МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования «Тольяттинский государственный университет»

Архитектурно-строительный институт		
(наименование института полностью)		
Центр архитектурных, конструктивных решений и организации строительства		
(наименование)		
08.03.01 Строительство		
(код и наименование направления подготовки, специальности)		
Промышленное и гражданское строительство		
(направленность (профиль) / специализация)		

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему <u>Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального</u> газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне

Обучающийся	А.Н. Ткаченко				
	(Инициалы Фамилия) (личная подпись)				
Руководитель	канд. техн. наук, М.В. Безруков				
	(ученая степень (при наличии), ученое звание (при наличии), Инициалы Фамилия)				
Консультанты	канд. техн. наук, М.В. Безруков				
(ученая степень (при наличии), ученое звание (при наличии), Инициалы Фамил					
	д-р техн. наук, С.Н. Шульженко				
(ученая степень (при наличии), ученое звание (при наличии), Инициалы Фами					
	В.Н. Чайкин				
	(ученая степень (при наличии), ученое звание (при наличии), Инициалы Фамилия)				
	канд. экон. наук, доцент, А.Е. Бугаев				
(ученая степень (при наличии), ученое звание (при наличии), Инициалы					
	канд. техн. наук, А.Б. Стешенко				
	(ученая степень (при наличии), ученое звание (при наличии), Инициалы Фамилия)				

Аннотация

Тема выпускной квалификационной работы, следующая: «Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне».

Данная работа состоит из пояснительной записки, объемом 153 печатных страниц, а также графической части, которая содержит 8 листов формата A1.

Цель выпускной квалификационной работы — разработка комплексных решений проектирования здания столовой на 30 мест с проработкой следующих частей:

- архитектурно-планировочный раздел, в котором освещены вопросы объемно-планировочного решения;
- расчетно-конструктивный раздел, в котором выполнен расчет фундамента столовой;
- раздел технологии строительства, в котором рассмотрены вопросы монтажа панелей перекрытия;
- раздел организации и планировании строительства, в котором рассмотрены вопросы календарного планирования и организации строительной площадки;
- раздел экономики строительства, в котором выполнены сметные расчеты;
- раздел безопасности и экологичности объекта, в котором рассмотрены вопросы безопасного производства работ, обеспечения пожарной и экологической безопасности.

Содержание

Введение	6
1 Архитектурно-планировочный раздел	7
1.1 Исходные данные	7
1.2 Описание схемы планировочной организации земельного участка	8
1.3 Объемно-планировочное решение	9
1.4 Конструктивное решение здания и его элементов	11
1.4.1 Фундаменты	11
1.4.2 Наружные и внутренние стены	12
1.4.3 Перегородки	13
1.4.4 Перекрытия и покрытия	13
1.4.5 Монолитные рамы	14
1.4.6 Погрузочно-разгрузочная платформа	14
1.4.7 Кровля	14
1.4.8 Полы	15
1.4.9 Отделка помещений	15
1.4.10 Элементы заполнения проемов	15
1.5 Архитектурно-художественные решения	16
1.6 Теплотехнический расчет наружных ограждающих конструкций	16
1.6.1 Теплотехнический расчёт наружной стены	18
1.6.2 Теплотехнический расчёт покрытия	19
1.7 Инженерные коммуникации здания	21
2 Расчетно-конструктивный раздел	22
2.1 Исходные данные	22
2.2 Анализ инженерно-геологических условий строительства	22
2.3 Определение глубины промерзания грунтов	24
2.4 Определение нагрузок	25
2.6 Расчёт фундамента по несущей способности	30
2.7 Конструирование ленточного фундамента	32

	2.8 Расчёт фундамента по деформациям	32
	2.9 Расчёт армирования ленточного фундамента	34
3	Технология строительства	36
	3.1 Область применения	36
	3.2 Технология и организация выполнения работ	36
	3.2.1 Требования законченности подготовительных работ	37
	3.2.2 Определение объемов работ, расхода материалов и изделий	37
	3.2.3 Выбор монтажных кранов	38
	3.2.4 Технология производства работ	40
	3.3 Требования к качеству и приемки работ	45
	3.4 Калькуляция затрат труда и машинного времени	45
	3.5 График производства работ	45
	3.6 Безопасность труда	46
	3.7 Потребность в материально-технических ресурсах	47
	3.8 Технико-экономические показатели	47
4	Организация и планирование строительства	48
	4.1 Основные проектные решения по организации строительного	
	производства	48
	4.2 Определение объемов строительно-монтажных работ	49
	4.3 Определение потребности в строительных конструкциях, изделиях и	
	материалах	49
	4.4 Подбор строительных машин для производства работ	49
	4.5 Определение трудоемкости и машиноемкости работ	50
	4.6 Разработка календарного плана производства работ	50
	4.6.1 Определение нормативной продолжительности строительства	50
	4.6.2 Проектирование календарного графика производства работ	51
	4.6.3 График движения строительных машин и график поступления	
	строительных материалов, изделий и конструкций	52
	4.7 Определение потребности в складах, временных зданиях и	
	сооружениях	

4.7.1 Расчёт и подбор временных зданий	52
4.7.2 Расчет площадей складов	53
4.7.3 Расчет и проектирование сетей водопотребления и водоотведе	ния 55
4.7.4 Расчет и проектирование сетей электроснабжения	57
4.8 Проектирование строительного генерального плана	59
4.9 Технико-экономические показатели ППР	61
5 Экономика строительства	63
5.1 Пояснительная записка	63
5.2 Сметные расчеты стоимости строительства, благоустройства и	
озеленения	65
6 Безопасность и экологичность технического объекта	72
6.1 Конструктивно-технологическая и организационно-техническая	
характеристика объекта	73
6.2 Идентификация профессиональных рисков	73
6.3 Методы и средства снижения профессиональных рисков	74
6.4 Обеспечение пожарной безопасности объекта	74
6.5 Обеспечение экологической безопасности	75
Заключение	76
Список используемой литературы и используемых источников	77
Приложение А Дополнение к архитектурно-планировочному разделу	81
Приложение Б Дополнение к расчетно-конструктивному разделу	93
Приложение В Дополнительные материалы к разделу технологии	
строительства	99
Приложение Г Дополнение к разделу организации строительства	111
Приложение Д Дополнение к разделу безопасности и экологичности об	ъекта
	150

Введение

«Сила Сибири» является магистральным газопроводом, предназначенным для транспортировки газа в Восточной России. Для обеспечения бесперебойной и безаварийной работы необходимы плановопредупредительные работы и своевременное обслуживание оборудования газотранспортной инфраструктуры.

Для решения данных задач создаются линейные-производственные управления, закрепленные на вверенном участке. Линейно-производственное управление — полноценная производственная база с собственными инженерными системами и коммуникациями, складами и мастерскими, жилыми и административно-бытовыми корпусами.

Однако, на масштабных стройках инфраструктурные объекты остаются в тени производственных гигантов, но именно они позволяют обеспечить комфортную и качественную работу сотрудников производственной базы.

Целью выпускной квалификационной работы является разработка инфраструктурного объекта, а именно «Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне».

В зарубежной практике здания подобного назначения возводятся по технологии быстровозводимых зданий с применением металлоконструкций, что объясняется скоростью возведения. Данная технология также встречается в отечественной практике, однако приоритет отдается традиционной технологии капитального строительства с применением каменной кладки и конструкций из бетона. Традиционная технология имеет больший срок службы, несущую способность и высокий уровень пожаробезопасности.

Задачами выпускной квалификационной работы являются разработка основных разделов: архитектурно-планировочный и расчетно-конструктивный разделы, разделы технологии, организации и экономики строительства, раздел безопасности и экологичности объекта.

1 Архитектурно-планировочный раздел

В данном разделе рассмотрены проектные материалы, представляющие планы здания столовой, проработанные с учётом планировочной схемы.

1.1 Исходные данные

В качестве исходных данных принимаем территорию строительства здания столовой – город Алдан, Республика Саха. Климатический район – ІД. Данная местность строительства относится к IV снеговому району, I ветровому району. Остальные исходные данные отражены в табличной форме (см. таблицу 1).

Таблица 1 – Исходные данные

Параметр	Показатель
«Зона влажности	сухая
Температура наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0,92	минус 41 °С.
Уровень ответственности здания	нормальный
Коэффициент надежности по ответственности	1
Степень огнестойкости здания	II
Класс конструктивной пожарной опасности здания	C0
Класс пожарной опасности строительных конструкций	КО
Класс функциональной пожарной опасности	Ф 3.2
Сейсмичность района	7 баллов
Срок службы здания» [5]	не менее 50 лет

На основании результатов инженерно-геологических изысканий в геологическом отношении площадка находится в области несплошного

распространения многолетнемерзлых грунтов и расположена в зоне развития талых грунтов.

Грунтовые воды скважинами не вскрыты.

Степень агрессивного воздействия бетонные грунта на И железобетонные бетона класса W4, W6. W8 конструкции ДЛЯ на портландцементе, шлакопортлантцементе и на сульфатостойких цементах неагрессивгая.

Поверхность спланирована. Участок представлен следующими инженерно-геологическими элементами:

- проектируемая насыпь мощностью от 0,20 до 0,69 м;
- почвенно-растительный грунт мощностью от 0,1 до 0,15 м;
- слабый грунт, супесь текучая мощностью от 0 до 1,87 м;
- суглинок твердый, щебенистый мощностью от 0,9 до 2,5 м;
- супесь твердая, щебенистая (рухляк) мощностью от 1,4 до 1,5 м.
- скальный грунт доломит, прочный, очень плотный.

1.2 Описание схемы планировочной организации земельного участка

В административном отношении площадка проектируемого строительства находится в Республике Саха г. Алдан на улице Лесная, в северной части города.

Проектируемое здания столовой находится в составе вахтового жилого комплекс при линейно-производственном управлении магистрального газопровода. Вахтовый жилой комплекс включает в себя проектируемое здание столовой, существующее здание общежития на 150 мест и здания следующего этапа строительства, такие как здание спортивно-оздоровительного комплекса и контрольно-пропускной пункт [17].

«Вся территория огорожена забором. На въезде установлены ворота с калиткой, искусственная неровность полицейский и шлагбаум» [5].

Вертикальная планировка выполняется на всей площадке. Водоотвод решается при помощи водоотводных каналов.

В части благоустройства предусмотрено озеленение территории: лиственные и хвойные деревья местных пород, кустарники местных пород, газоны посевные. Возраст деревьев и кустарников – 2 года.

Благоустройством также предусмотрены скамейка со спинкой, урны для мусора и контейнер-мусоросборник [24].

Для проезда транспорта предусмотрены дороги шириной 6 м из дорожных плит железобетонных ПДН-AV по серии 3.503.1-91. Движения людей осуществляется по тротуарам шириной 2 м из бетонных плит марки 6К.7 по ГОСТ 17608-91*. Отмостка здания выполнена из тротуарной плитки 6К.5 по ГОСТ 17608-91*.

1.3 Объемно-планировочное решение

Здание столовой на 30 мест — одноэтажное, отапливаемое, прямоугольное в плане формы (габариты по осям здания 13,2 × 43,0 м), с двускатной кровлей и не отапливаемым чердаком. Отметка низа карниза — плюс 4,400 м, отметка конька кровли — плюс 7,380 м, отметка конька фронтонов здания — плюс 8,050 м. Максимальная высота здания от уровня земли до конька фронтонов составляет 8,56 м.

«Высота этажа 3,5 м (от уровня чистого пола до низа перекрытия). Здание не имеет подвала. За относительную отметку 0,000 принята отметка чистого пола здания, что соответствует абсолютной отметке на местности» [5] 671,23.

В таблице 2 представлены технико-экономические показатели здания.

В здании размещены помещения технологических циклов приготовления пищи: обеденный зал, горячий и холодные цеха, моечная посуды, мясорыбный, овощной и мучной цеха, кладовые сухих продуктов и

овощей, контора, помещение персонала с душевой и туалетом, загрузочная и технические помещения.

Помещения категорий B2, B3, B4 по взрывопожарной и пожарной опасности выделяются противопожарными перегородками 1-го типа с EI 45. Главный вход в здание — из общежития через переходную галерею и вестибюль.

Таблица 2 – Технико-экономические показатели здания

Наименование	Количество
«Общая площадь здания	546,35 м ²
Строительный объем здания	3856,16 м ³
Высота помещений (до низа потолка)	3,0 м
Количество этажей	1
Подземных этажей	_
Высота здания» [5]	8,56 м

Выход на чердак предусмотрены из помещения венткамеры через люклаз, а также с кровли через слуховые окна. Доступ на кровлю осуществляется через наружную металлическую пожарную лестницу.

Вдоль оси 4 располагается погрузочно-разгрузочная платформа.

Для посетителей предусмотрены входные группы по фасадам В-А и 4-1, ведущие в вестибюль и обеденный зал. Со стороны фасада А-В предусмотрено два входа с погрузочно-разгрузочной платформы для работников столовой. Также имеется два отдельных входа в венткамеру и электрощитовую со стороны фасада 4-1.

В проектируемом здании допускается прибывание маломобильных групп М1-М3. Крыльца облицованы противоскользящей плиткой, что исключает скольжение. Входные группы имеют ширину проема 1300 мм.

«Пути движения МГН внутри здания запроектированы согласно нормативным требованиям к путям эвакуации людей из здания» [21].

Лестницы крылец запроектированы с проступью 300 мм и подступенком 150 мм.

План этажа и экспликация помещений предоставлена на листе № 4 в графической части работы.

1.4 Конструктивное решение здания и его элементов

Конструктивная схема — бескаркасная. Пространственная жесткость и устойчивость здания обеспечивается совместной работой поперечных и продольных несущих и самонесущих стен в сочетании с горизонтальными дисками из железобетонных плит перекрытий, монолитными рамами (оси 1 и 4) и монолитным поясом.

1.4.1 Фундаменты

Фундаменты здания — ленточные монолитные с применением бетона [20] В25 F200 W6 и арматурной стали марки A500C и A240C по ГОСТ Р 52544-2006 и ГОСТ 5781-82*. Ширина подошвы фундаментов составляет 1200 мм, высота подошвы фундаментов составляет 300 мм, ширина стеновой части составляет 600 мм. Глубина заложения фундамента — минус 3,200 м.

Фундаменты под погрузочно-разгрузочную платформу выполнены из аналогичных материалов с шириной подошвы 1000 мм, высотой подошвы 300 мм, шириной стеновой части фундамента 300 мм, сечением подколонников 600×600 мм.

Полы здания и погрузочно-разгрузочной зоны выполнены по грунту.

Под фундаментами выполнена подготовка из бетона B7,5 толщиной 100 мм с выступами за графи фундамента на 100 мм. Под полами по грунту предусмотрена аналогичная подготовка.

Наружные поверхности фундамента соприкасающихся с грунтом обмазать составом «Базальт-Б» (по ТУ 2312-008-95956497-2011). Система

защитного покрытия «Базальт-Б» наносится в три слоя: 2 слоя эпоксидной грунтовки (200-250 мкм для первого слоя и 75-300 мкм для второго) и третьим слоем наносится полиуретановая эмаль (50-150 мкм). Общая толщина «сухого» слоя покрытия составляет 325-700 мкм.

Обратная засыпка пазух котлована выполняется местным непучинистым грунтом при его оптимальной влажности с послойным уплотнением слоев каждый 200 мм пневмотрамбовками до плотности сухого грунта не менее 1,65 т/м³. Не допускается обратная засыпка пазух котлована мерзлым грунтом.

1.4.2 Наружные и внутренние стены

Наружные несущие и ограждающие стены, внутренние продольные и поперечные стены выполнены из полнотелого керамического кирпича марки KP-p-по $250\times120\times65/1H\Phi/100/2.0/50/\Gamma$ ОСТ 530-2012 толщиной 380 мм [13] на цементно-песчаном растворе M50.

На чердаке предусмотрены столбики сечением 400×400 и высотой 450 мм. Материал аналогичен стенам, описанным выше.

Наружные стены утеплены жесткими гидрофобизированными теплоизоляционными плитами Rockwool Beнти Баттс толщиной 170 мм и облицованы навесной вентилируемой фасадной системой с применением кассет алюминиевого композита «ALLUXE RF» толщиной 4 мм по несущей конструкции «U-Kon».

В проекте предусмотрены перемычки из сборного железобетона по ГОСТ 948-2016. Класс бетона перемычек по морозостойкости F150. Перемычки уложены на раствор марки M25. Глубина заделки перемычек составляет 250 мм при ширине проема до 1,5 м и 350 мм при ширине проема 1,5 м и более.

Проектом предусмотрены монолитные рамы в качестве перемычек в продольной внутренней стене по оси Б. Монолитные рамы выполнены из бетона марки B25 F150 W6 по ГОСТ 26633-2012 и арматурной стали класса A500C и A240 по ГОСТ Р 52544-2006 и ГОСТ 5781-82*. Сечения верхнего пояса рамы составляет 380×290(h) мм. Отметка низа — плюс 2,760 м.

Ведомость и спецификация перемычек и монолитных рам представлена в приложении А в таблицах А.1 и А.2 соответственно.

1.4.3 Перегородки

Перегородки тамбуров, форкамер и кассы выполнены из полнотелого керамического кирпича марки КР-р-по 250×120×65/1НФ/100/2.0/50/ГОСТ 530-2012 толщиной 120 мм на цементно-песчаном растворе М50.

Остальные помещения выгорожены перегородками поэлементной сборки из гипсоволокнистых листов на металлическом каркасе по серии 1.031.9-3.10, система KNAUF. Толщина перегородок составляет 100 мм, типы перегородок – С361 и С361в с минватой по ГОСТ 9573-2012 толщиной 75 мм.

Информацию по перемычкам см. параграф 1.4.2.

1.4.4 Перекрытия и покрытия

Плиты перекрытия многопустотные толщиной 220 мм по серии 1.141.1-32с, вып.1. Опирание плит составляет 120 мм. Плиты уложены на слой цементного раствора толщиной 10 мм, швы между плитами заделаны мелкозернистым бетоном В15.

В местах расположения технологических отверстий предусмотрены монолитные участки с применением бетона [22] марки B25, F150, W6 по ГОСТ 26633-2012 и арматурной стали класса A500C по ГОСТ P 52544-2006, толщина монолитного участка составляет 100 мм. По двум продольным сторонам монолитного участка уложены балки из швеллера 27У по ГОСТ 8240-97, сталь 345-3. Балки укладываются на опорные подушки ОП-3 по серии 1.069.1-1, марка бетона B25, F150, W6. Поверх монолитного участка между швеллерами 27У уложен утеплитель Rockwool Руф Баттс Стяжка плотностью 160 кг/м³.

Проектом предусмотрен антисейсмический монолитный пояс по наружным и внутренним кирпичным стенам между плитами перекрытия. Пояс выполнен из бетона марки B25 F150 W6 и арматурной стали класса A500C и A240.

Монолитный антисейсмический пояс по внутренним стенам имеет высоту 220 мм и ширина — 140 и 380 мм.

По периметру наружных стен антисейсмический монолитный пояс имеет сложное конструктивное решение. Пояс состоит из нижнего пояса и верхнего, соединённого между собой монолитными столбиками сечением 260×260 мм, высотой 0,91 м, шаг столбиков составляет 2,8 м. Высота нижнего пояса – 230 мм, ширина – 260 и 380 мм. Высота верхнего пояса – 170 и 230 мм, ширина – 380 мм. Верхний пояс предназначен для опирания конструкции кровли. Пространство внутри наружного антисейсмического монолитного пояса заполняется керамическим кирпичам.

Спецификация плит перекрытия представлена в таблице А.3 в приложении А, схема расположения плит перекрытия предоставлена на листе № 4 в графической части работы

1.4.5 Монолитные рамы

По осям 1 и 4 проектом предусмотрены монолитные рамы. Стойки и верхний пояс рамы имеют сечение 400×380 мм. Рамы выполнены из бетона марки B25 F150 W6 по ГОСТ 26633-2012 и арматурной стали класса A500C и A240 по ГОСТ Р 52544-2006 и ГОСТ 5781-82*.

1.4.6 Погрузочно-разгрузочная платформа

Фундамент и полы по грунту описаны в параграфе 1.4.1.

Несущими конструкциями покрытия платформы являются балки из двутавра 20Ш1 по СТО ПСЧМ 20-93, по которым уложены прогоны из швеллера 18У по ГОСТ 27772-88. Покрытие выполнено из профилированного листа HC60-845-0,8 по ГОСТ 24045-2010.

Металлические балки покрытия опирается на колонны сечением из профиля 200×8 по ГОСТ 30245-2003, которые монтируются на фундамент.

1.4.7 Кровля

Кровля — металлочерепица системы «Металл Профиль», двускатная с уклоном 1:3. Водосток наружный неорганизованный. На кровле предусмотрены снегозадерживающие устройства.

Несущими элементами кровли являются стропильные ноги сечением $100 \times 175(h)$ мм, прогоны $100 \times 175(h)$ мм, поддерживающие стойки сечением

100×100 мм и связи сечением 25×100(h) мм. Обрешетка выполнена из доски 32×100 мм, контробрешетка выполнена из бруса 50×50 мм. Стойки опираются на металлически балки из двутавра 25Ш1 по СТО АСЧМ 20-93. Балки опираются на закладные детали в кладке стен чердака и опорные монолитные столбики из бетона В25.

Несущие конструкции выполнены из древесины хвойных пород по ГОСТ 8486-86* не ниже 2 сорта и влажностью не более 25%.

Состав покрытия кровли и чердачного перекрытия представлен на разрезах в графической части.

1.4.8 Полы

Материалом отделки полов является керамическая плитка по ГОСТ 6787-2001 и керамогранитная плитка 600х600 по ГОСТ 6787-2001. Подробный состав полов по назначениям помещений представлен в экспликации полов в таблице А.4 приложения А.

1.4.9 Отделка помещений

Отделкой потолков являются система типа «Армстронг» на металлическом каркасе и алюминиевые стальные панели Российского ПО «Албес». Стены отделаны керамической плиткой окрашены водоэмульсионной краской. Ведомость отделки помещений представлена в таблице А.5 приложения А.

1.4.10 Элементы заполнения проемов

Окна выполнены по ГОСТ 30674-99 имеют профили ПВХ с тройным остеклением с двухкамерным стеклопакетом с толщиной воздушных прослоек 12 мм.

Внутренние двери – деревянные по ГОСТ 6629-88, из ПВХ профилей по ГОСТ 30970-2014.

Противопожарные двери – металлический по серии 1.036.2-3.02.

Наружные двери и двери в тамбурах – металлические по ГОСТ 31173-2003. Спецификация элементов заполнения дверных и оконных проемов представлена в таблице А.5 приложения А.

1.5 Архитектурно-художественные решения

Цветовые решения приняты в соответствии с единым фирменным стилем линейно-производственного управления.

Материал отделки фасадов — кассеты из алюминиевого композита «ALLUTEX FR». Цоколь облицован керамогранитной плиткой. На листе № 2 в графической части представлена ведомость отделки фасадов с указанием материалов отделки и номером цвета.

1.6 Теплотехнический расчет наружных ограждающих конструкций

Градусосутки отопительного периода (ГСОП) определим по формуле 1:

$$\Gamma \text{CO}\Pi = (t_{s} - t_{om}) \cdot z_{om} \tag{1}$$

где $t_{\scriptscriptstyle B}$ — «расчетная средняя температура внутреннего воздуха, принимаем $t_{\scriptscriptstyle B}$ =22 °C;

 t_{or} — средняя температура наружного воздуха,°С, для периода со средне суточной температурой не более 8 °С, принимаем t_{or} = -13,6 °С;

 z_{ot} — продолжительность, сутки, отопительного периода для периода со средне суточной температурой не более 8°C, принимаем z_{ot} =263 дней» [19].

$$\Gamma \text{CO\Pi} = (22 - (-13.6)) \cdot 263 = 9362.8^{\circ}\text{C} \cdot \text{cyt.}$$

«Нормируемые значения сопротивлений теплопередаче определим по формуле 2:

$$R_0^{\text{Hopm}} = R_0^{mp} = a \cdot \Gamma \text{CO}\Pi + b, \tag{2}$$

где ГСОП – градусосутки отопительного периода» [19].

Определяем «коэффициенты а и b:

- для наружных стен a = 0.0003 и b = 1.2;
- для покрытий» [19, таблица 3] a = 0.0004 и b = 1,6.

«Согласно СП 23-101-2004 (формула 11) приведенное сопротивление теплопередаче необходимо определить по формуле 3:

$$R_0^{np} = R_0^{ycn} \cdot r,\tag{3}$$

где r=0.75 — коэффициент теплотехнической однородности для стен; r=0.97 — коэффициент теплотехнической однородности для покрытия» [19].

«Следовательно, учитывая коэффициенты теплотехнической неоднородности, нормируемое значение сопротивления» [19] можно определить по формуле 4:

$$R_0^{HODM} = \frac{R_0^{mp}}{r},\tag{4}$$

- для наружной стены: $R_0^{\text{норм}} = \frac{0,0003 \times 9362,8 + 1,2}{0,75} = 5,3451 (\text{м}^2 \cdot ^{\text{o}}\text{C})/\text{Bt}.$
- для покрытия: $R_0^{\text{норм}} = \frac{0,0004 \times 9362,8 + 1,6}{0,97} = 5,5104 (\text{м}^2 \cdot ^{\text{o}}\text{C})/\text{Bt}.$

По формуле E6 СП 50.13330.2012 определяется условное сопротивление теплопередаче:

$$R_0^{\text{усл}} = \frac{1}{\alpha_p} + \sum \frac{\delta_n}{\lambda_n} + \frac{1}{\alpha_y},\tag{5}$$

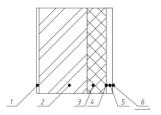
где « $\alpha_{\rm B}$ — коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающей конструкции» [19, таблица 4], принимаем $\alpha_{\rm B}=8,7$ Вт/м $^2\cdot {}^{\rm o}$ С;

 $\ll \alpha_{\rm H}$ — коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкции» [19, таблица 6], принимаем $\alpha_{\rm H}=23$ Вт/м $^2\cdot {}^{\rm o}$ С.

В следующих подпунктах произведем расчет тепловой изоляции наружной стены и покрытия.

1.6.1 Теплотехнический расчёт наружной стены

В таблице 3 представлен состав и характеристики материалов наружной стены. На рисунке 1 изображен состав и сечение наружной стены.



1 — Штукатурка цементно-песчаная; 2 — Кирпич полнотелый керамический; 3 — Rockwool Венти Баттс; 4 — Ветрозащита «TEND KM-O»; 5 — Вентилируемый зазор; 6 — Кассеты из алюминиевого композита «ALLUXE FR».

Рисунок 1 – Состав наружной стены

По формуле 5 «определяем приведённое сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций» [19]:

$$R_0 = \frac{1}{8,7} + \frac{0,02}{0,76} + \frac{0,38}{0,7} + \frac{x}{0,038} + \frac{0,00015}{0,17} + 0,16 + \frac{1}{23},$$

$$5,3451 = 0,88848 + \frac{x}{0,038},$$

$$X = 0,1694$$

Таблица 3 – Характеристики материалов наружной стены

Наименование материала	Толщина слоя, м	Плотность, $\kappa\Gamma/M^3$	Коэффициент теплопроводности, Вт/(м·°C)
Штукатурка цементно-песчаная	0,02	1800	0,76
Кирпич полнотелый керамический	0,38	1800	0,7
Rockwool Венти Баттс	X	90	0,038
Ветрозащита «TEND KM-O»	0,00015	600	0,17
Вентилируемый зазор	0,05	_	_
Кассеты из алюминиевого композита «ALLUXE FR»	0,002	2600	221

Принимаем утеплитель Rockwool Венти Баттс толщиной 170 мм по индивидуальному заказу и производим проверочный расчет:

$$R_0 = \frac{1}{8.7} + \frac{0.02}{0.76} + \frac{0.38}{0.7} + \frac{0.17}{0.038} + \frac{0.00015}{0.17} + 0.16 + \frac{1}{23}$$
, (M²×°C)/BT,

Проверяем соблюдение условия 6:

$$R_0 > R_0^{\text{TP}}$$
 (6)
 $R_0^{\text{TP}} = R_0^{\text{yc}\pi} = 5,3622 > R_0^{\text{TP}} = 5,3451 \,(\text{m}^2 \times ^{\text{o}}\text{C})/\text{Bt}.$

Толщина утеплителя Rockwool Венти Баттс 170 мм, удовлетворяет условию.

1.6.2 Теплотехнический расчёт покрытия

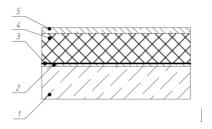
В таблице 4 представлен состав и характеристики материалов покрытия. На рисунке 2 изображен состав и сечение покрытия.

По формуле 5 определяем приведённое сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций [19]:

$$R_0 = \frac{1}{8.7} + \frac{0.22}{1.92} + \frac{0.02}{0.76} + \frac{0.00025}{0.049} + \frac{X}{0.041} + \frac{0.04}{0.76} + \frac{1}{23},$$

$$5,51043 = 0,35705 + \frac{x}{0,041},$$

 $X=0,2112 \text{ m}.$



1 — Железобетонная плита; 2 — Выравнивающая цементно-песчаная стяжка; 3 — Пароизоляция Изоспан В; 4 — Rockwool Руф Баттс Стяжка; 5 — Цементно-песчаная стяжка.

