Министерство науки и высшего образования Российской Федерации федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

# «Пермский национальный исследовательский политехнический университет»

Кафедра: СПГ Специальность: ОТР Семестр: 1  Курсовой проект «Вариантное проектирование организационно-технологических решени армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР- 19-1м  Целищев Г. А	ſЙ
Курсовой проект  «Вариантное проектирование организационно-технологических решени армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР-	ІЙ
Курсовой проект  «Вариантное проектирование организационно-технологических решени армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР-	ІЙ
«Вариантное проектирование организационно-технологических решени армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР-	ıй
«Вариантное проектирование организационно-технологических решени армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР-	ıй
«Вариантное проектирование организационно-технологических решени армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР-	īЙ
армокаменных работ»  Дисциплина: «Технология армокаменных работ»  Выполнил студент гр. ОТР-	ιй
Выполнил студент гр. ОТР-	
(подпись) (ФИО)	١.
Оценка КП:	
Оценка КП. (дата)	
Проверил	
к.т.н., доц. каф. СПГ <u>Бочкарева Т.М</u> (подпись) <u>Бочкарева Т.М</u>	

### БЛОК - ЗАДАНИЕ

на выполнение курсового проекта «Технология монтажных и армокаменных работ»

# (ТК - технологическая карта)

Вариант задания №	Группа О	ТР-19-1м
Фамилия студента	Цели	щев Г.А.
1. Место строительства	г. Бо	елгород
2. Назначение здания	Жилое 8 этажное со помещениями н	встроенными офисными па первом этаже
<b>3.</b> Конструктивное решение здания	Бескаркасное с продол	ъными несущими стенами
4 . Конструкция наружных стен: - тип стены	Самонесущ	ие/несущие
- общая толщина стен	660 мм	680 мм
- тип фасада	Наружная стена с навесной фасадной системой	«Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»
6. Конструкция внутренних стен: - несущих стен - самонесущих	Кирпичная кладка	Кирпичная кладка
7. Вид (материал) перегородок - толщина перегородок	Керамический кирпич, пазогребневые плиты	Керамический кирпич
	65-100	120-250
9. Тип перекрытия и покрытия - толщина перекрытия(покрытий)	Сборные железобетон 220	
10. Вид кровли	С холодн	ым чердаком
<ul><li>12. Лестничные марши</li><li>тип лестничных маршей</li></ul>	Сборные ж	елезобетонные
- количество		18
13. Лоджии (балконы) - размеры		5,6м2 5,6м2
- количество на типовом этаже		3 3
14. Лифтовые шахты	108	0x2200
-размеры -количество в здании		1
-материал стенок	Железобетонн	ые блоки-тюбинги

Преподаватель	
кафедры СПГ	
к.т.н., доц	Бочкарева Т.М

#### 1. Характеристика здания

Проектируется технология возведения 8-этажного жилого дома со встроенными офисными помещениями на первом этаже в городе Белгород, в том числе сравнение вариантов конструкций стен.

Класс ответственности здания - II.

Степень огнестойкости - II.

Степень долговечности - II.

Класс функциональной пожарной опасности здания – Ф1.3.

#### 1.1. Объемно-планировочные решения здания

Объемно-планировочное решение принято на основании задания на проектирование, с соблюдением действующих санитарно-гигиенических норм, стандартов, а также требований функционального зонирования помещений.

На первом этаже здания располагаются офисные помещения, вместимостью 11 человек, которые предусматривают доступ для маломобильных групп населения (Рис. 1)

На первом этаже предусмотрен аварийный выход. Вентиляция офисных помещений автономная.

На 2-8 этажах расположена жилая часть здания (Рис. 2). На каждом этаже размещены 3 квартиры.

За относительную отметку +0.000 принята отметка пола первого этажа (Рис. 3)

Здание имеет сложную форму в плане с размерами

-длина в осях 1-5 составляет 16,68 м;

-ширина в осях А-Д составляет 15,56 м.

В здании предусмотрен подвал.

Согласно СП 54-13330-2011 строительный объем здания определяется как сумма строительного объема выше отметки +0.00 и ниже этой отметки.

Общая площадь здания определена как сумма общих площадей этажей, измеренных в пределах контуров внутренних поверхностей стен, включая площадь лестничных площадок и ступеней в уровне каждого этажа без учета площади подвала и технического этажа.

Характеристики здания приведены в Табл. 1

Табл. 1

37		
Характе	пистики	злания

Наименование показателя	Значение
Строительный объем здания, м3	7744
в том числе выше отм. +0.000	7118,44
ниже отм. 0.000	628,56
Общая площадь здания, м2	1776,18
Размеры здания в плане, м	16,68x15,33
Площадь типового этажа, м2	164,92
Назначение основных помещений	Жилые
Высота здания, м	30,74
Высота типового этажа, м	3,0
Высота подвала, м	2,4
Количество этажей	8

#### 1.2. Конструктивные решения здания

Здание бескаркасное с продольными несущими стенами. Перекрытия опираются по двум сторонам.

Толщина наружных стен принята исходя из тепло-технического расчета.

Конструктивные решения здания по вариантам приведены в Табл. 2

Конструктивные решения здания по вариантам

Наименование	Вариант №1	Вариант №2					
Фундаменты	Фундаменты – ленточные сборные						
Перекрытия	Перекрытия сборные железобетонн	ые					
Лестницы	Лестницы сборные железобетонные	2					
Покрытие	Чердачное с холодным чердаком						
Кровля	Плоская с уклоном 0,03 над жилой	частью и над лестнично-лифтовым					
	узлом						
Стены наружные	Кирпичные из глиняного	Трехслойная из керамического					
	кирпича на цементно-известковом	кирпича, утеплителя (минеральная					
	растворе, утепление наружное с	вата) и слоя облицовки. бстены =					
	вентилируемым фасадом (плиты	510 мм, бут. = 50 мм, боблиц.= 120					
	URSA). бстены = 510 мм, бут. = 150	MM					
	мм, боблиц. = 80 мм  510 150 80	510 120					
Стены внутренние	Кирпич керамический пустотелый б	бстены = 380 мм					
Перегородки	1. Межкомнатные	1. Межкомнатные из					
	гибсобетонные бмежком. =	керамического кирпича $\delta$ =					
	100 мм;	120 мм.					
	2. в санузлах из глинянного	2. в санузлах из					
	кирпича бсанауз. = 65 мм;	керамического кирпича $\delta =$					
	3. межквартирные из двух	120 мм					
	слоев гибсобетона и	3. межквартирные из					
	воздушного зазора бзазора =	керамического кирпича $\delta =$					
	40 мм, общей толщиной	120 мм.					
	бмежкв = 240 мм.	4. Отделяющие помещения общего пользования от					
		оощего пользования от жилых помещений из					
		жилых помещении из керамического кирпича δ =					
		керамического кирпича о – 250 мм					
	1	250 191191					

План первого этажа приведен на Рис. 1, план типового этажа приведен на Рис. 2, разрез здания приведен на Рис. 3.

Спецификация сборных элементов приведена в Табл. 3

Ведомость перемычек с указанием места расположения (в соответствии с планом типового этажа) представлена в Табл. 4

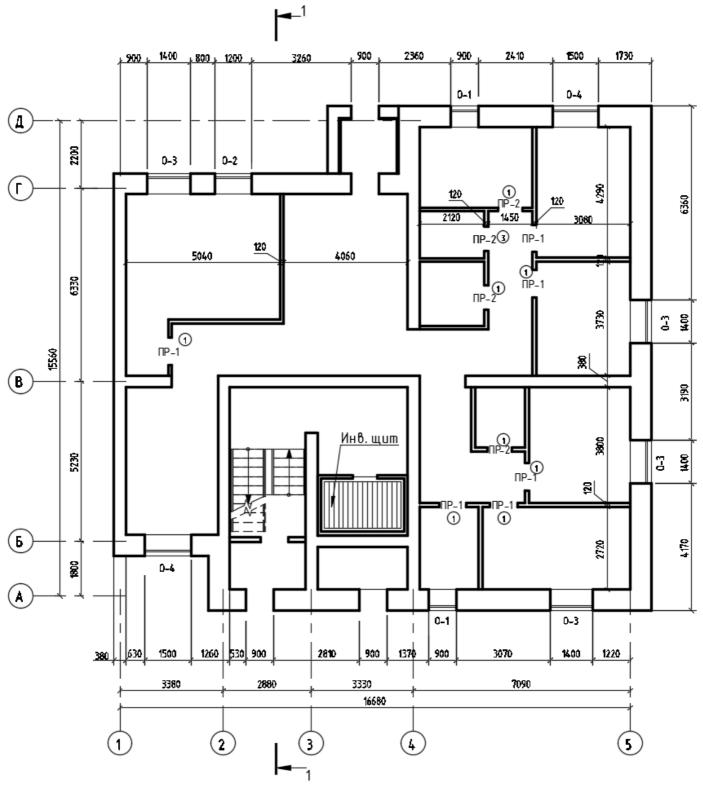


Рис. 1. План этажа на отм. 0.000

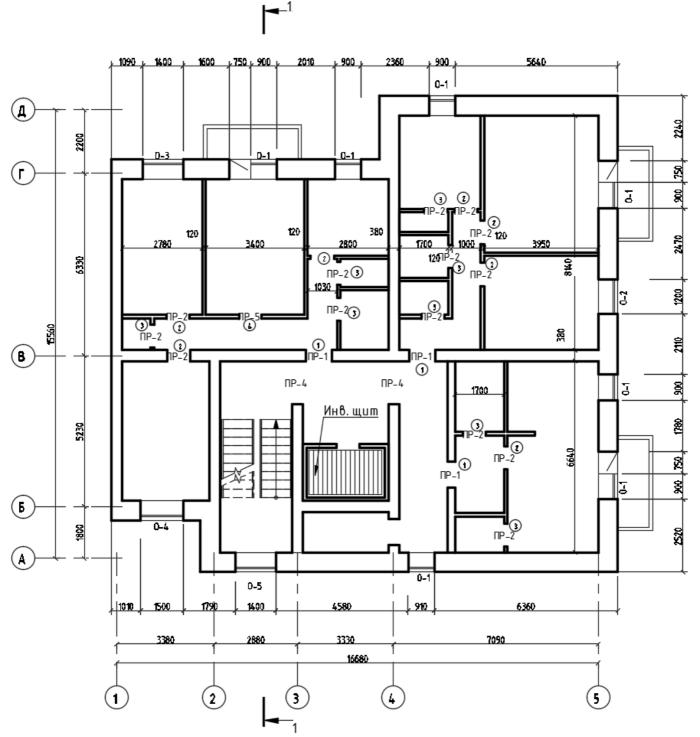


Рис. 2. План типового этажа на отм. +3.000, +6.000, +9.000, +12.000, +15.000, +18.000, +21.000

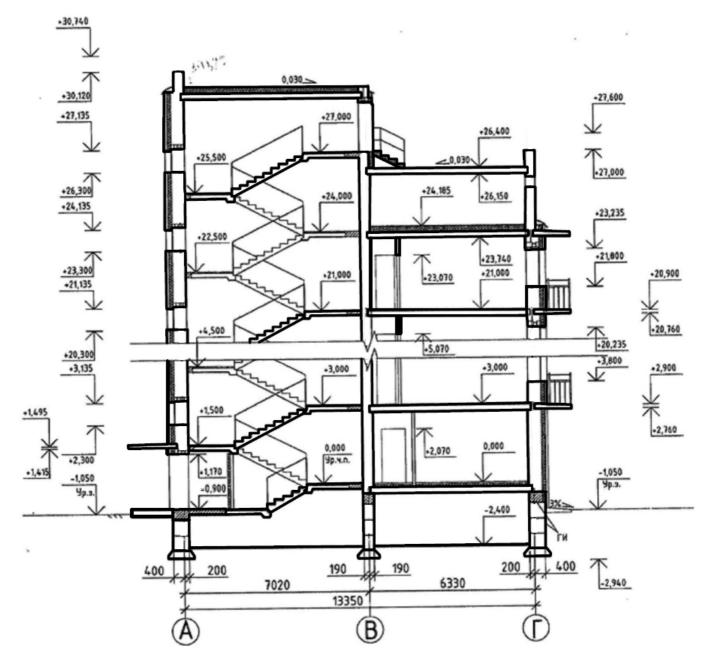


Рис. 3. Разрез 1-1

## Спецификация сборных железобетонных элементов здания

Вид	Эскиз	Документ	Марка	I	Размеры,	MM	Класс	Объем,	Масса, т	Кол-во на
конструкции				L	В	Н	бетона	м3		этаж, шт
			ПК84-15-8	8380	1490	220		2,75	3,92	3
			ПК84-12-8	8380	1190	220		2,22	3,06	2
		Серия	ПК69-15-8	6880	1490	220		2,22	3,16	3
Плита		1.141-1	ПК69-12-8	6880	1190	220	B15	1,78	2,54	2
перекрытия		Выпуск	ПК62-15-8	6180	1490	220		2,03	2,80	4
1 1		63	ПК62-10-8	6180	990	220		1,35	1,83	2
	2201 000000		ПК62-12-8	6180	1190	220		1,62	2,21	1
	B →		ПК51-15-8	5080	1490	220		1,67	2,475	2
Лестничная площадка	п	FOCT 9818-2015	2ЛП25.16-4-к	2500	1600		B15	-	1,35	1
Лестничный марш		ГОСТ 9818- 85 Серия 1.151.1-7 выпуск 1	1ЛМ30.12-15-4	2700	1200	1500	B15	0,49	1,7	2
Лифтовые тюбинги	H	Серия №15818-в АТЭПа	ШЛГП 63с-30	2820	1970	2990	B20	-	5,33	1
Пазогребнев ая гипсовая перегородка	B	ГОСТ 6428-83	ПлГ — 667x500x100	667	500	100	-	0.033	40	490

## Спецификация перемычек типового этажа

позиция	Обозначение	Марка	Размеры, мм			Класс Расход материала			Macca,	Количество
			L	В	Н	бетона	Бетон, м <sup>2</sup>	Сталь, кг	Т	
1		2ПБ16-2-п	1550	120	140	B15	0,03	0,79	0,07	20
2		3ПБ16-37-п	1550	120	220	B15	0,04	3,26	0,10	8
3		2ПБ19-3-п	1940	120	140	B15	0,03	1,11	0,08	10
4	Серия 1.038.1-1	3ПБ21-8-п	2070	120	220	B15	0,06	1,73	0,14	4
5	Выпуск 1	1ПБ10-1	1030	120	65	B15	0,01	0,31	0,02	5
6		2ПБ22-3-п	2200	120	140	B15	0,04	1,44	0,09	7
7		5ПБ25-27-п	2460	250	220	B15	0,14	9,06	0,34	3
8		3ПБ25-8-п	2460	120	220	B15	0,07	2,42	0,16	2
9		2ПБ13-1-п	1290	120	140	B15	0,02	0,57	0,05	4

#### 2. Проектирование размеров армокаменных конструкций

Конструкции несущих и самонесущих стен, перегородок и прочих армокаменных конструкций, запроектированы в соответствии с нормами (СП 15.13330.2012. «Каменные и армокаменные конструкции». Актуализированная редакция СНиП II-22-81\*) и практических рекомендаций.

#### Вариант №1 «Наружная стена с навесной фасадной системой»

1. Наружные стены: облицовка ГКЛ (12,5 мм), кладка в 2 кирпича 510 мм, утеплитель плиты URSA 150мм, конструкция вент.фасада 80 мм

Схема устройства наружной стены представлена на Рис. 4

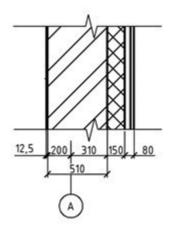


Рис. 4. Вариант №1. Схема устройства наружной стены.

- 2. Внутренние стены. Несущие, кладка в 1,5 кирпича 380 мм
- 3. Перегородки межкомнатные гибсобетонные толщной 100 мм, в санузлах из глинянного кирпича бсанауз. = 65 мм, межквартирные из двух слоев гибсобетона и воздушного зазора бзазора = 40 мм, общей толщиной толщиной 240 мм.

Цоколь здания из полнотелого глиняного кирпича марки M125, морозостойкости F35. В горизонтальном уровне выполняется гидроизоляция Техноэласт ЭПП. Схема устройства цоколя приведена на Puc. 5

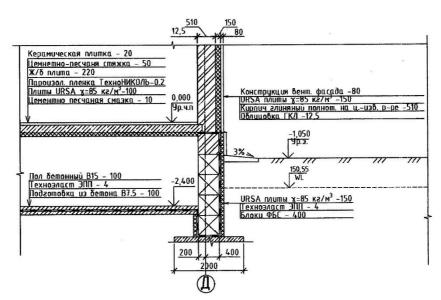


Рис. 5. Схема устройства цоколя

#### Вариант №2 - «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

1. В качестве наружных стен принята трехслойная кладка из кирпича (510мм) с внутренним слоем утеплителя толщиной 50 мм и облицовочным слоем из кирпича (120мм). Конструкция

удовлетворяет современным нормам по теплосбережению, без применения эффективной теплоизоляции. Схема устройства наружной стены представлена на Рис. 6

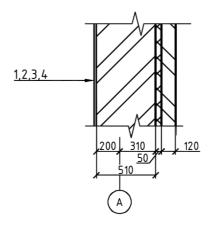
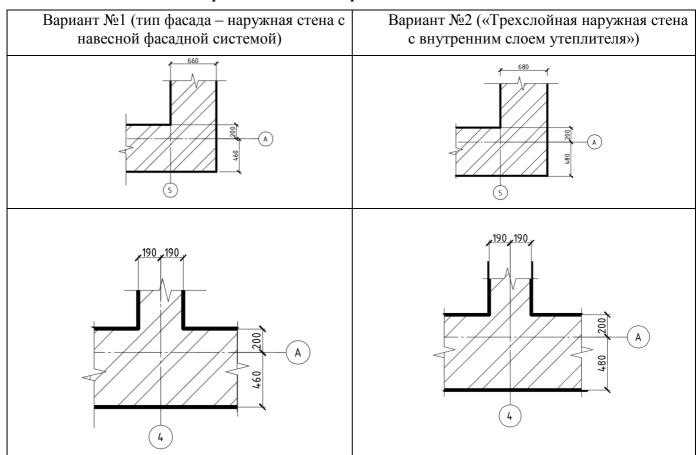


Рис. 6 – Вариант №2. Схема устройства наружной стены.

- 2. Кладка внутренних стен толщиной 380 мм из рядового пустотелого кирпича по условиям звукоизоляции выполнена в 1,5 кирпича.
- 3. Кладка перегородок толщиной 120 мм выполнена из пустотелого кирпича в 0,5 кирпича, кладка перегородок, отделяющих помещения квартиры от помещений общего пользования, выполнена из пустотелого кирпича толщиной 250 мм.

#### Схема привязки стен к координационным осям здания



3.1 Выбор керамических материалов, используемых для выполнения армокаменных конструкций

#### Вариант №1 «Наружная стена с навесной фасадной системой»

Для кирпичной кладки наружных стен принят полнотелый рядовой строительный кирпич (плотность 1700 кг/м3) формата 1НФ (250x120x65 мм), марки по прочности 125 (125 кгс/см2), класса

средней плотности 2,0, малоэффективный, марки по морозостойкости F35, водопоглащение 8%. Обозначение принятого кирпича KP-p-по  $250=120x65/1H\Phi-125/2$ , $0/35/\Gamma$ OCT 530-2012

Для кирпичной кладки внутренних стен и перегородок сан. узлов принят кирпич пустотелый рядовой строительный с пустотностью 40% (плотность 1190 кг/м3) формата  $1H\Phi$  (250x120x65 мм), марка по прочность 125 (125 кгс/см2), класса средней плотность 1,2, эффективный, марки по морозостойкости F35, водопоглащение 6-8%. Обозначение принятого кирпича KP-p-пу  $250x120x65/1H\Phi/125/1,2/45/\Gamma$ OCT 530-2012.

Для кирпичной кладки цоколя принят полнотелый рядовой строительный кирпич (плотность  $2100~\rm kг/m3$ ) формата  $1H\Phi$  ( $250x120x65~\rm km$ ), марки по прочности  $125~\rm (125~\rm krc/cm2)$ , класса средней плотности 2; малоэффективный, марки по морозостойкости F75. Обозначение принятого кирпича: KP-p-по  $250x120x65/1H\Phi125/2,4/75/\Gamma OCT 530-2012$ . Типы выбранных кирпичей и их характеристики приведены в Табл. 5

#### Вариант №2 - «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

Для кирпичной кладки наружных стен принят кирпич пустотелый строительный с пустотностью 22% (плотность  $1700 \text{ кг/м}^3$ ) формата  $1\text{H}\Phi$  (250x120x65), марки по прочности M125, класса средней плотности 2,0, эффективный марки по морозостойкости F35, водопоглащение -6%. Обозначение принятого кирпича KP-p-по  $250\text{x}120\text{x}65/1\text{H}\Phi$ - $125/2,0/35/\Gamma$ OCT 530-2012.

