

Федеральное государственное автономное
образовательное учреждение
высшего образования
«СИБИРСКИЙ ФЕДЕРАЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Инженерно-строительный институт

Строительные материалы и технологии строительства
кафедра

УТВЕРЖДАЮ
Заведующий кафедрой

И.Г. Енджиевская
подпись инициалы, фамилия

« ____ » _____ 20 __ г.

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

в виде _____
проекта
проекта, работы

08.03.01. «Строительство»
код, наименование направления

Каркасно-панельное дошкольное учреждение в Свердловском районе
г.Красноярска
тема

Руководитель _____ доцент каф.СМиТС, к.т.н. И.И. Терехова
подпись, дата должность, ученая степень инициалы, фамилия

Выпускник _____ 30.06.2020 Д.А. Путенков
подпись, дата инициалы, фамилия

Красноярск 2020

СОДЕРЖАНИЕ

ВВЕДЕНИЕ	13
1 Архитектурно-строительный раздел	14
1.1 Общие данные	14
1.1.1 Исходные данные и условия для подготовки проектной документации	14
1.1.2 Сведения о функциональном назначении объекта капитального строительства	14
1.1.3 Технико-экономические показатели проектируемого объекта капитального строительства	14
1.2 Схема планировочной организации земельного участка	15
1.2.1 Характеристика земельного участка, предоставленного для размещения объекта капитального строительства	15
1.2.2 Обоснование схем транспортных коммуникаций, обеспечивающих внешний и внутренний подъезд к объекту капитального строительства	15
1.3 Архитектурные решения	16
1.3.1 Описание и обоснование внешнего и внутреннего вида объекта капитального строительства, его пространственной, планировочной и функциональной организации	16
1.3.2 Обоснование принятых объемно-пространственных и архитектурно-художественных решений, в том числе в части соблюдения предельных параметров разрешенного строительства объекта капитального строительства	19
1.3.3 Описание и обоснование использованных композиционных приемов при оформлении фасадов и интерьеров объекта капитального строительства	20
1.3.4 Описание решений по отделке помещений основного, вспомогательного, обслуживающего и технического назначения	21

1.3.5 Описание архитектурных решений, обеспечивающих естественное освещение помещений с постоянным пребыванием людей	21
1.3.6 Описание архитектурно-строительных мероприятий, обеспечивающих защиту помещений от шума, вибрации и другого воздействия	22
1.3.7 Описание решений по декоративно-художественной и цветовой отделке интерьеров	22
1.4 Конструктивные и объемно-планировочные решения.....	23
1.4.1 Сведения об особых природных климатических условиях территории, на которой располагается земельный участок, предоставленный для размещения объекта капитального строительства	23
1.4.2 Описание и обоснование конструктивных решений зданий и сооружений, включая их пространственные схемы, принятые при выполнении расчетов строительных конструкций	24
1.4.3 Описание конструктивных и технических решений подземной части объекта капитального строительства	25
1.4.4 Описание и обоснование принятых объемно-планировочных решений зданий и сооружений объектов капитального строительства	25
1.4.5 Описание проектных решений и мероприятий обеспечивающих:	26
1.5 Перечень мероприятий по охране окружающей среды	27
1.6 Мероприятия по обеспечению пожарной безопасности	27
1.6.1 Описание и обоснование принятых конструктивных и объемно-планировочных решений, степени огнестойкости и класса конструктивной пожарной опасности строительных конструкций	27
1.7 Мероприятия по обеспечению доступа инвалидов	28
2 Расчетно-конструктивный раздел	29
2.1 Исходные данные	29
2.2 Конструктивное решение здания.....	29
2.3 Расчет плоской рамы в осях 7 А/1-Ж	29
2.3.1 Сбор нагрузок на поперечную раму по оси 7	29
2.3.2 Создание модели в программном комплексе "SCAD Office"	32
2.3.3 Результаты расчета поперечной рамы в осях 7...А/1-Ж	36
2.2.5 Расчет и конструирование колонны	38
3 Основания и фундаменты	40

3.1 Исходные данные	40
3.2 Оценка инженерно-геологических условий площадки строительства	40
3.2 Физико-механические свойства грунтов.....	41
3.4 Расчёт свайного фундамента из забивных свай.....	44
3.4.1 Определение несущей способности сваи.....	44
3.4.2 Расчёт свайных фундаментов и их оснований по деформациям	46
3.4.3 Расчёт осадки фундамента методом послойного суммирования.....	48
3.4.4 Расчет осадки фундамента методом эквивалентного слоя	52
3.5 Расчёт фундамента столбчатого под колонну	54
3.5.1 Расчёт армирования подошвы столбчатого фундамента	56
3.5.2 Конструирование фундамента	58
3.6 Выводы.....	58
4 Технологическая карта на монтаж каркаса здания.....	61
4.1 Область применения	61
4.2 Организация и технология выполнения работ.....	61
4.3 Расчет объемов работ	68
4.4 Требования к качеству работ	70
4.4.1 Входной контроль применяемых строительных материалов, изделий и конструкций.....	70
4.4.2 Установка колонн в стаканы фундамента.....	71
4.4.3 Установка ригелей и диафрагм жесткости.....	71
4.4.4 Установка плит перекрытия.....	72
4.4.5 Установка колонн на оголовки нижележащих колонн.....	73
4.5 Потребность в материально-технических ресурсах	75
4.5.1 Перечень машин и оборудования	75
4.5.2 Технологическая оснастка, инструмент, инвентарь и приспособления.	76
4.5.3 Материалы и изделия	76
4.6 Техника безопасности и охрана труда	79
5 Организация строительного производства	82
5.1 Объектный строительный генеральный план	82
5.1.1 Область применения строительного генерального плана	82

5.1.2 Выбор монтажных кранов и их размещение	82
5.1.3 Определение зон действия монтажных кранов с учетом реальных условий строительства	82
5.1.4 Проектирование временных дорог и проездов	83
5.1.5 Потребность строительства во временных зданиях и сооружениях. Проектирование складского хозяйства	84
5.1.6 Расчет потребности в энергетических и водных ресурсах.....	86
5.1.7 Мероприятия по охране труда и технике безопасности.....	88
5.1.8 Мероприятия по охране окружающей среды и рациональному использованию природных ресурсов	90
5.1.9 Расчет технико-экономических показателей стройгенплана	91
5.2 Определение нормативной продолжительности строительства.....	92
6 Экономика строительства	94
6.1 Определение стоимости возведения объекта капитального строительства на основе укрупненных нормативов цены строительства (НЦС)	94
6.2 Составление сметной документации и ее анализ	97
6.3 Технико-экономические показатели проекта	98
ЗАКЛЮЧЕНИЕ	102
СПИСОК ИСПОЛЬЗУЕМЫХ ИСТОЧНИКОВ	103
ПРИЛОЖЕНИЕ А-Д	107

ВВЕДЕНИЕ

Город Красноярск является столицей Красноярского края.

На сегодняшний день население города составляет 1 093 771 человек. По данным статистиков, Красноярск лидирует среди регионов Сибири по численности постоянного населения, а также по числу приезжих, которые остаются в Красноярске на постоянное место жительства.

С ростом населения соответственно растет и потребность в детских садах, что говорит о социальной проблеме в сфере жилищного хозяйства.

Таким образом, для того чтобы снять социальную напряженность в городе Красноярск, необходимо организовать строительство новых мест в детских садах. В качестве объекта бакалаврской работы был принят объект со следующими характеристиками:

Каркасно-панельное дошкольное учреждение в Свердловском районе г. Красноярска, расположенное на улице Карамзина.

Здание имеет 3 этажа, на которых находятся 8 групп для детей разных возрастом, общим количеством в 190 мест.

Высота этажа равны 3 метрам, а высота подвала 2,94 м. Размеры здания в плане равны 27x54м, а осях А/1-Ж, 1-12

Целями бакалаврской работы являются разработка архитектурных решений, расчет рамы каркаса и конструктивный расчет колонны, расчет фундаментов мелкого заложения и свайного, разработка технологической карты на устройство кирпичной кладки надземной части здания, разработка объектного строительного генерального плана, а также расчета стоимости строительства.

В данной бакалаврской работе были выполнены следующие разделы для достижения поставленных целей:

- Архитектурно-строительный;
- Расчетно-конструктивный;
- Технология строительного производства;
- Организация строительного производства;
- Экономика строительства.

При разработке проекта была использована нормативная документация (ГОСТы, СП, СТО, СНиПы, ФЕРы, МДС и РД) и программные комплексы Microsoft Office, SCAD, AUTOCAD.

1. Архитектурно-строительный раздел

1.1 Общие данные

1.1.1 Исходные данные и условия для подготовки проектной документации на объект капитального строительства

Выпускная квалификационная работа заключается в разработке проекта каркасно-панельного дошкольного учреждения в Свердловском районе г. Красноярска.

:

- задание на проектирование;
- грунтовые условия;
- климатические условия.

1.1.2 Сведения о функциональном назначении объекта капитального строительства

В рамках дипломного проектирования разработан объект: детский сад на 190 мест в районе дома 8, по ул.Карамзина.

Проектируемое здание по своему функциональному назначению относится к учебно-воспитательные объектам.

1.1.3 Технико-экономические показатели проектируемого объекта капитального строительства

Технико-экономические показатели проектируемого объекта представлены в таблице 1.

Таблица 1 - Основные технико-экономические показатели детского дошкольного учреждения

Наименование показателей	Единицы измерения	Значение
Вместимость	мест	190
Этажность	шт.	2-3
Количество этажей	шт.	3-4
Расчетная площадь	м ²	2290,4
Полезная площадь	м ²	3120,5
Общая площадь	м ²	3794,27
строительный объем	м ³	14244,81
Площадь застройки	м ²	1234,55

1.2. Схема планировочной организации земельного участка

1.2.1 Характеристика земельного участка, предоставленного для размещения объекта капитального строительства

Строительная площадка расположена в г. Красноярск, в Свердловском районе по ул.Карамзина. Участок, отведенный под строительство, имеет размеры в плане 186м x 79м. Площадка ровная, без выраженных перепадов по высоте. На настоящий момент территория свободна от застройки.

1.2.2 Обоснование схем транспортных коммуникаций, обеспечивающих внешний и внутренний подъезд к объекту капитального строительства

Проектируемое здание располагается в центре относительно домов 13,11,8 и 6 по улице Карамзина. Карамзина – улица которая проходит сквозь один из самых строящихся микрорайонов города «Белые Росы». С южной стороны здания имеется плавный съезд на улицу Судостроительную. К основным видам внешнего транспорта относится как личный, так и общественный транспорт.

Автобусная остановка располагается на расстоянии около 300 метров в юго-западном направлении от здания по ул.Свердловская.

1.3 Архитектурные решения

1.3.1 Описание и обоснование внешнего и внутреннего вида объекта капитального строительства, его пространственной, планировочной и функциональной организации

Объектом капитального строительства является каркасно-панельное дошкольное учреждение в Свердловском районе г. Красноярска, расположенное по ул. Карамзина.

Принятые проектом архитектурные решения обеспечивают соответствие требованиям энергоэффективности. Геометрические характеристики здания - такие как показатель компактности и коэффициент остекления полностью удовлетворяют расчетным требованиям.

В планировочной структуре здание соблюдается принцип групповой изоляции.

Детский сад предусмотрен на 8 групп, из них:

- две группы ясельного возраста (1,5-2 года) на 20 мест;
- одна группа подготовительного возраста (6-7 лет) на 25 мест
- две группы старшего возраста (5-6 лет) на 25 мест
- две группы среднего возраста (4-5 лет) на 25 мест
- одна группа младшего возраста (2-4 года) на 25 мест

Общее количество мест 190.

Высота помещений подвала составляет 2,64 м.

Высота помещений первого, второго и третьего этажей от пола до потолка составляет 3,0 м.

Высота помещений музыкального и физкультурного залов равна 3,6 м.

На первом этаже предусмотрено размещение двух ясельных групп. Каждая группа запроектирована с раздельной, туалетной комнатой, буфетной, групповой (для дневного пребывания детей) и спальной комнатой (для дневного отдыха) и имеет непосредственный выход на участок.

Помещения общего назначения (пищеблок, медицинские помещения) размещаются на первом этаже. Пищеблок оборудован отдельными входами.

Объемно-планировочные решения пищеблока предусматривают последовательность технологических процессов, исключающих встречные потоки сырой и готовой продукции. Технологическое оборудование размещается с учетом обеспечения свободного доступа к нему для его обработки и обслуживания. Питание детей организуется в помещениях групповой. Предусмотрен вертикальный технологический подъемник, для связи пищеблока и вышерасположенных помещений групп. Мытьё посуды осуществляется в буфетной.

На втором этаже размещены помещения для детей младшей и средней групп, музыкальный и физкультурный зал с комнатами для хранения инвентаря. Вход в групповые предусмотрен через 2 лестничные клетки и имеются два эвакуационных выхода.

Оборудование основных помещений соответствует росту и возрасту детей, учитывает гигиенические требования.

Помещение прачечной предусмотрены в подвальном этаже и соединяются с остальными этажами при помощи лифта, так же оборудованного для доступа малогабаритных групп населения на все этажи.

Технические помещения размещены на третьем и подвальном этаже. Подвальный этаж имеет 2 эвакуационных выхода, непосредственно наружу, технологический выход через общую лестничную клетку и аварийные выходы.

Композиционным приемом при оформлении фасадов, является сочетание цветового решения плоскостей стен, цвета элементов заполнения проемов окон и наружных дверей. Строгость и простота фасадов поддерживается остекленными объемами, в которых запроектированы эвакуационные лестницы.

В основе ритмического рисунка фасада лежит прямоугольная геометрия различных по цвету участков наружных стен из стеклопакетов и кирпичных оштукатуренных стен. Основные цвета наружных ограждающих конструкций – белый, дополнительные – красный, синий и желтый.

Главный вход в здание расположен с главного (южного) фасада. Вход имеет парадную лестницу с пандусом для колясок и МГН.

Витражи, расположенные в эвакуационных выходах, выполняются из алюминиевых профилей фасадной системы фирмы «ФБК Енисей», переплеты алюминиевых витражных систем окрашиваются в серый цвет в заводских условиях.

В соответствии со статьей 25 федерального закона №261 «Об энергосбережении и повышении энергетической эффективности» программа энергосбережения является обязательной для всех государственных и муниципальных образовательных организаций и учреждений.

Предусмотрена установка алюминиевых радиаторов, а так же тепловых экранов за ними.

Для снижения теплопотерь через входные двери при открывании/закрывании, на входах в здание запроектированы тамбуры.

1.3.2 Обоснование принятых объемно-пространственных и архитектурно-художественных решений, в том числе в части соблюдения предельных параметров разрешенного строительства объекта капитального строительства

Объемно-пространственная композиция 3-х этажного здания была строгими нормативными требованиями к участку, зданию и помещениям данного объекта. Архитектурно-художественное решение принято с учетом планировочной структуры здания детского сада и его функционального назначения. Основной формирования объема здания является унифицированный

блок групповой ячейки, который является базовым элементом при проектировании детских садов.

Все помещения в здании запроектированы в соответствие с требованиями пожарной безопасности, доступности для МГН, виброшумоизоляции, теплозащиты, инсоляции, освещению.

Помимо нормативных требований проект учитывает и эстетические особенности объемно-планировочных решений. В их число входят: максимально комфортные и совершенно различные по своей конфигурации планировки квартир; наличие панорамных окон и витражей, лоджий; необходимые помещения нежилого назначения (колясочные, комнаты консьержа, просторные подъездные холлы).

Отметка здания детского сада по высоте 11.7м, это гораздо ниже чем 45м, поэтому предложение по светоограждению верхней линии фасадов детского сада, обеспечивающее безопасность полетов воздушных судов, делать нет необходимости.

Экспликация помещений на отметке 0,000 представлена на чертеже (лист 1), экспликация помещения на отметке 3,300, экспликация помещения на отметке 6,600, экспликация помещения на отметке -2,940 представлены в приложении В.

1.3.3 Описание и обоснование использованных композиционных приемов при оформлении фасадов и интерьеров объекта капитального строительства

Наружная отделка:

- стенки крылец, наружных лестниц, цокольная часть здания – штукатурка по сетке и окраска фасадной краской,
- наружные стены облицованные керамической плиткой железобетонные панели.

Полы помещений гладкие, нескользящие, без щелей и дефектов, плотно пригнанные к стенам и полу, предусматривающие влажную уборку с применением моющих и дезинфицирующих средств. Полы в групповой ясельной группы, расположенные на первом этаже предусмотрены с подогревом

Цветовые решения фасада подчеркивают назначение здания. Использованы яркие чистые цвета и геометрическая композиция. На фасадах применены: керамическая плитка разных цветов, окраска по штукатурке, подшивка козырьков металлическим сайдингом.

Все основные помещения имеют естественное освещение. Уровни естественного и искусственного освещения соответствуют уровню совмещенного естественного и искусственного освещения жилых и общественных зданий. Световые проемы и игровых, групповых и спальнях оборудуются специальными регулируемыми солнцезащитными устройствами.

1.3.4 Описание решений по отделке помещений основного, вспомогательного, обслуживающего и технического назначения

Решения по отделке помещений для 1-го ,2-во, 3-го и подвального этажей различны. Все данные приведены в приложениях Б.

1.3.5 Описание архитектурных решений, обеспечивающих естественное освещение помещений с постоянным пребыванием людей

Размещение здания детского сада на 190 мест на заданной территории обеспечивает нормативную инсоляцию и нормативное КЕО, в соответствии с требованиями СанПин 2.2.1/2.1.1.1076-01 «Гигиенические требования к инсоляции и солнцезащите жилых и общественных зданий и территорий» и СанПиН .2.1/2.1.1.1278-03 «Гигиенические требования к естественному, искусственно и совмещенному освещению жилых и общественных зданий».

Все основные помещения детского сада с постоянным пребыванием людей имеет естественное освещение. В основных функциональных помещениях детского сада обеспечивается нормальное значение КЕО и инсоляции. Ориентация окон спальных и игровых, залов музыкальных и физкультурных занятий, приняты оптимальными для выбранного географического пояса. Спецификация оконных и дверных проемов представлена в приложении В.

1.3.6 Описание архитектурно-строительных мероприятий, обеспечивающих защиту помещений от шума, вибрации и другого воздействия

При проектировании здание детского сада, были применены планировочные решения, обеспечивающие защиту групповых помещений и особенно спален детского сада от шума и вибрации инженерного и технологического оборудования.

Помещение венткамер, запроектированые в техническом подвале, не находятся над, под и смежно с помещениями с постоянным пребыванием людей.

Для устранения шума, возникающего при работе вентиляционных установок, используются шумоглушитель и гибкие вставки (содержащие звукопоглощающие материалы). Уровень звукового давления от вентиляционных установок не превышает нормативных значений, что обеспечивает требования СП 51.13330.2011 «Защита от шума».

1.3.7 Описание решений по декоративно-художественной и цветовой отделке интерьеров

Использованы яркие чистые цвета и геометрическая композиция. Так же применяются легкие светлые цвета, которые способствуют комфорному длительному пребыванию детей в учреждении.

Все решения позволяют производить влажную уборку всех поверхностей помещений, в которых предусмотрено пребывание детей и обслуживающего персонала.

1.4 Конструктивные и объемно-планировочные решения

1.4.1 Сведения об особых природных климатических условиях территории, на которой располагается земельный участок, предоставленный для размещения объекта капитального строительства

Данный район строительства согласно СП 131.13330-2018 "Строительная климатология" [1] характеризуется следующими природно-климатическими данными:

Район строительства – г. Красноярск;

Климатический район – 1В;

Среднегодовая температура воздуха – плюс 1,2°C;

Абсолютная максимальная температура воздуха – плюс 37°C

Средняя максимальная температура воздуха наиболее теплого месяца - плюс 25,8°C;

Абсолютная минимальная температура воздуха – минус 48°C;

Температура воздуха наиболее холодных суток с обеспеченностью 0,98 - минус 42°C;

Температура воздуха наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0,98 – минус 40°C;

Температура воздуха наиболее холодных суток с обеспеченностью 0,92 – минус 39°C;

Температура воздуха наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0,92 – минус 37°C

Средняя температура воздуха:

-наиболее холодного месяца – минус 16°C

- наиболее теплого месяца – плюс 18,7°C

Продолжительность периода со среднесуточной температурой ниже 0°C – 171 суток;

Продолжительность периода со среднесуточной температурой ниже плюс 8°C – 233 суток;

Среднегодовая температура со среднесуточной температурой ниже 0°C – минус 11,1°C;

Среднегодовая температура со среднесуточной температурой ниже плюс 8°C – минус 7,1°C;

Средняя месячная относительная влажность воздуха наиболее холодного месяца – 78 %;

Средняя месячная относительная влажность воздуха наиболее теплого месяца – 70 %;

Количество осадков за год – 454 мм;

Суточный максимум – 97 мм;

Преобладающее направление ветров декабрь-февраль – западное;

По совокупности всех метеорологических данных климат района строительства характеризуется как резко континентальный, с жарким летом, суровой зимой и резким перепадом суточных температур;

Район по воздействию климата на технические изделия и материалы относится к группе II4 по ГОСТ 16350-80;

Согласно п.10.2 СП 20.13330.2016 «Нагрузки и воздействия» [2], расчетное значение веса снегового покрова на 1 м² горизонтальной поверхности земли равно 1,5 кПа (180 кгс/м²) - III снеговой район;

Нормативное ветровое давление - 0,38 кПа (38 кгс/м²), III ветровой район.

