#### Министерство образования и науки Российской Федерации

Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования «Комсомольский-на-Амуре государственный университет»

Факультет кадастра и строительства Кафедра "Строительство и архитектура"

# РАСЧЕТНО-ГРАФИЧЕСКАЯ РАБОТА по дисциплине «Спецкурс по проектированию строительных конструкций»

Студент группы 5У3-1

О.И. Лукьянова

Преподаватель

Н.С. Дронов

# Содержание

Введение
1 Общие данные
2 Конструктивные решения здания, включая пространственные схемы
принятые при выполнении расчетов конструкций4
3 Материалы несущих конструкций5
4 Нагрузки и воздействия6
4.1 сбор нагрузок6
4.2 Снеговая нагрузка7
4.3 Ветровая нагрузка
4.4 Эксплуатационные нагрузки
5 Описание грунтового основания8
6 Описание расчетной схемы
7 Результаты статического расчета14
7.1 Максимальные значения напряжений в несущей стене14
7.2 Минимальные значения напряжений в несущей стене16
7.3 Максимальные значения напряжений в межэтажном перекрытии.18
7.4 Минимальные значения напряжений в несущей стене20
8 Результаты конструктивного расчета22
8.1 Результаты конструктивного расчета межэтажного перекрытия22
8.2 Результаты конструктивного расчета несущей стены24
8.3 Результаты конструктивного расчета балки (400х800)26
8.4 Результаты конструктивного расчета балки (800х800)27
8.5 Результаты конструктивного расчета колонны
9 Расчет фундаментов

9.1 Максимальные значения напряжений в фундаментной плите	29
9.2 Минимальные значения напряжений в фундаментной плите	31
10 Результаты конструктивного расчета	.33
10.1 Результаты конструктивного расчета фундаментной плиты	.33
10.2 Осадка фундаментной плиты	.35

#### Введение

Конструктивные и объемно-планировочные решения — неотъемлемая часть проекта здания (сооружения), направленная на реализацию архитектурных замыслов.

Данный раздел определяет характеристики основных несущих конструкций, в соответствии с их назначением назначение, которые должны обеспечивать прочность, устойчивость и долговечность строения. Так же раздел содержит необходимые расчёты в специальных программных комплексах с учётом действующих нагрузок.

#### 1 Общие данные

В разделе разработана конструктивная схема проектируемого здания и документации марки «КР». Выполнены соответствующие расчеты.

Раздел разработан в соответствии:

- СП 20.13330.2016 Нагрузки и воздействия
- СП 63.13330.2018 Бетонные и железобетонные конструкции
- СП 16.13330.2017 Стальные конструкции

# 2 Конструктивные решения здания, включая пространственные схемы, принятые при выполнении расчетов конструкций.

Все здание в плане имеет многоугольную форму.

Пристроенная парковка и общественное здание образуют стилобатную часть злания.

Габаритные размеры здания и стилобатной части 61.188 x 58.974 м, размеры здания в осях 1-8 20.381 м., A-E 31.749 м., 8-1 29.663 м., E-A 38.345 м.

Количество этажей - 35

Уровень ответственности по ГОСТ 27751-2014 – КС-3

Степень огнестойкости здания – І

Класс конструктивной пожарной опасности – С0

Класс функциональной пожарной опасности – Ф1

Для здания принята стеновая конструктивная система, составленная двумя ядрами жесткости.

В центре здания располагается монолитный лестнично-лифтовой узел представленный стенами толщиной 300 мм, образующий центральное ядро жесткости.

Наружное ядро представлено в виде обвязочных балок400х800 (1200) мм, объединённых в уровне плит перекрытия,

Центральное и наружное ядра связаны системой поперечных стен толщиной 400мм.

На кровле предусмотрен монолитный парапет толщиной 350мм и высотой 2000мм, образующий пояс жесткости.

Горизонтальные диски жесткости представлены плитами перекрытия толщиной 250 мм.

Фундамент здания представляет собой ростверк (плитный) толщиной 2500 мм опирающийся на свайное основание из бурозабивных свай. Сваи диаметром 900 мм. Узел стыка свая-фундамент жесткий, что обеспечивается за счет выпуска арматуры сваи в фундаментную плиту.

Кровля — плоская, неэксплуатируемая с внутренним водостоком. Материал покрытия — мембрана ГОСТ Р 56704-2015.

Лестничные марши – сборные железобетонные индивидуального изготовления.

#### 3 Материалы несущих конструкций

Материалы основных несущих конструкций:

- бетон класса B30 плиты перекрытия (ГОСТ 25192-2012)
- бетон класса B50 вертикальные несущие элементы, балки (ГОСТ 25192-2012)
  - арматура класса A500C ГОСТ P 52544-2006

#### 4 Нагрузки и воздействия

#### 4.1 сбор нагрузок

Таблица 1 - Сбор нагрузок

No	Вид нагрузки	Нормативная	Коэффициент	Расчетная	
		нагрузка	надежности	нагрузка	
		$\kappa\Gamma/M^2$	по нагрузке	$\kappa\Gamma/M^2$	
1	Наружная стена				
	ж/б стена δ =400 мм (2500	$2500 \times 0.4 = 1000$	1,1	1100	
	кг/м3)				
	Утеплитель $\delta = 200$ мм (140	$140 \times 0.2 = 28$	1,3	36,4	
	кг/м3)				
	Штукатурка $\delta = 10$ мм (1600	$1600 \times 0.01 = 16$	1,3	20,8	
	кг/м3)				
	Навесной фасад	30	1,2	36	
	Итого:				
2	Кровля				
	Плита покрытия $\delta = 250$ мм	$2500 \times 0.25 = 625$	1,1	687,5	
	(2500 кг/м3)				
	Утеплитель $\delta = 200 \text{ мм}(140)$	$140 \times 0.2 = 2.8$	1,3	36,4	
	кг/м3)				
3	Межэтажное перекрытие				
	Плита перекрытия $\delta = 250 \text{ мм}$	2500 x 0,25 = 625	1,1	687,5	
	(2500 кг/м3)				
	Стяжка $\delta = 20$ мм (1800 кг/м3)	$1800 \times 0.02 = 36$	1,3	46,8	

# 4.2 Снеговая нагрузка

Нормативное значение снеговой нагрузки на горизонтальную проекцию покрытия следует определять по формуле

$$S_0 = c_e c_t \mu S_g$$

где  $c_e$  - коэффициент, учитывающий снос снега с покрытий зданий под действием ветра или иных факторов.

