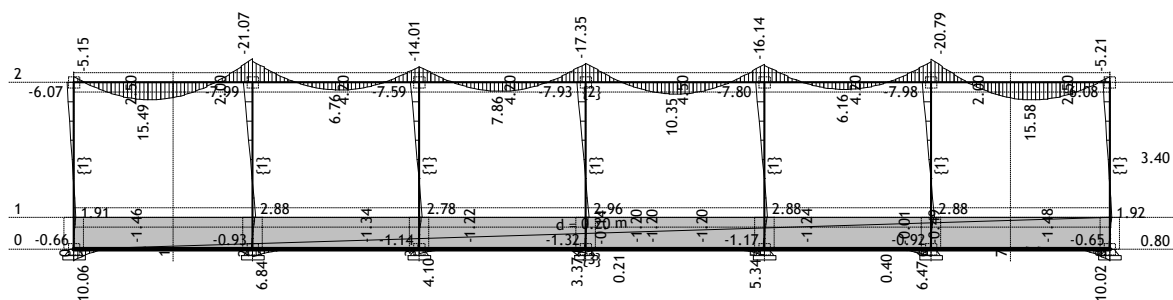
Опт. 1: G (g)



Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max M3= 19.34 / min M3= -25.78 kNm

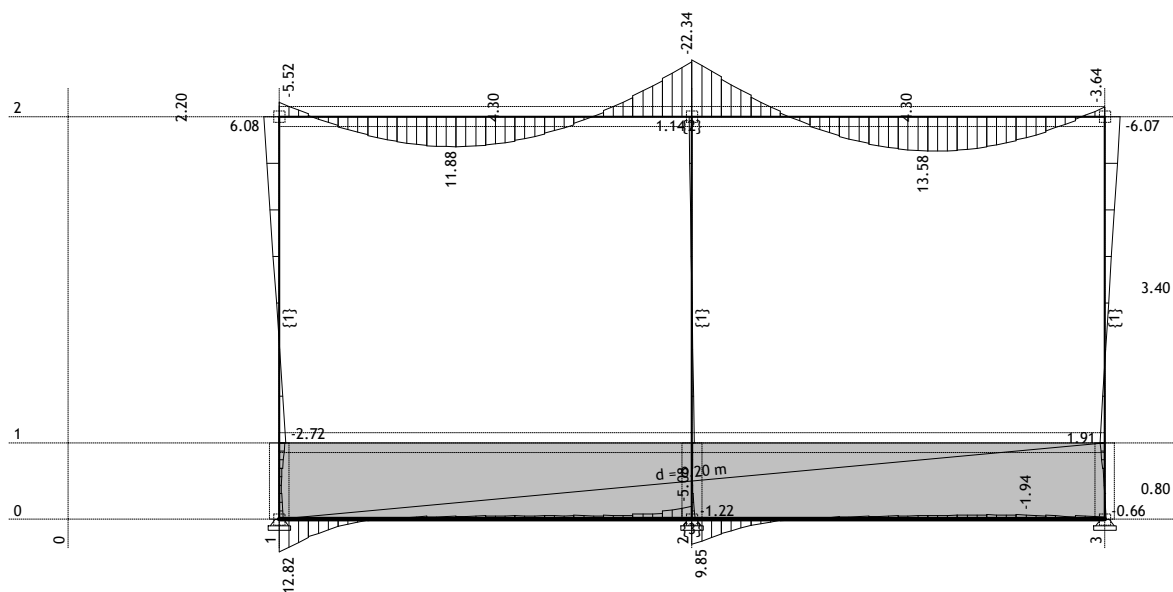
Опт. 1: G (g)



Рамка: R4

Влијанија во греда: max M3= 15.58 / min M3= -21.07 kNm

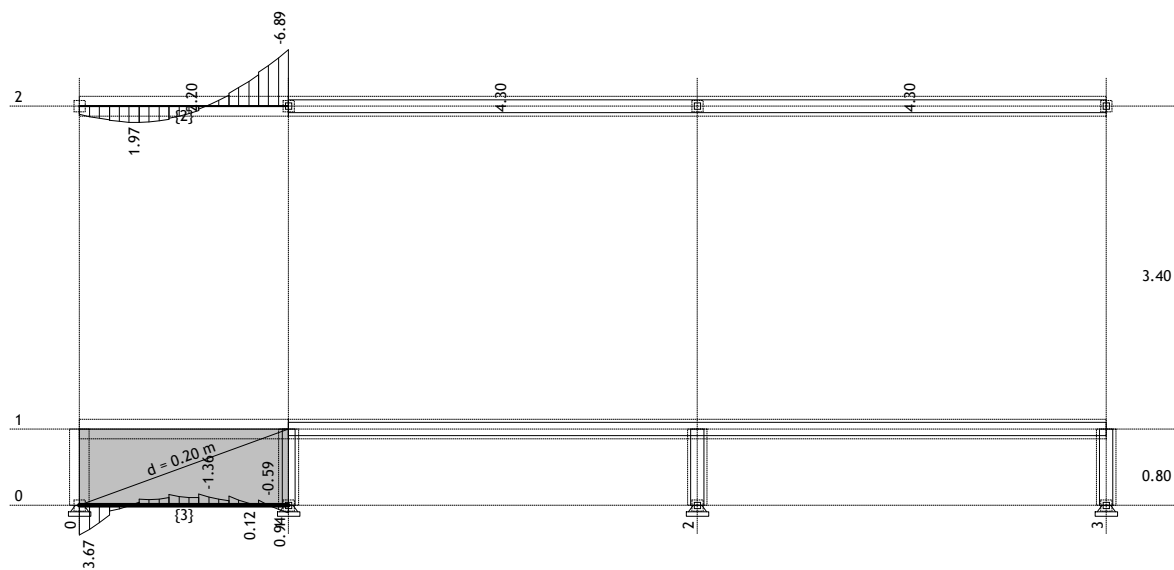
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max M3= 13.58 / min M3= -22.34 kNm

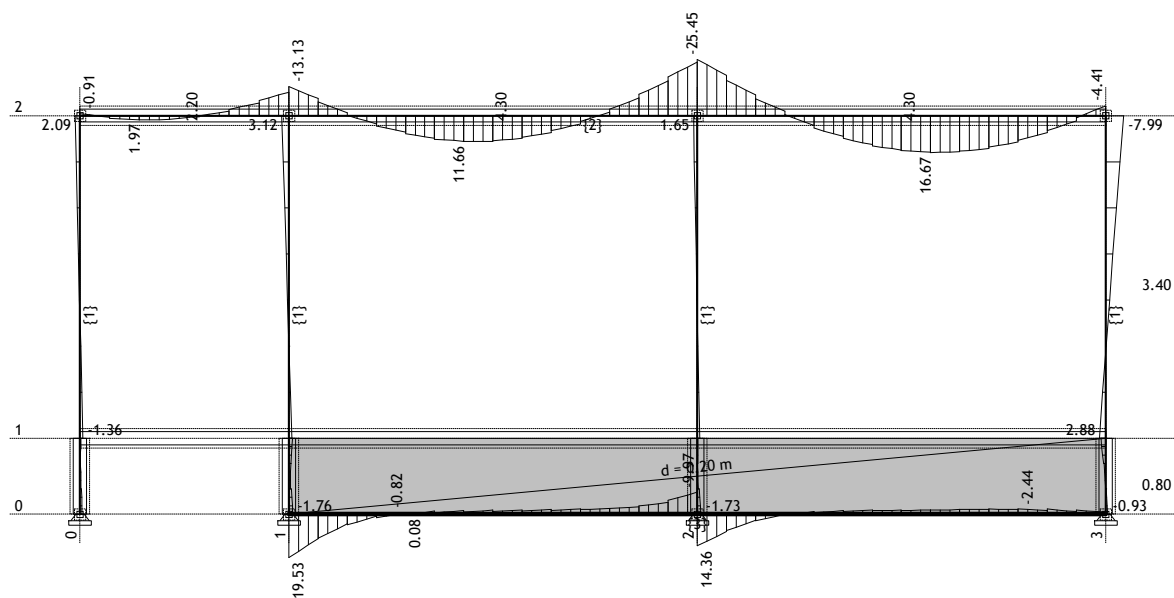
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max M3= 3.67 / min M3= -6.89 kNm

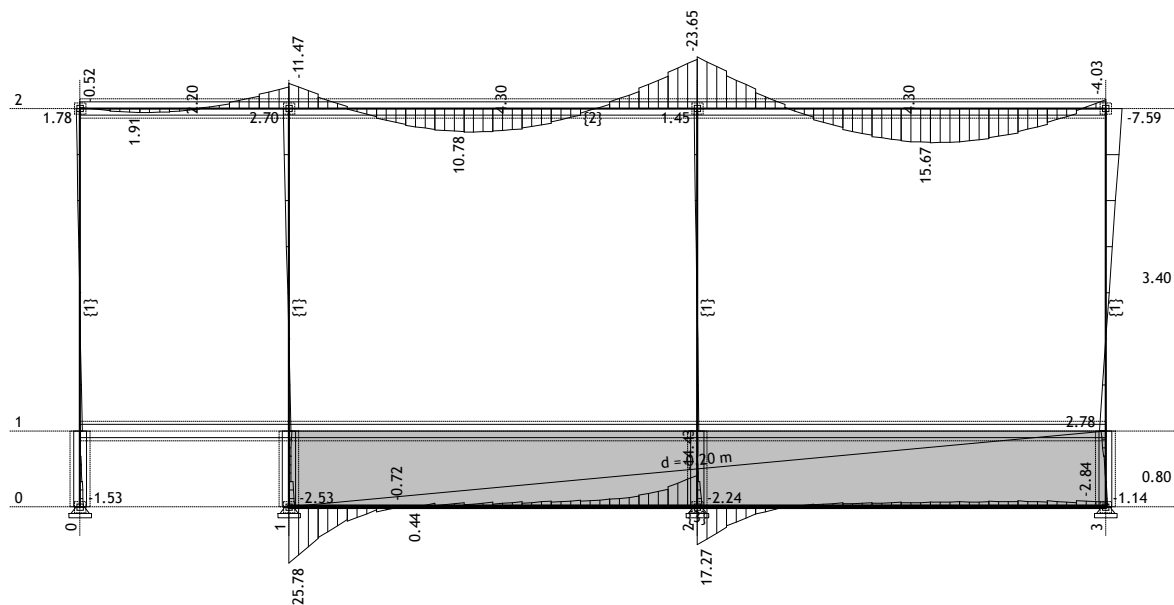
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max M3= 19.53 / min M3= -25.45 kNm

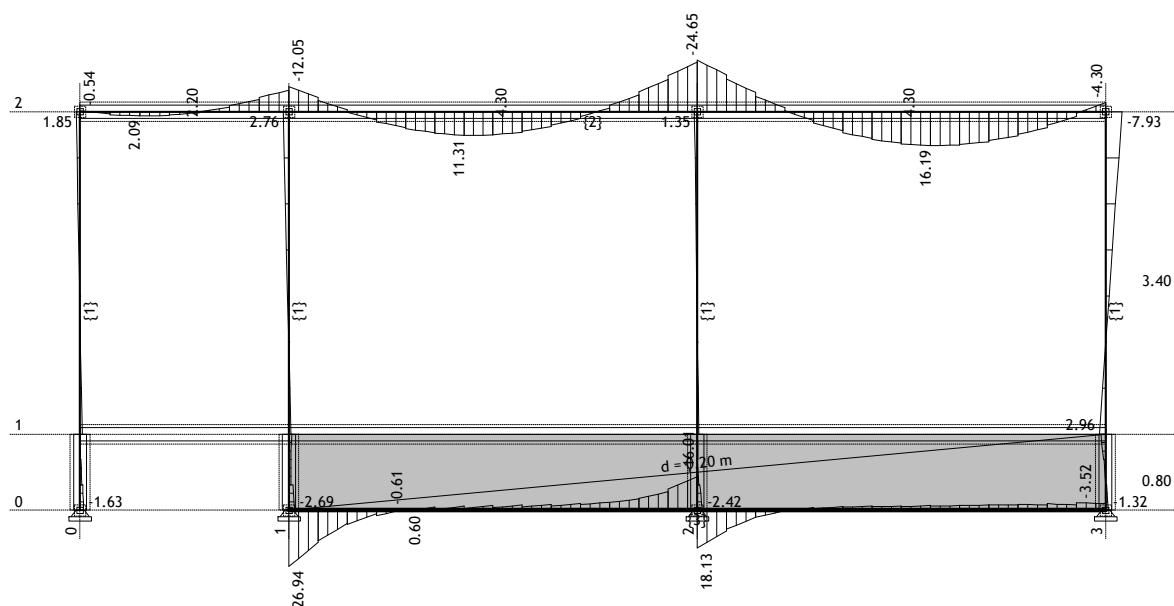
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max M3= 25.78 / min M3= -23.65 kNm

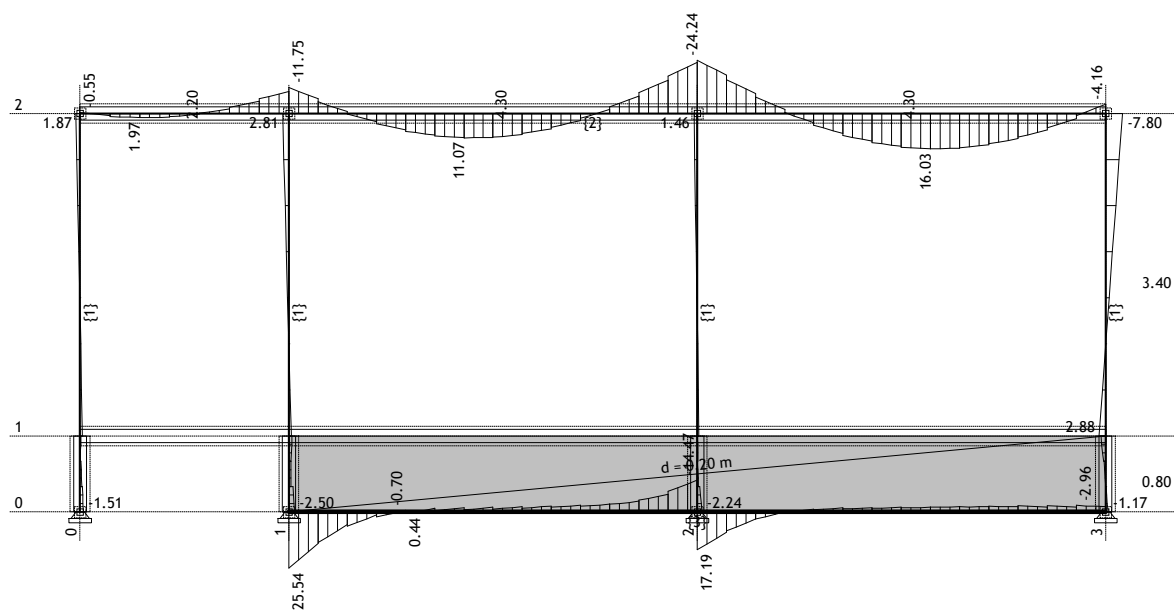
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max M3= 26.94 / min M3= -24.65 kNm

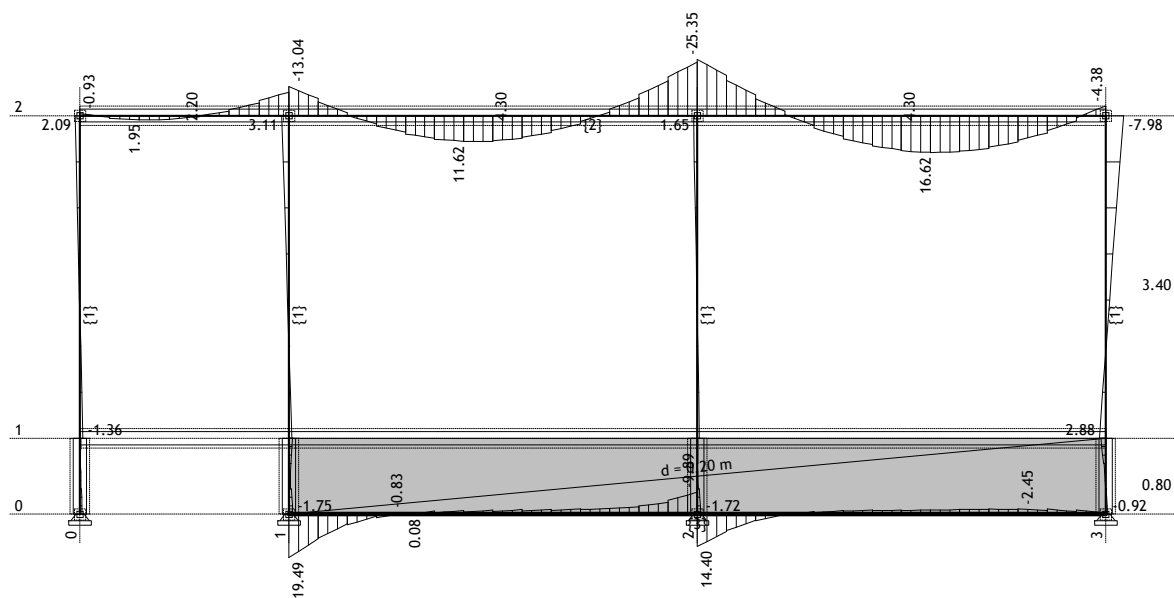
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max M3= 25.54 / min M3= -24.24 kNm

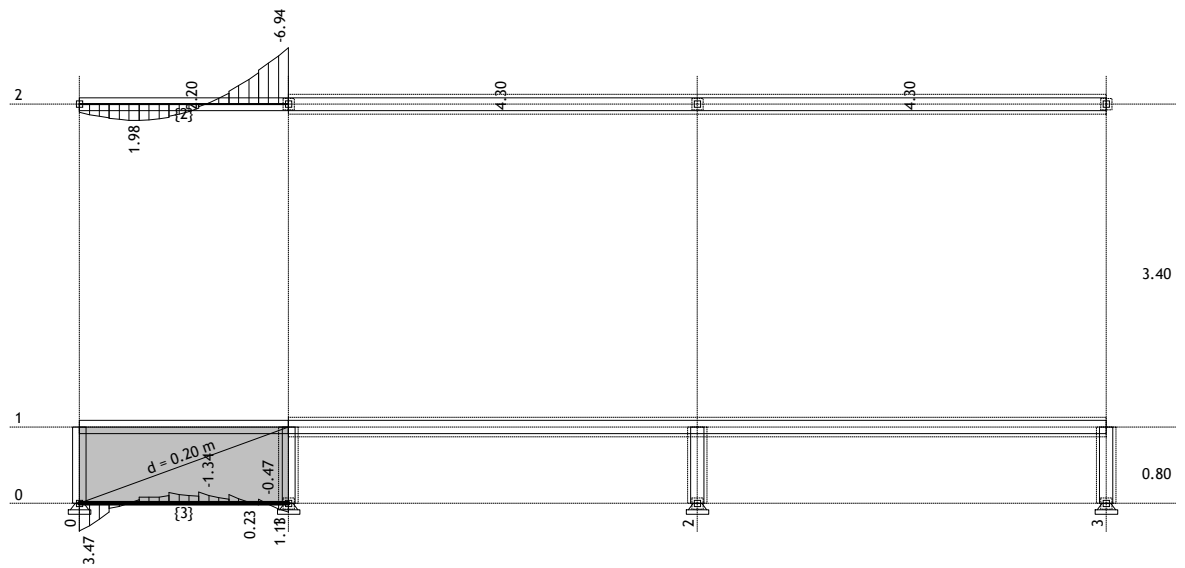
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max M3= 19.49 / min M3= -25.35 kNm

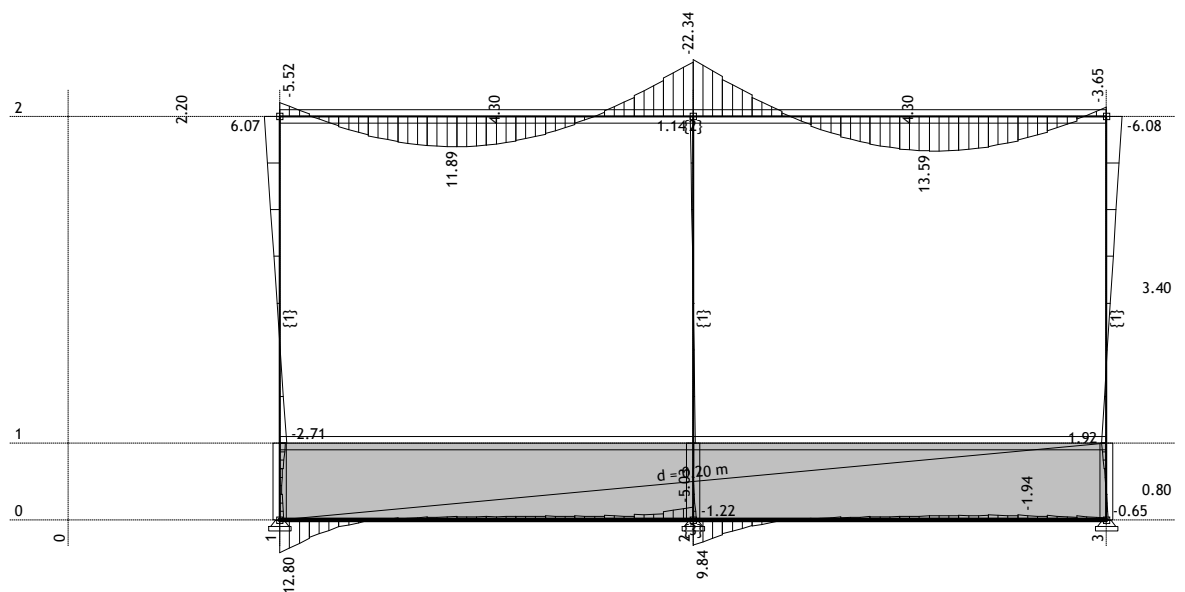
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max M3= 3.47 / min M3= -6.94 kNm

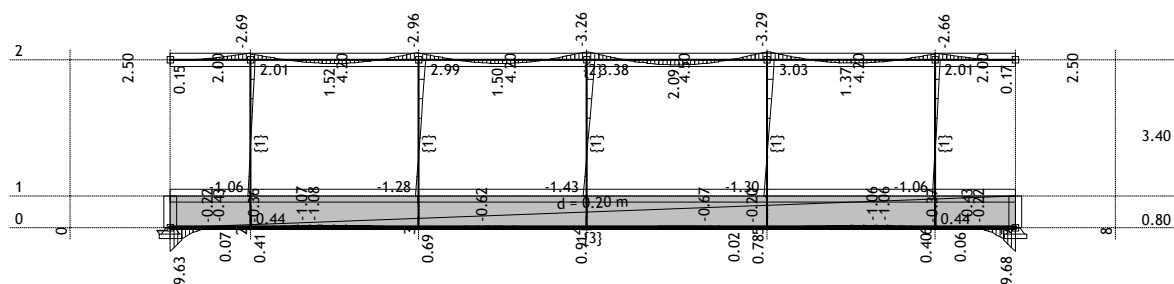
Опт. 1: G (g)



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max M3= 13.59 / min M3= -22.34 kNm

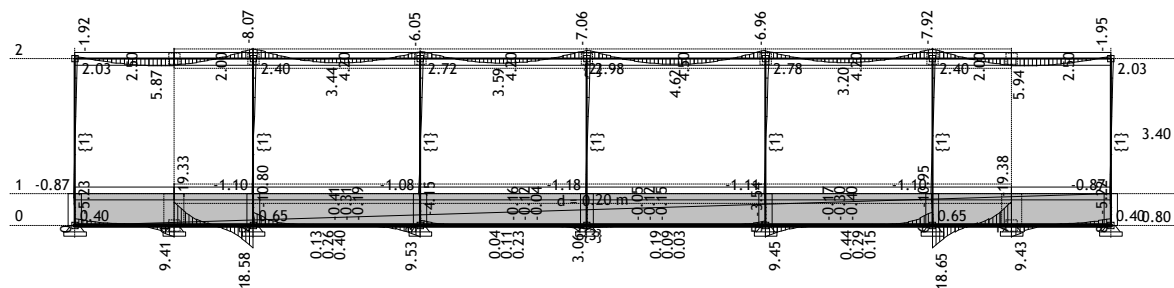
Опт. 2: P



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max M3= 9.68 / min M3= -3.29 kNm

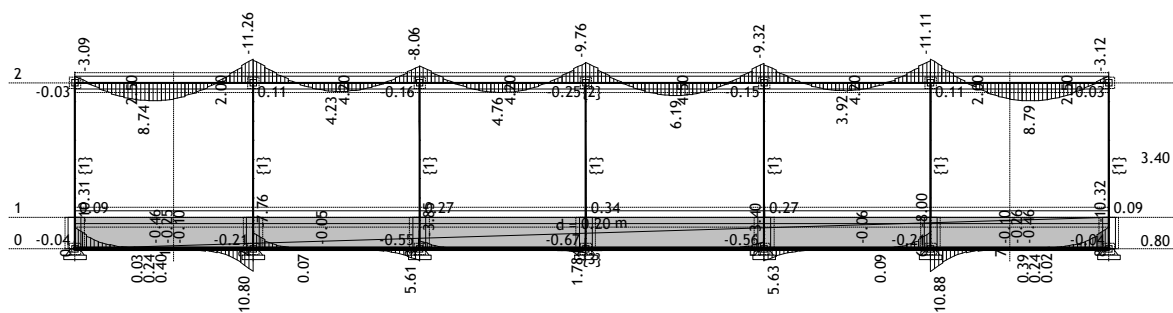
Опт. 2: P



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max M3= 18.65 / min M3= -19.38 kNm

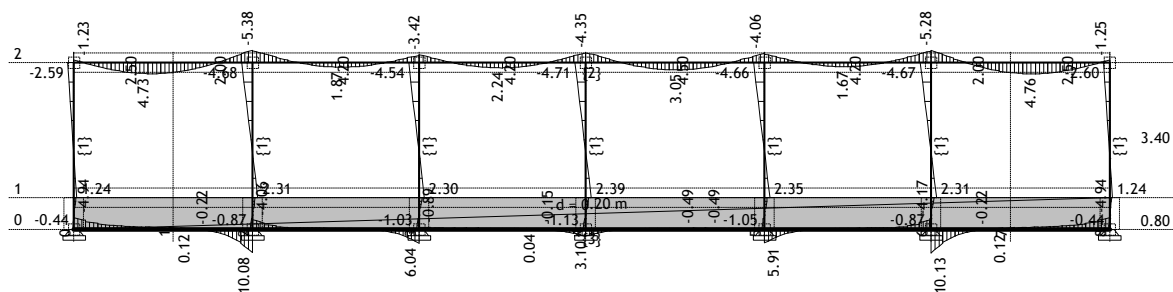
Опт. 2: P



Рамка: Rx3

Влијанија во греда: max M3= 10.88 / min M3= -11.26 kNm

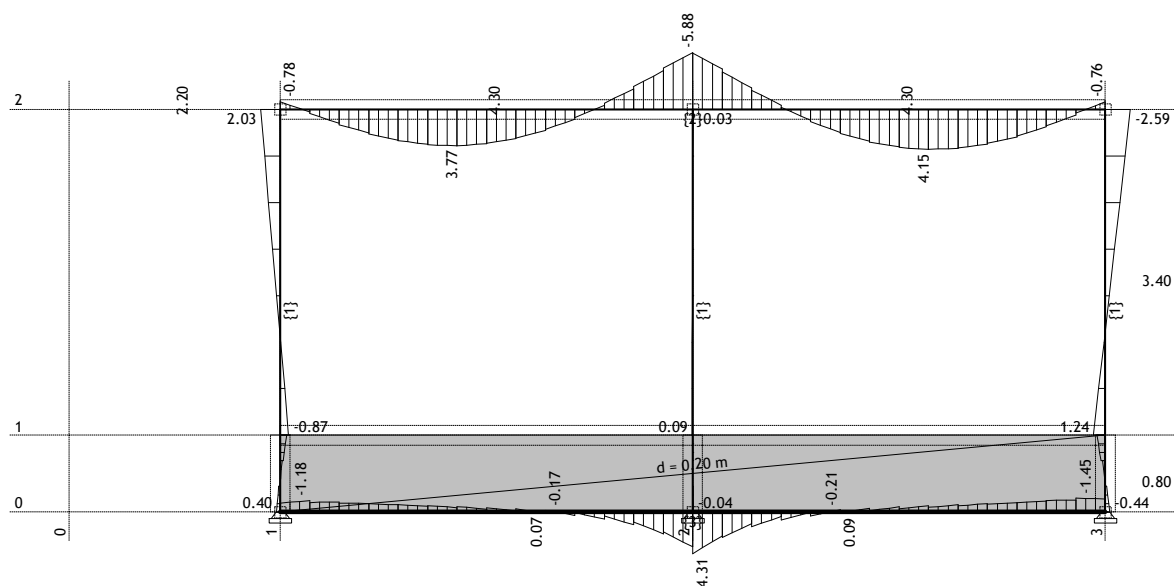
Опт. 2: P



Рамка: Rx4

Влијанија во греда: max M3= 10.13 / min M3= -5.38 kNm

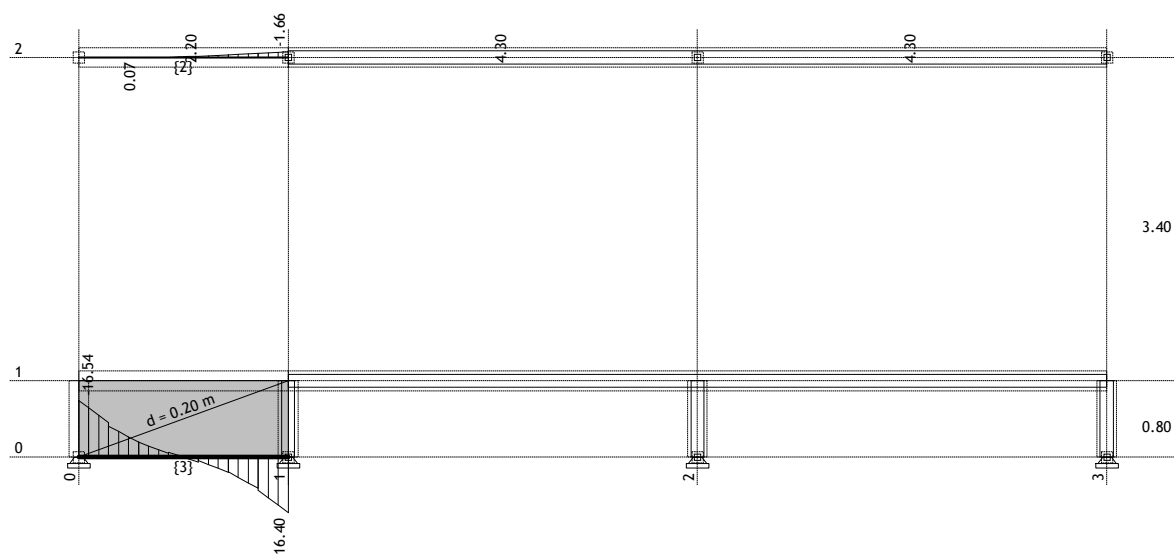
Опт. 2: P



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max M3= 4.31 / min M3= -5.88 kNm