1.4.2 Описание и обоснование конструктивных решений зданий и сооружений, включая их пространственные схемы, принятые при выполнении расчетов строительных конструкций

Конструктивная система здания – каркасно-панельная. Каркас представляет собой железобетонные колонны сечением 400x400 мм связанные ригелями перекрытия, на которые опираются плиты.

Пространственная жесткость здания обеспечивается за счет совместной работой колонн, ригелей и перекрытий, образующих геометрически неизменяемую систему. Стены здания детского сада запроектированы из трехслойных стенных панелей. Состав основной ограждающей стены следующий: 100 мм железобетона в несущем слое панели, утеплитель – пенопласт толщиной 200 мм, - наружный слой – декоративный слой бетона облицованный керамической плиткой толщиной 50 мм.

Внутренние перегородки - из полнотелого керамического кирпича ГОСТ 530-2012, гипсокартонных листов, стекломагниевых панелей «Унипроk НГ».

Лестничные площадки - монолитные. Лестница сборная железобетонная.

Кровля здания ДОУ запроектирована совмещенная неэксплуатируемая из полимерных рулонных материалов с внутренними и наружными водостоками.

1.4.3 Описание конструктивных и технических решений подземной части объекта капитального строительства

На территории г. Красноярск, учитывая особенности пучинистости грунтов, проектом предусмотрено использование конструкции свайного фундамента с кустами свай. Фундамент запроектирован на основе требований СП 22.13330.2016 «Основания зданий и сооружений». Подробный расчет параметров свайного фундамента представлен в разделе 3 данной выпускной квалификационной работы.

1.4.4 Описание и обоснование принятых объемно-планировочных решений зданий и сооружений объекта капитального строительства

Объемно-планировочные решения были приняты на основании архитектурного раздела. При определении геометрических параметров

конструкций производились все необходимые расчеты. Подробнее эти данные представлены в разделе 2 и 3 данной выпускной квалификационной работы.

1.4.5 Обоснование проектных решений и мероприятий, обеспечивающих:

- соблюдение требуемых теплозащитных характеристик ограждающих конструкций;

Наружные стены, кровля, светопрозрачные конструкции здания отвечают всем требованиям по теплозащите. Теплотехнический расчет перечисленных элементов представлен в приложении А.

Состав основной ограждающей стены следующий: 100 мм железобетона в несущем слое панели, утеплитель – пенопласт толщиной 200 мм, - наружный слой – декоративный слой бетона облицованный керамической плиткой толщиной 50 мм.

- снижение шума и вибраций;

Снижение шума и вибраций в помещениях пребывания детей обеспечивается за счет наличия в конструкции перегородок дополнительной звукоизоляции в виде минераловатных плит ТЕХНОНИКОЛЬ – ТЕХНОАКУСТИК, $\delta=50$ мм.

Для устранения шума, возникающего при работе вентиляционных установок, используются шумоглушитель и гибкие вставки (содержащие звукопоглощающие материалы). Уровень звукового давления от вентиляционных установок не превышает нормативных значений, что обеспечивает требования СП 51.13330.2011 «Защита от шума».

- гидроизоляция и пароизоляция помещений;

В конструкции полов (см. приложение Г) предусмотрена дополнительная гидроизоляция.

Излишние влажные пары воздуха удаляются посредством организованной поточно-вытяжной вентиляции, с механическим побуждением.

1.5 Перечень мероприятий по охране окружающей среды

Предусмотрены мероприятия, обеспечивающие сбор и удаление строительного мусора, очистку производственных и бытовых стоков, охрану имеющихся на площадке деревьев и кустарников, защиту почвы склонов от размыва, предотвращение загазованности воздуха.

Предусматривается установка границ строительной площадки, которая обеспечивает максимальную сохранность за территорией строительства деревьев, кустарников, травяного покрова.

Исключается беспорядочное и неорганизованное движение строительной техники и автотранспорта. Временные автомобильные дороги и другие подъездные пути устраиваются с учетом требований по предотвращению повреждений древесно-кустарной растительности.

Бетонная смесь и строительные растворы хранятся в специальных ёмкостях. Организуются места, на которых устанавливаются ёмкости для мусора.

Данный комплекс мер предотвращает загрязнения окружающей среды.

1.6 Мероприятия по обеспечению пожарной безопасности

Настоящий проект выполнен с учётом требований, СП 1.13130.2009, Федерального закона Российской Федерации от 22 июля 2008 г. № 123-ФЗ. Требования по пожарной безопасности учтены при проектировании объёмно-планировочных и конструктивных решений.

1.6.1 Описание и обоснование принятых конструктивных и объемно-планировочных решений, степени огнестойкости и класса конструктивной пожарной опасности строительных конструкций.

Планировочные решения спроектированы таким образом, чтобы размеры помещений, количество выходов из них, ширина коридоров и лестничных

маршай удовлетворяла требованиям по беспрепятственной эвакуации людей и персонала; здание обеспечено требуемым числом эвакуационных выходов.

По части конструктивных решений удовлетворяются все необходимые требования. Несущие конструкции выполнены из негорючих материалов; материалы, применяемые в интерьере, имеют необходимые сертификаты по пожарной безопасности.

Основные несущие конструкции здания соответствуют всем противопожарным требованиям и имеют следующие характеристики по пределу огнестойкости:

- Несущие элементы здания (колонны) - R90;
- Перекрытия междуэтажные - REI 45;
- Внутренние стены лестничных клеток (ребра жесткости)- REI 60;
- Лестничные марши и площадки - R60.

Основные показатели по проекту по признаку пожарной опасности:

- класс ответственности II;
- степень огнестойкости II;
- класс функциональной пожарной опасности Ф 1.1;
- Класс конструктивной пожарной опасности – СО.

Внутренняя отделка должна быть выполнена в соответствии с ФЗ №123 от 22.07.2008г по табл. 28, 29.

КМ0 - для отделки стен и потолков в вестибюлях и лестничных клетках;

КМ1- для отделки стен и потолков в общих коридорах, залов для физкультурных и музыкальных занятий; для покрытия полов в вестибюлях и лестничных клетках;

КМ2 - для покрытия полов в общих коридорах и залов для физкультурных и музыкальных занятий.

1.7 Мероприятия по обеспечению доступа инвалидов

В данном проекте предусмотрены все необходимые меры по обеспечению доступа для инвалидов и др. маломобильных групп населения (МГН).

Входная группа здания оснащена поворотным пандусом с уклоном 1:5, также имеются двойные перила высотой 900 и 700 мм для комфортного маневрирования при движении по пандусу на инвалидной коляске.

Все подъездные коридоры запроектированы таким образом, чтобы было организовано беспрепятственное движение на колясках в обе стороны.

Здание оборудовано лифтом, лифтовым холом и разметкой на полах, для комфортного и безопасного пребывания в здании МГН. Рассчитан необходимый процент использования помещений туалетов. В соответствие с расчетом запроектировано помещение санузла для МГН с достаточной площадью (радиус поворота на инвалидной коляске составляет 1500мм).

2 Расчетно-конструктивный раздел

2.1 Исходные данные

Объект строительства - "Каркасно-панельное дошкольное учреждение в Свердловском районе г. Красноярска"

Характеристика здания:

- Класс сооружения - КС-2 (ГОСТ 27751-2014 "Надежность строительных конструкций и оснований");
- Класс функциональной пожарной опасности - ФЗ.6;
- Степень огнестойкости здания - II (табл. 21, ФЗ №123 "Технический регламент о требованиях пожарной безопасности");
- Класс конструктивной пожарной опасности - С0 (табл. 22, ФЗ №123 "Технический регламент о требованиях пожарной безопасности").

2.2 Конструктивное решение здания

Конструктивная система здания – каркасно-панельная. Каркас представляет собой железобетонные колонны сечением 400x400 мм связанные ригелями перекрытия, на которые опираются плиты.

Пространственная жесткость здания обеспечивается за счет совместной работой колонн, ригелей и перекрытий, образующих геометрически неизменяемую систему.

Стены здания детского сада запроектированы из трехслойных стеновых панелей. Состав основной ограждающей стены следующий: 100 мм железобетона в несущем слое панели, утеплитель – пенопласт толщиной 200 мм, - наружный слой – декоративный слой бетона облицованный керамической плиткой толщиной 50 мм.

Лестничные площадки - монолитные. Лестница сборная железобетонная.

2.3 Расчет плоской рамы в осях 7...А/1-Ж

Выполним расчет поперечной рамы в осях 7...А/1-Ж для определения внутренних усилий в элементах рамы (Q, N, M).

2.3.1 Сбор нагрузок на поперечную рамы по оси 7

Рассчитаем поперечную раму, учитывая собственный вес, временную и постоянные нагрузки.

Нагрузки приведены в таблице 2.1. Временные нагрузки, коэффициенты надежности по нагрузке приняты по СП 20.13330.2016 "Нагрузки и воздействия".

Таблица 2.1 – Нагрузки на плоскую раму в осях 7...А/1-Ж

Вид нагрузки	Нормативная нагрузка, т/м	Коэффициент надежности γ_f	Расчетная нагрузка, т/м
1	2	3	4
Нагрузки на ригель (отм.н. +9,370 и отм.н. +6,970)			
<i>Постоянные нагрузки (пролет 6м)</i>			
1 Техноэласт ЭКП $q = 0,005 \text{ т/м}^2$; $t=0,004 \text{ м}$ $0,005*6=0,03$	0,030	1,2	0,036
2 Техноэласт ЭПП $q = 0,005 \text{ т/м}^2$; $t=0,004 \text{ м}$ $0,005*6=0,03$	0,030	1,2	0,036
3 Стяжка из ц.п.р $\gamma = 2,0 \text{ т/м}^3$; $t=0,050 \text{ м}$ $2,0*0,05*6=0,60$	0,600	1,3	0,780
4 Керамзит $q = 0,5 \text{ т/м}^2$; $t=0,035 \text{ м}$ $0,5*0,035*6=0,11$	0,110	1,2	0,132
5 Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014 $\gamma = 0,02 \text{ т/м}^3$; $t=0,200 \text{ м}$ $0,02*0,2*6=0,02$	0,020	1,2	0,024
4 Ж/б плиты перекрытия $q=0,34 \text{ т/м}^2$, $t=0,220 \text{ м}$ $0,34*6=2,04$	2,040	1,1	2,244
<i>Итого (постоянные нагрузки)</i>			3,252
<i>Временные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Снеговая нагрузка $0,206*6=1,24$	см. приложение Г		1,240
<i>Итого (временные нагрузки)</i>			1,240
Нагрузки на ригель (отм.н.+6,070)			
<i>Постоянные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Керамическая плитка $\gamma = 1,4 \text{ т/м}^3$ $t=0,010 \text{ м}$ $1,4*0,01*6=0,08$	0,080	1,2	0,096
2 Стяжка из ц.п.р $\gamma = 2,0 \text{ т/м}^3$; $t=0,050 \text{ м}$ $2,0*0,05*6=0,6$	0,600	1,3	0,780
3 Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 $\gamma = 0,035 \text{ т/м}^3$; $t=0,020 \text{ м}$ $0,035*0,02*6=0,004$	0,004	1,2	0,048
4 Ж/б плиты перекрытия $q=0,34 \text{ т/м}^2$, $t=0,220 \text{ м}$ $0,34*6=2,04$	2,040	1,1	2,244
<i>Итого (постоянные нагрузки)</i>			3,168

Продолжение таблицы 2.1

<i>Временные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Полезная (п.3 и 12а табл. 8.3 СП 20.1330.2016 "Нагрузки и воздействия"	0,200 0,300	1,3	0,260 0,390
<i>Итого (временные нагрузки)</i>			0,260 0,390
Нагрузки на ригель (отм.н.+2,770)			
<i>Постоянные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Керамическая плитка $\gamma = 1,4 \text{ т/м}^3 t=0,010 \text{ м}$ $1,4*0,01*6=0,08$	0,080	1,2	0,096
2 Стяжка из ц.п.р $\gamma = 2,0 \text{ т/м}^3; t=0,050 \text{ м}$ $2,0*0,05*6=0,6$	0,600	1,3	0,780
3 Утеплитель XPS-ГОСТ 32310- 2012 $\gamma = 0,035 \text{ т/м}^3; t=0,020 \text{ м}$ $0,035*0,02*6=0,004$	0,004	1,2	0,048
4 Ж/б плиты перекрытия $q=0,34 \text{ т/м}^2, t=0,220 \text{ м}$ $0,34*6=2,04$	2,040	1,1	2,244
<i>Итого (постоянные нагрузки)</i>			3,168
<i>Временные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Полезная (п.2,12а и 3 табл. 8.3 СП 20.1330.2016 "Нагрузки и воздействия"	0,200 0,300	1,3	0,260 0,390
<i>Итого (временные нагрузки)</i>			0,260 0,390
Нагрузки на ригель (отм.н.-0,530)			
<i>Постоянные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Керамическая плитка $\gamma = 1,4 \text{ т/м}^3 t=0,010 \text{ м}$ $1,4*0,01*6=0,08$	0,080	1,2	0,096
2 Стяжка из ц.п.р $\gamma = 2,0 \text{ т/м}^3; t=0,050 \text{ м}$ $2,0*0,05*6=0,6$	0,600	1,3	0,780
3 Утеплитель XPS-ГОСТ 32310- 2012 $\gamma = 0,035 \text{ т/м}^3; t=0,020 \text{ м}$ $0,035*0,02*6=0,004$	0,004	1,2	0,048
4 Ж/б плиты перекрытия $Q=0,34 \text{ т/м}^2, t=0,220 \text{ м}$ $0,34*6=2,04$	2,040	1,1	2,244
<i>Итого (постоянные нагрузки)</i>			3,168
<i>Временные нагрузки (пролет 6 м)</i>			
1 Полезная (п.3 и 12а табл. 8.3 СП 20.1330.2016 "Нагрузки и воздействия"	0,200 0,300	1,3	0,260 0,390
<i>Итого (временные нагрузки)</i>			0,260 0,390

Окончание таблицы 2.1

Нагрузки на колонны (крайние)			
Постоянные нагрузки (пролет 6 м)			
1 Железобетон $\gamma = 2,5 \text{ т/м}^3$; $t=0,050 \text{ м}$ $2,5*0,05*6=0,75$	0,750	1,1	0,825
2 Пенополистерол $\gamma = 0,035 \text{ т/м}^3$; $t=0,200 \text{ м}$ $0,035*0,02*6=0,004$	0,004	1,2	0,005
1 Железобетон $\gamma = 2,5 \text{ т/м}^3$; $t=0,100 \text{ м}$ $2,5*0,100*6=1,5$	1,500	1,1	1,650
<i>Итого (постоянные нагрузки)</i>			2,480
Временные нагрузки (пролет 6 м)			
1 Ветровая нагрузка (кратковременная) $0,031*6=0,186$ $0,019*6=0,114$		см. приложение Г	0,186 0,114
<i>Итого (временные нагрузки)</i>			0,186 0,114

Расчет ветровой и снеговой нагрузок приведен в приложении Г.

2.3.2 Создание модели в программном комплексе "SCAD Office"

Выполним построение модели поперечной рамы в осях 7...А/1-Ж. Связи колонн с фундаментом - жесткие. Предварительно задаем сечение колонн 400x400, ригели - таврового сечения размерами 450x520.

Расчетная схема приведена на рисунке 2.1.

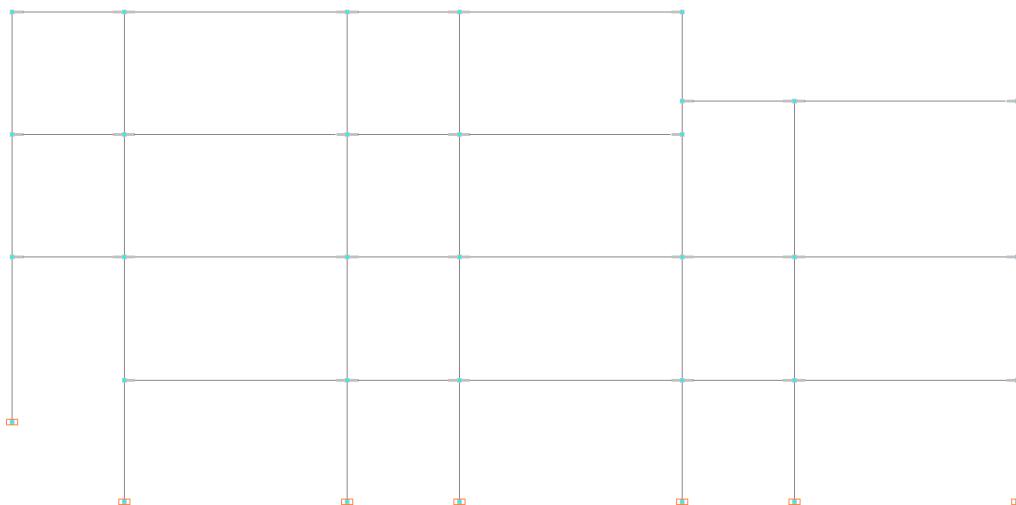


Рисунок 2.1 - Расчетная схема поперечной рамы в осях 7...А/1-Ж

На стержни были приложены следующие нагрузки: постоянные, временные и собственный вес, согласно СП 20.13330.2016 "Нагрузки и воздействия". Схема приложения собственного веса конструкций,

постоянной, полезной, снеговой и ветровых нагрузок представлены на рисунках 2.2, 2.3, 2.4, 2.5 и 2.6, 2.7 соответственно.