Для облицовки наружных стен принят кирпич керамический лицевой пустотелый (плотность  $(1250 \text{ кг/м}^3)$  формата  $1\text{H}\Phi$  (250x120x65), марки по прочности M150, класса средней плотность 2,0, эффективный, марки по морозостойкости F35, водопоглащение – 6%. Обозначение принятого кирпича: KP-p-пу  $240\text{x}120\text{x}65/1\text{H}\Phi/150/2,0/35/\Gamma\text{OCT}$  530-2012

Для кирпичной кладки внутренних стен принят кирпич такой же, как в Варианте №1

Для кирпичной кладки перегородок принят кирпич пустотелый рядовой строительный пустотностью 40% (плотность 1190 кг/м³) формата 1НФ (250х120х65), марки по прочности М100, малоэффективный, класса средней плотности 1,2, эффективный, марки по морозостойкости F35, водопоглащение 6-8%. Обозначение принятого кирпича: KP-p-пу  $250x120x65/1H\Phi/100/1,2/35/\GammaOCT$  530-2012.

Для кирпичной кладки цоколя принят кирпич такой же, как в Варианте №1 Типы выбранных кирпичей и их характеристики приведены в Табл. 6

Типы кирпичей для армокаменных конструкций **Вариант №1** – «Наружная стена с навесной фасадной системой»

Табл. 5.

Армокаменная конструкция	Тип кирпича по материалу	Тип кирпича по виду	Тип кирпича по наличию пустот	Плотность, кг/м3	Марка по прочности	Марка по морозостойкости	Класс средней плотности	Группа по теплотехническим характеристикам	Обозначение размера изделия	Водопоглощение, %	Масса, кг	Теплопроводность, Вт/м°С	Обозначение по ГОСТ 530- 2012
Наружные несущие и самонесущие стены	Керами- ческий	Рядовой обыкновенный	Полнотелый	1700	M125	F35	2,0	малоэф- фектив- ные	1НФ	8	3,30	0,53	KP-p-no 250 120 65/1HΦ/125/2,0/35/ΓΟCT 530- 2012
Внутренние несущие и самонесущие стены	Керами- ческий	Рядовой обыкновенный	Пустотелый	1400	M125	F35	1,2	эффек- тивные	ТНФ	8-9	2,60	0,46	KP-p-ny 250 120 65/1HΦ/125/1,2/25/ΓΟСТ 530- 2012
Цоколь	Керами- ческий	Рядовой обыкновенный	Полнотелый	2100	M125	F75	2,4	малоэф- фектив- ные	ηНΦ	∞	4,10	0,72	KP-p-no 250 120 65/1HΦ/125/2,4/75/ΓΟCT 530- 2012

Типы кирпичей для армокаменных конструкций **Вариант №2** - «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

Табл. 6.

Армокаменная конструкция	Тип кирпича по материалу	Гип кирпича по виду	Тип кирпича по наличию пустот	Плотность, кг/м³	Марка по прочности	Марка по морозостойкости	Класс средней плотности	Группа по теплотехническим характеристикам	Обозначение размера изделия	Водопоглащение, %	Масса, кг	Теплопроводность, Вт/м°С	Обозначение по ГОСТ 530-2012.	
Наружные несущие/ самонесущие стены наружная верста	Керамический	Лицевой	Пустотелый	1250	M150	F35	2,0	Эффективны й	1НФ	6	2,4-2,5	0,37	КР-р-пу 240х120х65/1НФ/150/2, 0/35/ГОСТ 530-2012	
Наружные несущие/ самонесущие стены -внутренняя верста	Керамический	Рядовой	Пустотелый	1700	M125	F35	2,0	Эффективны й	1НФ	6	2,4-2,5	0,53	КР-р-пу 250x120x65/1НФ- 125/2,0/35/ГОСТ 530- 2012.	
Внутренние несущие/ самонесущие стены	Керамический	Рядовой	Пустотелый	1190	M125	F35	1,2	Эффективны й	1НФ	6	2,3	0,24	КР-р-пу 250x120x65/1HФ/125/1, 2/35/ГОСТ 530-2012.	
Перегородки	Керамический	Рядовой	Пустотелый	1190	M100	F35	1,2	Эффективны й	1НФ	6	2,3	0,24	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/100/1, 2/35/ГОСТ 530-2012.	
Цоколь	Керамический	Рядовой	Полнотелый	2100	M125	F75	2,4	Малоэффекти вный	1НФ	8	4,1	0,72	КР-р-по 250х120х65/ 1НФ/125/2,4/75/ ГОСТ 530-2012	

#### 3.2 Выбор кладочного раствора

Вид и марка растворов и цемента для кирпичной кладки приняты согласно положениям ГОСТ 28013-98 «Растворы строительные. Общие технические условия» и СП 82-101-98 «Приготовление и применение растворов строительных».

Для Варианта №1 и Варианта №2 приняты одинаковые типы растворов.

Для каменной кладки наружных и внутренних стен, а также перегородок приняты смешанные цементно-известковые растворы. Исходя из исходных данных: здание восьмиэтажное, II степени долговечности

Кладка ведется в летних условиях при температуре +20C, влажность наружного воздуха 70%, влажность внутреннего воздуха 55%, влажность санузлов 65%. По практическим рекомендациям принимаем следующие растворы:

- «Чистый цементный раствор марки М75, используемый при кладке цоколя. Морозостойкость раствора F50 (место строительства г. Белгород). Выбор данного типа раствора обусловлен режимом работы конструкции
- Цементно-известковый раствор марки M50 используется для каменной кладки наружных стен здания II степени долговечности. Морозостойкость F35. Результат выбора материала представлен в табл.х (Табл. 7, Табл. 8)

Прочность цементных и смешанных растворов (цементно-известковых) на сжатие в различные сроки (до 90 суток) в % от их прочности в возрасте 28 суток при температуре твердения 20±3°С изображена на рисунке (Рис. 7)

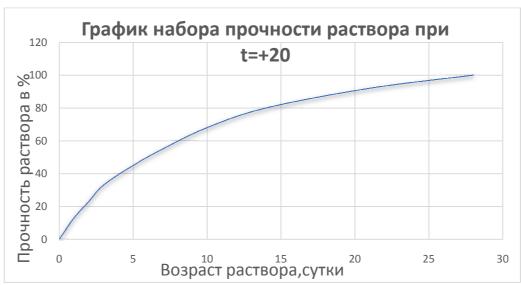


Рис. 7. График набора прочности раствора

Табл. 7. Характеристики здания и выбор материала каменной кладки и раствора. **Вариант №1** — «Наружная стена с навесной фасадной системой»

	ктерис	4	Ж			Раствор						
	ика ания	рно-	лнени	Вид	Плотно	Марка	Условное	Вид	Марка	Марка	Состав	
Этажность	Степень долговечности	Температурно- влажностный реж	Область выполнения кладки	Область выпо кладки ки/м <sup>3</sup>		обозначение		раство ра	цемент а	раствора		
			Наружные стены	Полнотелый рядовой строительный	1700	M125	КР-р-по 250х120х65/1НФ/1 25/2,0/35/ГОСТ 530-2012	Цементно- известковый	50	300	1:0,2:3*	
8	II (50-	(55%)	(55%)	Внутренние стены	Пустотелый рядовой строительный	1190	M125	КР-р-по 250х120х65/1НФ/1 25/1,2/35/ГОСТ 530-2012	Цементно- известковый	50	300	1:0,2:3*
0	100 лет)	Влажн ый (65%)	Перегородки с/у	Пустотелый рядовой строительный	1190	M125	КР-р-по 250х120х65/1НФ/1 25/1,2/25/ГОСТ 530-2012	Цементно- известковый	50	300	1:0,2:3*	
			Полнотелый рядовой строительный	2100	M125	КР-р-по 250х120х65/1НФ/1 25/2,4/75/ГОСТ 530-2012	«Чистый» цементный	75	400	1:3**		

Примечание: \*Состав раствора приведен в соотношении весовых частей: цемент: известковое тесто:песок;

<sup>\*\*</sup>Состав раствора приведен в соотношении: цемент:песок.

Табл. 8. Характеристики здания и выбор материала каменной кладки и раствора. **Вариант №2** – «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

Xap	актеристика	здания	иия	ца	Ки	рпич (блок)			Раствор (кле	ей)					
Этажность	Степень долговечности	Класс здания	Область выполнения кладки (часть здания)	Температурно- влажностная среда	Вид	Марка (класс)	Прочность камней	Вид	Марка цемента	Марка раствора	Состав раствора				
			Наружные стены (наружная верста)	70	Кирпич облицовочный (пустотелый)	M150	Средняя	Цементно- известковый	M300	M50	1:0,2:3*				
8		III -	Наружные стены (внутренняя верста)	55	Рядовой пустотелый	M125	Средняя	Цементно- известковый	M300	M50	1:0,2:3*				
	II II		III -	III -	III -	II III	Внутренние стены	55	Рядовой пустотелый	M125	Средняя	Цементно- известковый	M300	M50	1:0,2:3*
				Перегородки	65	Рядовой пустотелый	M100	Средняя	Цементно- известковый	M300	M50	1:0,2:3*			
			Цоколь	75	Рядовой полнотелый	M125	Средняя	Чисто цементный	M400	M75	1:3**				

#### 3.3 Определение объемов каменной кладки и расхода материалов

#### Вариант №1 – «Наружная стена с навесной фасадной системой»

Объем кладки рассчитан согласно нормам НПРМ 08 [] И ЕНиР ЕЗ []. Результаты расчета приведены в Табл. 9. Общий расход материала по типовому этажу графически представлен на Рис. 8.

Табл. 9 Вариант №1 «Наружная стена с навесной фасадной системой». Сводная табл. по определению кирпича и раствора

KHOHH IL II PUCIBOPU										
		Общи	ий расход материалов							
Уровень/этаж	Тип стены	Кирпича/ПГП, шт	Раствора	Пробок						
				деревянных						
Типовой	Наружные стены	29343,27	17,87	0,04						
	Внутренние стены	22321,37	13,22	0,03						
	Перегородки из	398,51	2,87	-						
	ПГП									
	Перегородки из	2016	1,12	0,0						
	кирпича									
Технический	Наружные стены	18301,62	11,15	0,02						
	Внутренние стены	17998,49	10,66	0,02						
Выше уровня	Парапет	38869,9	23,03	0,05						
кровли	Лестнично-	8353,07	4,95	0,01						
	лифтовый узел									
	Вент. канал	3448,87	1,55	0,00						
Итого дл	я кирпича:	140652,58	83,34	0,18						
Итого	для ПГП	398,51	2,87	-						



Рис. 8 - Вариант №1. Общий расход материалов по типовому этажу

#### Вариант №2 - «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

Объем каменной кладки вычислен с помощью построения модели здания в программе Revit (Рис. 9). Ведомость материалов стен представлена в таблице (Табл. 10)

Расход материалов рассчитан согласно нормам НПРМ 08 [] И ЕНиР Е3 []. Результаты расчета приведены в таблице (Табл. 11). Общий расход материала по типовому этажу графически представлен на Рис. 10

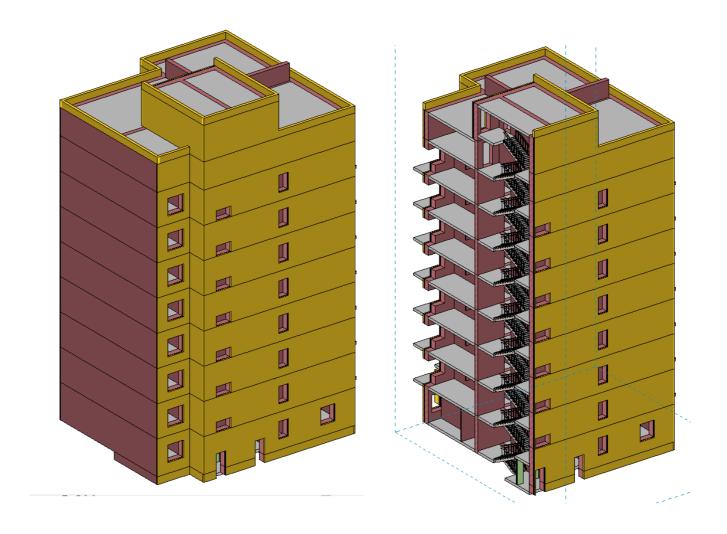


Рис. 9 – Модель здания

**Вариант №2** — Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя». Ведомость материалов стен.

<Ведомость материалов стен копия 1>										
<b>А</b> Тип	В Материал: Имя	С Материал: Объем	D Материал: Плош	Е адь Площадь с округлені						
THII	татернал. итмя	материал. Оовем	материал. площ	адь площадь с окруппен						
Доколь										
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	6,842	18,01	18,01						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	8,198	16,08	16,07						
Фасад 120	Кирпич фасадный	2,020	16,83	16,83						
Этаж 01										
Энутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	62,793	165,24	165,24						
lаружная510	Кирпич для наружных несущих стен	76,158	149,33	149,33						
Терегородки 120	Кирпич для перегородок	14,861	123,84	123,83						
Фасад 120	Кирпич фасадный	18,777	156,48	156,48						
фасад 380	Кирпич фасадный	3,666	9,65	9,65						
Этаж 02										
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	58,072	152,82	152,82						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Терегородки 120	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
Терегородки 250	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
Фасад 120	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
Этаж 03	1	c=-		1						
Энутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	58,072	152,82	152,82						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Перегородки 120	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
Терегородки 250	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
Фасад 120	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
Этаж 04			·							
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	58,072	152,82	152,82						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Терегородки 120	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
Терегородки 250	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
Фасад 120	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
Этаж 05	le.	50.070	450.00	450.00						
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	58,072	152,82	152,82						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Терегородки 120 Терегородки 250	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
Фасад 120 Этаж 06	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
Этаж об Энутренняя_Кирпич_380	Vuonna nan nuonausen nonausen oron	58,072	152.82	152.82						
энутренняя_кирпич_зоо Наружная510	Кирпич для внутренних несущих стен Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Таружная от о Перегородки 120	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
Терегородки 120 Перегородки 250	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
терегородки 250 Фасад 120	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
Этаж 07	тирин фисидиви	11,320	144,00	144,00						
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	58,072	152,82	152,82						
Заружная510	Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Терегородки 120	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
Терегородки 120	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
Расад 120	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
Этаж 08		1.1,322		(						
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	58,072	152,82	152,82						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	70,212	137,67	137,67						
Терегородки 120	Кирпич для перегородок	16,513	137,61	137,62						
Терегородки 250	Кирпич для перегородок	4,142	16,57	16,57						
Фасад 120	Кирпич фасадный	17,320	144,33	144,33						
ехнический Этаж										
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	46,651	122,77	122,77						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	65,068	127,58	127,58						
Расад 120	Кирпич фасадный	15,949	132,91	132,92						
Выше уровня кровли										
Внутренняя_Кирпич_380	Кирпич для внутренних несущих стен	14,800	38,95	38,96						
Наружная510	Кирпич для наружных несущих стен	41,967	82,29	82,29						
Расад 120	Кирпич фасадный	10,968	91,40	91,39						
Фасад 250	Кирпич фасадный	12,126	48,50	48,49						
		1564,652	5422,83	5422,91						

Табл. 11 **Вариант №2 -** «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя». Сводная табл. по определению кирпича и раствора

		110	определени	о кирпи	ia n paci	вора				
Уровень/Этаж	Тип стены	Толщина стены	Объем каменной кладки, м3 (для перегородок 120 мм		схода матері (на 100 м2 по	иалов на 1 м3 ерегородок)	Общий расход материалов			
			площадь, м2)	Кирпича, 1000 шт	Раствора, м3	Пробок деревянных, м3	Кирпича, 1000 шт	Раствора, м3	Пробок деревянных, м3	
1	2	4	4	5	6	7	8	9	10	
	Внутренние несущие стены 380	0,38	6,842	0,395	0,234	0,0005	2,703	1,601	0,003	
Цоколь	Наружные несущие стены Облицовка	0,51	10,218	0,289	0,277	0,0005	2,953	2,83	0,005	
	·			<i>V</i>	I Ітого по цоко	ольному этажу	6,739	4,431	0,008	
	Внутренние несущие стены 380	0,38	62,793	0,395	0,264	0,0005	24,803	16,577	0,031	
1 этаж	Наружные несущие стены	0,51	94,935	0,289	0,277	0,0005	27,436	26,297	0,047	
	Облицовка Перегородки	0,12	123,84	0,106	2,27	0	10,063 6,192	2,81117	0	
	120 Стена тамбура	0,38	3,666	0,395	0,256	0,0005	1,448	0,938	0,002	
	380	0,50	3,000	0,575		·	69,942	<u> </u>	0,08	
	Внутренние			<u> </u>	111010 110 1	первому этажу	09,942	46,62317	0,08	
- Типовой этаж	несущие стены 380	0,38	58,072	0,395	0,264	0,0005	22,938	15,331	0,029	
	Наружные несущие стены	0,51	87,532	0,289	0,277	0,0005	25,297	24,246	0,044	
	Облицовка Перегородки			0,106			9,278			
	120 Перегородки	0,12	137,61	5	2,27	0	6,8805	3,12375	0	
	250	0,25	4,142	0,4	0,249	0,0005	1,657	1,031	0,002	
		Итого по т	иповому этажу				66,0505	43,73175	0,075	
Технический	Внутренние несущие стены 380	0,38	46,651	0,395	0,264	0,0005	18,427	12,316	0,023	
этаж	Наружные несущие стены	0,51	81,017	0,289	0,277	0,0005	23,414	22,442	0,041	
	Облицовка	*,* -	,	0,106	,-,-	*,****	8,588	,	*,*	
		Итого по тех	ническому этажу				50,429	34,758	0,064	
	Внутренние несущие стены 380	0,38	7,829	0,395	0,264	0,0005	3,092	2,067	0,004	
Выше уровня кровли	Наружные несущие стены	0,51	52,935	0,289	0,277	0,0005	15,298	14,663	0,026	
	Облицовка			0,106			5,611	ļ		
	Парапет	0,25	24,252	0,4	0,249	0,0005	9,701	6,039	0,012	
		Итого по		33,702	22,769	0,042				
	Итого по типовому	этажу, техничесь	сому этажу и выш	е уровня кро	вли (данные	для сравнения вариантов)	150,1815	101,25875	0,181	

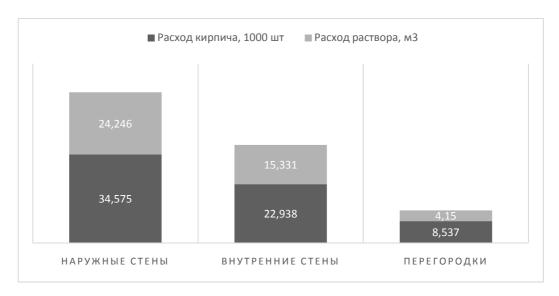


Рис. 10 - Вариант №2. Общий расход материалов по типовому этажу

#### 3.4 Сравнение результатов вариантного проектирования по расходу материалов

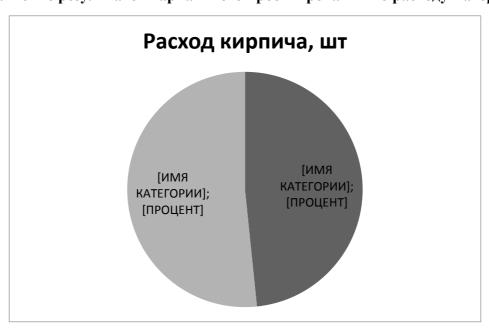


Рис. 11. Сравнение расхода кирпича по вариантам №1 и №2

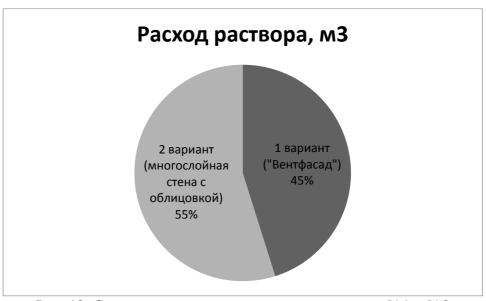


Рис. 12. Сравнение расхода раствора по вариантам №1 и №2

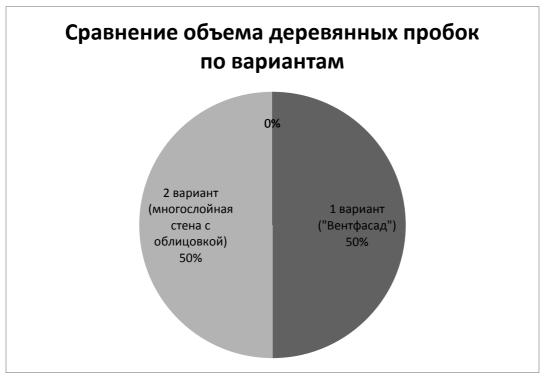


Рис. 13. Сравнение расхожа деревянных пробок по вариантам №1 и №2

Произведено сравнение двух вариантов по расходу, кирпича, раствора и деревянных пробок. Менее материалоемким по расходу кирпича (на 4%) и раствора (на 10 %) является Вариант №1 — «Наружная стена с навесной фасадной системой». Учитывая то, что при подсчете объемов в варианте №1 не учитывался объем навесного фасада, а отличия по объему кладки между Вариантом №1 и №2 не превышают 10%, можно сделать вывод, что Вариант №2 — «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя» является более выгодным.