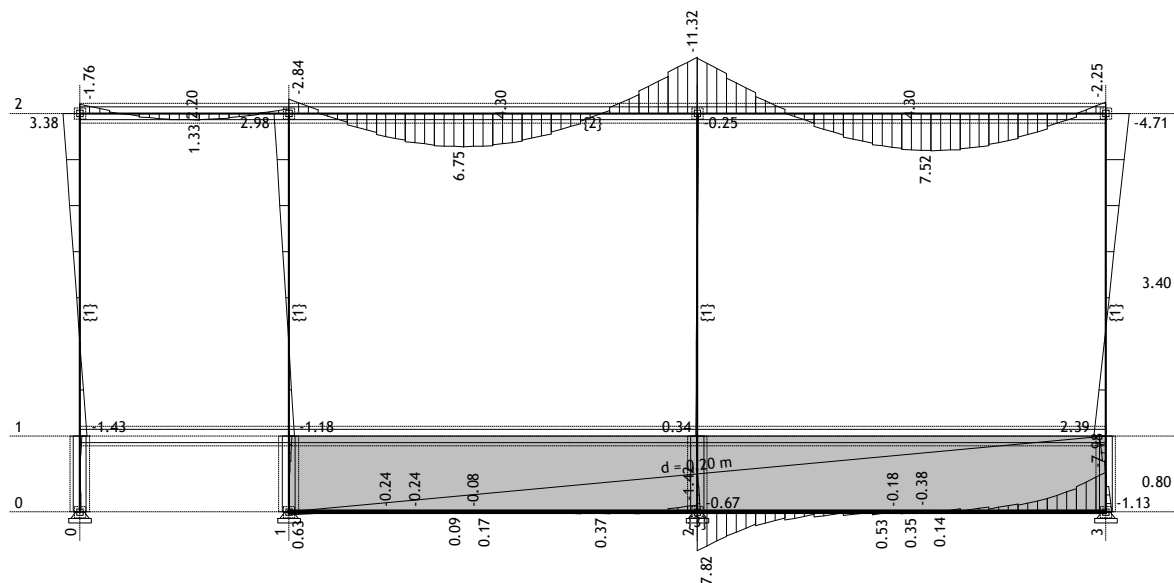
Опт. 2: P



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max M3= 16.40 / min M3= -16.54 kNm

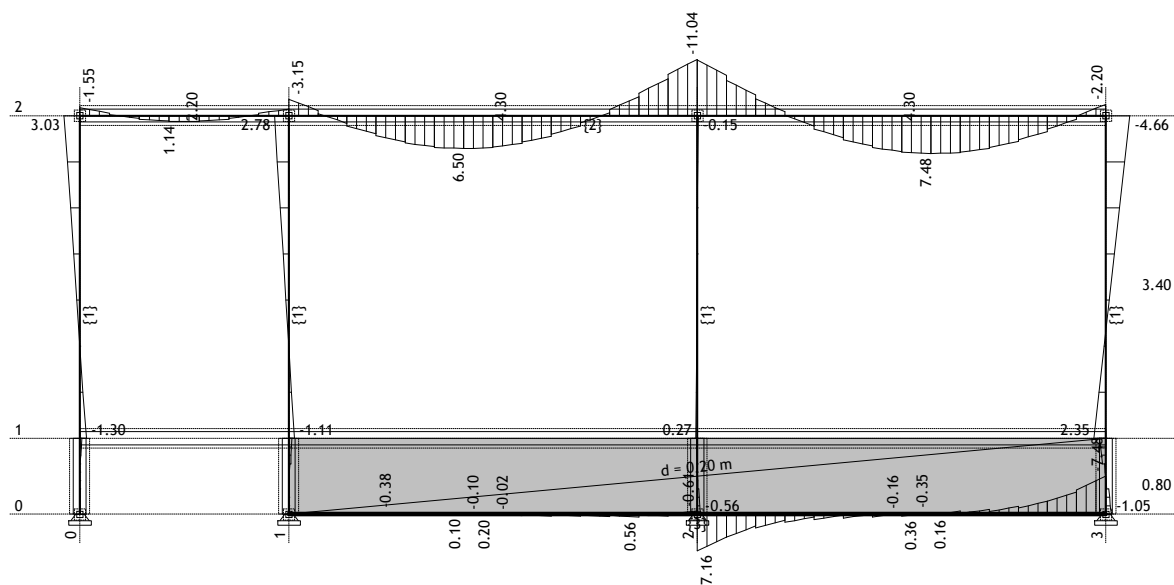
Опт. 2: P



Рамка: Ру5

Влијанија во греда: max M3= 7.82 / min M3= -11.32 kNm

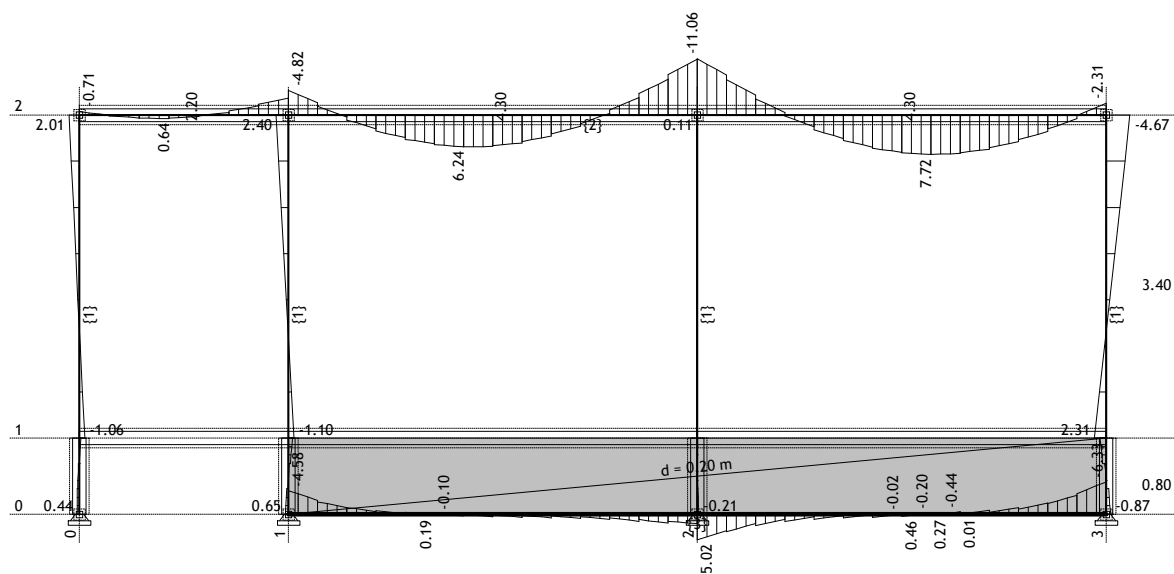
Опт. 2: P



Рамка: Ру6

Влијанија во греда: max M3= 7.48 / min M3= -11.04 kNm

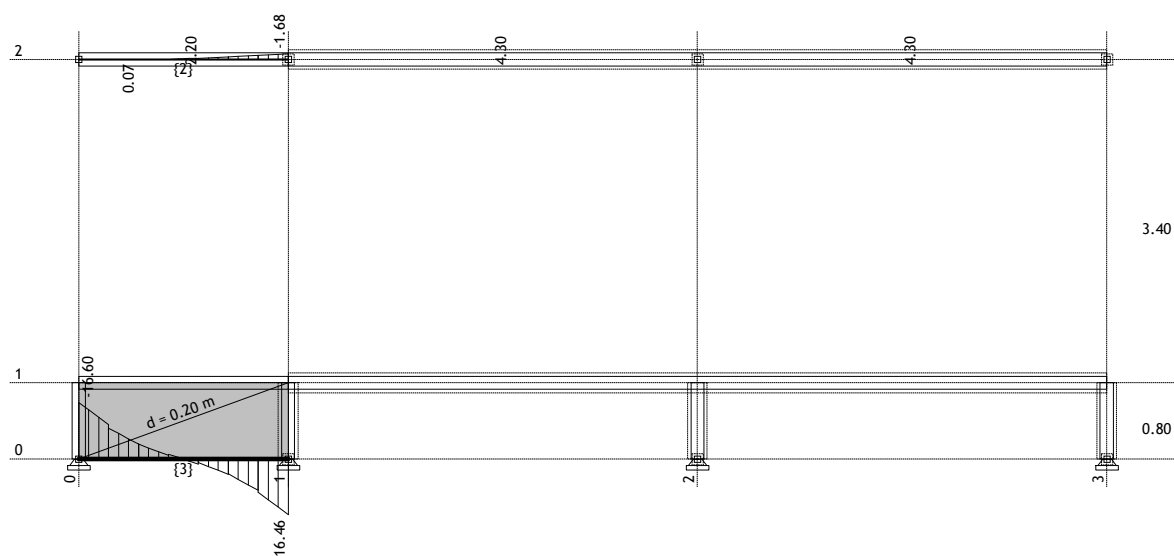
Опт. 2: P



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max M3= 7.72 / min M3= -11.06 kNm

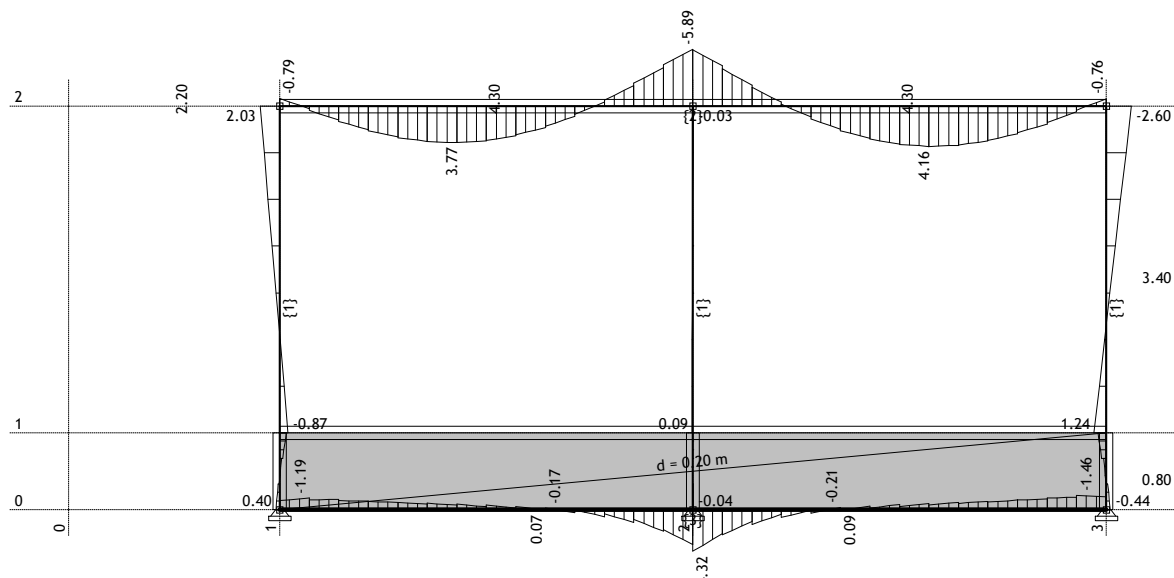
Опт. 2: P



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max M3= 16.46 / min M3= -16.60 kNm

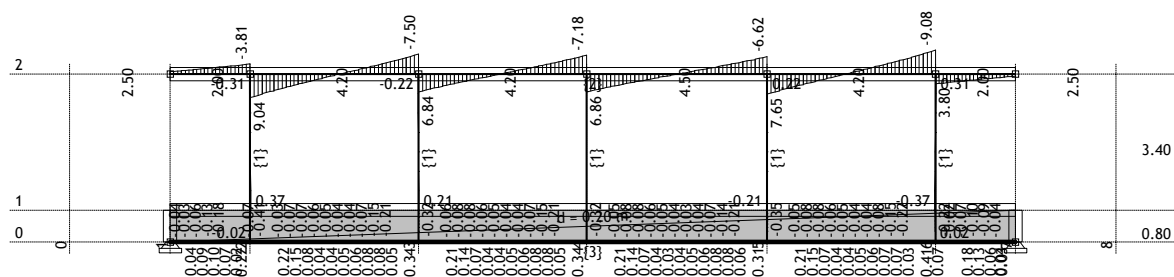
Опт. 2: Р



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: $\max M_3 = 4.32$ / $\min M_3 = -5.89$ kNm

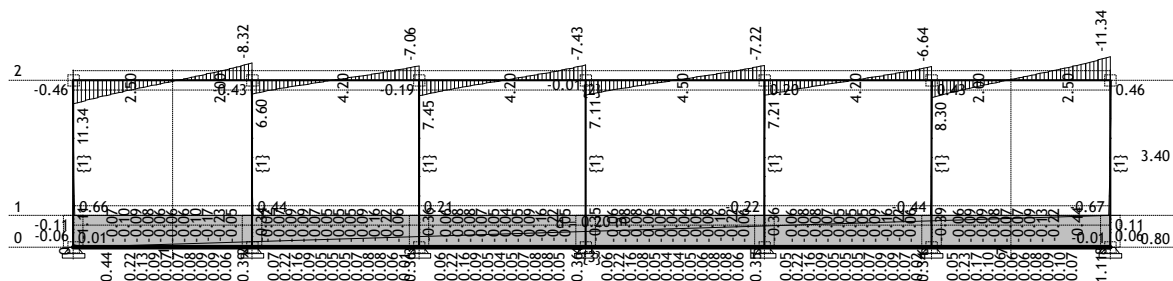
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: $\max M_3 = 9.04$ / $\min M_3 = -9.08$ kNm

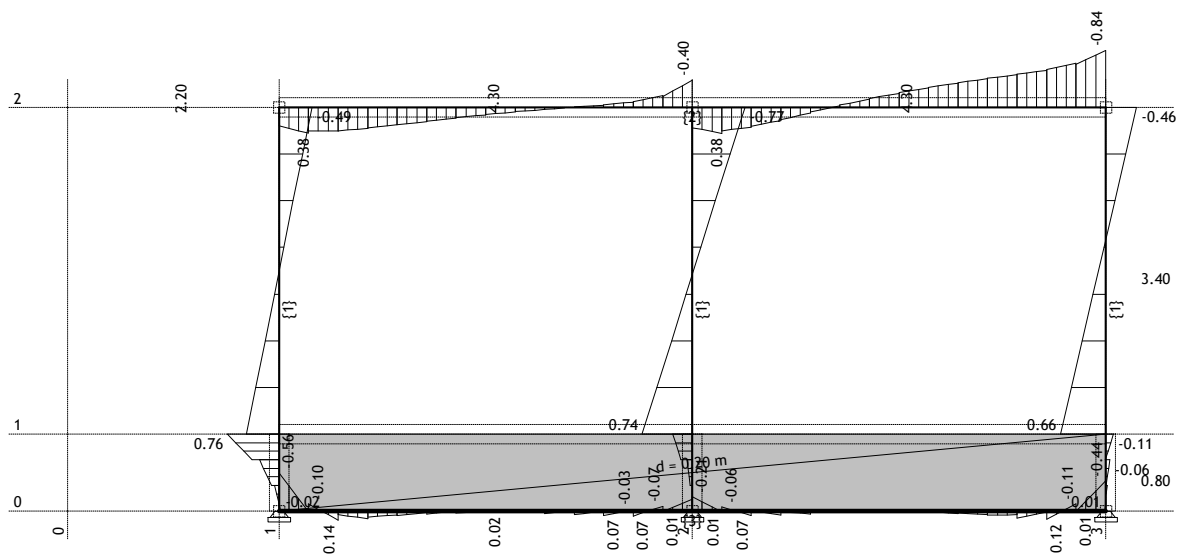
Опт. 3: Sx



Рамка: Rx4

Влијанија во греда: max M3= 11.34 / min M3= -11.34 kNm

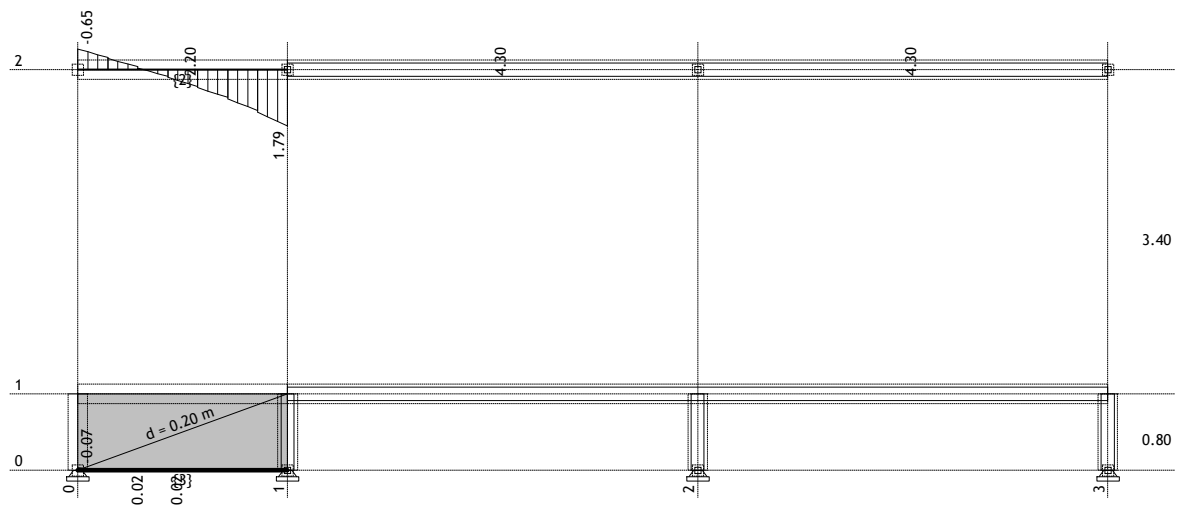
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry1

Влијанија во греда: max M3= 0.76 / min M3= -0.84 kNm

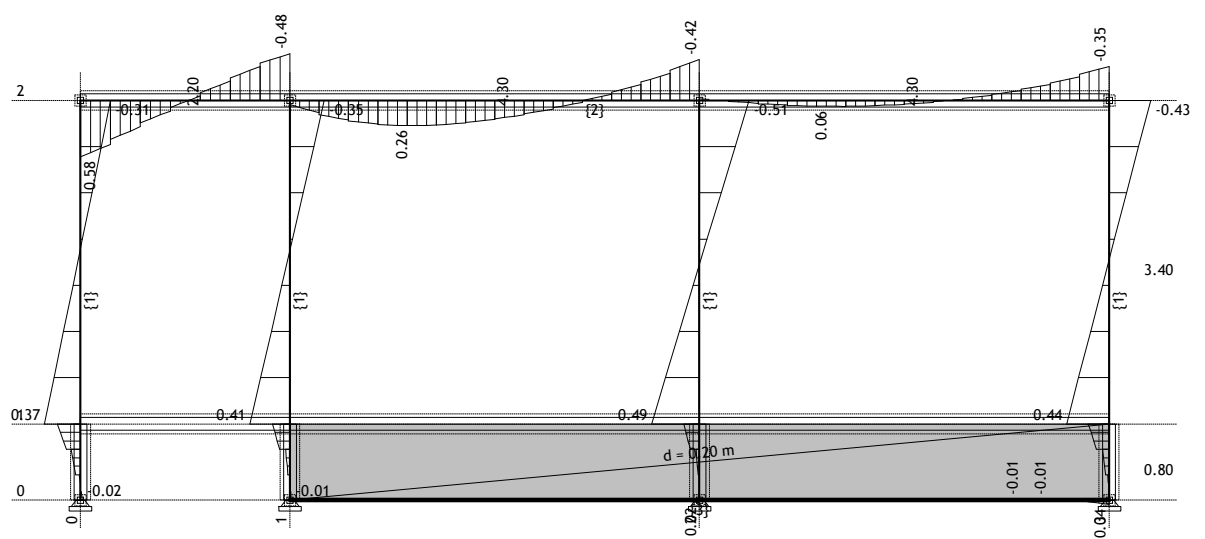
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry2

Влијанија во греда: max M3= 1.79 / min M3= -0.65 kNm

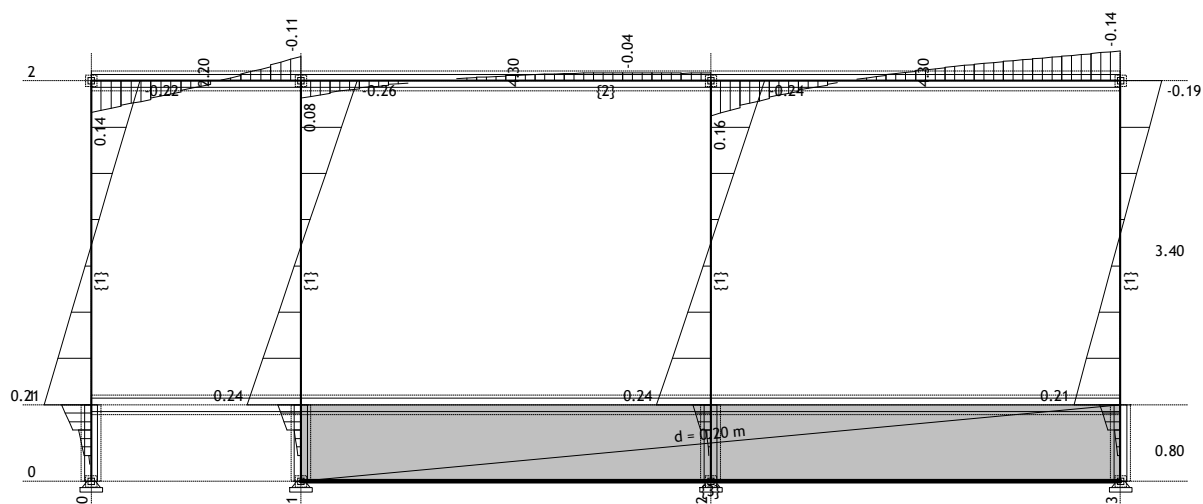
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max M3= 0.58 / min M3= -0.51 kNm

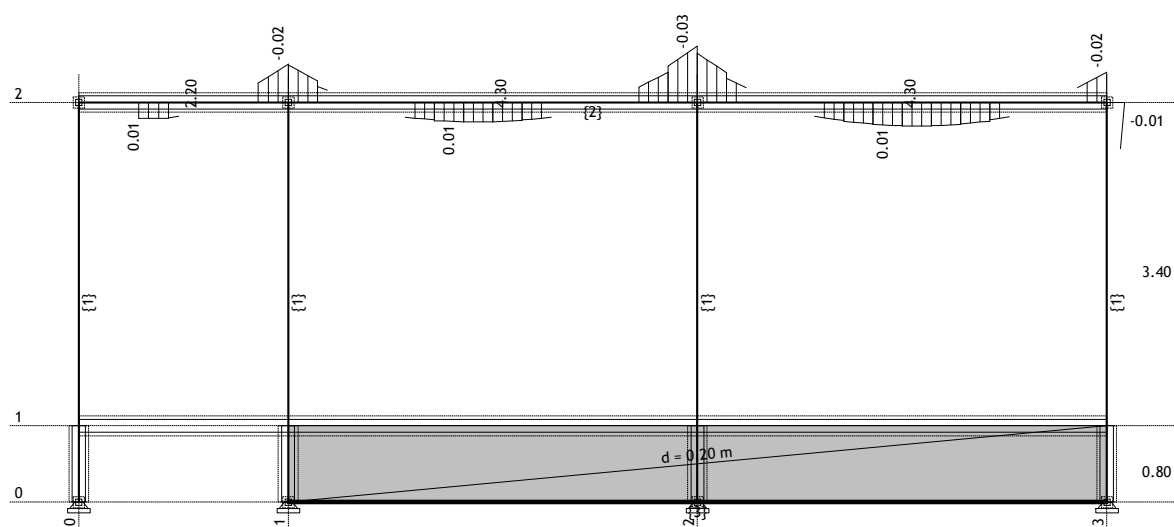
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max M3= 0.24 / min M3= -0.26 kNm

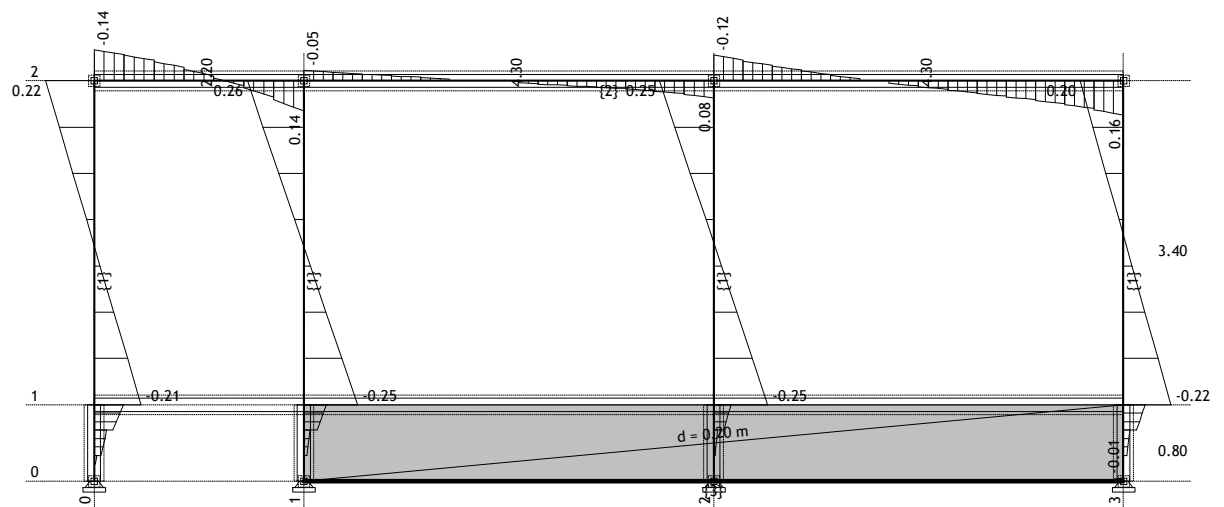
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry5

Влијанија во греда: max M3= 0.02 / min M3= -0.04 kNm

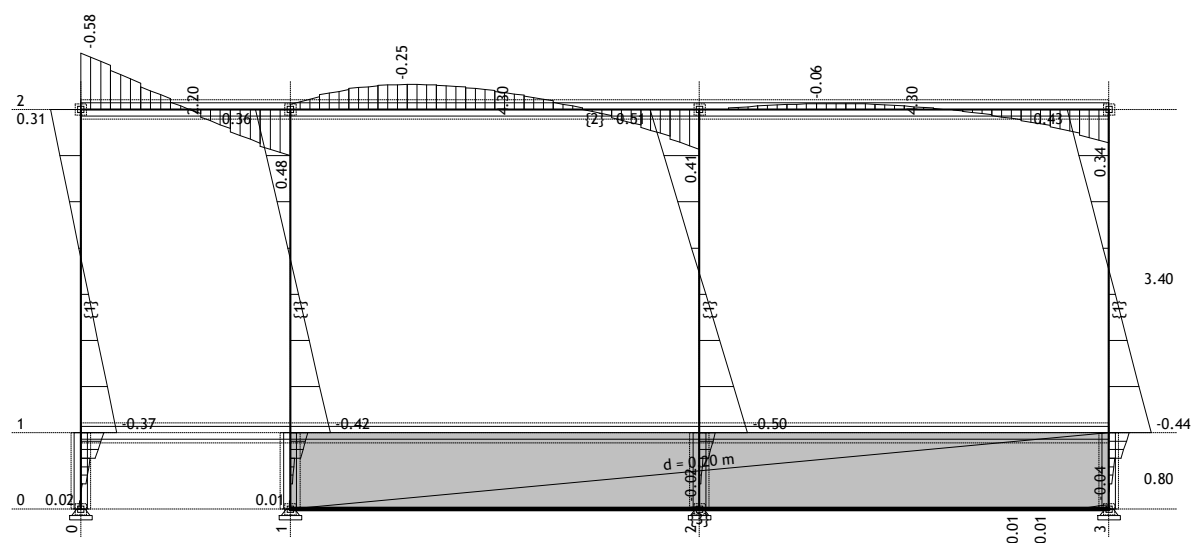
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max M3= 0.26 / min M3= -0.25 kNm