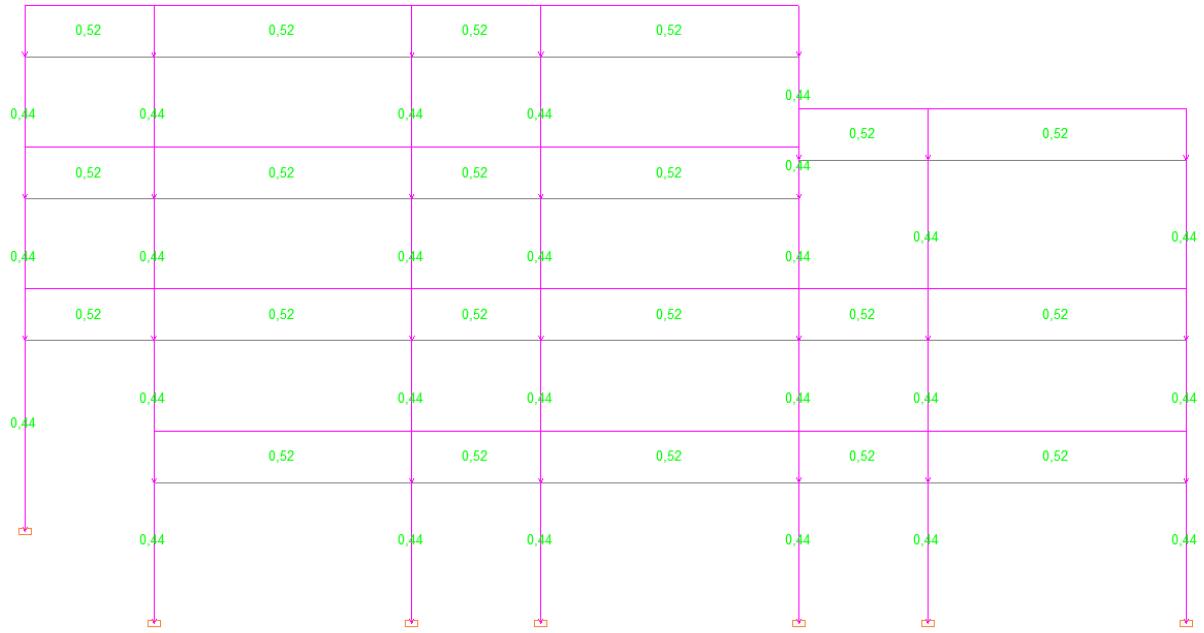


Рисунок 2.2 - Схема приложения нагрузки от собственного веса

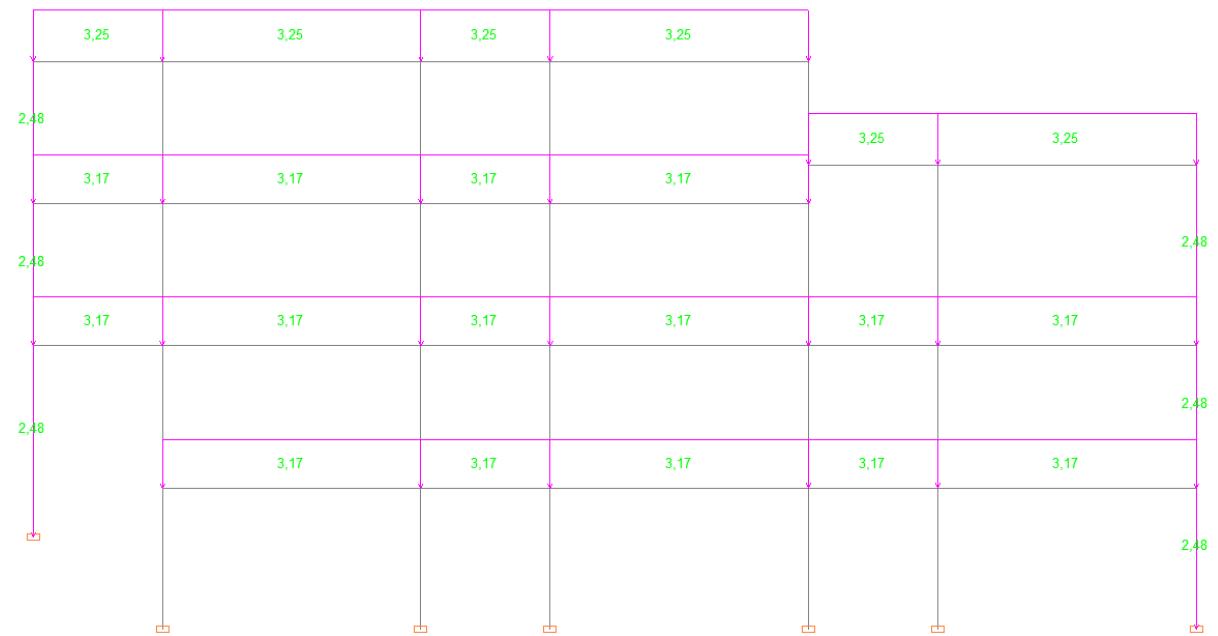


Рисунок 2.3 - Схема приложения постоянной нагрузки

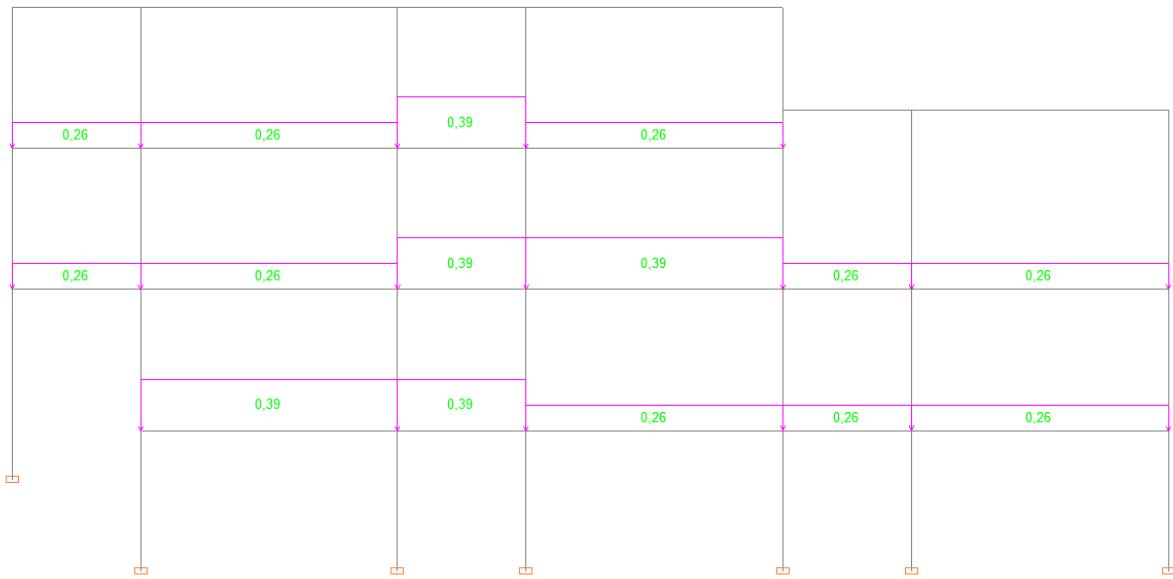


Рисунок 2.4- Схема приложения полезной нагрузки

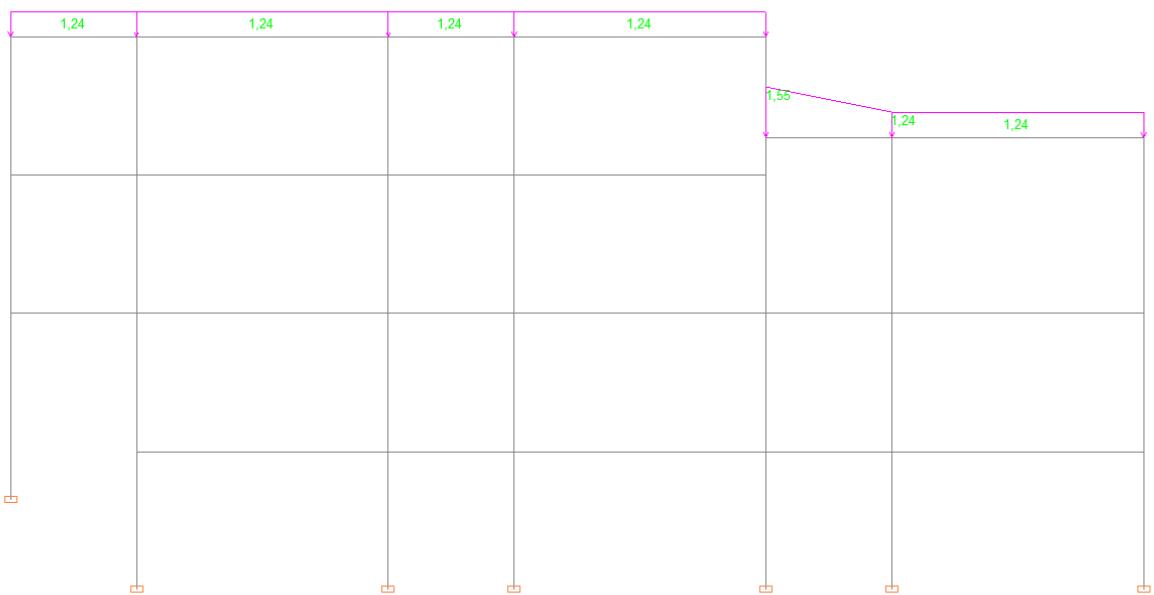


Рисунок 2.5- Схема приложения снеговой нагрузки

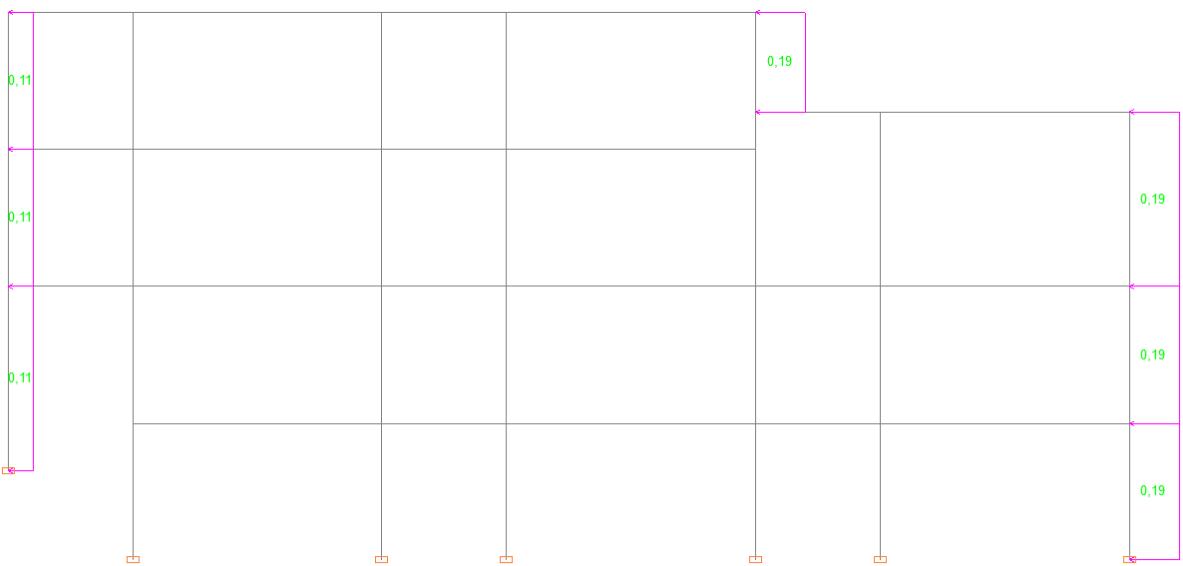


Рисунок 2.6 - Схема приложения ветровой нагрузки справа

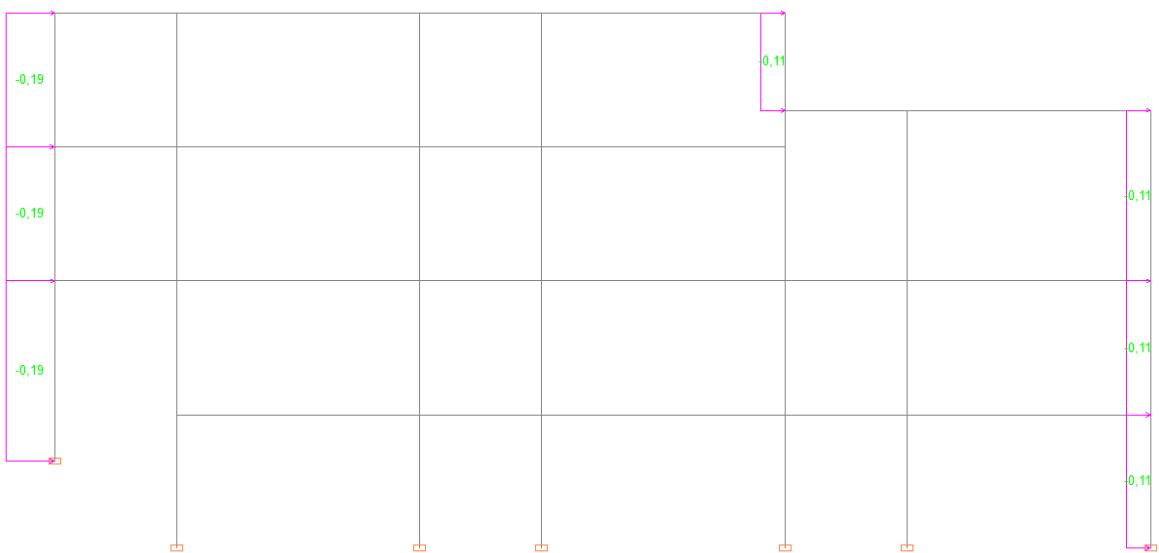


Рисунок 2.7 - Схема приложения ветровой нагрузки слева

На основании данных загружений были созданы расчетные сочетания усилий и комбинации загружений для условий наиболее сложных комбинаций нагрузок, коэффициенты сочетаний нагрузок ψ определены в соответствии с СП 20.13330.2016 "Нагрузки и воздействия" и представлены в таблице 2.2

Таблица 2.2 – Коэффициент сочетаний нагрузок

Нагрузка	Коэффициент сочетаний нагрузок ψ
Временная нагрузка (кратковременная)	1
Постоянная нагрузка	1

2.3.3 Результаты расчета поперечной рамы в осях 7...А/1-Ж

Эпюры усилий для поперечной рамы от комбинации загружений при ветровой нагрузке справа приведены на рисунках 2.8, 2.9 и 2.10.

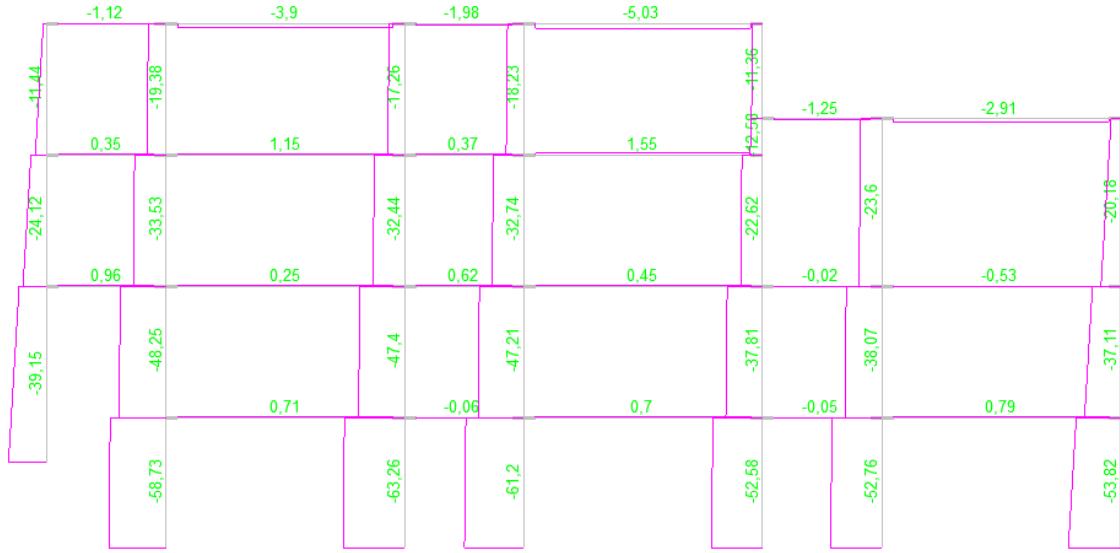


Рисунок 2.8 - Эпюра N

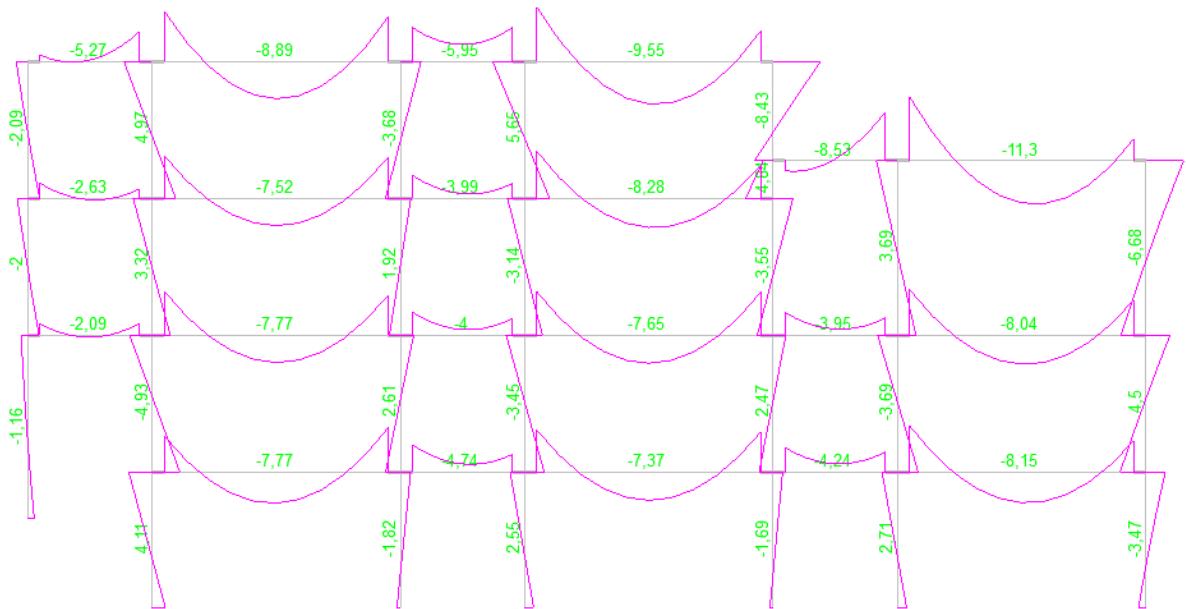


Рисунок 2.9 - Эпюра My

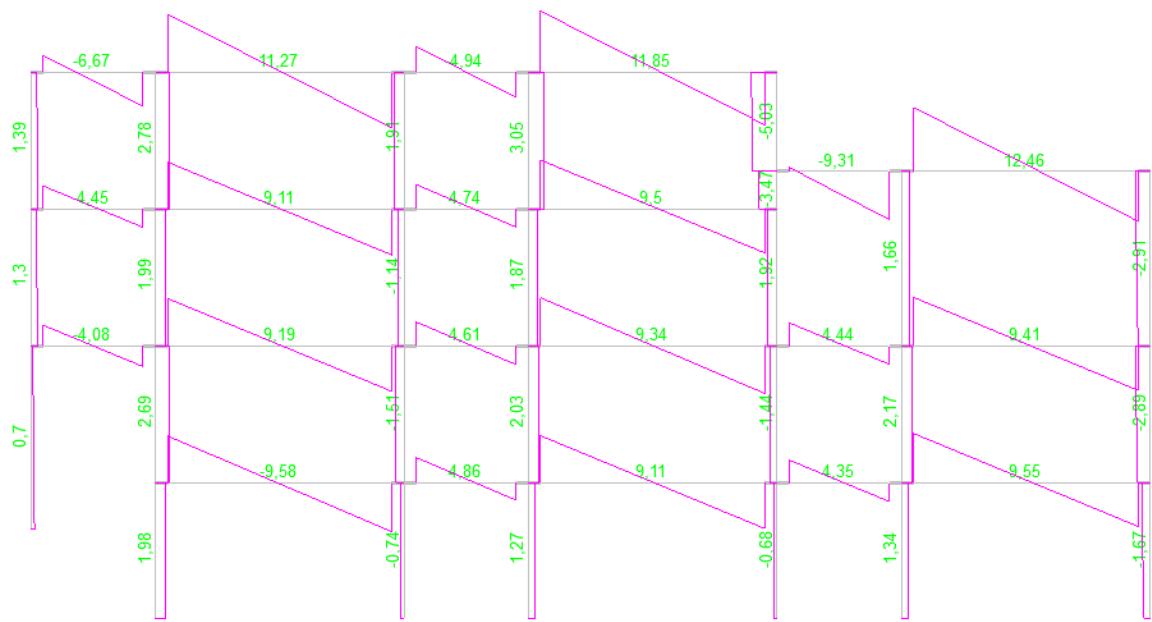


Рисунок 2.10 - Эпюра Q

Эпюры усилий для поперечной рамы от комбинации загружений при ветровой нагрузке слева приведены на рисунках 2.11, 2.12 и 2.13.