При выполнении перегородок из кирпича (Вариант №2) есть ряд преимуществ по сравнению с вариантом выполнения перегородок из ПГП (Вариант №1): они влагостойки, более долговечны, обладают лучшими звукоизоляционными качествами.

Учитывая приведенные факторы

#### 3.5 Подбор автотранспортных средств для транспортирования материалов

Сравнение вариантов выполняется для завоза объема материала, необходимого для кладки типового этажа, технического этажа и материала, необходимого для кладки конструкций выше уровня кровли.

Для первого варианта на объект необходимо завести пустотелый и полнотелый кирпич и ПГП, для второго варианта необходимо завести пустотелый кирпич.

#### 3.5.1. Определение средств пакетирования материалов

При сравнении средств пакетирования материалов для Варианта №1 и Варианта №2 принят один тип поддонов.

#### Вариант №1 – «Наружная стена с навесной фасадной системой»

На объект кирпич и ПГП доставляются пакетами на поддонах. Поддоны должны соответствовать нормам ГОСТ 18343-80 «Поддоны для кирпича и керамических камней». Для завоза кирпича и ПГП приняты поддон на брусках, грузоподъёмностью 900 кг (размерами 770х1030мм). Транспортирование пазогребневых плит осуществляется в пакетированном виде. Транспортные пакеты плит установлены друг на друга. При этом высота штабеля составляет 1,8 м на поддоне. Количество материала на поддоне, а также вес поддона с кирпичом предоставлен в Табл. 12

Табл. 13

Вариант №1. Количество каменных материалов на поддонах

			Вес, кг		Количест
Наименование изделия	Условное обозначение изделия	Одного кирпича (ПГП)	Одного поддона	Одного поддона с кирпичом (ПГП)	во кирпича (ПГП) на поддоне
Полнотелый	КР-р-по 250х120х65/1НФ/125/2,0/35 /ГОСТ 530-2012	4,1	25	845	200
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/125/2,0/35 /ГОСТ 530-2012	2,3	25	834,6	352
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/125/2,0/25 /ГОСТ 530-2012	2,3	25	834,6	352
ПГП	ПлГН1-666х500х100, пуст, М/ГОСТ 6428-2018	22	25	531	23

### Вариант №2 - «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

При втором варианте конструктивного решения с типом ограждающих конструкций - «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя» использованы те же поддоны, что и в Варианте №1. Количество материала на поддоне, а также вес поддона с блоками и плитами предоставлен в Табл. 13

Вариант №2. Количество каменных материалов на поддонах

			Вес, кг		Количество
Наименование изделия	Условное обозначение изделия	Одного кирпича	Одного поддона	поллона с	
Пустотелый	КР-р-пу 240х120х65/1НФ/150/2,0/35/ГОСТ 530-2012	2,4	25	869,8	352
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ- 125/2,0/35/ГОСТ 530-2012.	2,4	25	869,8	352
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/125/1,2/35/ГОСТ 530-2012.	2,3	25	834,6	352
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/100/1,2/35/ГОСТ 530-2012.	2,3	25	834,6	352

#### 3.5.2 подбор автотранспортных средств используемых для поставки материалов

#### Вариант №1 «Наружная стена с навесной фасадной системой»

Для доставки материалов на поддоне принят KAMAZ-5490 NEO (Рис. 14) с полуприцепом НЕФАЗ-9334-10 (Рис. 15), грузоподъемностью G=21,9 т, размерами кузова 12064x2476 мм.

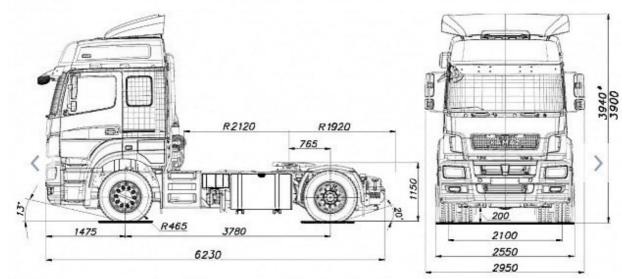


Рис. 14 - KAMAZ-5490 NEO

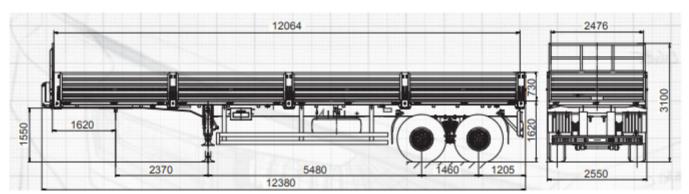


Рис. 15 - НЕФАЗ-9334-10

1. Предварительно планируется размещение в полуприцепе 24 поддонов с полнотелым кирпичом массой 4,1 кг, для доставки на склад требуемого количества материалов.

Условие на достаточность грузоподъемности машины:

$$N_{rp} \times M_{rp} < G$$
  
24 × 0.845 = 20.280 $\tau$  < 21.9  $\tau$ 

 $\Gamma$ де:  $N_{rp}$ . – количество пакетированного груза, предположительно перевозимых за 1 рейс, (шт.);  $M_{rp}$ . – масса одного поддона с грузом, т; G- грузоподъемность транспортной машины, т. Условие выполняется.

2. Для транспортирования пустотелого кирпича массой 2,3 кг в полуприцепе принято также 24 поддона.

Проверка условия:

$$N_{rp} \times M_{rp} < G$$
  
24 × 0,8346 = 20,03 T < 21,9 T

Условие выполняется.

3. Для транспортирования ПГП также принято 24 поддона. Проверка условия:

$$N_{\rm rp} \times M_{\rm rp} < G$$
  $24 \times 0.531 = 12.744 {
m T} < 21.9 {
m T}$ 

Условие выполняется.

Всего для типовых и технического этажей, а также кладки выше уровня кровли необходимо завезти 266022 шт полнотелого кирпича, 196713 шт пустотелого кирпича, 2790 шт ПГП. Если представить количество кирпичей и ПГП в количестве поддонов, то потребуется 2010 поддонов. Для доставки материалов на склад потребуется сделать 84 рейса. Схема размещения поддонов в полуприцепе представлена на Рис. 16

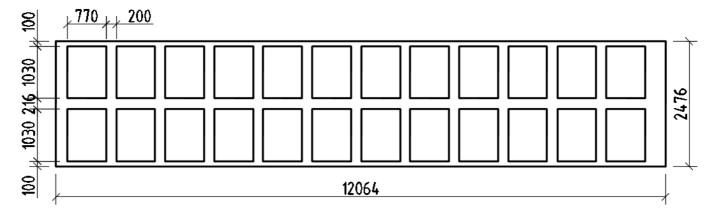


Рис. 16 - Схема размещения 24 поддонов в полуприцепе НЕФАЗ-9334-10

#### Вариант №2 – «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя»

Для доставки материалов на поддоне принят также KAMAZ-5490 NEO с полуприцепом  $HE\Phi A3-9334-10$ , грузоподъемностью G=21,9 т, размерами кузова 12064x2476 мм.

1. Предварительно планируется размещение в полуприцепе 24 поддонов с пустотелым кирпичом, массой 2,4 кг для доставки на склад требуемого количества материалов.

$$N_{rp} \times M_{rp} < G$$
  
24 × 0,8698 = 20,87 T < 21,9 T

Условие выполняется.

2. Для транспортирования пустотелого кирпича массой 2,3 кг в полуприцепе принято также 24 поддона.

$$N_{\rm rp} \times M_{\rm rp} < G$$
  $24 \times 0.8346 = 20.03 \, {
m T} < 21.9 \, {
m T}$ 

Условие выполняется.

Всего для типовых и технического этажей, а также кладки выше уровня кровли необходимо завезти 546479 шт пустотелого кирпича. Если представить количество кирпичей в количестве поддонов, то потребуется 1553 поддон. Для доставки материалов на склад потребуется сделать 65 рейсов.

#### 3.5.3 Сравнение количества рейсов для доставки керамических материалов

Как в первом, так и во втором случае приняты одинаковые комплекты машин для доставки материалов, количество поддонов в полуприцепе также одинаково. При вариантном проектировании меняется только количество рейсов для доставки материалов. Сравнение количества рейсов графически представлено на Рис. 17

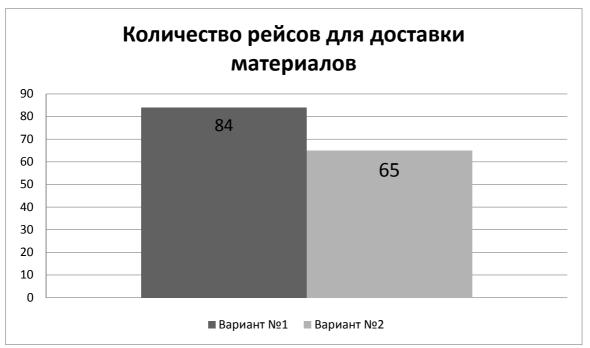


Рис. 17 - Сравнение количества рейсов для доставки материалов

При втором варианте существенно снижается количество рейсов для доставки материалов. При возведении данного здания рекомендуется использовать для наружных стен Вариант №2 – «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя», так как, при сравнении вариантов по материалоемкости, Вариант №2 оказывается несущественно, но менее экономически выгодным, чем Вариант №1 – «Наружная стена с навесной фасадной системой», а по количеству рейсов для доставки Вариант №2 и вовсе оказывается более выгодным. Учитывая то, что при сравнении вариантов не учитывалась конструкция самого наружная стена с навесной фасадной системойа, то можно сдеать вывод, что применение Варианта №2 – «Трехслойная наружная стена с внутренним слоем утеплителя» будет более выгодным для данного здания.

#### 4 Вариантное проектирование индивидуальных средств подмащивания

#### 4.1 Назначение количества и высот ярусов кладки в пределах этажа

# Вариант №1 - «Подмости Главмостроя для возведения наружных стен и подмости «Дуэт» для перегородок»

Для возведения наружных и внутренних стен приняты крупнопанельные инвентарные подмости  $\Gamma$ лавмостроя размерами  $5700 \times 2500$  мм,  $5100 \times 2250$  мм,  $5400 \times 2500$  мм, а также столик каменщика размером  $1500 \times 1500$  мм и сварная металлическая тумба с деревянным настилом размерами  $2800 \times 1350$  мм.

Для удобства перемещения рабочих пространство между подмостями перекрывается деревянным настилом, возводимым на строительной площадке.

Учитывая размеры помещений и габаритные размеры подмостей принято решение использовать для кладки перегородок стоечные подмости с шагом стоек 1500х2000 мм, бастровозводимые подмости «ДУЭТ», сварные металлические тумбы с деревянным настилом размерами 1700х1200 мм. Толщина укладываемого настила не менее 50 мм.

Стены шахты лифта выполнены в виде железобетонных тюбингов, и их кладка не выполняется.

При выполнении кладки стен вокруг лестничного марша используются стоечные подмости с шагом стоек 1500х2000 мм и 1500х1000 мм.

Схема установки и изменения высоты подмостей относительно ярусов для инвентарных балочных подмостей Главмостроя представлена на Рис. 18

Схема расположения средств подмащивания для перегородок представлена на Рис. 20 Ведомость средств подмащивания приведена в Табл. 14

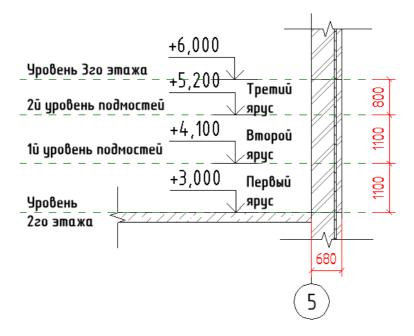


Рис. 18 - Схема деления стены типового этажа на ярусы (1вариант)

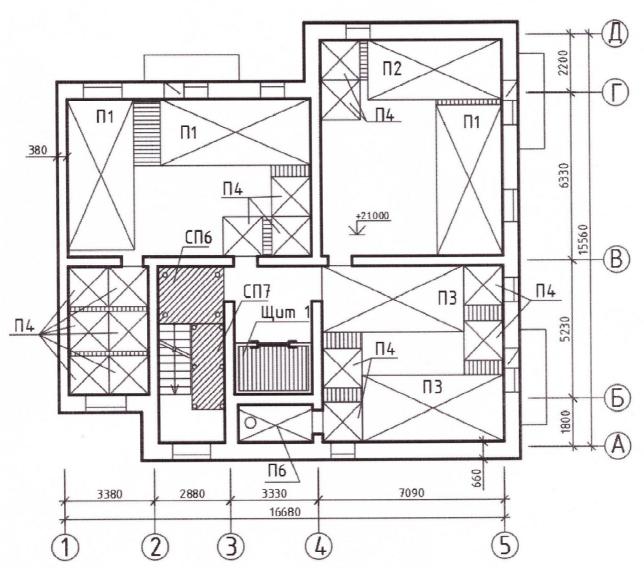


Рис. 19 - Схема расположения средств подмащивания для устройства наружных и внутренних стен (Вариант №1)

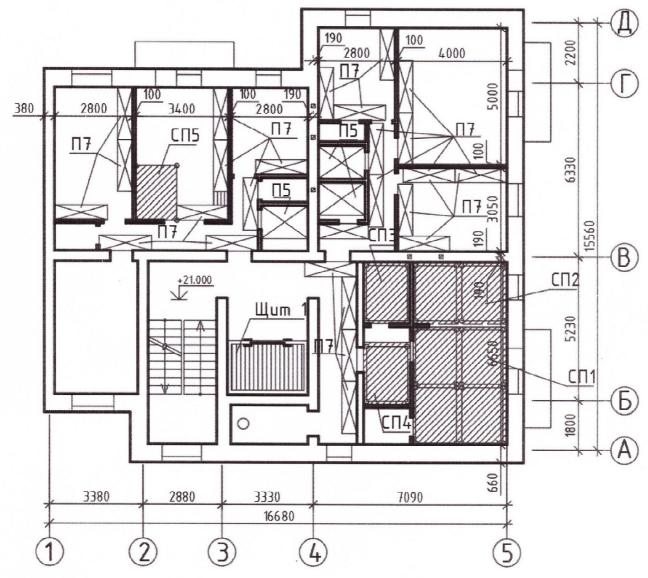


Рис. 20 - Схема расположения средств подмащивания для устройства перегородок (Вариант №1)

Табл. 14

Ведомость средств подмащивания (Вариант №1 - «Подмости Главмостроя для возведения наружных стен и подмости «Дуэт» для перегородок»)

	Тип подмащивания			Основные параметры					Площадь рабочей площадки, м2		Блока,	агрузка (жиадку (шадня,
<b>№</b> п/п	Наименование			п		Выс	эта	Количество подмостей		ощадь	эстей (1 кг)	Максимальная нагрузка на рабочую площадку средства подмащивания, кг
		Марка		Длина, мм	Ширина, мм	Со сложенными стойками	С поднятыми стойками	на захватке	Одного	Общая площадь замащивания	Вес подмостей (1 блока, кг)	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
			Средства подмащивани	ия для устр	ойства нару	жных и внутренн	их стен					
		П1	Allen .	5700	2500	1100	2200	3	14,25	42,75	1280	6982,5
		П2		5100	2250	1100	2200	1	11,475	11,475	1180	5622,8
1	Инвентарные блочные подмости	П3		5400	2500	1100	2200	2	13,5	27	690	6615
2	Столик каменщика	П4		1500	1500	1200	1800	15	2,25	33,75	-	-
3	Сварная металлическая тумба из уголков 50х50х5, настил из досок толщиной 50 мм	П6		2800	1350	1350	2000	1	3,36	3,36	90	-
		СП6		Шаг сто	рек 1,5х2,0 м			4 стойки	5,35	5,35		
4	Стоечне подмости	СП7	CII7		рек 1,5х1,0 м	1250	2250	6 стоек	3,94	3,94	-	-

5	Сварная металлическая тумба из уголков 50х50х5, настил из досок толщиной 50 мм	П5		1700	1200	1200	2000	2	2,04	4,08	90	-
		СП1						16 стоек	14,76	14,76		
	Стоечне подмости	СП2	П					8 стоек	7,74	7,74	_	
6		СП3		Шаг стоек 1,5х2,0 м	2250	4 стойки	3,41	3,41	_			
	подмости	СП4			1200	2200	4 стойки	3,94	3,94			
		СП5						4 стойки	2,99	2,99		
7	Быстровозводимые подмости "ДУЭТ"	П7		1900	550	900	1800	26	1,045	27,17	37	209
	•	•	Общая	площадь с	редств подм	ащивания для ус	тройства наруж	кных и внутрен	них стен	127,625	•	
				(	Общая площ	адь средств подм	ащивания для	устройства пер	егородок	64,09		
							Общая	н площадь зама	щивания			

Примечание: Ѕпереходных мостиков = 16,9 м2

# Вариант №2 – «Подмости Машкомплект для кладки наружных стен и тура строительная для кладки перегородок»

Для возведения наружных и внутренних стен приняты инвентарные шарнирно-панельные подмости каменщика модели ИПП-1 из каталога «Машкомплект» размерами 5500x2400 мм, 5100x2200 мм, 5400x2000 мм, а также столик каменщика размером 1500x1500 мм и сварная металлическая тумба с деревянным настилом размерами 2600x1350 мм.

Для удобства перемещения рабочих пространство между подмостями перекрывается деревянным настилом, возводимым на строительной площадке.

Учитывая размеры помещений и габаритные размеры подмостей принято решение использовать для кладки перегородок туру строительную марки ТТ 1500-2К размерами 1500х660 мм.

При выполнении кладки стен вокруг лестничного марша используются такие же подмости как и в варианте №1.

Схема установки и изменения высоты подмостей относительно ярусов для инвентарных балочных подмостей из каталога «Машкомплект» представлена Рис. 21 - Схема деления стены типового этажа на ярусы (Вариант №2)

Схема расположения средств подмащивания для устройства наружных и внутренних стен представлена на Рис. 22 - Схема расположения средств подмащивания для устройства наружных и внутренних стен (Вариант №2)

Схема расположения средств подмащивания для устройства перегородок представлена на Рис.