 $c_t$  - термический коэффициент;  $c_t=1$ 

 $\mu$  - коэффициент формы, учитывающий переход от веса снегового покрова земли к снеговой нагрузке на покрытие;  $\mu=1$ 

 $S_g$ - нормативное значение веса снегового покрова на 1 м горизонтальной поверхности земли.

Снеговой район г. Хабаровск - II.  $S_g$ = 1 кH/м2.

$$c_e = (1.4 - 0.4\sqrt{k})(0.8 + 0.002l_c$$

где  $k - \kappa оэффициент для типов местности. <math>k = 1,7$ 

 $l_c = 2b - \frac{b^2}{l}$  - характерный размер покрытия, принимаемый не более 100 м;

b - наименьший размер покрытия в плане;

1 - наибольший размер покрытия в плане.

$$l_c = 2 * 20.788 - \frac{20.788^2}{38.806} = 30.44$$
 
$$c_t = 0.76$$
 
$$S_0 = 1000 * 0.76 = 760 \text{ H/m2}$$

Расчетная снеговая нагрузка определяется

$$S_n = S_0 * k$$

где k – коэффициент надежности по нагрузке. k = 1,4.

$$S_n = 76 * 1.4 = 106.4 \ кг/м2$$

### 4.3 Ветровая нагрузка

Нормативное значение ветрового давления принимается в зависимости от ветрового района

Ветровой район г. Хабаровск – III.  $w_0$  = 0.38 кПа

#### 4.4 Эксплуатационные нагрузки

Нормативные значения равномерно распределенных кратковременных нагрузок следует принимать согласно СП 20.13330.2016.

Таблица 2 – нормативные значения нагрузок

$N_{\underline{0}}$	Помещения здания	Нормативные значения равномерно
		распределенных нагрузок Р, кПа,
1	Квартиры жилых зданий	1,5
2	Служебные, бытовые	2,0
	помещения, офисы	
3	Обеденные залы	3,0
4	Залы ожидания, спортивные залы	4,0
5	Коридоры и лестницы	3,0

Согласно СП 267.1325800.2016 нормативные значения равномерно распределенных временных нагрузок на перекрытия, покрытия и лестницы

Таблица 3 – нормативные значения нагрузок

	Помещения	Нормативные значения нагрузок $p$ ,
		кПа (кгс/м2)
1	Технические этажи	10,0 (1000)
2	Вестибюли, фойе и коридоры	4,0 (400)
	первого этажа	
3	Лестницы и входы	5,0 (500)
4	Парковка	30 (3000)

#### 5 Описание грунтового основания

На основании визуального описания, лабораторных анализов и статистической обработки частных значений показателей физико - механических свойств в пределах изученной территории выделено 4 инженерно-геологических элемента грунта. Ниже приводится описание грунтов на уровне разновидностей по ИГЭ.

ИГЭ 1 — Техногенный: неоднородный суглинок, гравий, галька со строительным и бытовым мусором. На момент изысканий находился в сезонно-мёрзлом состоянии. Не опробован. Нормативное значение плотности грунта принято по ГЭСН 2001 − 1,75 г/см3.

ИГЭ 2 — Почвенно-растительный слой. На момент изысканий находился в сезонно-мёрзлом состоянии. Не опробован. Нормативное значение плотности грунта принято по ГЭСН 2001 — 1,20 г/см3.

#### ИГЭ 3 – Суглинок лёгкий твёрдый.

Нормативные значения физических характеристик получены по 5 пробам ненарушенного сложения и составляют: естественная влажность – 19,2 %, плотность грунта – 1,82 г/см3, коэффициент пористости – 0,74.

Нормативные значения прочностных и деформационной характеристик получены с использованием рекомендуемых приложений СП 22.13330.2016: модуль деформации — 17,5 МПа, удельное сцепление — 25,6 кПа, угол внутреннего трения — 23,1.

ИГЭ 4 — Галечниковый грунт с заполнителем супесью твёрдой, плотный, маловлажный.

Нормативные значения физических характеристик получены по 4 пробам ненарушенного и 7 пробам нарушенного сложения и составляют: естественная влажность – 7,6 %, плотность грунта – 2,26 г/см3, коэффициент пористости – 0,30.

Нормативные значения прочностных и деформационной характеристик получены расчетом по Методике ДальНИИС по нормативным значениям физических характеристик с учетом прочности и окатанности обломочного материала и составляют: модуль деформации — 46,2 МПа, удельное сцепление — 18,3 кПа, угол внутреннего трения — 32,4.

Нормативные значения характеристик физико-механических свойств, которыми рекомендуется пользоваться при расчетах оснований по несущей способности и деформациям, приведены в таблице 4.

Таблица 4 - Нормативные и расчетные значения показателей физикомеханических свойств грунтов