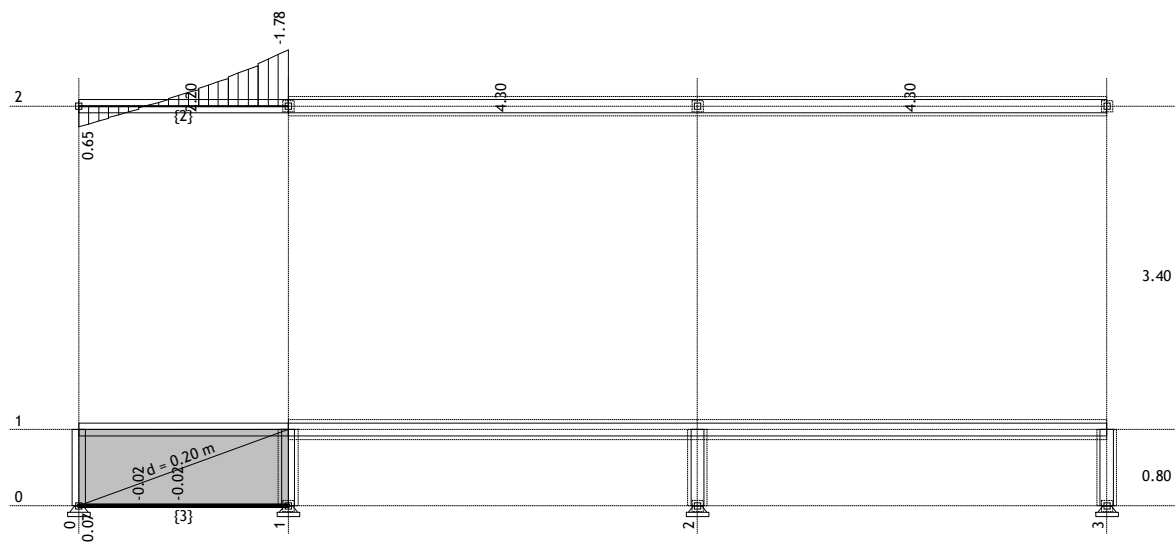
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry7

Влијанија во греда: max M3= 0.51 / min M3= -0.58 kNm

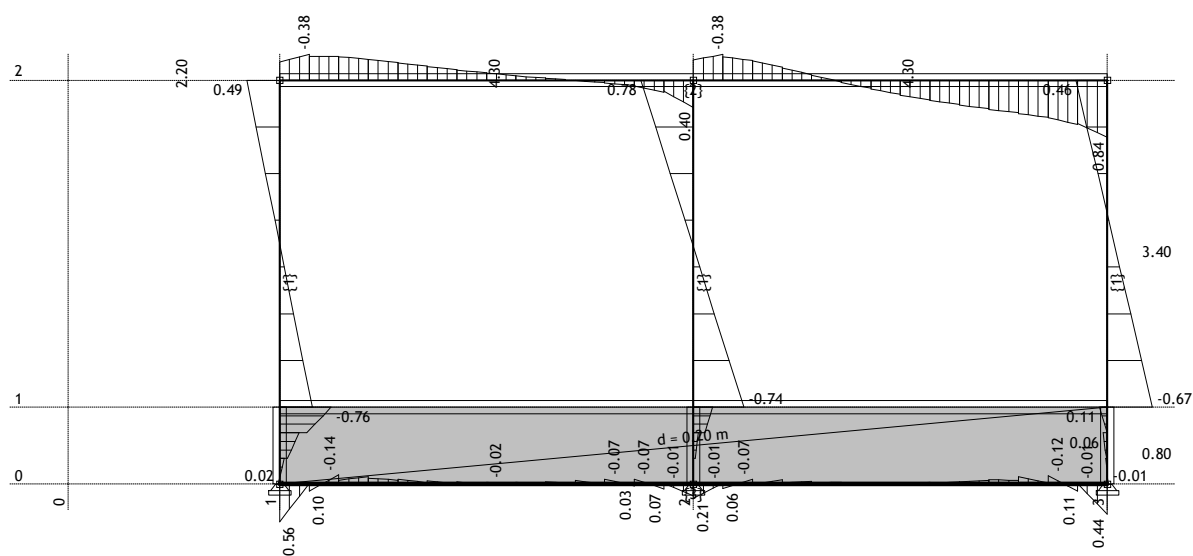
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry8

Влијанија во греда: max M3= 0.65 / min M3= -1.78 kNm

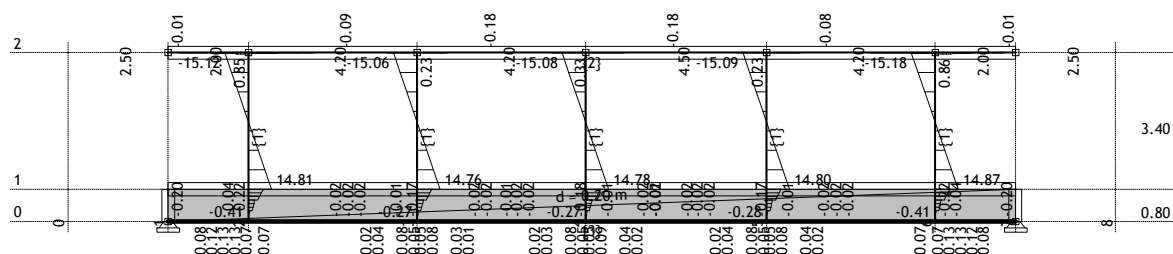
Опт. 3: Sx



Рамка: Ry9

Влијанија во греда: max M3= 0.84 / min M3= -0.76 kNm

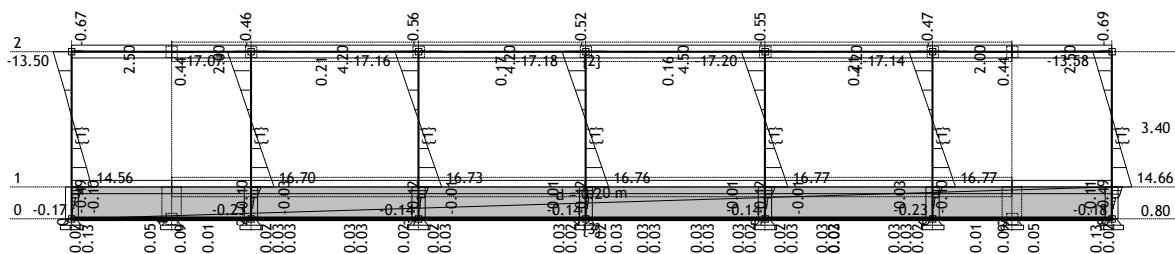
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx1

Влијанија во греда: max M3= 14.87 / min M3= -15.18 kNm

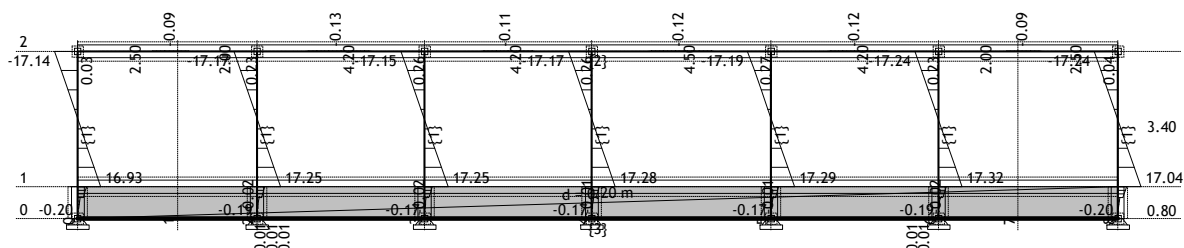
Опт. 4: Sy



Рамка: Rx2

Влијанија во греда: max M3= 16.77 / min M3= -17.20 kNm

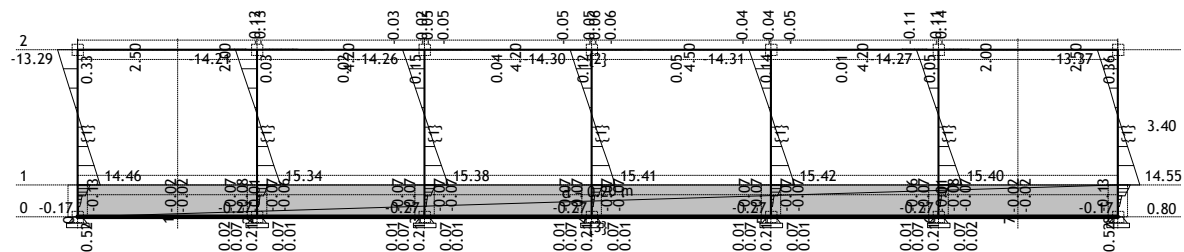
Опт. 4: Sy



Рамка: Rax3

Влијанија во греда: max M3= 17.32 / min M3= -17.24 kNm

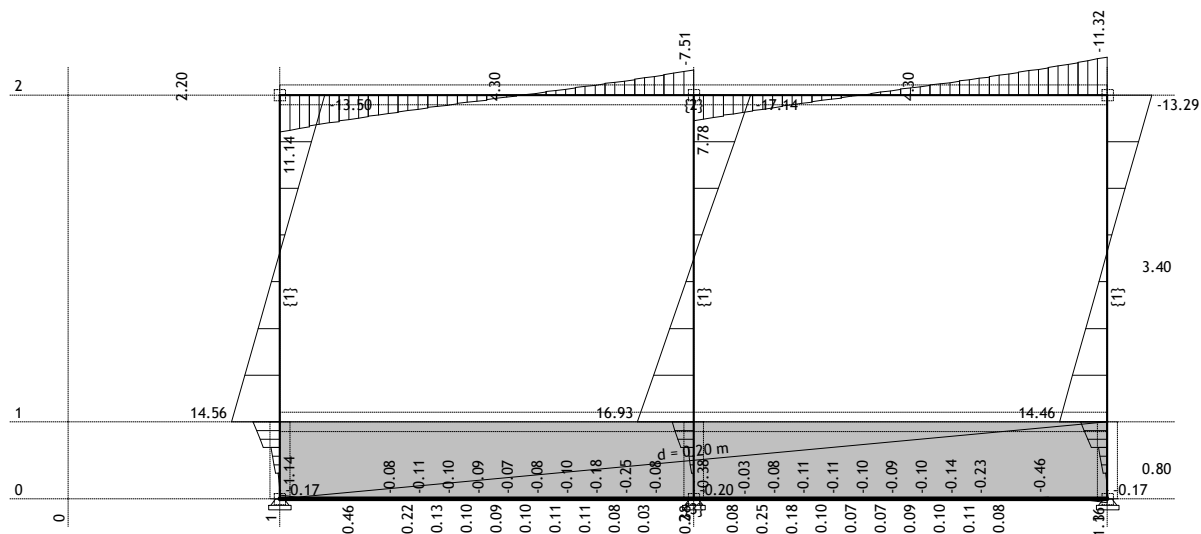
Опт. 4: Sy



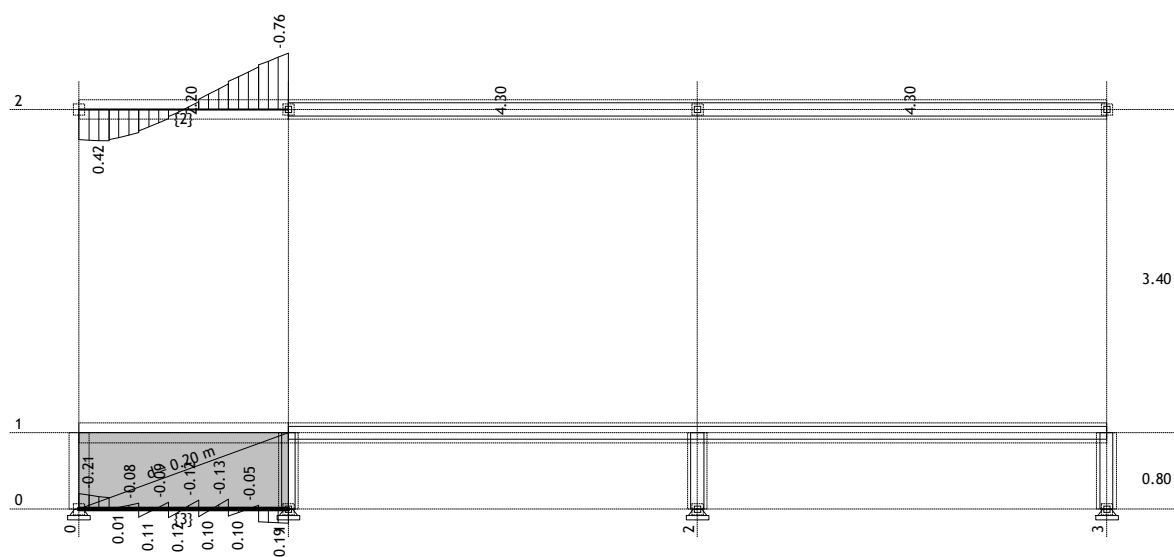
Рамка: Rax4

Влијанија во греда: max M3= 15.42 / min M3= -14.31 kNm

Опт. 4: Sy

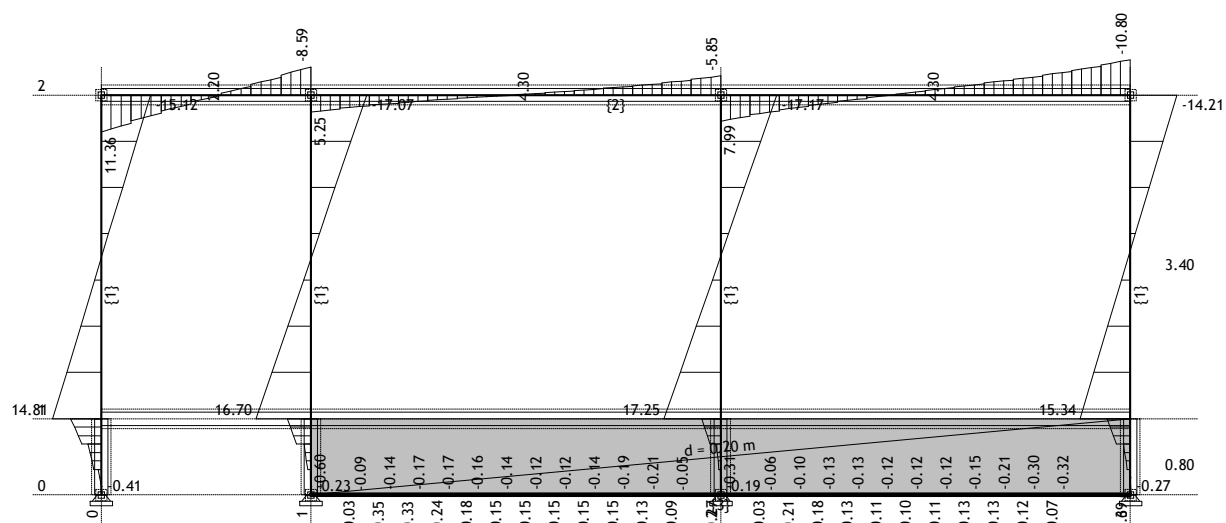


Рамка: Ry1
Влијанија во греда: max M3= 16.93 / min M3= -17.14 kNm
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry2
Влијанија во греда: max M3= 0.42 / min M3= -0.76 kNm

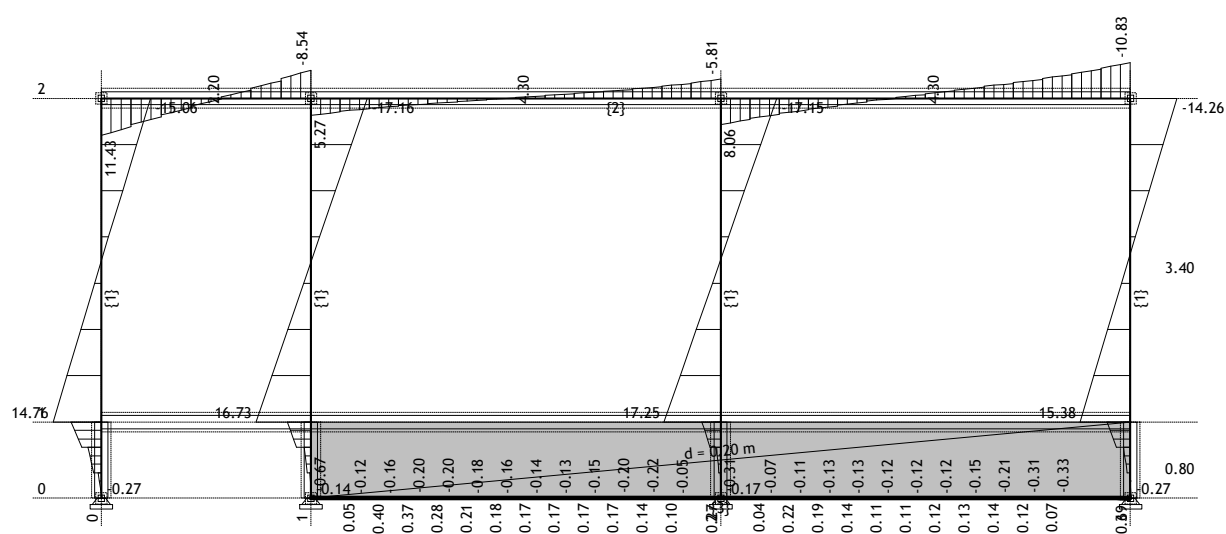
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry3

Влијанија во греда: max M3= 17.25 / min M3= -17.17 kNm

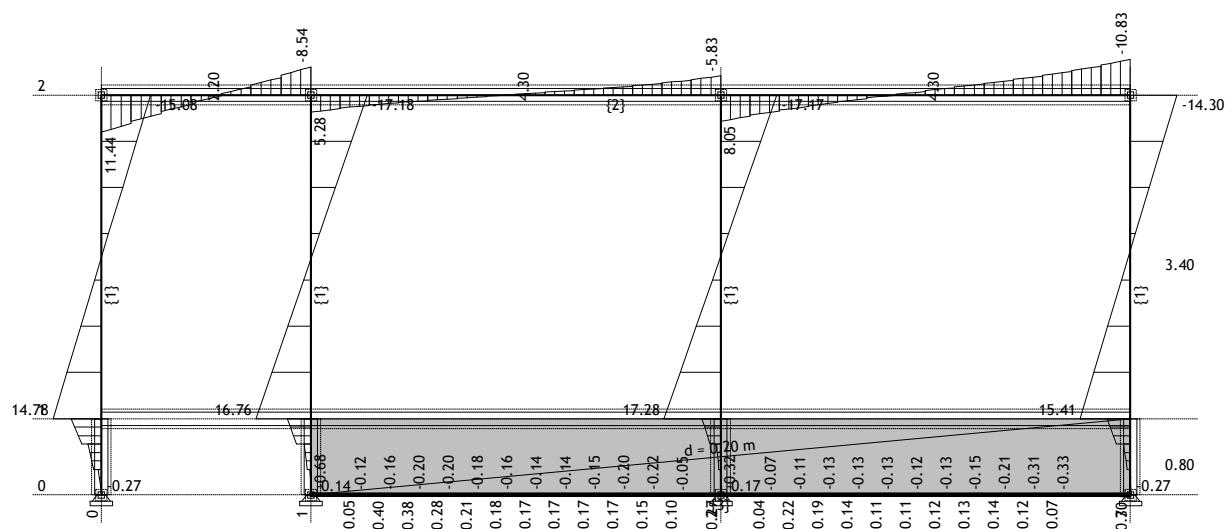
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry4

Влијанија во греда: max M3= 17.25 / min M3= -17.16 kNm

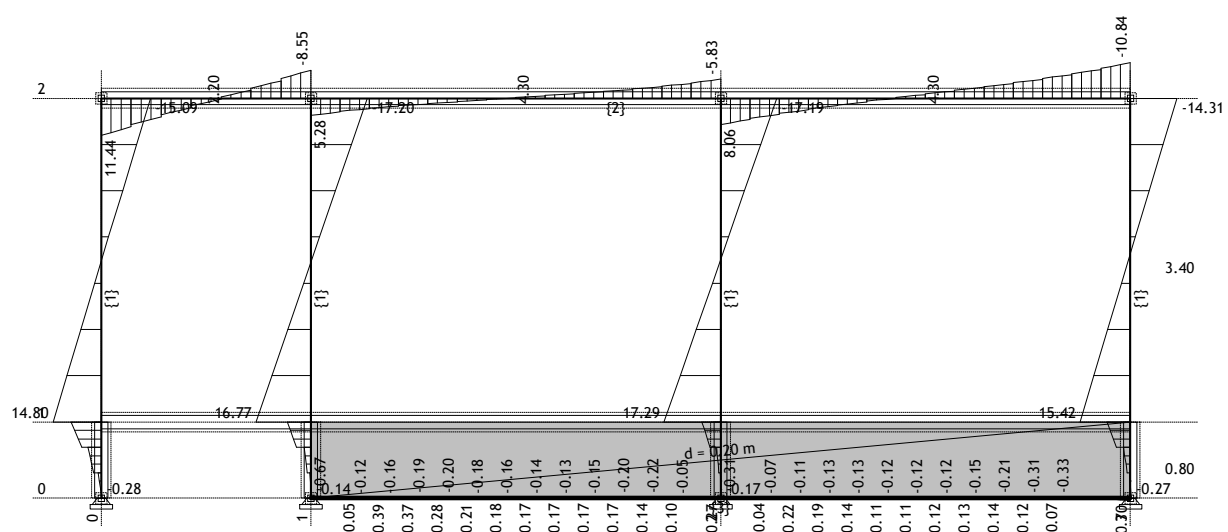
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry5

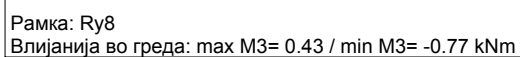
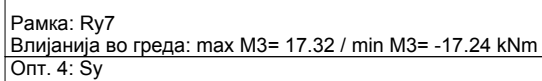
Влијанија во греда: max M3= 17.28 / min M3= -17.18 kNm

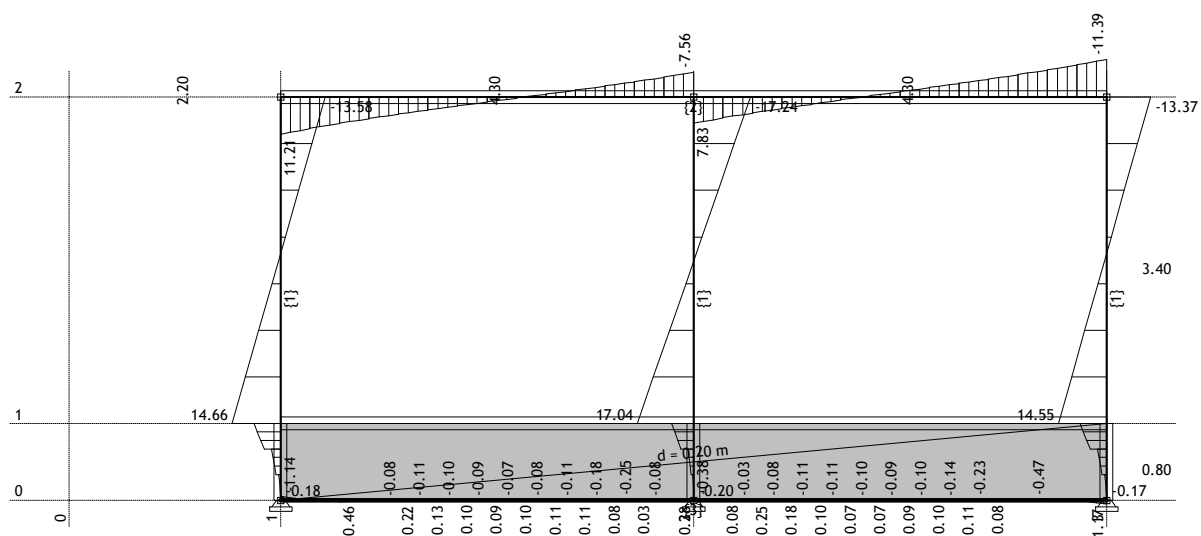
Опт. 4: Sy



Рамка: Ry6

Влијанија во греда: max M3= 17.29 / min M3= -17.20 kNm





Влијанија во греда: $\max M_3 = 17.04$ / $\min M_3 = -17.24$ kNm

Димензионирање (бетон)

Меродавно оптоварување - РВАВ 87

Случаи на оптоварувања

- I G (g) - <Стално>
- II P - <Корисно>
- III Sx - <Сеизмичко> (+/-)
- IV Sy - <Сеизмичко> (+/-)

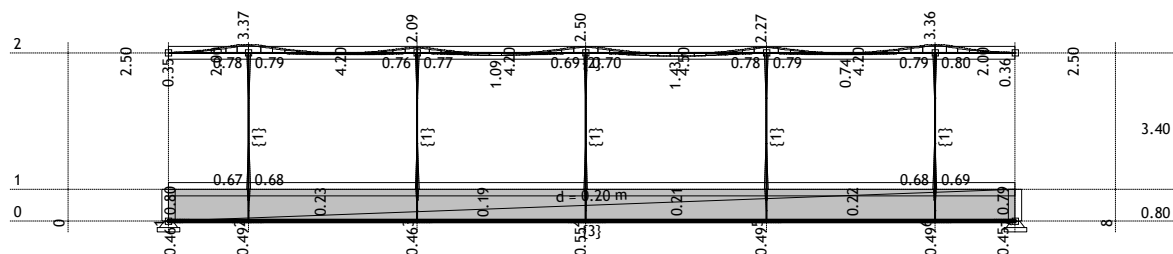
Не комбинирај со

- III -> IV
- IV -> III

Комбинации

01. 1.60×I+1.80×II
02. 1.30×I+0.65×II+1.30×IV
03. 1.30×I+0.65×II+1.30×III
04. 1.30×I+0.65×II-1.30×IV
05. 1.30×I+0.65×II-1.30×III
06. I+0.65×II-1.30×IV
07. I+0.65×II+1.30×III
08. I+0.65×II-1.30×III
09. I+0.65×II+1.30×IV
10. I+1.80×II
11. 1.30×I+1.30×IV
12. 1.30×I-1.30×III
13. 1.30×I+1.30×III
14. 1.30×I-1.30×IV
15. I-1.30×IV
16. I+1.30×III
17. I-1.30×III
18. I+1.30×IV
19. 1.60×I
20. I

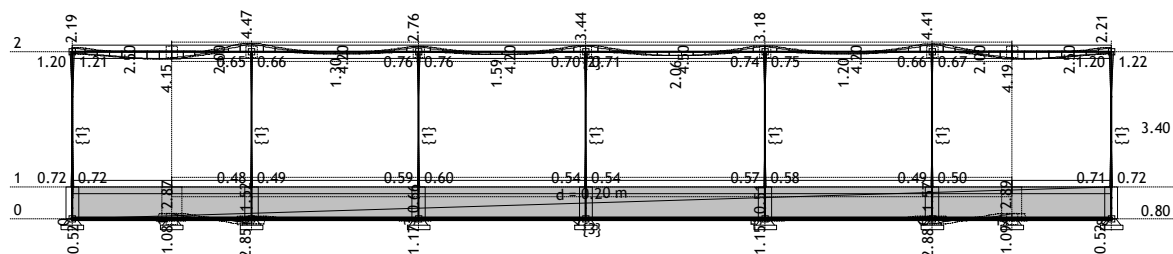
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



Рамка: Rax1

Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 3.37 \text{ cm}^2$

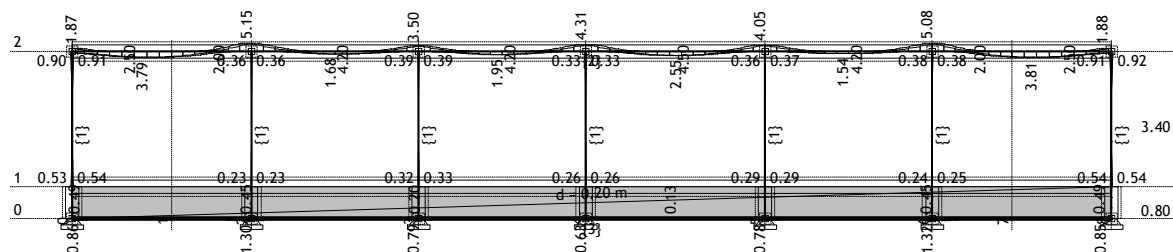
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



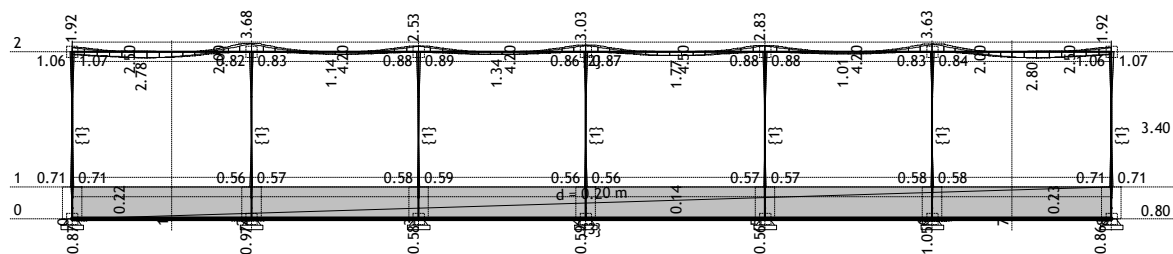
Рамка: Rax2

Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 4.47 \text{ cm}^2$

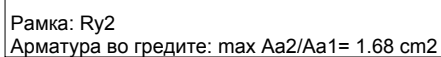
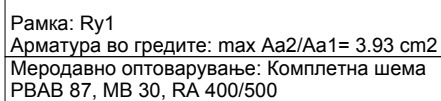
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