23 - Схема расположения средств подмащивания для устройства перегородок (Вариант №2)

Ведомость средств подмащивания приведена в Табл. 15

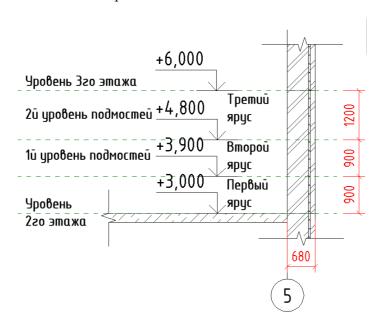


Рис. 21 - Схема деления стены типового этажа на ярусы (Вариант №2)

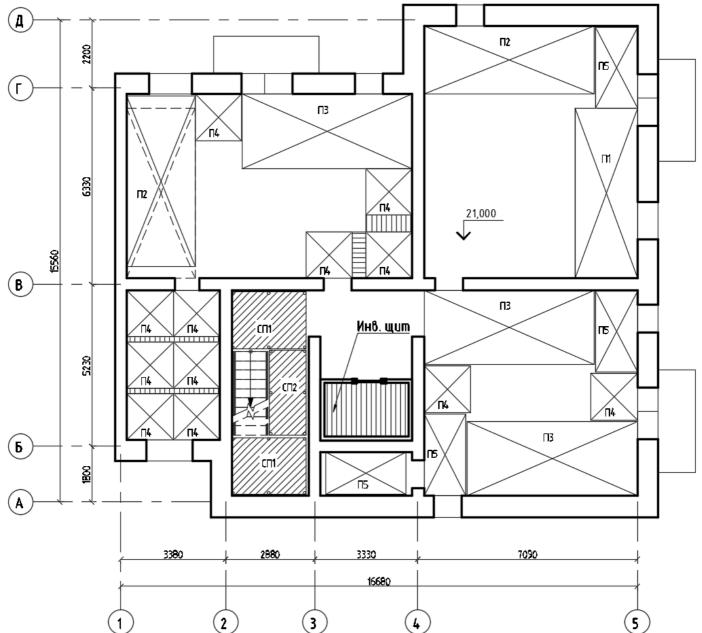


Рис. 22 - Схема расположения средств подмащивания для устройства наружных и внутренних стен (Вариант №2)

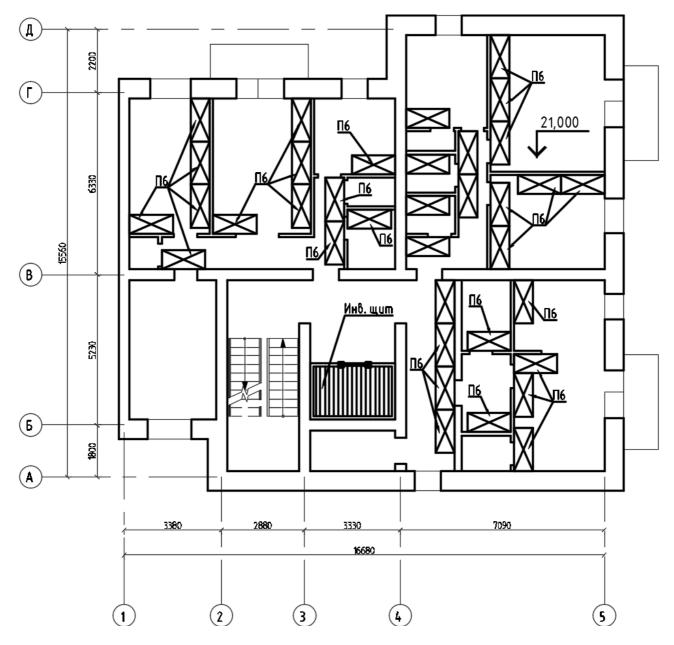


Рис. 23 - Схема расположения средств подмащивания для устройства перегородок (Вариант №2)

Табл. 1 Ведомость средств подмащивания (Вариант №2 - «Подмости Машкомплект для кладки наружных стен и тура строительная для кладки перегородок»)

		Тип подм	ащивания	Пер	егородок») Осно	овные параметры			Площадь рабочей площадки, м2		Голока,	агрузка ощадку цивания,
<u>№</u>						Высо	та	Кол-во подмостей	o ra	щадь	стей (] кг)	ыная н ю пло дмаш кг
п/п	Наименование	Марка	Эскиз	Длина, мм	Ширина, мм	Со сложенными стойками	С поднятыми стойками	на захватке	Одного	Общая площадь замащивания	Вес подмостей (1	Максимальная нагрузка на рабочую площадку средства подмащивания, кг
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
	Средства подмащивания для устройства наружных и внутренних стен											
		П1		5500	2000	900	1800	1	11	11	775	4400
	инвентарные	П2		5500	2200	900	1800	2	12,1	24,2	800	4840
1	шарнирно- панельные подмости каменщика модели ИПП-1	П3	2	5500	2400	900	1800	3	13,2	39,6	825	5280
2	Столик каменщика	П4		1500	1500	1200	1800	12	2,25	27	-	-
3	Сварная металлическая тумба из уголков 50х50х5, настил из досок толщиной 50 мм	П5		2600	1350	1350	2000	4	3,51	14,04	90	-
		СП1		Шаг стое	ек 1,5х2,0 м			12 стойки	4,4	8,8		
4	Стоечне подмости	оечне подмости СП2		Шаг стое	ек 1,5х1,0 м	1250	2250	6 стоек	3,2	3,2	-	-
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13

	Средства подмащивания для устройства перегородок											
7	Тура ТТ-1500-2К	П6		1500	660	900	1800	36	0,99	35,64	35	150
			Об	щая площад	ь средств под	мащивания для устр	ойства наружны	іх и внутренн	их стен	127,84		
Общая площадь средств подмащивания для устройства перегородок									городок	к 35,64		
							Общая пл	іощадь замац	цивания	я 163,48		

Примечание: Ѕпереходных мостиков = 2,4 м2

## 3.2 Сравнение комплектов подмостей по вариантам

Расчет стоимости средств подмащивания основан на ценах из каталогов производителей, а также рыночной стоимости стали и пиломатериала.

Расчет стоимости средств подмащивания по варианту 1 сведен в Табл. 16

Расчет стоимости средств подмащивания по варианту 2 сведен в Табл. 17

Сравнение стоимости комплектов подмостей представлено на Рис. 23, Рис. 25

Сравнение комплектов подмостей по площади замащивания представлено на Рис. 26

Сравнение по площади переходных мостиков представлено на Рис. 27

Табл. 16
Стоимость средств подмащивания (Вариант №1 – «Подмости Главмостроя для возведения наружных стен и подмости «Луэт» для перегородок»))

паружных	лен и подм	ости удузт	// Дли п	ерегородок»))
			Кол-	Общая стоимость,
Поз.	Цена за ед.	Ед.измер	во	руб
П1	21100	ШТ	3	63300
П2	20000	ШТ	1	20000
П3	20500	ШТ	2	41000
Π4	1500	ШТ	15	22500
П5	4000	ШТ	2	8000
П6	4000	ШТ	1	4000
П7	4200	ШТ	26	109200
СП1	840	м2	14,76	12398,4
СП2	840	м2	7,74	6501,6
СП3	840	м2	3,41	2864,4
СП4	840	м2	3,94	3309,6
СП5	840	м2	12,99	10911,6
СП6	840	м2	5,35	4494
СП7	СП7 840		3,94	3309,6
	Общая стоим	ость		311789,2

Табл. 17 Стоимость средств подмащивания (Вариант №2 – «Подмости Машкомплект для кладки наружных стен и тура строительная для кладки перегородок»)

PJMIIDIA CIC	n n typa cipo	iii coibiian <sub>f</sub>	40171 120166	дин перегородок
П.,		Г	Кол-	Общая стоимость,
Поз.	Цена за ед.	Ед.измер	ВО	руб
П1	20000	ШТ	3	60000
П2	20200	ШТ	1	20200
П3	20500	ШТ	2	41000
П4	1500	ШТ	15	22500
П5	4000	ШТ	2	8000
П6	6150	ШТ	1	6150
СП1	840	м2	8,8	7392
СП2	840	м2	3,2	2688
	оимость	167930		

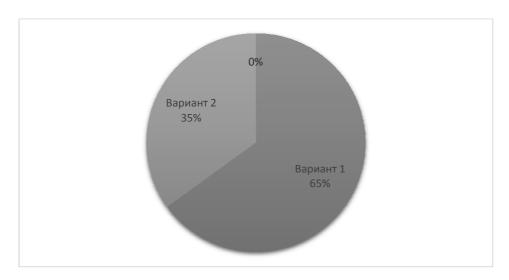


Рис. 24 - Сравнение стоимости комплектов подмостей в процентном отношении

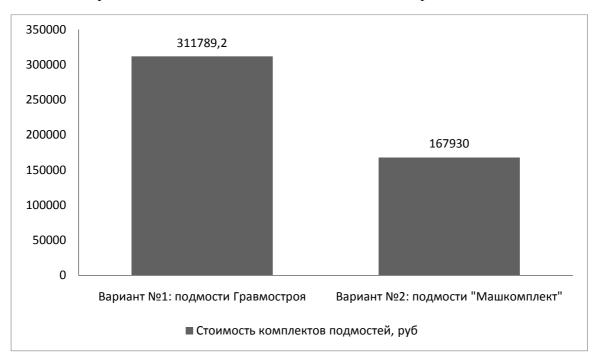


Рис. 25 – Сравнение стоимости комплектов подмостей

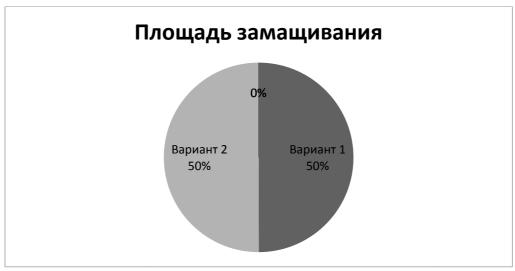


Рис. 26 - Сравнение комплектов подмостей по площади замащивания

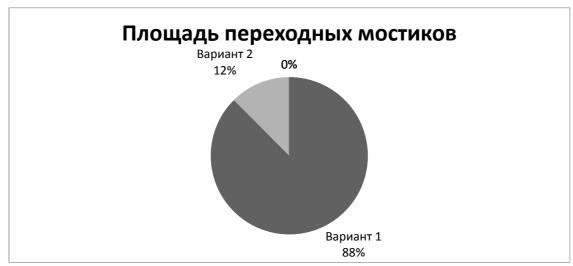


Рис. 27 - Сравнение комплектов подмостей по площади переходных мостиков

Таким образом второй комплект подмостей является оптимальным для использования, так как при равной площади замащивания подмости второго комплекта более удачно вписываются в планировку здания, стоимость второго комплекта гораздо меньше, чем стоимость первого, а так же, во втором комплекте используется меньше вспомогательных средств подмащивания, таких как столики каменщика и переходные мостики.

#### 4 Устройство выносных грузоприемных площадок и защитных козырьков

## 4.1 Выбор выносных грузоприемных площадок

На этапе выполнения внутренних работ, таких как кладка перегородок, на этаж подаются строительные материалы. Для их приема обустраиваются грузоприемные площадки.

Выносные и грузоприемные площадки устраиваются в оконных и дверных проемах.

Проектирование выносных площадок выполнено согласно ГОСТ 24258-88 «Средства подмащивания». Они должны назначаться исходя из необходимой грузоподъемности, поэтому в проекте приняты площадки ВП-1 с металлическим настилом (Рис. 28), размерами в плане 4,0х1,9 м и высотой ограждения 1,1 м, грузоподъемностью 1200 кг, что позволяет выдерживать 1 поддон кирпича.

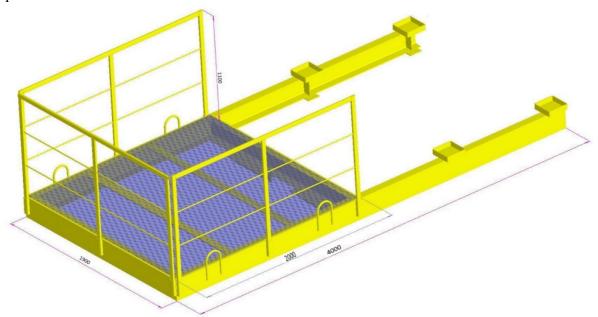


Рис. 28 - Грузоприемная площадка ВП-1 с металлическим настилом

Принято 2 грузоприемные площадки, устанавливаемые со стороны работы крана. Одна из площадок находится на оси Г между осями 2 и 3 в проеме балкона, другая на оси Д между осями 4 и 5. Ширина площадок 1,9 м. ширина дверного проема 0,76 м, оконного – 0,91 м, поэтому с обоих сторон проемов оставлена вертикальная штроба для последующей закладки, тогда ширина проема в уровне перекрытия составляет 2,0 м. Между перекрытиями площадка закреплена 4-мя распорными домкратами. Схема установки грузоприемных площадок приведена на Рис. 29. Ведомость грузоприемных площадок приведена в Табл. 18

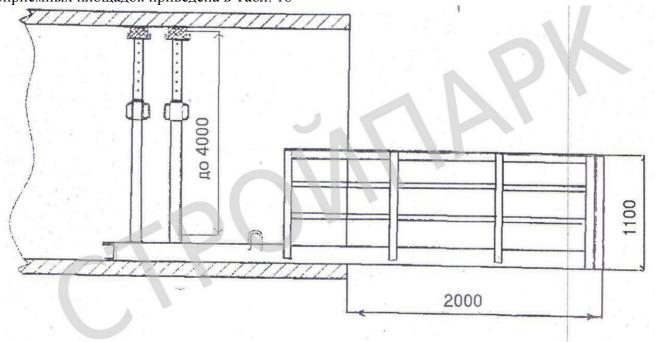


Рис. 29 - Схема устройства грузоприемных площадок

Табл. 18

Ведомость грузоприемных площадок

В	ыносные грузоприемны	ки	Габари	итные разм	еры, мм	Габаритные размеры приемной части площадки, мм		
Марка	Грузоподъемность, кг	Масса в сборке, кг	Кол-во, ед	Длина	Ширина	Высота	Длина	Ширина
ВП-1	1200	500	2	4000	1900	1100	2000	1900

#### 4.2 Выбор защитных козырьков

Для безопасного выполнения каменной кладки устроены козырьки двух видов:

- 1. Над входами в здание (защитные навесы)
- 2. По всему периметру здания (защитные козырьки)

Для обеспечения безопасного выполнения кладки установлены защитные козырьки. Они установлены над рабочими входами в секцию здания размером в плане 2×2 м, а также при кладке наружных стен устроены наружные инвентарные козырьки по всему периметру здания.

Защитные козырьки выполнены шириной 1,5 м. Первый ряд защитных козырьков имеет сплошной настил на высоте 6 м от земли и сохраняется до полного окончания кладки стен. Второй ряд, изготовлен из сетчатых материалов с ячейкой 50×50 мм, установлен на высоте 6 м над первым рядом. Шаг кронштейнов принят 3м.

Ведомость защитных козырьков приведена в Табл. 19. Схема крепления защитных козырьков в толще стены представлена на Рис. 30. Схема размещения защитных навесов над входами в здание, устройства защитных козырьков и грузоприемных площадок представлена на Рис. 31

Ведомость защитных козырьков

10				3a	щитные і	козырьки				
устан	рьки входа, авливаемы а стойки	Козырьки первого яруса				Переставляемые козырьки				
	Y. D	Размеры, Обща м я Ширина длина, м		V		ритные меры	I/ a = = a	Кол-во	во кронштейнов	
Кол- во	Размеры, м			Кол-во кронштейно в	Обща я длина, м	Ширина , м	Кол-во кронштейно в	перестаново к по высоте здания	, шт	
1	2x2	44,3	1,5	15 (через 1,5 м)	44,3	1,5	15 (через 1,5 м)	3 (через этаж)	30	

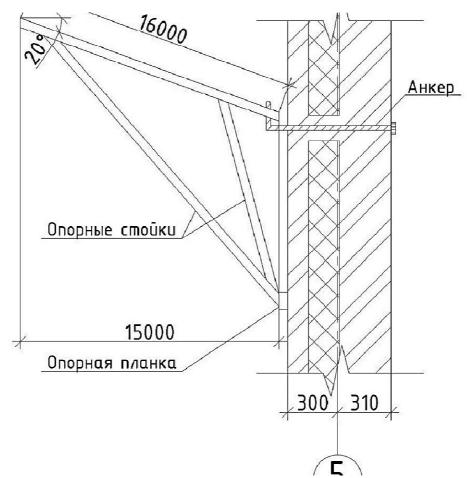


Рис. 30 - Схема крепления козырьков в толще стены

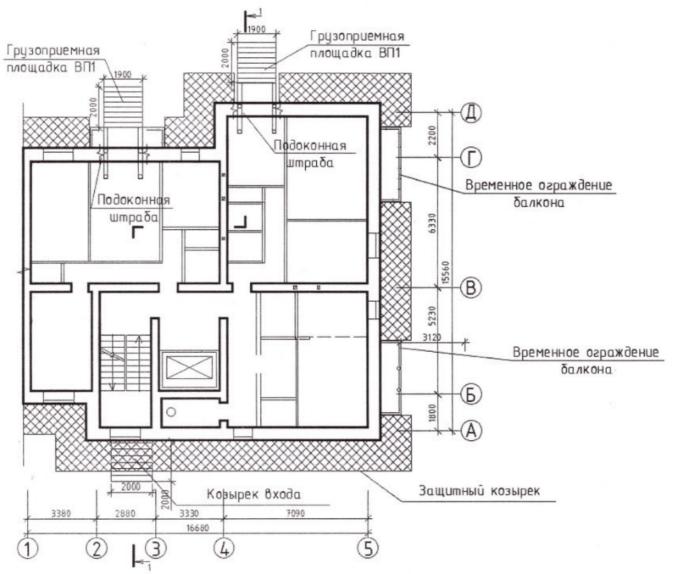


Рис. 31 - Схема размещения защитных навесов, устройства защитных козырьков и грузоприемных площадок

#### 5 Вариантное проектирование технологической оснастки

К основной технологической оснастке для выполнения каменной кладки относятся:

- 1) поддоны, предназначенные для транспортирования и складирования кирпича;
- 2) контейнеры (четырехстенчатые футляры), предусмотренные для подачи кирпича на высоту;
- 3) растворные ящики или растворные бункеры, предназначенные для подачи раствора к месту работы каменщиков.

Технологические указания к применению оснастки.

- 1. Кирпич перевозится пакетами.
- 2. Кирпич на поддонах разгружается с транспортных средств на склад.
- 3. Подачу кирпича на рабочее место каменщиков (на высоту) осуществляется в контейнерах.
  - 4. Высота укладываемого кирпича на поддон не должна превышать 1 м.
  - 5. Общая высота штабеля не должна превышать 2 м.
  - 5. Укладка кирпича на поддон производится с перевязкой.

При вариантном проектировании сравнивается использование деревянного и пластмассового поддона, и так же сравниваются контейнеры для поднятия материалов, разных размеров и грузоподъемности.

#### 5.1 Средства пакетирования материалов

### Вариант №1

Ранее был рассмотрен вариант поддонов для определения рейсов завоза кирпича на объект. Приняты деревянные поддоны на брусках, грузоподъёмностью 900 кг (размерами 770х1030мм).

Исходя из веса поднимаемого контейнера с поддоном и кирпичом использован контейнер П1, грузоподъемностью 1200 кг (размерам 1350x1000x1300 мм)

Количество материала первого варианта на поддоне и в контейнере, а также вес поддона и контейнера с кирпичом предоставлено в Табл. 20.