№ инженерно-	-геологическ	ого элемента	1	2	3	4
Геологический индекс		†Q <sub>IV</sub>	Q <sub>tV</sub>	apQ <sub>tV</sub>		
Наименование по ГОСТ 25100-2011		Техногенный: неоднородный суглинок, гравий, галька со строительным и бытовым мусором	Почвенно- растительный слой	Суглинок лёгкий твёрдый	Галечниковый грунт с заполнителем супесью твёрдой, плотный, маловлажный	
Колич	ество опреде	елений	-	-	5	11
ранулометрический соста в % по массе (частные остатки), размер фракции в мм	галька (щебень)	> 10	-	-	-	54,8
етрический сост разнер фраки в нн	ερα βυῦ	10-5	-	-	-	11,0
трически чассе (ча размер в мм	(дресва)	5-2	-	-	-	8,9
puy asm am		2-0,5	-	-	-	8,4
лет , р	песок	0,5-0,25	-	1	-	16,9
рануломе в % по остатки),	HELUK	0,25-0,1	-	-	-	-
0 % % % % % % % % % % % % % % % % % % %		0,1-0,05	-	-	-	-
Γρ 000	ПЫЛЬ	< 0,05	-	ı	-	-
Естеств	енная влажн	ность, %	-	1	19,2	7,6
Влажность н	а границе т	пекучести, %	-	-	30,4	19,6
Влажность на	границе рас	скатывания, %	-	1	20,4	13,5
Числ	Число пластичности		-	-	10,0	6,1
Показ	ватель теку	чести	-	•	< 0	< 0
Плотность	частиц груг	нта, г/см³	-	-	2,65	2,7
	Нормативное значение		1,752	1,202	1,82	2,26
Плотность грунта, г/см <sup>3</sup>	Э Расчётное Значение	по несущей способности	-	-	1,65**	2,23**
		по деформации	-	-	1,73**	2,24**
Плотно	сть скелета	, 2/CM <sup>3</sup>	-	-	1,53	2,08
	ициент пори		-	-	0,74	0,30
Степе	нь влажност	и, д.е.	-	-	0,71	0,79
<i>Чдельное</i>		ной документации, ораторным данным	-	-	25,6м	18,3м
сцепление, кПа	Расчётное значение	по несущей способности	-	-	17,1***	12,2***
		по деформации	-	-	25,6***	18,3***
Угол внутреннего трения, градус		ной документации, ораторным данным	-	-	23,1м	32,4м
	Расчетное	по несущей способности	-	-	20,1***	28,2***
,, .,		по деформации	-	-	23,1***	32,4***
Модуль общей деформации, Мпа		ной документации, ораторным данным	-	•	17,5м	46,2м
Группа грунтов по трудности разработке, ГЗСН 81-02-Пр-2001		358	9а	358	60	

# 6 Описание расчетной схемы

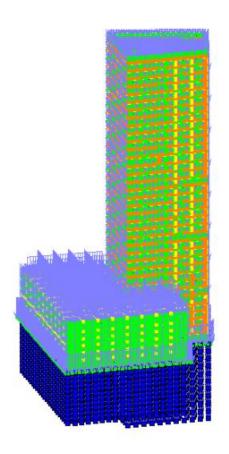


Рис.1 – Общий вид расчетной модели

Расчет производим в ПК Лира САПР. Тип конечного элемента и размер сечения для каждой группы элементов расчетной схемы указан в таблице 5.

Название элемента	Тип конечного элемента	Сечение, мм
Ростверк	42, 44 (треугольный и четырехугольный КЭ оболочки)	2500
Межэтажные перекрытия	42, 44 (треугольный и четырехугольный КЭ оболочки)	250
Несущие стены	42, 44 (треугольный и	400

	четырехугольный КЭ оболочки)	
Несущие стены	42, 44 (треугольный и четырехугольный КЭ оболочки)	300
Балка	10 (универсальный пространственный элемент)	400x800
Балка	10 (универсальный пространственный элемент)	800x800
Балка	10 (универсальный пространственный элемент)	400x1200
Свая	57 (одноузловой КЭ для свай)	900

#### 7 Результаты статического расчета

На основании выполненного статического расчет были получены огибающие максимальных и минимальных значений усилий.

#### 7.1 Максимальные значения напряжений в несущей стене

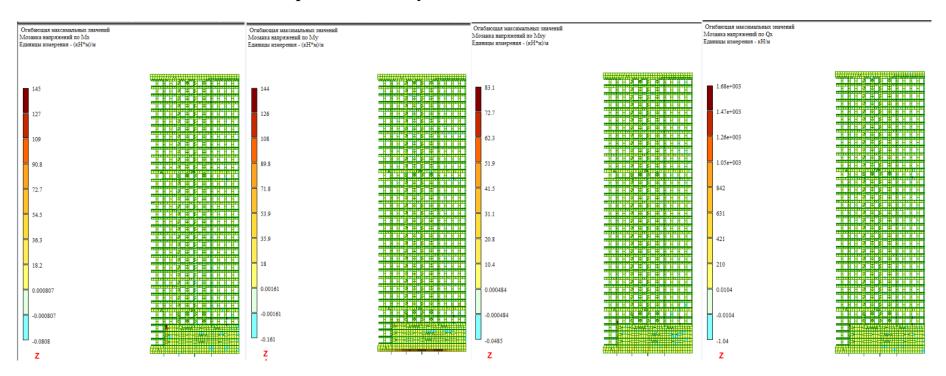


Рис 2 - Мозайка напряжений по Мх Рис 3 - Мозайка напряжений по Му Рис 4 - Мозайка напряжений по Мху Рис 5 - Мозайка напряжений по Qх

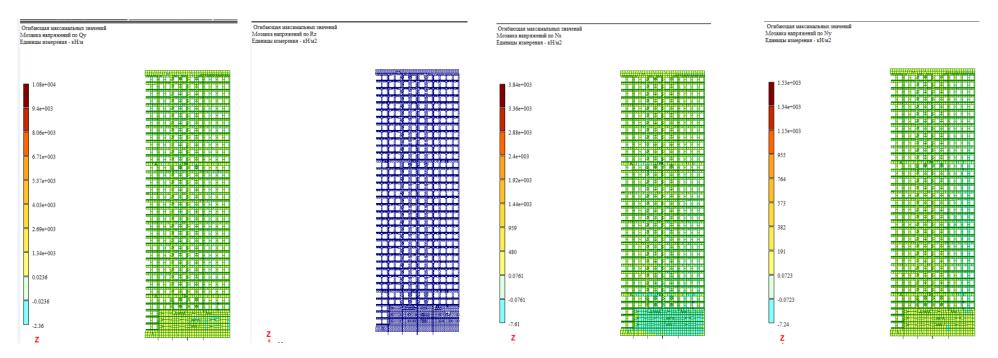
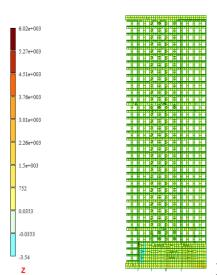


Рис 6 - Мозайка напряжений по Qy Рис 7 - Мозайка напряжений по Rz Рис 8 - Мозайка напряжений по Nx