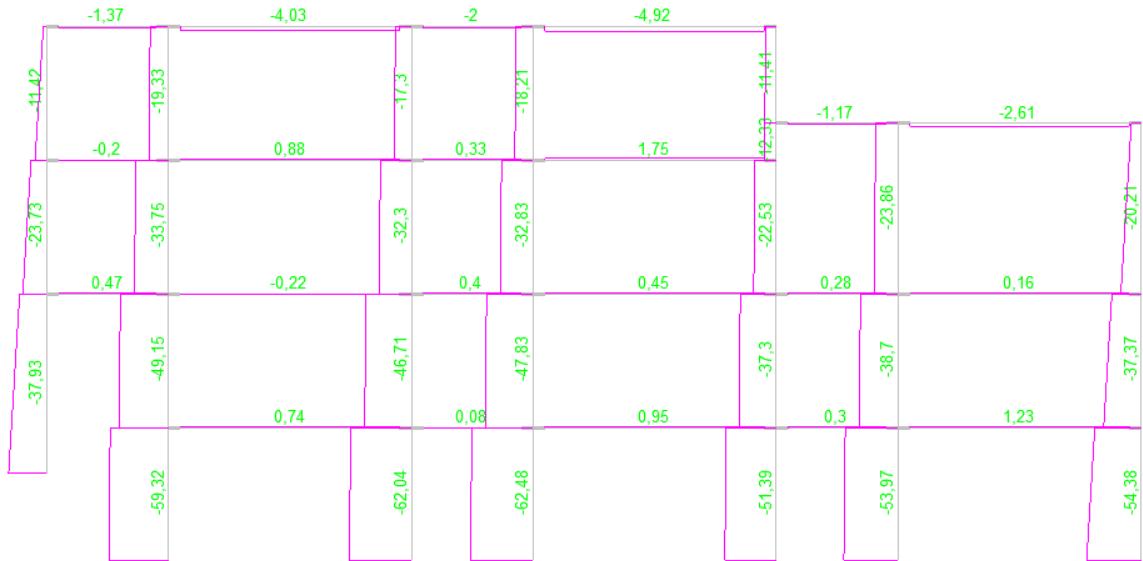


Рисунок 2.11 - Эпюра N

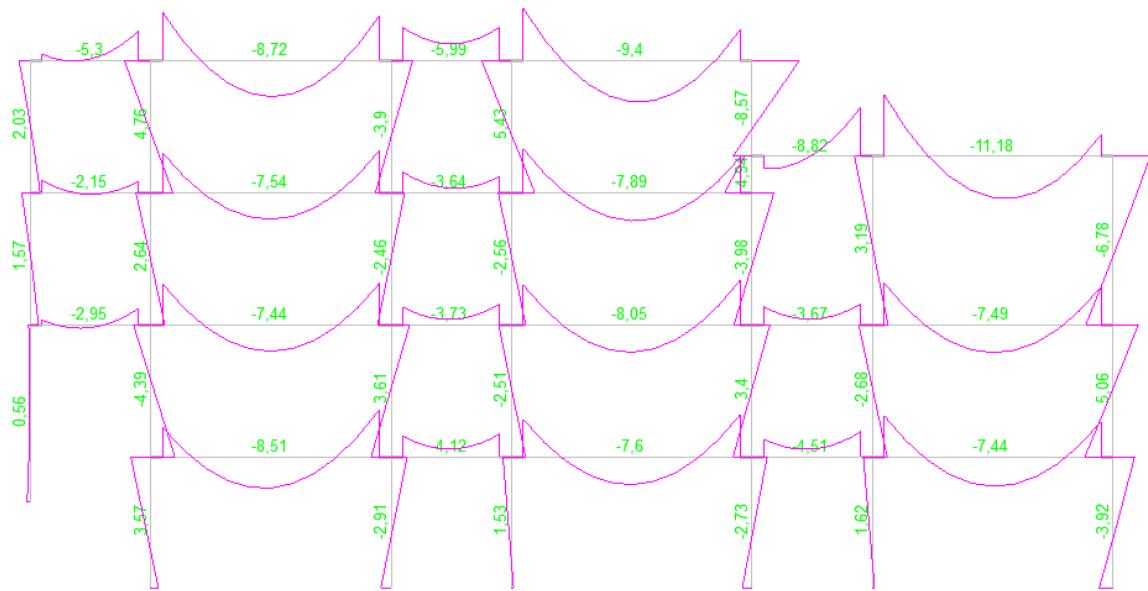


Рисунок 2.12 - Эпюра My

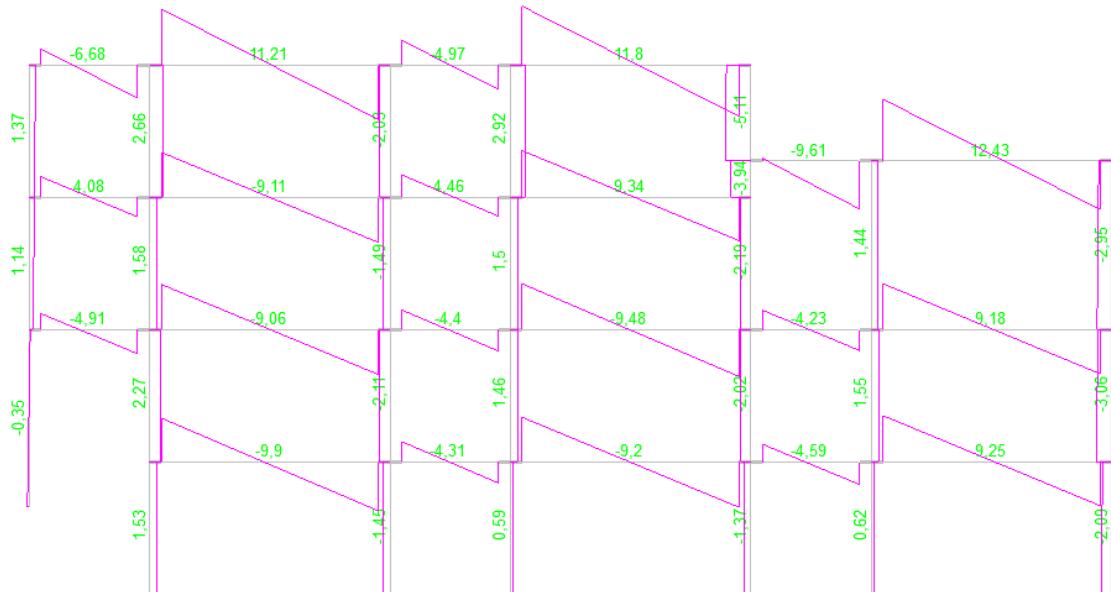


Рисунок 2.13 - Эпюра Q

2.4 Расчет и конструирование колонны

Выбираем колонну в осях 7/Б.

Проверим прочность рядовой колонны подвального этажа, согласно с. 1.020-1/87 вып. 0-4.

Внутренние усилия в колонне в осях 7/Б $N=75$ т, $My=2$ тм, момент вызванный поворотной реакцией ригеля - $My=7$ тм.

Марка колонны выбрана 2КНД 33-2.33. По таблице расположения расчетных сечений (с.1.020-1/87 вып. 0-1 К2 ПЗ лист 3) устанавливаем номер сечения для этой колонны 1-3. Сечение имеет симметричное армирование.

По несущей способности для высоты этажа 3,3м определяем $N_{ux} = N_{uy} = 110$ т; $N_{rx} = N_{ry} = 195$ т; при $N=75$ т $M_{ux} = M_{uy} = 14$ тм.

На рисунке 2.14 приведен график несущей способности (с.1.020-1/87 вып.0-4)

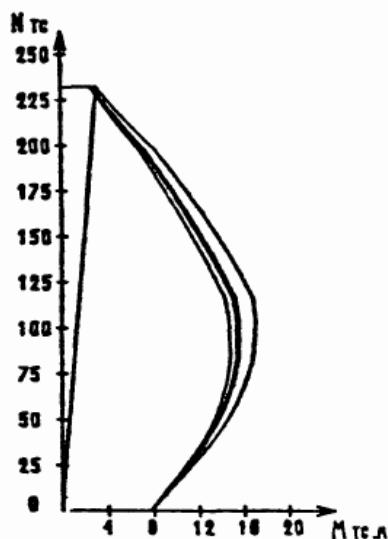


Рисунок 2.14 - График несущей способности для сечения 1-3

На графике с.1.020-1/87 вып.0-4 01 ПЗ лист 5, откладываем по оси абсцисс значение $N/N_{ux} = N/N_{uy} = 0,4$, пользуясь кривой, соответствующей значению $N_{rx}/N_{ux} = N_{ry}/N_{uy} = 0,5$, находим значение показателя степени: $a_x/a_y = 1,3$.

Проверяем условие прочности по формуле

$$(M_x/M_{ux})^{a_x} + (M_y/M_{uy})^{a_y} \leq 1 \quad (2.1)$$

По таблице на листе 3 с.1.020-1/87 вып.0-4 01 ПЗ определяем

$$(M_x/M_{ux})^{a_x} = (2/14)^{1,3} = 0,079$$

$$(M_y/M_{uy})^{a_y} = (7/14)^{1,3} = 0,410$$

Подставляем в формулу 2.1

$$0,079 + 0,410 \leq 1$$

$$0,489 \leq 1$$

Следовательно, прочность колонны обеспечена. Колонна подобрана верна.

3 Основания и фундаменты

3.1 Исходные данные

Данный проект предусматривает проектирование Каркасно-панельного дошкольного учреждения в Свердловском районе г. Красноярска.

Раздел представлен в виде сравнения фундаментов столбчатого неглубокого заложения и свайного под несущие конструкции – колонны.

3.2 Оценка инженерно-геологических условий площадки строительства

Инженерно - геологические условия строительной площадки:

Исследуемую площадку пересекает ряд инженерных коммуникаций: водопровод, канализация, теплотрассы. Поверхность участка ровная, с общим понижением рельефа в южном и юго-восточном направлении. Абсолютные отметки поверхности изменяются в пределах от 102 м до 103 м. Максимальная разность отметок в целом по участку составляет 1 м.

Геологический разрез участка был составлен на основе инженерно-геологических изысканий, которые были сделаны по скважине N 1. Уровень грунтовых вод на отметке 96,70 м.

Построение геологического разреза.

Уклон строительной площадки $i = 0,005$.

Отметки точек находим по правилу подобия треугольников:

т 1: $x/53000 = 0,5/56700$; $x = 0,46$ м, $102,5 - 0,46 = 102,04$ м.

т 2: $x/39700 = 0,5/56700$; $x = 0,35$ м, $102,5 - 0,35 = 102,15$ м,

т 3: $x/31260 = 0,5/61100$; $x = 0,25$ м, $102,5 + 0,25 = 102,75$ м,

т 4: $x/13500 = 0,5/40700$; $x = 0,17$ м, $102,5 + 0,17 = 102,67$ м.

С учётом снятия растительного слоя координаты точек получаются:

т.1: $102,04 - 0,2 = 101,84$ м,

т.2: $102,15 - 0,2 = 101,95$ м,

т.3: $102,75 - 0,2 = 102,55$ м,

т.4: $102,67 - 0,2 = 102,47$ м,

По данным инженерно – геологических разработок строим геологический разрез.

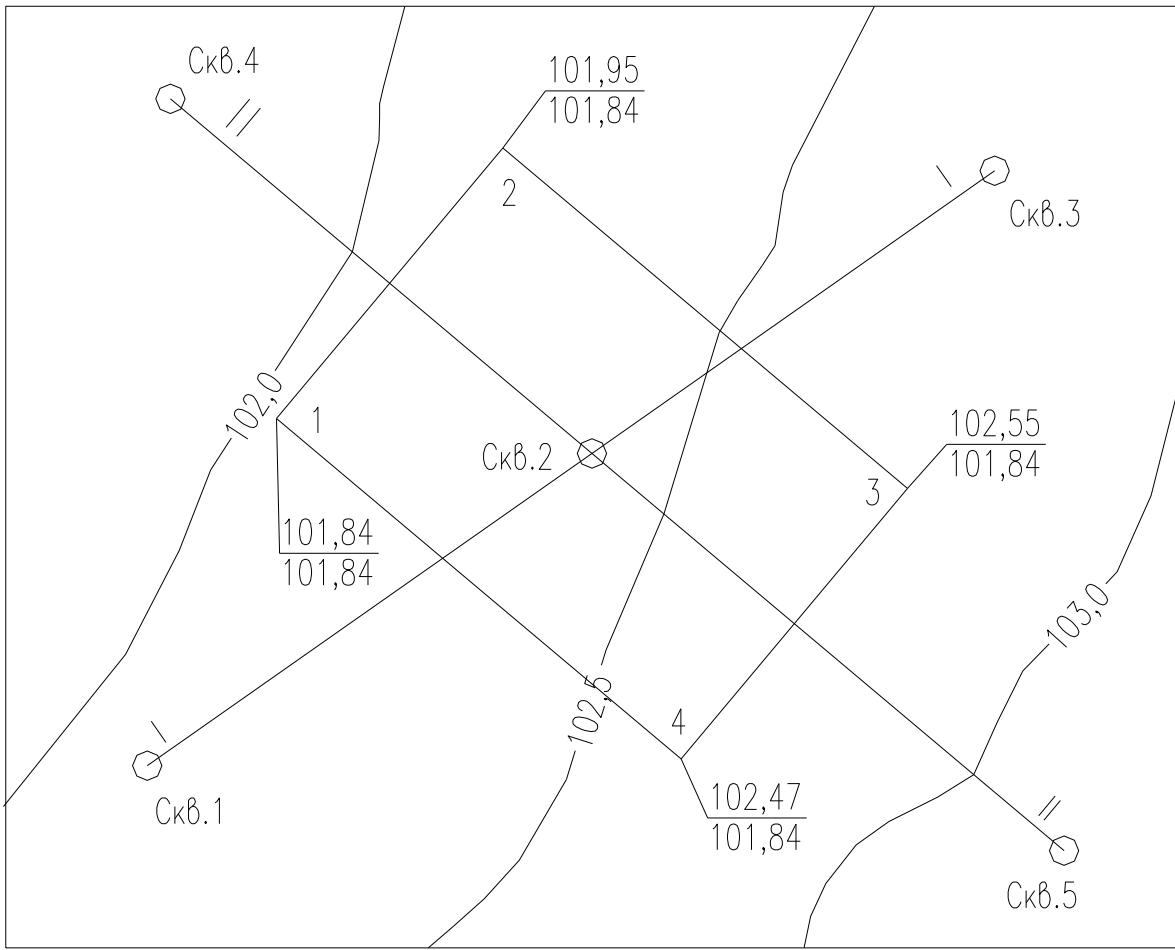


Рисунок 3.1 – Геологический разрез площадки строительства

3.2 Физико-механические свойства грунтов

Оценка инженерно-геологических условий площадки строительства проводится путём изучения геологических разрезов в пределах контура сооружения и определения значений условных расчётных сопротивлений слоёв грунта.

Физико-механические свойства грунтов определены в лабораторных условиях.

Таблица 3.1 - Физико-механические свойства грунтов

Наименования свойств, единицы измерения	(1)	(2)	(3)
	глина	пески средние	супеси
1. Удельный вес грунта γ , кН/м ³	17,8	20,1	19,2
2. Удельный вес минеральных частиц γ_s , кН/м ³	26,9	26,4	26,5
3. Естественная влажность грунта W , дол. ед.	0,35	0,16	0,23
4. Влажность на пределе текучести W_L	0,46	-	0,25
5. Влажность на пределе раскатывания W_p	0,25	-	0,18
6. Угол внутреннего трения ϕ^u , град	12	39	23

Окончание таблицы 3.1

Наименования свойств, единицы измерения	(1)	(2)	(3)
	глина	пески средние	супеси
7. Удельное сцепление C^h , кПа	21	-	7
8. Коэффициент сжимаемости m_0 , кПа $^{-1}$	$8,0 \cdot 10^{-5}$	$3,5 \cdot 10^{-5}$	$14 \cdot 10^{-5}$
9. Коэффициент фильтрации K_ϕ , см/с	$3,0 \cdot 10^{-8}$	$2,1 \cdot 10^{-2}$	$1,7 \cdot 10^{-5}$

По приведённым характеристикам необходимо для каждого группового слоя определить вид грунта и его состояние. Для этого определим следующие свойства:

1. Число пластичности:

$$I_p = W_L - W_P, \quad (2.1)$$

$$I_{p1} = 0,460 - 0,250 = 0,210; I_{p1} > 0,17 - \text{глина.}$$

$$I_{p2} = - ;$$

$$I_{p3} = 0,250 - 0,180 = 0,07; 0,01 \leq I_{p3} \leq 0,07 - \text{супесь;}$$

2. Показатель текучести:

$$I_L = \frac{W - W_p}{I_p}, \quad (2.2)$$

$$I_{L1} = (0,350 - 0,250)/0,210 = 0,471 - \text{тугопластичная глина.}$$

$$I_{L2} = - ;$$

$$I_{L3} = (0,230 - 0,180)/0,07 = 0,071 - \text{пластичные супеси;}$$

3. Коэффициент пористости:

$$e = \gamma_s \frac{1+W}{\gamma} - 1, \quad (2.3)$$

$$e_1 = 26,9 * (1 + 0,350) / 17,8 - 1 = 1,04 - \text{глина.}$$

$$e_2 = 26,4 * (1 + 0,160) / 20,1 - 1 = 0,524 - \text{песок плотный;}$$

$$e_3 = 26,5 * (1 + 0,230) / 19,2 - 1 = 0,698 - \text{супесь;}$$

4. Степень влажности:

$$s_r = \omega^* \gamma_s / e^* \gamma_w, \quad (2.4)$$

где γ_w – удельный вес воды, $\gamma_w = 10$ кН/м 3 .

$$s_{r1} = 26,9 * 0,350 / 1,04 * 10 = 0,905 - \text{насыщенный водой;}$$

$$s_{r2} = 26,4 * 0,160 / 0,524 * 10 = 0,806 - \text{насыщенный водой;}$$

$$s_{r3} = 26,5 * 0,230 / 0,698 * 10 = 0,873 - \text{насыщенный водой;}$$

5. Коэффициент относительной сжимаемости:

$$m_v = m_0 / (1 + e) \quad (2.5)$$

$$m_{v1} = 8,0 * 10^{-5} / (1 + 1,04) = 3,92 * 10^{-5} \text{ кПа}^{-1}$$

$$m_{v2} = 3,5 * 10^{-5} / (1 + 0,524) = 2,3 * 10^{-5} \text{ кПа}^{-1}$$

$$m_{v3} = 14 * 10^{-5} / (1 + 0,698) = 8,25 * 10^{-5} \text{ кПа}^{-1}$$

6. Модуль деформации грунта:

$$E = \beta / m_v, \quad (2.6)$$

где β – коэффициент, характеризующий боковое расширение грунта, определяемый по формуле: $\beta = 1 - 2*v^2/(1 - v)$. Коэффициент бокового расширения v (Пуассона) грунта рекомендуется принимать: для песков и супесей $v = 0,3$; для суглинков $v = 0,35$; для глин, торфов и илов $v = 0,42$.

$$\beta_1 = 1 - 2 * 0,42^2 / (1 - 0,42) = 0,39;$$

$$E_1 = 0,39 / 3,6 * 10^{-5} = 10833 \text{ кПа.}$$

$$\beta_2 = 1 - 2 * 0,3^2 / (1 - 0,3) = 0,74;$$

$$E_2 = 0,74 / 2,3 * 10^{-5} = 32173 \text{ кПа;}$$

$$\beta_3 = 1 - 2 * 0,35^2 / (1 - 0,3) = 0,74;$$

$$E_3 = 0,74 / 2,3 * 10^{-5} = 32173 \text{ кПа;}$$

Определим расчётное сопротивление грунта:

$$R = \frac{\gamma_{c1}\gamma_{c2}}{k} \left[M_\gamma k_z b \gamma_H + M_q d_1 \gamma'_H + (M_q - 1) d_b \gamma'_H + M_c c_H \right] \quad (2.7)$$

где γ_{c1} и γ_{c2} - коэффициенты, условий работы, принимаемые по табл. 3;

k - коэффициент, принимаемый равным: $k_1=1$, если прочностные характеристики грунта (φ и c) определены непосредственными испытаниями, и $k_1=1,1$, если они приняты по табл. 1-3 рекомендуемого приложения 1;

M_γ , M_q , M_c - коэффициенты, принимаемые по табл. 4;

k_z - коэффициент, принимаемый равным:

при $b < 10 \text{ м}$ - $k_z=1$, при $b \geq 10 \text{ м}$ - $k_z=z_0/b+0,2$ (здесь $z_0=8 \text{ м}$);

b - ширина подошвы фундамента, м;

γ_H - осредненное расчетное значение удельного веса грунтов, залегающих ниже подошвы фундамента (при наличии подземных вод определяется с учетом взвешивающего действия воды), $\text{kН}/\text{м}^3$ ($\text{tc}/\text{м}^3$);

γ'_H - то же, залегающих выше подошвы;

c_H - расчетное значение удельного сцепления грунта, залегающего непосредственно под подошвой фундамента, кПа ($\text{tc}/\text{м}^2$);

Назначаем в первом приближении ширину подошвы фундамента $b= 5\text{м}$:

$$R_{01} = \frac{1,2 * 1}{1} [0,23 * 1 * 5 * 17,8 + 1,94 * 2,55 * 17,8 + 0 + 4,42 * 21] = 142 \text{ кПа.}$$

1) Глина тугопластичная, насыщенный водой, непросадочная, модуль деформации $E_1 = 10833 \text{ кПа}$ и расчётным сопротивлением $R_{01} = 142 \text{ кПа}$.

2) Пески средней крупности, плотные, насыщенный водой, с модулем деформации $E_1 = 32173 \text{ кПа}$ и расчётным сопротивлением $R_{02} = 500 \text{ кПа}$.

3) Супесь пластичная, насыщенный водой, модулем деформации $E_2 = 32173 \text{ кПа}$ и условным сопротивлением $R_{03} = 247 \text{ кПа}$.

3.4 Расчёт свайного фундамента из забивных свай

3.4.1 Определение несущей способности свай

Используем в качестве несущего слоя – супесь пластичная, залегающую на абсолютной отметке 98,000 м.

Рассчитываем висячую сваю С 14-30; высота свай – 14 м, ширина поперечного сечения – 0,3м.

Расчётные нагрузки принимаем из статического расчёта каркаса здания (см. «Расчётно-конструктивный раздел»):

$$N_{0\Pi}=1269,06 \text{ кН}; M_{0\Pi}= 14,91 \text{ кН}\cdot\text{м}; Q_{0\Pi}= 24,81 \text{ кН};$$

Глубину заложения монолитного ростверка с учётом подвала (1,7м), конструктивных требований устройства стакана для колонны, бетонной подготовки под ростверк, принимаем глубину заложения фундамента – $d = 1,75 \text{ м}$

Несущую способность F_d , кН, висячей забивной сваи и погружаемой без выемки грунта сваи оболочки, работающих на сжимающую нагрузку, определяют как сумму расчётных сопротивлений грунтов основания под нижним концом сваи и на её боковой поверхности по формуле:

$$F_d = \gamma_c (\gamma_{cR} * R * A + u * \sum \gamma_{cf} * f_i * h_i), \quad (3.7)$$

где R – расчётное сопротивление грунта под нижним концом сваи, кПа, принимаемое по табл. 1 [1];

A – площадь опирания на грунт сваи, м^2 , принимаемая по площади поперечного сечения сваи;

u – наружный периметр поперечного сечения сваи м;

f_i – расчётное сопротивление i -го слоя грунта основания по боковой поверхности сваи, кПа, принимаемое по табл. 2 [1];

h_i – толщина i -го слоя грунта, соприкасающегося с боковой поверхностью сваи, м;

γ_c – коэффициент условий работы сваи в грунте, принимаемый $\gamma_c = 1$;

γ_{cR} , γ_{cf} – коэффициенты условий работы грунта соответственно под нижним концом и на боковой поверхности сваи, учитывающие влияние способа

погружения свай на расчётные сопротивления грунтов и принимаемые по табл. 3.2 [1].