Для возведения надземной части здания необходимо выгрузить 592422 шт кирпичей. Если представить в количестве на поддонах, то потребуется 1692 поддона

Табл. 20

Вариант №1 – количество каменных материалов на поддонах и в контейнерах

		TC		Вес, кг							
Наименован ие изделия	Условное обозначение изделия	Количес тво кирпича на поддоне	Одног о кирпи ча	Одног о поддо на	Одного поддон а с кирпич ом	Одного контейн ера	Одного контейн ера с кирпичо м				
Пустотелый	КР-р-пу 240х120х65/1НФ/150/2,0/ 35/ГОСТ 530-2012	352	2,4	25	865	100	965				
Пустотелый	КР-р-пу 250x120x65/1НФ- 125/2,0/35/ГОСТ 530- 2012.	352	2,4	25	865	100	965				
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/125/1,2/ 35/ГОСТ 530-2012.	352	2,3	25	830	100	930				
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ/100/1,2/ 35/ГОСТ 530-2012.	352	2,3	25	830	100	930				

Использование в процентном соотношении грузоподъемности поддонов и контейнеров представлено на Рис. 32

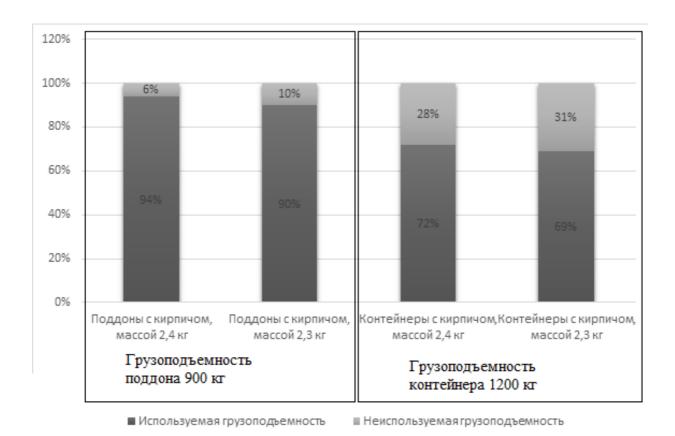


Рис. 32 — Вариант №1. Процентное соотношение использования грузоподъемности поддонов и контейнеров

#### Вариант №2

Во втором варианте принят пластиковый поддон, грузоподъемностью 1000 кг размерами 1000х1200 мм, на высоту груз поднимается П-2, грузоподъемностью 1000кг размерами 1250х1400 мм. Количество материала на поддонах и в контейнере, а также вес поддона и контейнера с кирпичом представлено в Табл. 21

Вариант №2 – количество каменных материалов на поддонах и в контейнерах

Табл. 21

					Вес, кі	Γ	
Наименование изделия	Условное обозначение изделия	Количест во кирпича на поддоне	Одного кирпич а	Одного поддон а	Одного поддона с кирпичо м	Одного контейнер а	Одного контейнер а с кирпичом
Пустотелый	КР-р-пу 240x120x65/1НФ/150/2,0/35/Г ОСТ 530-2012	400	2,4	20	980	250	1230
Пустотелый	КР-р-пу 250х120х65/1НФ- 125/2,0/35/ГОСТ 530-2012.	400	2,4	20	980	250	1230
Пустотелый	КР-р-пу 250x120x65/1НФ/125/1,2/35/Г ОСТ 530-2012.	400	2,3	20	940	250	1190
Пустотелый	КР-р-пу 250x120x65/1НФ/100/1,2/35/Г ОСТ 530-2012.	400	2,3	20	940	250	1190

Использование в процентном соотношении грузоподъемности поддонов и контейнеров представлено на Рис. 33

Рис. 32

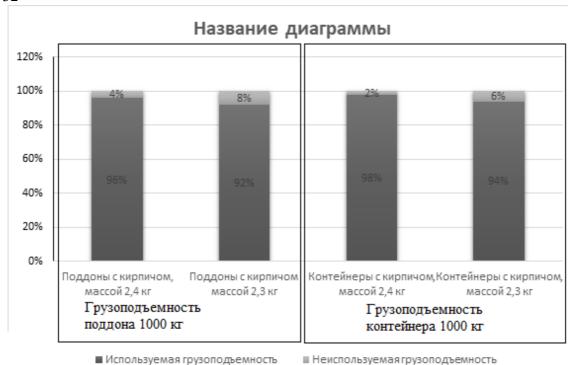


Рис. 33 - Вариант №2. Процентное соотношение использования грузоподъемности поддонов и контейнеров

Для возведения надземной части здания необходимо выгрузить 592422 шт кирпичей. Если представить в количестве на поддонах, то потребуется 1482 поддона

# 5.2 Сравнение вариантов по применению средств пакетирования материалов

Количество подъемов контейнеров на монтажный горизонт двух вариантов представлено на Рис. 34

Процентное использование грузоподъемности средств пакетирования материалов двух вариантов представлено на

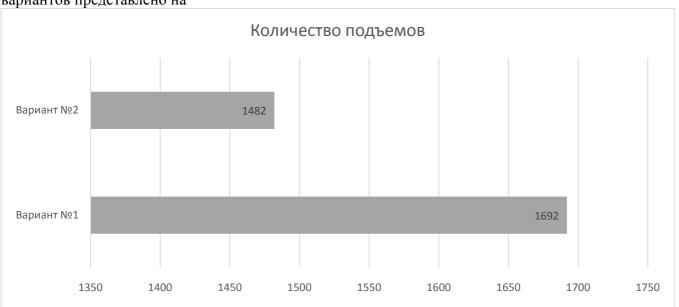
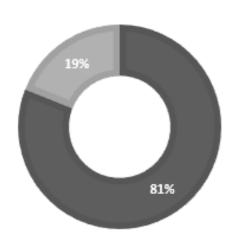


Рис. 34 - Количество подъемов контейнеров на монтажный горизонт

## ВАРИАНТ №1

- Используемая грузоподъемность
- Неиспользуемая грузоподъемность



#### ВАРИАНТ №2

■ Используемая грузоподъемность

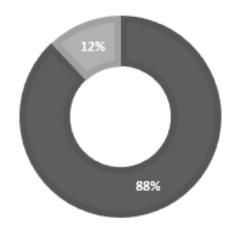


Рис. 35 - Процентное использование грузоподъемности средств пакетирования материалов по вариантам

Оптимальным использованием средств пакетирования материалов является вариант №2. Применение пластмассового поддона, грузоподъёмностью 1000 кг (размерами 1000х1200мм), и контейнера- захвата грузоподъемностью 1000 кг (размерами 1250х1400мм). При такой комбинации грузоподъемность средств пакетирования используется на 88%, что на 7% больше, чем при первом варианте. Также используется меньшее число подъемов контейнеров на монтажный горизонт.

## 5.3 Технологические средства для подачи раствора на рабочее место

Для подачи раствора к рабочему месту каменщика в первом варианте задействованы четыре растворных ящика, каждый объемом  $0.35~{\rm m}^3$  с заполнением раствором  $0.25~{\rm m}^3$ . Для подачи раствора во втором варианте выбрана неповоротная бадья, объемом  $0.50~{\rm m}^3$ .

## Вариант №1 – четыре растворных ящика

Для подачи раствора к рабочему месту каменщика задействованы растворные ящики, объемом 0,25 м³ (размеры 1380х680х450мм). Расход раствора из ящика предусмотрен в течение 40-60 минут. Раствор на строительную площадку завезен автомобильным транспортом. Кран одновременно поднимает 4 ящика с раствором на высоту, в виде гирлянды (Рис. 36).

Вес гирлянды ящиков с раствором (Рг.р) определяется по формуле

$$P_{r,p} = (V_{p-pa} \times Y_{p-pa} + P_{p,s.})n_{p,s} = (0.25 \times 2000 + 56) \times 4 = 2224 \text{ кг}$$

Гле:

 $V_{\text{p-pa}}-$  объем раствора, м³;

 $Y_{p-pa}^{-}$  – объемный вес раствора (равным 2000 кг/м³);

 $P_{p,q}$  – вес растворного ящика, кг;

 $n_{\text{р.s}}-$  количество растворных ящиков в гирлянде, шт.

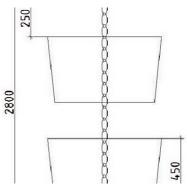


Рис. 36 - Вариант №1. Способ подачи раствора

Для кладки армокаменных конструкций надземной части здания требуется 410,23м3 раствора. Используя гирлянду из 4 ящиков, крану потребуется совершить 411 подъемов для подачи кладочного раствора к рабочему месту каменщиков.

Ведомость средств, предназначенных для подачи кладочного раствора, представлена в Табл. 22

Табл. 22 Вариант №1 — Ведомость средств, предназначенных для подачи кладочного раствора к рабочему месту каменщиков

			баритнь азмеры		1	Объем раствора, м3			
Наименование средств подачи раствора	Объем ящика	Длина	Ширина	Высота	растворного ящика без раствора	одного ящика с раствором	гирлянды ящиков с раствором	в 1 ящике	в гирлянде
4 ящика раствора	0,35	1380	680	450	56	556	2224	0,25	1

## Вариант №2 – неповоротная бадья

Для подачи раствора к рабочему месту каменщика выбрана неповоротная бадья, объемом  $0,50 \text{ м}^3$  (размеры  $2175 \times 1100 \times 970 \text{мм}$ ). Вес бадьи с раствором (Pr.p):

$$P_{r.p} = (V_{p-pa} \times Y_{p-pa} + P_{p.s.})n_{p.s} = 0.5 \times 2000 + 280 = 1280 \text{ кг}$$

Для кладки армокаменных конструкций надземной части здания требуется 410,23м3 раствора. Используя неповоротную бадью, крану потребуется совершить 821 подъем для подачи кладочного раствора к рабочему месту каменщиков.

Ведомость средств, предназначенных для подачи кладочного раствора, представлена в Табл. 22 Табл. 23

Вариант №2 – Ведомость средств, предназначенных для подачи кладочного раствора к рабочему месту каменщиков

Наименование средств подачи раствора	Объем бадьи	Габ	баритные размо	еры	Масс	са, кг	Объем раствора, м3	
		Длина	Длина Ширина		Бадьи без раствора	Бадьи с раствором	Подаваемого бадьей	

Бадья неповоротная	0,5	2175	1100	970	280	1280	0,5
неповоротная							

#### 5.4 Сравнение вариантов средств подачи кладочного раствора

Сопоставление массы поднимаемых средств для подачи раствора представлено на Рис. 37 Сопоставление количества подъемов для подачи раствора представлено на Рис. 38 При рассматриваемых вариантах используется одинаковое количество раствора.



Рис. 37 - Сопоставление массы поднимаемых средств для подачи раствора

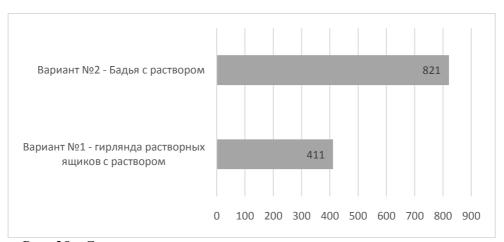


Рис. 38 - Сопоставление количества подъемов для подачи раствора

Для подачи раствора окончательно принимается Вариант №1 – подача раствора в растворных ящиках в гирлянде из 4 штук, так как при данном методе в количество подъемов снижается практически в 2 раза

# 6 Проектирование такелажных средств

Для подъема строительных материалов и конструкции используются стропы. Усилие в стропах определяется в зависимости от массы и габаритов груза. Определяется прочность стропа на разрыв. Расчетная схема строповки представлена на Рис. 39. Расчет ведется для грузов:

Гирлянды из 4 ящиков с раствором (2,224 т);

Плиты перекрытия ПК 84.15-8ATVT (3,92 т) – длина 8,4 м;

Лифтового тюбинга ШЛГП 63с30 (5,33 т);

Контейнера с поддоном кирпича (1,23 т).

Для строповки гирлянды из 4-х растворных ящиков принят 4-х-ветвевой канатный строп. Две ветви закрепляются на крюке. Выбор обусловлен возможностью использования данного стропа для подъема контейнера с поддоном и кирпичом.

Принят угол наклона стропа к вертикали  $\alpha = 30^{\circ}$ .

В качестве примера расчета усилия растяжения ветвей и их прочность на разрыв приведена строповка плиты перекрытия (Рис. 39).

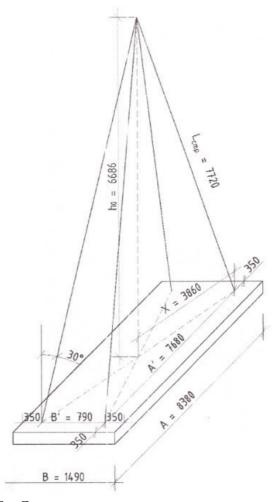


Рис. 39 - Схема строповки плиты перекрытия

Длина стропа определена геометрически. Расчет произведен для наиболее крупной плиты перекрытия ПК84.15-8AтVT, размерами 8380x1490. Расстояние от монтажной петли до края плиты условно принято 250 мм, тогда расстояние между петлями A = A - 700 = 8380 - 700 = 7680 мм, B = B - 700 = 1490 - 700 = 790 мм. Тогда проекция длины стропа на горизонталь:

7680 мм, 
$$\overrightarrow{B} = B - 700 = 1490 - 700 = 790$$
 мм. Тогда проекция длины стропа на горизонталь: 
$$X = \frac{\sqrt{\overrightarrow{A}^2 + \overrightarrow{B}^2}}{2} = \frac{\sqrt{7680^2 + 790^2}}{2} = 3860$$
 мм.

Высота строповки:

$$h_0 = Xctg\alpha = 3860 \times ctg30 = 6686$$
 мм.

Длина ветви стропа:

$$L_{crp.} = \sqrt{X^2 + h_0^2} = \sqrt{3860^2 + 6686^2} = 7720 \text{ mm}.$$

Масса плиты —  $3920~\rm k\Gamma$ , принят канатный строп 4СК грузоподъемностью 4,0т и длиной ветви 8,0 м. Его масса  $35,21~\rm k\Gamma$ .

Усилие, приходящееся на каждую ветвь стропа с учетом их неравномерного натяжения, рассчитано по формуле:

$$S = \frac{M_{rpy3a} \times g}{k_{\text{\tiny H.H.}} \times \cos\alpha} = \frac{3920 \times 9.8}{0.75 \times 4 \times \cos 30} = 14,79 \text{\tiny KH}$$

 $\Gamma$ де  $M_{rpy3a}$  – масса плиты перекрытия,  $M_{rpy3a}$  = 3920 кг,

g – ускорение свободного падения,  $g = 9.8 \text{ м/c}^2$ ,

 $k_{\text{н.п.}}$  – коэффициент неравномерного натяжения ветвей стропов,  $k_{\text{н.п.}}$ =0,75,

n – число ветвей стропа, n=4,

α – угол между ветвью стропа и вертикалью.

Разрывное усилие в канате

$$R = S \times k_3 = 14,79 \times 6 = 88,72 \text{ kH},$$

Где  $k_3$  – коэффициент запаса прочности,  $k_3$  =6.

Согласно ГОСТ 2688-80 «Канат двойной свивки типа ЛК-Р конструкция 6x19(1+6+6/6)+1 о.с. Сортамент» принят канат 16,5-Г-1-Л-О-Н-1370 с разрывным усилием 121,5 кН.

Расчеты для строповки гирлянды ящиков с раствором, контейнера с поддоном кирпича и железобетонных элементов (для максимальной массы и для максимальных размеровв) выполнены аналогично. Расчет длины ветви стропа представлен в Табл. 25, расчет усилий в ветвях – в Табл. 24, сводная ведомость такелажных средств представлена в Табл. 26.

Расчет усилий в ветвях стропа

Табл. 24

Наименование груза	масса груза Мгруза, кг	Количество ветвей п	α	cosa	Усмлие ветви S, кН	Коэф. Запаса прочности k3	Разрывное усилие в канате R, кН
Плита перекрытия ПК84.15-9АтVT	3920	4	30	0,866	14,79	6	88,72
Лифтовый тюбинг ШЛГ 63c30	5330	4	30	0,866	27,46	6	164,77
Захват с поддоном кирпича	1230	2	30	0,866	8,36	6	50,15
Гирлянда с растворными ящиками	2224	2	30	0,866	16,78	6	100,67

Расчет длины ветви стропа

Наименование груза	Количество ветвей	Расчетная схема	Длина груза А,м	Ширина груза В, м	Длина строповки А`,м	Ширина строповкиВ`,м	α	ctgα	Проекция длины ветви стропа на горизонталь X, м	Высота строповки h0, м	Длина ветви стропа Lстр, м
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Плита перекрытия ПК84.15-9АтVT	4	88 a 250 8° = 790 858 p. 148	8,38	1,49	7,68	0,79	30	1,73	3,86	6,68	7,71
Лифтовый тюбинг ШЛГ 63c30	4	8 = 1930	2,82	1,97	2,12	1,27	30	1,73	1,24	2,14	2,47

Захват с поддоном кирпича	2	01.6 = 02.45 B = 12.45	1,245	1,12	1,245	0	30	1,73	0,62	1,08	1,24	
Гирлянда с растворными ящиками	2	B = 680	1,38	0,68	1,38	0	30	1,73	0,69	1,19	1,38	

.

Сводная ведомость такелажных средств

		Характеристика	такела	кного (	средст	ва	Xapa	актеристи	ка каната	o
Наименование груза	масса груза Мгруза, кг	Наименование	Марка	Грузоподъемность, т	Длина ветви, м	Масса, кг	Усилие ветви S, кН	Прочность на разрыв R, кН	Марка каната	Общий вес такелажных средств с грузом
Плита перекрытия ПК84.15-9AтVT	3920	Строп канатный четырехветвевой	4CK- 4,0	4	8	35,21	14,79	88,72	16,5-Г-1- Л-О-Н- 1370	3,96
Лифтовый тюбинг ШЛГ 63c30	5330	Строп канатный четырехветвевой	4CK- 8,0	8	3	51,68	27,46	164,77	19,5-Г-1- Л-О-Н- 1370	6,77
Захват с поддоном кирпича	1230	Строп канатный четырехветвевой	4CK- 2,5	2,5	2	9,07	8,36	50,15	13,0-Г-1- Л-О-Н- 1370	1,12
Гирлянда с растворными ящиками	2224	Строп канатный четырехветвевой	4CK- 3,2	3,2	2	14,24	16,78	100,67	16,5-Г-1- Л-О-Н- 1370	2,24

## 7 Вариантное проектирование использования башенного крана

#### 7.1 Расчет необходимых параметров башенного крана

Здание представляет собой торцевую секцию многосекционного дома, поэтому принят один башенный кран с подкрановыми путями. Башенный кран используется при монтаже ж/б конструкций, для подачи поддонов с кирпичом, гирлянд ящиков с раствором. Предварительно принята расчетная схема башенного крана с базой 6 м, установленного на расстоянии 4 м от возводимого здания. Кран устанавливается параллельно оси Д, с учетом дальнейшего наращивания подкрановых путей и монтажа следующих секций здания.

Расчет выполнен для грузов максимальной массы (лифтовый тюбинг, гирлянда из 4-х ящиков с раствором, плита перекрытия), подаваемых на максимальном и минимальном вылете стрелы.

Схема установки башенного крана представлена на Рис. 40.

Расчет выполнен в соответствии с расчетной схемой крана (Рис. 41).

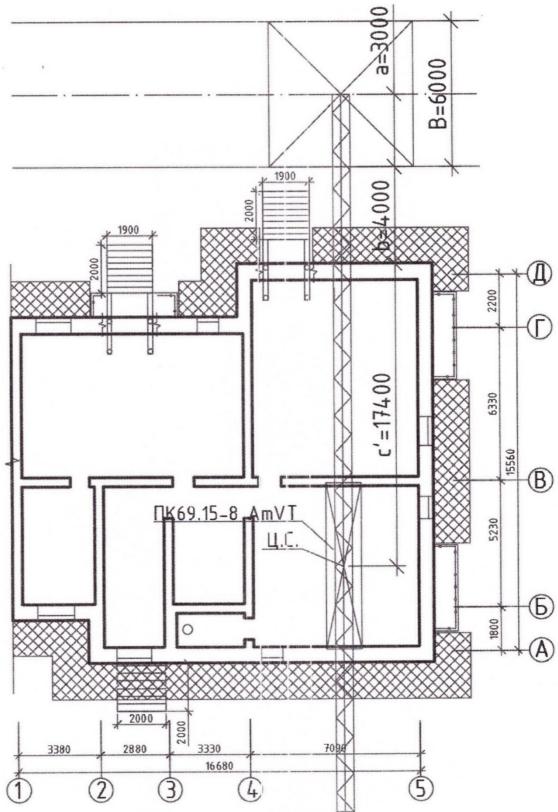


Рис. 40 — Схема установки башенного крана: а — половина ширины колеи подкранового пути, м. а = B/2, где В — ширина подкранового пути, принятая В=6 м. b — расстояние от оси головки рельса до выступающей части здания. Условно назначено b=4 м. с` - расстояние от выступающей части фасада здания (со стороны крана) до центра строповки (Ц.С) монтируемого элемента (или подаваемого краном груза) на максимально требуемом радиусе действия крана.

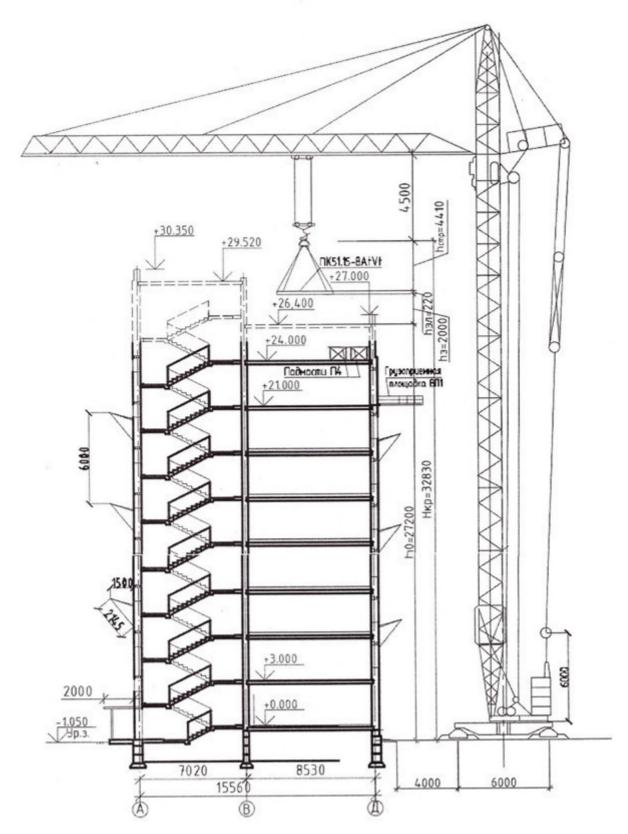


Рис. 41 - Расчетная схема башенного крана

## 7.1.1 Определение требуемого вылета крюка крана

Необходимый вылет крюка крана определен с учетом расстояния от крана до места установки наиболее удаленных монтируемых элементов (плита перекрытия ПК62.12-8 ATVT (2,21 т)). Кроме того, рассмотрена установка плит ПК.84.15-8ATVT, поскольку это тяжелый элемент, который расположен достаточно далеко от крана, лифтового тюбинга (наиболее тяжелый элемент), захвата с

поддоном кирпича и гирлянды с растворными ящиками. Также рассчитан требуемый вылет крюка для элементов, для которых наиболее характерны другие расчетные характеристики крана (высота подъема крюка и грузоподъемность).