Рис 9 - Мозайка напряжений по Ny



Мозаика напряжений по Тху

Рис 10 - Мозайка напряжений по тху

#### 7.2 Минимальные значения напряжений в несущей стене

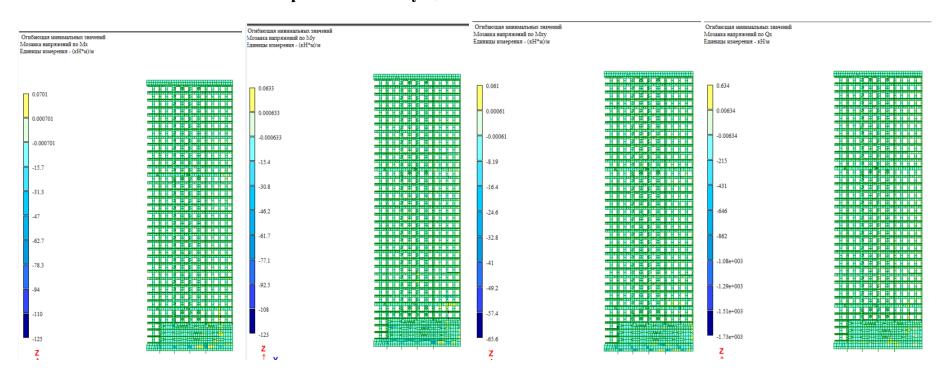


Рис 11 - Мозайка напряжений по Мх Рис 12 - Мозайка напряжений по Му Рис 13 - Мозайка напряжений по Мху Рис 14 - Мозайка напряжений по Qх

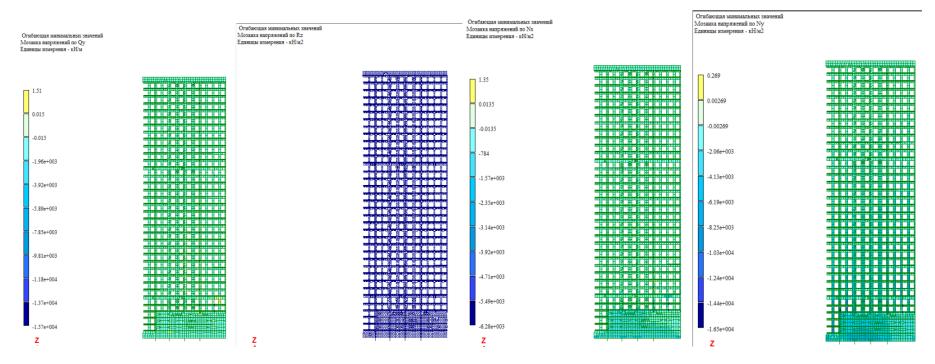


Рис 15 - Мозайка напряжений по Qy Рис 16 - Мозайка напряжений по Rz Рис 17 - Мозайка напряжений по Nx Рис 18 - Мозайка напряжений по Ny