Таблица 3.2 - расчётные сопротивления грунтов

Название слоя	I_i	$z_i, \text{ м}$	f_i	$h_i, \text{ м}$
1.супеси	0,07	$z_1=2,95$	42	1,9
2.пески средние	-	$z_2=4,9$	56	2
		$z_3=6,15$	58,3	0,5
3.суглинки	0,11	$z_4=6,875$	60,8	0,945

$R = 218,68 \text{ кПа}$, при $z=6,875 \text{ м}$; $A = 0,09 \text{ м}^2$; $u = 1,2 \text{ м}$; для забивной сваи $\gamma_c = \gamma_{cr} = \gamma_{cf} = 1$.

$$F_d = 1 * [1 * 218,68 * 0,09 + 1,2 * (42 * 1,9 + 56 * 2 + 58,3 * 0,5 + 60,8 * 0,945)] = 353 \text{ кН.}$$

Расчётная нагрузка на сваю:

$$N = F_d / \gamma_k, \quad (3.8)$$

где F_d – несущая способность сваи по грунту; γ_k – коэффициент надёжности по расчёту.

$$N = 353 / 1,4 = 253 \text{ кН};$$

Число свай n в фундаменте вычисляем исходя из допущения, что ростверк равномерно передаёт нагрузку на свайный куст:

$$n = N_{II} * \gamma_k / (F_d - \gamma_k * \gamma_{cp} * a^2 * d_n), \quad (3.9)$$

где N_{II} – расчётная нагрузка на обрезе фундамента $N_{II} = 1269,060 \text{ кН}$; γ_k - коэффициент надёжности по расчёту $\gamma_k = 1,4$; γ_{cp} - средний удельный вес грунта и фундамента, равный 20 кН/м^3 ; a – шаг свай в ростверке, $a = 1,05 \text{ м}$; d_n – глубина заложения подошвы ростверка $d_n = 1,75 \text{ м}$;

$$n = 1269,06 * 1,4 / (353 - 1,4 * 20 * 1,1 * 1,75) = 3,88 \approx 4 \text{ сваи.}$$

Конструируем ростверк:

Принимаем ростверк $1,6 * 1,6 * 0,6 \text{ м}$.

Фактический вес ростверка:

$$G_{0I} = 1,1 * (1,6 * 1,6 * 0,6 + 0,9^2 * 1,05) * 24 = 63 \text{ кН};$$

Вес грунта на обрезах фундамента:

$$N_{rpI} = 1,1 * [(1,6^2 - 0,9^2) * 1,05] * 19,2 = 38,8 \text{ кН};$$

Нагрузка на сваю в крайнем ряду:

$$N_{\max} = \frac{N_{0I} + G_{0I} + N_{epI}}{n} + \frac{(M_{0I} + Q_{0I} + d_n) * y_{\max}}{\sum y_i^2} = \frac{1269,06 + 63 + 38,8}{4} + \frac{(14,91 + 24,81 * 1,75) * 1,05}{2 * 1,05^2} = \\ = 246 \text{ кН};$$

$$N_{\max} = 246 \text{ кН} < N = 253 \text{ кН};$$

Перегрузки нет.

$$\frac{253 - 246}{276} * 100 = 2,8 \triangleleft 5\%.$$

Перегрузка не превышает точность инженерных расчетов, поэтому оставляем выбранное количество свай в ростверке.

3.4.2 Расчёт свайных фундаментов и их оснований по деформациям

Расчёт фундамента из висячих свай и его основания по деформациям следует, как правило, производить как для условного фундамента на естественном основании в соответствии с требованиями СНиП 2.02.01-83. Границы условного фундамента (рис.3.2) определяются следующим образом:

снизу – плоскостью AD , проходящей через нижние концы свай;

с боков – вертикальными плоскостями AB и CD , отстоящими от наружных граней крайних рядов вертикальных свай на расстоянии $h * t \varphi_{II,mt} / 4$, но не более $2d$, в случаях когда под нижними концами свай залегают пылевато-глинистые грунты с показателем текучести $I_L > 0,6$ (d – диаметр или сторона поперечного сечения сваи);

сверху – поверхностью планировки грунта BG ; здесь $\varphi_{II,mt}$ – осреднённое расчётное значение угла внутреннего трения грунта, определяемое по формуле:

$$\varphi_{II,mt} = \sum \varphi_{II,i} * h_i / \sum h_i, \quad (3.10)$$

где $\varphi_{II,i}$ – расчётные значения углов внутреннего трения для отдельных пройденных сваями слоёв грунта толщиной h_i ;

h_i – глубина погружения свай в грунт.

В собственный вес условного фундамента при определении его осадки включается вес свай и ростверка, а также вес грунта в объёме условного фундамента.

$$\varphi_{II,mt} = (23 * 1,9 + 39 * 2,5 + 21 * 0,945) / 7,4 = 21,8;$$

$$\alpha = \varphi_{II, mt} / 4 = 5,44;$$

$$l_{yсл} = b_{yсл} = l' + 2 * L * \operatorname{tg} \alpha = 1,35 + 2 * 7,4 * \operatorname{tg} 5,44 = 2,8 \text{ м};$$

$$A_{yсл} = 2,8^2 = 7,84 \text{ м}^2;$$

Вес условного фундамента ABCD:

$$N_{ycII} = (A_{yc} * H_{yc} - v_{pocm.} - v_{cm.} - v_{cваи}) * \gamma_{cpII}, \quad (3.11)$$

$$\text{где } A_{yсл} = 7,84 \text{ м}^2; \quad H_{yc} = 7,4 \text{ м}; \quad v_{pocr.} = 0,6 * 1,6^2 = 1,5 \text{ м}^3; \quad v_{cr.} = 0,9^2 * 1,05 = 0,95 \text{ м}^3;$$

$$v_{cваи} = 0,12 * 14 * 9 = 13,44 \text{ м}^3;$$

$$\gamma_{g, mt} = \frac{19,2 * 3,9 + 20,1 * 2,5 + 19 * 0,945}{3,9 + 2,5 + 0,945} = 19,48 \text{ кН/м}^3;$$

$$N_{ycII} = (7,84 * 7,4 - 0,95 - 13,44) * 19,48 = 1033,6 \text{ кН};$$

$$P = (N_{ycII} + N_{0II} + N_{CBII} + G_{0II}) / A_{yсл} = (1033,6 + 1269,06 + 53,6 + 125,4) / 7,84 = 316,5 \text{ кН};$$

Проверим выполнение условия $P \leq R$. для вычисления расчетного давления грунта под подошвой условного фундамента воспользуемся формулой 1.21 [1, стр.10]. Характеристики параметров для расчета по деформациям:

$$\varphi_{II} = 23^0; c_{II} = 70 \text{ кН/м}^2; \gamma_{II} = 19,2 \text{ кН/м}^3;$$

$$\gamma_{II}' = \frac{\gamma_1 * h_w + \gamma_{1636} * (h_1 - h_w) + \gamma_{2636} * h_2 + \gamma_3 * h_3}{h_w + (h_1 - h_w) + h_2 + h_3};$$

$$\gamma_{II}' = \frac{19,2 * 3,14 + 5,4 * 0,76 + 6,62 * 2,5 + 19 * 0,945}{3,9 + 2,5 + 0,945} = 13,5 \frac{\text{кН}}{\text{м}^3};$$

$$\gamma_{1636} = \frac{\gamma_{s1} - \gamma_w}{1 + e_1} = \frac{19,2 - 10}{1 + 0,698} = 5,4 \frac{\text{кН}}{\text{м}^3};$$

$$\gamma_{2636} = \frac{\gamma_{s2} - \gamma_w}{1 + e_2} = \frac{20,1 - 10}{1 + 0,524} = 6,62 \frac{\text{кН}}{\text{м}^3};$$

$$M_\gamma = 0,69; M_g = 3,65; M_c = 6,24;$$

$$\gamma_{c1} = \gamma_{c2} = k = 1,0;$$

$$R = \frac{\gamma_{c1}\gamma_{c2}}{k} \left[M_\gamma k_z b \gamma_{II} + M_q d_1 \gamma'_{II} + (M_q - 1) d_b \gamma'_{II} + M_c c_{II} \right]$$

$$R = \frac{1*1}{1} (0,69 * 1 * 2,8 * 19,2 + 3,65 * 7,4 * 13,5 + 6,24 * 0,7) = 406 \text{ кПа.}$$

Проверка условия: $P = 316,5 \text{ кН/м}^2 \leq R = 406 \text{ кН/м}^2$.

3.4.3 Расчёт осадки фундамента методом послойного суммирования

В основу метода послойного суммирования положены следующие допущения:

грунт в основании представляет собой сплошное, изотропное, линейно-деформированное тело;

осадка обусловлена действием только напряжения σ_{zp} , остальные пять компонентов напряжений не учитываются;

боковое расширение грунта в основании невозможно;

напряжение σ_{zp} определяется под центром подошвы фундамента;

при определении напряжения σ_{zp} различием в сжимаемости грунтов отдельных слоев пренебрегают;

фундаменты не обладают жесткостью;

деформации рассматриваются только в пределах снимаемой толщи мощностью H_c ,

значения коэффициента β принимается равным 0,8 независимо от характера грунта.

Достоинством метода послойного суммирования является его универсальность и ясность оценки работы грунта основания. Однако при использовании этого метода следует помнить о допущениях, принятых при его построении.

При расчёте осадки фундамента методом послойного суммирования сначала находят дополнительное среднее давление распределённое по подошве фундамента :

$$p_0 = p_{II} - \sigma_{zq,0} = p_{II} - d_n * \gamma_{II}; \quad (5.1)$$

где p_{II} - среднее давление по подошве фундамента от нагрузок, учитываемых при расчёте по деформациям;

$\sigma_{zq,0}$ - природное напряжение на уровне подошвы фундамента;

γ_{II} - удельный вес грунта в пределах глубин заложения фундамента от природного рельефа.

Зная p_0 , определяют напряжения σ_{zp} на разных глубинах под центром площади загружения и строят эпюру σ_{zp} . Величина σ_{zp} с глубиной убывает, поэтому при расчёте целесообразно ограничиваться толщиной, ниже которой деформации грунтов пренебрежительно малы. Нормы рекомендуют для обычных грунтов принимать сжимаемую толщу H_c до глубины, на которой напряжение σ_{zp}' не превышает 20 % природного напряжения, т. е:

$$\sigma_{zp}' \leq 0,2 * \sigma_{zq}', \quad (5.2)$$

где - σ_{zq} / природное вертикальное напряжение на глубине H_c .

С целью проверки строят эпюру $\sigma_{zq,0}$ в том же масштабе.

Найдя значения $\sigma_{zq,0}$ в пределах сжимаемой толщи, последнюю разбивают на слои применительно к напластованию грунтов. При большой толщине отдельных пластов их делят на слои толщиной h_i не более $0,4b$ (где b - ширина подошвы фундамента). Зная среднее давление $\sigma_{zp,i}$ в каждом слое сжимаемой толщи, находят осадки фундамента s в виде суммы осадок поверхностей отдельных слоев:

$$s = \beta * \sum (h_i * \sigma_{zp,i} / E_{0i}), \quad (5.3)$$

где n - число слоев грунта в пределах сжимаемой толщи;

h_i - толщина i -го слоя грунта;

β - коэффициент, зависящий от коэффициента бокового расширения грунта v ;

E_{0i} - модуль деформации грунта i -го слоя.

Вследствие сложности зависимости v от напряженного состояния и характера грунта нормы рекомендуют принимать $\beta = 0,8$ для всех грунтов.

Расчёт:

Строим эпюру от собственного веса грунта (см. табл. построение σ_{zq}) по формуле:

$$\sigma_{zq} = \sum h_i * \gamma_i;$$

1 слой:

$$\sigma_{zq1} = 3,14 * 19,2 = 60,288 \frac{\kappa H}{m^2};$$

$$\sigma_{zq2} = 0,76 * 5,4 = 4,1 \frac{\kappa H}{m^2};$$

2 слой:

$$\sigma_{zq3} = 20,1 * 6,62 = 133,06 \frac{\kappa H}{m^2};$$

3 слой:

$$\sigma_{zq4} = 0,945 * 19 = 17,955 \frac{\kappa H}{m^2};$$

$$\sigma_{zq} = \sum h_i * \gamma_i = 60,288 + 4,1 + 133,06 + 17,955 = 215,4 \frac{\kappa H}{m^2};$$

определим толщину элементарного слоя с учётом табличных значений соотношения сторон подошвы фундамента (условного), т.е.

$$z = \frac{\zeta * b}{2} = \frac{0,4 * 2,8}{2} = 0,56m;$$

находят дополнительное среднее давление распределённое по подошве фундамента: $p_0 = p_I - \sigma_{zq}, 0 = p_I - d_n * \gamma_{II}$;

$$p_0 = p_{II} - \sigma_{zq}, 0 = p_{II} - d_n * \gamma_{II} = 316,5 - 7,4 * 13,5 = 216,6 \text{ кПа};$$

- напряжение σ_{zp} на глубине z ниже подошвы фундамента: $\sigma_{zp} = \alpha * P_0$ где α - коэффициент, принимаемый по табл.6.2 [Далматов Б.И. Механика грунтов, оснований и фундаментов, стр.109] в зависимости от формы подошвы фундамента, соотношения сторон прямоугольного фундамента и относительной глубины,

находят осадки фундамента s в виде суммы осадок поверхностей отдельных слоев:

$$s = \beta * \sum_1^n \frac{h_i * \sigma_{zp,i}}{E_{0,i}}, \quad (5.3)$$

где n - число слоев грунта в пределах сжимаемой толщи;

h_i - толщина i -го слоя грунта;

β - коэффициент, зависящий от коэффициента бокового расширения грунта v , $\beta = 0,8$;

$E_{0,i}$ - модуль деформации грунта i -го слоя.

Дальнейшие вычисления заносим в таблицу.

$s = 0,014754 \text{ м} = 1,5 \text{ см}$.

По приложению 4 СП 22.13330.2016 максимальная деформация для данного типа здания $S_{\text{пр}} = 8 \text{ см}$. Условие $S_{\text{расч}} < S_{\text{пр}}$ выполняется.

Таблица 3.3 – Осадка фундамента

Сечение

№ слоя	Характеристики слоя	Расчётная схема (эпюра σ_{zp})				Z, M	ζ	α	σ_{zp}	$\sigma_{zp,i}$	σ_{zq}	$0,2 * \sigma_{zq}$	s
		1	2	3	4								
1	$\gamma=17,8 \text{ кН/м}^3$, $E_0=108333 \text{ кПа}$, $h=3,9 \text{ м}$.												
2	$\gamma=20,1 \text{ кН/м}^3$, $E_0=32173 \text{ кПа}$, $h=2,5 \text{ м}$.												
3	$\gamma=19,2 \text{ кН/м}^3$, $E_0=108333 \text{ кПа}$.					0,00	0,0	1,000	178,47	208,5	3	42	
						0,30	0,4	0,960	171,33	174,9	214,2		
						0,60	0,8	0,800	142,78	157,0	220,0		
						0,90	1,2	0,606	108,15	125,4	225,8		
						1,20	1,6	0,449	80,13	94,14	231,5		
						1,50	2,0	0,336	59,97	70,05	237,3		
						1,80	2,4	0,257	45,87	52,92	243,0		
										49,0	0,014944		

3.4.4 Расчет осадки фундамента методом эквивалентного слоя.

Во многих случаях осадки фундаментов можно рассчитывать простым методом эквивалентного слоя, разработанным Н. А. Цытовичем.

Основные допущения этого метода при мощном слое однородного грунта: грунт однороден в пределах полупространства;

грунт представляет собой линейно деформируемое тело, т. е. деформации его пропорциональны напряжениям;

деформации грунта в пределах полупространства принимаются по теории упругости.

Осадка методом эквивалентного слоя определяется по формуле:

$$s = h_e * m_{vm} * p_0 , \quad (5.1)$$

где h_e – толщина эквивалентного слоя;

m_{vm} – средний коэффициент относительной сжимаемости;

p_0 – дополнительное давление по подошве грунта.

Толщина эквивалентного слоя определяется по формуле:

$$h_e = A_v * w * b, \quad (5.2)$$

где $A_v * w$ – коэффициент эквивалентного слоя, принимаемый по табл. 7.2 [4,стр127];

b – ширина фундамента.

Мощность сжимаемой толщи можно принять равной высоте эквивалентной эпюры:

$$H_c = 2 * h_e , \quad (5.3)$$

При слоистой сжимаемой толщи значение m_{vm} определяем по формуле:

$$m_{vm} = 1 / 2 * h_f^2 * \sum h_i * m_{vi} * z_i , \quad (5.4)$$

где h_i – толщина i -го слоя грунта в пределах расчётной сжимаемой толщи;

m_{vi} - коэффициент относительной сжимаемости i -го слоя;

z_i – расстояние от нижней границы расчётной сжимаемой толщи до середины i -го слоя.

$$E_0 = \beta / m_v , \quad (5.5)$$

Расчёт:

$$\eta = \frac{l_{yc}}{b_{yc}} = 1; \mu = 1,08; A_v * w = 1,08.$$

$$h_e = A_v * w * b = 1,08 * 1,35 = 1,375 \text{ м};$$

$$H_c = 2 * h_e = 2 * 1,375 = 2,75 \text{ м}.$$

$$p_0 = P - \sigma_{zpo} = P - \gamma_{II} * H_{yc} = 316,5 - 7,4 * 13,5 = 216,6 \text{ кПа};$$

$$m_v = 8 * 10^{-5} \text{ кПа}^{-1};$$

$$s = h_o * m_{vm} * p_0 = 3 * 8 * 10^{-5} * 216,6 = 0,051 \text{ м} = 5,1 \text{ см}.$$

По приложению 4 СП 22.13330.2010 максимальная деформация для данного типа здания $S_{\text{пр}} = 8 \text{ см}$.

Условие $S_{\text{расч}} < S_{\text{пр}}$ выполняется.

3.5 Расчёт фундамента столбчатого под колонну

Определяем предварительно ширину подошвы фундамента

$$A_{\text{гр}} = \frac{N^{\pi}}{R_o + \gamma_{cp} + d_1} = \frac{460.85}{250 - 20 * 1.6} = 2.11 \text{ м}^3$$

, где $R_o = 250 \text{ кПа}$ (прил. В.Т.В3 СП 22.13330.2010)

$\gamma_{cp} = 20 \text{ кН/м}^3$ – средний удельный вес гр. И. ж/б

По формуле СНиП 202.01.83 определяем точное расчётное сопротивление грунта.

$$A_{\phi} = b^2 \Rightarrow b = \sqrt{A_{\phi}} = \sqrt{2,11} = 1,45 \text{ м} \Rightarrow$$

Принимаем 1,5 м.

$$R = \frac{\gamma_{cI} * \gamma_{cII}}{k} (M_{\gamma} * k_2 * b * \gamma_{II} * M_q * d_1 * \gamma^{II'} + M_c * C_{II})$$

$$R = \frac{1.25 * 1}{8} (0.18 * 1 * 1.5 * 18.5 + 1.73 * 1.6 * 18.5 + 4.17 * 40) = 251,7 \text{ кПа}$$

где $\gamma_{II} = 1.25$ – коэффициент условия работы; по СНиП 2.02.01-83*

$t_{cII} = 1$ – расчётное значение удельного веса грунтов;

$k = 1$ – коэффициент принимаем равным;

$M_{\gamma} = 0.18$ – коэффициент, принимаемые по таблице 5.5 СНиП 2.02.01-83*;

$M_q = 1.73$ – коэффициент, принимаемые по таблице 5.5 СНиП 2.02.01-83*;

$M_c = 4.17$ – коэффициент, принимаемые по таблице 5.5 СНиП 2.02.01-83*;

$b = 1.5$ – ширина подошвы фундамента;

$\gamma_{II} = \gamma_{II'} = \gamma_{gr} = 18.5 \text{ кН/м}^3$ – удельный вес грунта;

$d_1 = 1.60 \text{ м}$ – глубина заложения фундамента.