Требуемый вылет крюка определяется по формуле (в качестве примера рассмотрен расчет вылета для монтажа плиты ПК84.15-8ATVT):

$$L_5 = \frac{a}{2} + b + c$$
  $= \frac{6}{2} + 4 + 4,73 = 11,73 \text{ M}$ 

Расчет требуемого вылета крюка для монтажа каждой конструкции сведен в Табл. 27

Табл. 27

Требуемый вылет крюка крана

Наименование	-P ware	P	ассчитан	ные	Требуем	ый вылет
поднимаемых	Марка		асстояни			юка
материалов и монтируемых элементов	монтируемого элемента	a	b	c'	Обозна- чение	Величи-
	1. В осях В	-А (макс	имально	удаленны	x)	
Плита покрытия	ПК51.15-8 AтVT	6,00	4,00	11,60	Lı	18,6
Плита покрытия	ПК69.15-8 AtVT	6,00	4,00	12,50	L <sub>2</sub>	19,5
Захват с поддоном кирпича (подмость П4)	-	6,00	4,00	15,07	L <sub>3</sub>	22,07
Лифтовой тюбинг	ШЛГ 63с30	6,00	4,00	8,2	L <sub>4</sub>	18,2
Гирлянда с растворными ящиками	-	6,00	4,00	15,07	L <sub>5</sub>	22,07
	2. В осях Д	І-В (мин	имально	удаленных	()	
Плита покрытия	ПК84.15-8 AtVT	6,00	4,00	4,73	$L_6$	11,73
Захват с поддоном кирпича (подмость П4)	-	6,00	4,00	1,41	L <sub>7</sub>	7,7
Балконная плита	Инд. заказ	6,00	4,00	1,7	L <sub>8</sub>	9,86

## 7.1.2 Определение требуемой высоты подъема крюка

Расчет требуемой высоты подъема крюка крана выполняется по формуле, не учитывающей высоту полиспаста (в качестве примера расчета рассмотрен монтаж плиты ПК84.15-8AtVT):

$$H_{\text{кр.тр.}} = h_0 + h_3 + h_{\text{эл.}} + h_{\text{стр}} = 1.0 + 2.0 + 0.22 + 6.68 = 35.1 \text{ м}$$

 $\Gamma$ де  $h_0$  – высота монтажного горизонта (превышение верха смонтированного элемента над уровнем стоянки крана), м.

 $h_3$  — запас по высоте, обеспечивающий безопасное перемещение груза над выступающими частями, например, над ограждением подмостей;

при наличии рабочих на уровне монтажного горизонта  $h_3 = 2$  м;

 $h_{\text{эл}}$  - высота (толщина) перемещаемого груза или монтируемого элемента, м;

 $h_{\mbox{\scriptsize crp}}$  - рабочая высота такелажных средств (высота строповки), м.

Расчет представлен в Табл. 28

Табл. 28

## Требуемая высота подъема крюка

		В	ысотные па	раметры, м		Требуе-
Наименование поднимаемых материалов и монтируемых элементов	Марка груза	Высота монтажно- го горизонта Н <sub>0</sub>	Запас по высоте h <sub>3</sub>	Высота монтируе- мого элемента h <sub>эл.</sub>	Высота стро- повки h <sub>стр.</sub>	мая высота подъема крюка Н <sub>кр. тр.</sub> , м
	1. В осях І	В-А (максимал	тьно удален	ных)		
Плита покрытия	ПК51.15-8 AтVT	27,200	1,00	0,22	4,41	32,83
Плита покрытия	ПК69.12-8 AтVT	27,200	1,00	0,22	5,82	34,24
Захват с поддоном кирпича на подмость П-3 чердачного этажа (2 ярус)*	-	26,100	2,00**	1,365	1,08	28,545
Лифтовой тюбинг	ШЛГ 63с30	27,200	2,00	2,99	2,14	29,18
Гирлянда с растворными ящиками на подмость П-3 чердачного этажа (2 ярус)	-	26,100	2,00	2,550	1,19	31,84
		Д-В (минимал	ьно удален	ных)		1
Плита покрытия	ПК84.15- 8AтVT	27,200	1,00	0,22	6,68	35,1
Балконная плита	Инд. заказ	22,050	1,00	0,18	6,18	29,41
Захват с поддоном кирпича (подмость П4)	-	26,100	2,00	1,365	1,08	30,545

Примечания: \* - высота монтажного горизонта для установки гирлянды с раствором рассчитана как сумма высоты перекрытия относительно уровня стоянки крана и высоты подмостей с поднятыми стойками для кладки 2 яруса;

#### 7.1.3 Определение требуемой грузоподъемности крана

Определена требуемая (расчетная) грузоподъемность крана  $G_{\text{кр.тр.}}$  (в качестве примера рассмотрена плита перекрытия ПК51.15-8 ATVT):

$$G_{\text{Kp.Tp.}} = P_{\text{rp.}} + P_{\text{T.Cp.}} = 2,475 + 0,0352 = 2,510 \text{ T.}$$

<sup>\*\* -</sup> запас по высоте принят 2,00 м в случае, когда на подмостях есть рабочие.

 $P_{rp}$  - масса поднимаемого элемента, (масса груза), т;

 $P_{\text{т.ср}}$  - масса такелажных средств (грузозахватных приспособлений), т; Далее расчет ведется в табличной форме (см. Табл. 29)

Табл. 29

## Требуемая грузоподъемность крана

Наименование поднимаемых	Марка	Macc	еа, т	Грузоподъемн	юсть крана,
материалов и монтируемых элементов	монтируемого элемента	монтируемого элемента $P_{\text{гр.}}$ такелажных средств $P_{\text{т. ср.}}$		Обозначение	Величина
Ĺ	1. B oc	сях В-А (максима	ально удаленнь	ix)	
Плита перекрытия	ПК51.15-8 AтVT	2,475	0,0352*	$G_1$	2,510
Плита перекрытия	ПК69.12-8 АтVТ	3,160	0,0352	G <sub>2</sub>	3,195
Захват с поддоном кирпича для наружных стен		1,108	0,0091	$G_3$	1,117
Лифтовой тюбинг	ШЛГ 63с30	5,330	0,0517	G <sub>5</sub>	5,382
Гирлянда с растворными ящиками	-	2,224	0,0142	G <sub>4</sub>	2,238
	2. B o	сях Д-В (минима	льно удаленны	ix)	
Плита перекрытия	ПК84.15- 8AтVT	3,920	0,0352	G <sub>6</sub>	3,955
Балконная плита	Инд. заказ	2,000	0,0352	G <sub>8</sub>	2,035
Захват с поддоном кирпича	-	1,108	0,0091	G <sub>9</sub>	1,117

Примечания: \* — для плит перекрытия масса такелажных средств принята конструктивно такой же, как для плиты перекрытия ПК84.15-8AтVT, поскольку она является самой тяжелой их них.

## 7.2 Выбор башенного крана

По расчетным параметрам крана подобраны два варианта башенных кранов с техническими характеристиками, превышающими расчетные

Вариант №1 - КБ-403Б.1 (с сокращенным количеством секций (пять из шести));

Вариант №2 - КБ503А

Максимальные значения расчетных параметров кранов и их соответствующие технические характеристики представлены в табличной форме (Табл. 30)

Подробные технические характеристики кранов приведены в Табл. 31

Табл. 30 Требуемые и фактические параметры башенных кранов

	Макси	імальные ра		, ,	рактическ	их) пара	метрог	минималь кранов п	
Наименование груза	(требуемые) параметры крана			I	ариант № КБ-403Б.1	1	рактеристикам Вариант № 2 КБ503A		
	$G_{\kappa p. \tau p.}$ $H_{\kappa p. \tau p.}$ $L_{\kappa p. \tau p.}$ $H_{\kappa p}$ , $G_{\kappa p}$ , $G_{\kappa p}$ , $G_{\kappa p}$							. Скр, т	L <sub>кр</sub> ,
1. В осях А-В (	нных)								
Плита перекрытия ПК51.15-8 AtVT	2,51	32,83	18,6						
Плита перекрытия ПК69.12-8 AтVT	3,20	34,24	19,5						
Захват с поддоном кирпича для наружных стен	1,12	28,55	22,07		o			10	
Лифтовой тюбинг ШЛГ 63c30	5,38	29,18	18,2	35,4	8 (макс.) 3,7 (при	min 5,6 max 30	53	(макс)	min 7,5 max
Гирлянда с растворными ящиками	2,24	31,84	22,07		макс.			макс.	35,0
2. В осях Д-В	(минима	льно удалег	ных)						
Плита перекрытия ПК84.15-8АтVТ	3,96	35,1	11,73						
Балконная плита Инд. заказ	2,04	29,41	7,7						
Захват с поддоном кирпича	1,12	30,55	9,858						

## Технические характеристики принятых вариантов крана

Характеристика	Ед. изм.	Вариант №1 (КБ-403Б.1)	Вариант №2 (КБ503A)
1	2	3	4
Грузоподъёмность	Т		
- максимальная		8	10
-при наибольшем вылете		3,7	7,5
Вылет стрелы	М		
- при максимальной грузоподъёмности		16,5	28
- наибольший (длина стрелы)		30	35
Высота подъёма крюка при вылете стрелы	М		
- наибольшем		35,4*	53
- наименьшем		35,4*	53
База крана	M	6,0	8,0
Задний габарит крана	M	3,8	21,8
(радиус вращения)			
Расстояние от оси поворота крана до оси	M	-	1,5
подвеса стрелы			
Тип рельса кранового пути		-	P-65

На Рис. 42 представлена диаграмма грузоподъемности крана КБ-403Б.1 На Рис. 43 представлена диаграмма грузоподъемности крана КБ-503А

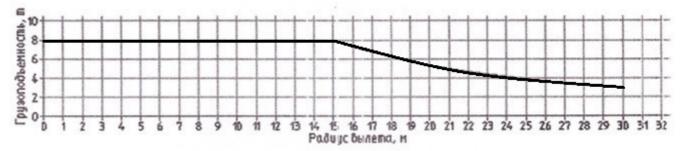


Рис. 42 – Диаграмма грузоподъемности крана КБ-403Б.1 (Вариант №1)

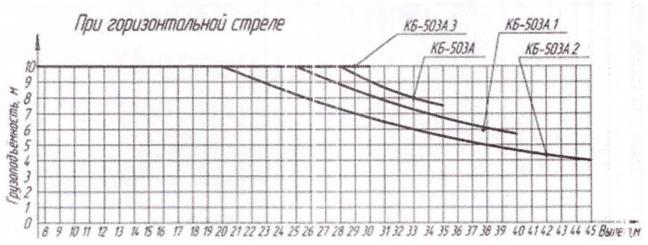


Рис. 43 - Диаграмма грузоподъемности крана КБ-503А

По диаграммам грузоподъемности, соответствующих конкретным маркам кранов, проверяется возможность подъема и перемещения всех используемых грузов на требуемых вылетах крюка крана. Возможность обеспечена для обоих вариантов.

## 7.3 Сравнение вариантов башенных кранов

Сравнение вариантов башенных кранов по основным техническим характеристикам представлено на Рис. 44.

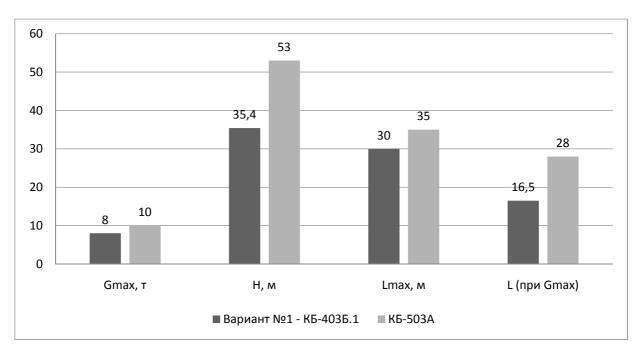


Рис. 44 - Сравнение вариантов башенных кранов по основным техническим характеристикам

Согласно данным, представленным на сайте СТАНКОДРОМ.ru аренда башенных кранов в г. Белгород составляет для **Варианта №1 – КБ-403Б.1** – 950 р/час, для **Варианта №2 – КБ-503A** – 1250 р/час. Стоимость аренды в смену рассчитана в Табл. 32.

Стоимость аренды кранов в смену

Табл. 32

	Стоиомость	Продолжительность	Стоимость машино-
Кран	аренды, руб/час	рабочей смены	смены, руб
КБ-403Б.1	950	8	7600
КБ-503А	1250	8	10000

Сравнение вариантов по стоимости аренды в сутки графически представлено на Рис. 45. Из графика следует, что Вариант №1 обходится дешевле на 24%, что существенно сказывается на стоимости строительства при увеличении продолжительности.

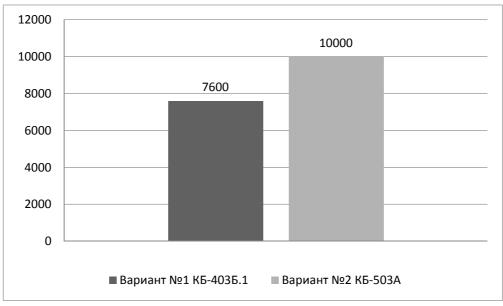


Рис. 45 – Сравнение вариантов башенных кранов по стоимости аренды в сутки

На Рис. 46 показано использование кранами грузоподъемности в процентах. Из графика следует, что Вариант №1 – КБ-403Б.1 на 13,45% эффективнее использует свою грузоподъемность, чем Вариант №2 – КБ503А.

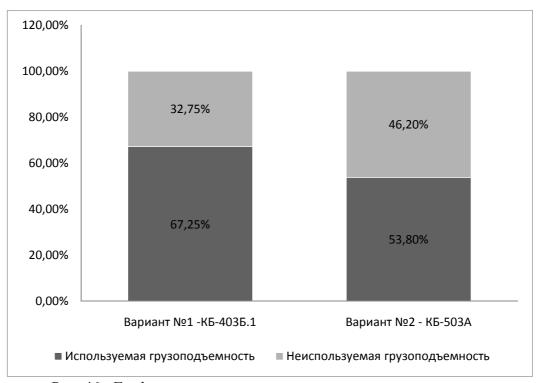


Рис. 46 - График использование кранами грузоподъемности

Вывод: из графиков, представленных выше, видно:

- 1. Вариант №1 КБ-403Б.1 уступает Варианту №2 КБ-503А по основным техническим характеристикам, но по расчету его характеристик достаточно для работы на данном объекте;
  - 2. В Варианте №1 более высокий коэффициент использования крана;
  - 3. Вариант №1 обходится на 24% дешевле, чем Вариант №2.

Сравнение по длине подкрановых путей не ведется, так как здание многосекционное, и для строительства следующих секций подкрановые пути будут наращиваться, поэтому разница в длине подкрановых путей будет обусловлена крайними стоянками на первой и последней секции здания и будет несущественной и слабо повлияет на экономические показатели крана.

### 8 Организация работ при выполнении каменной кладки

Состав звеньев каменщиков выбран по практическим рекомендациям в зависимости от толщины стен и сложности кладки, учитывающей проемность стен. Проемность стен определяется отношением суммарной площади проемов стены  $F_{\rm np}$  к ее общей площади $F_{\rm creh}$   $F_{\rm cr}$ :

$$n = (F_{\pi p}/F_{c\tau})*100\%$$

Расчет проемностей сведен в табличную форму. Расчет ведем для стен типового этажа с максимальными высотными отметками стен 8 этажа. Результаты представлены в Табл. 33. Проемность наружных, внутренних стен и перегородок представлена на Рис. 47, Рис. 48, Рис. 49

Ведомость проемностей стен

Табл. 33

				Общая			
		Площадь		площад	Суммарная		
Элемент		конструкц	Площадь	ьс	площадь		
конструкци	Привязка	ии с	проемов в	проемо	проемов в		
ис	конструкц	проемом	конструкци	м Гст,	конструкц	Проемност	Сложнос
проемом	ии к осям	Fст, м2	и, Гпр, м2	м2	ии Гпр, м2	ь, %	ТЬ
	A-(2-5)	40,83	2,61				
	Б-(1-2)	8,64	2,25				
	Γ-(1-4)	27,27	3,18				
	Д-(4-5)	22,22	1,35				
Наружная	2-(А-Б)	5,4	0				
стена 680	4-(Г-Д)	6,6	0				
MM	5-(А-Д)	48,54	6,49	159,5	15,88	9,96	Простые
	Б-(3-4)	8,8	0				
	B-(1-5)	49,47	5,46				
	1-(Б-Г)	36,84	0				
	2-(Б-В)	14,52	0				
Внутрення	3-(A-B)	19,92	0				
я стена 380	4-(A-B)	19,92	1,89				
MM	4-(B-Γ)	17,82	0	167,29	7,35	4,39	Простые
	1-4-(B-Γ)	68,3	11,37				
	4-5-(В-Д)	65,86	9,45				
Перегород	4-5-(A-B)	30,57	4,62				
ки 120 мм	4-5-(A-B)	18,46	1,89	183,19	27,33	14,92	Простые

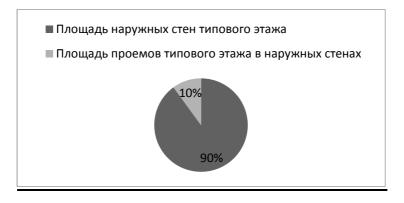
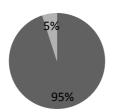


Рис. 47 - Проемность наружных стен

- Площадь внутренних стен
- Площадь проемов типового этажа во внутренних стена



- Площадь внутренних стен
- Площадь проемов типового этажа во внутренних стена

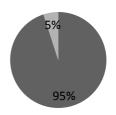


Рис. 48 - Проемность внутренних стен

Рис. 49 - Проемность перегородок

Составы звеньев каменщиков для возведения каменной кладки выбраны следующие:

- для кладки наружных стен (680 мм) звено «6».
- для кладки внутренних стен (380 мм) звено «2».
- для кладки перегородок звено «2».

Норма времени Нвр для каменной кладки наружных стен определена по TCH-2001.3.8, внутренних стен по ЕНиР ЕЗ параграф §ЕЗ-3, а для перегородок – по параграфу §ЕЗ-12.

Нормы времени, определенные для каменной кладки, представлены в Табл. 34.

Табл. 34

Нормы времени для каменной кладки

Тип стен	Толщина стен, мм/кирпич	Вид кладки	Сложность	Обоснование ЕНиР	Ед. изм.	Норма времени Н <sub>вр</sub> , чел-час
Наружные	Трёхслойная кладка (кирпич (120) — утеплитель — кирпич (510)	Под расшивку	Простые	TCH- 2001.3.8	1 м <sup>3</sup>	10,99
Внутренние	380/1,5	Под		§E3-3		3,2
Перегородки	120/0,5	штукатурку		852-3		0,66

Расчётную норму времени Нвр.р. определяют с учётом поправочных коэффициентов по следующей формуле:

 $Hвр.p = Hвр(ЕНиР) \cdot kкр \cdot k y.к \cdot kп \cdot kp-p \cdot kпp \cdot kв,$ 

где ккр – коэффициент, учитывающий криволинейность очертания кладки;

ку.к – коэффициент, учитывающий выполнение кладки из утолщенного кирпича;

кп – коэффициент, учитывающий применение в кладке половняка;

кр-р – коэффициент, учитывающий вид раствора;

кпр – коэффициент, учитывающий проемность стен (сложность кладки);

кв – коэффициент, учитывающий выполнение каменных работ на разных высотах здания.