Рисунок 2 – Состав покрытия

Таблица 4 – Характеристики материалов покрытия

Наименование материала	Толщина слоя, м	Плотность, кг/м ³	Коэффициент теплопроводности, Вт/(м·°C)
«Железобетонная плита	0,22	2400	1,92
Выравнивающая цементно-песчаная стяжка	0,02	1800	0,76
Пароизоляция Изоспан В	0,00025	250	0,049
Rockwool Руф Баттс Стяжка	X	160	0,041
Цементно-песчаная стяжка» [4]	0,04	1800	0,76

По каталогу производителя, принимаем утеплитель толщинами 100 и 120 м для обеспечения требуемой толщины в 220 мм и выполняем проверку:

$$R_0 = \frac{1}{8.7} + \frac{0.22}{1.92} + \frac{0.02}{0.76} + \frac{0.00025}{0.049} + \frac{0.22}{0.41} + \frac{0.04}{0.76} + \frac{1}{23} (\text{m}^2 \times ^{\text{o}}\text{C})/\text{BT}$$

$$R_0^{\text{TP}} = R_0^{\text{yc},\text{I}} = 5.723 > R_0^{\text{TP}} = 5.5104 (\text{m}^2 \times ^{\text{o}}\text{C})/\text{BT}.$$

Условие 6 соблюдается. Принимаем толщину утеплителя 220 мм.

1.7 Инженерные коммуникации здания

Отопление и вентиляция запроектированы согласно СП 60.13330.2012 и СП 7.1313.2012.

В здании запроектирована водяная система отопления. Система отопления принята двухтрубная, с нижней разводкой подающей и обратной магистралей. Теплоноситель вода с параметрами 110-70 °C.

В здании предусмотрена вентиляция с механическим и естественным побуждением воздуха.

Выводы по архитектурно-планировочному разделу

Состав раздела: 4 листа графической части и 15 листов пояснительной записки с приложениями.

В пояснительной записке содержится информация о принятых конструктивных и объемно-планировочных решениях, а также представлены спецификации и расчет по подбору теплоизоляционного материала конструкций стен и покрытия.

На листе № 1 в графической части представлена СПОЗУ с ведомостями и ТЭП. На листе № 2 располагаются четыре фасада с ведомостью их отделки. На листе № 3 представлены план на отметке 0,000, план чердака, план кровли и узлы. На листе № 4 располагаются два разреза, план расположения плит перекрытия и узлы.

2 Расчетно-конструктивный раздел

2.1 Исходные данные

Основание для выполнения расчетно-конструктивного раздела: задание на разработку выпускной квалификационной работы, утвержденное руководителем ВКР Безруковым М.В., канд. техн. наук ЦАКРиОС, он же является и консультантом по данному разделу.

Согласно заданию, требуется произвести расчет и конструирование фундаментов для здания столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири» расположенных в сейсмоопасной зоне.

Здание столовой прямоугольной формы, одноэтажное, размерами в осях $13,2 \times 43$ м. За отметку 0.000 принята отметка чистого пола первого этажа, что соответствует абсолютной отметке 95,75. Здание отапливается. Кровля двускатная с не отапливаемым чердаком. Высота этажа 3,5 м; подвал отсутствует. Проектируемое здание планируется в городе Алдан.

Пространственная жесткость и устойчивость здания обеспечивается совместной работой поперечных и продольных несущих и самонесущих стен в сочетании с горизонтальными дисками из железобетонных плит перекрытий. По уровню ответственности здания по надежности данное здание относится ко второму уровню (нормальному). В этом случае, коэффициенты надежности будут равны $\gamma_n^I = 1,15$, $\gamma_n^{II} = 1,0$.

2.2 Анализ инженерно-геологических условий строительства

В пятне застройки проведены инженерно-геологические изыскания. Пробурены две скважины длиной 15 м. Строительная площадка находится в области многолетнемерзлых грунтов.

В качестве основания используются предварительно оттаянные грунты по ІІ принципу в талом состоянии. При использовании ІІ принципа предусматриваются мероприятия по уменьшению чувствительности зданий и сооружений к неравномерным осадкам. Применяя жесткую схему сооружения, проектирование здания предполагается простой геометрической конфигурации в плане, устанавливая их на фундаменты в виде лент. В несущих конструкциях устраиваются антисейсмические пояса.

Грунтовые воды разведочных скважин не вскрыты.

Характеристика залегаемых грунтов: грунты относятся к незасоленным; по степени агрессивности к бетонным конструкциям – неагрессивные.

На данной территории выявлен такой геологический процесс, как проявление карста в скальных породах.

Грунты послойно:

- почвенно-растительный слой;
- супесь текучая, h = 1,87 м; W = 0,12; γ = 22,95; γ_s = 26,389; γ_d = 20,50; e = 0,29; ϵ_{fh} =3,5-7,0%; R_0 = 0,50 M π a;
- суглинок твердый, щебенистый 36,8%, h = 0,9-2,5 м; W = 0,17; γ = 20,89; γ_s = 26,49; γ_d = 17,85; e = 0,48; W_l = 0,28; W_p = 0,18; I_p = 0,10; I_l < 0; ϵ_{fh} < 1%; C_H = 0,04 МПа; f_H = 25,5°; E = 6,2 МПа; R_0 = 0,30 МПа.
- супесь твердая, щебенистая 36,8%, h = 1,4-1,5 м; W = 0,13; γ = 22,17; γ_s = 26,39; γ_d = 19,62; e = 0,35; W_l = 0,20; W_p = 0,15; I_p = 0,05; I_l < 0; C_H = 0,05 МПа; f_H = 26°; E = 7,8 МПа; R_0 = 0,30 МПа.
- скальный грунт, доломит, прочный, очень плотный, слабовыветрелый, неразмягчаемый, h = 0,9 м; γ = 27,27; γ_s = 27,96; R_c = 74,4; K_{wr} =0,96; K_{sof} =0,89.

В качестве основания приняты железобетонные ленточные фундаменты в соответствии с требованиями СП 14.13330.2014 [12], СП 45.13330.2017 [18], СП 22.13330.2016 [15], СП 25.13330.2020 [16].

После выполнения отрывки котлована, выполняются инженерногеологические изыскания на соответствие грунтов основания проекту. Время оставления котлована открытым должно быть минимальным и предельно сокращено.

Работы по бетонированию фундаментов выполняются в соответствии с требованиями СП 70.13330.2012 [23].

Обратная засыпка пазух котлована выполняется местным непучинистым грунтом при его оптимальной влажности с послойным уплотнением слоев через каждые 200 мм пневмотрамбовками до плотности сухого грунта не менее 1,65 т/м3.

Инженерно-геологический разрез представлен в графической части ВКР на листе 5.

2.3 Определение глубины промерзания грунтов

При использовании многолетнемерзлых грунтов в качестве основания по принципу II минимальную глубину заложения фундаментов следует принимать в соответствии с требованиями СП 22.13330 [15]. Нормативная глубина сезонного промерзания грунта:

$$d_{fn} = d_0 \cdot \sqrt{M_t},\tag{7}$$

где d_0 – величина, принимаемая равной для суглинков и глин 0,23 м;

 M_t — безразмерный коэффициент, численно равный сумме абсолютных значений среднемесячных отрицательных температур за год в данном районе, принимаемых по СП 131.13330 [25], а при отсутствии в нем данных для конкретного пункта или района строительства — по результатам наблюдений гидрометеорологической станции, находящейся в аналогичных условиях с районом строительства, принимаем $M_t = 90.4$.

$$d_{fn}=d_0\sqrt{M_t}=0$$
,23 $\sqrt{90$,4 $=2$,19 м.

«Определим расчётную глубину сезонного промерзания

$$d_f = k_h \cdot d_{fn},\tag{8}$$

где $k_h=0.5$ — коэффициент влияния теплового режима зданий» [15] , принят по СП 22.13330, таблица 5.2 [15].

$$d_f = 0.5 \cdot 2.19 = 1.095$$
 м.

Заглубить подошву ленточного фундамента необходимо в прочный слой грунта, а именно суглинок твердый на отметке минус 3,200 м.

2.4 Определение нагрузок

«Сбор нагрузок, действующих на фундаменты здания столовой на 30 мест, производится для наружных и внутренних стен в соответствии с требованиями СП 20.13330» [14].

Определим грузовую площадь для наружной стены по осям 1-А

$$A_{\rm H} = 2,86(7,2/2) = 10,296 \,\mathrm{M}^2.$$
 (9)

Определим грузовую площадь для внутренней стены по осям 2-Б

$$A_{\rm BH} = (3.6 + 3.0 + 0.380)1.0 = 6.98 \,\mathrm{m}^2.$$
 (10)

Постоянные нагрузки. Нормативная нагрузка от монолитной железобетонной плиты покрытия:

$$N_{\text{пос1}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 25 \cdot 0.22 \cdot 10.296 = 56.628 \text{ kH}$$
 (11)

Нормативная нагрузка от остальных слоев покрытия:

– цементно-песчаная стяжка толщиной 40 мм:

$$N_{\text{пос2}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 18 \cdot 0.04 \cdot 10.296 = 7.413 \text{ кH}$$
 (12)

– утеплитель толщиной 230 мм:

$$N_{\text{пос3}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 16 \cdot 0.23 \cdot 10.296 = 37.889 \text{ кH} (13)$$

- пароизоляция:

$$N_{\text{пос4}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1,0 \cdot 10 \cdot 0,0005 \cdot 10,296 = 0,051 \text{ кH}$$
 (14)

- выравнивающая цементно-песчаная стяжка толщиной 20 мм:

$$N_{\text{пос5}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1,0 \cdot 18 \cdot 0,02 \cdot 10,296 = 3,706 \text{ кH}$$
 (15)

Нормативная нагрузка от слоев конструкции пола:

- керамогранит 600×600 мм толщиной 8 мм:

$$N_{\text{noc6}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 24 \cdot 0.008 \cdot 10.296 = 1.976 \text{ kH}$$
 (16)

- клей для керамогранита толщиной 7 мм:

$$N_{\text{пос7}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 13 \cdot 0.007 \cdot 10.296 = 0.936 \text{ kH}$$
 (17)

стяжка из цементно-песчаного раствора толщиной 50 мм:

$$N_{\text{пос8}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 18 \cdot 0.05 \cdot 10.296 = 9.266 \text{ kH}$$
 (18)

гидроизоляция толщиной 1 мм:

$$N_{\text{noc9}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 13 \cdot 0.001 \cdot 10.296 = 0.133 \text{ kH}$$
 (19)

 подстилающий слой из бетона B15 толщиной 100 мм, армированный сталью диаметром 10 мм A500C с шагом 200 мм в двух направлениях:

$$N_{\text{пос10}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = (1.0 \cdot 24.32 \cdot 0.1 \cdot 10.296) +$$

 $+(64 \cdot 0.617) = 64.527 \text{ kH}$ (20)

– подготовка из бетона В7,5 толщиной 100 мм:

$$N_{\text{noc11}} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1,0 \cdot 24,94 \cdot 0,1 \cdot 10,296 = 25,678 \text{ kH}$$
 (21)

– пеноплекс толщиной 120 мм:

$$N_{\text{TIOC}12} = \gamma_n \cdot \rho \cdot \delta \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 10 \cdot 0.12 \cdot 10.296 = 12.355 \text{ kH}$$
 (22)

Нормативная нагрузка от наружной стены высотой 5,6 м за вычетом оконных проемов:

$$N_{\text{пос13}} = \gamma_n \cdot (A_{\text{H}} \cdot H - b_{\text{ок}} \cdot h_{\text{ок}} \cdot n) \cdot \rho \cdot \delta = 1,0 \cdot (10,296 \cdot 5,6 - -1,27 \cdot 1,74 \cdot 1) \cdot 18 \cdot 0,38 = 379,263 \text{ kH}.$$
 (23)

Конструкция кровли весит 90 кг/м², нормативная нагрузка от покрытия составит:

$$N_{\text{пос14}} = 1.0 \cdot 0.9 \cdot 10.296 = 9.266 \text{ кH}$$
 (24)

Конструкция монолитной рамы весит 10,25 кH/м² нормативная нагрузка составит:

$$N_{\text{moc}15} = 1.0 \cdot 10.25 \cdot 10.296 = 250.187 \text{ kH}$$
 (25)

Длительные и кратковременные нагрузки. Нормативное значение полезной нагрузки для помещений столовой составляет $g_{\rm kp1}=3.0~{\rm k}\Pi a.$

Понижающие коэффициенты ϕ_1 , ϕ_3 :

$$\phi_1 = 0.4 + \frac{0.6}{\sqrt{\frac{10.296}{9}}} = 0.96096 \text{ kH},$$
(26)

$$\varphi_3 = 0.4 + \frac{0.96096 - 0.4}{\sqrt{1}} = 0.96 \text{ kH}.$$
(27)

Полная нормативная кратковременная полезная нагрузка от перекрытия составит:

$$N_{\text{kp1}} = \gamma_n \cdot \varphi_3 \cdot g_{\text{kp1}} \cdot A_{\text{H}} = 1,0 \cdot 0,96 \cdot 3,0 \cdot 10,296 = 29,652 \text{ kH}$$
 (28)

Длительную нормативную полезную нагрузку получаем путем умножения кратковременной нагрузки на понижающий коэффициент 0,35:

$$N_{\text{дд1}} = 0.35 \cdot N_{\text{KD1}} = 0.35 \cdot 29.652 = 10.378 \text{ kH}$$
 (29)

«Нормативная снеговая нагрузка:

$$S_0 = c_e \cdot c_t \cdot \mu \cdot S_g \tag{30}$$

где c_e — «коэффициент, учитывающий снос снега с покрытий зданий под действием ветра или иных факторов, принимаемый в соответствии с 10.5-10.9» [14], принимаем по п. 10.6 c_e = 1,0;

 c_t — «термический коэффициент, принимаемый в соответствии с 10.10» [14], принимаем $c_t=1$;

 μ — «коэффициент формы, учитывающий переход от веса снегового покрова земли к снеговой нагрузке на покрытие, принимаемый в соответствии с 10.4» [14], принимаем μ = 1, так как $\alpha \le 30^{\circ}$;

 $S_{
m g}$ — «нормативное значение веса снегового покрова на 1 м горизонтальной поверхности земли, принимаемое в соответствии с 10.2» СП 20.13330.2016 [14] равно $S_{
m g}=1,5$ кПа.

$$S_0 = 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1,5 = 1,5 \text{ kH/m}^2.$$

Полная нормативная кратковременная снеговая нагрузка:

$$N_{\text{KD2}} = \gamma_n \cdot S_0 \cdot A_{\text{H}} = 1.0 \cdot 1.5 \cdot 10.296 = 15.444 \text{ kH}$$
 (31)

Длительная снеговая нагрузка:

$$N_{\text{дл2}} = 0.7 \cdot N_{\text{кp2}} = 0.35 \cdot 15,444 = 10,81 \text{ кH}$$
 (32)

Нормативное значение нагрузки от перегородок принимаем равным 0,5 кH/м². Полное нормативное значение нагрузки от перегородок составит:

$$N_{\text{дл3}} = 0.5 \cdot \gamma_n \cdot A_{\text{H}} \cdot n = 0.5 \cdot 1.0 \cdot 10.296 \cdot 1 = 5.148 \text{ кH}$$
 (33)

Сбор нагрузок для наружной стены представлен в таблице Б.1 приложения Б. Сбор нагрузок для внутренней стены представлен в таблице Б.2 приложения Б.

Расчетная нагрузка фундамента по І предельному состоянию:

– для наружной стены:

$$N_I^p = 1.15 \cdot \left(N_{\text{noct}}^p + \psi_{\text{kp1}} \cdot N_{\text{kp1}}^p + \psi_{\text{kp2}} \cdot N_{\text{kp2}}^p + \psi_{\text{дл3}} \cdot N_{\text{дл3}}^p \right)$$
(34)

$$N_I = 1.15 \cdot (831.315 + 1 \cdot 35.58 + 0.9 \cdot 21.62 + 1.0 \cdot 6.69) = 1027.007 \text{ kH}.$$

– для внутренней стены:

$$N_{I}^{p} = 1,15 \cdot \left(N_{\text{пост}}^{p} + \psi_{\text{кр1}} \cdot N_{\text{кр1}}^{p} + \psi_{\text{кр2}} \cdot N_{\text{кр2}}^{p} + \psi_{\text{дл3}} \cdot N_{\text{дл3}}^{p}\right)$$
(35)

$$N_{I} = 1,15 \cdot (528,308 + 1 \cdot 24,12 + 0,9 \cdot 14,658 + 1,0 \cdot 4,537) = 655,68 \text{ кH}.$$

«Нормативная нагрузка фундамента по II предельному состоянию:

– для наружной стены:

$$N_{II}^{\rm H} = 1{,}12 \cdot \left(N_{\rm noct}^{\rm H} + \psi_{\rm дл1} \cdot N_{\rm дл1}^{\rm H} + \psi_{\rm дл2} \cdot N_{\rm дл2}^{\rm H} + \psi_{\rm дл3} \cdot N_{\rm дл3}^{\rm H}\right)$$
(36)
$$N_{II}^{\rm H} = 1{,}12 \cdot (751{,}615 + 1 \cdot 10{,}378 + 0{,}95 \cdot 10{,}81 + 0{,}95 \cdot 5{,}148) = 870{,}41 \text{ кH}.$$

– для внутренней стены:

$$N_{II}^{\rm H} = 1,12 \cdot \left(N_{\rm nocT}^{\rm H} + \psi_{\rm дл1} \cdot N_{\rm дл1}^{\rm H} + \psi_{\rm дл2} \cdot N_{\rm дл2}^{\rm H} + \psi_{\rm дл3} \cdot N_{\rm дл3}^{\rm H} \right)$$
(37)
$$N_{II}^{\rm H} = 1,12 \cdot (477,483 + 1 \cdot 7,036 + 0,95 \cdot 7,329 + 0,95 \cdot 3,49) = 554,17 \text{ kH}.$$

Нормативная нагрузка принимается сосредоточенной действующей на обрез фундамента» [5].

2.6 Расчёт фундамента по несущей способности

Длина подошвы фундамента l=1,0 м. Ориентировочно требуемая ширина подошвы вычисляется по следующей формуле:

$$b = \frac{N_{II}^{\text{H}}}{R_0 - \gamma_m \cdot d},$$

$$b_1 = \frac{870,41}{300 - 20 \cdot 3,2} = 3,6 \text{ M}, b_2 = \frac{554,17}{300 - 20 \cdot 3,2} = 2,34 \text{ M}, b = 2,97 \text{ M}.$$
(38)

Схема к определению подошвы фундамента показана на рисунке Б.1 приложения Б.

«Необходимо уточнить расчетное сопротивление грунта основания R, согласно СП 22.13330 [15]:

$$R = \frac{\gamma_{c1}\gamma_{c2}}{k} \left[M_{\gamma}k_{z}b\gamma_{II} + M_{q}d_{1}\gamma'_{II} + (M_{q} - 1)d_{b}\gamma'_{II} + M_{c}c_{II} \right], \tag{39}$$

где $\gamma_{c1}=1,25$ и $\gamma_{c2}=1,1$ — коэффициенты условий работы, принимаемые по табл. 5.4 СП 22.13330 [15];

k – коэффициент, принимаемый равным k = 1;

 $M_{\gamma}=0.8,\,M_{q}=4.15,\,M_{c}=6.75$ — коэффициенты, принимаемые по табл. 5.5 СП 22.1330 [15];

 k_z — коэффициент, принимаемый равным: при b < 10 м — k_z = 1;

b – ширина подошвы фундамента, м;

 γ_{II} — осредненное расчетное значение удельного веса грунтов, залегающих ниже подошвы фундамента (при наличии подземных вод определяется с учетом взвешивающего действия воды), к H/M^3

$$(\text{TC/M}^3) \ \gamma_{II} = \frac{20,89 \cdot 1,34 + 22,17 \cdot 3,05 + 27,27 \cdot 0,9}{1,34 + 3,05 + 0,9} = 22,71 \ \frac{\kappa \text{H}^3}{\text{M}};$$

 γ'_{II} — то же, залегающих выше подошвы $\gamma'_{II}=\frac{20,89\cdot0,46+22,95\cdot1,2+21,5\cdot1,54}{0,46+1,2+1,54}=21,95~\frac{\kappa H^3}{M};$

 c_{II} — расчетное значение удельного сцепления грунта, залегающего непосредственно под подошвой фундамента, кПа (тс/м²);

 $d_1 = 3,2$ — глубина заложения фундаментов бесподвальных сооружений от уровня планировки;

 $d_b = 0$ – глубина подвала» [15].

$$R = \frac{{}_{1,25\cdot 1,1}}{{}_{1}} \begin{bmatrix} 0.8\cdot 1\cdot 2.97\cdot 22.71 + 4.15\cdot 3.2\cdot 21.95 + \\ +(4.15-1)0\cdot 21.95 + 6.75\cdot 40 \end{bmatrix} = 846.37 \text{ кПа.}$$

Уточним размеры подошвы фундамента с полученным расчетным сопротивлением, подставим R в формулу (38):

$$b = \frac{870,41}{846,37-20\cdot3,2} = 1,112 \text{ M} \sim 1,2 \text{ M}.$$

Определим среднее давление под подошвой фундамента:

$$P_{II} = \frac{N_{II}^{\mathrm{H}} + G_f + G_g}{b \cdot l} \tag{40}$$

$$P_{II} = \frac{870,41+23,2+47,04}{1,2\cdot 1,0} = 783,87 \text{ кПа; } P_{II} = \frac{554,17+23,2+47,04}{1,2\cdot 1,0} = 520,34 \text{ кПа.}$$

Проверим условие несущей способности:

$$P_{II} \le R \tag{41}$$

783,87 кПа \leq 846,37 кПа; 520,34 кПа \leq 846,37 кПа.

Условие выполняется, ширину подошвы принимаем 1,2 м.

2.7 Конструирование ленточного фундамента

Размеры сечения монолитной фундаментной плиты принимаются из предыдущего раздела равными: ширина подошвы $b=1,2\,$ м, высота $h=0,4\,$ м. Для выравнивания напряжений под подошвой фундаментной плиты выполняют бетонную подготовку из тощего бетона толщиной 100 мм. Схема ленточного монолитного фундамента приведена на рисунке Б.2 приложения Б. Схема расположения фундамента отображена в графической части ВКР на листе 5.

2.8 Расчёт фундамента по деформациям

«Выполним расчет по второй группе предельных состояний. Толщина элементарного слоя не должна превышать 0,4 от ширины подошвы фундамента: $h_i \leq 0,4 \cdot 1,2 = 0,48$ м $\approx 0,4$ м.

Вертикальное напряжение от собственного веса грунта обратной засыпки на уровне подошвы фундамента» [5]:

$$σzq,0 = γ · d = 20,89 · 3,2 = 66,848 κΠα.$$
(42)

«Вертикальное напряжение под подошвой фундамента от собственного веса выбранного грунта при отрывке котлована, на уровне FL:

$$\sigma_{zy.0} = \gamma \cdot d = 20,89 \cdot 3,2 = 66,848$$
 κΠα. (43)

где γ — удельный вес грунта, расположенного выше подошвы фундамента, к H/m^3 » [5].

Дополнительное давление от веса здания под подошвой фундамента на уровне FL:

$$P_0 = \sigma_{zp,0} = P - \sigma_{zg,0} = 783,875 - 66,848 = 717,027$$
 кПа. (44)

«Определим вертикальные напряжения от внешней нагрузки $\sigma_{zp,i}$ на глубине z_i от подошвы фундамента, по уровням (условным слоям). Вычисления производим последовательно, определяя относительную глубину ξ . Соотношение сторон η принимаем для ленточных фундаментов ($\eta \geq 10$).

Определим вертикальные напряжения от собственного веса выше расположенных слоев грунта по уровням (слоям). При расчете напряжений $\sigma_{zg,i}$ необходимо следить за границами инженерно-геологических элементов и уровнем грунтовой воды (при наличии)» [5]:

$$\sigma_{zg,i} = \sigma_{zg,i} + \gamma_{II} \cdot h_i$$

$$\sigma_{zg,1} = \sigma_{zg,0} + \gamma_{II,1} \cdot h_1 = 66,848 + 20,89 \cdot 0,4 = 75,204 \text{ kHz},$$
(45)

«Определим вертикальные напряжения от собственного веса выбранного при отрывке котлована грунта на глубине z_i от подошвы фундамента» [5]:

$$\sigma_{z\gamma,i} = \alpha_i \cdot \sigma_{z\gamma,0} \tag{46}$$

$$\sigma_{z\gamma,1} = \alpha_1 \cdot \sigma_{z\gamma,0} = 0,906 \cdot 66,848 = 60,564$$
 кПа.

В четырнадцатом элементарном слое от подошвы фундамента выполняется условие:

$$\sigma_{zp,i} \leq 0,5\sigma_{zg,i}$$
 (47)
$$\sigma_{zp,11} = 61,915 \ \kappa \Pi a \leq 0,5\sigma_{zg,11} = 87,582 \ \kappa \Pi a.$$

Граница сжимаемой толще находится на глубине 8,1 м. Полученные значения напряжений заносятся в таблицу Б.3 приложения Б.

Схема к определению осадок показана на рисунке Б.3 приложения Б.

Допустимо значение осадки составляет 15 см для зданий с устройством железобетонных поясов или монолитных перекрытий, а также для зданий монолитной конструкции. Суммарная осадка составила 13,98 см, выполним проверку условия:

$$S \le S_u$$
 (48) $S = 13,98 \text{ cm} \le S_u = 15 \text{ cm}.$

условие выполняется, соответственно осадка не превышает допустимого значения.

2.9 Расчёт армирования ленточного фундамента

Для фундаментов принимаем бетон класса B25: $R_b = 14,5$ МПа; $R_{bt} = 10,5$ МПа = $1,05 \frac{\kappa H}{c_{M}^2}$; арматуру класса $A500C - R_s = 435 \frac{\kappa H}{c_{M}^2}$.

Моменты в сечениях определяются по формуле:

$$M = \frac{N_I^{\rm p} \cdot c_i^2}{2 \cdot b},\tag{49}$$

$$M_1 = \frac{846,372 \cdot 0,4^2}{2 \cdot 1,2} = 56,42 \frac{\text{KH} \cdot \text{M}}{\text{M}} = 5642 \frac{\text{KH} \cdot \text{CM}}{\text{M}}.$$

Требуемая площадь сечения рабочей арматуры плиты:

$$A_{S} = \frac{M_{c,i}}{0.9 \cdot h_{i} \cdot R_{S}},$$

$$A_{S1} = \frac{M}{0.9 \cdot h_{01} \cdot R_{S}} = \frac{5642 \frac{\text{KH} \cdot \text{CM}}{M}}{0.9 \cdot 35 \text{CM} \cdot 43.5 \frac{\text{KH}}{\text{CM}^{2}}} = 4,234 \frac{\text{CM}^{2}}{M}.$$
(50)

Для армирования монолитного ленточного фундамента принимаем рабочую арматуру из арматурных стержней диаметром 10 мм класса A500C и 25 мм класса A500C с шагом 200 мм ($A_s = 4,909 \text{ cm}^2$). Для поперечной арматуры принимаем прутья толщиной 6 мм с шагом 200 мм класса A240.

Выводы по расчетно-конструктивному разделу

Произведен расчет монолитного ленточного фундамента для здания столовой на 30 мест. Выполнен анализ строительной площадки по данным буровых скважин. Произведены расчеты по сбору нагрузок со стен столовой на обрез фундамент. По расчетам, ширина подошвы фундаментной плиты составила 1,2 м. Подобрана арматура диаметрами 10 мм и 25 мм.

3 Технология строительства

3.1 Область применения

В данном разделе произведена разработка технологической карты на монтаж панелей перекрытия на отметке низа плюс 3,500 м при строительстве здания столовой.

Виды работ, рассматриваемые данной технологической картой:

- монтаж плит перекрытия первого этажа на отметке плюс 3,500 м;
- заполнение швов раствором.

Данной технологической картой не рассматривается устройство монолитных участков между плитами перекрытия и антисейсмического пояса.

Технологическая карта разработана при соблюдении требований нормативных документов по безопасности труда, пожарной безопасности и сводов правил по строительству.

В административном отношении площадка проектируемого строительства находится в Республике Саха г. Алдан на улице Лесная, в северной части города.

Здание столовой на 30 мест — одноэтажное, отапливаемое, прямоугольное в плане формы (габариты по осям здания $13,2 \times 43,0$ м), с двускатной кровлей и не отапливаемым чердаком.

Основные конструктивные элементы здания приведены в архитектурнопланировочном разделе.

3.2 Технология и организация выполнения работ

Разгрузка с транспорта и подача панелей перекрытия на монтажный горизонт производится гусеничным краном ДЭК-323 от ОАО «ЧМЗ» с применением четырехветвевого стропа 4СК1-5/4,5 (ГОСТ 58753-2019). Кран

оборудован двадцатипятиметровой основной стрелой и пятиметровым жестким гуськом.

Панели перекрытия доставляются на объект тягачем КАМАЗ 4308 с полуприцепом Битюг Тинкер BPW-III 14.

Для сварочных работ используется аппарат VARTEG 300.

Панели перекрытия – Серия 1.141.1-32с, вып.1.

Все работы по монтажу производятся в одну смену.

3.2.1 Требования законченности подготовительных работ

«До начала монтажа плит перекрытия должны быть выполнены организационно-подготовительные мероприятия в соответствии со СП 48.13330.2019 «Организация строительного производства».

Кроме того, должны быть выполнены следующие работы:

- смонтированы и закреплены по проекту все конструкции в пределах
 этажа, расположенные ниже уровня монтируемого перекрытия;
- доставлены на площадку и подготовлены к работе механизмы, инвентарь и приспособления;
- рабочие и ИТР ознакомлены с технологией работ и обучены безопасным методам труда» [10].

3.2.2 Определение объемов работ, расхода материалов и изделий

Ведомость работ составлена на основании спецификации плит перекрытия (Приложение А, таблица А3) и представлена в таблице 5.

Таблица 5 – Ведомость объемов работ

«Наименование работ	Единица измерения	Общий объем» [4]
Укладка панелей перекрытия с опиранием на две стороны площадью до 10 м ²	100 шт	0,58

Общий объем на укладку панелей перекрытия составил 58 шт.