Уточняем площадь подошвы фундамента:

$$A_{\phi} = \frac{N^{\pi}}{R - \gamma_{\phi} * d_1} = \frac{460.85}{251.7 - 20 * 1.6} = 2.09 \text{ м}^2$$

$b = \sqrt{2.09} = 1.44 \text{ м}^2$ окончательно принимаем ширину подошвы фундамента 1.5 м^2 , тогда площадь подошвы фундамента будет равна

$$1.5 * 1.5 = 2.25 \text{ м}^2$$

По конструктивным требованиям :

$$h_{\phi} = d_1 - 200 = 1600 - 200 = 1400 \text{ мм}$$

$$\min(h' f) = 300 \text{ мм}$$

$$h_{ct} = 300 + 150 + 350 = 800 \text{ мм}$$

Выполняем проверку прочности основания:

$$P_{\phi} \leq R$$

$$P_{\phi} = \frac{N + G_{\phi} * \gamma_f + G_{gp} * \gamma_f}{A_{\phi}} = \frac{460,85 + 34,47 + 9,53}{2,25} = 224,56 \text{ кПа}$$

где G_{ϕ} - объём фундамента;

G_{gp} – объём грунта;

A_{ϕ} - площадь подошвы фундамента;

$$G_{\phi} = V * P = 1.39 * 25 = 34.47 \text{ кН}$$

$$G_{gp} = V * P = 0.538 * 18.5 = 9.953 \text{ кН}$$

$$224.56 \text{ кПа} \leq 251.7 \text{ кПа}$$

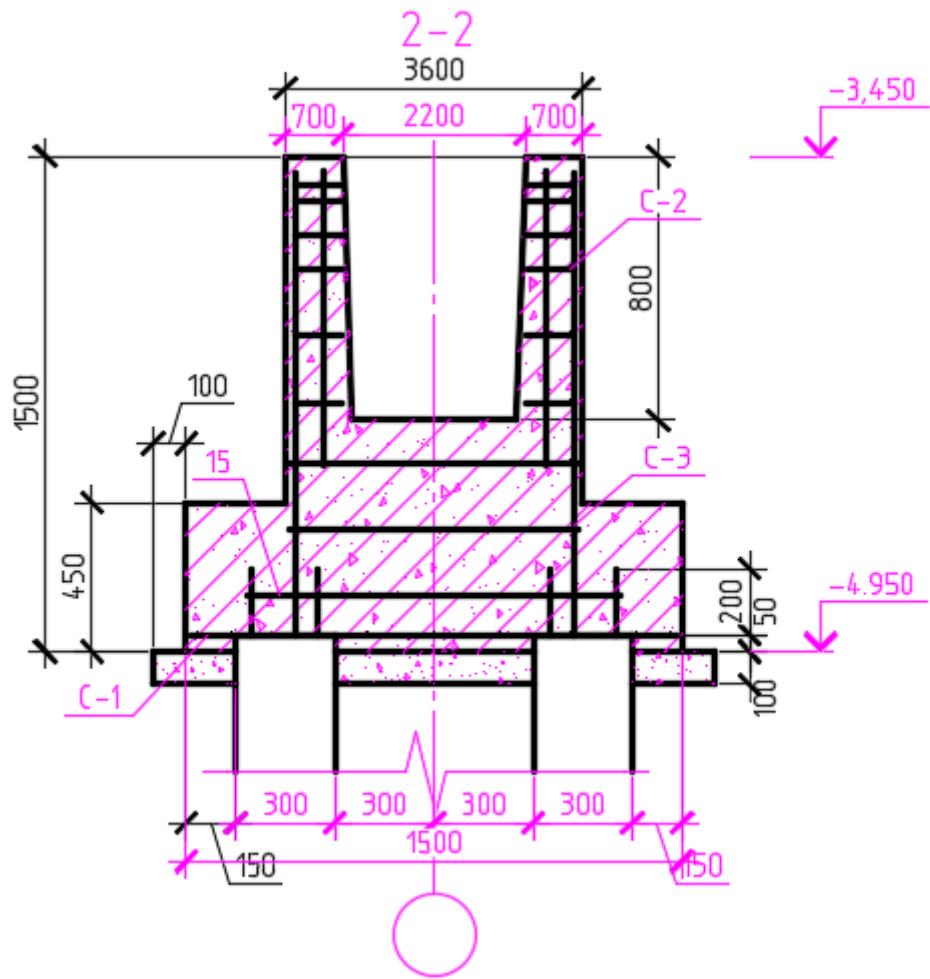


Рисунок 3.2 – Конструктивная схема фундамента Ф1

3.5.1 Расчёт армирования подошвы столбчатого фундамента

Определяем среднее давление под подошву фундамента от расчётных нагрузок.

$$P_{cp} = \frac{N + G_\phi * \gamma_f + G_{rp} * \gamma_f}{A_\phi}$$

$$P_{cp} = \frac{529,73 + 34,47 * 1,1 + 9,953 * 1,15}{2,25} = \frac{529,73 + 379,17 + 11,44}{2,25} = 409,04 \text{ кПа}$$

Определяем значение изгибающих моментов

$$M_1 = 0,125 P_{cp} (b_\phi - h_k)^2 * b$$

$$M_2 = 0,125 P_{cp} (b_\phi - b_{f'})^2 * b$$

$$M_1 = 0,125 * 409,04 (1,5 - 0,3)^2 * 1,5 = 110,44 \text{ кН * м}$$

$$M_2 = 0,125 * 409,04 (1,5 - 0,8)^2 * 1,5 = 37,58 \text{ кН} * \text{м}$$

Определяем рабочую высоту сечения

$$h_{01} = h - a = 1400 - 35 = 1365 \text{ мм} = 136,5 \text{ см}$$

$$h_{02} = h - a = 300 - 35 = 265 \text{ мм} = 26,5 \text{ см}$$

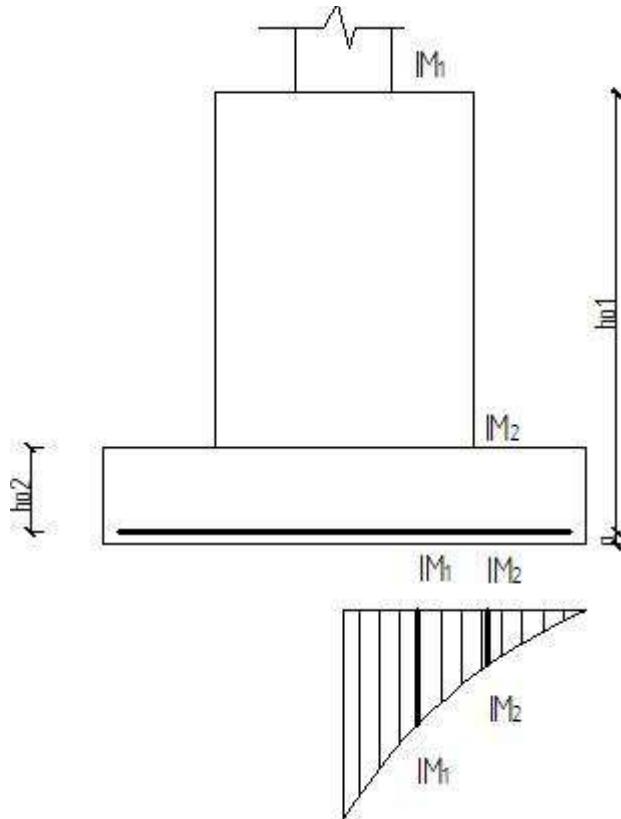


Рисунок 3.3 – Армирование фундамента

Принимаем арматуру класса А400, тогда $R_s=350$ Мпа согласно Т 6.14 СНиП 52-01-2003.

Определяем требуемую площадь рабочей арматуры

$$A_{s1} = \frac{M_1}{0,9 * R_s * h_{01}} = \frac{0.76}{0.9 * 35 * 136.5} = 2.56 \text{ см}^2$$

$$A_{s2} = \frac{M_2}{0,9 * R_s * h_{02}} = \frac{37,58}{0.9 * 35 * 26,5} = 4,50 \text{ см}^2$$

Принимаем шаг и определяем количество стержней

$$n_s = \frac{1500 - 200}{200} = 6.5 + 1 = 8 \text{ ст}$$

По сортаменту принимаем 8 Ø 10 A_s= 6,28 см²

$$\mu = \frac{6,28}{150*26,5} = 0,011 \text{ см}^2$$

$$0,011 \geq 0,1$$

3.5.2 Конструирование фундамента

Фундамент армируем следующим образом:

1) плита - сеткой С-1 из стержней класса А400 с шагом арматуры в обоих направлениях 200мм, т.е. сетка С-1 имеет в направлении 1 - 8 стержней, в направлении b – 8 стержней. Диаметр арматуры в направлении 1 принимаем по сортаменту 10 мм (для 8 Ø 10A-400 - A_s = 5,5 см²), в направлении b – 10 мм. Длины стержней принимаем соответственно 1430 мм.

2) для связи с монолитной колонной из фундамента выпускают арматуру с площадью сечения, равной расчётному сечению арматуры колонны у обреза фундамента. Выпуски диаметром 25мм А400 длиной 1000мм от обреза фундамента. В пределах фундамента выпуски соединяем хомутами в каркас.

Под фундаментом, как правило, устраивается подготовка из бетона В 3,5 толщиной 100 мм (с выпуском за грань плиты фундамента не менее чем на 150 мм). При этом толщина защитного слоя бетона принимается равной 35 мм. Подготовку можно не устраивать на крупнообломочных грунтах, в этом случае защитный слой бетона имеет толщину 75 мм.

3.6 Выводы

Несущая способность как фундамента мелкого заложения так и забивных свай по грунту удовлетворяет условиям, следовательно окончательный выбор типа фундамента следует производить исходя из технико-экономических соображений и инженерных условий площадки строительства.

Так как верхние слои грунтов (Глина тугопластичная, пески средней крупности, плотные) являются водонасыщенными, следовательно есть риск пучинистости, следовательно, окончательно принимаем свайный фундамент, как лучший вариант.

Таблица 3.5 - Стоимость и трудоемкость возведения ленточного фундамента

№ п/п	Наименование работ	Ед. изм.	Объем	Стоимость, руб.		Трудоемкость, чел. час	
				На ед. объема	На объем	На ед. объема	На объем
1	Разработка грунта экскаватором 1 гр.	1000 м ³	0,087	91,2	7,93	8,33	0,72
2	Разработка грунта вручную	м ³	2,80	0,69	1,93	1,25	3,50

3	Устройство подготовки из бетона В3,5	m^3	1,29	29,37	37,89	1,37	1,77
4	Устройство монолитного столбчатого фундамента	m^3	5,42	38,53	208,83	4,1	22,22
5	Стоимость арматуры	т	0,385	240	92,40	-	-
6	Обратная засыпка бульдозером 1 гр.	1000 m^3	0,080	14,9	1,19	-	-
				Σ 350,17			Σ 28,21

Таблица 3.6 – Стоимость и трудоемкость возведения свайного фундамента

№ п/п	Наименование работ	Ед. изм.	Объем	Стоимость, руб.		Трудоемкость, чел. час	
				На ед. объема	На объем	На ед. объема	На объем
1	Разработка грунта бульдозером 1 гр.	1000 m^3	0,057	33,8	1,93	-	-
2	Стоимость свай	1 пог.м	45	7,68	172,8	-	-
3	Забивка свай	m^3	4,05	26,3	53,26	4,03	8,16
4	Срубка голов свай	шт	5	1,19	5,95	0,96	4,80
5	Устройство опалубки для воздушной прослойки	m^3	0,567	2,34	1,33	0,93	0,53
6	Устройство монолитного ростверка	m^3	4,22	42,76	90,23	6,66	18,75
7	Стоимость арматуры	т	0,168	240	40,32	-	-
8	Обратная засыпка	1000 m^3	0,052	14,9	0,77	-	-
				Σ 366,59			Σ 32,24

4. Технологическая карта на монтаж каркаса здания

4.1 Область применения

Технологическая карта разработана на монтаж сборного железобетонного каркаса детского сада на 190 мест.

Технологическая карта предназначена для нового строительства.

Данную карту следует применять для монтажа сборного железобетонного каркаса трехэтажного здания детского сада с сеткой колонн 6х6 метров, состоящего из колонн 7,8 и 5,6м, дву- и однопольных ригелей, а так же многопустотных плит перекрытия. Высота этажа 3,3 м. Здание трехэтажное, с максимальной отметкой верхнего каркаса +9.820.

4.2 Организация и технология выполнения работ

Временные ограждения строительной площадки выполняются инвентарными, сборно-разборными ограждениями. Въезд и выезд с площадки строительства обозначаются соответствующей табличкой, предупреждающей об опасности, табличкой – указателем, а так же, знаком о действующем ограничении скорости. На выезде с площадки строительства необходимо предусмотреть оборудование и место для мойки колес автотранспорта.

Временные дороги и площадки выполнить из грунта обратной засыпки в местах устройства постоянной дороги и проездов, без устройства верхнего покрытия. Предусмотреть устройство уклонов $i=0,0025^\circ$. По краям временных дорог предусмотреть дренирующие канавы.

Временное электроснабжение строительной площадки выполнить от существующих ТП через КТП. Обеспечение стройки водой для бытовых и производственных нужд, пожаротушения – от существующих сетей водопровода.

Для противопожарных и производственных нужд использовать бытовые сети водопровода. Согласно СанПин 2.2.3.1384-03, п 12.17, все работающие на стройке люди должны снабжаться доброкачественной питьевой водой.

Для обогрева помещений бытового назначения, у строящегося здания, использовать электрорадиаторы фабричного изготовления с установкой тепловых датчиков, автоматически отключающих электрообогревательный прибор.

Доставка сжатого воздуха – от передвижных компрессорных установок типа ЗИФ-55 производительностью $5\text{ м}^3/\text{мин}$.

Доставка кислорода – в баллонах.

Бытовые стоки от проектируемого здания (выпуски К1) поступают в наружные сети самотеком через канализационный колодец.

Инженерная подготовка территории так-же включает в себя:

- разработку существующего деревянного ограждения, снятие существующего плодородного слоя почвы, в местах его присутствия, планировку площадки до проектных отметок,

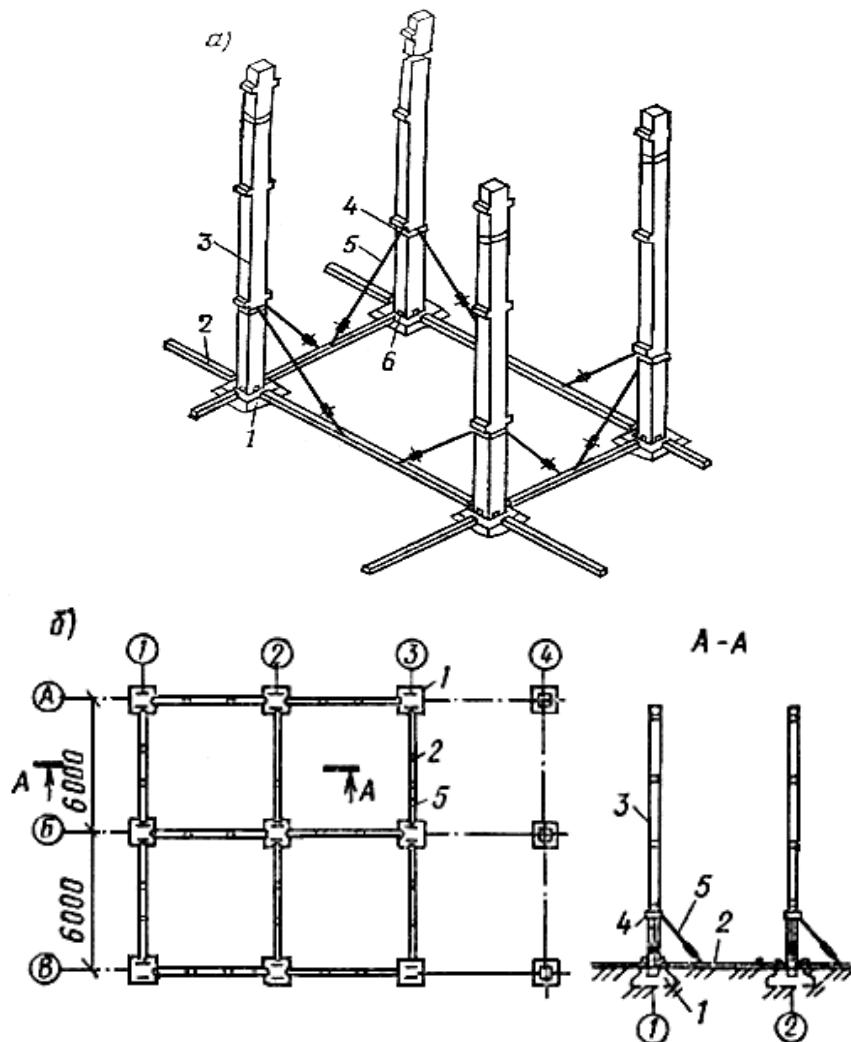
- сдачу-приемку геодезической разбивочной основы,
- срезка растительного слоя земли для дальнейшего его использования,
- размещение мобильных (инвентарных) зданий и сооружений производственного, складского, вспомогательного и бытового назначения,
- обеспечение строительной площадки противопожарным водоснабжением от пожарного гидранта, для наружного пожаротушения,
- устройство временного электроснабжения от существующих ТП,
- устройство мойки колес автотранспорта,
- установка информационных щитов на въезде строительной площадки.

Согласно инженерно-геологическим изысканиям признаков наличия опасных геологических и инженерно-геологических процессов и явлений не обнаружено.

Материалы основных несущих конструкций произведет и доставит на строительную площадку АО «Фирма Кульбытстрой» собственными силами предприятия.

Транспортировка конструкций осуществляется тягачом с прицепом КамАЗ.

На рисунке 4.1 приведена последовательность сборки каркаса при поперечном расположении ригелей в здании и креплении подкосов к колоннам ниже уровня перекрытия первого этажа.



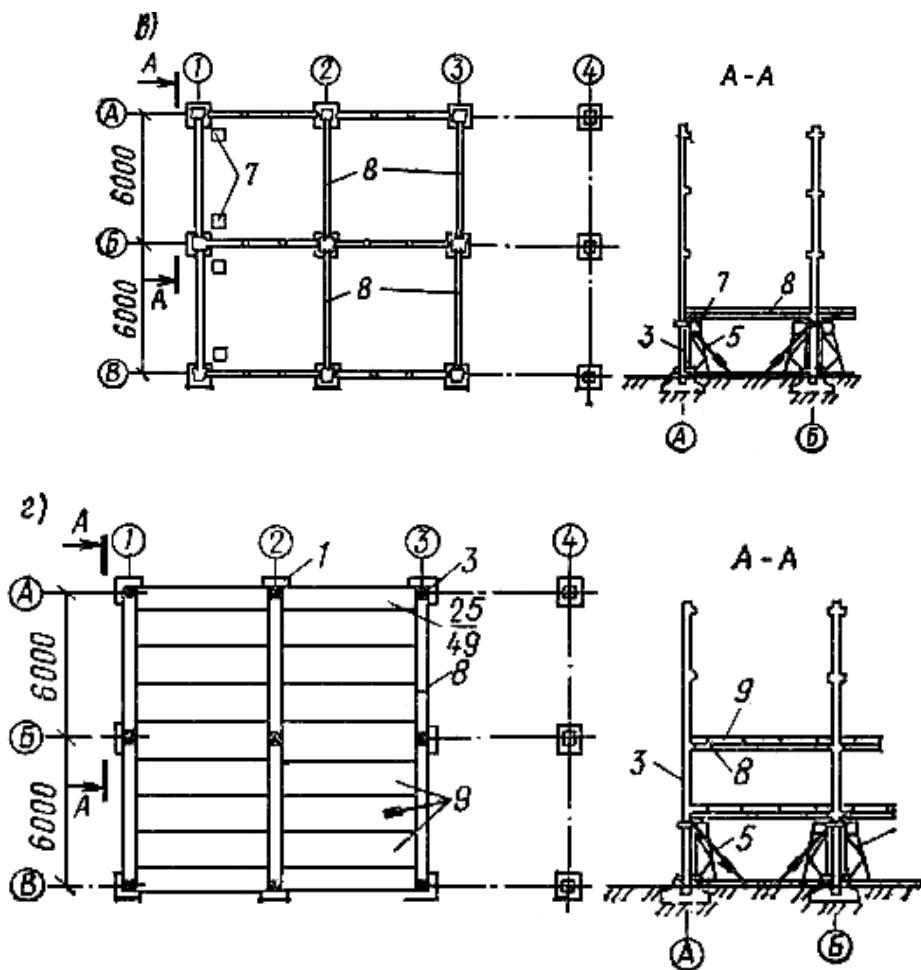


Рисунок 4.1 - Последовательность сборки каркаса с многоэтажными колоннами, устанавливаемыми в стаканы фундаментов:

а - схема закрепления колонн с помощью подкосов; б - установка колонн; в - укладка ригелей; г - укладка плит перекрытия;

1 - фундамент; 2 - балка; 3 - колонна; 4 - хомут; 5 - подкос; 6 - клиновой вкладыш; 7 - монтажная площадка; 8 - ригель; 9 - плита перекрытия

До установки колонн на захватке укладывают опорные балки и крепят их к петлям фундаментов с помощью анкерных устройств. Предварительно на складе к колонне крепят хомут и навешивают на него подкосы, после чего приступают к строповке колонны.

Колонну краном устанавливают в стакан фундамента и временно крепят с помощью клиновых вкладышей и двух подкосов. Далее ее расстроповывают и приступают к выверке. Контролируют точность приведения колонны в вертикальное положение с помощью теодолита по двум осям. Замоноличивают стыки колонн с фундаментами вслед за их установкой.

После установки колонн приступают к укладке ригелей первого этажа, а затем связевых плит перекрытия и после их сварки - рядовых плит.

Диафрагмы жесткости с полками устанавливают по ходу укладки ригелей, а диафрагмы без полок - до укладки перекрывающих их связевых плит.

В такой же последовательности монтируют конструкции второго этажа.

Снимают подкосы только после раскрепления колонн ригелями и плитами в уровне двух нижних этажей.

При сборке каркаса с поперечным расположением ригелей и креплением колонны подкосом выше уровня перекрытия первого этажа (при наличии в здании технического этажа) обеспечивают возможность укладки ригелей первого и второго этажей. Нижние концы подкосов, удерживающие колонны по продольной оси, крайней от крана, крепят к якорям. Колонны, расположенные по продольной оси здания, ближайшей к крану, крепят в направлении поперечных осей при помощи горизонтальных связей, прикрепляемых к ранее смонтированным колоннам. Сборка каркаса на первой захватке производится в следующем порядке:

- устанавливают колонны, выверяют и временно крепят их при помощи клиновых вкладышей, подкосов и горизонтальных связей;
- укладывают ригели первого этажа в двух крайних ячейках и сваривают их с колоннами;
- затем в этих же ячейках укладывают плиты перекрытия;
- укладывают ригели второго этажа и сваривают их с колоннами;
- далее укладывают плиты перекрытия второго этажа в порядке, указанном выше;
- снимают подкосы, удерживающие колонны, и в этом месте связевые плиты укладывают на высоту двух этажей;
- укладывают ригели первого этажа в двух ближайших к крану ячейках, сняв предварительно подкосы, которые расположены в направлении поперечных осей;
- сварив ригели с колоннами, снимают горизонтальные связи, удерживающие установленные колонны;
- укладывают на высоту двух этажей плиты перекрытия за исключением связевых плит, удерживаемых подкосами;
- после укладки плит перекрытия в рассматриваемых ячейках на высоте двух этажей подкосы снимают и укладывают связевые плиты.