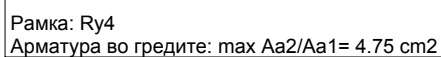
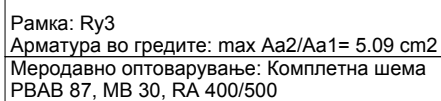


Рамка: Rx3
Арматура во гредите: max Aa2/Aa1= 5.15 cm²
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

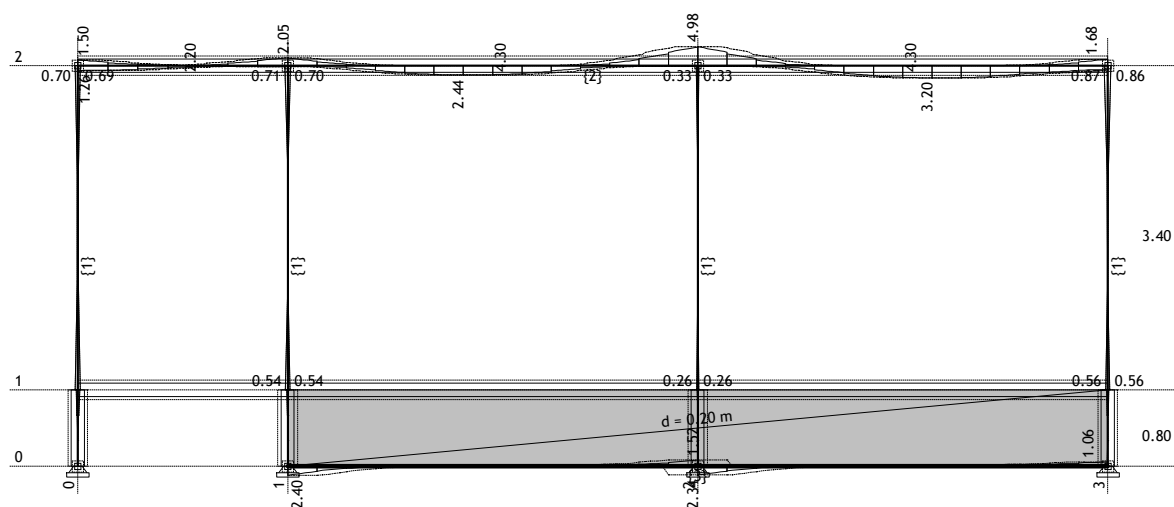


Рамка: Rx4
Арматура во гредите: max Aa2/Aa1= 3.68 cm²

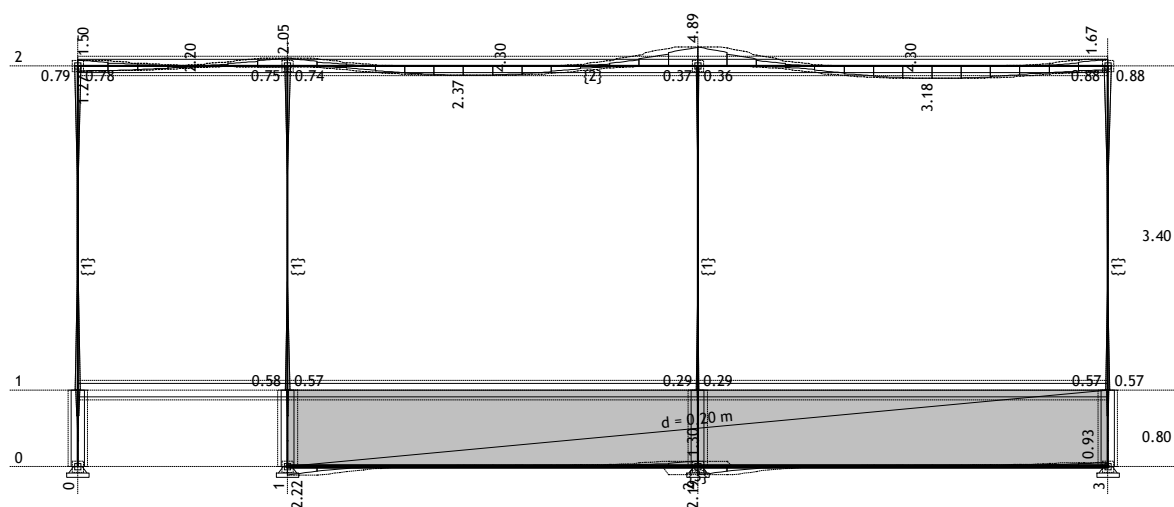




Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

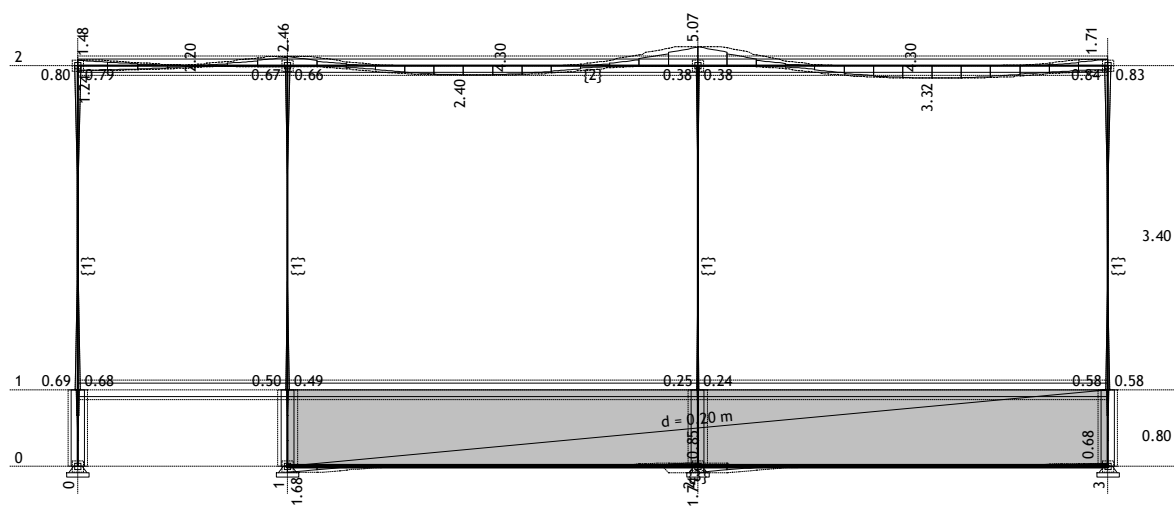


Рамка: Ry5
Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 4.98 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

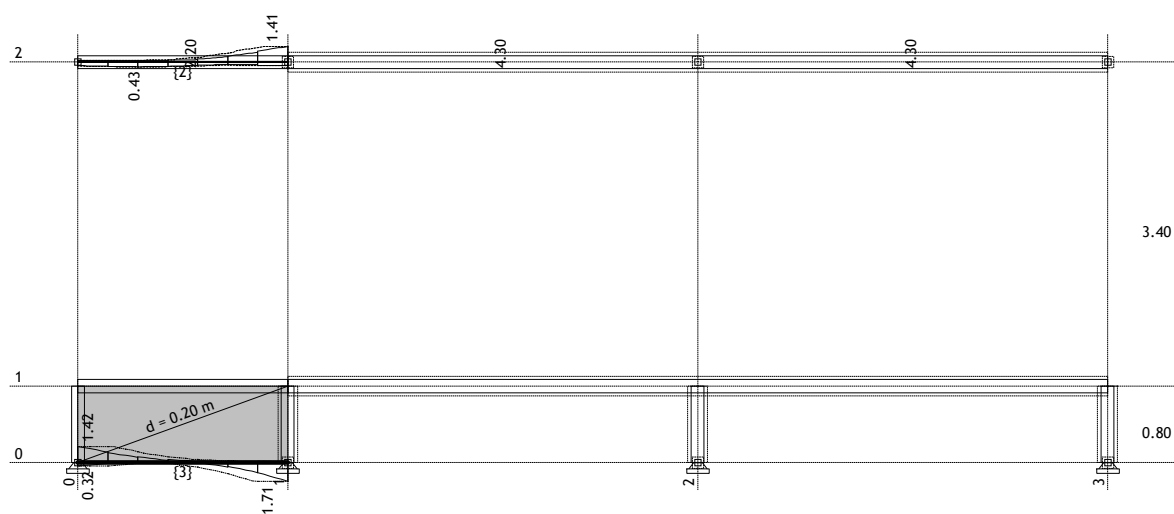


Рамка: Ry6
Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 4.89 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

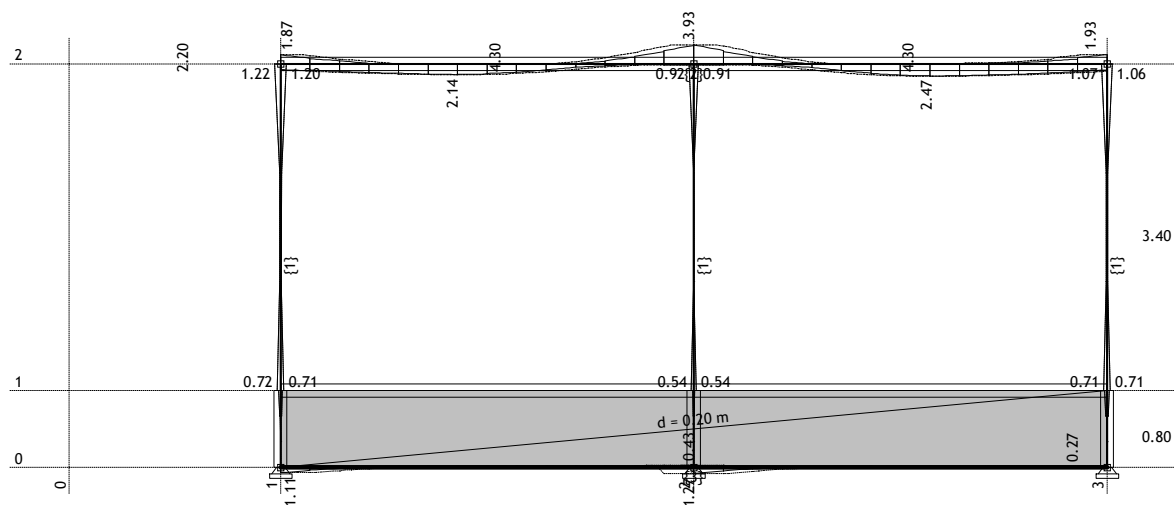


Рамка: Ry7
Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 5.07 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

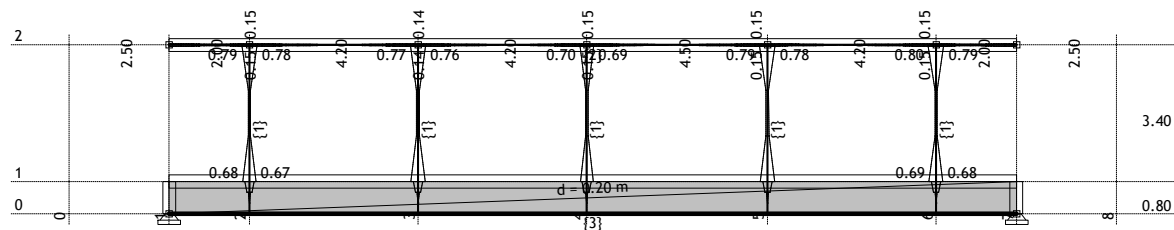


Рамка: Ry8
Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 1.71 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

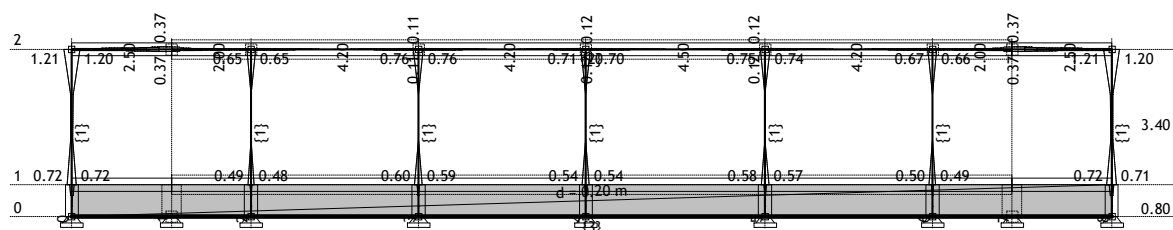


Рамка: Ry9
Арматура во гредите: $\max A_{a2}/A_{a1} = 3.93 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



Рамка: Rx1
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.80 \text{ cm}^2$

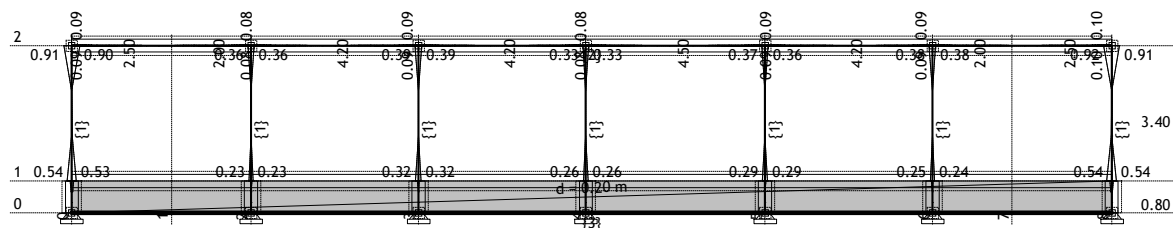
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



Рамка: Rax2

Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 1.21 \text{ cm}^2$

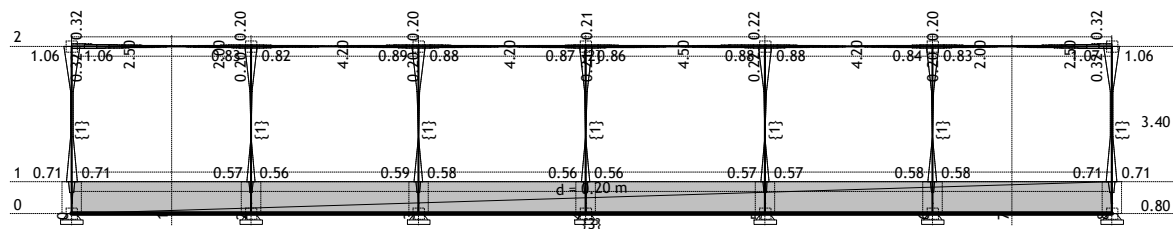
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



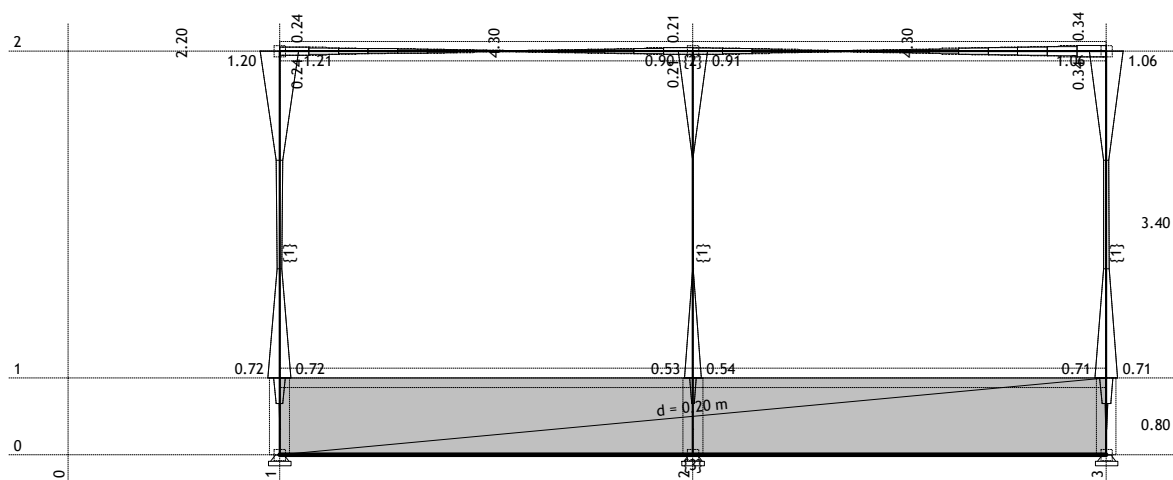
Рамка: Rax3

Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.92 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

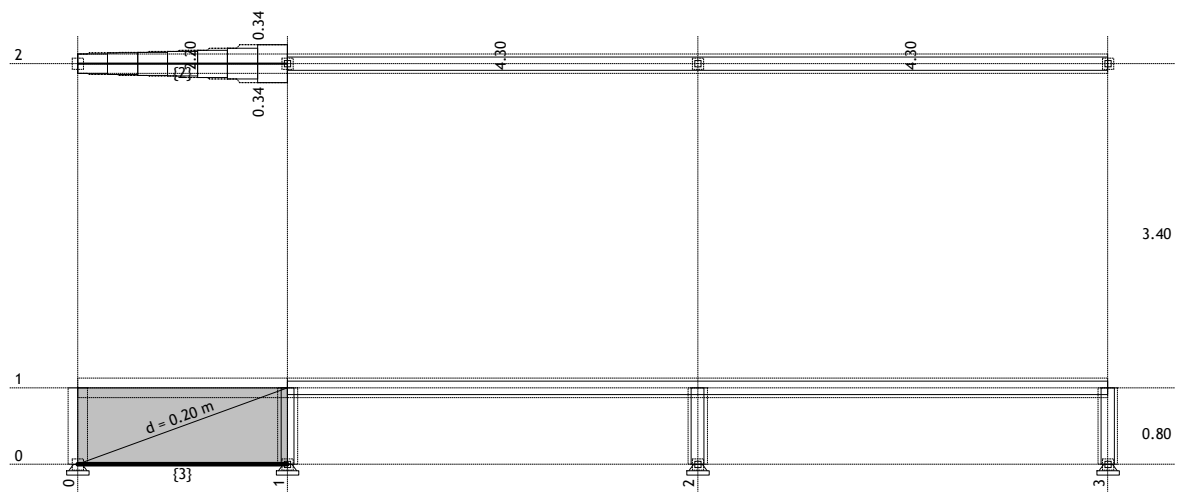


Рамка: Rx4
Арматура во гредите: $\max Aa3/Aa4 = 1.07 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

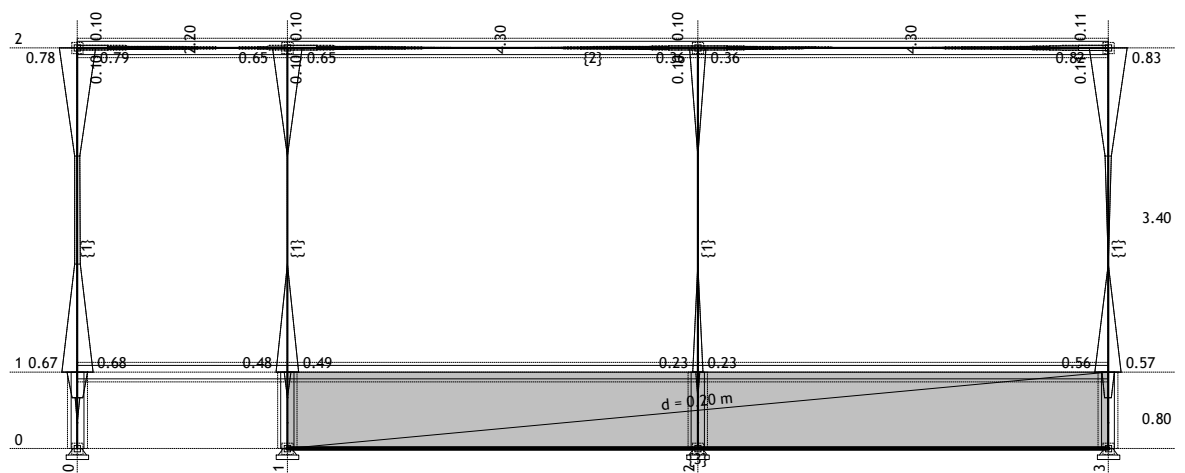


Рамка: Ry1
Арматура во гредите: $\max Aa3/Aa4 = 1.21 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

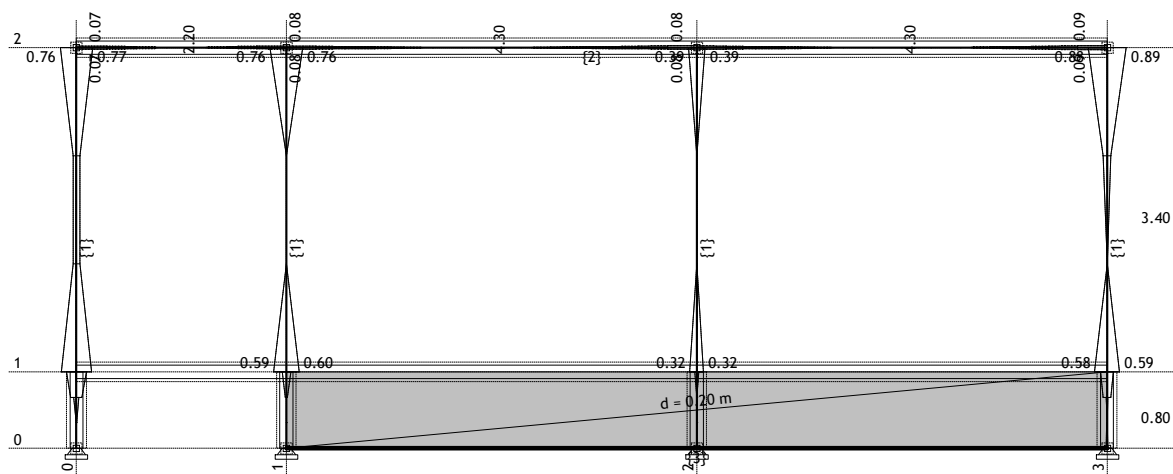


Рамка: Ry2
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.34 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

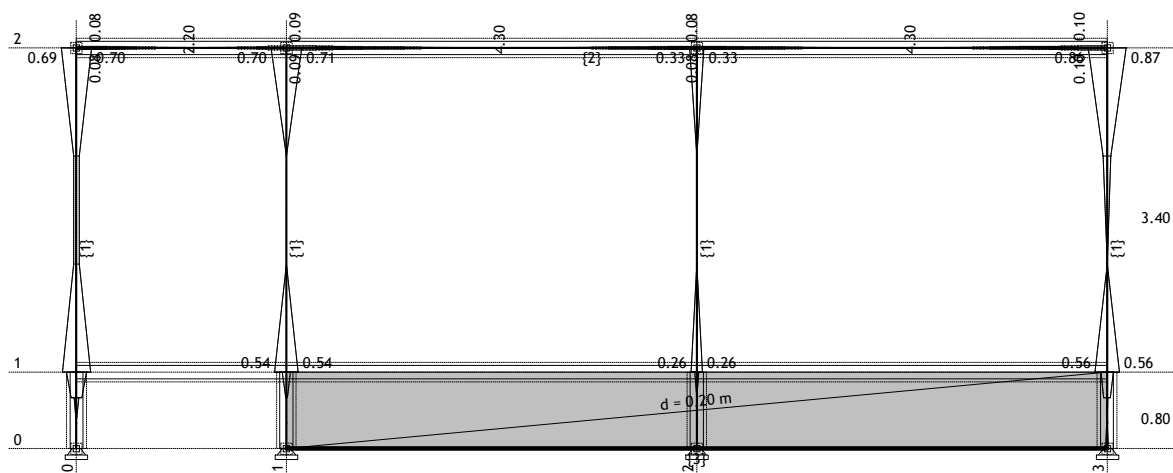


Рамка: Ry3
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.83 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

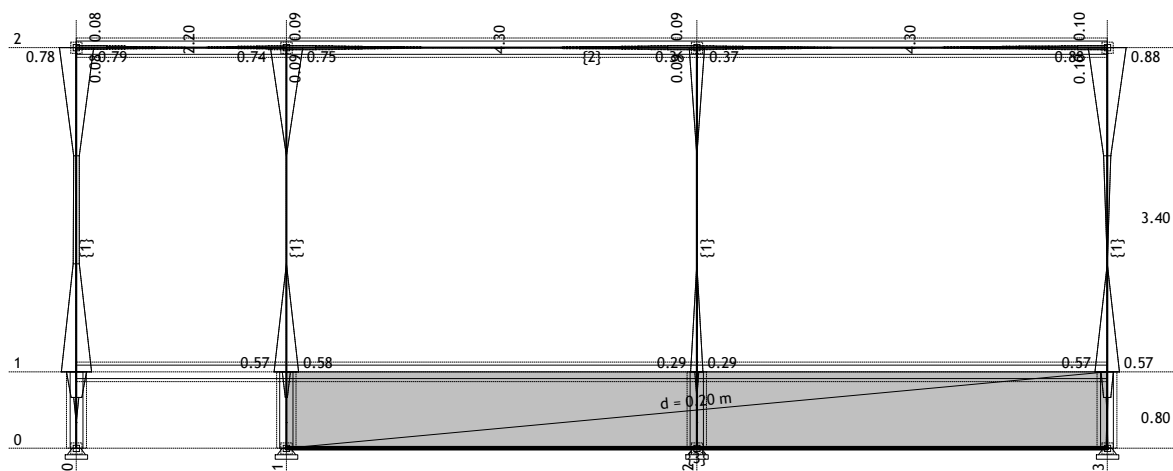


Рамка: Ry4
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.89 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

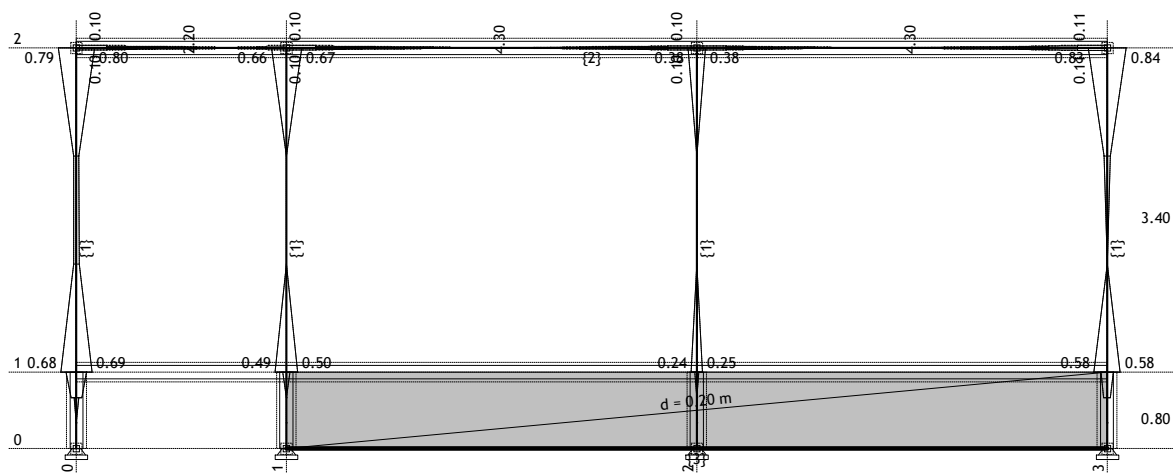


Рамка: Ry5
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.87 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

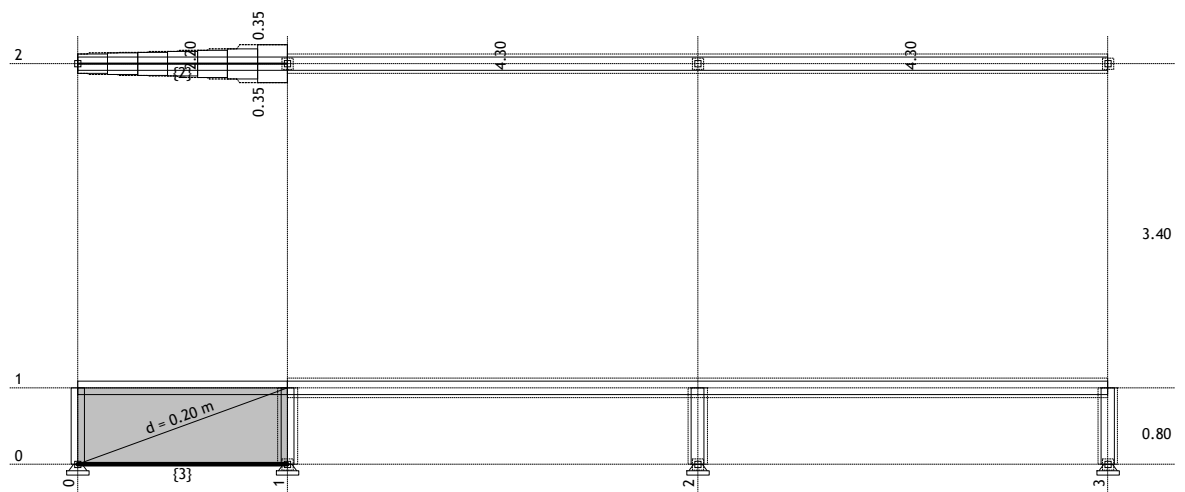


Рамка: Ry6
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.88 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