3.2.3 Выбор монтажных кранов

Подбор монтажного крана осуществляется по основным расчетным грузотехническим характеристикам для монтажа всех возможных конструкций и подачи груза на монтажный горизонт.

Основными расчетными грузотехническими характеристиками, определяющими тип крана и его модель, являются грузоподъемность, высота подъема крюка и длина стрелы.

На рисунке В.1 представлены требуемые грузотехнические характеристики при выборе крана.

Привязка крана к зданию осуществляется с учетом радиуса поворота крана со стрелой, равным 4,5 м, и безопасным расстоянием до самой выступающей части здания (ступени крыльца), равным 1,5 м.

На основании рисунка В.1 приложения В определяем требуемую высоту подъема крюка для процесса с максимально удаленным грузом по высоте (бадья с бетоном при бетонировании торцевой рамы).

$$H_{\rm K} = h_0 + h_{\rm 3aH} + h_{\rm 3aH} + h_{\rm croon};$$
 (51)

«где h_0 — высота от отметки поверхности планировки до отметки, на которую устанавливается монтируемый элемент;

 $h_{\text{зап.}}$ — высота запаса по высоте над опорной конструкцией (или выступающими элементами здания), над которой монтируемый элемент перемещается к месту укладки в проектное положение;

 $h_{\mbox{\tiny эл.}}$ — высота монтируемого элемента;

 $h_{\text{строп.}}$ — длина (высота) захватного приспособления (строп и траверсы)» [10].

$$H_{\rm K} = 8,73 + 2,0 + 1,5 + 1,86 + 1,5 = 15,59 \,\text{M}.$$

На основании ведомости максимальных масс (таблица В.2, приложение В) определяем требуемую грузоподъемность с учетом запаса в 20 процентов при выборе крана:

$$Q_{K} = 1.2(Q_{9} + Q_{\Pi p} + Q_{P})$$
 (52)

где 1,2 – коэффициент запаса 20%;

3,295 — масса панели перекрытия ПК 71.15-6AlVm-C7a по серии 1.141.1-32c, вып.1;

0,054 — вес четырехветвевого стропа 4СК1-5,0/4,5 по ГОСТ 58753-2019.

$$Q_{\rm K} = 1.2(3.295 + 0.054) = 4.0188 \text{ T}.$$

На основании рисунка В.1 определяем требуемую длину стрелы и требуемый вылет крюка для процесса с максимальным удалением груза по горизонтали – бетонирование опоры монолитной рамы по оси А)

«Требуемая длина стрелы:

$$L_{K} = \frac{H - h_{C}}{\sin \alpha} \tag{53}$$

где Н – расстояние от оси вращения гуська до уровня стоянки крана;

h_c – расстояние от оси крепления стрелы до уровня стоянки крана» [4].

$$L_{\rm K} = \frac{20,481-1,58}{0.7590249} = 25,0 \text{ M}$$

«Требуемый вылет крюка:

$$L_{\kappa,\Gamma} = L_{c,\Gamma} \cdot \cos\alpha + l_{\Gamma} \cdot \cos\beta + d \tag{54}$$

где d — расстояние от оси вращения крана до оси крепления стрелы (около 1,5 м);

 $L_{\text{с.г.}}$ – длина стрелы;

α – угол наклона стрелы к горизонту, град.;

β – угол наклона вылета стрелы к горизонту, град.» [4]

$$L_{\text{\tiny K.\Gamma.}} = 25 \times 0,654543 + 5 \times 0,987372 + 1,2 = 22,5 \text{ M}.$$

Производим подбор монтажного крана на основании определенных требуемых грузотехнических характеристик и опираясь на возможности арендного парка строительной техники участка строительства.

На основании вышеизложенного принят гусеничный кран ДЭК-323, оборудованный стрелой длиной 25 м и жестким гуськом длиной 5 м.

Грузотехнические характеристики крана представлены в таблице В.3 приложения В, график грузотехнических характеристик представлен в графической части технологической карты.

3.2.4 Технология производства работ

Работы по монтажу панелей перекрытия производится гусеничным краном ДЭК-323 с двух стоянок, расположенным вблизи оси «2» и «3». Кран движется вдоль оси «В» с северо-восточной стороны здания.

Монтаж панелей осуществляется со склада, расположенного со стороны оси движения крана, также монтаж возможет с «колес» автотранспортных средств.

С первой стоянки осуществляется монтаж панелей с порядковыми номерами с 1 по 31, со второй стоянки монтируются панели с 32 по 58 порядковый номер. Панели перекрытия пронумерованы на технологической схеме.

Звено №1 из двух монтажников выполняют очистку опорной поверхности от грязи, пыли и наплывов раствора.

Звено №2 из двух монтажников подготавливают растворную пастель и осуществляют прием панели перекрытия с последующей укладкой.

Зачеканка раствором стыков между панелями производится монтажниками звена №1, которые проходятся следом.

Строповка панелей перекрытия осуществляется такелажниками, работающими на земле.

«При погрузке плит перекрытия на панелевозы между ними должны быть установлены прокладки для обеспечения возможности установки захватов, необходимых при их разгрузке и монтаже» [30].

«Плиты перекрытия доставляют на стройплощадку с комплектом металлических соединительных связей и накладок, которые транспортируются в закрытых контейнерах» [30].

«Раствор готовят централизованно и доставляют на объект при помощи автотранспортных средств: авторастворовозов и автосамосвалов» [30].

«Хранение растворных смесей на строительной площадке может производиться в ящиках-контейнерах, в поворотных бадьях, в бункерах, в узлах и установках приема, перемешивания и выдачи смесей» [30].

«Монтаж плит перекрытия производят с транспортных средств или с открытого склада. Монтировать плиты начинают от лестничной клетки. Строповку производят за четыре захватп, закрепляемых в технологических отверстиях» [30].

«Перед началом монтажа опорную поверхность очищают от наплывов раствора, грязи, наледи, снега, а летом смачивают водой. Плиты перекрытий укладывают на растворную постель толщиной не более 20 мм, расстилаемую по верху каменной кладки. Укладка плит перекрытия разрешается только после постоянного или временного закрепления конструкций, на которые они опираются. При этом крепление должно обеспечивать восприятие монтажных нагрузок» [30].

«Положение в плане установленных плит перекрытий проверяют по разметке, определяющей их положение на опорах, при этом следят за совмещением закладных деталей. Незначительные отклонения устраняют, рихтуя плиту монтажными ломами. Горизонтальность контролируют, укладывая в двух взаимно перпендикулярных плоскостях строительный уровень» [30].

«При наличии уклона плиту поднимают и укладывают заново, изменив толщину растворной постели» [30].

«После окончательной выверки плиты перекрытия соединяют между собой П-образными скобами, вставляемыми в анкерные петли плит перекрытия в углах сверху, после чего плиты расстроповывают и далее

выполняют электродуговую сварку подъёмных петель с выпусками и закладными деталями смежных плит перекрытия» [30].

«Закладные и соединительные детали перед сваркой очищают до чистого металла в обе стороны от кромок и разделки на 20 мм от ржавчины, жиров, краски, грязи, влаги» [30].

«Воду, снег и лед с поверхности закладных и соединительных деталей удаляют путем нагревания их пламенем газовой горелки до температуры не более 100 °С» [30].

«Соединение плит перекрытий между собой выполняют ручной электродуговой сваркой» [30].

«Во избежание нарушения сцепления закладных деталей с бетоном сварку рекомендуется производить с перерывами, чтобы нагрев этих деталей продолжался не более 5 мин» [30].

«Производство сварочных работ организуется таким образом, чтобы к концу каждой смены заканчивалась сварка всех узлов примыкания плит перекрытий, смонтированных за смену» [30].

«После окончания сварки выполненное сварное соединение необходимо очистить от шлака и брызг металла» [30].

«После проектного закрепления на плиту перекрытия устанавливается инвентарное защитное ограждение» [30].

Подготовительные мероприятия панели перекрытия перед монтажом.

«Рабочий, выполняющий такелажные работы, подходит к панели, проверяет исправность монтажных петель, чистоту поверхности. При необходимости скарпелем и молотком очищает элемент от наплывов бетона, а металлической щеткой — от грязи и наледи. Дает сигнал машинисту крана подать строп. Поочередно зацепляет крюки стропа за монтажные петли и дает машинисту крана команду натянуть ветви стропа. Проверяет надежность зацепки, отходит в безопасное место и дает команду машинисту крана приподнять панель на высоту 200-300 мм. Подходит к панели, проверяет

надежность строповки и дает команду переместить конструкцию в зону монтажа» [29].

«Подготовка места установки панели.

Рабочий, выполняющий монтажные работы, очищает скарпелем и молотком место укладки плиты от наплывов бетона и льда, а металлической щеткой от грязи. Старший в звене набирает лопатой из ящика-контейнера раствор и раскладывает на опорную часть стен, а затем кельмой разравнивает ровным слоем» [29].

«Укладка и выверка панели.

Рабочий — старший в звене сигнализирует машинисту крана о возможности подачи панели» [29].

«Рабочий — старший в звене и рабочий, выполняющий монтажные работы, находясь на ранее уложенной панели, принимают поданную панель на высоте 200-300 мм от перекрытия и ориентируют на место укладки» [29].

«Рабочий – старший в звене дает команду машинисту крана плавно опустить панель» [29].

«Рабочий – старший в звене и рабочий, выполняющий монтажные работы, удерживают панель по время опускания» [29].

«Рабочий – старший в звене проверяет уровнем правильность укладки панели по высоте, устраняя совместно с рабочим, выполняющим монтажные работы, замеченные отклонения путем изменения толщины растворной постели» [29].

«Рабочий – старший в звене проверяет правильность установки панели в плане и при необходимости совместно с рабочим, выполняющим монтажные работы, монтажными ломами смещают ее» [29].

«Рабочий – старший в звене подаст машинисту крана сигнал ослабить ветви стропа» [29].

«Рабочий – старший в звене и рабочий, выполняющий монтажные работы, выводят крюки стропа из монтажных петель панели, а затем, когда по

команде рабочего, выполняющего монтажные работы, старшего в звене начнет поднимать стропы, удерживает их» [29].

«Анкеровка плит.

После окончательной выверки плиты перекрытия соединяют между собой и по наружному контуру стен анкеровкой и далее выполняют электродуговую сварку подъёмных петель с выпусками и закладными деталями смежных плит перекрытия» [30].

«Закладные и соединительные детали перед сваркой очищают до чистого металла в обе стороны от кромок и разделки на 20 мм от ржавчины, жиров, краски, грязи, влаги» [30].

«Воду, снег и лед с поверхности закладных и соединительных деталей удаляют путем нагревания их пламенем газовой горелки до температуры не более 100 °С» [30].

«Длина монтажных сварных швов с каждой стороны должна быть не менее указанной в проекте, а высота h шва = 6 мм. Марка электрода должна соответствовать проекту» [30].

«Во избежание нарушения сцепления закладных деталей с бетоном сварку рекомендуется производить с перерывами, чтобы нагрев этих деталей продолжался не более 5 мин» [30].

«Производство сварочных работ организуется таким образом, чтобы к концу каждой смены заканчивалась сварка всех узлов примыкания плит перекрытий, смонтированных за смену. После окончания сварки выполненное сварное соединение необходимо очистить от шлака и брызг металла» [30].

«Заделка швов между панелями перекрытия. Заполнение стыков между плитами перекрытий производят мелкозернистым бетоном В15. Подвижность растворной смеси в момент укладки должна составлять 5-7 см» [30].

«Технологические отверстия в плитах перекрытия тщательно заделывают заранее заготовленными бетонными или гипсобетонными вкладышами, которые устанавливают на цементном растворе» [30].

3.3 Требования к качеству и приемки работ

«Контроль качества производимых работ, приемка выполненных конструкций и производимых работ производится согласно СП 70.1330.2012 «Несущие и ограждающие конструкции», ППР и ПОС» [10]. В приложении В представлено описание производственного контроля качества. В таблице В.4 представлены «отклонения в положении и геометрии произведенных работ, превышать которые не допускается. Операционный контроль качества производимых работ предоставлен» [4] в таблице В.5. Все выполненные конструкции, прошедшие приемку, необходимо документировать соответствующим актом на основании СП 70.13330.2012.

3.4 Калькуляция затрат труда и машинного времени

В таблице В.6 приложения В разработана калькуляция на основании объемов производимых работ и нормативов времени, определяемых по сборнику ГЭСН 81-02-07-2022.

«Трудоемкость работ определяется по формуле 55

$$T_{p} = \frac{V \cdot H_{Bp}}{8} \tag{55}$$

где V – объем работ, м³, шт;

Н_{вр} – норма времени на каждый вид работ, чел-дней (маш-смен);

8 – количество рабочих часов в смене, час» [4].

3.5 График производства работ

График производства работ составлен на монтаж панелей перекрытия первого этажа и представлен на листе технологической карты.

На основании графика определяется продолжительность производства работ по формуле 3.5, которая рассчитывается на основании следующих

данных: объема работ, трудоемкости и машиноемкости работ, принятой сменности, количества рабочих и их состава.

График производства работ сопровождается графиком движения человеческих ресурсов.

$$\Pi = \frac{T_p}{n \cdot k} \tag{56}$$

где T_p – «трудозатраты по видам работ;

n – принятое количество рабочих;

k – принятая сменность» [4].

3.6 Безопасность труда

Работы производятся с соблюдением требований СНиП 12-03-2001 «Безопасность труда в строительстве. Часть 1. Общие требования», а также СНиП 12-04-2002 «Безопасность труда в строительстве. Часть 2. Строительное производство».

В приложении В представлены подробные рекомендации по безопасности труда [1], [3].

«Определим границы опасной зоны при перемещении плит перекрытия по формуле:

$$R_{\text{оп}} = R_{\text{стр}} + 0.5 \cdot l_{max} + l_{\text{без}}$$
 (57)

где $R_{\text{стр}}$ – радиус работы монтажного крана;

 $l_{\text{мах}}$ – длина плиты перекрытия, равная 7,06 м;

 l_{6e3} — минимальное расстояние отлета падающего груза при перемещении его монтажным краном, равное 4 м при падении с высоты до 10 м» [6].

$$R_{\text{оп}} = 19,0 + 0,5 \cdot 7,06 + 4 = 26,53 \text{ м}.$$

3.7 Потребность в материально-технических ресурсах

«Потребность в материально-технических ресурсах, а также в строительной технике, инструментах, приспособлениях и инвентаре» [6] представлена в ведомостях на листе графической части.

3.8 Технико-экономические показатели

Основные технико-экономические показатели при выполнении работ по монтажу панелей перекрытия:

- трудоемкость -23,44 чел.-дн;
- машиноемкость 3,92 маш.-см;
- продолжительность производства работ 6 дней.

Подробные показатели представлены на листе технологической карты.

Выводы по разделу технологии строительства

В данном разделе представлена разработанная технологическая карта на монтаж панелей перекрытия на отметке низа плюс 3,500 м при строительстве здания столовой. Работы производятся бригадой из четырех человек сроком шесть дней. Монтаж осуществляется гусеничным краном ДЭК-323 ОАО «ЧМЗ», подобранным по паспортным данным с учетом объемно-планировочных характеристик строящегося здания. Даны рекомендации по безопасности труда и требованиях по приемки и качеству произведённых работ.

4 Организация и планирование строительства

Состав ППР регламентируется СП 48.1333.0-2019 «Организация строительства».

4.1 Основные проектные решения по организации строительного производства

В административном отношении площадка проектируемого строительства находится в Республике Саха г. Алдан на улице Лесная, в северной части города.Здание столовой на 30 мест — одноэтажное, отапливаемое, прямоугольное в плане формы (габариты по осям здания 13,2 × 43,0 м), с двускатной кровлей и не отапливаемым чердаком.

Основные конструктивные элементы здания.

Фундаменты здания — ленточные монолитные. Ширина подошвы фундаментов составляет 1200 мм, высота подошвы фундаментов составляет 300 мм, ширина стеновой части составляет 600 мм. Глубина заложения фундамента — минус 3,200 м.

Под фундаментами выполнена подготовка из бетона B7,5 толщиной 100 мм. Под полами по грунту предусмотрена аналогичная подготовка. По осям 1 и 4 проектом предусмотрены монолитные рамы. Стойки и верхний пояс рамы имеют сечение 400×380 мм. Рамы выполнены из бетона марки B25 F150 W6 по ГОСТ 26633-2012.

Наружные несущие и ограждающие стены, внутренние продольные и поперечные стены выполнены из полнотелого керамического кирпича. Также встречаются перегородки поэлементной сборки из гипсоволокнистых листов на металлическом каркасе по серии 1.031.9-3.10, система KNAUF. Толщина перегородок составляет 100 мм, типы перегородок – С361 и С361в с минватой по ГОСТ 9573-2012 толщиной 75 мм.

Монолитные участки выполнены с применением бетона марки B25, F150, W6 по ГОСТ 26633-2012. Проектом предусмотрен антисейсмический монолитный пояс по наружным и внутренним кирпичным стенам между плитами перекрытия. Пояс выполнен из бетона марки B25 F150 W6 и арматурной стали класса A500C и A240.

Кровля — металлочерепица системы «Металл Профиль», двускатная с уклоном 1:3. Несущие конструкции выполнены из древесины хвойных пород по ГОСТ 8486-86* не ниже 2 сорта и влажностью не более 25%.

4.2 Определение объемов строительно-монтажных работ

В таблице Г.1 «представлена ведомость объемов работ. Расчет объемов работ произведен на основании архитектурно-строительных чертежей, а также с использованием возможностей» [6] графической программы AutoCAD.

4.3 Определение потребности в строительных конструкциях, изделиях и материалах

«Потребность в изделиях, строительных конструкциях и материалах определяется на основании ведомости объемов работ (таблица Γ .1, приложение Γ), норм производственных расходов на строительных материалы, а также государственных сметных нормативов (Γ ЭСН)» [10].

Ведомость потребности в изделиях, материалах и строительных конструкциях представлена в таблице Г.5.

4.4 Подбор строительных машин для производства работ

В параграфе 3.2.3 выпускной квалификационной работы подобран и привязан к зданию гусеничный кран ДЭК-323 производства ОАО «ЧМЗ». Кран оснащен двадцатипятиметровой стрелой и пятиметровым жестким гуськом. График грузотехнических характеристик крана представлен на листе № 6, по которому составлена таблица Г.9 приложения Г — технические характеристики крана. Таким образом определены технические характеристики гусеничного крана ДЭК-323.

4.5 Определение трудоемкости и машиноемкости работ

«Трудоемкость и машиноемкость производимых работ определяется при помощи государственных сметных нормативов (ГЭСН). Трудоемкость работ определяется по формуле 55.

Ведомость трудоемкости и машиноемкости представлена в таблице Г.б.

Затраты труда на прочие, неучтенные, электромонтажные и санитарнотехнические работы приняты равными 10 %, 16 %, 5 %, 7 % от суммарной трудоемкости общестроительных работ соответственно» [8].

4.6 Разработка календарного плана производства работ

4.6.1 Определение нормативной продолжительности строительства

«Нормативная продолжительность строительства определяется на основании части два СНиП 1.04.03-85*» [8] для конкретного объекта. В случае расхождения в конструктивных особенностях и/или отсутствия проектируемого объекта в строительных нормах, подбираем объект-аналог и методом интерполяции (согласно пункту 7) определяем продолжительность строительства для проектируемого объекта.

В виду отсутствия в строительных нормах здания столовой со схожими конструктивными особенностями принимаем объект-аналог — здание управления (бескаркасное здание с кирпичными стенами).

Согласно нормативу, для зданий управления мощностями 4,5 тыс. м³ и 5,3 тыс. м³ продолжительность строительства составляет 8 месяцев. Из чего следует, что при экстраполяции объема проектируемого здания равного 3,856

тыс. м³ с мощностями зданий, представленными в нормативе, продолжительность строительства будет составлять 8 месяцев или 240 дней.

4.6.2 Проектирование календарного графика производства работ

«Календарный план является основным документов в составе проекта производства работ и проекта организации строительства и составляется на основании ведомости трудоёмкости работ» [8].

«Продолжительность выполнения работы/операции/технологического процесса определяется по формуле 56.

Определим следующие показатели, для оптимизации диаграммы движения рабочих в календарном графике» [8]:

- «степени достигнутой поточности строительства по числу рабочих:

$$K_{\rm H} = \frac{R_{max}}{R_{\rm cp}} \tag{58}$$

где R_{max} – максимальное число рабочих в день;

 R_{cp} – среднее число рабочих в день.

$$R_{\rm cp} = \frac{\sum T_{\rm p}}{T_{\rm ofut}} \tag{59}$$

где Т_р – суммарная трудоемкость работ, чел-дн;

 $T_{\text{общ}}$ – общий срок строительства по календарному графику» [8].

$$R_{\mathrm{cp}} = \frac{2376,18}{235} = 11$$
 чел. $\mathrm{K_H} = \frac{16}{11} = 1,45$.

«- степени достигнутой поточности строительства по времени:

$$\beta = \frac{T_{\text{уст}}}{T_{\text{общ}}} \tag{60}$$

где T_{ycr} – период установившегося потока;

 $T_{\text{общ}}$ – общий срок строительства по календарному графику» [8].

$$\beta = \frac{188}{235} = 0.8.$$

Показатели достигнутой поточности по числу рабочих и по времени в норме, поэтому календарный график не подлежит корректировке.

4.6.3 График движения строительных машин и график поступления строительных материалов, изделий и конструкций

«На основании графика производства работ под ним вычерчивается график движения строительной техники. Данный график позволяет определить потребность техники в днях, ее количество и сменность. Также на основании графика производства работ под ним вычерчивается график поступления материалов, изделий и конструкций на объект. Основные строительные конструкции должны завозиться на склад с учетов запаса по времени, который определяется» [6] в параграфе 4.7.2. «Растворы и бетонная смесь завозится день в день. Оба графика представлены в виде линейной модели» [6].

4.7 Определение потребности в складах, временных зданиях и сооружениях

4.7.1 Расчёт и подбор временных зданий

«Для определения площади и количества временных зданий рассчитываются количества работающих людей в день» [6].

$$N_{
m pa6}=R_{max}=16$$
 чел.
$$N_{
m urp}=0.11\cdot R_{max}=0.11\times 16=2$$
 чел.
$$N_{
m cлуж}=0.032\cdot R_{max}=0.032\times 16=1$$
 чел.
$$N_{
m MOII}=0.013\cdot R_{max}=0.013{\rm x}16=1$$
 чел.

«Общее количество работающих» [6]:

$$N_{
m oбщ} = N_{
m pa6} + N_{
m urp} + N_{
m cлуж} + N_{
m mon} = 16 + 2 + 1 + 1 = 20$$
 чел.

«Расчетное количество работающих на строительной площадке» [6]:

$$N_{\rm pac} = 1,05 \cdot N_{\rm общ} = 1,05 \cdot 20 = 21$$
 чел.

В таблице 6 составлена ведомость временных зданий.

Таблица 6 – Ведомость временных зданий

«Наименование зданий	Численн ость персона ла	Норма площа ди, м ²	Расчетна я площадь Sp, м²	Принимае мая площадь S_{ϕ}, M^2	Размеры здания, a×b×h, м	Кол- во	Характе ристика » [6]
Прорабская	2	3м ² /чел	6	18	6,7x3x3	1	31315
Диспетчерская	1	7м ² /чел	7	21	7,5x3,1x 3,4	1	5055-9
Гардеробная	16	0,9м ² /ч ел	12,6	18	6,7x3x3	1	31315
Туалет	21	0,1м ² /ч ел	2,1	14,3	6x2,7x3	1	420-04- 23
«Душевая	16×50% = 8	0,54м ² / чел	4,32	24	9x3x3	1	ГОССД- 6
Помещение для отдыха, обогрева и приема пищи	16	1м ² /чел	16	16	6,5x2,6x 2,8	1	4078- 100-00. 000.СБ
Проходная» [6]	-	-	-	6	2x3	2	Инд. Произв.

Размещение временных зданий показано на строительном генеральном плане.

4.7.2 Расчет площадей складов

«Приобъектные склады организуются на строительных площадках для временного хранения материалов, конструкций, технологического оборудования в объеме, обеспечивающем непрерывность строительномонтажных работ на данном объекте при прерывистом характере поставок материально-технических ресурсов. Они могут быть открытыми,

полузакрытыми и закрытыми» [6]. «Расчет площадей складов предоставлен в табличной форме» [6] в таблице Γ .7 приложения Γ .

«Общая площадь складов с учетом проходов:

$$Q_{\text{зап}} = \frac{Q_{\text{общ}}}{T} \cdot n \cdot k_1 \cdot k_2, \mathsf{T}, \tag{61}$$

где $Q_{\text{общ}}$ – общее количество материала данного вида;

Т – продолжительность работ, выполняющихся с использованием
 этих материальных ресурсов;

n – норма запаса материала данного вида (в днях) на площадке;

k₁ – коэффициент неравномерности поступления материалов на склад;

k₂ – коэффициент неравномерности потребления материала в течение расчетного периода» [6].

«Полезная площадь для складирования:

$$F_{\text{пол}} = \frac{Q_{3\text{ап}}}{T}, \text{ M}^2, \tag{62}$$

где $Q_{\text{общ}}$ – общее количество материала данного вида;

Т – продолжительность работ, выполняющихся с использованием этих материальных ресурсов» [6].

«Общая площадь склада с учетом проходов:

$$F_{\text{общ}} = F_{\text{пол}} \cdot K_{\text{исп}}, M^2 \tag{63}$$

где $K_{\text{исп}}$ – коэффициент использования площади склада» [6].

Приобъектные склады размещены и показаны на строительном генеральном плане на листе №8 графической части ВКР.

4.7.3 Расчет и проектирование сетей водопотребления и водоотведения

«Для расчёта расхода воды на производственные нужды необходимо установить период строительства, когда какие-либо строительные процессы требуют наибольшего водопотребления. Максимальный расход воды приходится на ведение кладки наружных и внутренних стен из кирпича, и определяете по формуле:

$$Q = \frac{k_{\text{Hy}} \cdot q_{\text{H}} \cdot n_n \cdot k_{\text{q}}}{3600 \cdot t_{\text{CM}}}, \, \pi/c \tag{64}$$

где $k_{\text{ну}}$ – неучтённый расход воды, 1,2-1,3;

 n_{n} – объем работ по наиболее нагруженному процессу;

k_ч – коэффициент часовой неравномерности потребления воды при производственных расходах на строительной площадке, 1,3-1,5;

 t_{cm} – число часов в смену, 8 ч;

q_н – удельный расход по каждому процессу» [6].

На ведение кладки из кирпича расход воды составляет: $q_{\rm H}$ =210 л/тыс.шт.

$$Q_{\rm np} = \frac{1,2 \cdot 210 \cdot 7,187 \cdot 1,3}{3600 \cdot 8} = 0,082, \ \pi/c.$$

«Работой с наибольшим водопотреблением является устройство монолитных фундаментов. Объем работ, требующих водопотребления, определяем по формуле:

$$n_n = \frac{V}{t_{\text{moht}} \cdot k}, \text{шт}$$
 (65)

где V – объем работ наибольшего водопотребления;

 $t_{\text{монт}}$ — продолжительность работы в днях по календарному графику» [8].

$$n_n = \frac{V}{t_{\text{монт}}} = \frac{93,425}{13} = 7,187 \text{ тыс. шт/сут.}$$

«Определяем расход воды на хозяйственно-бытовые нужды:

$$Q_{XO3} = \frac{q_y \cdot n_p \cdot K_u}{3600 \cdot t_{cM}} + \frac{q_0 \cdot n_0}{60 \cdot t_0}, \, \pi/c$$
 (66)

где q_y – удельный расход на хозяйственно-бытовые нужды, 4+2=6 л;

 $q_{\text{д}}$ – удельный расход воды в душе на 1 работающего, $q_{\text{д}}$ =50 л;

n_p – максимальное число работающих, 21 чел;

 $K_{\mbox{\tiny $ 4$}}$ – коэффициент часовой неравномерности потребления воды;

 $t_{\text{д}}-$ продолжительность пользования душем, $t_{\text{д}}\!\!=\!\!45$ мин;

 n_{π} — число людей, пользующихся душем в наиболее нагруженную смену (~80% всех работающих, n_{π} =0,8× R_{max} =0,8×16=13 чел.)» [6].

$$Q_{\text{xo3}} = \frac{6.21.1,5}{3600.8} + \frac{50.13}{60.45} = 0,247, \, \text{\pi/c}.$$

«Для питьевого водоснабжения принимают устройства из расчета 150 человек на один фонтанчик. Принимаем одно устройство.

Для противопожарных целей расход воды составляет 10л/с при площади строительной площадки до 10 Га» [6].

«Определяем требуемый максимальный расход воды:

$$Q_{\rm Tp} = Q_{\rm np} + Q_{\rm xos} + Q_{\rm now} , \, \pi/c$$
 (67)

где $Q_{\rm np}$ – расход воды на прочие нужды;

 $Q_{{
m xo}_3}$ – расход воды на хозяйственно-бытовые нужды;

 $Q_{\text{пож}}$ – расход воды на пожарные нужды» [6];

$$Q_{\text{Tp}} = 0.082 + 0.247 + 10 = 10.329 \text{ n/c}.$$

«По требуемому расходу воды рассчитаем диаметр труб временной водопроводной сети:

$$D = \sqrt{\frac{4 \times 1000 \times Q_{\rm TP}}{\pi \times \nu}}, \,\text{MM}$$
 (68)

где v — скорость движения воды по трубам, 1,5-2,0 л/с» [6].

$$D = \sqrt{\frac{4 \times 1000 \times 10{,}329}{3{,}14 \times 2{,}0}} = 81{,}11 \text{ MM}.$$

Принимаем ближайший диаметр водопроводной трубы в большую сторону, равный 100 мм. «Диаметр канализационной трубы определяем на основании диаметра водопроводной трубы по формуле:

$$D_{\text{\tiny KAH}} = 1.4 \cdot D_{\text{\tiny BOJ}} \tag{69}$$

где $D_{\text{вод}}$ — диаметр водопроводной трубы» [6].

$$D_{\text{\tiny KAH}} = 1.4 \cdot D_{\text{\tiny BOJ}} = 1.4 \times 100 = 140 \text{ MM}.$$

Таким образом, «выполнен расчет и проектирование сетей водопотребления и водоотведения» [6].