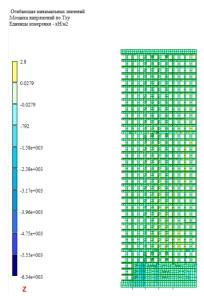


Рис 19 - Мозайка напряжений по тху

#### 7.3 Максимальные значения напряжений в межэтажном перекрытии

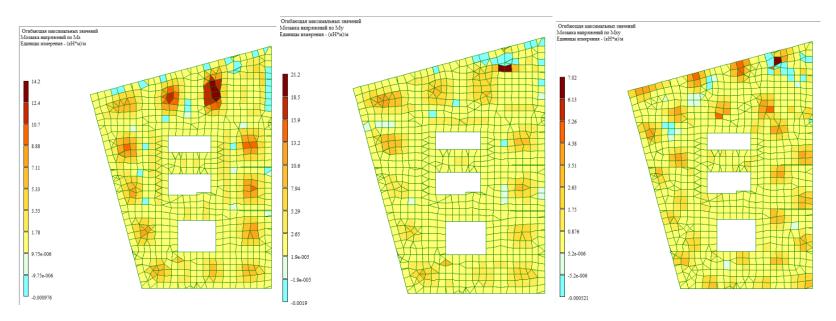


Рис 20 - Мозайка напряжений по Мх

Рис 21 - Мозайка напряжений по Му

Рис 22 - Мозайка напряжений по Мху

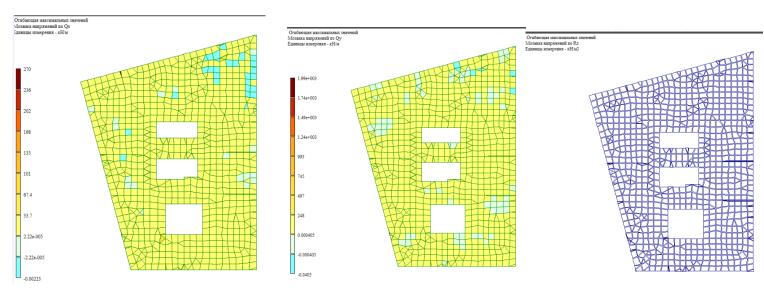


Рис 23 - Мозайка напряжений по Qx

Рис 24 - Мозайка напряжений по Qy

Рис 25 - Мозайка напряжений по Rz

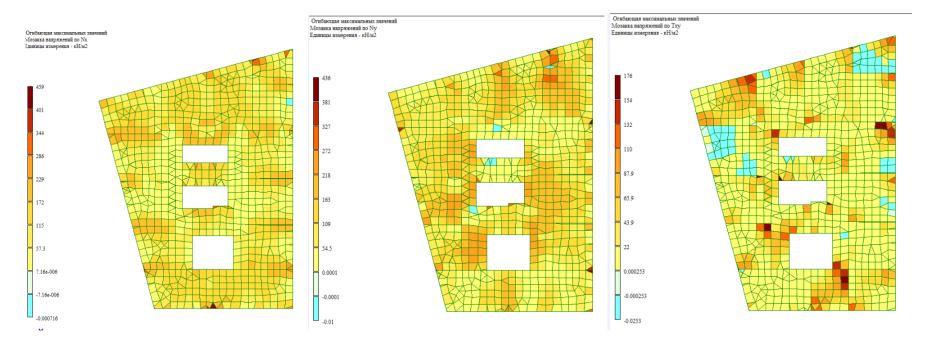


Рис 26 - Мозайка напряжений по Nx

Рис 27 - Мозайка напряжений по Ny

Рис 19 - Мозайка напряжений по тху

#### 7.4 Минимальные значения напряжений в несущей стене

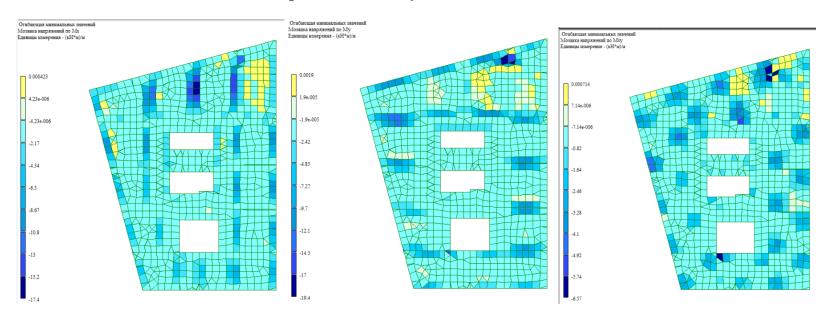


Рис 20 - Мозайка напряжений по Мх

Рис 21 - Мозайка напряжений по Му

Рис 22 - Мозайка напряжений по Мху

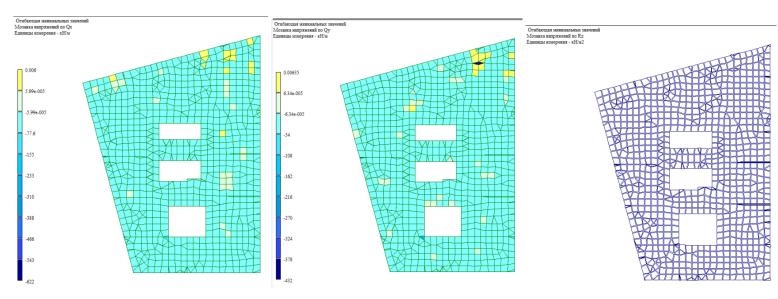


Рис 23 - Мозайка напряжений по Qx

Рис 24 - Мозайка напряжений по Qy

Рис 25 - Мозайка напряжений по Rz

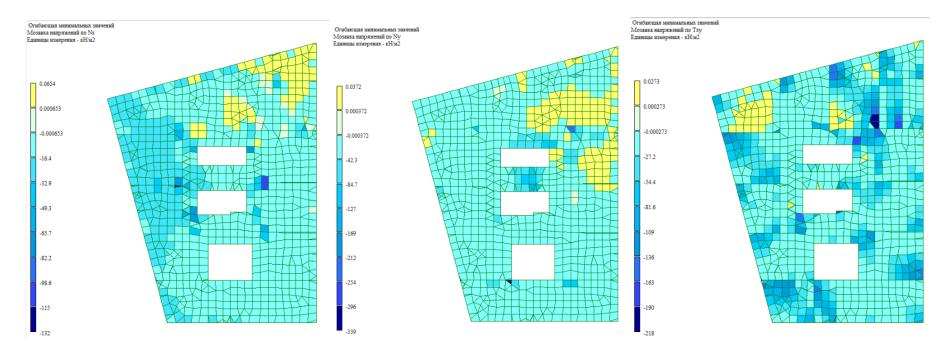


Рис 26 - Мозайка напряжений по Nx

Рис 27 - Мозайка напряжений по Ny

Рис 28 - Мозайка напряжений по тху

#### 8 Результаты конструктивного расчета

#### 8.1 Результаты конструктивного расчета межэтажного перекрытия

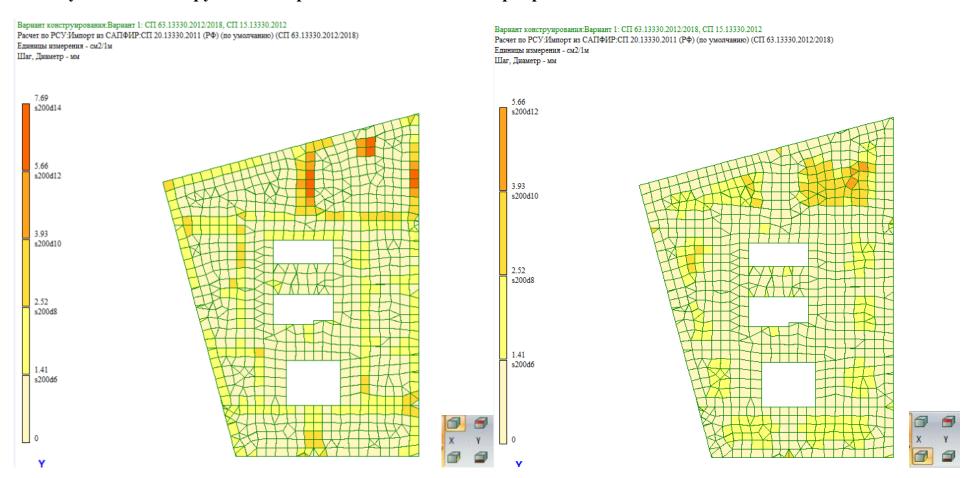


Рис 29 - Схема армирования верха плит по оси OX

Рис 30 - Схема армирования низа плит по оси OX

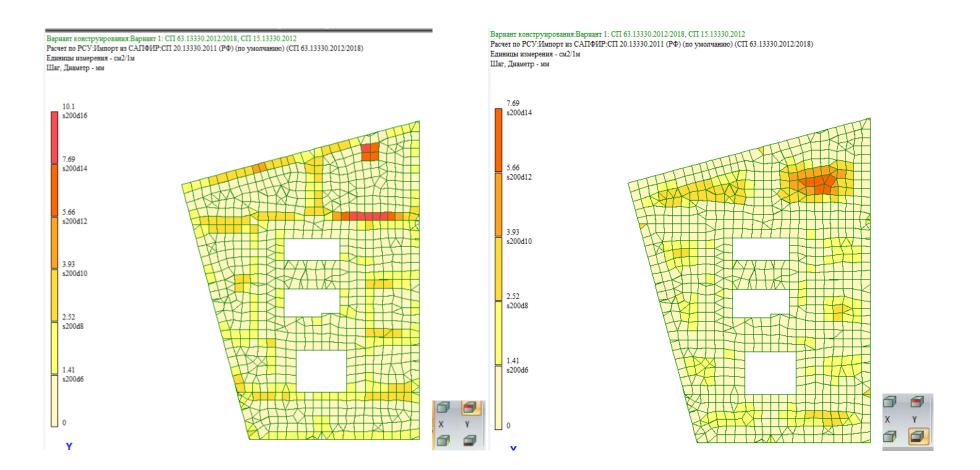


Рис 31 - Схема армирования верха плит по оси ОУ

Рис 32 - Схема армирования низа плит по оси ОУ

Вывод: для обеспечения необходимой и достаточной прочности при строительстве принимаем верхнюю арматуру d16 A400, нижнюю – d14 A400 с шагом 200мм.