Далее монтируют каркас в той же последовательности, что и ранее.

При продольном расположении ригелей горизонтальные связи не применяются. С помощью якорей крепят колонны, устанавливаемые только по крайней поперечной оси. Сборку каркаса в данном случае производят в следующем порядке:

- устанавливают на захватке колонны, выверяют и временно крепят их при помощи клиньев и подкосов;
- укладывают в ячейках между крайними поперечными осями ригели первого этажа и сваривают их с колоннами, затем в этих осях укладывают плиты перекрытия первого этажа за исключением связевых плит в местах, где установлены подкосы, далее укладывают ригели и плиты перекрытия второго этажа;
- снимают подкосы и в этом месте укладывают связевые плиты двух этажей;
- укладывают ригели и рядовые плиты перекрытия первого этажа в смежных ячейках;
- снимают следующие подкосы и в этом месте укладывают связевые плиты;

- укладывают в монтируемой ячейке ригели и плиты перекрытия второго этажа;
- после установки и временного крепления колонн на второй захватке приступают к укладке ригелей первого этажа в следующей ячейке, а затем рядовых плит перекрытия;
- снимают подкосы,держивающие колонны и укладывают связевые плиты.

Далее каркас собирают в последовательности, аналогичной приведенной выше.

Монтаж колонн

Монтаж производят бригада, в составе которой:

Монтажники 5, 4, 2, и 2 монтажника 3-го разрядов.

Монтаж колонн осуществляется дифференцированным методом

Работа звена организуется следующим образом. Подготовка конструкции к подъему и подготовка необходимых для монтажа вспомогательных материалов и приспособлений.

Колонну и закладные детали монтажники очищают от грязи и наледи, восстанавливают риски, проверяют основные размеры колонны, а также наличие и правильность расположения закладных деталей. При выполнении этих операций используются стальные щетки, скребки, стальная рулетка с миллиметровыми делениями, складной метр, чертилки, краска и кисть.

Подготовка фундамента производится монтажниками 5(звеньевой), 3 и 2-го разряда. Они очищают дно стакана, восстанавливают на нем риски и отметки, укладывают выравнивающий слой (если эта операция не была выполнена заранее). При подготовке фундаментов применяются теодолит, нивелир, шланг, подключенный к сети сжатого воздуха (или к баллону), для выдувания сухого мусора из стакана, шланг от водопроводной сети и ручной насос для удаления грязи и промывки стакана, лопата, мастерок, скребки, стальные щетки и ветошь, краска и кисти, ведро, ящик для бетонной смеси, ручная трамбовка.

После подготовки фундамента монтажники 5, 3 и 2-го разряда приступают к подготовке подъема и к строповке колонны. На крюк крана навешивается строповое устройство, и конструкция стропится. Убедившись в правильности и надежности строповки, звеньевой разрешает начать подъем.

Когда колонна поднята и находится в вертикальном положении над фундаментом, монтажники (двою или трое в зависимости от веса конструкций) заводят колонну в стакан фундамента, приводят ее низ в проектное положение по осевым рискам на колонне и на фундаменте. При наводке низа колонны пользуются монтажными ломиками.

Затем монтажники 4 и 3-го разряда закрепляют колонну клиньями или расчалками, полиспаст крана при этом слегка ослабляется.

Вертикальность колонны выверяется по отвесу или с помощью теодолитов, установленных по двум осям колонны в двух взаимно перпендикулярных плоскостях. Выверку теодолитами производят мастер (геодезист) или звеньевой; монтажники 4 и 3-го разряда по указанию звеньевого добивают клинья.

Колонна после выверки закрепляется монтажными приспособлениями в проектном положении. Затем производится ее расстроповка и монтажный кран освобождается.

Сдача смонтированных колонн под замоноличивание и их замоноличивание производятся партиями по 4-10 колонн.

Монтаж ригелей и диафрагм жесткости

Монтаж производит бригада, в составе которой:

Монтажники 5, 4, и 3-го разрядов

Монтаж ригелей и диафрагм жесткости осуществляется дифференцированным методом

Перед монтажом ригелей необходимо очистить и выпрямить соединяемые арматурные выпуски и закладные детали.

Ригели укладывают "насухо", опирая на консоли колонн.

На каждой конструктивной ячейке здания монтируются вначале нижние, а затем верхние ригели; выполняются работы с соответствующих площадок кондукторов.

В поперечном направлении ригели выверяют, совмещая их оси (выпуски верхней арматуры) с осями (выпусками арматуры) колонн, а в продольном направлении - соблюдая равные площадки опирания концов ригеля на консоли колонн (разность площадок опирания концов ригеля на консоли колонн не должна превышать ± 5 мм).

После выверки ригелей их опорные закладные детали приваривают к консолям колонн. Работы выполняются в следующем порядке. Монтажник 3-го разряда производит строповку и подает команду машинисту крана на подъем. Машинист с помощью крана наводит ригель к месту установки. Монтажник 4-го разряда руководит работой крана. Монтажники 5-го и 3-го разряда, находясь на поворотных люльках, принимают ригель, укладывают его на полки и выверяют. После этого производится расстроповка ригеля.

Монтаж панелей перекрытия

Монтаж производит бригада, в составе которой:

Монтажники 5, 4, и 3-го разрядов

Монтаж плит перекрытия производится комплексным методом

Панели перекрытий укладывают после установки и постоянного закрепления всех стенных элементов на захватке и загрузки на монтируемый этаж необходимых деталей и конструкций для достроочных работ. К месту укладки панели подают в горизонтальном положении (рисунок 4.2). Если панели перекрытий на строительную площадку привозят в вертикальном или наклонном положении, то для их перевода в горизонтальное положение применяют грузозахватные приспособления с автоматическим кантователем или стационарные рамные кантователи.

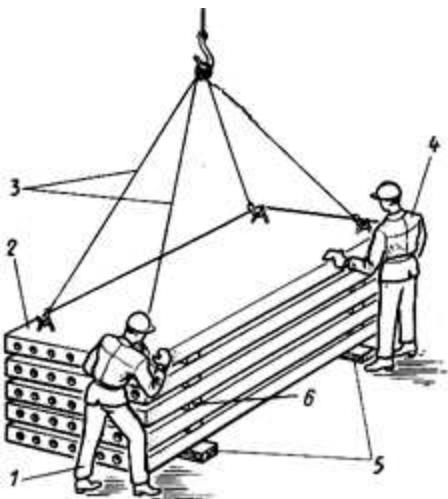


Рисунок 4.2 - Строповка плиты перекрытия

1 - универсальная траверса; 2 -chalочная ветвь с уравнительным канатом; 3 - инвентарные петли-захваты; 4- петля; 5 - коромысло-захват

В месте укладки панели перекрытия очищают опорную поверхность стен и перегородок, укладывают раствор по всему контуру опорных поверхностей и расстилают его ровным слоем. Находясь на соседней, ранее уложенной панели, монтажники принимают подаваемую краном панель, ориентируя ее над местом укладки. Панель плавно укладывается на постель из раствора. При натянутых стропах панель рихтуют, проверяют уровнем горизонтальность поверхности и положение панели по высоте. Для обеспечения проектного размера опорной площади панелей рекомендуется перед укладкой каждой панели перекрытия подгибать монтажные петли наружных и внутренних стеновых панелей. Это позволит каждую панель перекрытия по всему контуру укладывать на проектную ширину опоры рисунок 4.3.

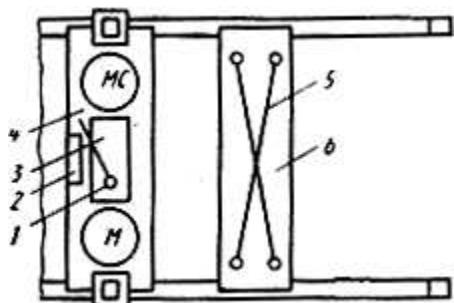


Рисунок 4.3 – Схема организации рабочего места при монтаже панели перекрытия

МС- рабочее место рабочего, выполняющего монтажные работы, старшего в звене,
М- рабочее место рабочего, выполняющего монтажные работы,

1- растворная лопата, 2 - ящик с ручным инструментом, 3- ящик-контейнер с раствором, 4- смонтированная панель, 5- четырехветвевой строп, 6- монтируемая панель.

Монтаж колонн на оголовки нижележащих колонн

Монтаж производят бригада, в составе которой:

Монтажники 5, 4, и 3-го разрядов

Монтаж колонн производится дифференцированным методом

Колонны первого этажа многоэтажных зданий устанавливают в стаканы фундаментов и монтируют так же, как в одноэтажных зданиях. Колонны последующих этажей устанавливают на нижележащие колонны кранами (башенными, стреловыми, козловыми).

Для перевода колонны из горизонтального положения в вертикальное применяют балансирные траверсы.

Для временного крепления колонн при свободном методе монтажа применяют гибкие связи и жесткие подкосы, а также одиночные или групповые кондукторы (рисунок 4.4).

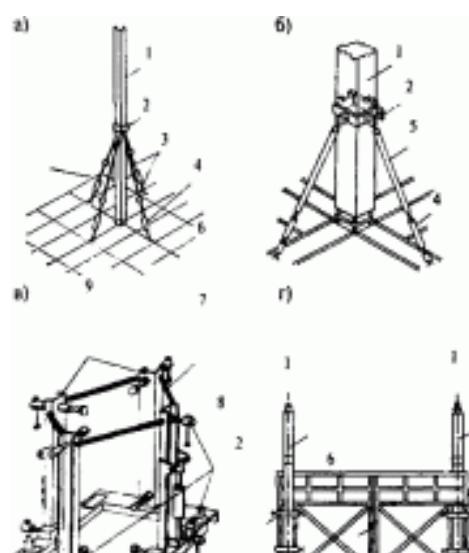


Рисунок 4.4 - Способы временного крепления железобетонных колонн многоэтажных зданий:

а - гибкими связями, б - жесткими подкосами, в - одиночными кондукторами, г - групповыми кондукторами; 1 - колонна, 2 - инвентарный хомут, 3 - гибкая связь, 4 - натяжная муфта, 5 - трубчатый подкос, 6 - опорная рама, 7 - тяжи, 8 - регулировочные винты, 9 - стойка

Монтаж колонн с применением одиночных кондукторов ведет звено из четырех монтажников в такой последовательности. Вначале на оголовке нижележащей колонны закрепляют кондуктор (рисунок 4.5). Колонну, поданную к месту установки, на высоте 30...40 см над кондуктором принимают монтажники и разворачивают в нужное положение.

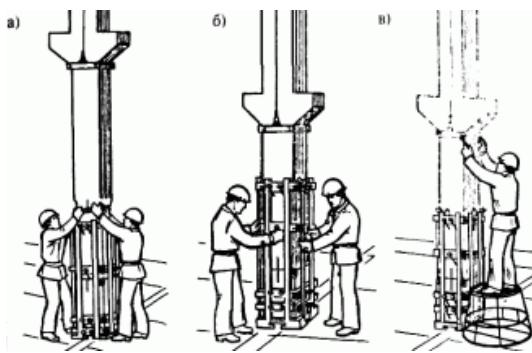


Рисунок 4.5 - Последовательность монтажа колонны с применением одиночных кондукторов:

а - опускание и прием колонны, б - установка колонны на оголовок ранее смонтированной колонны, в - расстроповка

Вертикальность колонн проверяют двумя теодолитами, устанавливаемыми по двум взаимно перпендикулярным осям. Отвесы допускается применять только для выверки одноэтажных колонн верхнего этажа с сеткой колонн 6х6 и 6х9 м. После выверки колонны по вертикалам ее освобождают от стропов и сваривают арматурные выпуски.

Выпуски стыков соединяют полуавтоматической ванной сваркой. Чтобы снизить влияние сварочных напряжений на прочность железобетонных конструкций арматурные выпуски сваривают одновременно с двух сторон по диагонали.

4.3 Расчет объемов работ

Таблица 4.4 – Ведомость объемов работ на монтаж каркаса

№	Наименование работы, эскиз	Единица измерения	Количество	Объем работ		
				Наименование МАТ	На единицу измерения	На здание
1	<p>Установка колонн в стакан фундамента</p> <p>1 – бетонная подготовка; 2 – бетонный столбик; 3 – колонна; 4 – фундамент.</p>		1 шт	0,56	Бетон, м ³	0,012

Продолжение таблицы 4.4:

№	Наименование работы, эскиз	Единица измерения	Количество	Объем работ		
				Наименование МАТ	На единицу измерения	На здание
2	Укладка ригелей и диафрагм жесткости		1 шт	2,13	Бетон, м ³	0,045 0,065
				10,45		
3	Укладка плит перекрытия		1 шт	397	Бетон, м ³	0,072
				25,416		
4	Установка колонн на нижестоящие колонны		100 шт	0,56	Бетон, м ³	3,6
				2,016		

4.4 Требования к качеству работ

Таблица «Операционный контроль технологического процесса» находится в графической части на листе 6.

4.4.1 Входной контроль применяемых строительных материалов, изделий и конструкций

Требования регламентируются СП48

Сборные бетонные и железобетонные конструкции и детали должны изготавливаться по типовым рабочим чертежам в соответствии с действующими ГОСТ, нормалами и каталогами. Новые конструкции и детали, на которые ГОСТ и нормали не разработаны, должны изготавливаться по утвержденным техническим условиям (ТУ) и рабочим чертежам. Все бетонные и железобетонные конструкции и детали должны отпускаться с заводов и полигонов с установленной прочностью. Отпускаемые на стройки сборные бетонные и железобетонные конструкции и элементы принимаются отделом технического контроля (ОТК) завода-изготовителя, который ставит штамп, свидетельствующий о том, что принятая конструкция или элемент соответствует действующим ГОСТ и ТУ.

При приемке поступающих на приобъектный склад элементов необходимо руководствоваться следующими правилами:

1. Каждая партия бетонных и железобетонных элементов должна сопровождаться паспортом, выданным заводом-изготовителем. Паспорт вместе с накладными передается потребителю. В паспорте должны быть указаны наименование и адрес завода-изготовителя, номер паспорта (серии или партии выпуска), наименование детали по ГОСТ или ТУ, количество деталей, дата изготовления, номер браковщика ОТК, прочность бетона.

2. Элементы должны иметь установленную прочность и тщательную отделку лицевых поверхностей, ребер, углов, кромок и проемов, исключающую необходимость дальнейшей обработки элементов на строительной площадке (кроме шпатлевки или окраски).

3. Каждый элемент должен иметь хорошо видимую маркировку, выполненную несмыываемой краской при помощи трафаретов или резиновых штампов. На марке-штампе указываются предприятие-изготовитель, марка элемента, дата изготовления, номер контролера ОТК.

4. На элементах, не имеющих монтажных петель, должны быть отмечены места строповки. Фундаментные подушки-стаканы, колонны должны иметь риски, обозначающие оси элементов. Нанесение рисок производится в виде канавок треугольного сечения или масляной краской с очерчиванием на ней осевой линии. В тех случаях, когда верх элемента трудно отличим от низа или когда он имеет несимметричную арматуру, на элементе должна быть надпись "верх". Марка-штамп на таких элементах ставится так, чтобы основание знаков

было обращено к нижней поверхности элемента, что позволяет судить о его рабочем положении.

5. Каждое крупное изделие подвергается проверке, мелкие детали и бетонные блоки проверяются выборочно. При этом пользуются стальной рулеткой или метром с ценой деления 1 мм. Правильность лицевых поверхностей крупноразмерных элементов проверяется рейкой длиной 2 м.

6. При приемке сборных элементов проверяют: соответствие размеров и геометрической формы элементов проектным данным; размеры и расположение борозд, четвертей, закладных деталей, выпусков арматуры, монтажных петель, засверленных санитарно-технических, электромонтажных и других проводок; качество поверхности изделий, наличие трещин, сколов, наплыпов, пятен и т.п., толщину защитного (отделочного) слоя и прочность его связи с бетоном.

4.4.2 Установка колонн в стаканы фундамента

Предельные отклонения при монтаже железобетонных колонн в соответствии с требованиями СНиП 3.03.01-87 не должны превышать:

1. Разность отметок верха колонн или их опорных площадок (кронштейнов, консолей) одноэтажных зданий и сооружений при длине колонн в м:

- | | |
|----------------|--------|
| - до 4 | 14 мм; |
| - св. 4 до 8 | 16 мм; |
| - св. 8 до 16 | 20 мм; |
| - св. 16 до 25 | 24 мм. |

2. Разность отметок верха колонн каждого яруса многоэтажного здания и сооружения в пределах выверяемого участка при:

- контактной установке $12+2n$ мм,
где n - порядковый номер яруса колонн;
- установке по маякам 10 мм.

3. Отклонение от совмещения ориентиров (рисок геометрических осей) в верхнем сечении колонн многоэтажных зданий с рисками разбивочных осей при длине колонн, м:

- | | |
|----------------|--------|
| - до 4 | 12 мм; |
| - св. 4 до 8 | 15 мм; |
| - св. 8 до 16 | 20 мм; |
| - св. 16 до 25 | 25 мм. |

4.4.3 Установка ригелей и диафрагм жесткости

Монтаж ригелей, балок, ферм разрешается производить только после проектного закрепления колонн и достижения бетоном замоноличенных стыков прочности, указанной в ППР, а также после приемки опорных элементов,

включающей геодезическую проверку соответствия их планового и высотного положения проектному, с составлением исполнительной схемы.

Перед подъемом каждой конструкции необходимо проверить соответствие их проектной марке, отсутствие на опорных поверхностях колонн и ригелей мусора, грязи, снега и наледи, наличие ориентирных риск, определяющих проектное положение конструкций на опорах.

Укладку конструкций в направлении перекрываемого пролета надлежит выполнять с соблюдением установленных проектом размеров глубины опирания их на опорные конструкции или зазоров между сопрягаемыми элементами.

Установку конструкций в поперечном направлении перекрываемого пролета следует выверять, совмещая риски продольных осей устанавливаемых элементов с рисками осей колонн или рисками разбивочных осей.

Ригели, фермы, строительные балки следует укладывать насухо на опорные поверхности несущих конструкций.

Установку ферм и строительных балок в вертикальной плоскости следует выполнять путем выверки их геометрических осей на опорах относительно вертикали.

При монтаже должен осуществляться постоянный геодезический контроль, результаты контроля должны оформляться геодезической исполнительной схемой.

4.4.4 Установка плит перекрытия

Таблица 4.6 – допускаемые отклонения при установке плит перекрытия

Разность отметок лицевых поверхностей двух смежных панелей по длине	
до 4 м	5
более 4 м	10
Смещение панелей относительно их проектного положения	13

В ходе монтажных работ ведут постоянный производственный контроль качества монтажных работ: входной, операционный и приемочный контроль тиражированных конструкций. В процессе входного контроля устанавливают комплектность и качество сборных элементов, наличие паспортов и сертификатов на металл, правильность выполнения погрузочно-разгрузочных 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.

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.

При промежуточной сдаче скрытых работ представителями генподрядной, монтажной организаций и заказчика составляются акты. 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.

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.

4.4.5 Установка колонн на оголовки нижележащих колонн

1. Монтаж колонн разрешается производить только после инструментальной проверки соответствия проекту планового положений фундаментов и приемки их по акту.

2. Проектное положение колонн следует выверять по двум взаимно перпендикулярным направлениям.

Низ колонн следует выверять, совмещая риски, обозначающие их геометрические оси в нижнем сечении, с рисками разбивочных осей или геометрических осей ниже установленных колонн. Способ опирания колонн на дно стакана должен обеспечивать закрепление колонны от горизонтального перемещения на период до замоноличивания узла.

3. Верх колонн многоэтажных зданий следует выверять, совмещая геометрические оси колонн в верхнем сечении с рисками разбивочных осей, а колонн одноэтажных зданий - совмещая геометрические оси колонн в верхнем сечении с геометрическими осями в нижнем сечении.

При монтаже должен осуществляться постоянный геодезический контроль за соответствием положения конструкций проектному.

Таблица 4.5 – допустимые отклонения при установке колонн на оголовки нижележащих колонн

Смещение осей колонны в нижнем сечении относительно ориентировочных рисок.	5
Отклонение осей колонны в верхнем сечении относительно разбивочных осей при высоте колонны: до 8 м	20
от 8 до 16 м	25

4.5 Потребность в материально-технических ресурсах

4.5.1 Перечень машин и оборудования

Перечень машин и технологического оборудования оформлен в виде таблицы в графической части, на листе 6.

Перечень технологической оснастки, инструмента, инвентаря и приспособлений оформлен согласно [48] в виде таблицы, на листе 6 в графической части.

Необходимо произвести подбор и сравнение башенных кранов согласно [49].

Масса наиболее тяжелого элемента составляет 3,9т – диафрагма жесткости.