4.7.4 Расчет и проектирование сетей электроснабжения

«Электроэнергия потребляется на производственные, технологические, хозяйственно-бытовые нужды, для наружного и внутреннего освещения. Ведомость установочной мощности силовых потребителей приведена в таблице 7» [6].

«Мощность силовых потребителей:

$$P_{\rm c} = \frac{k_1 \cdot P_{\rm c1}}{\cos \varphi_1} + \frac{k_2 \cdot P_{\rm c2}}{\cos \varphi_2} + \frac{k_3 \cdot P_{\rm c3}}{\cos \varphi_3} + \frac{k_4 \cdot P_{\rm c4}}{\cos \varphi_4} + \frac{k_5 \cdot P_{\rm c5}}{\cos \varphi_5} =$$
(70)

где k_1 , k_2 , k_3 , k_4 — коэффициенты одновременности спроса, учитывающие неполную загрузку электропотребителей, неоднородность их работы;

 P_{c1} , P_{c2} , P_{c3} , P_{c4} — установленная мощность силовых токоприёмников, технологических потребителей, осветительных

приборов внутреннего освещения и наружного освещения соответственно, кВт;

соѕф – коэффициенты мощности» [6].

$$P_{\rm c} = \frac{0.3\cdot40}{0.5} + \frac{0.6\cdot2.2}{0.75} + \frac{0.3\cdot12.8}{0.4} + \frac{0.1\cdot20.8}{0.4} + \frac{0.1\cdot8.4}{0.4} + \frac{0.1\cdot9.6}{0.4} = 45,06 \text{ kBt.}$$

Таблица 7 – «Ведомость установочной мощности силовых потребителей» [6]

					Общая
«Поз.	Механизм,	Ед.	Установленная	Кол-	установленная
(1103.	инструмент	изм.	мощность, кВт	во	мощность,
					кВт» [6]
1	2	3	4	5	6
1	«Гусеничный кран ДЭК-323	ШТ	40	1	40
2	Компрессор BCV2200/100	ШТ	2,2	1	2,2
3	Сварочный аппарат VARTEG 300	ШТ	6,4	2	12,8
4	Ручной переносной инструмент	ШТ	5,2	4	20,8
5	Глубинный вибратор Technoflex RABBIT	ШТ	2,8	3	8,4
6	Вибротрамбовка Champion TR72» [6]	ШТ	4,8	2	9,6
					$\Sigma = 93,8 \text{ кВт}$

Расчетная ведомость потребной мощности приведена в таблице $\Gamma.8$ приложения $\Gamma.$

«Рассчитываем потребляемую мощность:

$$P_p = \alpha \cdot \left(\sum \frac{k_{1c} \cdot P_c}{\cos \phi} + \sum k_{3c} \cdot P_{\text{OB}} + \sum k_{4c} \cdot P_{\text{OH}} \right)$$
 (71)

где α – коэффициент, учитывающий потери в электросети, 1,05-1,1;

 $k_{1c}, k_{2c}, k_{3c}, k_{4c}$ – коэффициенты одновременности спроса;

 P_c , $P_{\rm T}$, $P_{\rm OB}$, $P_{\rm OH}$ — установленная мощность силовых токоприемников, технологических потребностей, осветительных приборов внутреннего и наружного освещения, кВт» [6].

$$P_p = 1.05 \cdot (45.06 + \sum 0.8 \cdot 1.926 + \sum 1.0 \cdot 6.094) = 55.33 \text{ кВт.}$$

Перерасчет мощности из кВт в кВ×А:

$$P_p = P_{\mathbf{y}} \cdot \cos f \tag{72}$$

где $P_{\rm v}$ – потребляемая мощность;

 $\cos f$ – коэффициенты мощности.

$$P_p = 55,33 \cdot 0,8 = 44,264$$
 κB × A.

На основании рассчитанной мощности, равной 44,264 кВа, принята трансформаторная подстанция СКГП-50-6/10/0,4, мощность которой составляет 50 кВа.

«Количество прожекторов для освещения строительной площадки:

$$N = \frac{P_{y\pi} \cdot E \cdot S}{P_{\pi}} \tag{73}$$

где $p_{yд}$ – удельная мощность, BT/M^2 ;

S – величина площадки, M^2 ;

Е – освещенность, лк;

 P_{π} – мощность лампы прожектора, BT» [6].

$$N = \frac{P_{\text{уд}} \cdot E \cdot S}{P_{\pi}} = \frac{0.35 \cdot 2 \cdot 5567}{1000} = 3.897 = 4 \text{ шт.}$$

Согласно расчету, для освещения территории строительства требуется четыре прожектора ПЗС-35. Места установки прожекторов — углы площадки.

4.8 Проектирование строительного генерального плана

В данном разделе курсового проекта разработан объектный строительный генеральный план на возведение надземной частей здания, кровельных и отделочных работ. Строительный генеральный план представлен на листе 8 в графической части.

«На строительном генеральном плане предусмотрены границы строительной площадки; инженерные сети и коммуникации; постоянные и временные дороги; пешеходные дорожки; место установки мобильного крана,

пути их перемещения и зоны действия и обслуживания; навесы, открытые и закрытые склады; временные здания; источники энергообеспечения и освещения строительной площадки; места расположения для складирования и удаления строительного мусора.

Запроектирована временная автомобильная дорога, используемая во время строительства, по полукольцевой схеме движения шириной 6,0 м. Площадка строительства имеет два въезда и выезда. Пешеходные дорожки имеют ширину 1,0 м.

Временные здания располагаются вне опасной зоны работы грузоподъемной техники при входе на строительную площадку» [9].

«Склады располагаются в зоне обслуживания крана. Расстояние от открытых и закрытых складов до осей движения крана составляет 6 м, до наружной части проектируемого здания составляет 14,52 м, до временных дорог составляет минимум 1,0 м» [9].

«Запроектировано три пожарных гидранта.

Расчет границы опасной зоны работы крана произведен для подачи материалов в самую удаленную точку по оси A/1 (поддон с кирпичами), как для самого удаленного от стоянки крана. Перемещаемый груз — поддон с кирпичами $1,0\times1,5\times0,8(h)$ м.

$$R_{\text{оп}} = R_{\text{стр}} + 0.5 \cdot l_{max} + l_{\text{без}}$$
 (74)

где $R_{\text{стр}}$ – рабочий радиус работы крана, равный 25,4 м;

 $l_{\text{мах}}$ – максимальный габарит груза, равный 1,5 м;

 l_{6e3} — для здания высотой менее 10 м минимальное расстояние отлета перемещаемого груза составляет 4 м» [9].

$$R_{\text{OII}} = 25.4 + 0.5 \cdot 1.5 + 4 = 30.15 \text{ M}.$$

Принимаем опасную зоны равную 27,75 м для процесса бетонирования монолитной торцевой рамы.

Границу опасной зоны при падении предметов со здания определим для поддона с кирпичами габаритами $1,0\times1,2\times0,8$ (h) м.

$$R_{0\Pi 3\Pi} = l_{max} + l_{6e3 3\Pi} \tag{75}$$

где $l_{\text{мах}}$ – длина поддона, равная 1,2 м, как наибольший габарит;

 $l_{6e_{3.3д}}$ — для здания высотой менее 10 м минимальное расстояние отлета падающего груза со здания составляет 3,5 м.

$$R_{\text{оп.3д.}} = 1.2 + 3.5 = 4.7 \text{ м}.$$

Таким образом, выполнен строительный генеральный план.

4.9 Технико-экономические показатели ППР

«Технико-экономическая оценка проекта производства работ ведется по следующим показателям:

Объем здания: $V = 3856,16 \text{ м}^3$;

Общая трудоемкость работ: $T_p = 2376,18$ чед-дн;

Усредненная трудоемкость работ: $T_p^{\text{ед}} = 0,616 \text{ чел-дн/м}^3$;

Общая трудоемкость работы машин: $T_{\text{маш}} = 300,88$ маш-см;

Общая площадь строительной площадки: $S_{\text{общ}} = 5567 \text{ м}^2$;

Общая площадь застройки: $S_{\text{застр}} = 707,66 \text{ м}^2$;

Площадь временных зданий: $S_{\text{врем}} = 123,3 \text{ м}^2$;

Площадь открытых складов: $S_{\text{откр}} = 182,73 \text{ м}^2$;

Площадь навеса: $S_{\text{навес}} = 48,12 \text{ м}^2$;

Площадь закрытых складов: $S_{\text{закр}} = 62,54 \text{ м}^2$;

Протяженность временных дорог: $L_{\text{врем. дор}} = 158 \text{ м};$

Протяженность низковольтной сети: $L_{\text{н.сети}} = 315,96 \text{ м};$

Протяженность канализации: $L_{\text{канал}} = 217,96 \text{ м};$

Протяженность водопровода: $L_{\text{водопр}} = 240,69 \text{ м};$

Количество рабочих на объекте:

Максимальное рабочих на объекте: $R_{\text{max}} = 16$;

Среднее рабочих на объекте: $R_{cp} = 11$;

Минимальное рабочих на объекте: $R_{\min} = 5$;

Коэффициент равномерности потока:

Коэффициент равномерности потока по числу рабочих: $\alpha = 1,45$;

Коэффициент равномерности потока по времени: $\beta = 0.8$;

Фактическая продолжительность строительства: 235 дней;

Нормативная продолжительность строительства» [6]: 240 дней.

Выводы по разделу организации строительства

Результатами выполнения данного раздела являются два листа графической части, сопровождаемые пояснительной запиской.

На листе 7 разработан календарный план производства работ на 2025 год, на листе 8 разработан строительный генеральный план.

Производство работ осуществляется в фактические сроки, равные 235 дня.

5 Экономика строительства

5.1 Пояснительная записка

Рассматриваемый объект: «Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне».

В административном отношении площадка проектируемого строительства находится в Республике Саха г. Алдан на улице Лесная, в северной части города.

Здание столовой на 30 мест — одноэтажное, отапливаемое, прямоугольное в плане формы (габариты по осям здания $13,2 \times 43,0$ м), с двускатной кровлей и не отапливаемым чердаком.

Основные конструктивные элементы здания:

Фундаменты здания — ленточные монолитные. Ширина подошвы фундаментов составляет 1200 мм, высота подошвы фундаментов составляет 300 мм, ширина стеновой части составляет 600 мм. Глубина заложения фундамента — минус 3,200 м.

Под фундаментами выполнена подготовка из бетона B7,5 толщиной 100 мм. Под полами по грунту предусмотрена аналогичная подготовка.

По осям 1 и 4 проектом предусмотрены монолитные рамы. Стойки и верхний пояс рамы имеют сечение 400×380 мм. Рамы выполнены из бетона марки B25 F150 W6 по ГОСТ 26633-2012.

Наружные несущие и ограждающие стены, внутренние продольные и поперечные стены выполнены из полнотелого керамического кирпича марки КР-р-по 250×120×65/1НФ/100/2.0/50/ГОСТ 530-2012 толщиной 380 мм на цементно-песчаном растворе М50.

Наружные стены утеплены жесткими гидрофобизированными теплоизоляционными плитами Rockwool Венти Баттс толщиной 170 мм.

Также встречаются перегородки поэлементной сборки из гипсоволокнистых листов на металлическом каркасе по серии 1.031.9-3.10, система KNAUF. Толщина перегородок составляет 100 мм, типы перегородок – C361 и C361в с минватой по ГОСТ 9573-2012 толщиной 75 мм.

Монолитные участки выполнены с применением бетона марки B25, F150, W6 по ГОСТ 26633-2012.

Проектом предусмотрен антисейсмический монолитный пояс по наружным и внутренним кирпичным стенам между плитами перекрытия. Пояс выполнен из бетона марки B25 F150 W6 и арматурной стали класса A500C и A240.

Кровля — металлочерепица системы «Металл Профиль», двускатная с уклоном 1:3. Несущие конструкции выполнены из древесины хвойных пород по ГОСТ 8486-86* не ниже 2 сорта и влажностью не более 25%.

В следствии отсутствия укрупненных нормативов цен строительства для столовых в учебных целях принимаем объект-аналог — административное здание по НЦС 81-02-02-2023.

«Сметные расчеты составлены с использованием Укрупненных нормативов цены строительства НЦС 81-02-02-2023, применяемые с 1 января 2023 г для базового района (Московская область)» [1].

«Используемые нормативы являются показателями потребности денежных средств, которые необходимы для создания единицы мощности строительной продукции, предназначенные для планирования инвестиций в объекты капительного строительства» [1].

«Показателями НЦС 81-02-02-2023 учтено следующее:

- накладные расходы и сметная прибыль;
- оплата труда рабочих и эксплуатация строительной техники;
- стоимость материальных ресурсов и оборудования;
- затраты на строительство временных зданий и сооружений;
- затраты на проектно-изыскательские работы и экспертизу;
- затраты на строительный контроль;

- резерв средств на непредвиденные работы;
- дополнительные затраты при строительстве в зимний период;
- затраты на конструктивные решения для обеспечения использования объектов маломобильными группами населения» [7].

«Расчет стоимости строительства, благоустройства и озеленения произведен по сборникам УНЦС для проектируемого объекта, расположенного в Республике Саха г. Алдан:

- НЦС 81-02-02-2023 Сборник №02. Административные здания.
- НЦС 81-02-16-2023 Сборник №16. Малые архитектурные формы.
- НЦС 81-02-17-2023 Сборник №17 Озеленение» [7].

5.2 Сметные расчеты стоимости строительства, благоустройства и озеленения

«Стоимость строительства рассматриваемого объекта определяется по формуле 76.

$$C = H \coprod C \times M \times K_{\text{nep}} \times K_{\text{nep/3oH}} \times K_{\text{per1}} \times K_{\text{per2}} \times K_{c}, \tag{76}$$

где НЦС – выбранный показатель с учетом функционального назначения объекта.

М – мощность объекта строительства;

 $K_{\text{пер}}$ – коэффициент перехода от стоимостных показателей базового района (Московская область) к уровню цен субъекта Российской Федерации;

 $K_{\text{пер/зон}}$ — коэффициент перехода от цен первой зоны субъекта Российской Федерации к уровню цен частей территории субъектов Российской Федерации;

К_{рег} – коэффициент, учитывающий изменение стоимости строительства на территории субъекта Российской Федерации, связанный с регионально-климатическими условиями;

 $K_{\text{per}2}$ — коэффициент, учитывающий выполнение мероприятий по снегоборьбе, в разрезе температурных зон Российской Федерации; K_{c} — коэффициент, коэффициент, учитывающий удорожание строительства при расчетной сейсмичности площадки строительства с интенсивностью 7, 8 и 9 баллов» [7].

Определяем сметную стоимость строительства рассматриваемого объекта по формуле 76:

 $C = 79,93 \times 546,39 \times 1,6 \times 1,0 \times 1,02 \times 1,0 \times 1,03 = 73412,49$ тыс. руб. «где 79,93 - (HЦС) рассчитанный показатель методом интерполяции по формуле 2 с учетом функционального назначения объекта (таблица 02-01-001 сборник НЦС 81-02-02-2023);

546,39 - (M) мощность объекта строительства, м²;

- 1,6 (К_{пер}) коэффициент перехода от стоимостных показателей базового района (Московская область) к уровню цен Республики Саха, (п. 27, сборник 02 НЦС 81-02-02-2023, таблица 1);
- $1,0-(K_{пер/зон})$ коэффициент перехода от цен первой зоны субъекта Российской Федерации к уровню цен частей территории субъектов Российской Федерации, (п. 27, сборник 02 НЦС 81-02-02-2023, таблица 2);
- 1,02 (К_{рег}1) коэффициент, учитывающий изменение стоимости строительства на территории субъекта Российской Федерации Республика Саха, г Алдан, связанный с регионально-климатическими условиями (п. 28, сборник 02 НЦС 81-02-02-2023, таблица 3);
- $1,0-(K_{per2})$ коэффициент, учитывающий выполнение мероприятий по снегоборьбе, в разрезе температурных зон Российской Федерации

– для г. Алдан зона VI (п. 29, сборник 02 НЦС 81-02-02-2023, таблица 4);

 $1,03-(K_c)$ коэффициент, учитывающий удорожание строительства при расчетной сейсмичности площадки строительства с интенсивностью 7, 8 и 9 баллов (п. 30, сборник 02 НЦС 81-02-02-2023)» [7].

Сметная стоимость строительства рассчитана без НДС, который будет указан в итоговом сводном сметном расчете, включающем стоимость озеленения и благоустройства.

Мощность рассматриваемого объекта отлична от параметров в таблице 02-01-001, в результате используем метод интерполяции (п.38, НЦС 81-02-02-2023).

Определяем стоимость строительства для единицы общей площадь рассматриваемого объекта по формуле 77.

$$\Pi_{\rm B} = \Pi_{\rm c} - ({\rm c} - {\rm g}) \times \frac{\Pi_{\rm c} - \Pi_{\rm a}}{{\rm c} - {\rm a}} \tag{77}$$

где $\Pi_a - 80,7$ тыс. руб.;

 Π_{c} – 69,52 тыс. руб.;

 $a - 450 \text{ m}^2$;

 $c - 1850 \text{ m}^2$;

 $B - 546,39 \text{ m}^2.$

$$\Pi_{\rm B} = 69,52 - (1850 - 546,39) \times \frac{69,52 - 80,7}{1850 - 450} = 79,93$$
 тыс. руб. на 1 м².

Полная стоимость строительства рассматриваемого объекта (таблица 10) состоит из стоимости строительства здания (ОС-02-01, таблица 8) и стоимости озеленения и благоустройства (ОС-07-01, таблица 9).

Таблица 8 — Объектный сметный расчет № OC-02-01 стоимости строительства рассматриваемого объекта

Объект	«Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», кт расположенных в сейсмоопасной зоне» (наименование объекта)				а «Сила Сибири»,
«В ценах на 01.01.20	3 ценах на 01.01.2023 г. Стоимость: 73412,49				
Наименование сметного расчета	Выполняемый вид работ	Ед.	Объем работ	Стоимость единицы объема работ, тыс. руб	Итоговая стоимость, тыс. руб
1	2	3	4	5	6
НЦС 81-02-02-2023 Таблица 02-01-001	«Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне»	M ²	546,39	79,93	79,93×546,39× ×1,6×1,0×1,02× ×1,0×1,03=73412,49
_	Итого:» [7]	_	_	_	73412,49

Объектный сметный расчет № ОС-02-01 выполнен с четом коэффициентов $K_{пер}$, $K_{пер/зон}$, K_{per1} , K_{per2} , и K_c , но без учета НДС.

Таблица 9 – Объектный сметный расчет № ОС-07-01 стоимости работ по благоустройству и озеленения территории

Объект	«Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне»				
	(наимен	ование	объекта)		
«В ценах на 01.01.20	23 г.	Стоимость: 11114,56			
Наименование сметного расчета	Выполняемый вид работ	Ед.	Объем работ	Стоимость единицы объема работ, тыс. руб	Итоговая стоимость, тыс. руб
1	2	3	4	5	6
НЦС 81-02-16-2023 Таблица 16-06-002- 03	Площадки, дорожки, тротуары шириной от 2,6 м до 6,0 м с покрытием из крупноразмерной плитки (дорожные плиты железобетонные)	100 m ²	7,72	323,77	7,72×323,77×1,48× ×1,03×1,02×1,01= =3925,31
НЦС 81-02-16-2023 Таблица 16-06-001- 04	Площадки, дорожки, тротуары шириной от 0,9 м до 2,5 м с покрытием из мелкоразмерной плитки (тротуар и отмостка из плит бетонных)	100 m ²	4,85	413,39	4,85×413,39×1,48× ×1,03×1,02×1,01= =3148,63
НЦС 81-02-17-2023 Таблица 17-01-002- 02	Озеленение территорий с площадью газонов до 60%	100 m ²	13,23	200,35	13,23×200,35× ×1,48×1,03= =4040,62
_	Итого:» [7]	_	_	-	11114,56

Объектный сметный расчет № ОС-07-01 выполнен с учетом коэффициентов $K_{пер}$, $K_{пер/зон}$, K_{per1} и K_{per2} для тротуаров и дорог, с учетом коэффициентов $K_{пер}$ и $K_{пер/зон}$ для газонов, но без учета НДС.

Таблица 10 – Сводный сметный расчёт стоимости строительства

В ценах на 01.01.2023 г.	Стоимость: 160716,264	
«Номера сметных расчётов и смет	Наименование глав, объектов, работ и затрат	Общая сметная стоимость, тыс. pyб.» [7]
1	2	3
OC-02-01	«Глава 2. Основные объекты строительства. «Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне»	73412,49
OC-07-01	Глава 7. Благоустройство и озеленение территории	11114,56
_	Итого	84527,05
_	НДС 20%	16905,41
-	Всего по смете» [7]	101432,46

Расчеты выполнялись по рекомендациям МДС 81-02-12-2011.

Согласно налоговому кодексу Российской Федерации учтен налог на добавочную стоимость в объеме 20% и составляет 16905,41 тыс.руб.

Выводы по разделу экономики строительства

Выводы по разделу экономики строительства представлены в виде технико-экономических показателей, оформленных в таблице 11.

Таблица 11 — Основные показатели стоимости строительства рассматриваемого объекта

Показатели	Стоимость на 01.01.2023, тыс. руб.
Показатели по сводному сметному расчет	
«Стоимость строительства всего (включая НДС)	101432,46
в том числе:	
НДС 20%	16905,41
Показатели по объектному сметному расчету №	OC-02-01
Стоимость строительства здания (без НДС)	73412,49
Стоимость строительства здания (включая НДС)	88094,98
Стоимость проектных и изыскательских работ, включая экспертизу проектной документации (включая НДС)	8388,12
Стоимость технологического оборудования (включая НДС)	4982,83
Стоимость фундаментов (включая НДС)	9424,11
Стоимость строительства здания на принятую единицу измерения (1 м ² общей площади) для г. Алдан (включая НДС)	161,23
Общая площадь здания, м ²	546,39
Стоимость, приведенная на 1 м ² здания (включая НДС)	161,23
Общий объем здания, м ³	3856,16
Стоимость, приведенная на 1 м ³ здания (включая НДС)» [31]	22,85

Показатели по сводному сметному расчету включает стоимость работ по озеленению и благоустройству.

Показатели по объектному сметному расчету № ОС-02-01 учитывают только стоимость строительства здания столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне.

Стоимости, представленные в таблице, рассчитаны с учетом коэффициентов перевода для города Алдан, Республика Саха, а также включая налог на добавочную стоимость.

6 Безопасность и экологичность технического объекта

Техническим объектом является здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне.

Строительство является одной из сфер с наибольшими рисками неблагоприятных факторов. Повышенные риски возникают за счет следующих особенностей строительной сферы: работа на высоте создает потенциальную угрозу здоровья и жизни работника; тяжелые физические нагрузки, которые возникают при работе; наличие движущийся строительной техники и механизмов; вероятность падения предметов, материалов и мусора с высоты; запыленность и загазованность рабочего места.

В настоящий момент действует Приказ Минтруда РФ от 11.12.2020 N 883H, который регламентирует правила по охране труда при строительстве. В документе представлены требования охраны труда при организации проведения работ, при проведении производственных процессов и эксплуатации технологического оборудования, при проведении монтажных работ, при проведении бетонных работ, также представлены требования, предъявляемые к производственным территориям, организации рабочих мест.

Строительный процесс является производством с большим антропогенным воздействием на окружающую среду, вследствие чего вопрос экологической безопасности. Таким образом, охрана окружающей среды является находится в приоритете у государства. Согласно рекомендациям положения об оценки воздействия на окружающую среду необходимо проводить оценку влияния объекта строительства на окружающую среду.

С целью обеспечения безопасности производственного процесса необходимо разработать систему, которая в комплексе учитывает вероятные неблагоприятные факторы, а также предоставить способы устранения или снижения этих факторов, что в свою очередь повысит безопасность труда.

Прохождение инструктажа по технике безопасности является

обязательной при производстве работ в строительстве. Также работник должен обладать специальными навыками для конкретного вида деятельности.

6.1 Конструктивно-технологическая и организационно-техническая характеристика объекта

В таблице 12 приведен паспорт здания столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне.

Таблица 12 – Технологический паспорт

«Технологически	Технологическа	Наименование	Оборудование,	Материалы
й процесс	я операция, вид	должности	техническое	,
	выполняемых	работника,	устройство,	вещества»
	работ	выполняющего	приспособление	[2]
		технологически		
		й процесс,		
		операцию		
Укладка плит	Монтажные	Монтажник	Гусеничный	Плита
перекрытия	работы	конструкций 6	дизель-	перекрыти
		разряда — 1	электрический	я по серии
		человек, 4	кран, ящик с	1.141.1-
		разряда 1	раствором,	32с, вып.1
		человек, 3	растворная	
		разряда – 2	лопата, ящик с	
		человека	ручным	
			инструментом,	
			предохранительны	
			е ограждения,	
			сварочный	
			аппарат	

6.2 Идентификация профессиональных рисков

Монтажные работы сопровождаются профессиональными возможными рисками, идентификация которых приведена в таблице 13.

Таблица 13 – «Идентификация профессиональных рисков» [2]

«Производственно-	Опасный и /или вредный	Источник опасного и / или
технологическая	производственный фактор	вредного производственного
операция, вид		фактора» [2]
выполняемых		
работ		
1	2	3
Подготовка	«Производство работ на высоте	Неустойчивое положение
поверхности,		монтажника
нанесение	Повышенные значения	Сварочный аппарат, гусеничный
растворной	показателей шума	дизель-электрический кран
пастели, подача и	Зоны движения техники и	Гусеничный дизель-
укладка плиты	работы оборудования, не	электрический кран
перекрытия,	оборудованные защитными	
анкеровка плиты	ограждениями	
перекрытия,	Острые кромки, заусенцы	Стропы, стальные анкера, ящик с
зачеканка		раствором, инструменты ручные
раствором стыков	Вероятность поражения	Сварочный аппарат, гусеничный
	электрическим током	дизель-электрический кран
	Превышение нормальных	Производственная пыль,
	показатели пыли в воздухе»	выбросы при работе гусеничного
	[11]	дизель-электрического крана

6.3 Методы и средства снижения профессиональных рисков

«После идентификации приведем методы защиты, частичного снижения, полного устранения опасного и / или вредного производственного фактора» [2] (таблица Д.1 приложения Д).

6.4 Обеспечение пожарной безопасности объекта

«Идентификация классов и опасных факторов пожара» [2] представлена в таблице Д.2 приложения Д.

Технические средства обеспечения пожарной безопасности приведены в таблице Д.3 приложения Д.

Организационно-технические мероприятия по обеспечению пожарной безопасности приведены в таблице Д.4 приложения Д.

6.5 Обеспечение экологической безопасности

При проектировании нового здания необходимо учитывать и экологичную безопасность (таблица Д.5 приложения Д). Мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду приведены в таблице 14.

Таблица 14 — Разработанные организационно-технические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду

Наименование технического объекта	Здание столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне.			
«Мероприятия по снижению	Использование исправного строительного			
негативного антропогенного	оборудования, техники и механизмов. Стремление к			
воздействия на атмосферу	уменьшению количества рейсов автотранспорта			
	путем оптимизации и планирования поставок.			
Мероприятия по снижению	Недопущение попадания в водоемы и реки			
негативного антропогенного	отработанных жидкостей и масел, а также			
воздействия на гидросферу	строительного мусора. Утилизация отходов			
	осуществляется строго на предприятиях,			
	предназначенных для этого.			
Мероприятия по снижению	Утилизация отходов осуществляется строго на			
негативного антропогенного	предприятиях, предназначенных для этого.			
воздействия на литосферу» [2]				

Выводы по разделу безопасности и экологичности технического объекта

Приведены характеристики рассматриваемого производственнотехнологического процесса при строительстве здания столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных В сейсмоопасной зоне. Произведена идентификация профессиональных рисов с указанием средств и методов их устранения и снижения. Произведена идентификация факторов и классов возникновения пожара с указанием средств и методов их устранения и предотвращения Произведена идентификация факторов возникновения. экологического воздействия с указанием мероприятий их устранения и снижения.

Заключение

Выполнена работа по проектированию здания столовой на 30 мест в составе объектов управления магистрального газопровода «Сила Сибири», расположенных в сейсмоопасной зоне. При разработке выполнены поставленные задачи:

- в архитектурно-планировочном разделе разработаны принятые конструктивные, объемно-планировочные, архитектурные решения.
 Представлены спецификации и расчет по подбору теплоизоляционного материала конструкций стен и покрытия. В графической части отражена схема планировочной организации столовой, фасады здания, планы, разрезы;
- произведен расчет и конструирование фундамента. Для столовой запроектирован монолитный железобетонный ленточный фундамент с шириной подошвы фундаментной плиты 1,2 м. Подобрана арматура для плиты ленточного фундамента диаметрами 10 мм и 25 мм;
- в разделе технологии строительства выполнена технологическая карта на монтаж панелей перекрытия на отметке низа плюс 3,500 м. Работы производились бригадой из четырех человек сроком шесть дней.
 Монтаж осуществлялся гусеничным краном ДЭК-323;
- в разделе организации строительства составлен календарный план производства работ на 2025 г., строительный генеральный план.
 Выполнен расчет инженерных сетей. Продолжительность строительства составила 235 дней.
- стоимость строительства здания на 1m^2 площади застройки составляет 124,49 тыс. руб. в ценах по состоянию на 01.01.2023 г.
- разработаны методы и средства защиты от опасных вредных производственных факторов при монтаже плит перекрытия; указаны средства обеспечения пожарной безопасности; рассмотрены вопросы экологии.