#### 8.2 Результаты конструктивного расчета несущей стены

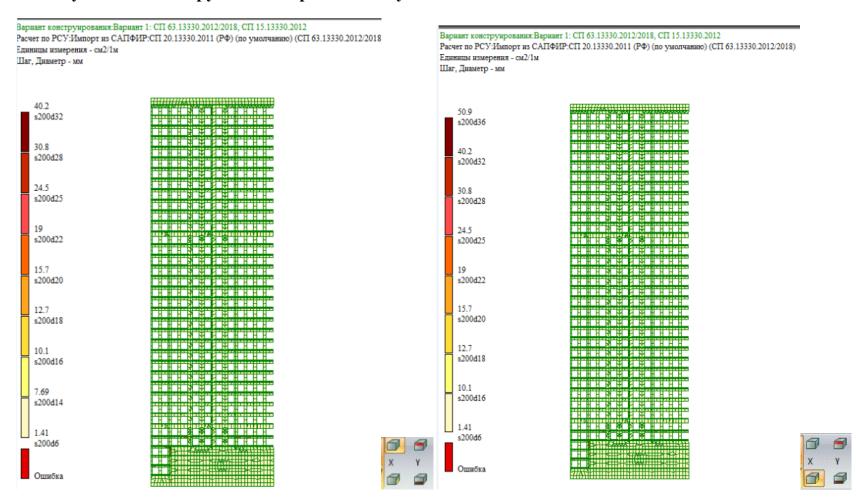


Рис 33 - Схема армирования верха по оси ОХ

Рис 34 - Схема армирования низа по оси OX



Рис 35 - Схема армирования верха по оси ОУ

Рис 36 - Схема армирования низа по оси ОУ

Вывод: для обеспечения необходимой и достаточной прочности при строительстве принимаем верхнюю арматуру d32 A400, нижнюю – d36 A400 с шагом 200мм.

#### 8.3 Результаты конструктивного расчета балки (400х800)

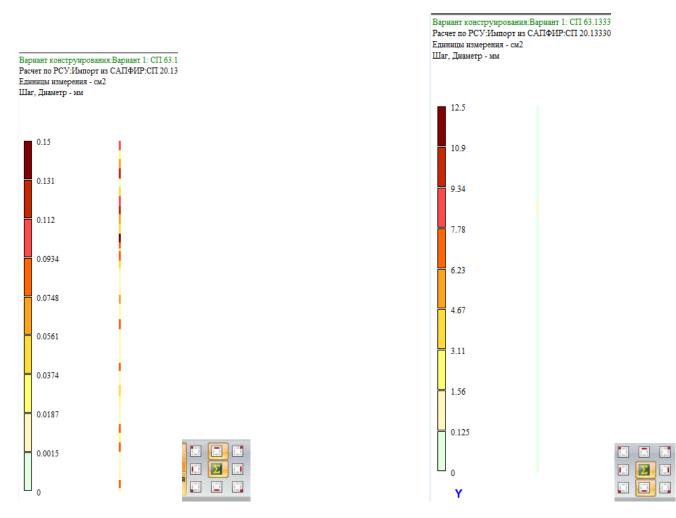


Рис 37 - Схема армирования верха

Рис 38 - Схема армирования низа

Вывод: для обеспечения необходимой и достаточной прочности при строительстве принимаем верхнюю арматуру d6 A400, нижнюю – d32 A400 с шагом 200мм.

#### 8.4 Результаты конструктивного расчета балки (800х800)

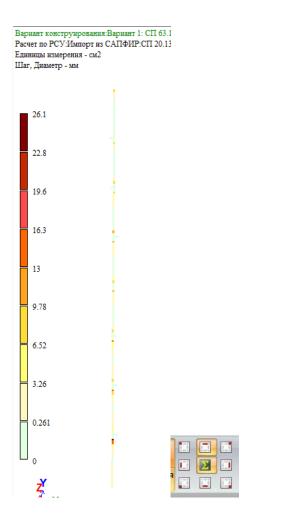


Рис 39 - Схема армирования верха

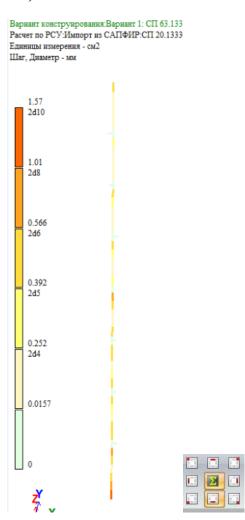


Рис 40 - Схема армирования низа

Вывод: для обеспечения необходимой и достаточной прочности при строительстве принимаем верхнюю арматуру d45 A400, нижнюю – d10 A400 с шагом 200мм.

#### 8.5 Результаты конструктивного расчета колонны

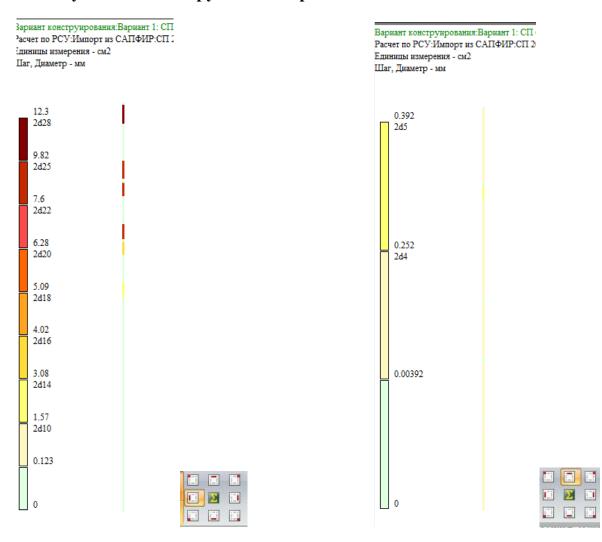


Рис 41 - Схема продольного армирования

Рис 42 - Схема поперечного армирования

Вывод: для обеспечения необходимой и достаточной прочности при строительстве принимаем верхнюю арматуру d28 A400, нижнюю – d5 A400 с шагом 200мм.