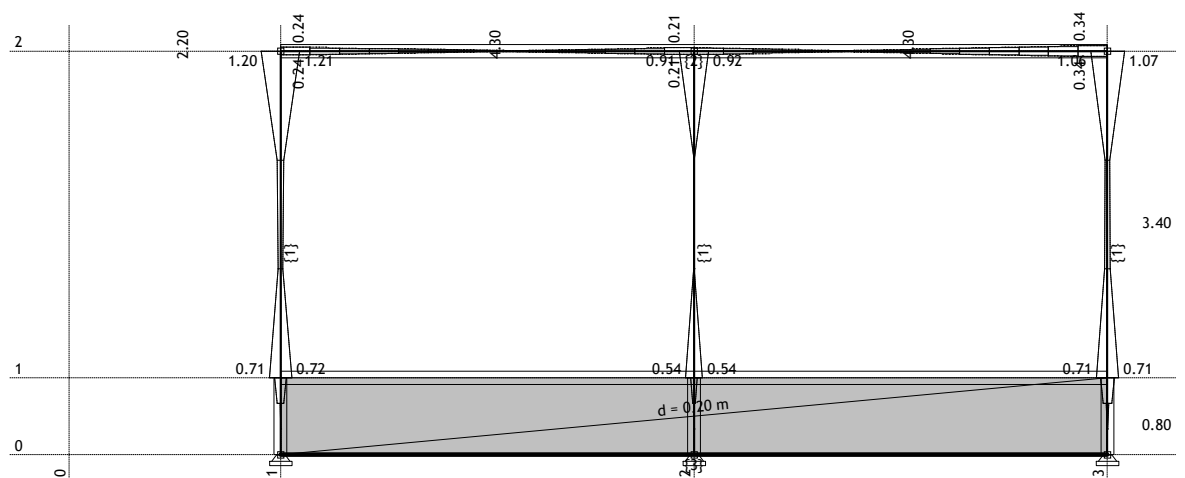


Рамка: Ry7
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.84 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

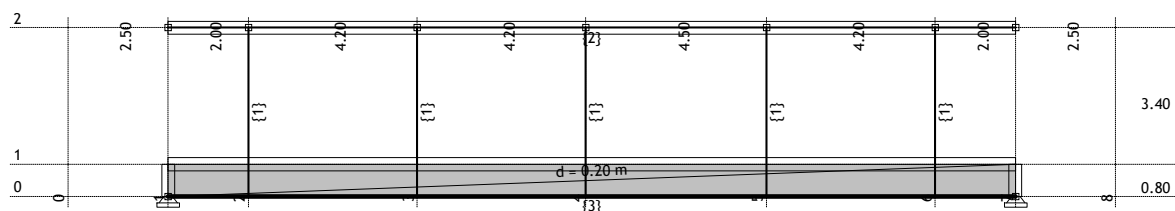


Рамка: Ry8
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 0.35 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



Рамка: Ry9
Арматура во гредите: $\max A_{a3}/A_{a4} = 1.21 \text{ cm}^2$

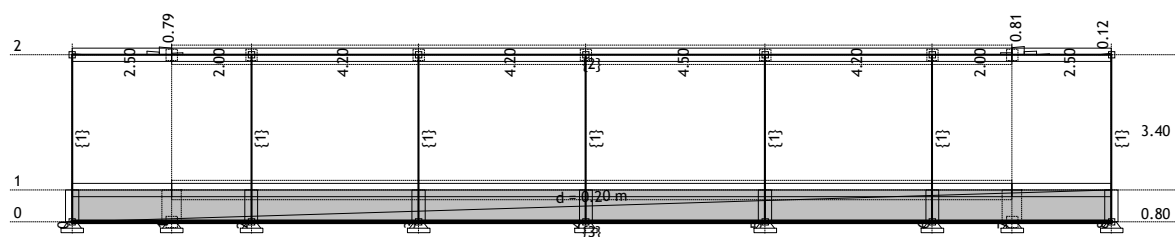
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



Рамка: Rx1

Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$

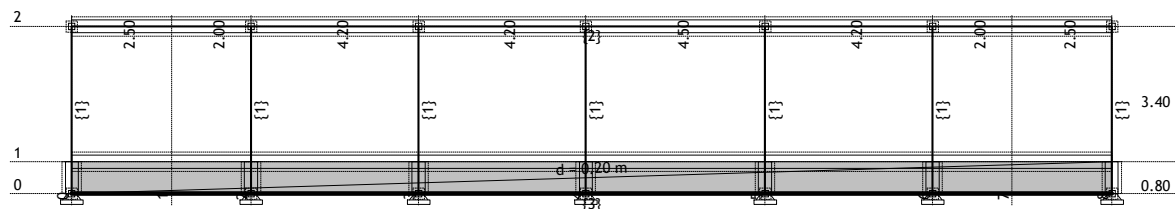
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



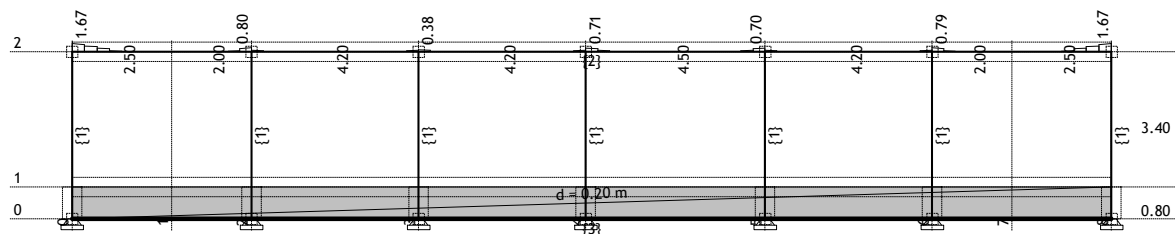
Рамка: Rx2

Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.81 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

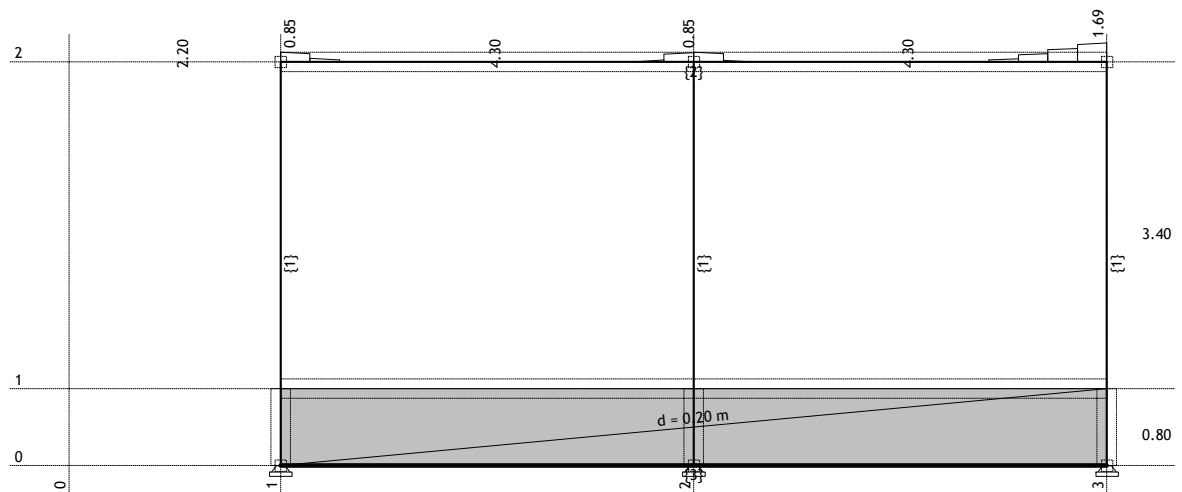


Рамка: Rx3
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

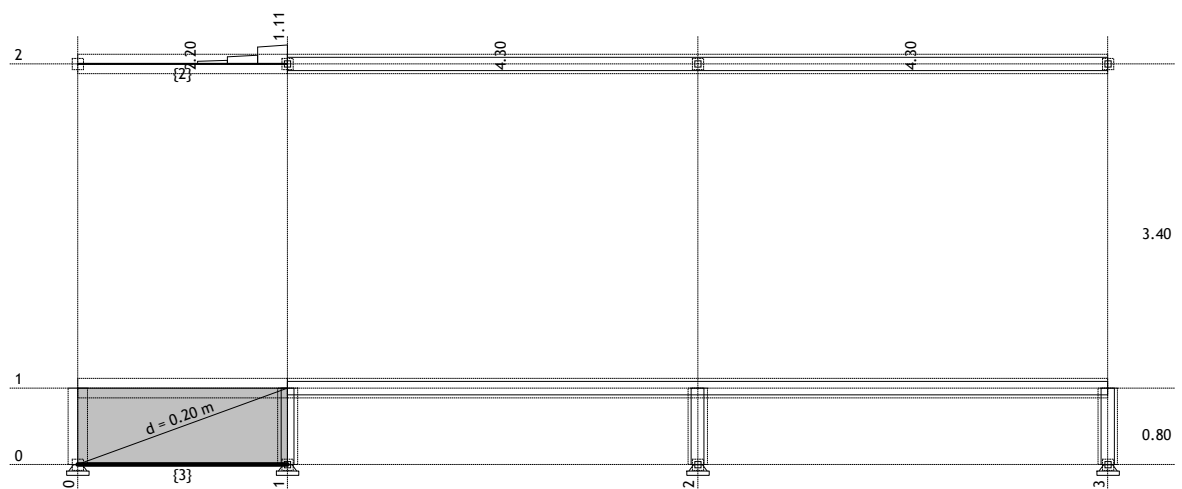


Рамка: Rx4
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 1.67 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

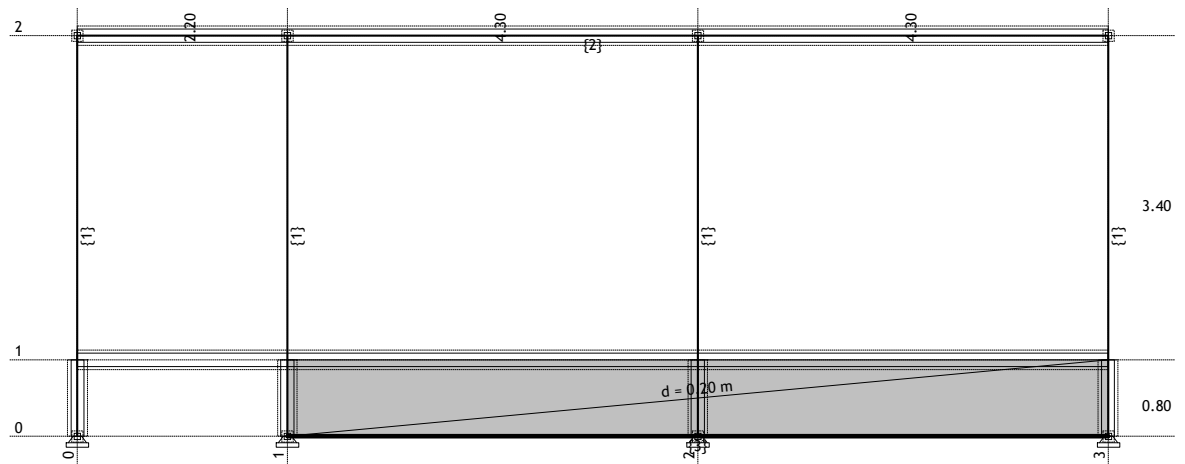


Рамка: Ry1
Арматура во гредите: max A_{a,uz} = 1.69 cm²
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

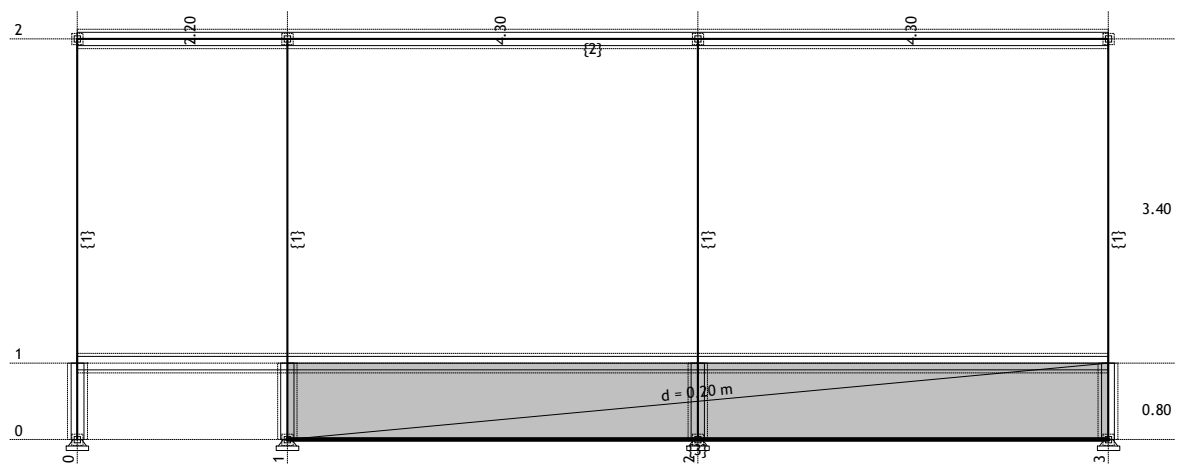


Рамка: Ry2
Арматура во гредите: max A_{a,uz} = 1.11 cm²

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, РА 400/500

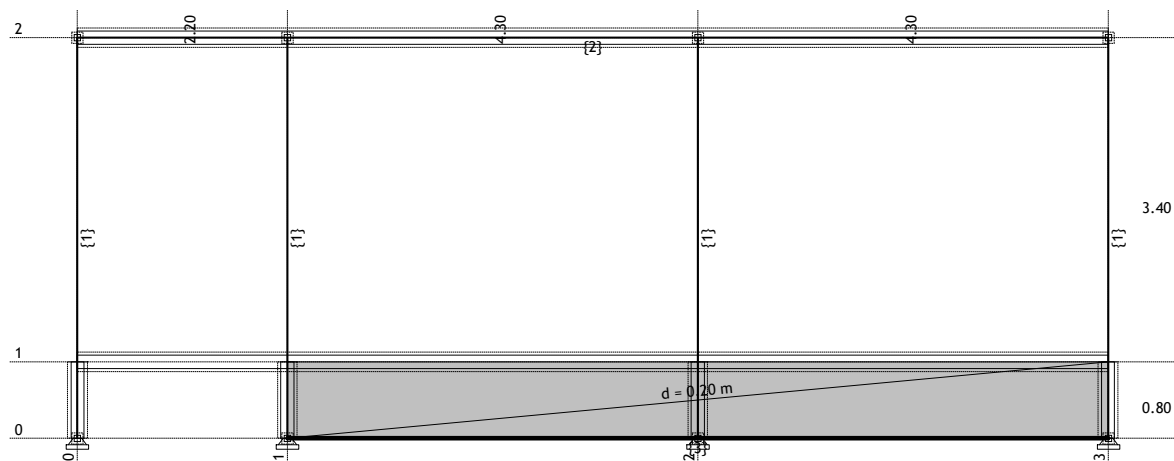


Рамка: Ry3
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, РА 400/500

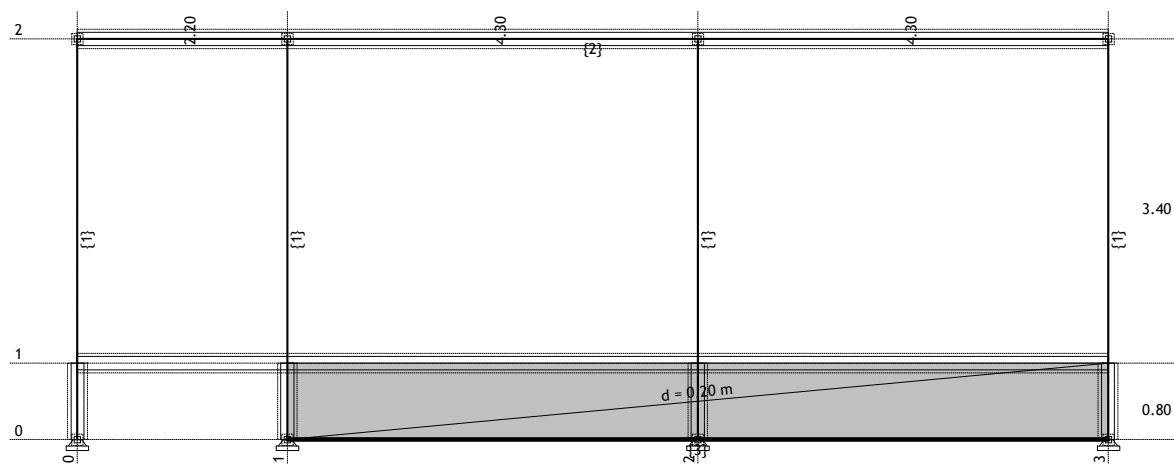


Рамка: Ry4
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

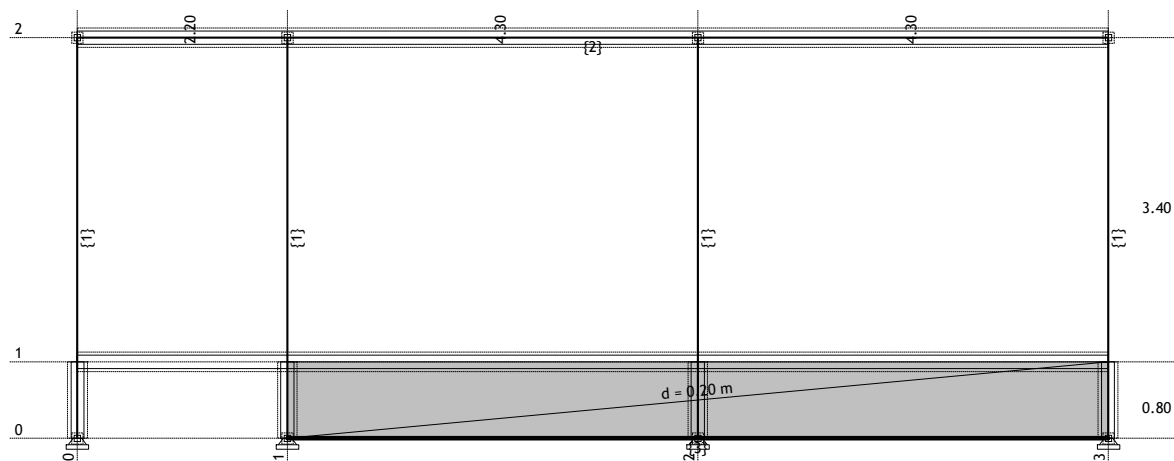


Рамка: Ry5
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

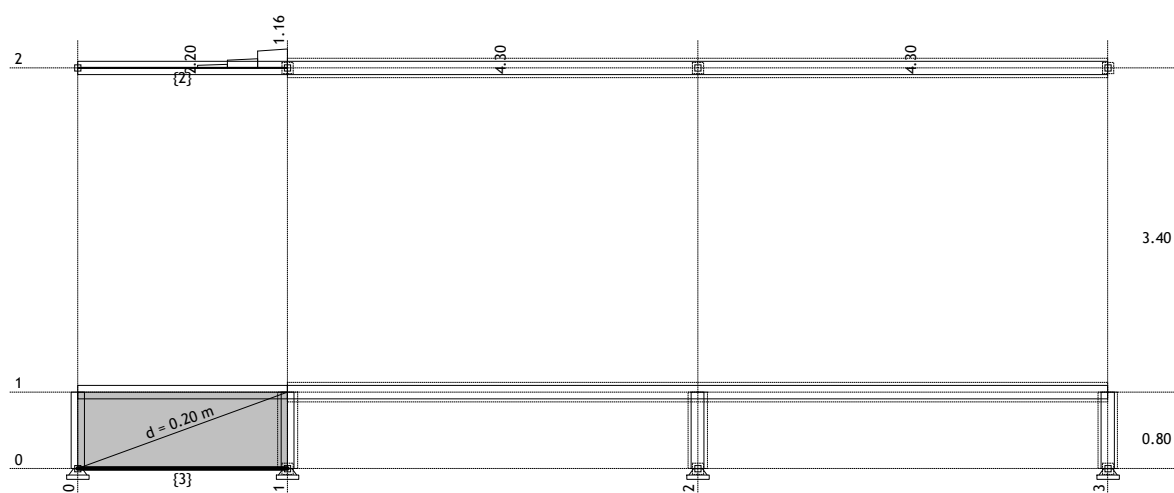


Рамка: Ry6
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500

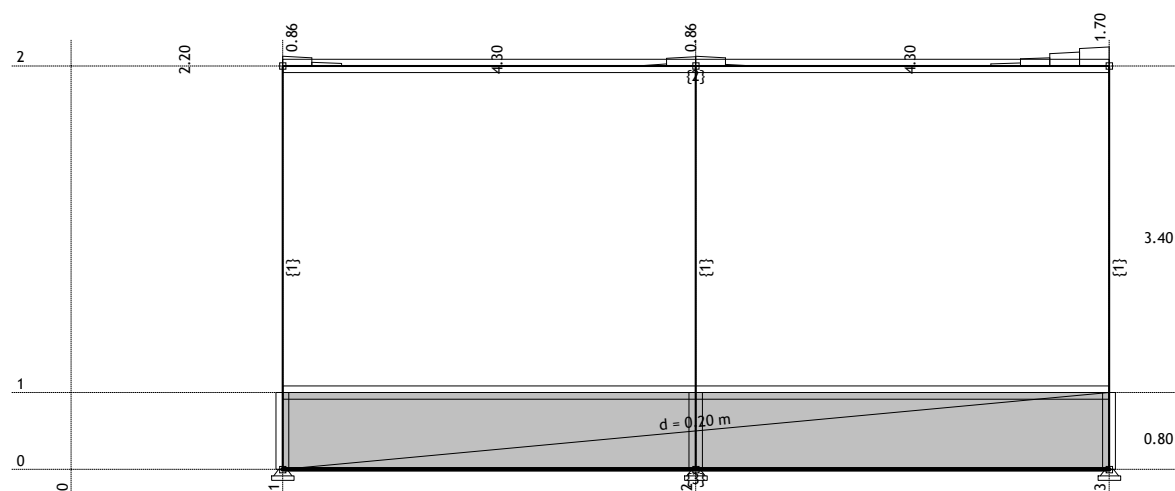


Рамка: Ry7
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 0.00 \text{ cm}^2$
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500



Рамка: Ry8
Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 1.16 \text{ cm}^2$

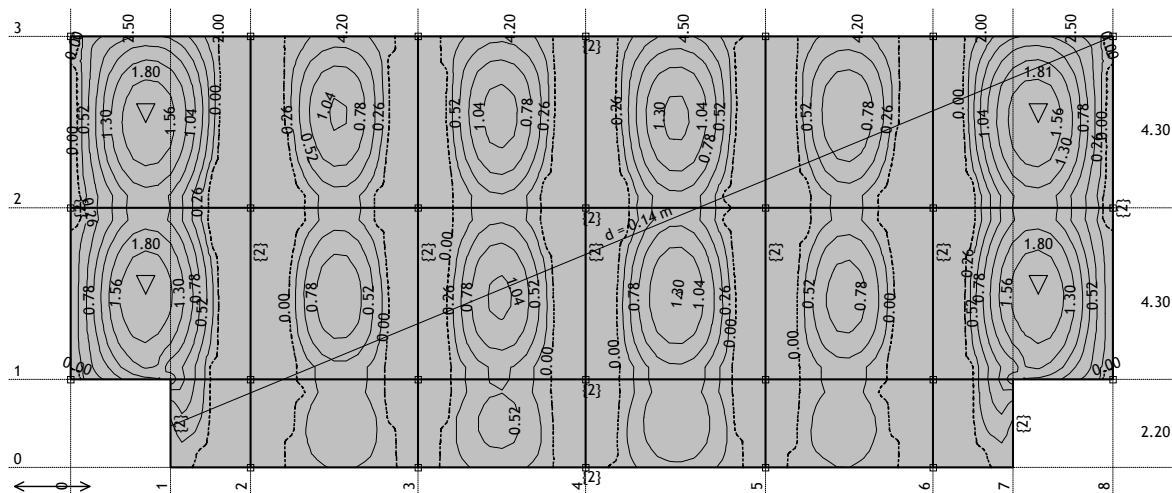
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, РА 400/500



Рамка: Ry9

Арматура во гредите: $\max A_{a,uz} = 1.70 \text{ cm}^2$

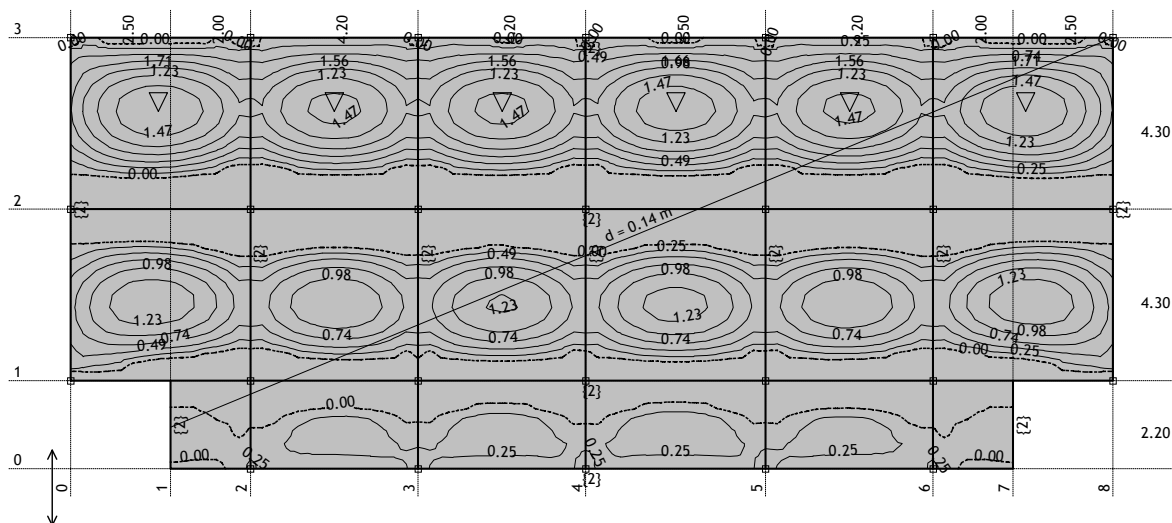
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, а=2.00 cm



Ниво: pl.100 [3.40 m]

Аа - д.зона - Правец 1 - max Аа1,д= 1.81 cm²/m

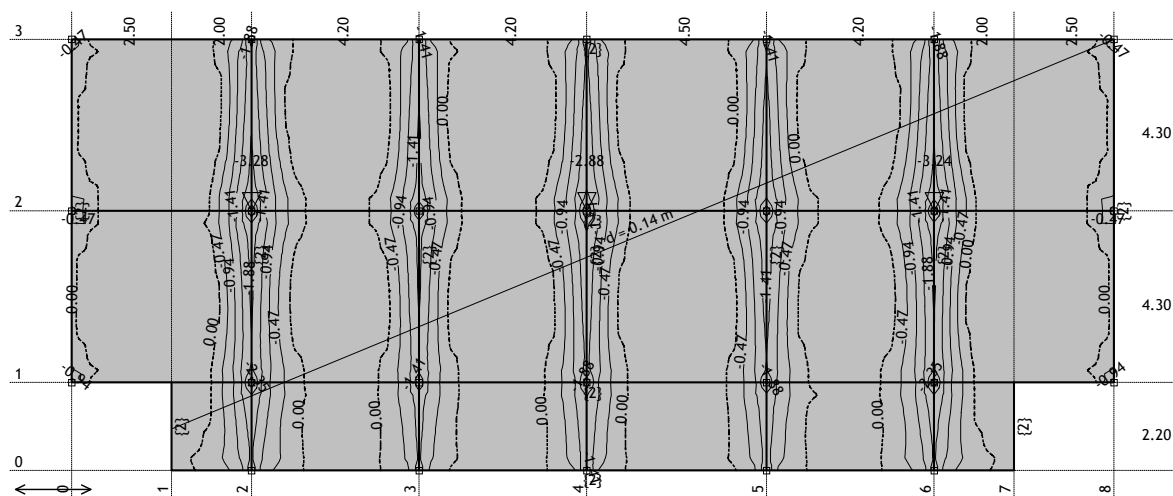
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, а=2.00 cm



Ниво: pl.100 [3.40 m]

Аа - д.зона - Правец 2 - max Аа2,д= 1.71 cm²/m

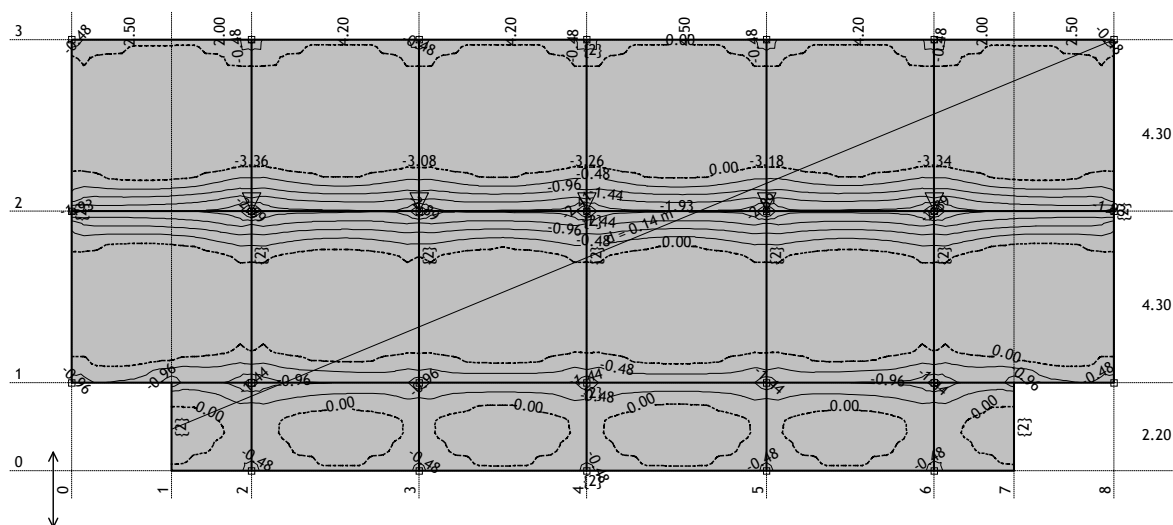
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, a=2.00 cm