Список используемой литературы и используемых источников

- 1. Бектобеков Г. В. Пожарная безопасность [Электронный ресурс] : учеб. пособие. Санкт-Петербург : Лань, 2019. 88 с. URL: https://e.lanbook.com/book/112674 (дата обращения: 20.10.2023).
- 2. Горина Л.Н. Раздел выпускной квалификационной работы «Безопасность и экологичность технического объекта» : электрон. учеб.-метод. пособие / Л. Н. Горина, М. И. Фесина ; ТГУ ; Ин-т машиностроения ; каф. "Управление промышленной и экологической безопасностью" . ТГУ. Тольятти : ТГУ, 2018. 41 с. Режим доступа: Репозиторий ТГУ. ISBN 978-5-8259-1370-4. Текст : электронный (дата обращения: 20.10.2023).
- 3. Зиновьева О. М. Безопасность жизнедеятельности [Электронный ресурс] : учеб. пособие . Москва : МИСиС, 2019. 176 с. URL: https://e.lanbook.com/reader/book/116915/#1 (дата обращения: 20.10.2023).
- 4. Казаков Ю. Н., Морозов А. М., Захаров В. П. Технология возведения зданий [Электронный ресурс] : учеб. пособие. Изд. 3- е, испр. и доп. Санкт-Петербург : Лань, 2018. 256 с. URL: https://e.lanbook.com/reader/book/104861/ (дата обращения: 30.06.2023).
- 5. Краснощеков Ю. В., Заполева М. Ю. Основы проектирования конструкций зданий и сооружений [Электронный ресурс] : учеб. пособие. Москва : Инфра-Инженерия, 2018. 296 с. URL: http://znanium.com/bookread2.php?book=989284 (дата обращения: 25.05.2023).
- 6. Маслова, Н.В. Строительство. Выполнение курсового проекта по дисциплине «Организация и планирование строительства» : электронное учебно-методическое пособие / Н.В. Маслова, В.Д. Жданкин. Тольятти : Издво ТГУ, 2022. 1 оптический диск ISBN 978-5-8259-1101-4.
- 7. МДС 81-02-12-2011 Методические рекомендации по применению государственных сметных нормативов укрупненных нормативов цены строительства различных видов объектов капитального строительства непроизводственного назначения и инженерной инфраструктуры (с

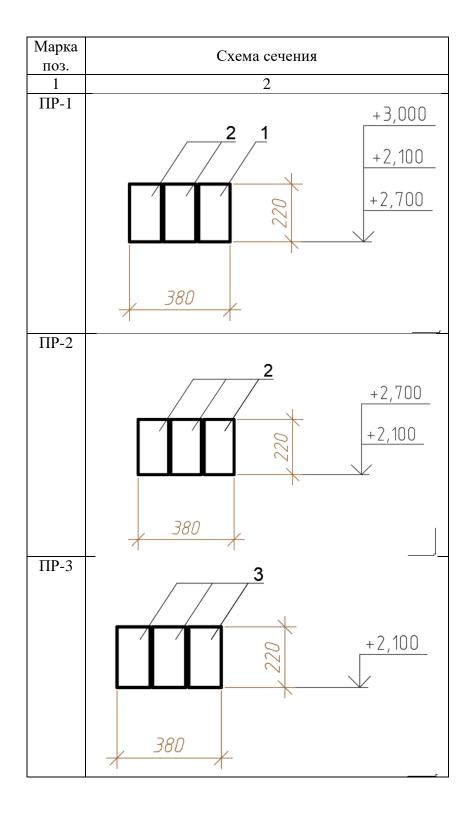
- Изменениями). Введ. 04.09.2011. М.: Министерство регионального развития Российской Федерации, 2011. 24 с.
- 8. Михайлов А.Ю. Организация строительства. Календарное и сетевое планирование : учеб. пособие / А. Ю. Михайлов. 2-е изд. Москва : Инфра-Инженерия, 2020. 300 с. : ил. URL: https://znanium.com/catalog/product/1167781 (дата обращения: 05.09.2023).
- 9. Михайлов А.Ю. Организация строительства. Стройгенплан : учеб. пособие / А. Ю. Михайлов. 2-е изд., доп. и перераб. Москва : Инфра-Инженерия, 2020. 176 с. : ил. URL: https://znanium.com/catalog/product/1168492 (дата обращения: 05.09.2023).
- 10. Михайлов, А. Ю. Технология и организация строительства. Практикум: учебно-практическое пособие / А. Ю. Михайлов. 2-е изд. Москва, Вологда: Инфра-Инженерия, 2020. 200 с. ISBN 978-5-9729-0461-7. Текст: электронный // Электронно-библиотечная система IPR BOOKS: [сайт]. URL: http://www.iprbookshop.ru/98402.html (дата обращения: 30.06.2023).
- 11. Приказ от 26 ноября 2020 года N 461. Об утверждении федеральных норм и правил в области промышленной безопасности "Правила безопасности опасных производственных объектов, на которых используются подъемные сооружения. [Электронный ресурс] URL: https://docs.cntd.ru/document/573275657?section=status (дата обращения: 30.06.2023).
- 12. СП 14.13330.2014. Строительство в сейсмических районах. Актуализированная редакция СНиП II-7-81*. Введ. 01.06.2017. Москва : Минстрой России, 2014. 131 с.
- 13. СП 15.13330.2020. Каменные и армокаменные конструкции. Введ. 01.07.2021. М.: Стандартинформ, 2021. 131 с.

- 14. СП 20.13330.2016. Нагрузки и воздействия. Актуализированная редакция СНиП 2.01.07-85*. Введ. 2017-06-04. Минстрой России. 253 с.
- 15. СП 22.13330.2016 Основания зданий и сооружений. Актуализированная редакция СНиП 2.02.01-83* (с Изменениями N 1, 2).
- 16. СП 25.13330.2020. Основания и фундаменты на вечномерзлых грунтах Актуализированная редакция СНиП 2.01.07-85*. Введ. 01.07.2021. Москва: Минстрой России, 2021. 56 с.
- 17. СП 44.13330.2011 Административные и бытовые здания. Актуализированная редакция СНиП 2.09.04-87. Введ. 2011-05-20. М.: Минрегион России, 2011 год. 34 с.
- 18. СП 45.13330.2017. Свод правил. Земляные сооружения, основания и фундаменты. Актуализированная редакция СНиП 3.02.01-87" (утв. и введен в действие Приказом Минстроя России от 27.02.2017 N 125/пр) (ред. от 16.12.2021).
- 19. СП 50.13330.2012. Тепловая защита зданий. Актуализированная редакция СНиП 23-02-2003. Введ. 2013-07-01. М.: Минрегион России, 2012. 98 с.
- 20. СП 52-103-2007. Железобетонные монолитные конструкции зданий. Введ. 2007-07-15. М.: ФГУП "НИЦ "Строительство", 2007. 30 с.
- 21. СП 59.13330.2020 Доступность зданий и сооружений для маломобильных групп населения. Актуализированная редакция СНиП 35-01-2001. Введ. 2021-07-01. М.: Стандартинформ, 2021. 64 с.
- 22. СП 63.13330.2018. Бетонные и железобетонные конструкции. Актуализированная редакция СНиП 52-01-2003. Введ. 06.20.2019. М. : Стандартинформ, 2019. 128 с.
- 23. СП 70.13330.2012. Несущие и ограждающие конструкции. Введ. 01.07.2013. М.: Госстрой России, 2012. 198 с.
- 24. СП 82.13330.2016. Благоустройство территорий. Введ. 17-06-2017.– М: Стандартинформ, 2017. 37 с.

- 25. СП 131.13330.2020. Строительная климатология. Введ. 25.06.2021. М.: Минстрой России, 2021. 120 с.
- 26. Технический регламент о требованиях пожарной безопасности [Электронный ресурс] : Федеральный закон от 22.07.2008 № 123-ФЗ. URL: http://www.consultant.ru/document/cons_doc_LAW_78699/ (дата обращения: 20.10.2023).
- 27. Технический регламент об охране окружающей среды [Электронный ресурс] : Федеральный закон от 10.01.2002 №7-ФЗ URL: http://docs.cntd.ru/document/902192610/ (дата обращения: 20.10.2023).
- 28. Технологическая карта на устройство ограждений из опережающих и пересекающих буронабивных свай [Электронный ресурс] / Режим доступа: http://www.tehnorma.ru/normativbase/44/44819/index.htm (дата обращения: 30.06.2023).
- 29. Типовая технологическая карта (ТТК) на монтаж панелей перекрытия [Электронный ресурс] / Режим доступа: https://studfile.net/preview/6020051/ (дата обращения: 30.06.2023).
- 30. Типовая технологическая карта на монтаж строительных конструкций [Электронный ресурс] / Режим доступа: https://files.stroyinf.ru/Data1/45/45683/#i845051 (дата обращения: 30.06.2023).
- 31. Шишканова В.Н. Определение сметной стоимости строительства: электронное учебно-методическое пособие / В.Н. Шишканова. Тольятти: Изд-во ТГУ, 2019. 190 с.

Приложение A Дополнение к архитектурно-планировочному разделу

Таблица А.1 – Ведомость перемычек



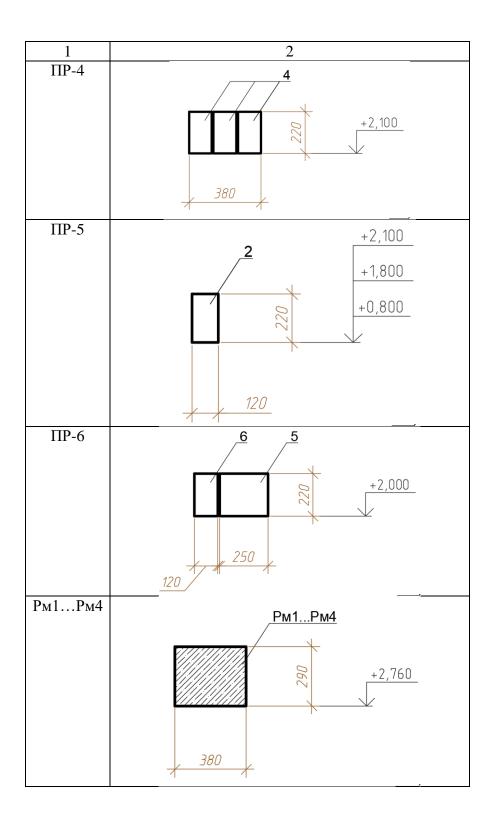


Таблица А.2 – Спецификация перемычек

Поз.	Обозначение	Пауманарачиа	Кол.	на этаж	Масса ед.,	Примеч.
1103.	Ооозначение	Наименование	1	Всего	КГ	примеч.
1	ГОСТ 948-2016	3ПБ18-37-п	24	24	119	
2	ГОСТ 948-2016	3ПБ18-8-п	87	87	119	
3	ГОСТ 948-2016	3ПБ25-8-п	6	6	162	
4	ГОСТ 948-2016	3ПБ27-8	3	3	180	
5	ГОСТ 948-2016	5ПБ30-37-п	1	1	410	
6	ГОСТ 948-2016	3ПБ30-8-п	1	1	197	
Рм1	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,6	0,6		
Рм2	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,63	0,63		
Рм3	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,58	0,58		
Рм4	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,58	0,58		_

Таблица А.3 – Спецификация плит перекрытия

Поз.	Обозначение	Havistavanavyva	Кол. н	а этаж	Macca	Примеч.
1103.	Ооозначение	Наименование	1 этаж	Всего	ед., кг	примеч.
П1	Серия 1.141.1-32с, вып.1	ПК 59.15-6AlVm-C7a	15	15	2720	
П2	Серия 1.141.1-32с, вып.1	ПК 59.12-6AlVm-C7a	9	9	2070	
П3	Серия 1.141.1-32с, вып.1	ПК 59.10-6AlVm-C7a	4	4	1715	
Π4	Серия 1.141.1-32с, вып.1	ПК 71.15-6AlVm-С7а	11	11	3295	
П5	Серия 1.141.1-32с, вып.1	ПК 71.12-6AlVm-С7а	12	12	2480	
П6	Серия 1.141.1-32с, вып.1	ПК 71.10-6AlVm-С7а	7	7	2050	
		Материалы:				
Ум1	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,46	0,46		м3
Ум2	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,46	0,46		м3
Ум3	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,52	0,52		м3
Ум4	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,49	0,49		м3
Ум5	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,42	0,42		м3
Ум6	Инд. изг.	Бетон класса B25 W6 F150	0,84	0,84		м3

Таблица А.4 – Экспликация полов

Номер помещения	Тип пола	Схема пола или тип по серии	Данные элементов пола	Площадь, м2
1	2	3	4	5
			1 Керамогранит 600х600 ГОСТ 6787-2001 - 8 мм	
			2 Клей для керамогранита "Ceresit CM12" - 7 мм	
			3 Стяжка из цем-песч. Расвора M200 - 85-135 мм	
			4 Гидроизоляция - обмазка составом "Кальматрон" - 1 мм	304,73
1,2,5-13,31	1		₅ Подстилающий слой из бетона B15 W4 армированный арматурной	304,73
			сталью диаметром 10 мм A500C - 100 мм	304,73
			6 Подготовка из бетона В7,5 - 100 мм	
			7 Пеноплекс Фундамент - 120 мм	
			8 Уплотненный грунт	
			 Керамогранит 600х600 ГОСТ 6787-2001 - 8 мм 	
			2 Клей для керамогранита "Ceresit CM12" - 7 мм	
			3 Стяжка из цем-песч. Расвора М200 - 20-60 мм	304,73
14,15,16,22-30	2		4 Гидроизоляция - обмазка составом "Кальматрон" - 1 мм	160.74
14,13,10,22-30	2		5 Подстилающий слой из бетона B15 W4 армированный арматурной	160,74
			сталью диаметром 10 мм A500C - 100 мм	
			6 Подготовка из бетона В7,5 - 100 мм	
			7 Пеноплекс Фундамент - 120 мм	

1	2	3	4	5
			8 Уплотненный грунт	
			1 Керамическая плитка ГОСТ 6787-2001 - 8 мм	
			2 Клей для керамогранита "Ceresit CM12" - 7 мм	
			3 Стяжка из цем-песч. Расвора M200 - 85-135 мм	
			4 Гидроизоляция - обмазка составом "Кальматрон" - 1 мм	5 ————————————————————————————————————
3,4,18	3		_ Подстилающий слой из бетона B15 W4 армированный арматурной	15,43
			сталью диаметром 10 мм A500C - 100 мм	
			6 Подготовка из бетона В7,5 - 100 мм	
			7 Пеноплекс Фундамент - 120 мм	
			8 Уплотненный грунт	
			1 Керамическая плитка ГОСТ 6787-2001 - 8 мм	
			2 Клей для керамогранита "Ceresit CM12" - 7 мм	
			3 Стяжка из цем-песч. Расвора М200 - 20-60 мм	
			4 Гидроизоляция - обмазка составом "Кальматрон" - 1 мм	21.00
17,19,20,21	4		5 Подстилающий слой из бетона B15 W4 армированный арматурной	21,89
			сталью диаметром 10 мм A500C - 100 мм	
			6 Подготовка из бетона В7,5 - 100 мм	
			7 Пеноплекс Фундамент - 120 мм	
			8 Уплотненный грунт	

Таблица А.5 – Ведомость отделки помещений

Цомор				Вид отделки элементов инте	рьеров			- Примечани е 9 - h=1,6м
Номер пом.	Наименование	Потолок	Площадь, м ²	Стены или перегородки	Площадь, м ²	Панель	Площад ь, м ²	
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	Вестибюль	Подвестная система типа "Армстронг" на металлическом каркасе	39,27	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	18,53	_	_	_
1				Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	40,66	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	3,2	h=1,6м
2,6,27	Гардероб, малый узел, контора	Подвестная система типа "Армстронг" на металлическом каркасе	44,37	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	61,08	_	_	_
				Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	56,18	_	_	_
3,4,11, 12,17,1 9	Санузел посетителей, комната уборочного инвентаря,	Алюминиевые стальные панели Российского ПО "Албес"	36,56	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	21,4	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	49,9	h=2,1м

1	2	3	4	5	6	7	8	9
_	_	помещение для обработки яиц,	_	_	_	_		-
_	_	помещение для нарезки хлеба, комната уборочного инвентаря, санузел	_	Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	34,51	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	60,7	h=2,1м
5,22	Венткамера	Затирка швов плит перекрытия, окраска водоэмульсионн	51,4	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	79,1	_	ŀ	_
		ой краской по грунтовке		Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	61,13	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	3,2	h=1,6м
7	Обеденный зал на 30 посадочных мест	Подвестная система типа "Армстронг" на металлическом каркасе	99,04	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	22,33	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	43,96	h=2,1м

1	2	3	4	5	6	7	8	9
8,9,10, 13,14,1 5,24	Горячий цех, моечная кухонной и столовой посуды, холодный цех, мучной цех, мясорыбный цех, овощной цех, комната обработки тары	Алюминиевые стальные панели Российского ПО "Албес"	123,29	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	99,63	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	207,55	h=2,1м
16,25,2 6	Кладовая овощей, загрузочная, кладовая сухих продуктов	Алюминиевые стальные панели Российского ПО "Албес"	26,89	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке Шпатлевка ГВЛ, окраска	29,11	_	_	_
				водоэмульсионной краской по грунтовке	50,93	_	_	_
18,28	Коридор	Подвестная система типа "Армстронг" на металлическом каркасе	54,07	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	90,6	_	_	_

1	2	3	4	5	6	7	8	9
_	_	_	_	Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	58,91	_	_	_
20	Душевая	Алюминиевые стальные панели Российского ПО "Албес"	1,77	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, огрунтовка, облицовка керамической плиткой	2,7	_	_	_
				Огрунтовка, облицовка керамической плиткой	13,6	_	_	_
21	Гардероб персонала на 5 человек	Подвестная система типа "Армстронг" на металлическом каркасе	8,5	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	7,3	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	17,06	h=2,1 _M
				Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	4,2	Огрунтовка, облицовка керамическо й плиткой	6,12	h=2,1м

1	2	3	4	5	6	7	8	9
23	Электрощитовая	Затирка швов плит перекрытия, окраска водоэмульсионн	10,95	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	34	-	-	-
		ой краской по грунтовке		Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	10,5	I	_	_
29,30,3	Тамбур	Подвестная система типа "Армстронг" на металлическом каркасе	6,68	Высококачественная штукатурка кирпичных стен, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	18,47	ŀ	_	_
1				Шпатлевка ГВЛ, окраска водоэмульсионной краской по грунтовке	20,87	-	_	_

Таблица А.6 – Спецификация элементов заполнения дверных и оконных проемов

Поз	Обозначение	Поуменования	Количес	ство, шт	Масса ед.,	Примечани
	Обозначение	Наименование	1 эт.	Всего	ΚΓ	e
1	2	3	4	5	6	7
		Окна				
ОК 1	ГОСТ 30674-99	ОП Б1 1270x1740(h) (4M1-12Ar-4M1-12Ar-И4)	21	21		
		Двери				
1	ГОСТ 31173-2003	ДСН ДПН 1-2-2 M2 2100x1460	1	1		
2	ГОСТ 31173-2003	ДСН ДПН 1-2-2 M2 2100x1270	1	1		
3	ГОСТ 31173-2003	ДСН ДПН 1-2-2 M2 2100x1170	2	2		
4	ГОСТ 31173-2003	ДСН ППН 1-2-2 M2 2100x970	1	1		
5	ГОСТ 31173-2003	ДСВ ДПН M2 2100x1460	1	1		
6	ГОСТ 31173-2003	ДСВ ППН M2 2100x970	2	2		
7	Серия 1.036.2-3.02	ДПМО-ПУЛЬС-02/60 2100x1500	1	1		
8	Серия 1.036.2-3.02	ДПМО-ПУЛЬС-01/30 2100х900 (левая)	1	1		
9	Серия 1.036.2-3.02	ДПМО-ПУЛЬС-01/30 2100х900 (правая)	1	1		
10	ГОСТ 23747-2015	ДА 2100х1500 П. Двупольная, широкое полотно-правое открываение	2	2		
11	ГОСТ 6629-88	ДГ 21-9	3	3		
12	ГОСТ 6629-88	ДГ 21-9 Л	5	5		
13	ГОСТ 30970-2014	ДПВ Г П Пр 2100х810	2	2		
14	ГОСТ 30970-2014	ДПВ Г П Л 2100х810	3	3		
15	ГОСТ 30970-2014	ДПВ Г П Пр 2100х910	5	5		
16	ГОСТ 30970-2014	ДПВ Г П Л 2100х910	6	6		

Приложение Б Дополнение к расчетно-конструктивному разделу

Таблица Б.1 – Сбор нагрузок на фундамент наружной стены

По	Вид нагрузки	Нормативное значение,	Коэффициент надежности	Расчетное значение,					
3.	10	$\kappa H/M^2$	по нагрузке, γ_f	$\kappa H/M^2$					
Постоянные нагрузки									
_	Вес перекрытий:	_	_	_					
1	Железобетонная плита перекрытия	56,628	1,1	62,2908					
2	Цементно-песчаная стяжка, 40 мм	7,413	1,3	9,637056					
3	Утеплитель, 230 мм	37,889	1,3	49,256064					
4	Пароизоляция	0,051	1,3	0,066924					
5	Цементно-песчаная стяжка, 20 мм	3,706	1,3	4,818528					
_	Конструкция пола:	_	_	_					
6	Керамогранит, 8 мм	1,976	1,1	15,178116					
7	Клей для керамогранита, 7 мм	0,9369	1,3	1,2180168					
8	Стяжка из цементно-песчаного	9,266	1,3						
0	раствора	9,200	1,3	12,04632					
9	Гидроизоляция	0,133	1,3	0,1740024					
10	Подстилающий слой из бетона В15	64,528	1,1	70,980659					
11	Подготовка из бетона В7,5	25,678	1,1	28,246046					
12	Пеноплекс	12,355	1,3	16,06176					
13	Вес стены	379,263	1,1	417,18925					
14	Конструкция кровли	9,266	1,1	10,19304					
15	Конструкция монолитной рамы	105,534	1,1	275,20584					
	Итого:	$g_n = 751,615$	-	831,315					
	Длительны	е нагрузки							
16	Полезная нагрузка	10,378	1,2	12,454					
17	От снега	10,810	1,4	15,135					
18	От перегородок	5,148	1,3	6,692					
	Итого:	$g_n = 26,337$		g = 34,283					
	Кратковремен	ные нагрузки							
19	Полезная нагрузка	29,652	1,2	35,582					
20	От снега	15,444	1,4	21,621					
	Итого:	$g_n = 45,096$	-	g = 57,204					

Таблица Б.2 – Сбор нагрузок на фундамент внутренней стены

По	Вид нагрузки	Нормативное значение,	Коэффициент надежности	Расчетное значение,					
3.	вид нагрузки	кН/м ²	по нагрузке, γ_f	кН/м ²					
Постоянные нагрузки									
_	Вес перекрытий:		_	_					
1	Железобетонная плита перекрытия	38,39	1,1	42,229					
2	Цементно-песчаная стяжка, 40 мм	5,0256	1,3	6,53328					
3	Утеплитель, 230 мм	25,6864	1,3	33,39232					
4	Пароизоляция	0,0349	1,3	0,04537					
5	Цементно-песчаная стяжка, 20 мм	2,5128	1,3	3,26664					
_	Конструкция пола:	, _	<u> </u>	<u> </u>					
6	Керамогранит, 8 мм	1,34016	1,1	1,474176					
7	Клей для керамогранита, 7 мм	0,63518	1,3	0,825734					
8	Стяжка из цементно-песчаного								
8	раствора	6,282	1,3	8,1666					
9	Гидроизоляция	0,09074	1,3	0,117962					
10	Подстилающий слой из бетона В15	56,46336	1,1	62,109696					
11	Подготовка из бетона В7,5	17,40812	1,1	19,148932					
12	Пеноплекс	8,376	1,3	10,8888					
13	Вес стены	381,9456	1,1	420,14016					
14	Конструкция кровли	6,282	1,1	6,9102					
	Итого:	$g_n = 477,483$	-	528,308					
	Длительны	е нагрузки							
15	Полезная нагрузка	7,03584	1,2	8,443008					
16	От снега	7,329	1,4	10,2606					
17	От перегородок	3,49	1,3	4,537					
	Итого:	$g_n = 17,854$		g = 23,240					
	Кратковремен	ные нагрузки							
18	Полезная нагрузка	20,1024	1,2	24,12288					
19	От снега	10,47	1,4	14,658					
	Итого:	$g_n = 30,572$	-	g = 38,780					

Таблица Б.3 – Расчет осадки ленточного фундамента

h_i , м	Z_i,M	$\xi = \frac{2z_i}{b}$	α	$\sigma_{zp,i}$, к Π а	$\sigma^{^{\mathrm{cpe}_{\mathcal{I}}}}_{zp,i},$ к Π а	$\sigma_{zg,i},$ к Π а	$0,\!5\sigma_{zg,i},$ к Π а	$\sigma_{z\gamma,i}$, к Π а	$\sigma_{z\gamma,i}^{^{\mathrm{cpe}_{\mathcal{A}}}},$ к Π а	E_i , к Π а	S_i , м
1	2	3	4	5	6	7	8	10	11	12	13
0	0	0	1,000	717,027	_	66,848	_	66,848	_	_	_
0,4	0,4	0,666	0,906	649,626	683,327	75,204	37,602	60,564	63,706	6200	0,03198
0,4	0,8	1,333	0,726	520,561	585,094	83,560	41,780	48,531	54,547	6200	0,02738
0,4	1,2	2,000	0,550	394,365	457,463	91,916	45,958	36,766	42,649	6200	0,02141
0,04	1,24	2,066	0,539	386,477	390,421	92,752	46,375	36,031	36,398	6200	0,00187
0,4	1,64	2,733	0,429	307,605	347,041	101,619	50,809	28,677	32,354	7800	0,01291
0,4	2,04	3,400	0,355	254,545	281,075	110,487	55,243	23,731	26,204	7800	0,01045
0,4	2,44	4,066	0,302	216,542	235,543	119,355	59,677	20,188	21,959	7800	0,00876
0,4	2,84	4,733	0,262	187,861	202,202	128,223	64,111	17,514	18,851	7800	0,00752
0,4	3,24	5,400	0,231	165,633	176,747	137,091	68,545	15,441	16,478	7800	0,00657
0,4	3,64	6,066	0,206	147,707	156,670	145,959	72,979	13,770	14,606	7800	0,00582
0,4	4,04	6,733	0,187	134,084	140,896	154,827	77,413	12,500	13,135	7800	0,00524
0,29	4,33	7,216	0,175	113,685	123,884	161,256	80,628	11,698	12,099	7800	0,0033
0,11	4,44	7,400	0,170	88,495	101,090	164,256	82,128	11,364	11,531	40000	0,00019
0,4	4,84	8,066	0,157	61,915	75,205	175,164	87,582	10,495	10,929	40000	0,00051

 $\Sigma S_i = 0,139 \text{ M} = 13,98 \text{ cm}.$

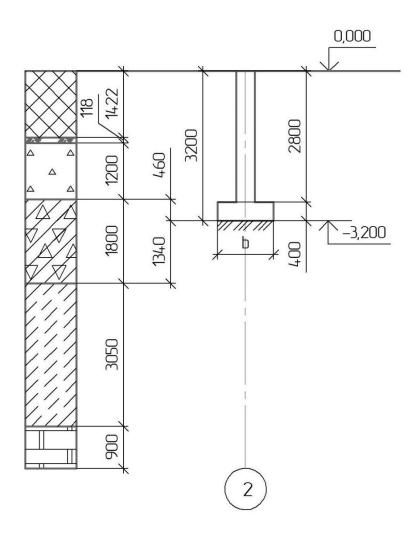


Рисунок Б.1 – Схема модели основания для расчета ленточного фундамента

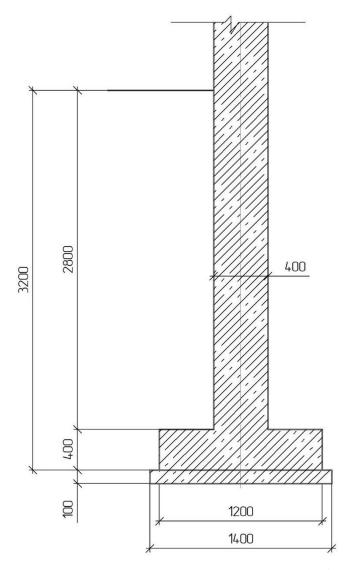


Рисунок Б.2 – Конструирование ленточного фундамента

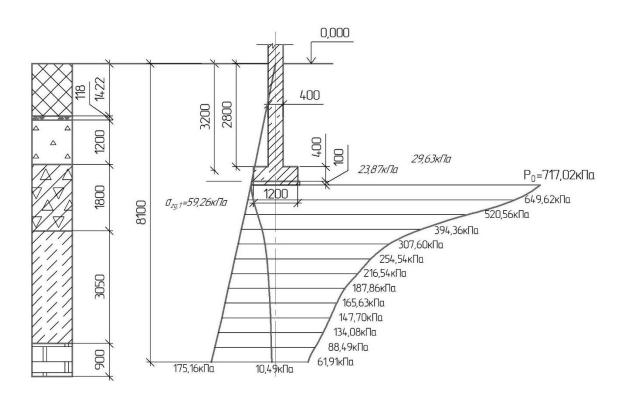


Рисунок Б.3 – Схема расчета осадки ленточного фундамента

Приложение В

Дополнительные материалы к разделу технологии строительства

Таблица В.1 – Основные монтажные приспособления

«Наименование Приспособления	Назначение, Эскиз		Грузоподъемнос	Масса, кг	Длина Стропа, м
4CK1-5,0/4,5	Четырехветвевой канатный строп	2	5	0,054	4,5
4CK1-4,0/2	предназначен для перемещения грузов за четыре точки		4	0,024	2
СКК2-0,9/3	Канатный кольцевой строп с		0,9	0,018	3
CKK2-2/1,5	регулирующей втулкой используется		2	0,009	1,5
CKK2-0,5/0,8	как вспомогательный и предназначен для обхвата груза с дальнейшем креплением к нему четырехветвевых или двухветвевых стропов» [10]		2	0,009	1,5

Таблица В.2 – Спецификация максимальных масс поднимаемых элементов

«Наименование поднимаемых элементов	Масса элемента, т	Наименование грузозахватного устройства, его марка	Эскиз с размерами, мм	Грузоподъ	Масса, т	длинна
1	2	3	4	5	6	7
Плита перекрытия (самый тяжелый элемент)	3,349 4,02	4CK1-5,0/4,5 — 1 шт ГОСТ 58753-2019	8	5,0	0,054	4,5
Бадья «Рюмка» 1,0 (БН-1,0) Рго загруженная бетонной смесью (самый уделенный по высоте и горизонтали груз)» [10]	2,649 3,179	4СК1-4,0/2 — 1 шт ГОСТ 58753-2019		4	0,024	2

Продолжение Приложения В

Продолжение таблицы В.2

1	2	3	4	5	6	7
Поддон с полнотелым керамическим		4СК1-4,0/2 — 1 шт ГОСТ 58753-2019		4	0,024	2
кирпичом	1,446 1,735	СКК2-0,9/3 — 2 шт ГОСТ 58753-2019		0,9	0,018	3
«Металлочерепица МП «Монтеррей»		4СК1-5,0/4,5 — 1 шт ГОСТ 58753-2019	He fonce 90°	5,0	0,054	4,5
	1,505 1,806	СКК2-2/1,5 – 2 шт ГОСТ 58753-2019	Подкладон	2	0,009	1,5
Нога стропильная, L=8.0м, брус 100×175мм	<u>0,133</u>	4СК1-5,0/4,5 — 1 шт ГОСТ 58753-2019	Copon 40% 19 Q = 10 Ye	5,0	0,054	4,5
100×173MM	0,16	СКК2-0,5/0,8 — 2 шт ГОСТ 58753-2019	Cross VOIDS G + 6 ts Light	0,5	0,005	0,8
Металлическая балка	0,382	4СК1-5,0/4,5 — 1 шт ГОСТ 58753-2019	Crypon 40%-10 Q = 10 to	5,0	0,054	4,5
L=7,2м	0,458	СКК2-0,5/0,8 — 2 шт ГОСТ 58753-2019» [10]	Cross YOLO 4	0,5	0,005	0,8

В числителе указана масса груза с учетом запаса 20%.