## 9 Расчет фундаментов

По результатам расчета в ПК Лира САПР получены следующие максимальные значения напряжений в фундаментной плите.

#### 9.1 Максимальные значения напряжений в фундаментной плите

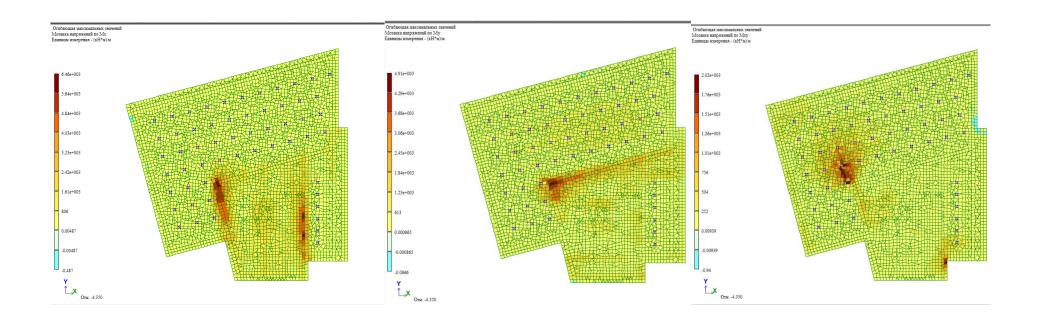


Рис 43 - Мозайка напряжений по Мх

Рис 44 - Мозайка напряжений по Му

Рис 45 - Мозайка напряжений по Мху

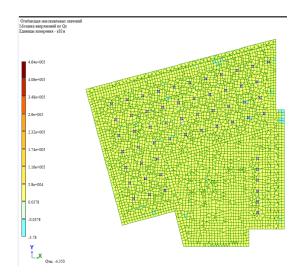


Рис 46 - Мозайка напряжений по Qx

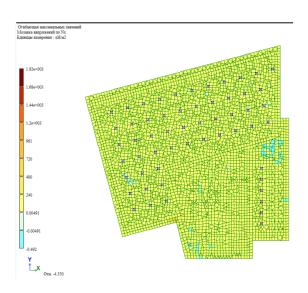


Рис 49 - Мозайка напряжений по Nx

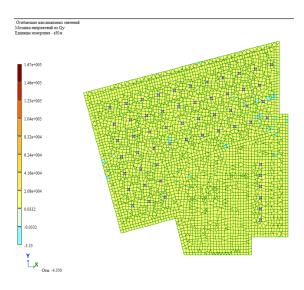


Рис 47 - Мозайка напряжений по Qy

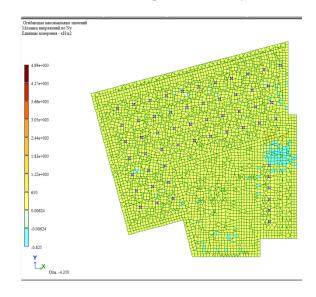


Рис 50 - Мозайка напряжений по Ny

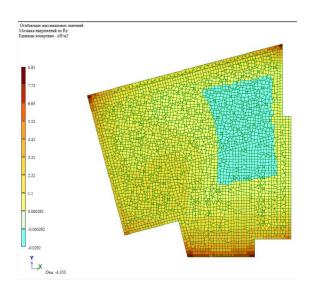


Рис 48 - Мозайка напряжений по Rz

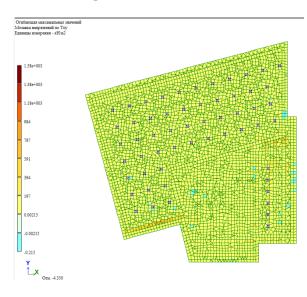


Рис 51 - Мозайка напряжений по тху

# 9.2 Минимальные значения напряжений в фундаментной плите.

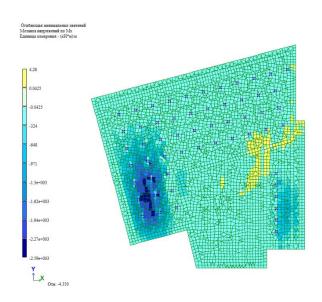


Рис 52 - Мозайка напряжений по Мх

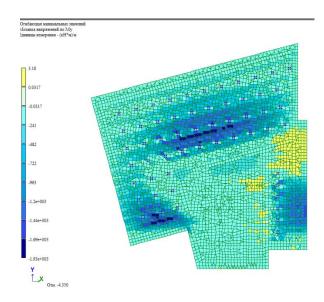


Рис 53 - Мозайка напряжений по Му

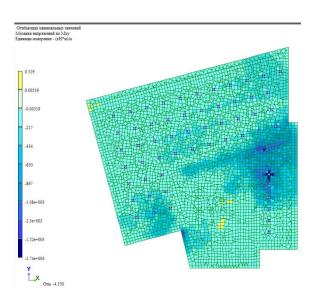


Рис 54 - Мозайка напряжений по Мху

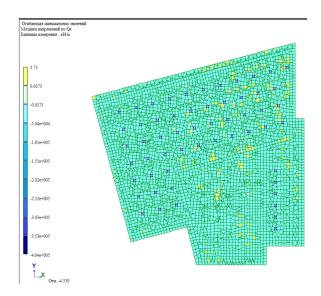