Ниво: pl.100 [3.40 m]

Аа - г.зона - Правец 1 - max Аа1,г= -3.28 cm2/m

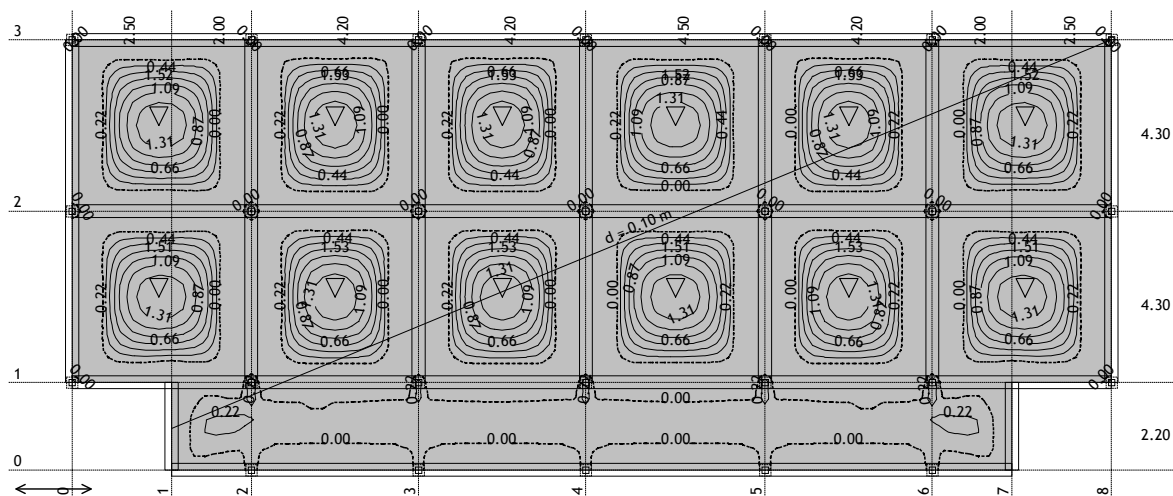
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, a=2.00 cm



Ниво: pl.100 [3.40 m]

Аа - г.зона - Правец 2 - max Аа2,г= -3.36 cm2/m

Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, a=2.00 cm

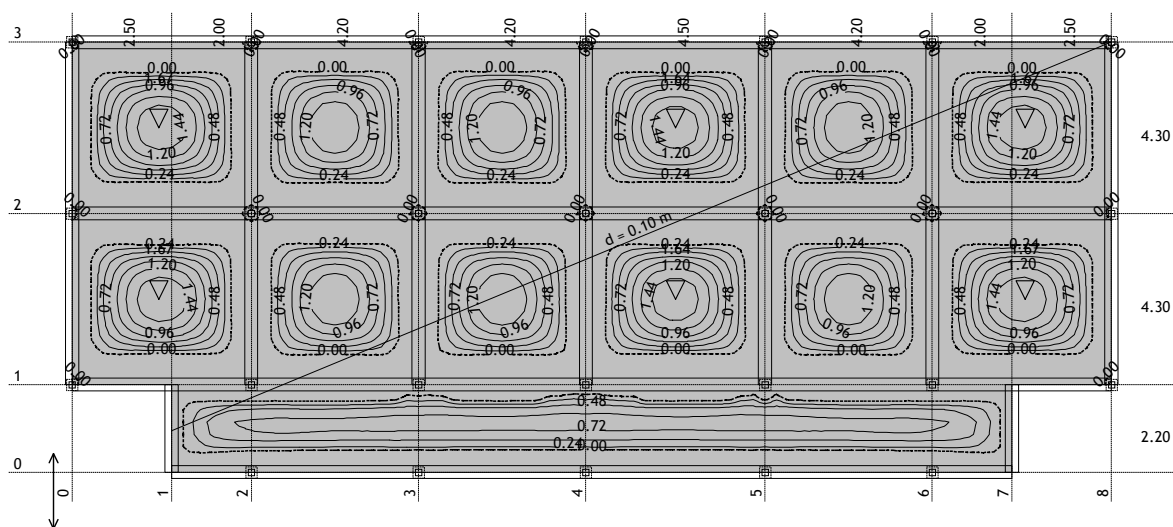


Ниво: pl.1 [0.00 m]

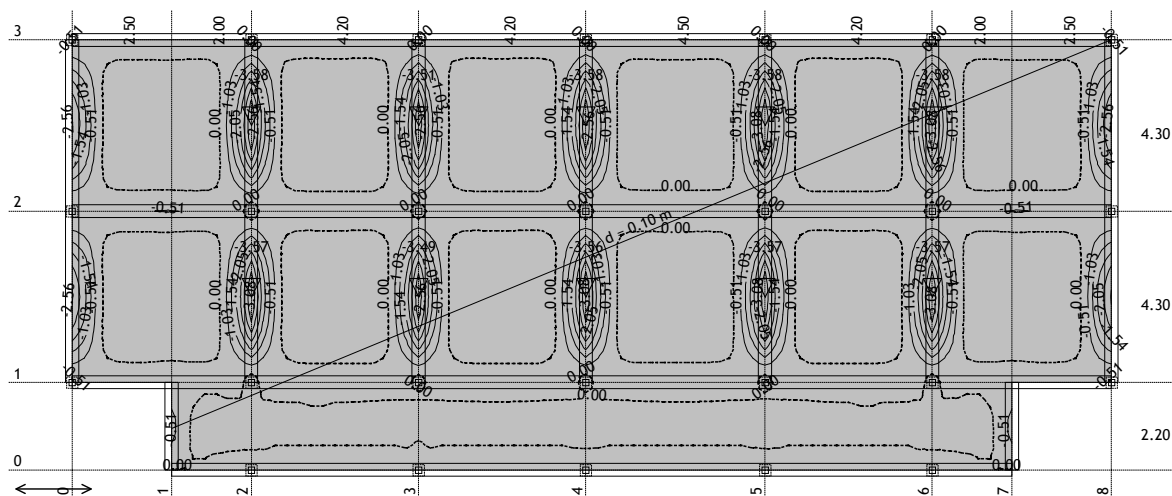
Аа - д.зона - Правец 1 - max Аа1,д= 1.53 cm²/m

Меродавно оптоварување: Комплетна шема

РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, a=2.00 cm



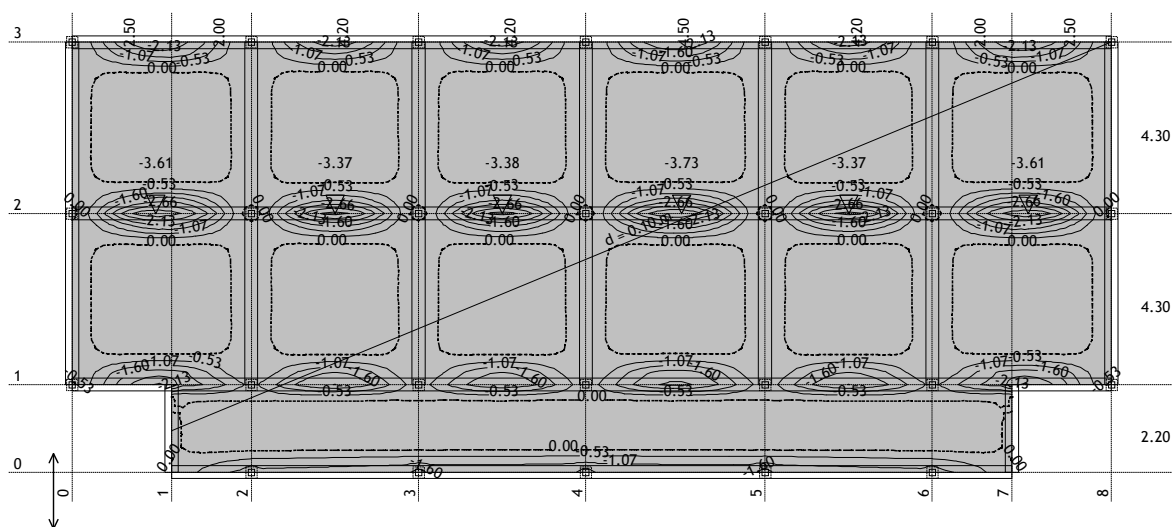
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, a=2.00 cm



Ниво: pl.1 [0.00 m]

Аа - г.зона - Правец 1 - max Аа1,г= -3.58 cm²/m

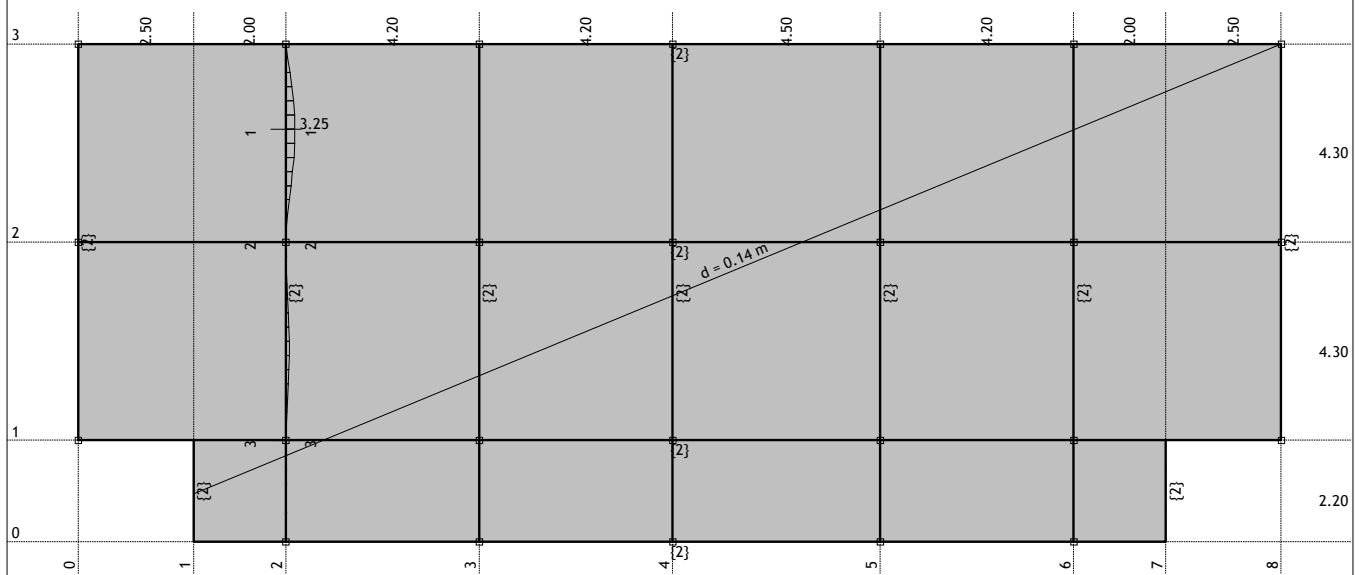
Меродавно оптоварување: Комплетна шема
РВАВ 87, МВ 30, RA 400/500, a=2.00 cm



Ниво: pl.1 [0.00 m]

Аа - г.зона - Правец 2 - max Аа2,г= -3.73 cm²/m

PBAB 87, MB 30, RA 400/500

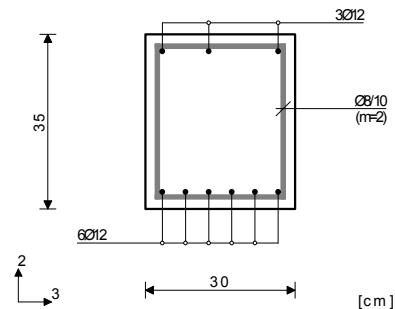


Ниво: пл.100 [3.40 m]

Дијаграм на угиби: $\max y(t^\infty) = 3.25 \text{ mm}$

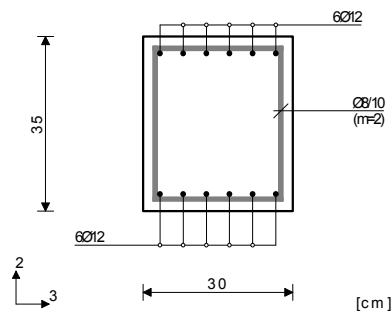
Греда 3548-605

PBAB 87
MB 30
RA 400/500
 $E_b(t_0) = 3.15e+007 \text{ kN/m}^2$
 $E_a = 2e+008 \text{ kN/m}^2$
 $f_{bzs} = 1881.68 \text{ kN/m}^2$
 $\varphi = 2.60$
 $X = 0.80$
 $\varepsilon_s = 0.000\%$
 $k_1 = 0.40$
 $\beta_1 = 1.00$
Совиткување околу ооска 3
Угиб: Совиткување околу ооска 3

Пресек 1-1 x = 1.84m

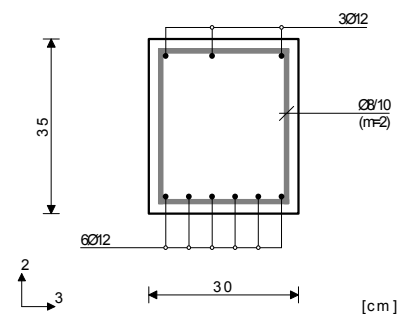
T = 0 Пресек со пукнатини
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.65 kN
M3 = 16.67 kNm
M2 = -0.00 kNm
Ивичен напон во бетонот
[-4473.63 , 15222.68] kN/m²
Ивични дилатации
[-0.14‰ , 0.48‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 84503.66 \text{ kN/m}^2$
 $\beta_2 = 1.00$
 $\zeta = 0.40$
 $\varepsilon_{cr} = 0.17\%$
Mr = 12.88 kNm
Nr = -0.50 kN
 $\sigma_{a,r} = 65326.59 \text{ kN/m}^2$
 $\mu_{z,ef} = 1.84\%$
Растојание на пукнатини Lps = 9.78 cm
Ширина на пукнатини $\alpha_k(t_0) = 0.028 \text{ mm}$
Угиб
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.65 kN
M3 = 16.67 kNm
M2 = -0.00 kNm
yr(t0) = 0.631 mm

T = ∞ Пресек со пукнатини
Долготрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.65 kN
M3 = 16.67 kNm
M2 = -0.00 kNm
Краткотрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xII
N1 = -0.42 kN
M3 = 7.74 kNm
M2 = 0.00 kNm
Ивичен напон во бетонот
[-4528.73 , 9752.40] kN/m²
Ивични дилатации
[-0.38‰ , 0.74‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 126104.42 \text{ kN/m}^2$
 $\beta_2 = 0.50$
 $\zeta = 0.87$
 $\varepsilon_{cr} = 0.55\%$
Mr = 12.89 kNm
Nr = -0.56 kN
 $\sigma_{a,r} = 65302.67 \text{ kN/m}^2$
 $\mu_{z,ef} = 1.84\%$
Растојание на пукнатини Lps = 9.78 cm
Ширина на пукнатини $\alpha_k(t^\infty) = 0.091 \text{ mm}$
Угиб
Долготрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.65 kN
M3 = 16.67 kNm
M2 = -0.00 kNm
Краткотрајни влијанија
Меродавна комбинација:
1.00xII
N1 = -0.42 kN
M3 = 7.74 kNm
M2 = 0.00 kNm
yr(t[∞]) = 3.251 mm

Пресек 2-2 x = 4.30m

T = 0 Пресек со пукнатини
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.57 kN
M3 = -25.45 kNm
M2 = 0.01 kNm
Ивичен напон во бетонот
[-6525.56 , 23247.77] kN/m²
Ивични дилатации
[-0.21‰ , 0.74‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 129241.31 \text{ kN/m}^2$
 $\beta_2 = 1.00$
 $\zeta = 0.74$
 $\varepsilon_{cr} = 0.48\%$
Mr = 13.10 kNm
Nr = -0.30 kN
 $\sigma_{a,r} = 66501.15 \text{ kN/m}^2$
 $\mu_{z,ef} = 1.84\%$
Растојание на пукнатини Lps = 9.78 cm
Ширина на пукнатини $\alpha_k(t_0) = 0.079 \text{ mm}$
Угиб
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.57 kN
M3 = -25.45 kNm
M2 = 0.01 kNm
yr(t0) = 0.000 mm

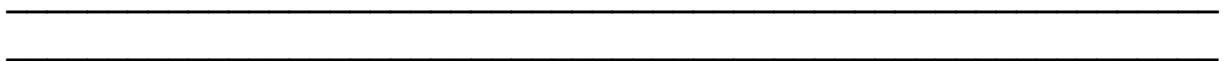
T = ∞ Пресек со пукнатини
Долготрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.57 kN
M3 = -25.45 kNm
M2 = 0.01 kNm
Краткотрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xII
N1 = -0.26 kN
M3 = -11.10 kNm
M2 = 0.00 kNm
Ивичен напон во бетонот
[-5905.60 , 14168.26] kN/m²
Ивични дилатации
[-0.50‰ , 1.10‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 188903.03 \text{ kN/m}^2$
 $\beta_2 = 0.50$
 $\zeta = 0.94$
 $\varepsilon_{cr} = 0.89\%$
Mr = -13.10 kNm
Nr = -0.30 kN
 $\sigma_{a,r} = 66499.43 \text{ kN/m}^2$
 $\mu_{z,ef} = 1.84\%$
Растојание на пукнатини Lps = 9.78 cm
Ширина на пукнатини $\alpha_k(t^\infty) = 0.147 \text{ mm}$
Угиб
Долготрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.57 kN
M3 = -25.45 kNm
M2 = 0.01 kNm
Краткотрајни влијанија
N1 = 0.00 kN
M3 = 0.00 kNm
M2 = 0.00 kNm
yr(t[∞]) = 0.000 mm

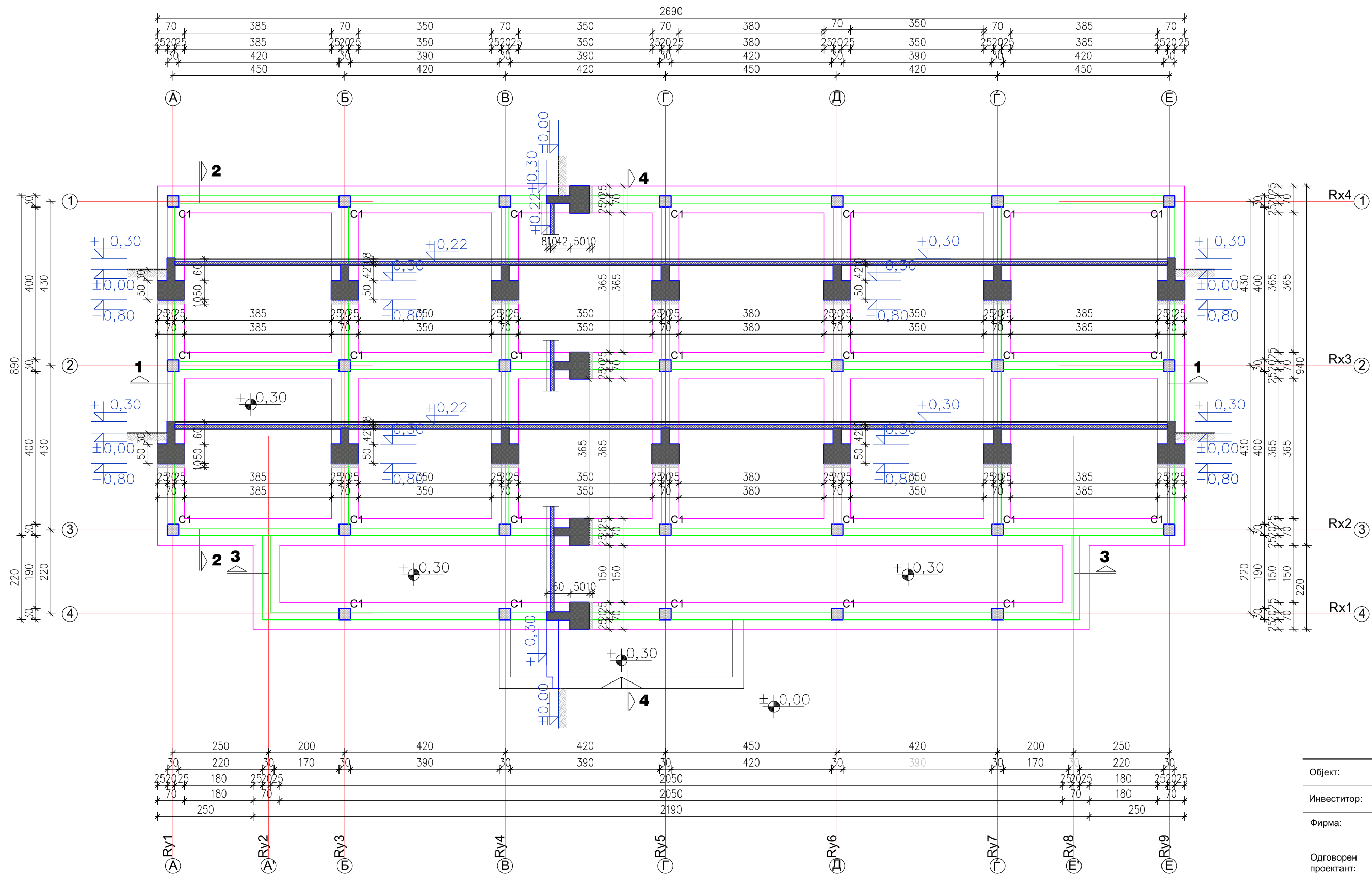
Пресек 3-3 x = 8.60m

T = 0 Пресек со пукнатини
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.53 kN
M3 = -13.13 kNm
M2 = 0.02 kNm
Ивичен напон во бетонот
[-4491.64 , 23220.27] kN/m²
Ивични дилатации
[-0.14‰ , 0.74‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 130338.13 \text{ kN/m}^2$
 $\beta_2 = 1.00$
 $\zeta = 0.40$
 $\varepsilon_{cr} = 0.26\%$
Mr = 12.55 kNm
Nr = -0.51 kN
 $\sigma_{a,r} = 124607.68 \text{ kN/m}^2$
 $\mu_{z,ef} = 0.96\%$
Растојание на пукнатини Lps = 14.62 cm
Ширина на пукнатини $\alpha_k(t_0) = 0.065 \text{ mm}$
Угиб
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.53 kN
M3 = -13.13 kNm
M2 = 0.02 kNm
yr(t0) = 0.000 mm

T = ∞ Пресек со пукнатини
Долготрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.53 kN
M3 = -13.13 kNm
M2 = 0.02 kNm
Краткотрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xII
N1 = -0.47 kN
M3 = -4.85 kNm
M2 = -0.00 kNm
Ивичен напон во бетонот
[-3597.04 , 12473.27] kN/m²
Ивични дилатации
[-0.32‰ , 1.04‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 181841.19 \text{ kN/m}^2$
 $\beta_2 = 0.50$
 $\zeta = 0.77$
 $\varepsilon_{cr} = 0.70\%$
Mr = -12.56 kNm
Nr = -0.70 kN
 $\sigma_{a,r} = 124448.87 \text{ kN/m}^2$
 $\mu_{z,ef} = 0.96\%$
Растојание на пукнатини Lps = 14.62 cm
Ширина на пукнатини $\alpha_k(t^\infty) = 0.173 \text{ mm}$
Угиб
Долготрајни влијанија
Меродавна комбинација: 1.00xI
N1 = -0.53 kN
M3 = -13.13 kNm
M2 = 0.02 kNm
Краткотрајни влијанија
N1 = 0.00 kN
M3 = 0.00 kNm
M2 = 0.00 kNm
yr(t[∞]) = 0.000 mm

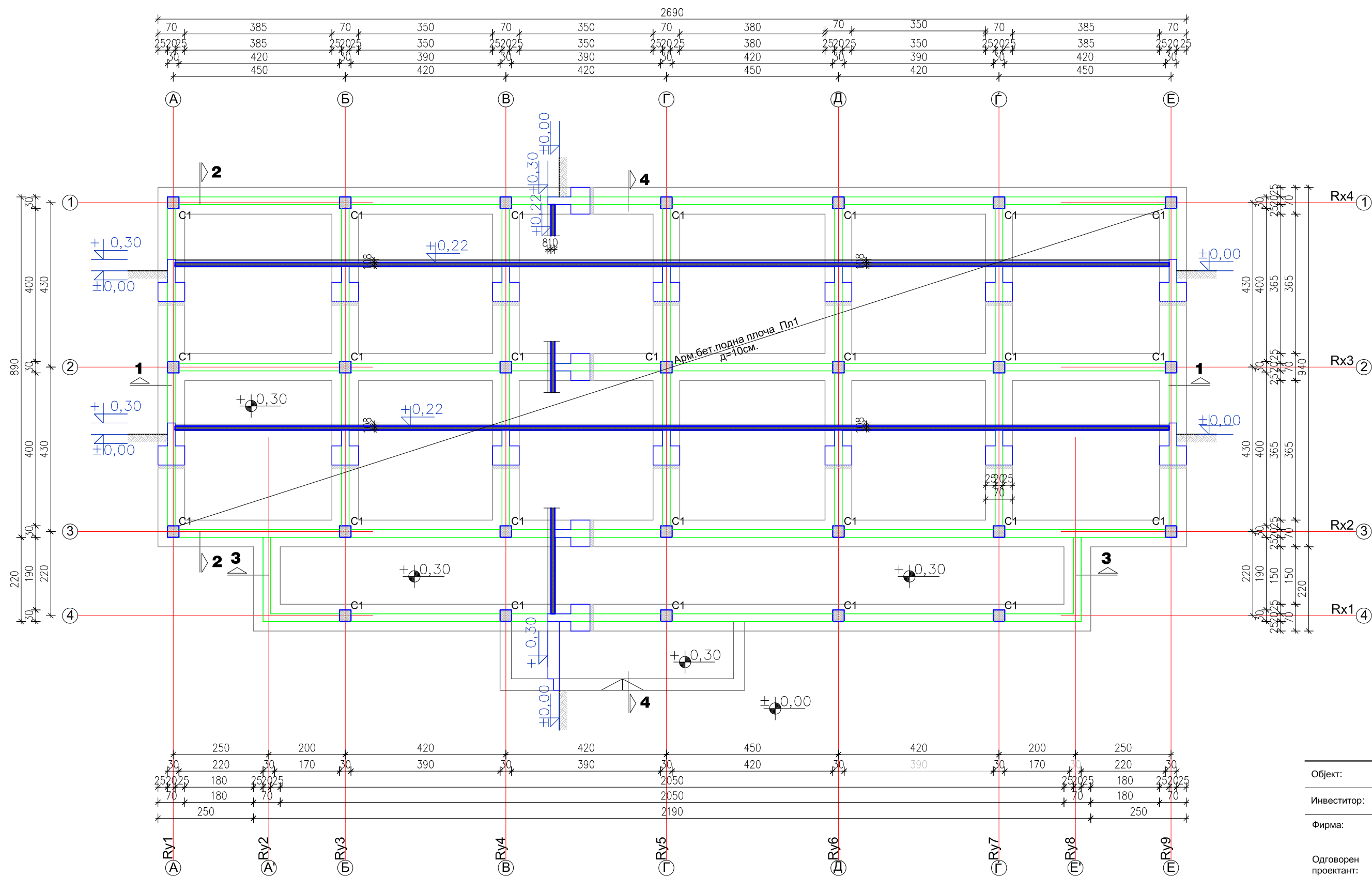
ГРАФИЧКИ ПРИЛОЗИ





ОСНОВА НА ТЕМЕЛИ M=1:100

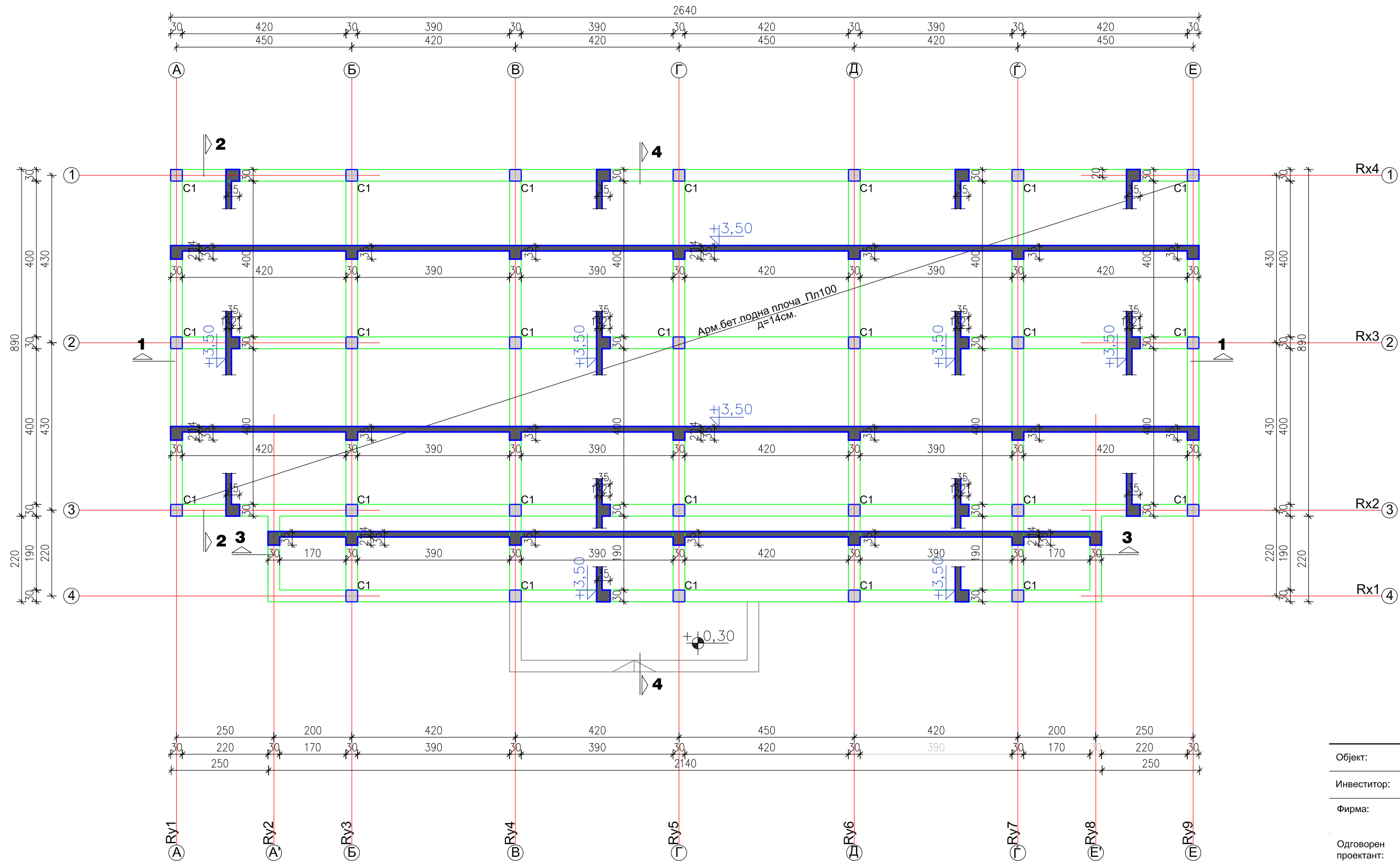
Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Основа на ТЕМЕЛИ	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016