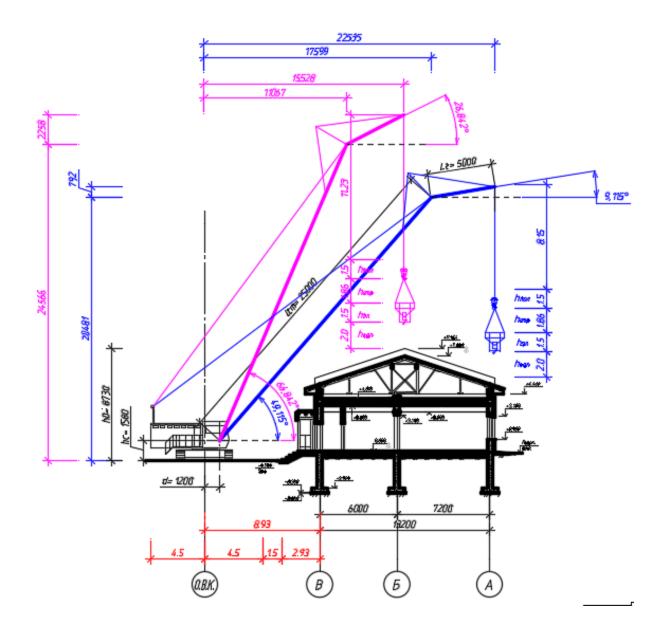


Рисунок В.1 – Требуемые грузотехнические характеристики при выборе крана

Таблица В.3 – Грузотехнические характеристики крана

«Наименование монтируемого элемента	Монтажная масса Q, т	Выс подъ крюка Н _{min}	ьема	стр	илет релы р., М R _{max}	Грузоподт Q, т»	
	Ось	новной п	олъем	TUIIIII	Timax	Ziiiii	Qiliax
Панель перекрытия ПК 71.15-6AlVm-С7а по серии 1.141.1-32с, вып.1	4,02	16,06	23,75	5,5	19,59	4,02	23
Бадья «Рюмка» 1,0 (БН-1,0) Рго загруженная бетонной смесью	3,179	10,47	23,75	5,5	23,53	3,179	23
Поддон с полнотелым керамическим кирпичом	1,735	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23
Металлочерепица МП «Монтеррей»	1,806	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23
Нога стропильная, L=8.0м, брус 100×175мм	0,16	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23
Металлическая балка	0,458	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23
	Вспомо	гательні	ый подт	ьем	I.		
Панель перекрытия ПК 71.15-6AlVm-C7a по серии 1.141.1-32c, вып.1	4,02	24,86	29,1	10,7	20,33	4,02	7
Бадья «Рюмка» 1,0 (БН-1,0) Рго загруженная бетонной смесью	3,179	22,83	29,1	10,7	22,46	3,179	7
Поддон с полнотелым керамическим кирпичом	1,735	11,6	29,1	10,7	30,6	1,8	7
Металлочерепица МП «Монтеррей»	1,806	11,6	29,1	10,7	30,6	1,806	7
Нога стропильная, L=8.0м, брус 100×175мм	0,16	11,6	29,1	10,7	30,6	1,8	7
Металлическая балка	0,458	11,6	29,1	10,7	30,6	1,8	7

Производственный контроль качества монтажных работ

«В ходе монтажных работ ведут постоянный производственный контроль качества монтажных работ: входной, операционный и приемочный контроль тированных конструкций. В процессе входного контроля устанавливают комплектность и качество сборных элементов, наличие паспортов и сертификатов на металл, правильность выполнения погрузочноразгрузочных операций и складирования элементов. При осуществлении операционного контроля проверяются соблюдение проекта и нормативных требований к технологии монтажа, выполнение проекта производства работ, качество устройства стыков, особенно в зимнее время» [29].

«Выполняя операционный контроль производства монтажных работ, необходимо обращать внимание на соблюдение требований охраны труда. В частности, строго следить за тем, чтобы монтажникам выдавались защитные каски и предохранительные пояса, закрепляемые карабином к страховочному канату или монтажным петлям, чтобы рабочие не находились на конструкциях вовремя их подъема, а также чтобы поднятые элементы не оставались на весу, а расстроповка конструкций производилась только после их надежного закрепления» [29].

«Во время приемки монтажных работ представляются: рабочие-чертежи смонтированных конструкций с указанием всех согласованных изменений проекта, паспорта на сборные конструкции; сертификаты на металл и сварочные электроды; журналы монтажных, сварочных работ, антикоррозионной защиты сварных соединений и заделки стыков; акты освидетельствования скрытых работ; опись дипломов сварщиков с указанием номеров их личных клейм; документация лабораторных анализов и испытаний при сварке и замоноличивании стыков» [29].

«При промежуточной сдаче скрытых работ представителями генподрядной, монтажной организаций и заказчика составляются акты» [29].

«Приемочный контроль смонтированных конструкций осуществляется после завершения всех работ по устройству стыков на сооружении или части его и набора проектной прочности бетоном стыков. Перед сдачей выполняется геодезическая проверка смонтированных конструкций, результаты которой оформляются исполнительной схемой монтажа» [29].

Таблица В.4 — Допускаемые отклонения в размерах и положении выполненных конструкций

	Величина
«Отклонения	допускаемых
	отклонений
Отклонение размеров по ГОСТ 12767-80* по длине и ширине при их размерах:	_
до 4000 мм	± 5 мм;
св. 4000 мм	±8 мм
по толщине	± 5 мм;
расположение закладных деталей	5 мм
Толщина растворной постели не должна превышать	20 мм
Разность отметок лицевых поверхностей двух смежных плит	
в стыке при длине плит, м:	_
до 4	8 мм
св. 4 до 8	10 мм
Отклонения от симметричности (половина разности	
глубины опирания концов элемента) при установке плит	
перекрытий в направлении перекрываемого пролёта при	_
длине элемента, м:	
до 4	5 мм
св. 4 до 8	6 мм» [30]

Таблица В.5 – Операционный контроль качества

«Операции, подлежащие контролю	Состав контроля	Способ контроля	Время контроля	Лица, осуществляю щие контроль
Подготовитель ные предмонтажны е работы	Соответствие геометрических размеров проектным, наличие внешних дефектов	Рулетка металлическая, визуально	До начала монтажа	Мастер
Монтаж плит перекрытия	Устройство растворной постели	Линейка металлическая	В процессе устройства растворной пос тели	Мастер
	Точность установки плит	Нивелир, метр складной стальной	В процессе монтажа	Мастер, геодезист
	Глубина опирания на несущие констру кции	Метр окладной стальной		Мастер
Подготовка сты ков к замоноличиван ию	Чистота поверхностей стыкуемых элементов. Просушка стыка	Визуально	Перед заливкой швов	Мастер
Замоноличиван ие стыков	Соответствие проекту применяемого раствора	Лабораторные испытания		Лаборант
Приёмо- сдаточные работы	Инструментальна я проверка монтажного горизонта	1 / 1	После выполнения работ	Прораб заказчик, геодезист» [30]

Таблица В.6 – Калькуляция трудоемкости и машиноемкости

Номер работы	Науптамарамура	Обоснование	E	Ед. Объем изм. работ	Нор времен ед. и	ни на	Трудоемкость на объем работ	
	Наименование работ	ГЭСН			рабочих чел-час	машин маш-час	рабочих чел-дн	машин маш-смен
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	Укладка панелей перекрытия с опиранием на две стороны площадью до 10 м ²	07-05-045-05	100	0,58	323,32	54,02	23,44	3,92
_	_	_	_	_	_		23,44	3,92

Рекомендации по безопасности труда

«Не допускается выполнять монтажные работы на высоте в открытых местах при скорости ветра 15 м/с и более, при гололедице, грозе и тумане, исключающем видимость в пределах фронта работ. Начиная со второго этажа следует устанавливать инвентарные переносные ограждения по контуру дома и проема» [30].

«При перемещении плиты перекрытия монтажники должны находиться вне контура устанавливаемой плиты со стороны противоположной подаче. Устанавливать плиты нужно без толчков, не допуская ударов по другим конструкциями» [30].

«Монтажник, находящийся на перекрытии, обязан закрепить карабин предохранительного пояса к специально натянутому стальному тросу или за надежно установленные части по указанию мастера (прораба). Предохранительные пояса должны иметь специальные амортизирующие устройства, смягчающие силу рывка и снижающие скорость падения до нуля» [30].

«Запрещается монтажникам ходить по торцам стен» [30].

«Первую монтируемую плиту перекрытия монтажники принимают с лестницы или с передвижных подмостей. Последующие плиты монтируют с установленных плит перекрытия» [30].

«Монтажник-электросварщик, выполняющий работы по сварке узлов для закрепления железобетонных конструкций, должен пройти аттестацию в соответствии с «Правилами аттестации сварщиков» [30].

«Запрещается в радиусе 10 м от места проведения электросварочных работ размещать легковозгораемые материалы» [30].

«Запрещается производить электросварочные работы в незащищенных местах во время дождя, грозы или сильного снегопада, а также на высоте при скорости ветра 15 м/с и более» [30].

«Рабочие места сварщиков следует отделить от смежных рабочих мест и проходов несгораемыми экранами (ширмами, щитами) высотой не менее 1,8 м» [30].

«Запрещается совмещать на одном рабочем месте сварочные работы и укладку теплоизоляционного вкладыша» [30].

«Ящики с раствором следует устанавливать только в местах примыкания плит перекрытия друг к другу, т.е. над внутренними стенами» [30].

«При приготовлении растворной смеси с использованием химических добавок требуется принять меры к предупреждению ожогов кожи и повреждения глаз» [30].

«Перед началом работы машинисты кранов обязаны:

- надеть спецодежду, спецобувь установленного образца;
- предъявить руководителю удостоверение о проверке знаний безопасных методов работ, получить путевой лист и задание с учетом обеспечения безопасности труда исходя из специфики выполняемой работы. После получения задания на выполнение работы машинисты обязаны:

- проверить исправность конструкций и механизмов крана;
- совместно со стропальщиком проверить соответствие съемных грузозахватных приспособлений массе и характеру груза, их исправность и наличие на них клейм или бирок с указанием грузоподъемности, даты испытания и номера;
- осмотреть место установки и зону работы крана и убедиться, что уклон местности, прочность грунта, габариты приближения строений соответствуют требованиям, указанным в инструкции по эксплуатации крана» [28].

«Машинист во время управления краном не должен отвлекаться от своих прямых обязанностей, а также производить чистку, смазку и ремонт механизмов» [28].

«Входить на кран и сходить с него во время работы механизмов передвижения, вращения или подъема не разрешается» [28].

«При обслуживании крана двумя лицами — машинистом и его помощником или при наличии на кране стажера ни один из них не должен отходить от крана даже на короткое время, не предупредив об этом остающегося на кране» [28].

«При необходимости ухода с крана машинист обязан остановить двигатель. При отсутствии машиниста его помощнику или стажеру управлять краном не разрешается» [29].

«Перед включением механизмов перемещения груза машинист обязан убедиться, что в зоне перемещения груза нет посторонних лиц и дать предупредительный звуковой сигнал» [28].

«Во время перемещения крана с грузом положение стрелы и грузоподъемность крана следует устанавливать в соответствии с указаниями, содержащимися в руководстве по эксплуатации крана. При отсутствии таких указаний, а также при перемещении крана без груза стрела должна устанавливаться по направлению движения. Производить одновременно перемещение крана и поворот стрелы не разрешается» [28].

«При перемещении груза машинисты обязаны выполнять следующие требования:

- выполнять работу по сигналу стропальщика. Обмен сигналами между стропальщиком и крановщиком должен производиться по установленному в организации порядку. Сигнал «Стоп» машинист обязан выполнять независимо от того, кто его подал;
- перед подъемом груза следует предупреждать звуковым сигналом стропальщика и всех находящихся около крана лиц о необходимости уйти из зоны перемещения груза. Подъем груза можно производить после того, как люди покинут указанную зону. Стропальщик может находиться возле груза во время его подъема или опускания, если груз находится на высоте не более 1 м от уровня площадки;
- производить фиксацию груза при его подъеме на высоте 200—300 мм
 для того, чтобы убедиться в правильности его строповки,
 устойчивости крана и исправности действия тормозов, после чего груз можно поднимать на нужную высоту;
- установка крюка подъемного механизма над грузом должна исключать косое натяжение грузового каната;
- производить фиксацию груза при его подъеме на высоте 200—300 мм
 для того, чтобы убедиться в правильности его строповки,
 устойчивости крана и исправности действия тормозов, после чего груз можно поднимать на нужную высоту;

- при подъеме груза выдерживать расстояние между обоймой крюка и оголовком стрелы не менее 0,5 м;
- при горизонтальном перемещении груза предварительно поднимать его на высоту не менее 0,5 м над встречающимися на пути предметами;
- при подъеме стрелы необходимо следить, чтобы она не поднималась выше положения, соответствующего наименьшему рабочему вылету;
- техническое обслуживание крана следует осуществлять только после остановки двигателя и снятия давления в гидравлической и пневматической системах, кроме тех случаев, которые предусмотрены инструкцией завода изготовителя» [28].

«По окончании работы машинист обязан:

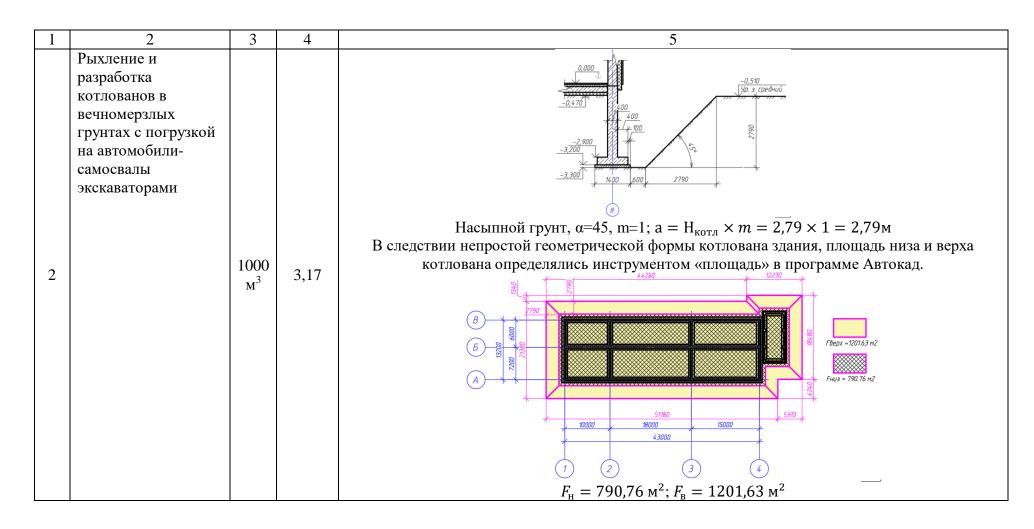
- опустить груз на землю;
- отвести кран на место стоянки и затормозить его;
- установить стрелу крана в положение, определяемое инструкцией завода-изготовителя по монтажу и эксплуатации крана;
- остановить двигатель, отключить рубильник;
- закрыть дверь кабины на замок;
- сдать путевой лист и сообщить своему сменщику, а также лицу,
 ответственному за безопасное производство работ по перемещению
 грузов кранами, обо всех неполадках, возникших во время работы, и
 сделать в вахтенном журнале соответствующую запись» [28].

Приложение Г

Дополнение к разделу организации строительства

Таблица $\Gamma.1$ – Ведомость объемов строительно-монтажных работ (СМР)

«Поз.	Наименование работ	Ед. изм.	Кол-во (объем работ)	Примечание» [6]
1			7	1. Земляные работы
1	«Планировка площадей бульдозерами» [6]	1000 M ²	3,3	Планировка площадки выполняется в границах участка производства работ. $F_{\text{участка}} = 3300,16 \text{ м}^2, \text{ площадь взята с ТЭП к схеме планировочной организации земельного участка в архитектурно-планировочном разделе.}$ $F_{\text{планир}} = F_{\text{участка}} = 3300,16 \text{ м}^2$



1	2	3	4	5
				$V_{\text{\tiny KOT}} = \frac{1}{3} \times H_{\text{\tiny KOT}} \times \left(F_{\text{\tiny B}} + F_{\text{\tiny H}} + \sqrt{F_{\text{\tiny B}} \times F_{\text{\tiny H}}}\right) =$
				$= \frac{1}{3} \times 2,79 \times \left(1201,63 + 790,76 + \sqrt{1201,63 \times 790,76}\right) = 2759,47 \text{ m}^3$
				Производим расчет только с погрузкой в автомобиль-самосвал. Согласно проекту,
				обратная засыпка пазух котлована осуществляется привозным грунтом, так как площадка
				находится в области несплошного распространения многолетнемерзлых грунтов.
				$V_{\text{изб}} = V_{\text{кот}} \times k_p = 2759,47 \times 1,15 = 3173,39 \text{м}^3 - \text{с}$ погрузкой Расчет обратной засыпки произведен в п.5.
	Планировка дна котлована	1000		
3	бульдозерами	\mathbf{M}^2	0,79	$F_{\rm план.дна} = F_{\rm H} = 790,76~{ m M}^2$
4	Уплотнение дна котлована	1000	0,2	$V=F_{H}\times 0,2=790,76\times 0,25=197,69 \text{ m}^{3}$
	вибрационными	м ³	0,2	
	Обратная засыпка			Засыпка – непучинистый грунт (гравий, щебень, песок крупный).
	котлована			Определим объем обратной засыпки:
				$V_{ m засып}^{ m o6p} = (V_{ m кот} - V_{ m констр}) imes k_p = (2759,47 - 296,632) imes 1,17 = 2881,52 { m м}^3$
				$V_{ m kohctp} = V_{ m \phi.o fm}^{ m o f. 3acы \pi} + V_{ m fet. nog.} = 268,62 + 28,012 = 296,632 { m M}^3$
5		1000	2.00	$V_{ m \phi.o6}^{ m o6.3acыn}-{ m n.8};V_{ m бет.nog.}-{ m n.7}.$
3		\mathbf{M}^3	2,89	Также необходимо учесть засыпку фундамента погрузочно-разгрузочной зоны,
				превышающую средний уровень земли (объем грунта неучтенный в объеме котлована).
				$V_{ m oбp. 3acы \pi}^{ m don.} = F_{ m oбp. 3acы \pi}^{ m dynd. n. p. 3oha.} imes \delta imes k_p = 43,55 imes 0,26 imes 1,17 = 13,248 m m^3$
				Общий объем обратной засыпки:
				$V_{ m oбр, 3асып}^{ m oбщ.} = V_{ m sacыn}^{ m oбp} + V_{ m oбр, 3асып}^{ m don.} = 2881,52 + 13,248 = 2894,77 \ { m m}^3$

1	2	3	4	5
6	«Уплотнение грунта обратной засыпки котлована пневмотрамбовками» [6]	100 _M ³	5,79	$V_3 = V_3^{\text{ofp}} \times \delta = 2894,77 \times 0,2 = 578,95 \text{ m}^3$
				2. Основания и фундаменты
7	«Устройство бетонной подготовки под фундамент	100 _M ³	0,28	$V_{6.\pi \text{o.d.}} = \sum l_{6.\pi} \times b \times \delta =$ $= (44,4 \times 2 + 11,8 \times 4 + 8,6 + 16,6 + 13,6) \times 1,4 \times 0,1 +$ $+ (11,7 \times 2 + 3,05 \times 2) \times 1,2 \times 0,1 = 24,472 + 3,54 = 28,012 \text{ m}^3$
8	Устройство ленточных железобетонных фундаментов» [б]	100 _M ³	3,01	$V_{\Phi}^{\text{общ}} = V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1200} + V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1000} + V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{300} + V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{300} + V_{\text{столб}} =$ $= 63,288 + 8,85 + 201,376 + 19,637 + 7,632 = 300,78 \text{ м}^3$ $V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1200} = \sum L_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1200} \times b \times h =$ $= (44,2 \times 2 + 12 \times 4 + 8,8 + 16,8 + 13,8) \times 1,2 \times 0,3 = 63,288 \text{ м}^3$ $V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1000} = \sum L_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1000} \times b \times h =$ $= (11,5 \times 2 + 3,25 \times 2) \times 1 \times 0,3 = 8,85 \text{ м}^3$ $V_{\Phi, \text{Л.}}^{400} = \sum L_{\Phi, \text{Л.}}^{400} \times b \times h =$ $= (43,4 \times 2 + 12,8 \times 4 + 9,6 + 17,6 + 14,6) \times 0,4 \times 2,8 = 201,376 \text{ м}^3$ $V_{\Phi, \text{Л.}}^{300} = \sum L_{\Phi, \text{Л.}}^{300} \times b \times h =$ $= (2,5 \times 2 + 3,1 \times 4 + 3,65 \times 2) \times 0,3 \times 2,65 = 19,637 \text{ м}^3$ $V_{\text{столб}}^{1200} = a \times b \times h \times n = 0,6 \times 0,6 \times 2,65 \times 8 = 7,632 \text{ м}^3$ $V_{\Phi, \text{Л.ПЛИТ}}^{1200} \text{ полностью вытесняют грунт в котловане при обратной засыпке.}$

1	2	3	4	5
				Так как фундаменты возвышаются над средней отметкой уровня земли (минус 0,510 м),
				необходимо определить объем фундамента для определения обратной засыпки. Для остальных
				частей фундамента высота в грунте = 2,39 м. Производим перерасчет:
				$V_{\phi.n.}^{400} = \sum V_{\phi.n.}^{400} \times b \times h = 179,8 \times 0,4 \times 2,39 = 171,889 \text{ M}^3$
				$V_{\phi.n.}^{300} = \sum V_{\phi.n.}^{300} \times b \times h = 24,7 \times 0,3 \times 2,39 = 17,71 \text{ m}^3$
				$V_{\text{столб}} = a \times b \times h \times n = 0.6 \times 0.6 \times 2.39 \times 8 = 6.883 \text{ M}^3$
				Итого объем фундаментов при расчете обратной засыпки:
				$V_{\phi.o 6 , 3 a c b \pi}^{o 6.3 a c b \pi}=63{,}288+8{,}85+171{,}889+17{,}71+6{,}883=268{,}62\ { m M}^3$
	Гидроизоляция			Периметр гидроизоляции боковой определялась инструментом «длина линий» в программе
	боковых			Автокад.
	поверхностей		100	$F_{\Phi.л.плит}^{ m fork} = P_{\Phi.л.плит}^{ m fork} imes h = 378,28 imes 0,3 = 113,484 { m M}^2$
	фундамента в 3 слоя			$F_{\phi.\pi.}^{ m fork} = P_{\phi.\pi.}^{ m fork} imes h = 420.6 imes 2.39 = 1005,234 m m^2$
		100		Где 2,39 – средняя высота подлежащая гидроизолированию, м.
9		100 м ²	12,78	Площадь горизонтальной гидроизоляции определялась инструментом «площадь» в программе автокад.
				$F_{ m \phi, {\it л. плит}}^{ m rop} = F_{ m \phi, {\it л. плит}}^{ m B}$ $-F_{ m \phi, {\it л. плит}}^{ m B}$ $-F_{ m \phi, {\it л. nnum}}^{ m B}$ $-F_{ m d, {\it l. nnumm}}^{ m B}$ $-F_{ m d, {\it l. n$
				Общая площадь гидроизоляции:
				$F_{ m rugp}^{ m $
				$= 113,484 + 1005,234 + 158,86 = 1277,58 \text{ m}^2$
	Устройство			Материал: Пеноплекс Фундамент 120 мм.
10	сплошной теплоизоляции пола	100 m ²	5,18	$F_{\text{по грунту}}^{\text{пол}} = F_{\text{тепл}} = \sum (a \times b) = 5.6 \times 9.6 + 6.8 \times 9.6 + 5.6 \times 17.6 + 6.8 \times 9.6 \times 9.6 \times 17.6 + 10.0 \times 9.6 \times 9$
	по грунту			$+6.8 \times 17.6 + 5.6 \times 14.6 + 6.8 \times 14.6 = 518.32 \text{ m}^2$

1	2	3	4	5		
11	Устройство бетонной подготовки для полов по грунту	100 _M ³	0,52	$V_{\rm 6.п.}^{ m пол\ пo\ rp.} = F_{ m no\ rpyhty}^{ m non} imes \delta = 518,32 imes 0,1 = 51,83\ { m M}^3$		
12	Подстилающий слой из бетона для полов по грунту	м ³	51,83	$V_{ m бетон}^{ m пол\ пo\ rp.} = F_{ m no\ rpyhty}^{ m пол} imes \delta = 518,32 imes 0,1 = 51,83\ { m m}^3$		
				3. Надземная часть		
13	Устройство колонн монолитных железобетонных рам	100 _M ³	0,08	$V_{\text{колонны}}^{\text{м.рамы}} = \sum (a \times b \times h \times n) = 0.4 \times 0.38 \times 5.64 \times 4 + 0.4 \times 0.38 \times 6.85 \times 4 = 7.59 \text{ м}^3$		
14	Устройство балок монолитных железобетонных рам	100 _M ³	0,05	$V_{ m балки}^{ m M.рамы} = h imes b imes l imes n = 0,38 imes 0,3 imes 7,15 imes 4 = 5,51 m m^3$		
15	Кладка наружных кирпичных стен толщиной 380 мм	100 _M ³	1,58	Для определения объемов по всем стенам составлена сводная таблица определения объема стен и площади перегородок (таблица Γ .2 в приложении Γ). Принцип расчета: определяется периметр стен по типу материала с последующим умножением на высоту стен в пределах этажа, после чего производится вычитание всех проемов (окна, двери и проемы – таблица Γ .3 в приложении Γ) в этих стенах с последующим умножением на толщину стены – получаем объем стены с вычетом объема, занимаемым проемами. $V_{\text{наруж.кир.380}}^{\text{эт}} = \left(P_{\text{наруж.кир.380}}^{\text{эт}} \times h - F_{\text{эл.проем.}}^{\text{эт}}\right) \times \delta = \text{м}^3 - \text{определение объема}$ $V_{\text{наруж.кир.380}}^{\text{1эт}} = 124,72 \text{ м}^3; V_{\text{наруж.кир.380}}^{\text{чердак}} = 33,63 \text{ м}^3; \Sigma = 158,36 \text{ м}^3$		
16	Кладка внутренних кирпичных стен толщиной 380	100 _M ³	0,78	По аналогии с п. 15. $V_{\text{внут.кир.380}}^{\text{эт}} = \left(P_{\text{внут.кир.380}}^{\text{эт}} \times h - F_{\text{эл.проем.}}^{\text{эт}}\right) \times \delta = \text{м}^3$ – определение объема. $V_{\text{внут.кир.380}}^{\text{1эт}} = 76,72 \text{ м}^3$; $V_{\text{внут.кир.380}}^{\text{чердак}} = 0,84 \text{ м}^3$; $\sum = 77,56 \text{ м}^3$		

1	2	3	4				5					
17	Кладка перегородок из кирпича толщиной 120 мм	100 m ²	2,43	объема стен и г последующим вычитание во объема, занима	пощад умнож сех про немым	пощади по всем перегорди перегородок. Опредением на высоту перегородом в этих перегород проемами. $F_{\text{кирп.пер}}^{\text{эт}} = \sum_{M^2} M^2$. Перегородки кирпи	еляется : ородок : (ках — по Е Р _{пер} ×	перим в пред олучае $h - F_{9}^{3}$	етр пер елах эт м плоп эт л.проем.	регородок г гажа, после цадь перего = м ² – оп	о типу матечего прои рродок с вы ределение	гериала с зводится ычетом площади
18	«Укладка железобетонных перемычек» [6]	100 шт	1,22			СТ 948-2016. ЗПБ18-37- 87 шт; ЗПБ25-8-п — 6 г		іт;		27-8 — 3 шт 530-8-п — 1		-
	«Укладка плит перекрытия площадью				Поз.	Обозначение		ол. на	этаж Всего	Масса ед.	, кг	
	более» [6] 5 м ²				П1	Серия 1.141.1-32с, вы	п.1	15	15	2720		
		100			П2	Серия 1.141.1-32с, вы		9	9	2070		
19		ШТ	0,58		П3	Серия 1.141.1-32с, вы		4	4	1715		
		1111			Π4	Серия 1.141.1-32с, вы		11	11	3295		
					П5	Серия 1.141.1-32с, вы		12	12	2480		
					П6	Серия 1.141.1-32с, вы		7	7	2050		
					T	Общее количе						
	Устройство			Поз.		Наименование	Кол. н		— N/Io	сса ед., кг	Примеч.	
	монолитных участков						1 этаж		O			
	перекрытия			Ум1		н класса B25 W6 F150	0,46	0,46		1,10	м3	
•		100		Ум2		н класса B25 W6 F150	0,46	0,46		1,10	м3	
20		\mathbf{M}^3	0,03	Ум3		н класса B25 W6 F150	0,52	0,52		1,25	м3	
				Ум4		н класса B25 W6 F150	0,49	0,49		1,18	м3	
				Ум5		н класса B25 W6 F150	0,42	0,42		1,01	м3	
				Ум6	Бетог	н класса B25 W6 F150	0,84	0,84		2,02	м3	
						Общий объ	ем бетон	1a: 3,1	9 м ⁻ .			