Рис 55 - Мозайка напряжений по Qx

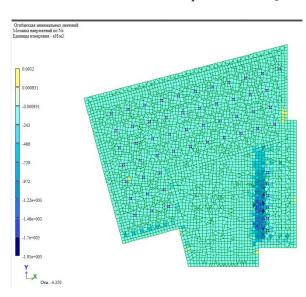


Рис 58 - Мозайка напряжений по Nx

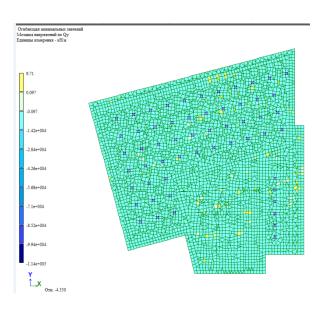


Рис 56 - Мозайка напряжений по Qy

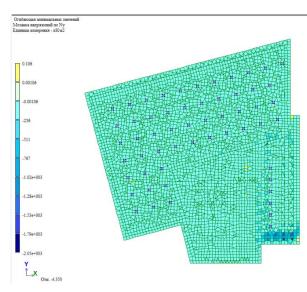


Рис 59 - Мозайка напряжений по Ny

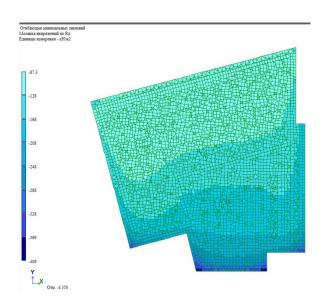


Рис 57 - Мозайка напряжений по Rz

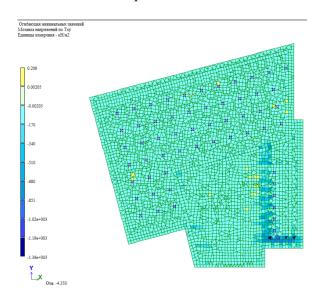
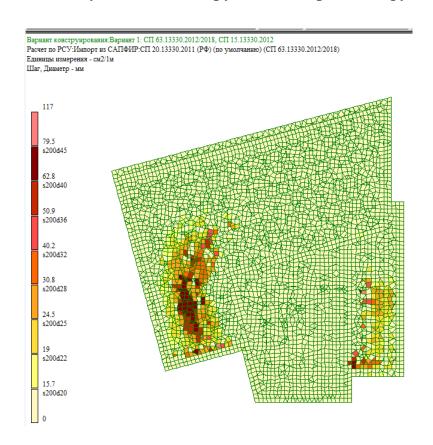


Рис 60 - Мозайка напряжений по тху

#### 10 Результаты конструктивного расчета

#### 10.1 Результаты конструктивного расчета фундаментной плиты



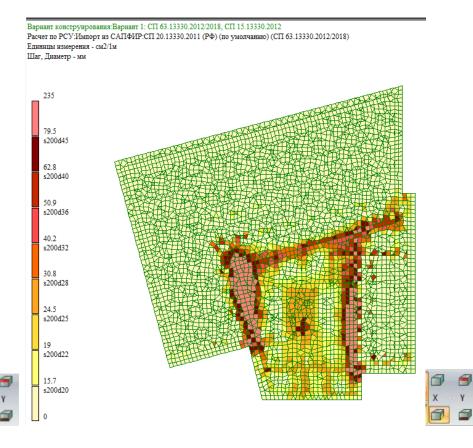


Рис 61 - Схема армирования верха по оси OX

Рис 62 - Схема армирования низа по оси OX

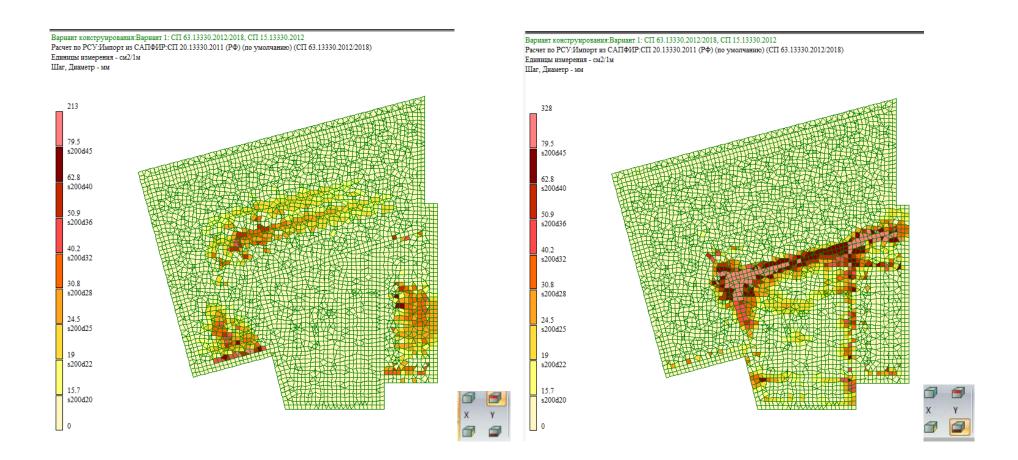


Рис 63 - Схема армирования верха по оси ОУ

Рис 64 - Схема армирования низа по оси ОУ

Вывод: для обеспечения необходимой и достаточной прочности при строительстве принимаем верхнюю арматуру d45 A400, нижнюю – d45 A400 с шагом 200мм.

# 10.2 Осадка фундаментной плиты

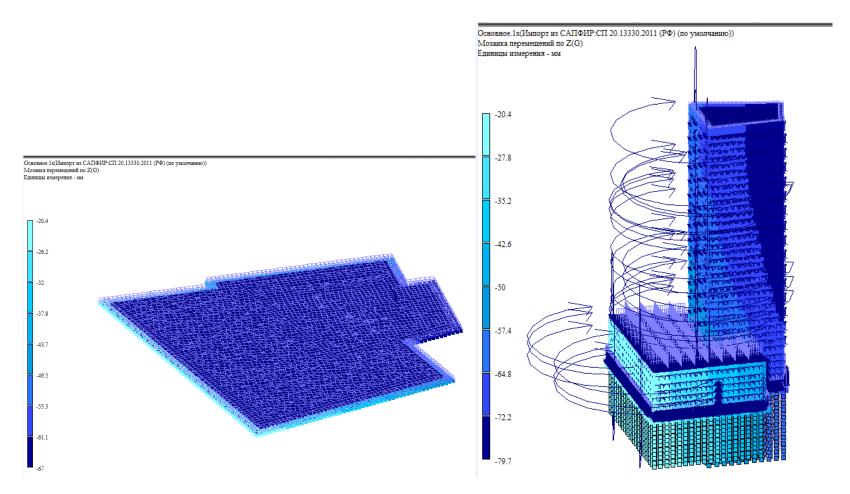


Рис 65 – Осадка фундаментной плиты (мм)

Рис 65 – Осадка здания