КОФРАЖ _ 1 (кота +0,22) M=1:100

Објект:	Соблекувални за фудбалери
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија
Фирма:	Братинг доо
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. потпис/печат

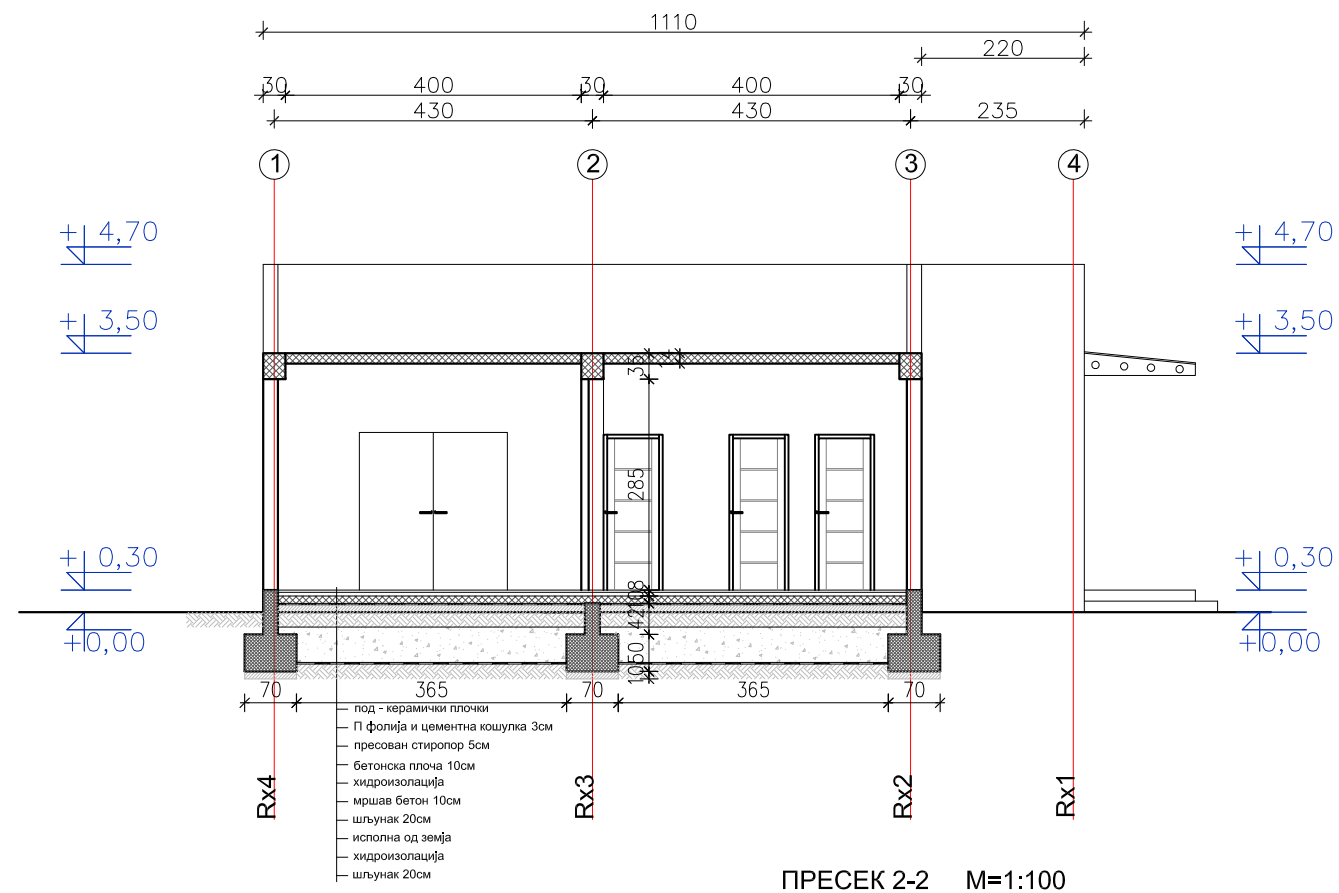
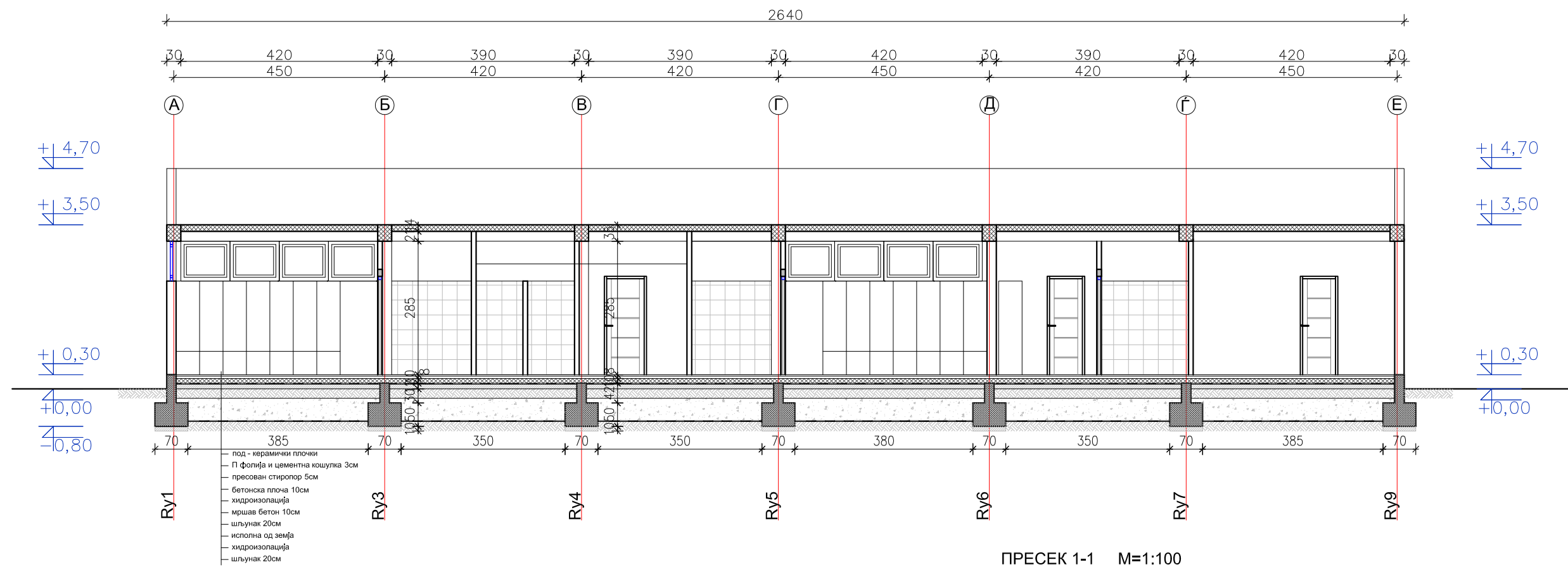
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	КОФРАЖ_1 (кота+0,22)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016



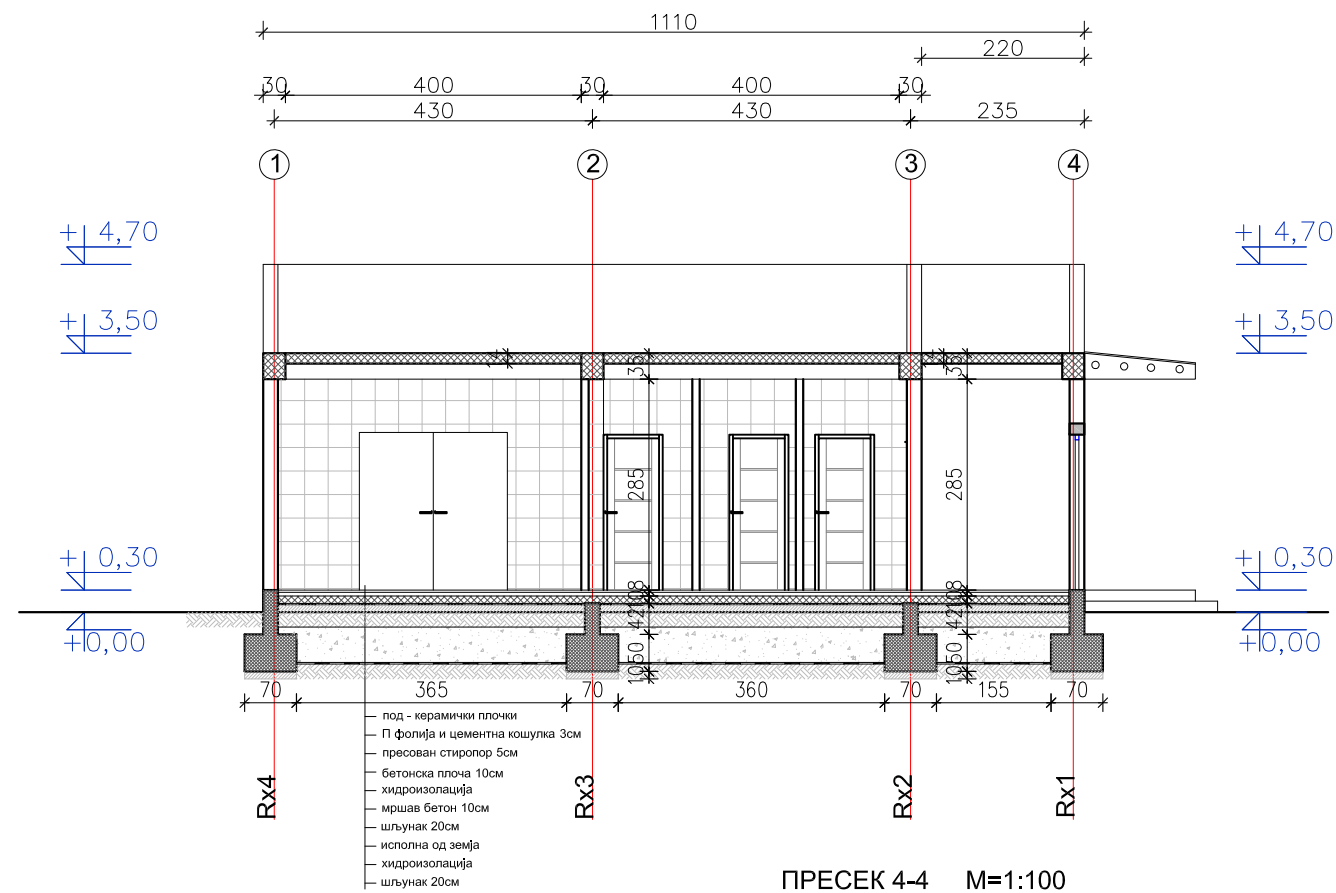
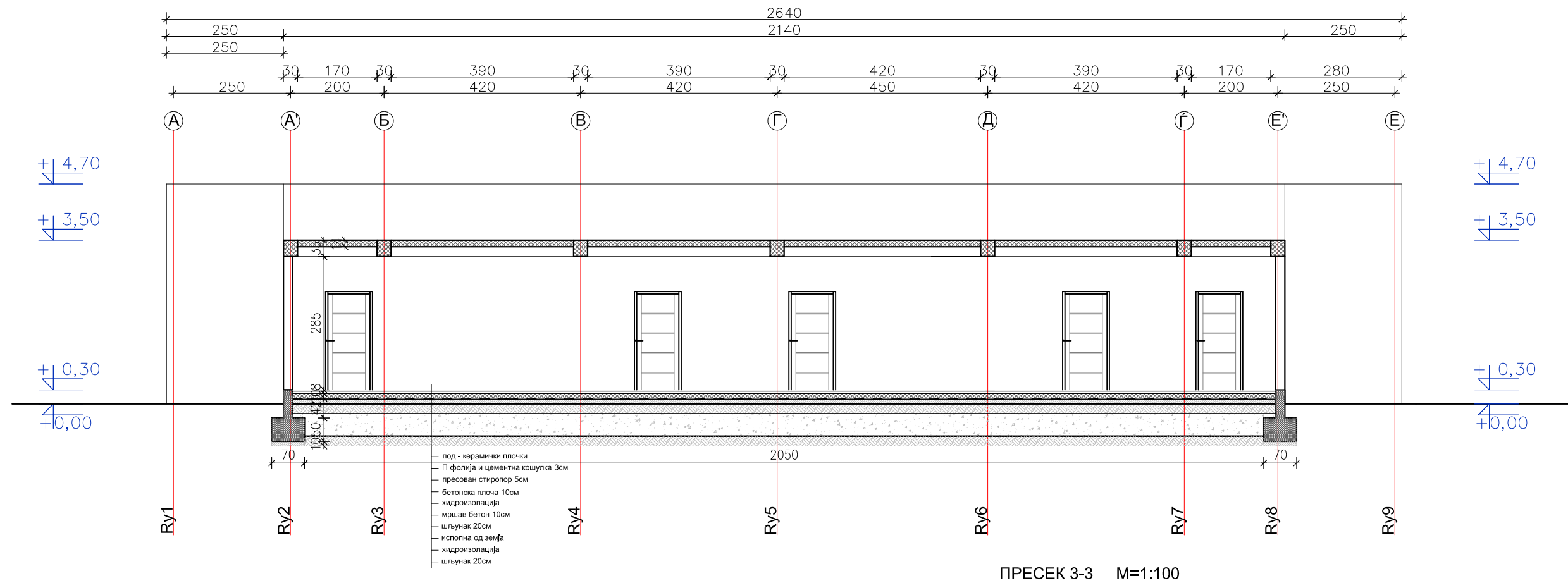
КОФРАЖ _ 100 (кота +3,50) M=1:100

Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		

Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	КОФРАЖ_100 (кота+3,50)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

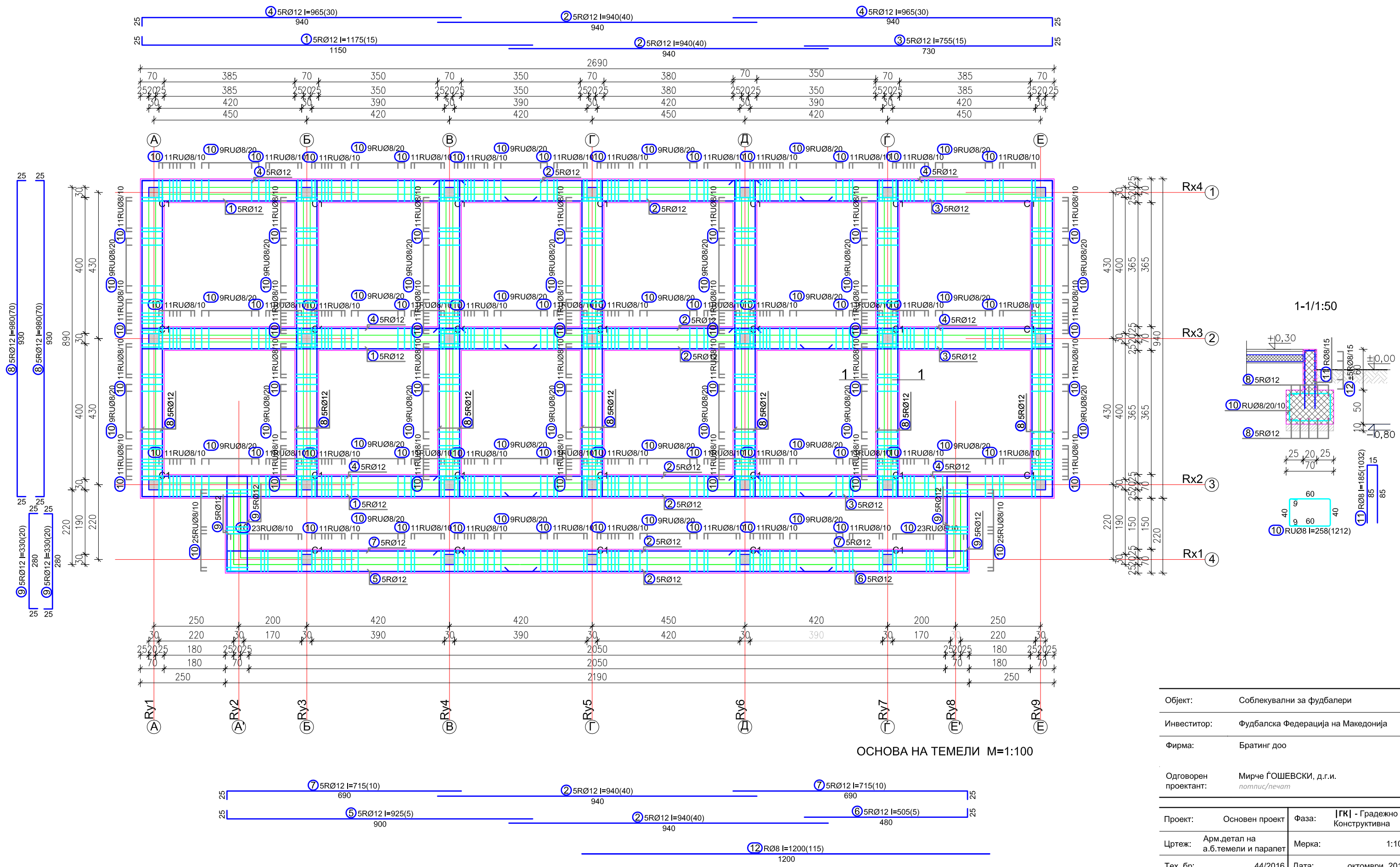


Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	ПРЕСЕК 1-1 ПРЕСЕК 2-2	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016



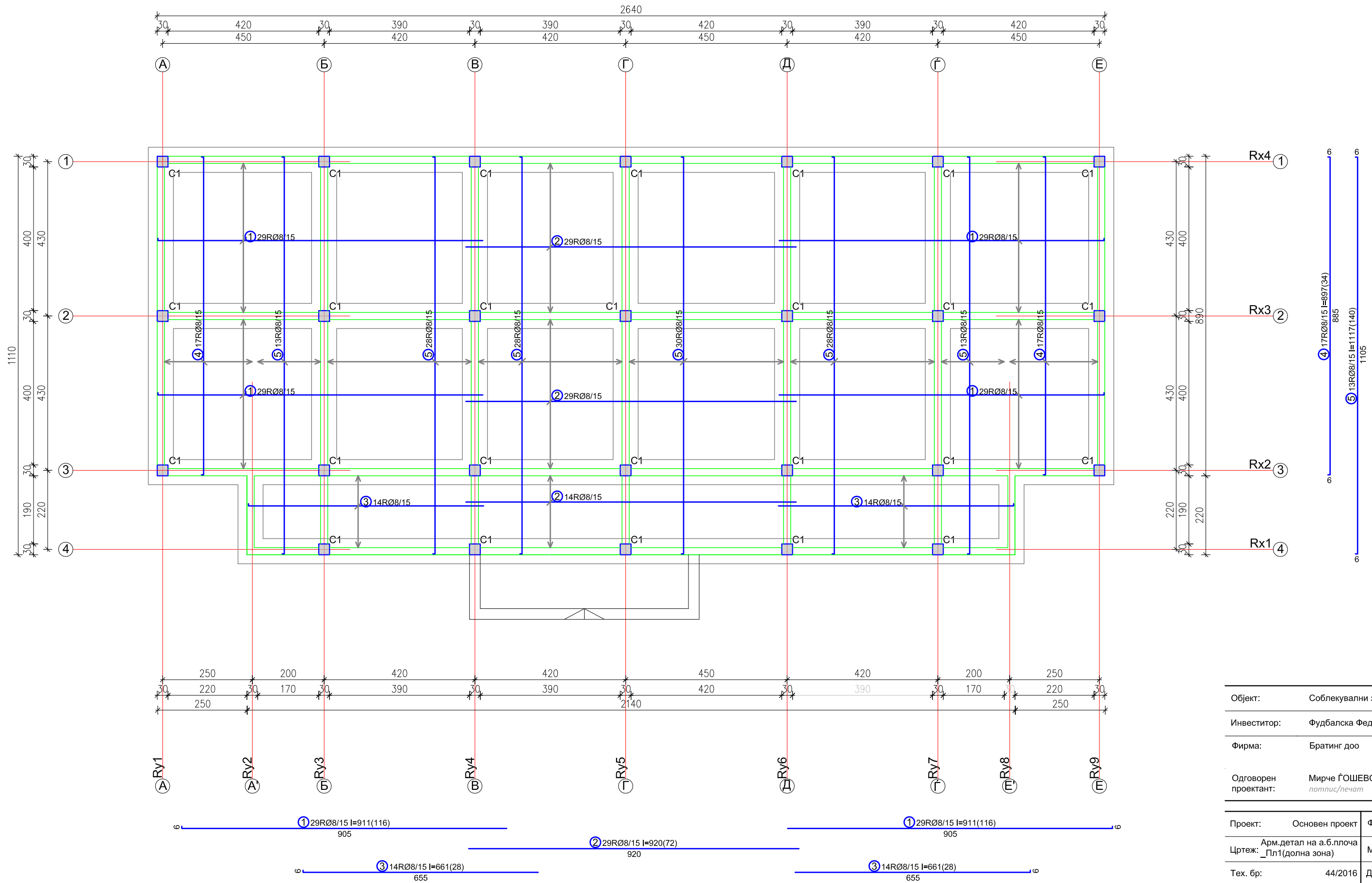
Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	ПРЕСЕК 3-3 и ПРЕСЕК 4-4	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Арм.бет.темели и парапет ком.1 MB30 RA400/500-2



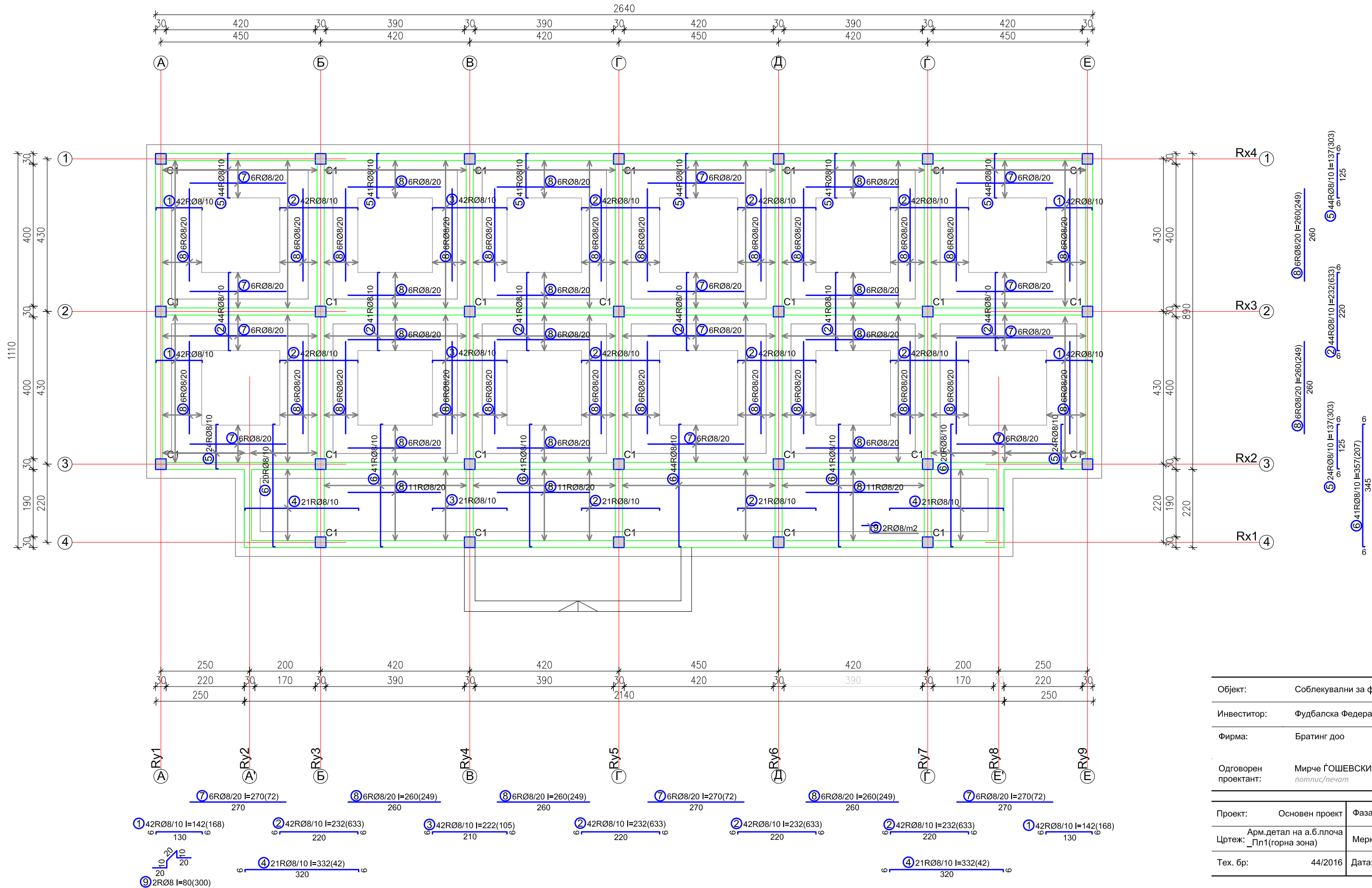
Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. потпис/печат		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.темели и парапет	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Арм.бет.плоча _Пл1 (долна зона) д =10 см. ком.1 МВ30 RA400/500-2



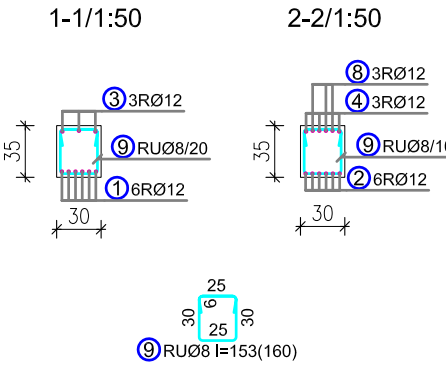
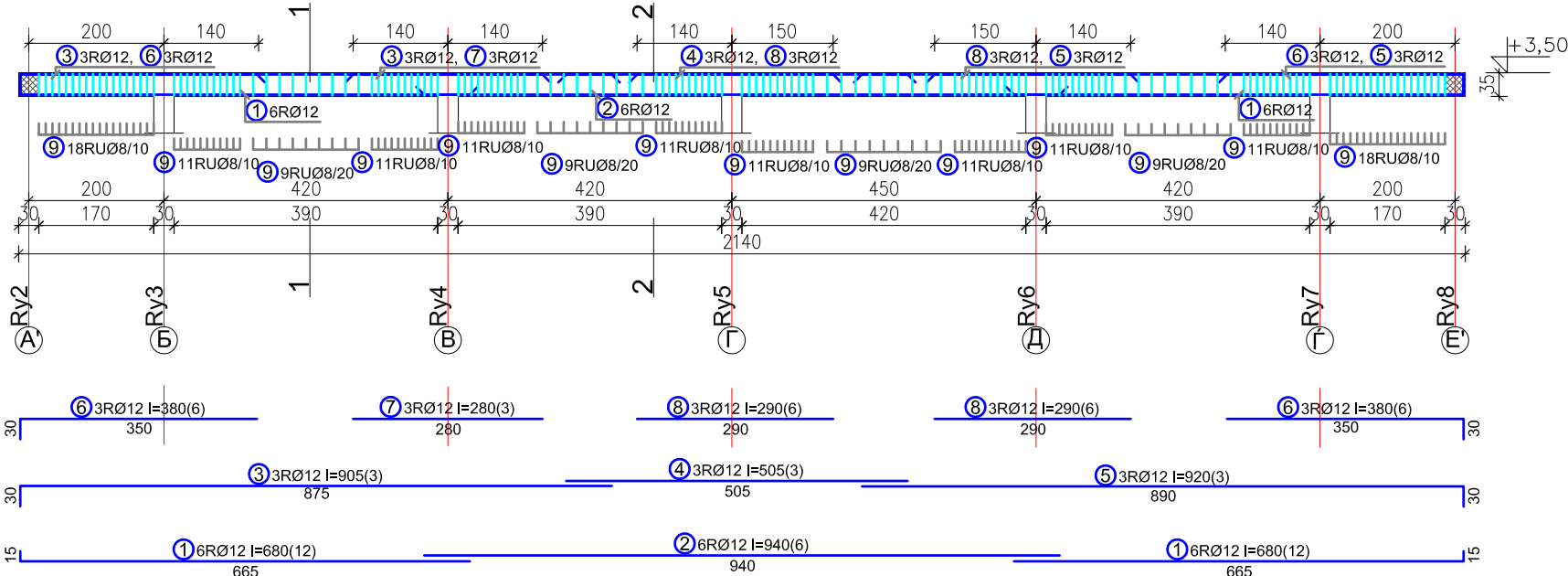
Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.плоча _Пл1(долна зона)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Арм.бет.плоча _Пл1 (горна зона) д =10 см. ком.1 MB30 RA400/500-2