1	2	3	4	5
21	Устройство нижнего монолитного антисейсмического пояса	100 M ³	0,06	$\frac{1}{275}$ 1
22	Устройство монолитных железобетонных стоек антисейсмического пояса	100 _M ³	0,02	$V_{ ext{столбиков}} = a imes b imes h imes n = 0.26 imes 0.26 imes 0.91 imes 28 = 1.722 imes 1.722 imes$

1	2	3	4	5
23	Устройство верхнего монолитного антисейсмического пояса	100 _M ³	0,03	$V_{\text{сеч}} = F \times L_{\text{общ}} = 0.07 \times 42.62 = 2.98 \text{ м}^3$
24	«Монтаж металлических балок кровли	T	10,52	Двугавр 25Ш1 по ГОСТ 57837-2017. Общая длина: 238 м. Общий вес: 238×44,2=10519,6 кг.
25	Установка деревянных элементов каркаса кровли	M ³	4,863	Прогоны из бруса 100×175 мм по ГОСТ 8486-86. Длина общая: 172,1 м. Объем: 172,1*0,1*0,175=3,012 м ³ Стойки из бруса 100×100 мм по ГОСТ 8486-86. Длина общая: 135,1 м. Объем: 135,1*0,1*0,1=1,351 м ³
26	Установка деревянных стропил кровли	M ³	10,55	Стропильные ноги из бруса 100×175 мм по ГОСТ $8486 - 86$. Длина общая: $602,9$ м. Объем: $602,9*0,1*0,175=10,55$ м ³
27	Устройство кровель из металлочерепицы с обрешеткой из досок	100 m ²	6,95	Металлочерепица системы «Металл Профиль». $F_{\text{кровли}} = a \times b \times n = 42,62 \times 8,15 \times 2 = 694,71 \text{ м}^2$ Обрешетка: доска 32×100 мм с шагом 350 мм. На 1 м^3 располагается 3 п.м. Общий объем доски: $694,71 \times 3 \times 0,032 \times 0,1=6,67 \text{ м}^3$.
28	Устройство монолитного железобетонного пандуса погрузочно-разгрузочной платформы	M ³	11,85	$V_{\text{пандус}}^{\text{общ}} = V_{\text{часть 1}} + V_{\text{часть 2}} = 7,785 + 4,063 = 11,85 \text{м}^3$ $V_{\text{часть 1}} = a \times b \times h = 5,25 \times 3,0 \times 0,5 = 7,875 \text{м}^3$ $V_{\text{часть 2}} = 1/2 \times a \times h \times b = 1/2 \times 5,0 \times 0,5 \times 3,25 = 4,063 \text{м}^3$
29	Устройство монолитных железобетонных крылец	м ³	4,56	$V_{ m kpылeц}^{ m o6iq} = \sum (V_{ m cryn}) \times n = (1.4 \times 2 \times 0.15 + 1.1 \times 2 \times 0.15 + + 0.8 \times 2 \times 0.15 + 0.5 \times 2 \times 0.15) \times 4 = 4.56 \mathrm{m}^3$

1	2	3	4	5
30	«Монтаж металлических колонн навесов	Т	2,77	«Стойки крылец выполнены из профиля $160 \times 160 \times 6$ по ГОСТ $30245 - 2003$. Длина стойки: $2,5$ м. Кол-во: $4 \times 4 = 16$ штук. Общий вес: $2,5 \times 16 \times 28,29 = 1131,6$ кг. Стойки погрузочно-разгрузочной зоны выполнены из профиля 200×8 по ГОСТ $30245 - 2003$. Общая длина стоек: $4,07 \times 3 + 4,97 \times 3 + 3,57 + 4,47 = 35,16$ м. Общий вес: $35,16 \times 46,51 = 1635,29$ кг.
31	Монтаж металлических балок и прогонов навесов» [6]	Т	2,95	Итого вес: 1131,6+1635,29=2766,89 кг Прогоны крылец выполнены из профиля 160×80×6 по ГОСТ 30245-2003. Общая длина: 38,4 м. Общий вес: 38,4×20,75=796,8 кг. Балки погрузочно-разгрузочной зоны выполнены из двутавра 20Ш1 по ГОСТ 57837-2017. Общая длина: 22,4 м. Общий вес: 22,4×30,6=685,44 кг. Прогоны погрузочно-разгрузочной зоны выполнены из швеллера 18У по СТО АСЧМ 20-93.» [6]Общая длина: 90,195 м. Общий вес: 90,195×16,3=1470,18 кг. Итого вес: 796,8+685,44+1470,18=2952,42 кг
32	Монтаж покрытия навесов из профилированного листа	100 m ²	0,89	Профилированный лист HC60-845-0,8 по ГОСТ 24045-2010. Площадь настила крылец: 1,65×2,5×4=16,5 м². Площадь настила погрузочно-разгрузочной зоны: 5,6×12,9=72,24 м². Общая площадь: 16,5+72,24=88,74 м². 4. Кровля
33	Устройство выравнивающей цементно-песчаной стяжки покрытия	100 m ²	5,44	$F_{\text{чердака}} = F_{\text{пространства}} - F_{\text{кирп.столбов}} = 12,82 \times 42,62 - 0,4 \times 0,4 \times 13 = 544,31 \text{м}^2$ $F_{\text{CT}} = F_{\text{чердака}} = 544,31 \text{м}^2$ $V_{\text{CT}} = F_{\text{CT}} \times \delta = 544,31 \times 0,02 = 10,89 \text{м}^3$
34	Устройство пароизоляции покрытия	100 m ²	5,44	Материал: пароизоляция Изоспан В. $F_{\text{пар.}} = F_{\text{чердака}} = 544,31 \text{ м}^2$

1	2	3	4	5
35	Утепление покрытия минераловатными плитами	100 m ²	5,44	Материал: Rockwool Руф Баттс Стяжка толщиной 100+120 мм $F_{\rm yr} = F_{\rm чердака} = 544,31~{\rm m}^2$ $V_{\rm yr} = F_{\rm yr} \times \delta = 544,31 \times 0,22 = 119,75~{\rm m}^3$
36	Устройство цементно- песчаной стяжки покрытия	100 m ²	5,44	$F_{\rm CT} = F_{ m чердака} = 544,31 m m^2$ $V_{\rm CT} = F_{\rm CT} imes \delta = 544,31 imes 0,04 = 21,77 m m^3$
				5. Окна и двери
37	«Установка оконных блоков с переплетами	100 m ²	0,46	Площадь окон рассчитана в таблице Γ .3 в приложении Γ $F_{\rm ok}^{\rm ofuq}$ =46,41 м 2
38	Установка блоков в дверных проемах	100 m ²	0,78	Площадь дверей рассчитана в таблице Г.3 в приложении Г $F_{ m дB}^{ m o6m}=77.7~{ m M}^2$
				6. Полы
39	Устройство гидроизоляции пола	100 m ²	5,03	Гидроизоляция — обмазка составом «Кальматрон» — 1 мм. Расчет объемов всех материалов полов произведен в таблице Γ .4, приложение Γ . Площадь: 502,79 м². Помещения: 1-31.» [6]
40	Устройство стяжки пола	100 M ²	5,03	Цементно-песчаная стяжка M200 средней толщиной 110 мм. Помещения: 1-13, 18, 31. $F_{\rm CT} = 320,16~{\rm M}^2~; V_{\rm CT} = 320,16 \times 0,11 = 35,22~{\rm M}^3$ Цементно-песчаная стяжка M200 средней толщиной 40 мм. Помещения: 14-17, 19-30. $F_{\rm CT} = 182,63~{\rm M}^2~; V_{\rm CT} = 182,63 \times 0,04 = 7,31~{\rm M}^3$ Общая площадь: 320,16+182,63=502,79 ${\rm M}^2$.

1	2	3	4	5	
41	«Устройство покрытий из плиток керамогранитных	100 m ²	4,65	Керамогранит $600x600$ ГОСТ $6787-2001$ - Помещения: 1, 2, 5-16, 22-31 $F_{\text{кер-T}} = 465,47 \text{ m}^2$	– 8 мм.
42	Устройство покрытий из плиток керамических» [6]	100 m ²	0,37	Керамическая плитка ГОСТ 6787-2001 — Помещения: 3, 4, 17-21. $F_{\text{керамич}} = 37,3$	
				7. Отделочные работы	
				Керамогранит «Kerama Marazzi»	
				Φαταθ 1-4	Фасад А-В
43	Наружная облицовка цоколя керамогранитной плиткой	100 м ²	0,88	<i>Φαςαδ 4-1</i>	Фасад В-А
				Площадь облицовки определялась при помощи программы «площадь» произведен замер цоколя (на рисунке изобремасад 1-4 – 35,8 м². Фасад 4-1 – 29,11 м². Фасад A-B – 17,5 Общая площадь: $35,8+29,11+17,5+5,37=8$	ажен контур замера). м². Фасад В-А – 5,38 м².
44	Наружная облицовка поверхности стен панелями с устройством каркаса, теплоизоляции и влагозащиты	100 _M ²	5,35	Материалы: Утеплитель Rockwool Венти Баттс толщиной 170 KM-O», кассеты из алюминиевого композита «А	•

Площадь облицовки определялась при помощи программы «Автокад». Инструментом «площадь» произведен замер цоколя (на рисунке изображен контур замера). Оранжевый цвет — стены. Зеленый цвет — участок отделки монолитной рамы со стороны металлочерепицы. Красный цвет — отделка монолитный рам сверху. Площадь фасадов до вычета элементов заполнения проемов составляет 600,12 м². Определим площадь окон, дверей и проемов в наружных кирпичных стенах толщиной 380 мм. Площадь окон на фасадах составляет 46,41 м² (см. таблицу Г.3, приложение Г). Площадь проемов на фасадах составляет 2,67 м² (см. таблицу Г.3, приложение Г). Площадь проемов на фасадах составляет 2,67 м² (см. таблицу Г.3, приложение Г). Определим чистую площадь панелей: $F_{06лиц}^{\eta \mu cr} = F_{фасад}^{\Lambda 0 \text{ вычета}} - F_{\phi acad}^{Repu} - F_{\phi acad}^{проемы} = 600,12 - 46,41 - 15,83 - 2,67 = 535,21 м² Ветрозащитная пленка и утеплитель применяется только на участках стены до отметки плюс$

1	2	3	4	5
45	Монтаж перегородок из гипсоволокнистых листов толщиной 100 мм	100 M ²	2,28	По аналогии с п. 17. $F_{\Gamma B \Pi. \pi e p}^{\mathfrak{I} \mathfrak{I}} = \sum P_{\pi e p} \times h - F_{\mathfrak{I} \mathfrak{I} \pi n p o e m}^{\mathfrak{I} \mathfrak{I} \mathfrak{I}} = m^2 - \text{определение площади}$ $F_{\Gamma B \Pi. \pi e p}^{\mathfrak{I} \mathfrak{I} \mathfrak{I}} = 227,92 \text{ м}^2.$ Перегородки из гипсоволокнистых листов толщиной 100 мм только на первом этаже.
46	«Оштукатуривание поверхности внугренних стен	100 m ²	4,84	Расчет объемов отделки стен произведен в архитектурной части ВКР в таблице А.5. Помещения, подлежащие оштукатуриванию: 1-31. $F_{\text{ошт.внут}} = 484,25 \text{ м}^2$
47	Шпаклевание поверхности внутренних стен	100 _M ²	3,38	Расчет объемов отделки стен произведен в архитектурной части ВКР в таблице А.5. Помещения, подлежащие шпатлеванию: 1-6, 11-12, 16-19, 21-23, 25-31. $F_{\text{шпатл.внут}} = 337,89 \text{ м}^2$
48	Облицовка стен керамической плиткой	100 M ²	4,08	Расчет объемов отделки стен произведен в архитектурной части ВКР в таблице А.5. Помещения, облицовываемые плиткой: 1, 3-5, 7-15, 17, 19-22, 24. $F_{\text{керам.плит}} = 407,99 \text{ m}^2$
49	Окраска поверхности внутренних стен	100 _M ²	8,19	Расчет объемов отделки стен произведен в архитектурной части ВКР в таблице А.5. Помещения, подлежащие окрашиванию: 1-19, 21-24. $F_{\rm 0kp, Bhyr} = 819,44 \ {\rm M}^2$

1	2	3	4	5
50	Окраска поверхности потолка	100 m ²	0,62	Расчет объемов отделки потолков произведен в архитектурной части ВКР в таблице А.5. Помещения, подлежащие окрашиванию: 2, 22-23. $F_{\text{окр.внут}} = 62,35 \text{ м}^2$
51	Облицовка потолков декоративными плитами с установкой каркаса» [6]	100 m ²	4,4	Расчет объемов отделки потолков произведен в архитектурной части ВКР в таблице А.5. Система типа «Армстронг». Помещения: 1-2, 6-7, 18, 21, 27, 29-31. $F_{\rm Армстронг} = 251,93~{\rm m}^2$ Система типа «Албес». Помещения: 3-4, 8-17, 19-20, 24-26. $F_{\rm Албес} = 188,51~{\rm m}^2$ Общий объем: $251,93+188,51=440,44~{\rm m}^2$.
		1. Б.	пагоус	тройство
53	Устройство покрытия дорог дорожными плитами	100 m ³	1,08	См. Ведомость тротуаров, дорожек и площадок на листе №1 ВКР. Плиты дорожные железобетонные ПДН-АV по серии 3.503.1-91. $V_{\text{д.плит.}} = F_{\text{д.плит}} \times \delta = 772,06 \times 0,14 = 108,09 \text{ м}^3$
54	Устройство покрытий из тротуарной плитки, в том числе отмостка	м² 4,4 F _{Армстронг} = 251,93 м² Система типа «Албес». Помещения: 3-4, 8-17, 19-20, 24- F _{Албес} = 188,51 м² Общий объем: 251,93+188,51=440,44 м². 1. Благоустройство См. Ведомость тротуаров, дорожек и площадок на листе ВКР. Плиты дорожные железобетонные ПДН-АV по серии 3.503 V _{Д.плит.} = F _{д.плит} × δ = 772,06 × 0,14 = 108,09 м³ 10 м² 38,7 См. Ведомость тротуаров, дорожек и площадок на листе № Тротуар и отмостка из плит бетонных 6К.7 по ГОСТ 17608 100 м² 13,23 См. Ведомость элементов озеленения на листе №7 ВК вую изгородь 10 м 7,62 См. Ведомость элементов озеленения на листе №7 ВК		См. Ведомость тротуаров, дорожек и площадок на листе №1 ВКР Тротуар и отмостка из плит бетонных 6К.7 по ГОСТ 17608-91*.
55	Устройство газонов		13,23	См. Ведомость элементов озеленения на листе №7 ВКР
56	Посадка кустарников-саженцев в живую изгородь	10 м	7,62	См. Ведомость элементов озеленения на листе №7 ВКР
57	Посадка деревьев-саженцев	10 шт	0,3	См. Ведомость элементов озеленения на листе №7 ВКР

Таблица Г.2 – Определение объема стен и площади перегородок

«Этаж	Тип стены	Р, м	Н, м	F, м2	Foк, м2	Fдв, м2	Гпроем, м2	Чистая F, м2	δ, м	V, м3» [6]
	«Наружные кирпичные стены, 380 мм	109,20	3,60	393,12		15,83	2,67	328,22	0,38	124,72
1	Внутренние кирпичные стены 380 мм	67,50	3,60	243,00	_	16,44	24,67	201,88	0,38	76,72
1 эт.	Перегородки из кирпича, 120 мм	71,83	3,63	260,38	_	14,78	2,45	243,15	He	гребуется
	Перегородки из гипсоволокнистых листов, 100	73,04	3,54	258,56	_	30,64	_	227,92	He	гребуется
Чердак*	Наружные кирпичные стены, 380 мм	_	_	88,51	_	_	_	88,51	0,38	33,63
чердак.	Внутренние кирпичные стены (столбики), 380 мм	4,94	0,45	2,22	_	_	_	2,22	0,38	0,84
	Итого по типа	ам стен и	перег	ородкам						
	Наружные кирпичные стены, 380 мм					_				158,36
	Внутренние кирпичные стены, 380 мм» [6]					_				77,56
	Перегородки из кирпича, 120 мм	- 243,15								_
	Перегородки из гипсоволокнистых листов, 100			•	_			227,92		_

^{*}Наружные кирпичные стены на чердаке определялись в графической программе инструментом "площадь" ввиду сложной геометрической формы.

Таблица Г.3 – «Определение площади элементов заполнения проемов» [6]

Наименование	1 эт.
Окна	
«Всего окон, м2	46,41
Наружные кирпичные стены» [6], 380 мм	46,41
проверка	46,41-46,41=0
Двери	
«Всего дверей, м2	77,70
Наружные кирпичные стены, 380 мм	15,83
Внутренние кирпичные стены, 380 мм	16,44
Перегородки» [6] из кирпича, 120 мм	14,78
Перегородки из гипсоволокнистых листов, 100	30,64
проверка	77,7-15,83-16,44-14,78-30,64=0
Проемы	
Всего проемов, м2	29,78
Наружные кирпичные стены, 380 мм	2,67
Внутренние кирпичные стены, 380 мм	24,67
«Перегородки из кирпича, 120 мм» [6]	2,45
проверка	29,78-2,67-24,67-2,45=0

Таблица $\Gamma.4$ — «Расчет объемов материалов отделки полов» [6]

«Тип пола	Керамогранит 600х600 ГОСТ 6787-2001 - 8 мм	Керамическая плитка ГОСТ 6787-2001 - 8 мм		ментно-песчан средняя 40 и 11		Гидроизоляция - обмазка составом «Кальматрон» - 1 мм
1	304,73	_	304,73	0,110	33,52	304,73
2	160,74	_	160,74	0,04	6,43	160,74
3	_	15,43	15,43	0,110	1,70	15,43
4	_	21,89	21,89	0,04	0,88	21,89
Сумма:	465,47	37,32	502,79	_	42,52	502,79
_	м2	м2	м2	Толщина, м	м3	м2» [6]

Таблица Г.5 – Ведомость потребности в изделиях, материалах и строительных конструкциях

	Работы			Конструкц	ии, издел	тия и мат	гериалы
«Номер работы	Наименование работ	Ед. изм.	Кол-во объемов	Наименование	наименование изм. ед.		Потребность на весь объем» [6]
<u>раобты</u> 1	2	3	4	5	6	<i>с</i> д.	8
7	«Устройство бетонной подготовки под фундамент	м ³	28,01	Бетон B7,5 γ=1900 кг/м ³	$\frac{M^3}{T}$	1/9	28,01 53,219
	Устройство ленточных железобетонных фундаментов» [6]	M ²	1260,9	Опалубка щитовая	$\frac{M^2}{T}$	$\frac{1}{0,05}$	1260,9 63,045
8		Т	11,129	Арматура	Т	_	11,129
		M^3	300,78	Бетон В25 γ=2400 кг/м ³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{2,4}$	$\frac{300,78}{271,87}$
9	Гидроизоляция боковых поверхностей фундамента в 3 слоя	M^2	1277,58	«Базальт-Б» в 3 слоя, 1 банка = 20 кг; 256 банок	$\frac{M^2}{T}$	1 0,004	$\frac{1277,58}{5,12}$
10	Устройство сплошной теплоизоляции пола по грунту	M^2 M^3	518,32 62,198	Пеноплекс Фундамент 120 мм.	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{0,003}$	62,198 0,187
11	Устройство бетонной подготовки для полов по грунту	м ³	51,83	Бетон В7,5 γ=1900 кг/м³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{1,9}$	51,83 98,477
12	Подстилающий слой из бетона для полов по грунту	Т	1,918	Арматура	T	_	1,918
12		M^3	51,83	Бетон В15 γ=2400 кг/м³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{2,4}$	$\frac{51,83}{124,39}$

1	2	3	4	5	6	7	8
	«Устройство колонн монолитных железобетонных рам	M ²	77,93	«Опалубка щитовая	$\frac{M^2}{T}$	$\frac{1}{0,05}$	77,934 3,897
13		Т	0,281	Арматура	Т	_	0,281
		м ³	7,59	Бетон В25 γ=2400 кг/м³	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{2,4}$	7,59 18,216
	Устройство балок монолитных железобетонных рам	M ²	38,896	Опалубка деревянная	$\frac{M^2}{T}$	$\frac{1}{0,03}$	$\frac{38,896}{1,167}$
14		Т	0,204	Арматура	Т	_	0,204
		м ³	5,51	Бетон В25 γ=2400 кг/м³	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{2,4}$	5,51 13,224
15	Кладка наружных кирпичных стен толщиной 380	м ³	158,36	Кирпич керамический 65×120×250мм γ=1800 кг/м³	м ³ ; шт т	1; 396 1,8	158,36; 62711 285,05
	MM	м ³	37,06	Раствор ц/п γ=1800 кг/м³	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	37,06 66,708	
16	Кладка внутренних кирпичных стен толщиной 380	м ³	77,56	Кирпич керамический 65×120×250мм γ=1800 кг/м³			77,56;30714 139,61
		M ³	18,149	Раствор ц/п γ=1800 кг/м ³		1 1,8	18,149 32,668

1	2	3	4	5	6	7	8
17	Кладка перегородок из кирпича толщиной	M^2	243,15	Кирпич керамический 65×120×250мм	м ³ ; шт	1;396	29,178; 11555
	120 мм» [6]	M ³	29,178	γ=1800 кг/м³» [6]	T,	1,8	52,52
		\mathbf{M}^3	5,541	«Раствор ц/п	<u>M</u> ³	1	5,541
				γ =1800 kg/m ³	T	1,8	9,974
18	«Укладка перемычек железобетонных	ШТ	122	Железобетонные перемычки по ГОСТ	ШТ	1	122
				948-2016	Т	0,1254	15,3
				Общий объем перемычек – $6,15 \text{ м}^3$,	,
19	Укладка плит перекрытия площадью более	ШТ	58	Железобетонные пустотные плиты по	ШТ	1	58
	5 m^2			ГОСТ 26434-2015.	Т	2,528	146,62
				Общий объем $-106,13 \text{ м}^3$		·	·
20	Устройство монолитных участков	\mathbf{M}^2	31,9	Опалубка деревянная	M^2	1	31,9
	перекрытия					0,03	0,957
		T	0,118	Арматура	T	_	0,118
		\mathbf{M}^3	3,19	Бетон В25	M^3	1	3,19
				γ =2400 кг/м ³		2,4	7,656
21	Устройство нижнего монолитного	T	0,224	Арматура	T	_	0,244
	антисейсмического пояса						
		\mathbf{M}^3	6,06	Бетон В25	M^3	1	3,06
				γ =2400 кг/м³		2,4	7,344

1	2	3	4	5	6	7	8
22	Устройство монолитных железобетонных стоек антисейсмического пояса	M ²	26,5	Опалубка деревянная	$\frac{M^2}{T}$	1 0,03	26,5 0,795
		Т	0,064	Арматура	T	_	0,064
		M ³	1,722	Бетон B25 γ=2400 кг/м³	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{2,4}$	1,722 4,133
23	Устройство верхнего монолитного антисейсмического пояса» [6]	Т	0,11	Арматура	T	_	0,11
		M ³	2,98	Бетон В25 γ=2400 кг/м³» [6]	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{2,4}$	$\frac{2,98}{7,152}$
24	Монтаж металлических балок кровли	Т	10,52	Двугавр 25Ш1 по ГОСТ 57837-2017. L=238 м.	M T	$\frac{1}{0,0442}$	$\frac{10,52}{0,465}$
25	«Установка деревянных элементов каркаса кровли	M ³	3,012	Брус 100×175 по ГОСТ 24454-80*, материал – сосна. γ=520 кг/м³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{0,52}$	3,012 1,566
		M ³	1,351	Брус 100×100 по ГОСТ 24454-80*, материал – сосна. γ=520 кг/м³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{0,52}$	$\frac{1,351}{0,703}$
		M ³	0,5	Брус 25×100 по ГОСТ 24454-80*, материал – сосна. γ=520 кг/м ³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{0,52}$	$\frac{0,5}{0,26}$
26	Установка деревянных стропил кровли	M^3	10,55	Брус 25×100 по ГОСТ 24454-80*, материал – сосна. γ=520 кг/м ³	<u>М</u> ³ Т	$\frac{1}{0,52}$	10,55 5,486

1	2	3	4	5	6	7	8
27	Устройство кровель из металлочерепицы с обрешеткой из досок	M ²	694,71	«МП «Монтеррей» по ГОСТ Р 58153-2018	$\frac{M^2}{T}$	1 0,0049	694,71 3,4
		M ³	6,67	Доска 32×100 по ГОСТ $24454-80*$, материал — сосна. $\gamma=520$ кг/м ³	$\frac{M^3}{T}$	$\frac{1}{0,52}$	6,67 3,468
28	Устройство монолитного железобетонного пандуса погрузочно-разгрузочной платформы	M ²	10,75	Опалубка деревянная	$\frac{M^2}{T}$	$\frac{1}{0,03}$	$\frac{10,75}{0,323}$
		Т	0,438	Арматура	T	_	0,438
		M ³	11,85	Бетон B25 γ=2400 кг/м ³	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{2,4}$	11,85 28,44
29	Устройство монолитных железобетонных крылец	M ²	9,36	Опалубка деревянная	$\frac{M^2}{T}$	$\frac{1}{0,03}$	$\frac{9,36}{0,281}$
		Т	0,169	Арматура	T	_	0,169
		M ³	4,56	Бетон B25 γ=2400 кг/м ³	$\frac{\text{M}^3}{\text{T}}$	$\frac{1}{2,4}$	4,56 10,944
30	Монтаж металлических колонн навесов» [6]	Т	1,131	Профиль 160×6 по ГОСТ 30245- 2003. L=40 м.	M - T	$\frac{1}{0,02829}$	40 1,1316
		Т	1,635	Профиль 200×6 по ГОСТ 30245- 2003. L=35,16 м.» [6]	<u>М</u> Т	$\frac{1}{0,04651}$	$\frac{35,16}{1,635}$

1	2	3	4	5	6	7	8
					Ν.σ.	4	20.4
31	«Монтаж металлических балок и прогонов навесов	T	0,797	Профиль 160×80×6 по ГОСТ 30245-2003.	<u>M</u>	1	38,4
				L=38,4 м.	Т	0,02075	0,7968
		T	0,685	Двутавр 20Ш1 по ГОСТ 8240-97.	<u>M</u>	1	22,4
				L=22,4 м.	Т	0,0306	0,685
		T	1,47	Швеллер 18У по СТО АСЧМ 20-93.	M	1	90,195
				L=90,195 м.	Т	0,0163	1,47
32	Монтаж покрытия навесов из профилированного	\mathbf{M}^2	88,74	Профлист НС60-845-0,8 по ГОСТ 24045-	M^2	1	88,74
	листа			2010.	T	0,0049	0,0435
33	Устройство выравнивающей цементно-песчаной	\mathbf{M}^2	544,31	Раствор ц/п	M^3	1	10,89
	стяжки покрытия			γ = $1800~\mathrm{kg/m^3}$	т	1,8	19,6
34	Устройство пароизоляции покрытия	\mathbf{M}^2	544,31	Изоспан В. 1 рулон = 70 м^2 ;	M^2	1	544,31
				8 рулонов		0,0002	0,109
35	Утепление покрытия минераловатными плитами	\mathbf{M}^2	544,31	Rockwool Руф Баттс Стяжка толщиной	M^3	1	544,31
				100+120 мм.		0,16	87,09
36	Устройство цементно-песчаной стяжки покрытия	\mathbf{M}^2	544,31	Раствор ц/п	M^3	1	21,77
				γ = $1800~$ кг/м 3		1,8	39,186
37	Установка оконных блоков с переплетами	\mathbf{M}^2	46,41	Оконные блоки по проекту	M^2	1	46,41
						0,03	1,392
38	Установка блоков в дверных проемах	\mathbf{M}^2	77,7	Дверные блоки по проекту	M^2	1	77,7
						0,03	2,331
39	Устройство гидроизоляции пола	\mathbf{M}^2	502,79	«Кальматрон», 1 мешок = 25 кг; 81	M^2	1	502,79
				мешкок		0,004	2,011