#### 8.1 Определение поправочных коэффициентов

- 1) Изменение нормы времени при кладке стен криволинейного очертания отсутствует, коэффициент kкp = 1;
- 2) Изменение нормы времени при кладке стен из утолщенного (модульного) кирпича утолщенный кирпич отсутствует, коэффициент k у.к = 1;

- 3) Изменение нормы времени при употреблении в кладку кирпичного половняка кирпичный половняк составляет 10% от каменной кладки подоконного пространства, применяется только в забутовочном ряду, коэффициент kn = 1;
- 4) Изменение нормы времени с учётом применяемого раствора в кладке типового этажа применяется цементно-известковый раствор, коэффициент kp-p = 0,87 и клей, коэффициент kp-p = 1,0;
- 5) Изменение нормы времени с учётом проёмности стен/перегородок проёмность стен и перегородок в пределах от 5% до 20%, коэффициент kпр = 1.
- 6) Изменение нормы времени с учётом высоты выполнения кладки нормами § Е3-3 ЕНиР Е3 предусмотрено производство работ на высоте до 15 м от уровня земли, коэффициент kв = 1; Все подобранные коэффициенты и расчётная норма времени представлены в Табл. 35

Табл. 35

Расчетная «норма времени»

-		гасчетная «норг	на времении			
Материал; вид кладки	Сложность	Состав звена	Обоснование ЕНиР Е3	Н <sub>вр</sub> чел- час	Поправочный коэффициент	Расчетная $H_{\text{вр.}}$ , челчас
Трехслойная кладка — 680 мм	Простая с проемами	«Шестерка», состоящая из 3 звеньев «2»	TCH 2001.3-	10,99	$k_{\text{Kp}} = 1$ $k_{\text{y. K}} = 0.9$ $k_{\text{II}} = 1$ $k_{\text{p-p}} = 0.87$ $k_{\text{IIp}} = 1$ $k_{\text{B1}} = 1$	9,56
Несущие стены 380 мм	Простая с проемами	«Тройка», 1 – 5 разр. 2 – 2 разр.	§E3-3	3,2	$k_{\text{kp}} = 1$ $k_{\text{y. K}} = 0.9$ $k_{\text{II}} = 1$ $k_{\text{p-p}} = 0.87$ $k_{\text{IIp}} = 1$ $k_{\text{B1}} = 1$	2,78
Перегородки – 120 мм	Простая с проемами	«Двойка», 1 – 5 разр. 1 – 2 разр.	§E3-12	0,66	$k_{\text{Kp}} = 1$ $k_{\text{y. K}} = 0.9$ $k_{\text{n}} = 1$ $k_{\text{p-p}} = 0.87$ $k_{\text{np}} = 1$ $k_{\text{Bl}} = 1$	0,57

#### 8.2 Построение пооперационных планов

Пооперационный план представлен на выполнение 1 м3 кладки для наружных стен в Табл. 36 для внутренних стен в Табл. 37 для перегородок в Табл. 38

Табл. 36 Пооперационный план работы звена каменщиков «шестерка» в процессе кладки наружной трехслойной стены, толщиной 680 мм

10 /	Hamana & anna ana anna					Время, мин	ı			Продолжите	Затраты
№ n/n	Наименование операции	Исполнители -	20	40	60	80	100	120	140	льность, мин	труда, чел-мин
4	Установка порядовки и натягивание причалки	K4(1)	1							2	
'	облицовочного слоя	K2(1)	i I							1	3
	Кладка облицовочного слоя	K4(1)	j							130	
2	Подача и раскладка кирпича и расстилание растворп	K2(1)								57,2	187,2
3	Укладка утеплителя	K3(2)								95,1	190,2
3	Skridoka gilletiridillerisi	K2(2)							_	95,1	190,2
	Установка внутренней порядовки и	K3(3)	ì						l l	2	7
	натягивание причалки	K2(3)	<u> </u>							1	,
4	Кладка несущей части стены	K3(3)							<del></del>	130	
	Подача и раскладка кирпича и расстилание растворп	K2(3)								57,2	187,2
5	Проверка качества кладки	K4(1)								3	3
									Nmoso:	-	573,6

Звено «шестерка» работает по поточно-кольцевому методу и делится на три звена «двойки». К4(1) – каменщик 4 разряда из первого звена «двойка», К2(1) - каменщик 2 разряда из первого звена «двойка», К2(2) - каменщик 2 разряда из второго звена «двойка», К3(2) - каменщик 3 разряда из второго звена «двойка», К3(3) - каменщик 3 разряда из третьего звена «двойка», К3(3) - каменщик 3 разряда из третьего звена «двойка»,

Табл. 37 Пооперационный план работы звена каменщиков «двойка» в процессе кладки внутренней стены, толщиной 380 мм

							Время	і, мин						Затраты
№ n/n	Наименование операции	Исполнители	10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	Продолжитель ность, мин	труда, чел-мин
1	Установка порядовки и	K4	_										2	3
	натягивание причалки	K2 •	7.										1	
2	Подача и раскладка кирпича	K2			_				_		_		40,4	40,4
3	Перелопачивание, расстилание и разравнивание раствора	K2			_						_		40,4	40,4
4	Кладка верстового ряда в прямом направлении	К4									7		80	80
5	Проверка качества кладки	K4									L		3	3
											И	osoml	-	166,8

К4 – каменщик четвертого разряда, К2 – каменщики второго разряда

		ТОЛЩИП		0 111111						
№ n/ n	Наименование операции	Исполнители			Время	я, мин			Продолж ительно	Затрат ы
			5	10	15	20	25	30	сть, мин	труда, чел-мин
1	Разметка осей перегородки;	K4							3	3
2	Натягивание причалки;	K4	<u> </u>	ī					2	3
		K2	<b>-</b>	 					1	
3	Подача и раскладка кирпича;	K2	-					_	3,6	3,6
4	Перелопачивание, расстилание и разравнивание раствора;	К2		 				_	3,6	3,6
5	Подδор, околка и отеска кирпича;	K4			Ī !				5	5
6	Кладка перегородок под штукатурку с креплением их к стенам и заделкой мест примыканий.	К4						† 	15	15
7	Проверка качества кладки	K4						_	1	1
		Итого:							-	34,2

К4 – каменщик четвертого разряда, К2– каменщики второго разряда

Сравнение по времени, затрачиваемому на кладку 1 м $^3$  наружных стен и на кладку 1 м $^3$  внутренних стен приведено на Рис. 50

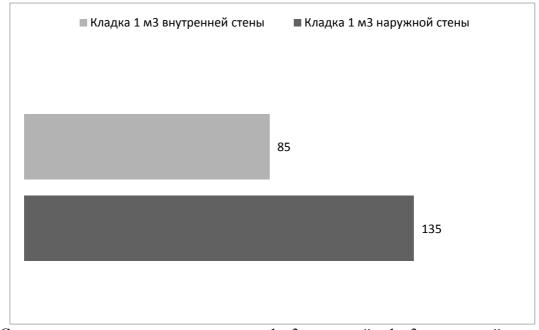


Рис. 50 - Сравнение продолжительности кладки 1 м3 наружной и 1 м3 внутренней стен, мин

# 8.3 Общая численность комплексной бригады

Общая численность каменщиков в бригаде принята 10 человек.

Общее количество рабочих комплексной бригады, занятых на возведении одного этажа здания, определено по формуле:

$$N_{\text{компл.}} = N_{\text{кам.}} + N_{\text{так.}} + N_{\text{плот.}} + N_{\text{св.}} + N_{\text{подс.}} = 10 + 2 + 2 + 2 + 1 = 17 \text{ чел.}$$

Гле:

 $N_{\text{кам.}}$  – количество каменщиков в составе комплексной бригады, чел;

 $N_{\text{так}}$  – количество такелажников, чел;

 $N_{\text{плот.}}$  – звено плотников, занятых на устройстве и демонтаже козырьков входа, козырьков безопасности работ, устройства временных перил лестничных маршей, чел;

N<sub>св.</sub> – количество сварщиков в составе комплексной бригады, чел;

 $N_{\text{подс.}}$  – количество подсобных работников в составе комплексной бригады, чел.

Т.к. монтажные работы производят каменщики, имеющие удостоверение такелажниковмонтажников, монтажники на объекте, на момент возведения здания, не нужны.

На Рис. 51 представлено количество рабочих комплексной бригады. Общее количество составляет 17 человек.

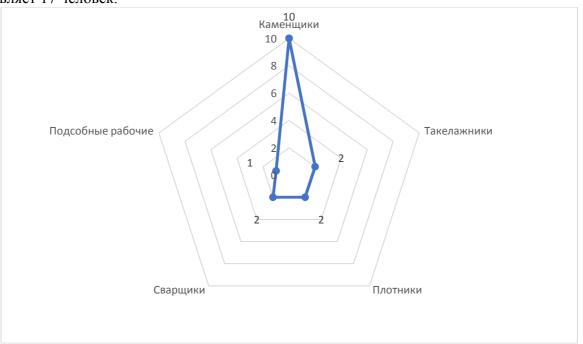


Рис. 51 - Численность комплексной бригады

Из графика видно, что подавляющее большинство рабочих в комплексной бригаде составляют рабочие с профессией каменщика (10 человек из 17).

# 9 Календарное планирование

Календарный план производства работ по возведению жилого 8-этажного здания предназначен для определения последовательности и сроков выполнения каменных и монтажных работ, осуществляемых при возведении объекта.

Основные принципы разработки календарного плана:

- 1) работы должны быть максимально совмещены во времени без нарушения технологии строительного производства и с соблюдением правил техники безопасности;
  - 2) загрузка бригад и машин должна быть равномерной и бесперебойной.

#### 9.1 Калькуляция трудовых затрат

Калькуляция трудовых затрат на выполнение армокаменных и монтажных работ рассчитана на типовой этаж. Калькуляция составлена на основании ведомости объемов работ (Табл. 39)

В расчетную «Норму времени» при подаче груза стреловым краном добавляются коэффициенты. Для башенного крана коэффициент  $k_1$ =1, учитывающий тип подъемного механизма. Коэффициент  $k_2$ , учитывающий высоту, на которой выполняются работы, от h=15 м до

Табл. 39

Ведомость объемов работ

<b>№</b> п/п	Наименование работ	ед. изм	Кол-во	Коэфф. Высоты
1	Перестановка подмостей с этажа на этаж	10 м3 кладки	28,74	1,1
2	Приемка и выдача раствора при помощи шнекового погружателя	1 м3	0,79	1
3	Подача раствора в ящиках суммарным объемом до 1,2 м3	1 м3	0,79	1,1
4	Подача кирпича на подмости башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнера-захвата	1000 шт	0,79	1,1
5	Подача арматурных сеток краном КБ-403Б.1	T	1,29	1,1
6	Кладка стен толщиной 680 мм	1 м3	87,53	1
7	Кладка стен толщиной 380 мм	1 м3	58,07	1
8	Армирование кладки	100 кг	1285,00	1
9	Укладка брусковых перемычек с общей массой для одного проема до 0,5 т	1 проем	19,00	1,1
10	Подача кирпича на грузоприемную площадку башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнера-захвата	1000 шт	5,00	1
11	Кладка перегородок из кирпича	1 м2	137,61	1
12	Монтаж лестничных маршей массой до 2,5 т	1 элемент	2,00	1,1
13	Монтаж лестничных площадок массой до 2,5 т	1 элемент	2,00	1,1
14	Монтаж плит перекрытий площадью до 10 м 2	1 элемент	13,00	1,1
15	Монтаж плит перекрытий площадью до 15 м 2	1 элемент	6,00	1,1
16	Монтаж ж/б лифтовых тюбингов массой до 6 т	1 элемент	1,00	1,1

Башенный кран кирпич и сборные ж/б элементы разгружает на склад (в калькуляции не учитывалось, т. к, материалы завезли раньше начала кладки типового этажа).

Выгрузка стержневой арматуры с автотранспорта осуществляется вручную.

Кран подачу кирпича на высоту осуществляет в контейнерах.

Калькуляция трудовых затрат выполнена в программе, разработанной студентом ВятГТУ (в настоящее время ВятГУ), Садаковым Б.Е. (Рис. 52, Рис. 53).

Калькуляция трудозатрат рабочих представлена в Табл. 40

# Калькуляция затрат труда и машинного времени

	1	T				
N	Обоснование ЕНиР, наименование работ,	Объем	Нормы на	а ед.изм	Общие з	ватраты
п/п	методы их производства, ед.измер., состав звена	работ	труда ч-ч	машин м-ч	труда ч-ч	машин м-ч
1	2	3	4	5	6	7
1	E3-20, T2-2, K2=1.1	14.56	1.14	0.38	16.6	5.5
_	Установка и перестановка пакетных подмостей краном при тощине стены 600 мм, 10 м3 кладки Машинист крана 4p-1, плотник 4p-1,2p-2	11.50	1.11	0.30	10.0	3.3
2	E1-12	0.79	0.28		0.2	
	Приемка и выдача раствора с помощью перегружателя, м3 Такелажник 3p-1 E1-9,т2-12,K2=1.1	0.79	0.54	0.27	0.5	0.2
	Подача раствора в ящиках и бункерах, емкостью до 0.25 м3, м3	0.75	0.31	0.27	0.3	0.2
4	Машинист 4p-1, такелажник 2p-2 E1-7, т1-3, K2=1.1	0.79	0.58	0.29	0.5	0.3
•	Подача кирпича на поддоне башенным краном, 1000 шт Машинист 5p-1,такелажик 2p-2	0.75	0.30   	0.23	0.0	0.3
5	E24-13,K2=1.1 Погрузка и выгрузка строительных конструкций краном, т Машинист 6p-1, такелажник 4p-1,2p-1	1.29	0.20	0.10	0.3	0.1
6	тамилист ор-1, такелажник чр-1,2р-1 ТСН-2001.3-8 Трехслойная кладка стен,1м3	87.53	9.56		836.8	
7	каменщик 4p-1,3p-1 E3-3 т3-5 Кладка стен из кирпича средней сложности с проемами,1м3	58.07	3.20		185.8	
0	кладка стен из кирпича средней сложности с проемами, им каменщик 4p-1,3p-1	12.85	1.10		14.1	
0	дэ-го Армирование кладки стен сетками, 100 кг Каменщик 4p-1	12.03	1.10		14.1	
9	E3-16, K2=1.1 Укладка брусковых перемычек массой до 0.5 т, шт Машинист крана 5p-1, каменщик 4p-1, 3p-1,2p-1	19.00	0.45	0.15	9.4	3.1
	E1-7,т1-3 Подача кирпича на поддоне башенным краном, 1000 шт	5.00	0.58	0.29	2.9	1.5
	Машинист 5p-1, такелажик 2p-2 E3-12, т1-2 Устройство перегородок из кирпича толщ. 1/2 кирпича, м2	137.61	0.66		90.8	
12	Каменщик 4p-1,2p-1 E4-1-10,т1-8,K2=1.1	2.00	1.40	0.35	3.1	0.8
	Укладка лестничных маршей массой до 2.5т, шт Машинист 6p-1,монтажник 4p-1,3p-1,2p-1 E4-1-10,т1-8,K2=1.1	2.00	1.40	0.35	3.1	0.8
1.5	Укладка лестничных площадок массой до 2.5т, шт Машинист 6p-1,монтажник 4p-1,3p-1,2p-1	2.00	1.10	0.33	3.1	0.0
	E4-1-7-3,K2=1.1 Укладка плит перекрытия площадью до 10 м2, шт Машинист крана 6p-1, монтажник 4p-1,3p-1,2p-1	13.00	0.72	0.18	10.3	2.6
	машилист крана бр-1, монтажник чр-1, 3р-1, 2р-1 Е4-1-7, т1-4, K2=1.1 Укладка ж\б плит перекрытий площадью до 15 м2	6.00	0.88	0.22	5.8	1.5
	гусеничным или башенным краном, шт Машинист 6p-1, монтажник 4p-1,3p-2,2p-1					
16	E4-1-6,т2-5,б,а,К2=1.1 Установка ж/б ригелей перекрытий весом до 6.5 т	1.00	2.80	0.57	3.1	0.6
	гусеничным или башенным краном, 1 шт. Машинист бр-1, монтажник бр-1,5р-1,4р-1,3р-1,2р-1					
	В С Е Г О затрат труда на про	изводств		O F O:	1202.7 1226.1	23.4
	Трудоемкость подгото: Трудоемкость внутренних электроте:	хнически:	к работ	(8.0%)	122.6 98.1	
	Трудоемкость внутренних санте: Трудоемкость устройства фундаментов по				147.1 73.6	
	Трудоемкость монтажа технологическо:	го обору,	пования	(15.0%)	183.9	
	Трудоемкость устройства слаботочных сетей, сигна Трудоемкость благоустройст				18.4 147.1	
	Трудоемкость прочих н Трудоемкость работ по подготовке о	еучтенны	к работ	(15.0%)	183.9 12.3	
			ого в		2213.2	
	L	И Т (	ого в L	ч-дн 	I	

Примечание: В калькуляции могут учитываться следующие поправочные коэффициенты: К2 – коэффициент, учитывающий высоту, на которой выполняются работы



Рис. 52 - Программа для расчета калькуляции

DOSBox 0.74, Cpu speed: 3000	cycles, Frameskip 0,	Program:	KLKK		- 🗆 X
	мощь				21:25:40 287192
	ые для калькул				
Код Обоснование ЕНиР 537 ЕЗ-20.т2-2	Ед.изм 10 м3 клад				Комментарий Установка и перестано
392 E1-12	м3				Приемка и выдача раст
307 Е1-9, т2-12	м3				Подача раствора в ящи
367 E1-7, T1-3	1000 шт		1.1		Подача кирпича на под
100 E24-13	T T				Погрузка и выгрузка с
370 Е3-3 т3-5	1м3				Кладка стен из кирпич
370 Е3-3 т3-5	1м3	58.07	1.00	1.00	Кладка стен из кирпич
404 E3-18	100 кг	128.5	1.00	1.00	Армирование кладки ст
400 E3-16	шт	19	1.1	1.00	Укладка брусковых пер
367 Е1-7, т1-3	1000 шт				Подача кирпича на под
355 Е3-12,т1-2	м2				Устройство перегородо
581 E4-1-10, T1-8	шт	2	1.1	1.00	Укладка лестничных ма
580 Е4-1-10,т1-8	шт				Укладка лестничных пл
410 E4-1-7-3	шт		1.1		Укладка плит перекрыт
203 Е4-1-7, т1-4	шт				Укладка ж\б плит пере
157 E4-1-6, T2-5, 6, a	1 шт.	1	1.1	1.00	Установка ж∕б лифтовы
Объект: Главный корпус з	авода КПД				dddddd
F1Помощь F2Сохранить F5(	обавить работу	ј 🛂 Редаг	ктиро	вать 1	789далить <mark>Esc</mark> 3акончить

Рис. 53 - Внесение данных в калькулуяцию

#### 9.2 График производства армокаменных и монтажных работ

#### 9.2.1 Расчет графика производства работ

Расчет графика производства работ выполнен для типового 8-го этажа на основании калькуляции затрат труда и машинного времени.

В качестве максимальной производительности труда допускается значение 120%. При производительности труда меньше 100% считается, что высвобожденное время относится к выполнению внутриплощадочных и прочих неучтенных работ.

Подача раствора в ящиках объединена в один поток с подачей кирпича. Также в один поток объединены работы по монтажу сборных железобетонных элементов.

Расчет графика производства армокаменных и монтажных работ типового 8-го этажа представлен в Табл. 41

Вариант №1 календарного графика производства армокаменных и монтажных работ типового 8-го этажа представлен в Табл. 42. В Варианте №1 применено совмещение работ каменной кладки.

Вариант №2 календарного графика производства армокаменных и монтажных работ типового 8-го этажа представлен в Табл. 43. В Варианте №2 применено последовательное выполнение работ

Рамкой на графиках указано основное отличие. В варианте №1 кладка наружных и внутренних стен выполняется одновременно, во варианте №2 – последовательно.

График движения рабочей силы по Варианту №1 представлен на Рис. 54.