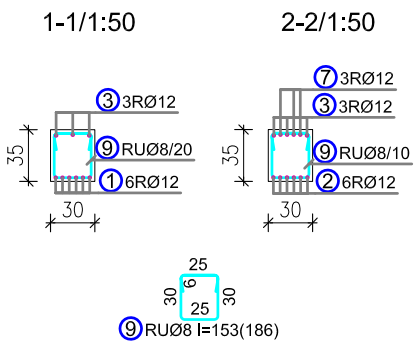
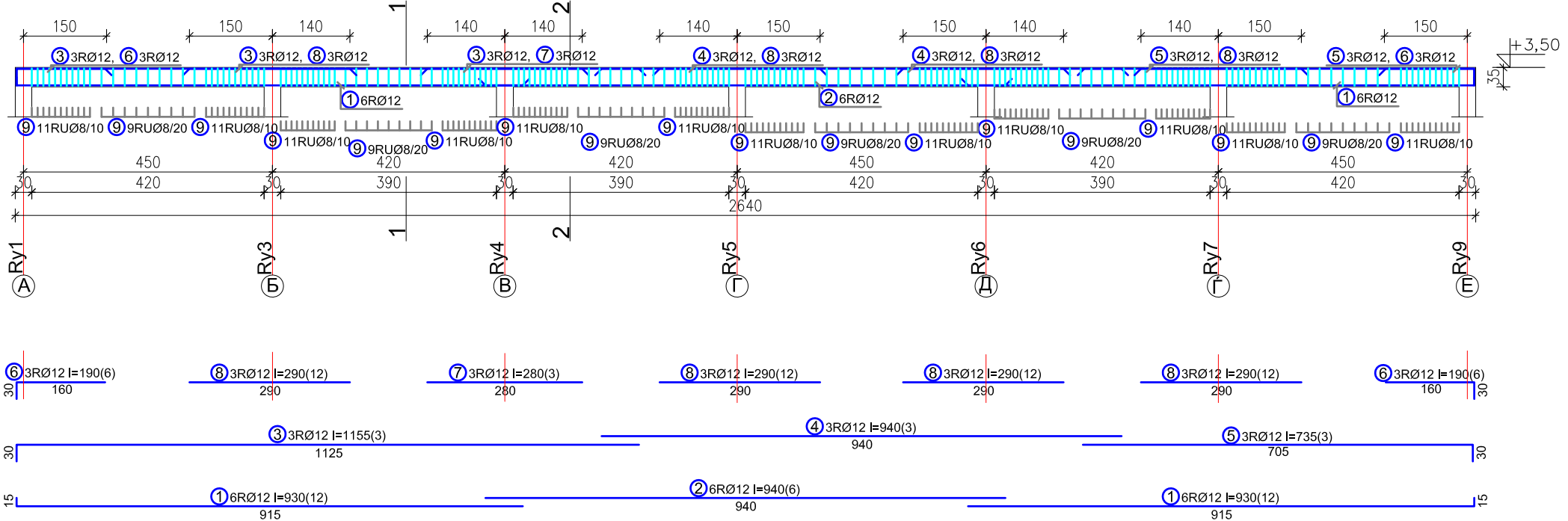


Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.плоча _Пл1(горна зона)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Арм.бет.гредѝ_Rx1 ком.1 MB30 RA400/500-2

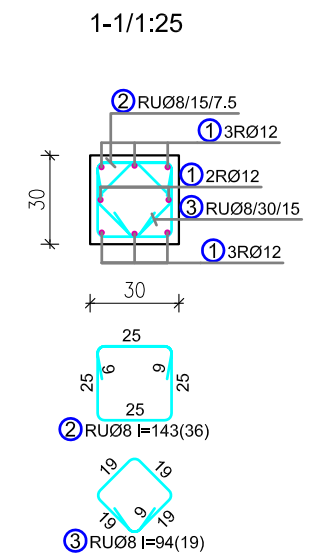
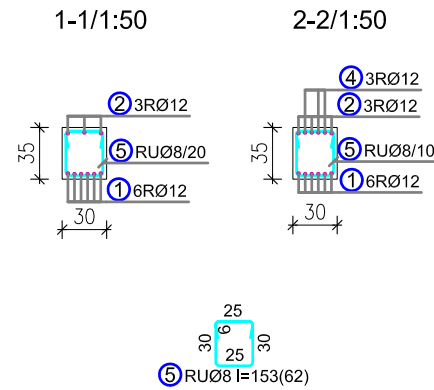


Арм.бет.гредѝ_Rx2=Rx3=Rx4 ком.3 MB30 RA400/500-2



Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.греди _х-оска(кота+3,50)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Technical drawing of a reinforced concrete slab with reinforcement details. The drawing shows a cross-section of the slab with dimensions and reinforcement specifications. The slab is 430 mm thick. The reinforcement consists of 3RØ12 bars (top) and 11RUØ8/10 bars (bottom). The spacing between the bars is 160 mm. The drawing also shows the distribution of the reinforcement bars along the length of the slab, with dimensions 145 mm and 430 mm. The reinforcement is labeled with circled numbers 1 through 6. The drawing is titled 'R2' and 'R3'.



Technical drawing of a reinforced concrete slab with dimensions and reinforcement details.

Top View:

- Overall dimensions: 1110 (width) x 1105 (length).
- Reinforcement layout:
 - Top: 3RØ12 (circled 2) and 3RØ12 (circled 3) in the first 220mm segment; 3RØ12 (circled 2) and 4RØ12 (circled 4) in the next 145mm segment; 3RØ12 (circled 2) and 5RØ12 (circled 5) in the final 145mm segment.
 - Bottom: 6RØ12 (circled 1) in the center; 6RØ12 (circled 6) and 20RUØ8/10 (circled 6) in the first 220mm segment; 11RUØ8/10 (circled 6) and 9RUØ8/20 (circled 6) in the next 430mm segment; 11RUØ8/10 (circled 6) and 9RUØ8/20 (circled 6) in the final 430mm segment.
- Dimensions: 220, 145, 145, 145, 1110, 1105, 430, 400, 190, 30, 35, +3,50.

Section Views:

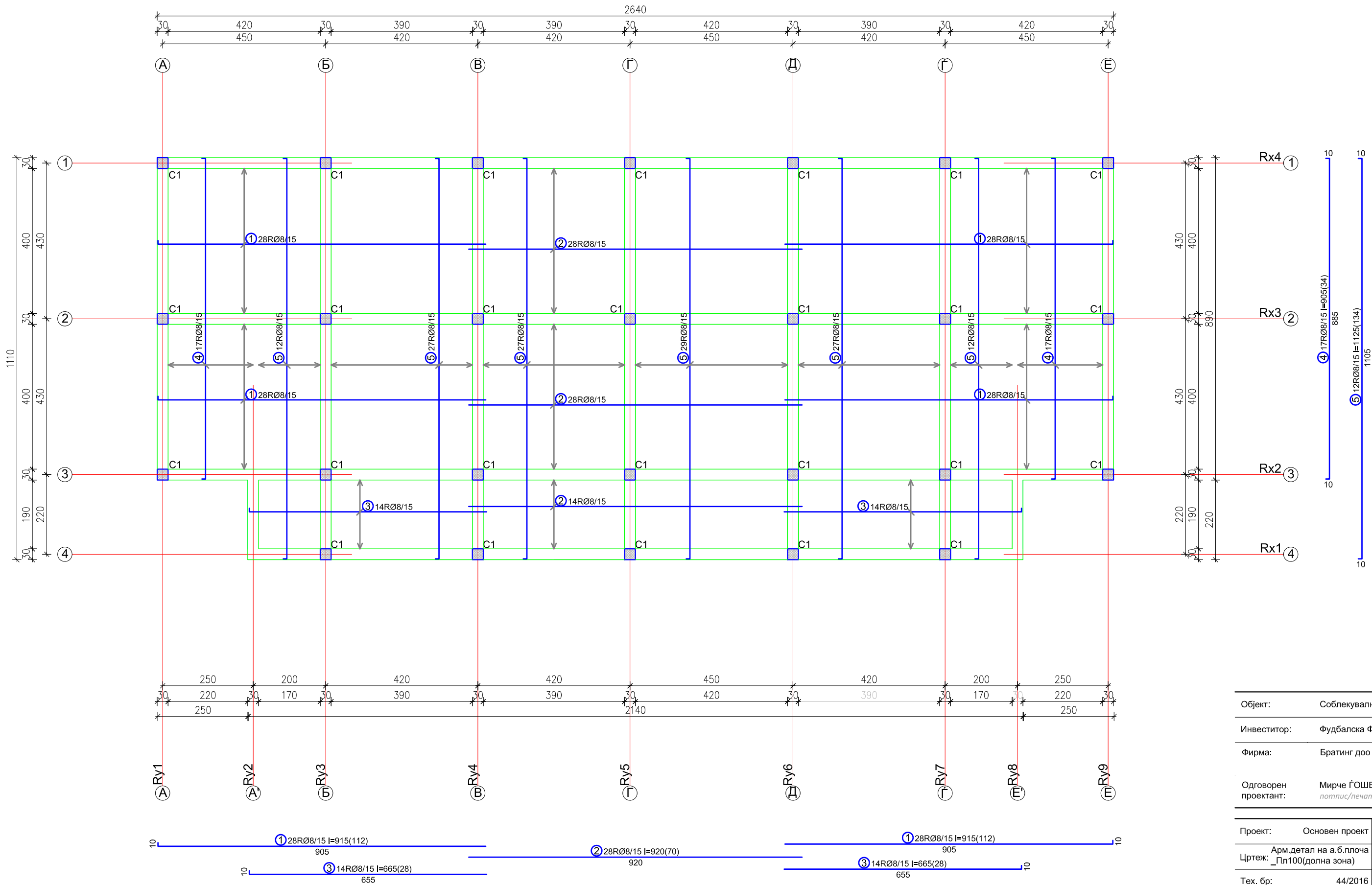
- 1-1/1:50:** Shows a cross-section of the slab with dimensions 35 (height) and 30 (width). Reinforcement includes 3RØ12 (circled 2), 6RUØ8/20 (circled 6), and 6RØ12 (circled 1).
- 2-2/1:50:** Shows a cross-section of the slab with dimensions 35 (height) and 30 (width). Reinforcement includes 4RØ12 (circled 4), 3RØ12 (circled 2), 6RUØ8/10 (circled 6), and 6RØ12 (circled 1).

Reinforcement Details:

- 3RØ12 I=410(3) (circled 3)
- 4RØ12 I=290(3) (circled 4)
- 5RØ12 I=190(3) (circled 5)
- 2RØ12 I=1165(3) (circled 2)
- 6RØ12 I=1135(6) (circled 1)
- 6RUØ8 I=153(82) (circled 6)

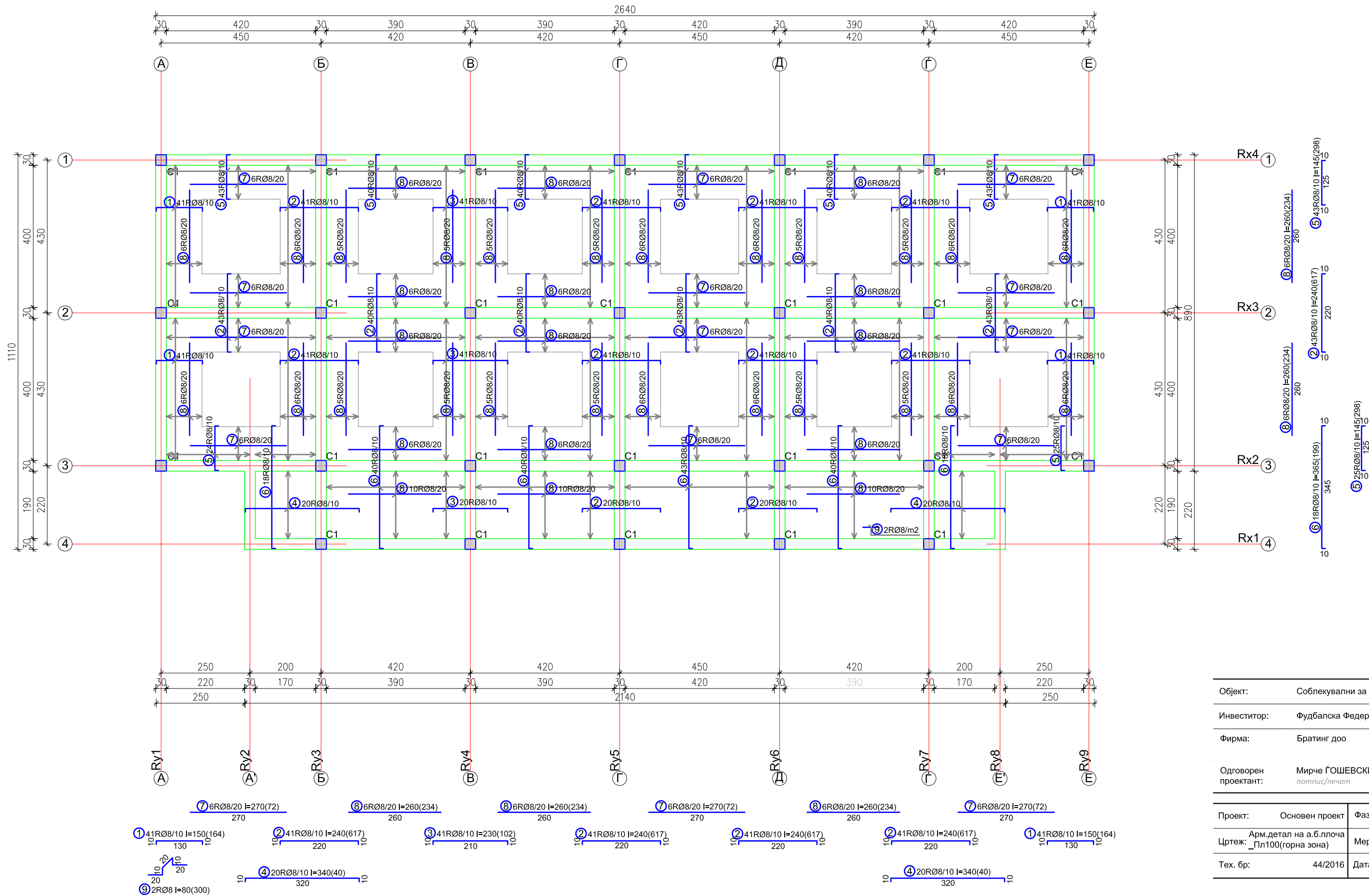
Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	[ГК] - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.греди _у-оска(кота+3,50), С1	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Арм.бет.плоча _Пл100 (долна зона) д =14 см. ком.1 МВ30 RA400/500-2

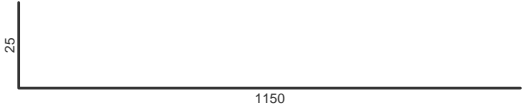

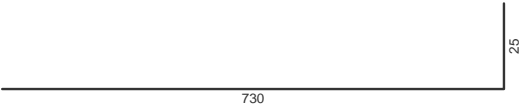
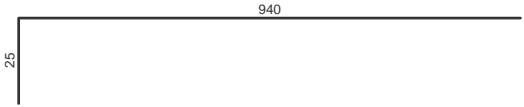
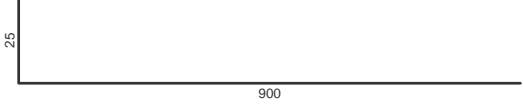
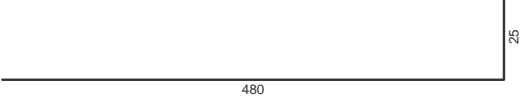
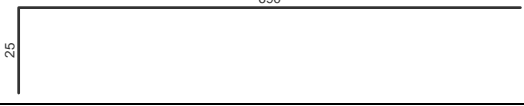
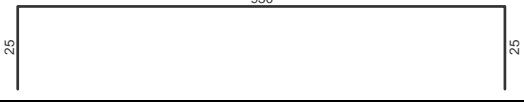
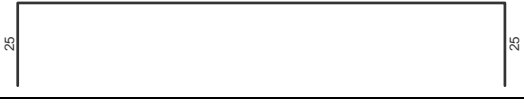
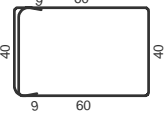
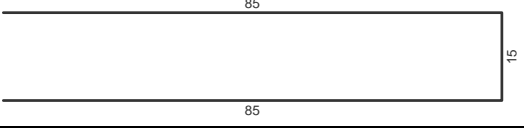
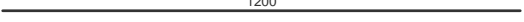
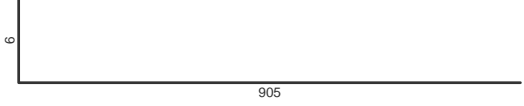
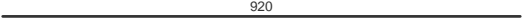
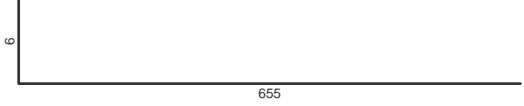
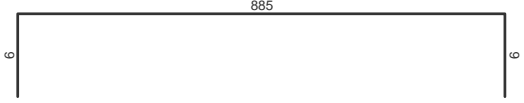



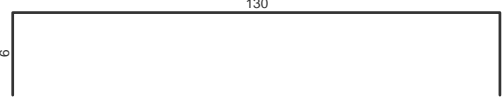
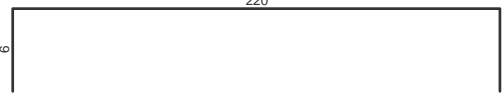
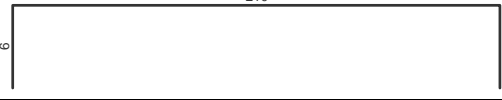



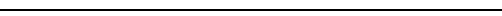

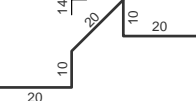
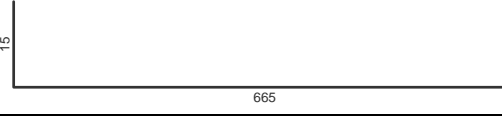



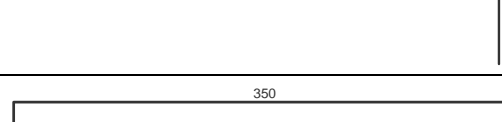
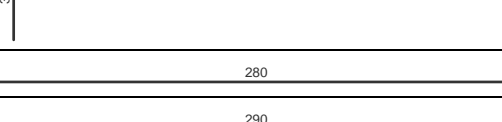


Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.плоча _Пл100(долна зона)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

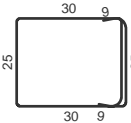
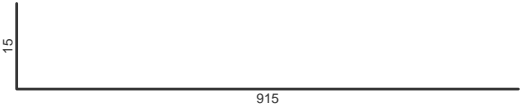

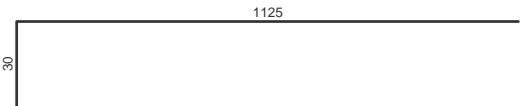

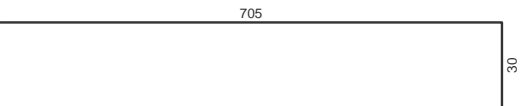
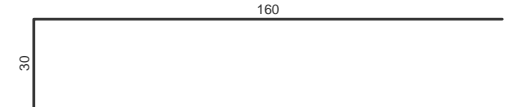


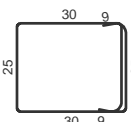

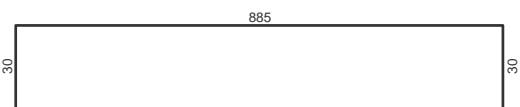
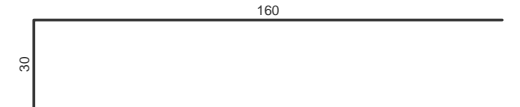

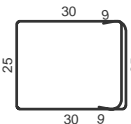
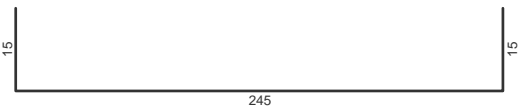
Арм.бет.плоча _Пл100 (горна зона) д =14 см. ком.1 МВ30 RA400/500-2


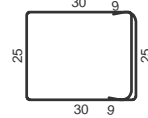
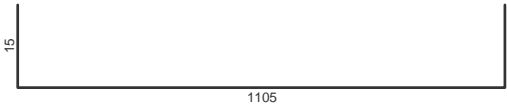
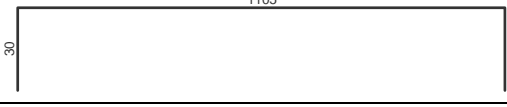
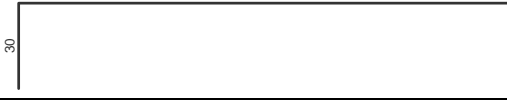

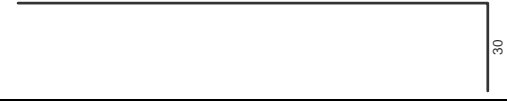
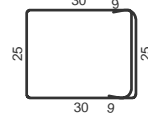
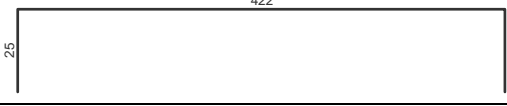
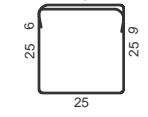
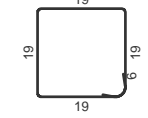
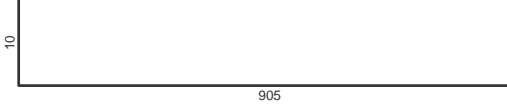
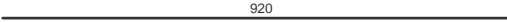
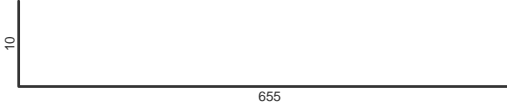



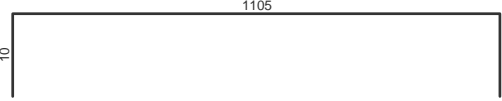
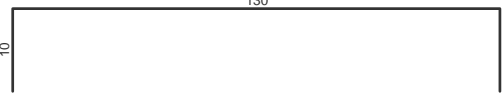
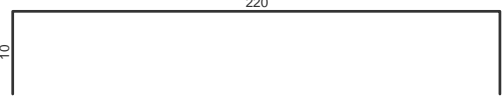
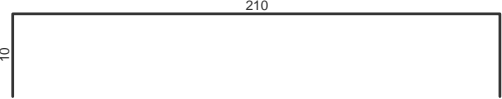
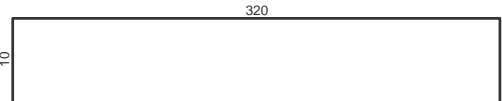
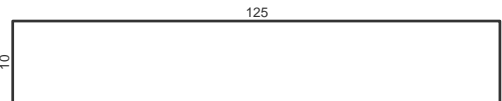
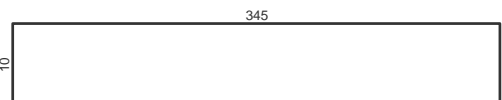
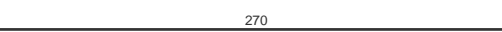
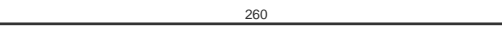
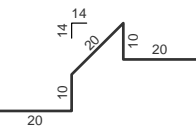
Објект:	Соблекувални за фудбалери		
Инвеститор:	Фудбалска Федерација на Македонија		
Фирма:	Братинг доо		
Одговорен проектант:	Мирче ЃОШЕВСКИ, д.г.и. <i>потпис/печат</i>		
Проект:	Основен проект	Фаза:	ГК - Градежно Конструктивна
Цртеж:	Арм.детал на а.б.плоча _Пл100(горна зона)	Мерка:	1:100
Тех. бр:	44/2016	Дата:	октомври, 2016

Спецификација на арматура						
озн	облик и мерки (cm)	Ø (mm)	RØ (mm)	lg (cm)	n (kom)	lgn (m)
Арм.бет.темели и парапет (1 ком.)						
1			12	1175	15	176.25
2			12	940	40	376.00
3			12	755	15	113.25
4			12	965	30	289.50
5			12	925	5	46.25
6			12	505	5	25.25
7			12	715	10	71.50
8			12	980	70	686.00
9			12	330	20	66.00
10			8	258	1212	3126.96
11			8	185	1032	1909.20
12			8	1200	115	1380.00
Арм.бет.плоча_Пл1(долна зона)кота+0.22 (1 ком.)						
1			8	911	116	1056.76
2			8	920	72	662.40
3			8	661	28	185.08
4			8	897	34	304.98

Спецификација на арматура						
озн	облик и мерки (cm)	Ø (mm)	RØ (mm)	lg (cm)	n (kom)	lgn (m)
5			8	1117	140	1563.80
Арм.бет.плоча_Пл1(горна зона)кота+0.22 (1 ком.)						
1			8	142	168	238.56
2			8	232	633	1468.56
3			8	222	105	233.10
4			8	332	42	139.44
5			8	137	303	415.11
6			8	357	207	738.99
7			8	270	72	194.40
8			8	260	249	647.40
9			8	80	300	240.00
Арм.бет.греда_Rx1(кота+3.50) (1 ком.)						
1			12	680	12	81.60
2			12	940	6	56.40
3			12	905	3	27.15
4			12	505	3	15.15
5			12	920	3	27.60
6			12	380	6	22.80
7			12	280	3	8.40
8			12	290	6	17.40

Спецификација на арматура						
озн	облик и мерки (cm)	Ø (mm)	RØ (mm)	lg (cm)	n (kom)	lgn (m)
9			8	153	160	244.80
Арм.бет.греда_Rx2=Rx3=Rx4(кота+3.50) (3 ком.)						
1			12	930	36	334.80
2			12	940	18	169.20
3			12	1155	9	103.95
4			12	940	9	84.60
5			12	735	9	66.15
6			12	190	18	34.20
7			12	280	9	25.20
8			12	290	36	104.40
9			8	153	558	853.74
Арм.бет.греда_Ry1=Py9(кота+3.50) (2 ком.)						
1			12	915	12	109.80
2			12	945	6	56.70
3			12	190	12	22.80
4			12	290	6	17.40
5			8	153	124	189.72
Арм.бет.греда_Ry2=Py8(кота+3.50) (2 ком.)						
1			12	275	12	33.00

Спецификација на арматура						
озн	облик и мерки (cm)	Ø (mm)	RØ (mm)	lg (cm)	n (kom)	lgn (m)
2			12	305	12	36.60
3			8	153	40	61.20
Арм.бет.греда_Ry3=Ry4=Ry5=Ry6=Ry7(кота+3.50) (5 ком.)						
1			12	1135	30	340.50
2			12	1165	15	174.75
3			12	410	15	61.50
4			12	290	15	43.50
5			12	190	15	28.50
6			8	153	410	627.30
Арм.бет.столб_С1 (26 ком.)						
1			12	472	208	981.76
2			8	143	936	1338.48
3			8	94	494	464.36
Арм.бет.плоча_Пл100(долна зона)кота+3.50 (1 ком.)						
1			8	915	112	1024.80
2			8	920	70	644.00
3			8	665	28	186.20

Спецификација на арматура						
озн	облик и мерки (cm)	Ø (mm)	RØ (mm)	lg (cm)	n (kom)	lgn (m)
4			8	905	34	307.70
5			8	1125	134	1507.50
Арм.бет.плоча_Пл100(горна зона)кота+3.50 (1 ком.)						
1			8	150	164	246.00
2			8	240	617	1480.80
3			8	230	102	234.60
4			8	340	40	136.00
5			8	145	298	432.10
6			8	365	199	726.35
7			8	270	72	194.40
8			8	260	234	608.40
9			8	80	300	240.00

Рекапитулација арматура			
Ø (mm)	lgn (m)	kg/m'	Тежина (kg)
RA 400/500 - 2			
8	26253.2	0.405	10632.54
12	4935.81	0.911	4496.52
Вкупно			15129.06