1	2	3	4	5	6	7	8
10		2	702.70	D (2	1	502.70
40	Устройство стяжки пола	\mathbf{M}^2	502,79	Раствор ц/п	м ³	<u> </u>	502,79
				γ =1800 кг/м ³	Т	1,8	905,02
41	Устройство покрытий из плиток керамогранитных	\mathbf{M}^2	465,47	Керамогранит 600х600 ГОСТ	M^2	1	465,47
				6787-2001		0,021	9,775
42	Устройство покрытий из плиток керамических» [6]	\mathbf{M}^2	37,32	Керамическая плитка ГОСТ	M^2	1	37,32
				6787-2001		0,016	0,597
43	Наружная облицовка цоколя керамогранитной плиткой	м ²	87,78	Керамогранит 600х600 ГОСТ	M^2	1	87,78
				6787-2001		0,021	1,84
44	Наружная облицовка поверхности стен панелями с	м ²	467,21	Rockwool Венти Баттс толщиной	M^3	1	79,43
	устройством каркаса, теплоизоляции и влагозащиты	\mathbf{M}^3	79,43	170 мм	Т	0,09	7,149
		\mathbf{M}^2	535,21	Кассеты из алюминиевого	M^2	1	535,21
				композита «ALLUXE FR»		0,008	4,28
45	«Монтаж перегородок из гипсоволокнистых листов	1 т	0,041	Каркас аллюминиевый	M^2	1	227,92
	толщиной 100 мм				т	0,00018	0,041
		1	911,68	Листы ГКЛ, δ=12,5мм	M^2	1	911,68
		\mathbf{M}^2			Т	0,0125	11,396
46	Оштукатуривание поверхности внутренних стен	M ²	484,25	Литокол Литогипс;	M^2	1	484,25
				81 мешкок по 30 кг	Т	0,005	2,422
47	Шпаклевание поверхности внутренних стен	M ²	337,89	Ветонит Финиш;	м ²	1	337,89
				41 мешкок по 20 кг	Т	0,0024	0,811
48	Облицовка стен керамической плиткой	M ²	407,99	Керамическая плитка ГОСТ 6787-	м ²	1	407,99
	_			2001		0,016	6,528

1	2	3	4	5	6	7	8
49	Окраска поверхности внутренних стен	\mathbf{M}^2	819,44	Akrimax; 18 банок по 20 кг	M^2	1	819,44
						0,00043	0,348
50	Окраска поверхности потолка	\mathbf{M}^2	62,35	Akrimax; 2 банки по 20 кг	M^2	1	62,35
					Т	0,00043	0,027
51	Облицовка потолков декоративными плитами с	\mathbf{M}^2	251,93	Система «Армстронг»	M^2	1	251,93
	установкой каркаса» [6]					0,005	1,26
		\mathbf{M}^2	188,51	Система «Албес»	M^2	1	612,1
						0,0045	2,75
53	Устройство покрытия дорог дорожными плитами	\mathbf{M}^3	108,09	Плиты дорожные железобетонные ПДН-AV по	M^3	1	108,09
				серии 3.503.1-91		$\overline{2,4}$	259,42
54	Устройство покрытий из тротуарной плитки, в	\mathbf{M}^2	38,7	Плиты бетонные 6К.7 по ГОСТ 17608-91*.	M^3	1	2,71
	том числе отмостка	\mathbf{M}^3	2,71		T	2,4	6,504

Таблица $\Gamma.6$ — Ведомость трудоемкости и машиноемкости

		Еп		Норма	а времени		Трудое	мкость	
«Поз.	Наименование работ	Ед. изм.	Обоснование	Чел-	Маш-час	Кол-во	Чел-дн	Маш-	Состав звена» [6]
				час				CM	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
			1. 3en	иляные ра	боты				
1	«Планировка площадей бульдозерами	1000 _{M²}	01-02-027-02	0,99	0,99	3,3	0,41	0,41	Машинист 6р1
2	Рыхление и разработка котлованов в вечномерзлых грунтах с погрузкой на автомобили-самосвалы экскаваторами	1000 _M ³	01-03-013-02	164,35	143,59	3,17	65,12	56,90	Машинист бр2
3	Планировка дна котлована бульдозерами	1000 _{M²}	01-01-036-02	0,23	0,23	0,79	0,02	0,02	Машинист 6р1
4	Уплотнение дна котлована вибрационными катками	1000 _M ³	01-02-003-01	13,5	13,5	0,2	0,34	0,34	Машинист 6р1
5	Обратная засыпка котлована	1000 _M ³	01-01-033-05	3,8	3,8	2,89	1,37	1,37	Машинист 6р1
6	Уплотнение грунта обратной засыпки котлована пневмотрамбовками	100 м ³	01-02-005-01	15,15	13,12	5,79	10,96	9,50	Землекоп 4р1, 2p1
			2. Основа	ния и фун	ндаменты			·	
7	Устройство бетонной подготовки под фундамент	100 м ³	06-01-001-01	153,12	24,05	0,28	5,36	0,84	Бетонщик 4р2, 3р-2, 2р-2, Машинист 6р1

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
8	Устройство ленточных железобетонных фундаментов» [6]	100 м ³	06-01-001-22	391,52	152,37	3,01	147,31	57,33	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
9	Гидроизоляция боковых поверхностей фундамента в 3 слоя	100 м ²	08-01-005-01	27,54	27,51	12,78	44,00	43,95	Изоляровщик 4р 3, 2p-3
10	Устройство сплошной теплоизоляции пола по грунту	100 м ²	11-01-009-01	26,88	1,08	5,18	17,40	0,70	Изоляровщик 4р 3, 2p-3
11	Устройство бетонной подготовки для полов по грунту	100 м ³	06-01-001-01	153,12	24,05	0,52	9,95	1,56	Бетонщик 4р2, 3р-2, 2р-2, Машинист 6р1
12	Подстилающий слой из бетона для полов по грунту	м ³	11-01-002-09	3,66	0,48	51,83	23,71	3,11	Бетонщик 4р2, 3р-2, 2р-2, Машинист 6р1
			3. Ha	дземная ч	асть	T	4	1	H 4 1 2
13	«Устройство колонн монолитных железобетонных рам	100 м ³	06-05-002-01	2031,81	625,17	0,08	20,32	6,25	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
14	Устройство балок монолитных железобетонных рам	100 м ³	06-19-003-04	2100,34	171,17	0,05	13,13	1,07	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
15	Кладка наружных кирпичных стен толщиной 380 мм	м ³	08-02-001-01	4,94	0,4	158,36	97,79	7,92	Каменщик 4p-3, 3p-3
16	Кладка внутренних кирпичных стен толщиной 380	M^3	08-02-001-07	4,78	0,4	77,56	46,34	3,88	Каменщик 4p-3, 3p-3
17	Кладка перегородок из кирпича толщиной 120 мм	100 м ²	08-02-009-03	106,3	3,3	2,43	32,29	1,00	Каменщик 4p-1, 3p-1
18	Укладка железобетонных перемычек	100 шт	07-01-021-01	117,14	35,84	1,22	17,86	5,47	Каменщик 2р-2
19	Укладка плит перекрытия площадью более 5 м2	100 шт	07-05-045-05	323,32	54,01	0,58	23,44	3,92	Монтажник бр-1, 4р-1, 3р-2, Машинист бр-1
20	Устройство монолитных участков перекрытия	100 м ³	06-08-001-10	1088,16	266,96	0,03	4,08	1,00	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
21	Устройство нижнего монолитного антисейсмического пояса	100 м ³	06-07-002-02	476,99	257,13	0,06	3,58	1,93	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
22	Устройство монолитных железобетонных стоек антисейсмического пояса	100 м ³	06-05-001-01	1089,72	145,9	0,02	2,72	0,36	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
23	Устройство верхнего монолитного антисейсмического пояса» [6]	100 м ³	06-07-002-02	476,99	257,13	0,03	1,79	0,96	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
24	Монтаж металлических балок кровли	Т	09-03-002-12	18,69	5,74	10,52	24,58	7,55	Монтажник 6р-1, 5р1, 4р-2, 3р-2, Машинист 6р-1
25	Установка деревянных элементов каркаса кровли	м ³	10-01-010-01	22,86	0,36	4,863	13,90	0,22	Монтажник 6p-1, 5p1, 4p-2, 3p-2, Машинист 6p-1

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
26	Установка деревянных стропил кровли	м ³	10-01-002-01	24,32	0,37	10,55	32,07	0,49	Монтажник 6р-1, 5р1, 4р-2, 3р-2, Машинист 6р-1
27	Устройство кровель из металлочерепицы с обрешеткой из досок	100 м ²	12-01-020-01	178,76	12,47	6,95	155,3	10,83	Монтажник 6р-1, 5р1, 4р-2, 3р-2, Машинист 6р-1
28	«Устройство монолитного железобетонного пандуса погрузочно-разгрузочной платформы	\mathbf{M}^3	06-01-004-05	3,13	0,23	11,85	4,64	0,34	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
29	Устройство монолитных железобетонных крылец	M^3	06-01-004-06	4,98	0,39	4,56	2,84	0,22	Плотник 4р1, 2р- 1; Арматурщик 4р1, 2р1; Бетонщик 4р1, 2р1; Машинист 6р1
30	Монтаж металлических колонн навесов	Т	09-01-005-04	21,25	5,8	2,77	7,36	2,01	Монтажник 6р-1, 5р1, 4р-2, 3р-2, Машинист 6р-1
31	Монтаж металлических балок и прогонов навесов	Т	09-03-002-12	18,69	5,74	2,95	6,89	2,12	Монтажник 6р-1, 5р1, 4р-2, 3р-2, Машинист 6р-1

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
32	Монтаж покрытия навесов из профилированного листа» [6]	100 м ²	12-01-033-01	32,84	0,32	0,89	3,65	0,04	Монтажник 6р-1, 5р1, 4р-2, 3р-2, Машинист 6р-1
				4. Кровля					
33	Устройство выравнивающей цементно-песчаной стяжки покрытия	100 м ²	12-01-017-01 12-01-017-02	31,39	4,38	5,44	21,35	2,98	Бетонщик 4р1, 3р1, 2р2
34	Устройство пароизоляции покрытия	100 м ²	12-01-015-03	7,18	0,62	5,44	4,88	0,42	Изолировщик 4р 2, 2p-2
35	Утепление покрытия минераловатными плитами	100 м ²	12-01-013-01	34,06	5,23	5,44	23,16	3,56	Изолировщик 4р 2, 2p-2
36	Устройство цементно-песчаной стяжки покрытия	100 м ²	12-01-017-01 12-01-017-02	51,99	4,98	5,44	35,35	3,39	Бетонщик 4р1, 3р1, 2р2
			5. (Окна и две	ери				
37	«Установка оконных блоков с переплетами	100 м ²	10-01-027-02	122,72	5,95	0,46	7,06	0,34	Плотник бр1, 4р 1 Машинист бр1
38	Установка блоков в дверных проемах	100 м ²	10-01-039-01	104,09	13,04	0,78	10,15	1,27	Плотник бр1, 4р 1 Машинист бр1
				6. Полы					
39	Устройство гидроизоляции пола	100 м ²	11-01-004-05	24,73	6,3	5,03	15,55	3,96	Изолировщик 4р 2, 2p-2

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
40	Устройство стяжки пола	100 м ²	11-01-011- 01, 11-01- 011-02	45,32	37,82	5,03	28,49	23,78	Бетонщик 4р1, 3р1, 2р2
41	Устройство покрытий из плиток керамогранитных	100 м ²	11-01-047-01	312,16	1,73	4,65	181,44	1,01	Облицовщик 6р1, 4р1, 2р2
42	Устройство покрытий из плиток керамических» [6]	100 м ²	11-01-027-06	124,28	4,5	0,37	5,75	0,21	Облицовщик 6р1, 4р1, 2р2
			7. Отде	елочные р	аботы				
43	Наружная облицовка цоколя керамогранитной плиткой	100 м ²	15-01-016-01	104,91	0,91	0,88	11,54	0,10	Облицовщик 6р1, 4р1, 2р2
44	«Наружная облицовка поверхности стен панелями с устройством каркаса, теплоизоляции и влагозащиты	100 м ²	15-01-065-01	176,58	0,97	5,35	118,09	0,65	Изололировщик 4p1, 2p-1. Штукатурщик 4p 1, 2p1
45	Монтаж перегородок из гипсоволокнистых листов толщиной 100 мм» [6]	100 м ²	10-06-032-02	149,56	1,66	2,28	42,62	0,47	Плотник 6р1, 4р 1, 2p2
46	«Оштукатуривание поверхности внутренних стен	100 м ²	15-02-016-05	122,69	5,69	4,84	74,23	3,44	Штукатурщик 4р- 2, 2p2
47	Шпаклевание поверхности внутренних стен	100 м ²	15-04-027-05	10,94	0,04	3,38	4,62	0,02	Моляр 4р-2, 3р-2
48	Облицовка стен керамической плиткой	100 м ²	15-01-019-05	116,91	1,65	4,08	59,62	0,84	Облицовщик 6р1, 4р1, 2р2
49	Окраска поверхности внутренних стен	100 м ²	15-04-026-06	73,26	0,16	8,19	75,00	0,16	Моляр 4р-2, 3р-2

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
50	Окраска поверхности потолка	100 м ²	15-04-026-07	90,98	0,18	0,62	7,05	0,01	Моляр 4р-2, 3р-2
51	Облицовка потолков декоративными плитами с установкой каркаса	100 м ²	15-01-047-15	107,8	5,34	4,4	59,29	2,94	Плотник 4p2, 2p 2
			8. Бл	агоустрой	іство				
53	Устройство покрытия дорог дорожными плитами	100 м ³	27-06-001-04	202,42	72,91	1,08	27,33	9,84	Асфальтобетонщик 5p-1, 3p-1
54	Устройство покрытий из тротуарной плитки, в том числе отмостка	10 м ²	27-07-005-01	10,59	0,66	38,7	51,23	3,19	Асфальтобетонщик 5p-1, 3p-1
55	Устройство газонов	100 м ²	47-01-046-06	7,99	2,74	13,23	13,21	4,53	Рабочий зеленого строительства 3р- 1, 2p-1
56	Посадка кустарников-саженцев в живую изгородь	10 м	47-01-033-01	4,21	0,17	7,62	4,01	0,16	Рабочий зеленого строительства 3р- 1, 2p-1
57	Посадка деревьев-саженцев	10 шт	47-01-017-01	8,48	0,27	0,3	0,32	0,01	Рабочий зеленого строительства 3р-1, 2p-1
_	ИТОГО:	_	_	_	_	_	1721,87	300,88	
_	Подготовка территории» [6]	Чел-ч	_	1	_	(10% CMP)	172,19	_	Разнорабочий 2р8

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
_	«Санитарно-технические работы	_	_	_	_	(7%CMP)	120,53	_	Сантехник 6р1, 4р1, 3р2
_	Электромонтажные работы	_	_	_	_	(5%CMP)	86,09	_	Электрик 6 р1, 4р1, 3р2
_	Неучтенные работы	_	_	_	_	(16%CMP)	275,5	_	Разнорабочий 2р-4
_	ИТОГО СМР:» [6]	_	_	_	_	_	2376,18	300,88	_

Таблица Г.7 – Ведомость потребности в складах

	ость	зния	-	оность в урсах		Запас	Пл	ощадь с	склада	
«Материалы, изделия и конструкции	Продолжительность потребления, дни	Единица измерения	общая	суточная	На сколько дней	Количество, Q _{зап}	Норматив на 1	Полезная ${ m F}_{ m non},$	Общая F _{обш} , м ²	Способ хранения» [6]
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
			Открыты	e						
«Крупнощитовая рамная опалубка	16	\mathbf{M}^2	1260,9	78,81	3	338,08	20	16,90	25,36	Штабель
Опалубка деревянная	7	\mathbf{M}^2	117,41	16,77	2	47,97	20	2,40	3,60	Штабель
Арматура	16	T	14,655	0,92	5	6,55	1,2	5,46	6,55	Навалом
Кирпич керамический 65x120x250 мм» [6]	30	ШТ	104980	3499,33	2	10008,09	400	25,02	31,28	Штабель
Железобетонные пустотные плиты	6	\mathbf{M}^3	106,13	17,69	2	50,59	1,2	42,16	52,70	Штабель
Плиты дорожные железобетонные	7	\mathbf{M}^3	108,09	15,44	2	44,16	1,2	36,80	46,00	Штабель
Плиты бетонные тротуарные	13	\mathbf{M}^3	2,71	0,21	4	1,19	1,2	0,99	1,24	Штабель
Железобетоные перемычки	9	\mathbf{M}^3	6,15	0,68	2	1,95	0,7	2,79	3,63	Штабель
Металлоконструкции, прокат сортовой	9	T	16,238	1,80	2	5,16	0,5	10,32	12,38	Штабель
_									182,73	_
			Навесы							
«Пеноплекс Фундамент	3	\mathbf{M}^3	62,198	20,73	1	29,65	4	7,41	8,89	Штабель
Rockwool Венти Баттс	5	\mathbf{M}^3	79,43	15,89	2	45,43	4	11,36	13,63	Штабель
Rockwool Руф Баттс Стяжка» [6]	6	\mathbf{M}^3	119,75	19,96	2	57,08	4	14,27	17,12	Штабель
Кассеты из алюминиевого композита «ALLUXE FR»	10	Т	4,28	0,43	4	2,45	6	0,41	0,49	В пачки

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Металлочерепица и профлист	2	T	3,4435	1,72	2	4,92	6	0,82	0,98	В пачки
Изоспан В	2	рул	8	4,00	2	11,44	20	0,57	0,77	Штабель
«Лес пиленый (брус, доска)	22	\mathbf{M}^3	22,083	1,00	4	5,74	1,2	4,78	6,22	Штабель
_	_	_	_	_	_	_	_	_	48,12	_
			Закрытые	9						
Оконные блоки	4	\mathbf{M}^2	46,41	11,60	2	33,18	25	1,33	1,86	Штабель в верт.
Оконные олоки	4	IVI	40,41	11,00		33,16	23	1,33	1,00	положении
Дверные блоки	6	\mathbf{M}^2	77,7	12,95	2	37,04	25	1,48	2,07	Штабель в верт.
дверные олоки	U		77,7	12,73	2	37,04	23	1,40	2,07	положении
Керамогранитная плитка	26	\mathbf{M}^2	553,25	21,28	3	91,29	25	3,65	4,75	В пачках
Керамическая плитка	10	\mathbf{M}^2	445,31	44,53	3	191,04	25	7,64	9,93	В пачках
Каркас аллюминиевый	5	T	0,041	0,01	3	0,04	1,2	0,03	0,04	В пачках
Гипсоволокнистые листы	6	\mathbf{M}^2	911,68	151,95	2	434,57	20	21,73	26,07	В гор. стопках
Гидроизоляция сухая «Кальматрон»	4	T	2,011	0,50	3	2,16	1,3	1,66	1,99	Штабель
Штукатурка Литокол Литогипс	10	Т	2,422	0,24	4	1,39	1,3	1,07	1,28	Штабель
Шпатлевка Ветонит Финиш	2	T	0,811	0,41	2	1,16	1,3	0,89	1,07	Штабель
Гидроизоляция в банках «Базальт-Б»	8	T	5,12	0,64	2	1,83	0,6	3,05	3,66	Стеллаж
Краска акриловая Akrimax» [6]	12	T	0,375	0,03	4	0,18	0,6	0,30	0,36	Стеллаж
Система «Армстронг» и «Албес»	8	\mathbf{M}^2	440,44	55,06	2	157,46	20	7,87	9,45	В пачках
_	_	_		_	_		_	_	62,53	_

Продолжение Приложения Γ

Таблица Г.8 – «Расчетная ведомость потребной мощности» [6]

«Поз	Наименование работ и потреблений элетроэнергии	Ед. изм	Удельная мощност ь, кВт	Норма освещенност и, люкс	Действительн ая площадь	Потребна я мощност ь, кВт» [6]			
1	2	3	4	5	6	7			
Наружное освещение									
1	«Территория строительства в районе производства работ	100 0 м ²	0,4	2	5,567	2,227			
2	Места производства механизированны х земляных работ и бетонных работ	100 0 м ²	1,0	7	1,202	1,202			
3	Монтаж строительных конструкций и каменная кладка	100 0 м ²	3,0	20	0,708	2,124			
4	Открытые склады и навесы	100 0 м ²	0,8	10	0,183	0,146			
5	Внутрипостроечн ые дороги» [6]	1 км	2,5	2	0,158	0,395			
∑=6,094 кВт									
Внутреннее освещение									
1	«Закрытые склады	100 0 м ²	1,2	15	0,063	0,0756			
2	Контора прораба	100 m ²	1,5	75	0,18	0,27			
3	Диспетчерская	100 _{M²}	1,5	75	0,21	0,315			
4	Гардеробная	100 _{M²}	1,5	75	0,18	0,27			
5	Туалет	100 m ²	1,5	75	0,143	0,215			
6	Душевая	100 m ²	1,5	75	0,24	0,36			
7	Помещение для отдыха, обогрева и приема пищи	100 м ²	1,5	75	0,16	0,24			
8	Проходная» [6]	100 _{M²}	1,5	75	0,12	0,18			
∑=1,926 кВт									

Продолжение Приложения Γ

Таблица Г.9 – Технические характеристики крана

«Наименование монтируемого элемента	Монтажная масса Q, т	Высота подъема крюка Н, м		Вылет стрелы R _{кр.} , м		Грузоподъемность Q, т» [6]		
		«H _{min}	H_{max}	R_{min}	R _{max}	Q_{min}	Q _{max} » [6]	
1	2	3	4	5	6	7	8	
	Основной подъем							
Панель перекрытия ПК 71.15-6AlVm-C7a по серии 1.141.1-32c, вып.1	4,02	16,06	23,75	5,5	19,59	4,02	23	
Бадья «Рюмка» 1,0 (БН-1,0) Рго загруженная бетонной смесью	3,179	10,47	23,75	5,5	23,53	3,179	23	
Поддон с полнотелым керамическим кирпичом	1,735	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23	
Металлочерепица МП «Монтеррей»	1,806	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23	
Нога стропильная, L=8.0м, брус 100×175мм	0,16	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23	
Металлическая балка	0,458	9,75	23,75	5,5	24	3,1	23	
	Вспомог	ательны	й подъе	² M				
Панель перекрытия ПК 71.15-6AlVm-C7a по серии 1.141.1-32c, вып.1	4,02	24,86	29,1	10,7	20,33	4,02	7	
Бадья «Рюмка» 1,0 (БН-1,0) Рго загруженная бетонной смесью	3,179	22,83	29,1	10,7	22,46	3,179	7	
Поддон с полнотелым керамическим кирпичом	1,735	11,6	29,1	10,7	30,6	1,8	7	
Металлочерепица МП «Монтеррей»	1,806	11,6	29,1	10,7	30,6	1,806	7	
Нога стропильная, L=8.0м, брус 100×175мм	0,16	11,6	29,1	10,7	30,6	1,8	7	
Металлическая балка	0,458	11,6	29,1	10,7	30,6	1,8	7	

Приложение Д

Дополнение к разделу безопасности и экологичности объекта

Таблица Д.1 – Методы устранения негативного воздействия опасных и вредных производственных факторов

«Опасный и / или	Организационно-технические методы	Средства
вредный	и технические средства защиты,	индивидуальной
производственный	частичного снижения, полного	защиты работника»
фактор	устранения опасного и / или вредного	[2]
	производственного фактора	
«Зоны движения	«Необходимо установить знаки	Костюм или
техники и работы	безопасности обозначающие опасные	комбинезон
оборудования, не	зоны, инженерную подготовку путей	хлопчатобумажный;
оборудованные	их перемещения, а также соблюдение	ботинки на
защитными	правил безопасной их эксплуатации	нескользкой подошве
ограждениями» [2]		и с жестким носом;
Производство работ на	Принятие соответствующих	рукавицы
высоте	инженерно-технических решений,	комбинированные
	использования прогрессивных	(рукавицы
	средств подмащивания:	брезентовые); каска
	автомобильных гидравлических	защитная;
	подъемников (АГП),	пояс
	телескопических подъемников,	предохранительный
	люлек, навешенных на крюк	лямочный
	грузоподъемных кранов, и т.д., а	
	также применением страховочных	
	устройств и приспособлений	
Вероятность поражения	Соблюдение требований ГОСТ	
электрическим током	12.1.013-78 «Электробезопасность.	
	Общие требования», ПУЭ, ПТЭ и	
	ПТБ» [11]	
«Повышенные значения	Средства индивидуальный защиты	
показателей шума	(наушники), шумозащитные экраны	
Острые кромки,	Средства индивидуальный защиты	
заусенцы		
Превышение	Средства индивидуальный защиты, а	
нормальных показатели	именно респиратор и очки» [2]	
пыли в воздухе		

Таблица Д.2 – Идентификация классов и опасных факторов пожара

«Участок,	Оборудов	Класс	Опасные	Сопутствующие проявления
подразделени	ание	пожара	факторы	факторов пожара» [2]
e			пожара	
Здание	Сварочны	Класс	Открытый	«Образующиеся в процессе пожара
столовой на	й аппарат,	A	огонь,	осколочные фрагменты,
30 мест в	гусеничн		задымлени	крупногабаритные части
составе	ый		е, искры,	разрушившихся строительных
объектов	дизель-		выделяемо	зданий, инженерных сооружений,
управления	электриче		е тепло	транспортных средств,
магистрально	ский			энергетического оборудования,
ГО	кран,			технологических установок,
газопровода	ручной			производственного и инженерно-
«Сила	инструме			технического оборудования,
Сибири»,	HT			агрегатов и трубопроводных систем
расположенн				нефте-газо-амиакопроводов,
ых в				произведенной и/или хранящейся
сейсмоопасно				продукции и материалов и иного
й зоне.				имущества» [2]

Таблица Д.3 – Технические средства обеспечения пожарной безопасности

«Перв	Мобиль	Стацион	Средс	Пожарн	Средства	Пожарный	Пожарн
ичные	ные	арные	тва	oe	индивиду	инструмент	ые
средст	средств	установк	пожар	оборудо	альной	(механизирован	сигнализ
ва	a	И	ной	вание	защиты и	ный и	ация,
пожар	пожаро	системы	автом		спасения	немеханизирова	связь и
отуше	тушени	пожарот	атики		людей	нный)	оповеще
кин	R	ушения			при		ние» [2]
					пожаре		
«Емко	Вертоле	Завесы	Пожар	Пожарн	Противог	Конусное ведро,	Номера
сти с	ты,	противоп	ные	ые	азы,	лом, багор,	м 01 или
водой,	пожарна	ожарные	извеща	гидрант	респират	топор, лопата,	112 для
ведра с	Я		тели и	Ы И	оры,	кошма	связи со
песком	техника,		прибор	ЩИТЫ	мокрая		службам
,	самолет		Ы		ветошь		и» [26]
ручны	Ы		управл				
e			ения,				
огнету			средств				
шител			a				
И			оповещ				
			ения и				
			эвакуац				
			ИИ				
			людей				

Таблица Д.4 — Организационно-технические мероприятия по обеспечению пожарной безопасности

«Наименование	Наименование видов	Предъявляемые нормативные		
технологического	реализуемых	требования по обеспечению пожарной		
процесса	организационных	безопасности, реализуемые эффекты»		
	мероприятий	[2]		
Укладка плит	Подготовка поверхности,	Федеральный закон от 21 декабря 1994 г.		
перекрытия	нанесение растворной	№ 69-ФЗ «О пожарной безопасности».		
	пастели, подача и	Федеральный закон от 27 декабря 2002 г.		
	укладка плиты	№ 184-ФЗ «О техническом		
	перекрытия, анкеровка	регулировании». Федеральный закон от		
	плиты перекрытия,	22 июля 2008 г. № 123-ФЗ «Технический		
	зачеканка раствором	регламент о требованиях пожарной		
	стыков	безопасности».		

Таблица Д.5 – Идентификация негативных экологических факторов

«Наименование	Структурные	Негативное	Негативное	Негативное
технического	1001		экологическое	экологическое
объекта технического		воздействие	воздействие	воздействие
	объекта,	технического	технического	технического
	производственно-	объекта на	объекта на	объекта на
	технологического	атмосферу	гидросферу	литосферу»
	процесса,			[2]
	энергетической			
	установки,			
	транспортного			
	средства и т.п.			
Здание	Подготовка	«Выхлопы и	Попадание в	Разрушение
столовой на 30	поверхности,	выбросы в	водоемы и	почвенного
мест в составе	нанесение	воздух;	сточные воды	покрова в
объектов	растворной пастели,	применение	жидкостей,	результате
управления	подача и укладка	токсичных	образованных	срезки, а
магистрального	плиты перекрытия,	материалов в	ОТ	также
газопровода	анкеровка плиты	виде смазки	инструментов	попадание в
«Сила	перекрытия,	опалубки и	И	почку
Сибири»,	зачеканка раствором	сварочных	оборудования,	строительного
расположенных	СТЫКОВ	электродов.	смазки	мусора и
В			опалубки и	вредных
сейсмоопасной			поливки	химических
зоне.			бетонных	веществ
			конструкций,	образованных
			а также при	в результате
			мойке	выработки
			строительной	масел и
			техники	строительных
				материалов,
				таких как
				смазка для опалубки,
				битум и
				утеплитель»
				[27]