График движения рабочей силы по Варианту №2 представлен на Рис. 55

График производства армокаменных и монтажных работ типового 8-го этажа

№ п/ п	Наименовани е работ	Единицы измерения (а)	Расчет ный объем работ Vp=V/a	Смет «Вырас Вн= \ Впр= \ <u>на 1</u> на 1 ма	ботка» /p/Gн /p/Gпр <u>звено</u>	Gн= V Gпр= <u>чел</u>	емкость =(Нвр· /p)/с Тпр·N·S <u>п см.</u> шсм)	Машин механи		(M BXC	ашин Эдит в	абочих ист не состав бочих)	Сменность (S)	ь про	олжител оцессов, Nобщ · S	Tp =	Произв-ть труда, %
		Еди		(Вн)	(Впр)	(Gн)	(Спр)	Марка	Кол.	$N_{3B}$	n	$N_{oбщ} = N_{3B} \cdot n$		$T_p$	$T_{p.пот}$	Тпр	П≤120%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	1 4	15	16	17	18
1	Перестановка подмостей с этажа на этаж	м <sup>2</sup>	33,49	7,44 22,33	6,7 16,75	4,5 1,5	5,0 2,0	КБ- 403Б.1	1	2	1	2	1	2,25 0,75	2,5 1	2,5 1	90
2	Приемка и выдача раствора при помощи шнекового погружателя	M <sup>3</sup>	0,79	31,6	1,58	0,03	0,5	-	-	1	1	1	1	0,03	0,5	0,5	5

3	Подача раствора в ящиках суммарным объемом до 1,2 м3	M <sup>3</sup>	0,79	12,64 31,6	1,58 1,58	0,06 0,03	<u>0,5</u> 0,5	КБ- 403Б.1	1					0,06 0,03	0,5 0,5	0,5	
4	Подача кирпича на подмости башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнеразахвата	1000	0,79	12,64 21,07	1,58 1,58	<u>0,06</u> 0,04	0,5	КБ- 403Б.1	1	1	1	1	1	0,06 0,04	0,5	0,5	24
5	Подача арматурных сеток краном КБ-403Б.1	100 т	1,29	34,4 103,2	1,29 1,29	0,04 0,01	<u>1</u> 1	КБ- 403Б.1	1	2	1	2	1	<u>0,02</u> 0,01	0,5 0,5	<u>0,5</u> 0,5	4
6	Кладка стен толщиной 680 мм	M <sup>3</sup>	87,53	0,84	0,81	104,6	108	-	1	6	1	6	1	17,4 3	18	18	97
7	Кладка стен толщиной 380 мм	$M^3$	58,07	2,5	2,42	23,23	24	-	-	3	1	3	1	7,74	8	8	97
8	Армирование кладки	100 кг	12,8	72,91	7,56	1,76	17	-	-	1	1	1	1	1,76	2	2	88
9	Укладка брусковых перемычек с общей массой для одного проема до 0,5	ШТ	19	16,17 49,03	12,67 12,67	1,18 0,39	1,5 1,5	КБ- 403Б.1	1	3	1	3	1	<u>0,39</u> 0,13	<u>0,5</u> 0,5	<u>0,5</u> 0,5	79

10	Подача кирпича на грузоприемну ю площадку башенным краном КБ- 403Б.1 с помощью контейнера- захвата	1000 шт	5	13,79 26,67	10 10	<u>0,36</u> 0,19	0,5 0,5	КБ- 403Б.1	1	1	1	1	1	<u>0,36</u> 0,19	0,5 0,5	<u>0,5</u> 0,5	73
11	Кладка перегородок из кирпича	M <sup>2</sup>	5	0,44	0,42	11,35	12	-	-	2	1	2	1	5,68	6	6	95
12	Монтаж лестничных маршей массой до 2,5 т	ШТ	2	<u>5,16</u> 20	1,33 1,33	0,39 0,1	<u>1,5</u>	КБ- 403Б.1	1	3	1	2	1	0,13	<u>0,5</u>	<u>0,5</u>	52
13	Монтаж лестничных площадок массой до 2,5 т	ШТ	2	<u>5,16</u> 20	1,33 1,33	<u>0,39</u> 0,1	1,5 1,5	КБ- 403Б.1	1	3	1	3	1	0,13	0,5	0,5	52
14	Монтаж плит перекрытий площадью до 10 м 2	ШТ	13	10,1 40	8,67 8,67	1,29 0,33	<u>2</u> 2	КБ- 403Б.1	1	4	1	4	1	0,43 0,11	0,5 0,5	<u>0,5</u>	101
15	Монтаж плит перекрытий площадью до 15 м2	ШТ	6	8,28 32	<u>3</u> 3	<u>0,73</u> 0,19	2	КБ- 403Б.1	1	4	1	4	1	0,18 0,05	0,5	0,5	101
16	Монтаж ж/б лифтовых тюбингов массой до 6 т	ШТ	1	2,58 26,67	<u>0,4</u> 0,8	0,39 0,08	2,5 2,5	КБ- 403Б.1	1	5	1	5	1	0,08	0,5	0,5	16

# Вариант №1. Календарный график производства работ

Nº	Наименование работ	Кол-во	Cocmaв	Продолжи-	Г			V	1ю н	ь 2	020	)						٦
n/n	пааменооанае раоош	рабочих	звена	тельность, см	1	2	3	4	5	8	9	10	11	12	15	16	17	18
1	Перестановка подмостей с этажа на этаж	2	Плотник 4р, 2p-2	1	$\vdash$													
2	Приемка и выдача раствора при помощи шнекового погружателя	1	Такелажник Зр	0,5	-	:	-:	-	-:	=:	-		;;		-		-:	<b>-</b> -
3	Подача раствора в ящиках суммарным объемом до 1,2 м3		Такелажник 2p-2	0,5														
4	Подача кирпича на подмости башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнера-захвата	1	Такелажник 2p-2		<b>-</b> -	-			-	-	-:	<u>-</u>						
5	Подача арматурных сеток краном КБ-403Б.1	2	Такелажник 4р, 2р	0,5	-		-:	-	-:	-:	-		::					
6	Кладка стен толщиной 680 мм	6	Каменщик 4p-2, 3p, 2p-3	17	L				f									
7	Кладка стен толщиной 380 мм	3	Каменщик 4р, 2p-2	8					L									
8	Армиробание кладки	1	Каменщик 2р	2	ŀ		-:	=		-	-		::					
9	Укладка брусковых перемычек с общей массой для одного проема до 0,5 m	3	Каменщик 4р, 2p-2	0,5	-		-:	-			-		-					
10	Подача кирпича на грузоприемную площадку башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнера-захвата	1	Такелажник 2p-2	0,5												<u> </u>		
11	Кладка перегородок из кирпича	2	Каменщик 4р, 2р	6														-
12	Монтаж лестничных маршей массой до 2,5 m		Монтажник 4р, 3р, 2р	1												I		
13	Монтаж лестничных площадок массой до 2,5 m	3	Монтажник 4р, 3р, 2р															
14	Монтаж плит перекрытий площадью до 10 м 2	3	Монтажник 4р, 3р, 2р	1														
15	Монтаж плит перекрытий площадью до 15 м2		Монтажник 4р, 3р, 2р															
16	Монтаж ж/б лифтовых тюбингов массой до 6 m	6	Монтажник 6р, 5р, 4р, 3р, 2р	1														

# Вариант №2. Календарный график производства работ

Nº	Ugunauakguna ng Sam	Кол-во	Состав	Продолжи-	Г							ŀ	1юн	ь 2	020	)						٦
n/n	Наименование работ	рабочих	звена	тельность, см	1	2	3	4	5	8	9	10	11	12	15	16	17	18	19	22	23	24
1	Перестановка подмостей с этажа на этаж	2	Плотник 4р, 2p-2	1	F	l																
2	Приемка и выдача раствора при помощи шнекового погружателя	1	Такелажник Зр	0,5		-			-		-:	-		-:	-				-			<b>-</b> ·
3	Подача раствора в ящиках суммарным объемом до 1,2 м3		Такелажник 2p-2	0,5																		
4	Подача кирпича на подмости башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнера-захвата	1	Такелажник 2p-2			<b>-</b>	-	=		=	:-	=:	-	::	=:	=	-	=:				
5	Подача арматурных сеток краном КБ-403Б.1	2	Такелажник 4р, 2р	0,5		  -			-		-:	-		-:	-							
6	Кладка стен толщиной 680 мм	6	Каменщик 4p-2, 3p, 2p-3	17	L							ſ										
7	Кладка стен толщиной 380 мм	3	Каменщик 4р, 2p-2	8								l	:					J				
8	Армирование кладки	1	Каменщик 2р	2	ļ.,	-	-:	-	Ξ.		-:	Ξ.		-:	-		-					
9	Укладка брусковых перемычек с общей массой для одного проема до 0,5 m	3	Каменщик 4р, 2р-2	0,5		_			<u>-</u> .			-			_		<u>-</u>					
10	Подача кирпича на грузоприемную площадку башенным краном КБ-403Б.1 с помощью контейнера-захвата	1	Такелажник 2p-2	0,5															_	-		
11	Кладка перегородок из кирпича	2	Каменщик 4р, 2р	6																		
12	Монтаж лестничных маршей массой до 2,5 m		Монтажник 4р, 3р, 2р	1														L				
13	Монтаж лестничных площадок массой до 2,5 m	3	Монтажник 4р, 3р, 2р																			
14	Монтаж плит перекрытий площадью до 10 м 2	3	Монтажник 4р, 3р, 2р	1																		
15	Монтаж плит перекрытий площадью до 15 м2	J	Монтажник 4р, 3р, 2р																	1		
16	Монтаж ж/б лифтовых тюбингов массой до 6 т	6	Монтажник 6р, 5р, 4р, 3р, 2р	1																		

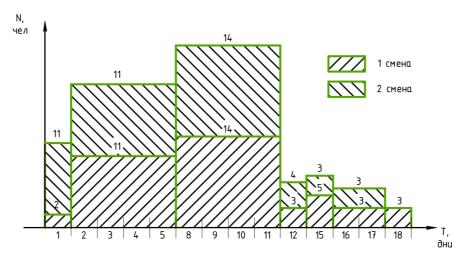


Рис. 54 - Вариант №1 – совмещенное выполнение работ. График движения рабочей силы

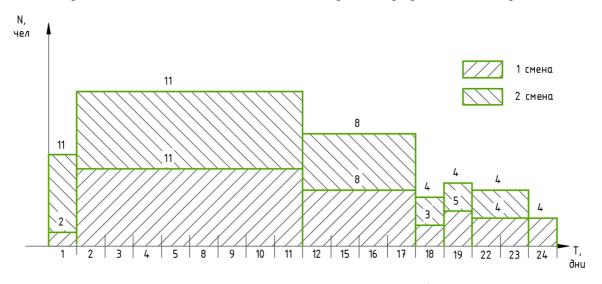


Рис. 55 - Вариант №2 – последовательное выполнение работ. График движения рабочей силы

## 9.2.2 Расчет ТЭП календарного графика.

Технико-экономические показатели на возведение типового 8-го типового этажа здания определены на основании графика производства работ и представлены в Табл. 45

# Вариант №1 – совмещенное выполнение работ

1. Проектная продолжительность возведения типового этажа:

$$T_{\text{пр.}} = 14$$
 дн.

2. Нормативные трудозатраты:

$$Q_{\scriptscriptstyle H}=269$$
,9 чел. —дн.

3. Проектные трудозатраты:

$$Q_{\text{пр}} = 243$$
 чел.-дн.

4. Максимальное количество рабочих:

$$N_{\text{max}} = 28$$
 чел.

5. Среднее количество рабочих на СМР:

$$N_{cp} = \frac{Q_{np}}{T_{np}} = \frac{243}{14} = 17,36 \approx 17$$
 чел.

6. Коэффициент неравномерности использования рабочей силы:

$$K_{\text{нит}} = \frac{N_{\text{max}}}{N_{\text{cp}}} = \frac{28}{17} = 1,65 \ (1,5 \dots 1,7 - \text{новое строительство})$$

где N<sub>max</sub> – максимальное количество рабочих в наиболее загруженный день;

N<sub>cp</sub> – среднее количество рабочих.

7. Коэффициент совмещения работ:

$$K_{\text{CBM}} = \frac{\sum_{i}^{n} t_{p}^{i}}{T_{\text{IID}}} = \frac{56}{35} = 1.6$$

где  $\sum_{i}^{n}t_{p}^{i}$  – сумма продолжительностей выполнения всех СМР, см;

 $T_{np}$  – продолжительность возведения типового этажа, см.

где  $\sum_{i=1}^{n} t_{p}^{i} = 1364$  – сумма продолжительностей выполнения всех СМР, дн.

8. Определение выработки рабочих:

Нормативная часовая выработка выполнения кладки внутренних стен

$$B_{\text{н.зв}}^{\text{ч}} = \frac{B_{\text{н.зв}}}{c} = \frac{2,5}{8} = 0,31 \text{ м}^3/\text{чел-ч}$$

 $\Gamma$ де  $B_{\text{н.зв}}$  – нормативная сменная выработка на выполнение кладки c – продолжительность рабочей смены.

Нормативная сменная выработка одного звена «3»

$$B_{\text{H.1 3B.}} = \frac{B_{\text{H.3B}}}{n_{\text{3B}}} = \frac{2,5}{1} = 2,5 \text{ м3/чел} - \text{ч}$$

Нормативная часовая выработка одного звена «3»

В<sub>н.13в</sub> = 
$$\frac{B_{\text{н.3в}}}{c} = \frac{2,5}{8} = 0,31 \text{ м}^3/\text{чел-ч}$$

Нормативная сменная выработка одного каменщика в звене «3»:

$$\mathrm{B}_{\scriptscriptstyle\mathrm{H.1\,pa6.}} = rac{\mathrm{B}_{\scriptscriptstyle\mathrm{H.13B}}}{n_{\scriptscriptstyle\mathrm{pa6}}} = rac{2,5}{3} = 0,83\ \mathrm{м3/чел} - \mathrm{ч}$$

Нормативная часовая выработка одного каменщика в звене «3»

$$B_{\text{н.1pa6}}^{\text{ч}}=rac{B_{\text{н.1pa6}}}{c}=rac{0.83}{8}=0$$
,1 м $^3$ /чел-ч

Расчеты всех видов выработок для остальных процессов выполнены аналогично и сведены в Табл. 44. Нормативная сменная выработка всей бригады каменщиков определена как сумма представленных в расчете графика производства работ нормативных сменных выработок всех звеньев каменщиков.

Табл. 44

# Нормативная выработка при выполнении армокаменных работ

	Количество	Количество	Часовая вы м3/ч	•	Сменная	выработка	, м3/чел-ч
Наименование работ	рабочих в звене	однотипных звеньев	одним рабочим	звеном рабочих	одним рабочим	звеном рабочих	бригадой рабочих
Кладка кирпичных наружных стен, толщиной 680 мм	6	1	0,02	0,11	0,14	0,84	
Кладка кирпичных внутренних стен, толщиной 380 мм	3	1	0,10	0,31	0,83	2,50	3,78
Кладка перегородок из кирпича, толщиной 120 мм	2	1	0,03	0,06	0,22	0,44	

## Вариант №2 – последовательное выполнение работ

1. Проектная продолжительность возведения типового этажа:

$$T_{\text{пр.}} = 18 \text{ дн.}$$

2. Нормативные трудозатраты аналогично варианту №1:

$$Q_{\rm H} = 269,9$$
 чел. —дн.

3. Проектные трудозатраты аналогично варианту №1:

$$Q_{np} = 243$$
 чел.-дн.

4. Максимальное количество рабочих:

$$N_{\text{max}} = 22$$
 чел.

5. Среднее количество рабочих на СМР:

$$N_{cp} = \frac{Q_{\pi p}}{T_{\pi p}} = \frac{289}{18} = 16,05 \approx 16$$
 чел.

6. Коэффициент неравномерности использования рабочей силы:

$$K_{\text{нит}} = \frac{N_{\text{max}}}{N_{\text{cp}}} = \frac{22}{16} = 1,37 \ (1,5 \dots 1,7 - \text{новое строительство})$$

где  $N_{max}$  — максимальное количество рабочих в наиболее загруженный день;  $N_{cp}$  — среднее количество рабочих.

7. Коэффициент совмещения работ:

$$K_{\text{CBM}} = \frac{\sum_{i}^{n} t_{p}^{i}}{T_{\text{IID}}} = \frac{56}{47} = 1,19$$

8. Выработка рабочих аналогична Варианту №1.

## Сравнение вариантов календарных графиков

Сравнение вариантов по продолжительности возведения типового этажа представлено на Рис. 56 Сравнение вариантов по максимальному числу рабочих в наиболее загруженный день представлено на Рис. 57

Сравнение вариантов по коэффициенту неравномерности использования рабочей силы и по коэффициенту совмещения работ представлено на Рис. 58.

Табл. 45 Сравнение вариантов по основным технико-экономическим показателям

Значения № п/п Наименование показателей Ед. изм. Вариант №2 Вариант №1 1 14 18 Продолжительность возведения типового этажа дн. чел-ч 144,00 144,00 2 Трудоемкость каменной кладки 18,00 18,00 чел-см чел-ч/м2 0,87 0,87 3 Удельная трудоемкость на 1 м2 площади этажа чел-см/м2 0,11 0,11 м3/чел-ч 0,47 0,47 4 Выработка на одного каменщика м3/чел-см 3,78 3,78 5 5 Уровень механизации %

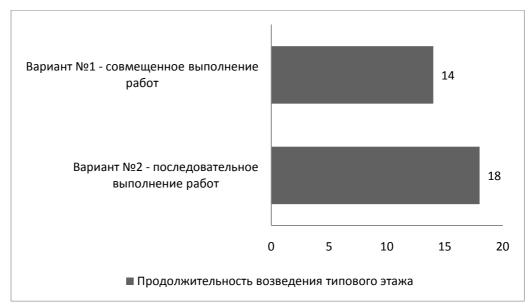


Рис. 56 - Сравнение вариантов по продолжительности возведения типового этажа.

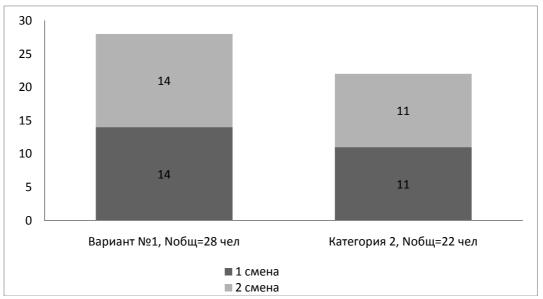


Рис. 57 - Сравнение вариантов по максимальному числу рабочих в наиболее загруженный день

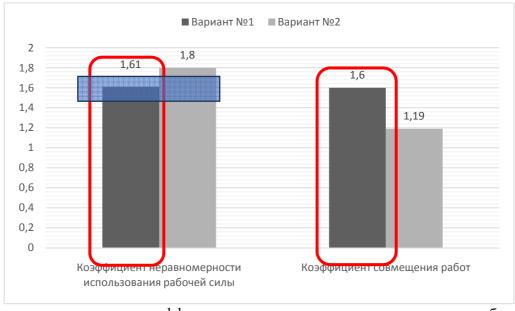


Рис. 58 - Сравнение вариантов по коэффициенту неравномерности использования рабочей силы и по коэффициенту совмещения работ (в рамку обведен более выгодные варианты, заштрихованная область отражает оптимальные значения для данного коэффициента)

Исходя из сравнения вариантов календарных графиков можно сделать следующие выводы:

- 1. В обоих вариантах выполняется условие: проектная продолжительность возведения типового этажа меньше нормативной;
- 2. Продолжительность производства работ по Варианту №1 совмещенное выполнение работ на 4 дня меньше продолжительности по Варианту №2 последовательное выполнение работ;
- 3. По Варианту №1 максимальное число одновременно находящихся на объекте рабочих 28, по Варианту №2 22, что на 21% меньше, чем в Варианте №1;
- 4. По Варианту №1 коэффициент неравномерности использования рабочей силы равен 1,61 и лежит в пределах от 1,5 до 1,7, что характерно для нового строительства, по Варианту №2 коэффициент неравномерности использования рабочей силы равен 1,8, что не характерно для нового строительства;
- 5. По Варианту №1 коэффициент совмещения работ равен 1,6, что на 26% выше, чем в Варианте №2.

Окончательно принят Вариант №1.

#### Заключение

В курсовом проекте проведено вариантное проектирование организационно-технологических решений возведения жилого 8-миэтажного здания со встроенными офисными помещениями на первом этаже:

- 1. Рассмотрены разные варианты конструкций наружных стен и перегородок, окончательно был выбран вариант с наружными многослойными стенами и перегородками из кирпича.
- 2. Рассмотрены различные комплектны подмости, выбран комплект, наиболее удачно вписывающийся в планировку здания и более низкий по цене.
  - 3. Проведено вариантное проектирование технологической оснастки.
- 4. Проведено вариантное проектирование использования башенного крана, окончательно принят кран КБ-403Б.1, с более высоким коэффициентом использования грузоподъемности, а также с более низкой арендной стоимостью.
  - 5. Разработаны различные графики производства работ.

Проведение вариантного проектирования обеспечивает оптимальность принимаемых решений, сокращает материалоемкость конструкций, снижает стоимость строительства объекта, поэтому снижается себестоимость квадратного метра жилья, что является актуально для потенциальных покупателей.