При определении технических параметров башенных кранов воспользуемся аналитическим методом и формулами:

$$Q_K = M_0 + M_g = 3,9 + 0,089 = 4 \text{ т.}$$

где, M_0 – масса элемента,

M_g – масса грузозахватного устройства, строп 4 СК10-4.

Монтажная высота подъема крюка:

$$H_k = h_0 + h_3 + h_0 + h_g = 9,6 + 0,5 + 0,22 + 4 = 14,32 \text{ м}$$

где, h_0 – высота от уровня стоянки крана до монтируемого элемента,

h_3 – запас по высоте равный 0,5 м,

h_0 – высота монтируемого элемента

h_g – высота грузозахватного устройства

Монтажный вылет:

$$L = B + f^* + d + R_{\text{пов}} = 27 + 0,185 + 0,7 + 4,5 = 32,4 \text{ м}$$

где, d – расстояние от задней части крана при повороте до выступающей части здания, равное 0,7м,

f^* – расстояние от оси до центра тяжести выступающей части здания

B – ширина здания в осях А/1 – Ж,

Подбираем башенный кран по следующим характеристикам:

$Q_K = 4 \text{ т}$, $H_k = 14,32 \text{ м}$, $L = 32,4 \text{ м}$. Поскольку монтаж сборных железобетонных конструкций требует высокой точности, будем сравнивать башенные краны.

По условию выбираем следующие краны:

1. КБ – 674 – 1, $Q = 10 \text{ т}$, $H_k = 40 \text{ м}$, $L = 35 \text{ м}$.

2. КБ - 503.2, $Q = 5,5 \text{ т}$, $H_k = 53 \text{ м}$, $L = 40 \text{ м}$.

3. КБ – 504, $Q = 6 \text{ т}$, $H_k = 60 \text{ м}$, $L = 40 \text{ м}$.

Таблица 4.6 – технико-экономические показатели при подборе башенных кранов

Марка крана	$C_{\text{маш-ч}}, \text{р}$	Пр т/ч	$E_1, \text{р}$	$E_2, \text{р}$	$D_{\text{п.}}, \text{м}$
КБ – 674 – 1	7,86	6,4	5005	25,34	31,25
КБ - 503.2	7,2	3,35	3290	25,34	31,25
КБ – 504	7,86	3,4	3290	25,34	31,25

Кран КБ – 674 – 1:

$$A_{\text{ц}} = 7,86 \times 1000/6,4 + 5005 + 25,34 \times 31,25 = 7025 \text{ р.}$$

Кран КБ - 503.2:

$$A_{\text{ц}} = 7,86 \times 1000/3,35 + 3290 + 25,34 \times 31,25 = 6393 \text{ р.}$$

Кран КБ – 504:

$$A_{\text{ц}} = 7,2 \times 1000/3,4 + 3290 + 25,34 \times 31,25 = 6237 \text{ р.}$$

Исходя из технико-экономических показателей более выгодным является кран КБ 504.

Привязка крана находится в пункте 5.1.

4.5.2 Технологическая оснастка, инструмент, инвентарь и приспособления

Перечень технологической оснастки, инструмента, инвентаря и приспособлений находится на листе 6 графической части.

4.5.3 Материалы и изделия

Таблица 4.7 – Материалы и изделия

Наименование технологического процесса и его операций, объем работ	Наименование материалов и изделий, марка, ГОСТ, ТУ	Ед. изм.	Норма расхода на ед. изм.	Потребность на объем работ
Установка колонн:				
в стаканы фундаментов, массой до 4 т	Бетон мелкозернистый класса В22,5, ГОСТ 7473-85	м ³	6,42	3,5952
	Колонны сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	100
Укладка:				
ригелей массой до 1 т	Ригели сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	4
	Электроды Э-50, УОНИ 13/55 диам. 4 мм, ГОСТ 9466-75	кг	37	1,48
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	0,25	0,01
	Краски, ГОСТ 8292-85	кг	3	0,12

Продолжение таблицы 4.7:

Наименование технологического процесса и его операций, объем работ	Наименование материалов и изделий, марка, ГОСТ, ТУ	Ед. изм.	Норма расхода на ед. изм.	Потребность на объем работ
ригелей массой до 3 т	Ригели сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	94
	Электроды Э-50, УОНИ 13/55 диам. 4 мм, ГОСТ 9466-75	кг	225	211,5
	Изделия монтажные (по проекту)	т	1,564	1,47016
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	0,79	0,7426
	Краски, ГОСТ 8292-85	кг	3	2,82
ригелей массой до 2 т	Ригели сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	69
	Электроды Э-50, УОНИ 13/55 диам. 4 мм, ГОСТ 9466-75	кг	73	50,37
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	0,24	0,1656
	Краски, ГОСТ 8292-85	кг	3	2,07
	Установка диафрагм жесткости:			
высотой до 3,6 м площадью до 15 м ²	Диафрагмы жесткости сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	46
	Поковки строительные массой 2,825 кг	кг	7	3,22
	Электроды Э-42, АНО-6 диам. 6 мм, ГОСТ 9466-75	кг	222	102,12
	Изделия монтажные (по проекту)	т	3,45	1,587
	Бетон мелкозернистый (класс по проекту), ГОСТ 7473-85	м ³	21,1	9,706
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	1,87	0,8602
	Опалубка металлическая инвентарная	кг	10	4,6
Установка панелей:				
перекрытий с опиранием по контуру площадью до 5 м ²	Панели перекрытий сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	135
	Электроды Э-42, АНО-6 диам. 6 мм, ГОСТ 9466-75	кг	10	13,5
	Изделия монтажные (по проекту)	кг	36	48,6
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	2,09	2,8215
	Краски, ГОСТ 8292-85	кг	5	6,75
перекрытий с опиранием по контуру площадью до 15 м ²	Панели перекрытий сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	262
	Электроды Э-42, АНО-6 диам. 6 мм, ГОСТ 9466-75	кг	10	26,2
	Изделия монтажные (по проекту)	кг	28	73,36
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	3,81	9,9822
	Краски, ГОСТ 8292-85	кг	5	13,1

Продолжение таблицы 4.7:

Наименование технологического процесса и его операций, объем работ	Наименование материалов и изделий, марка, ГОСТ, ТУ	Ед. изм.	Норма расхода на ед. изм.	Потребность на объем работ
Установка колонн на нижестоящие колонны массой:				
до 2 т	Электроды Э-42, АНО-6 диам. 6 мм, ГОСТ 9466-75	кг	10	1,6
	Поковки строительные массой 2,825 кг	т	36,0	5,76
	Проволока сварочная легированная, ГОСТ 2246-70	м ³	0,3	0,048
	Колонны сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	16
	Сталь арматурная горячекатаная гладкая кл. А-І диам. 16 - 18 мм, ГОСТ 5781-82	кг	0,64	0,1024
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	0,27	0,0432
	Бетон мелкозернистый класса В15, ГОСТ 7473-85	кг	0,81	0,1296
	Опалубка металлическая инвентарная	т	12,0	1,92
	Краски, ГОСТ 8292-85	т	10,0	1,6
до 3 т	Электроды Э-42, АНО-6 диам. 6 мм, ГОСТ 9466-75	кг	10	4
	Поковки строительные массой 2,825 кг	т	42,4	16,96
	Проволока сварочная легированная, ГОСТ 2246-70	м ³	0,12	0,048
	Колонны сборные железобетонные (марка по проекту)	шт	100	40
	Сталь арматурная горячекатаная гладкая кл. А-І диам. 16 - 18 мм, ГОСТ 5781-82	кг	0,64	0,256
	Раствор цементный (марка по проекту), ГОСТ 28013-89	м ³	0,34	0,136
	Бетон мелкозернистый класса В15, ГОСТ 7473-85	кг	1,01	0,404
	Опалубка металлическая инвентарная	т	13,5	5,4
	Краски, ГОСТ 8292-85	т	10,0	4

4.6 Техника безопасности и охрана труда

Правила по охране труда в строительстве устанавливают государственные нормативные требования охраны труда при проведении общестроительных и специальных строительных работ, выполняемых при новом строительстве, расширении, реконструкции, техническом перевооружении, текущем и капитальном ремонте зданий и сооружений.

Требования Правил обязательны для исполнения работодателями, являющимися индивидуальными предпринимателями, а также работодателями - юридическими лицами независимо от их организационно-правовой формы при организации и осуществлении ими строительного производства.

Организация и проведение строительного производства на объектах капитального строительства должны осуществляться в соответствии с организационно-технологической документацией на строительное производство, которая предусматривает перечень мероприятий и решений по определению технических средств и методов работ, обеспечивающих выполнение требований законодательства Российской Федерации по охране труда.

1. К монтажу ж/б конструкций допускаются рабочие не моложе 18-летнего возраста, прошедшие обучение по типовой программе, проверенные администрацией в знании настоящей инструкции, имеющие письменное разрешение на производство работ (допуск).

2. Работать разрешается только там, куда направлен бригадиром или мастером.

3. Не приступать к работе, не получив вводного инструктажа по ТБ и инструктажа по безопасным приемам работ на данном рабочем месте.

4. На территории стройплощадки необходимо выполнять следующие правила:

а) быть внимательным к сигналам, подаваемым крановщиками грузоподъемных кранов и водителями движущегося транспорта и выполнять их;

б) не находиться под поднятым грузом;

в) проходить только в местах, предназначенных для прохода и обозначенных указателями;

г) не перебегать путь впереди движущегося транспорта;

д) не заходить за ограждения опасных зон;

е) места, где проходят работы на высоте, обходить на безопасном расстоянии, т. к. возможно случайное падение предметов с высоты;

ж) не смотреть на пламя электросварки, т. к. это может вызвать заболевание глаз;

з) не прикасаться к электрооборудованию и эл. проводам (особенно оголенным или оборванным), не снимать ограждений и защитных кожухов с токоведущих частей оборудования;

и) не устранять самим неисправности эл. оборудования, вызывайте электрика;

к) не работать на механизмах без прохождения специального обучения и получения допуска;

л) при несчастном случае немедленно обратиться за медицинской помощью и одновременно сообщить мастеру (прорабу) о несчастном случае;

м) заметив нарушение инструкции другими рабочими или опасность для окружающих, не оставайтесь безучастным, а предупредите рабочего и мастера о необходимости соблюдения требований, обеспечивающих безопасность работы.

Монтаж конструкций каждого последующего этажа допускается лишь после окончания монтажа перекрытия предыдущего этажа, а также всех работ по креплению, сварке и замоноличиванию узлов. Оставленные в перекрытиях проемы и отверстия оградить или перекрыть настилом.

Не допускать превышения максимальной грузоподъемности крана на данном вылете стрелы и не превышать максимальную грузоподъемность такелажных приспособлений (строп и т.д.).

Подъем деталей, имеющих вес близкий к предельному, производить в два приема. Сначала поднять деталь на высоту 20-30 см и в таком положении проверить подвеску и устойчивость крана, а затем производить подъем детали на полную высоту.

Не допускать подтаскивания грузов краном путем косого натяжения канатов или поворота стрелы.

Перемещение краном людей запрещено.

Подъем мелких штучных (кирпич и др.), а также сыпучих грузов производить в специальных контейнерах, исключающих возможность выпадения груза из контейнера.

При монтаже перегородок прочно закрепить траверсу и не допускать самопроизвольного ее отцепления. Внимательно следить за грузом во время его подъема и перемещения.

При монтаже блоков маршевых лестниц, не имеющих инвентарных ограждений, установить временные ограждения и только после этого разрешать проход по лестницам.

При установке блок-перемычек запрещается находиться на стене и монтируемом блоке и на инвентарных подмостях.

При монтаже плит перекрытия, лестничных площадок и др. строповку производить за все петли и не допускать перекоса укладываемого элемента.

Расстроповку монтируемых элементов (плит, балконов, карнизов) производить после их установки в проектное положение и сварки закладных петель монтируемого элемента с анкером.

Монтаж крупнопанельных перегородок производить с передвижных подмостей-стремянок.

При сильном ветре (более 6 баллов), гололеде, сильном снегопаде, дожде и тумане монтажные работы на высоте должны быть прекращены.

Строповку длинномерных элементов производить не менее чем двумя стропами и при монтаже необходимо управлять элементы с расстояния веревочными растяжками, прикрепленными к обоим концам монтируемого элемента.

Сварку и замоноличивание узлов установленных ж/б конструкций необходимо производить с перекрытий, огражденных у рабочего места, передвижных подмостей с огражденными площадками наверху или подвесных люлек. Сварщик должен иметь сумку для сбора огарков.

Ж/б колонны и стойки рам должны быть оборудованы монтажными лестницами, либо подвесными люльками для последующих монтажных работ и освобождения стропов, а также для закрепления или сварки узлов и установки ригелей.

Для перехода монтажников от одной конструкции к другой следует применять монтажные лестницы, переходные мостики и трапы. Передвижение по нижнему поясу фермы или балки допускается только при наличии натянутого вдоль их каната для зацепления карабина предохранительного пояса. Канат должен быть натянут туго, провисание или ослабление его не допускается.

Сборку и подъемы конструкций длиной более 6 м и весом более 3 т, требующих особой осторожности при их перемещении и установке, надлежит производить под непосредственным руководством мастера или прораба.

Для заводки конструкций и установки их на место необходимо применять специальные ломики или оттяжки, причем нахождение людей под устанавливаемыми элементами не допускается.

Блоки и тали, которые применяются для монтажа конструкций, должны устраиваться так, чтобы самопроизвольное спадение троса или цепи со шкива, а также заклинивание их между блоком и обоймой исключалось.

Ручные подъемные лебедки должны быть снабжены автоматически действующим тормозом или безопасными рукоятками. Во время подъема необходимо следить за последовательной и правильной навивкой троса на барабан, не допуская навивки выше боковых щек.

При работе на высоте по клепке и сварке без подмостей необходимо привязываться к конструкциям.

Разъединение поднятой конструкции с подъемным крюком или расчалками производить только после постановки конструкции на достаточное количество болтов согласно проекту производства работ.

Постановку болтов производить сборочными ключами соответствующих размеров. Подкладывать прокладку между щеками ключа и гайкой, а также пользоваться ключами со сбитыми губами запрещено.

Расстроповка установленных элементов допускается только после прочного и надежного закрепления:

- колонн - анкерными болтами или кондукторами и оттяжками;
- элементов, имеющих по проекту сварное прикрепление - временными монтажными болтами с полным заполнением всех болтовых отверстий.

5 Организация строительного производства

5.1 Объектный строительный генеральный план

5.1.1 Область применения строительного генерального плана

Объектный строительный генеральный план разработан на строительство надземной части детского дошкольного учреждения 190 мест в Свердловском районе города Красноярска.

5.1.2 Размещение монтажных кранов на объекте

Подбор крана выполнен в пункте 4.5.1

Определим поперечную привязку:

$$L_{\text{пр}} = d + R_{\text{пов}} = 0,7 + 5,5 = 6,2 \text{ м.}$$

Продольная привязка заключается в определении длины рельсовых путей. Для нашего здания принимаем минимальную длину рельсовых путей равную 31,25 м.

Привязка ограждений подкрановых:

$$l_{\text{пп}} = (R_{\text{пов}} - 0,5 \cdot a) + l_{\text{без}} = (5,5 - 0,5 \cdot 7,5) + 0,7 = 2,95 \text{ м.}$$

5.1.3 Определение зон действия монтажных кранов с учетом реальных условий строительства

При размещении строительного крана следует установить опасные для людей зоны, в пределах которой могут постоянно действовать опасные производственные факторы.

К зонам постоянно действующих производственных факторов, связанных с работой монтажных кранов, относятся места, где происходит перемещение грузов. Эта зона ограждается защитными ограждениями по ГОСТ 23407-78.

В целях создания условий безопасного производства работ действующие нормативы предусматривают зоны: монтажную зону, зону обслуживания краном, перемещения груза, опасную зону работы крана, опасная зона работы подъемника, опасную зону дорог.

Зона обслуживания крана:

$R_{\text{раб}} = 35 \text{ м}$, равна вылету стрелы.

Опасная зона при падении груза со здания:

$$R_m = 4000 + 6000 = 10000 \text{ мм.}$$

Опасная зона работы крана:

$$R_{оп} = R_{раб} + L_{эл} + 0,5b + x$$

где, R_{max} – максимальный вылет крюка;

$L_{эл}$ – длина элемента;

x – безопасное расстояние от вертикальной проекции в случае возможного падения груза.

Высота подъема до 15 м – расстояние отлета ($l_{без}$) 5 метра (СНиП 12-03-2001 приложение Г, таблица Г1).

$$R_{оп} = 35 + 6 + 0,75 + 5 = 46,75 \text{ м.}$$

5.1.4 Проектирование временных дорог и проездов

Для внутристроекочных перевозок пользуются в основном автомобильным транспортом.

Постоянные подъезды не обеспечивают строительство из-за несоответствия трассировки и габаритов, в связи с этим устраивают временные дороги.

Схема движения транспорта и расположения дорог в плане должны обеспечивать подъезд в зону действия монтажных и погрузочно-разгрузочных механизмов, к площадкам укрупнительной сборки, складам, бытовым помещениям. При разработке схемы проезда должны максимально использоваться имеющиеся автодороги. При трассировке дорог должны соблюдаться максимальные расстояния:

- между дорогой и складской площадкой – 1 м,
- между дорогой и забором, ограждающим строительную площадку 1,5 м.

При большегрузных машинах ширину увеличивают до 8 м.

Длина разгрузочной площадки назначается в зависимости от числа автомашин, стоящих под разгрузку и применяется от 15, до 45 м.

Радиусы закругления временных дорог зависят от габарита грузов и транспортных средств, используемых для их доставки, и принимается в пределах 12-18 м.

В проекте реализовано устройство дорог, которые обеспечивают подъезд пожарных машин к пожарным гидрантам. Один из проездов имеет ширину 6 м и является тупиковым, с площадкой для разворота в конце дороги. Служит для проезда пожарных машин к пожарному гидранту. Второй проезд проходит через строительную площадку насквозь, имеет ширину 3,5 м, а также уширение до 6 м в зоне разгрузки материалов. Справа от въезда на строительную площадку располагается стоянка для транспорта с местом для разворота.

5.1.5 Потребность строительства во временных зданиях и сооружениях. Проектирование складского хозяйства

Расчет складских помещений выполнен по МДС 12-46.2008, исходя из стоимости СМР и физических измерителей, и приведен в таблице 5.1.

Гардеробная:

$$S_{tp} = N \cdot 0,7 = 27 \cdot 0,7 = 18,9 \text{ м}^2$$

где, N - общая численность рабочих (в двух сменах)

Душевая:

$$S_{tp} = N \cdot 0,54 = 22 \cdot 0,54 = 11,88 \text{ м}^2,$$

где, N - численность рабочих в наиболее многочисленную смену, пользующихся душевой (80 %).

Умывальная:

$$S_{tp} = N \cdot 0,2 = 32 \cdot 0,2 = 6,4 \text{ м}^2,$$

где, N - численность работающих в наиболее многочисленную смену.

Сушилка:

$$S_{tp} = N \cdot 0,2 = 27 \cdot 0,2 = 5,4 \text{ м}^2,$$

где, N - численность рабочих в наиболее многочисленную смену.

Помещение для обогрева рабочих:

$$S_{tp} = N \cdot 0,1 = 27 \cdot 0,1 = 2,7 \text{ м}^2,$$

где N - численность рабочих в наиболее многочисленную смену.

Туалет:

$$S_{tp} = (0,7 \cdot 32 \cdot 0,1) \cdot 0,7 + (1,4 \cdot 32 \cdot 0,1) \cdot 0,3 = 3,2 \text{ м}^2 \leq 7,5 \text{ м}^2$$

где, N - численность рабочих в наиболее многочисленную смену;

0,7 и 1,4- нормативные показатели площади для мужчин и женщин соответственно,

0,7 и 0,3 - коэффициенты, учитывающие соотношение, для мужчин и женщин соответственно.

$3,2 \text{ м}^2 \leq 7,5 \text{ м}^2$, следовательно, принимаем $7,5 \text{ м}^2$ как минимальное, согласно МДС 12-46.2008.

Для инвентарных зданий административного назначения:

$$S_{tp} = N \cdot S_h = 5 \cdot 4 = 20$$

где, S_{tp} - требуемая площадь, м²;

$S_h = 4$ - нормативный показатель площади, м²/чел.;

N - общая численность ИТР, служащих, МОП и охраны в наиболее многочисленную смену.

Таблица 5.1 – Потребность строительства во временных зданиях

Наименование инвентарных зданий	Размеры	Количество, шт.
Гардеробная	6000x3000	2
Душевая - умывальная	6000x3000	1
Помещение для обогрева рабочих с сушилкой	6000x2700	1
Туалет	2000x2000	2
Помещение для производителей работ	6000x3000	1
КПП	3600x3600	1

Проектирование складов ведут в следующей последовательности: определяют необходимые запасы хранимых ресурсов; выбирают метод хранения (открытый, закрытый и др.); рассчитывают площади по видам хранения; выбирают типы складов; размещают и привязывают к строительной площадке склады; размещают детали на открытом складе.

Необходимый запас материалов на складе:

$$P = P_{общ} / T \cdot T_h \cdot K_1 \cdot K_2 \quad (5.19)$$

где $P_{общ}$ – кол-во материалов, деталей и конструкций, требуемых для выполнения плана строительства на расчетный период (по ППР);

T - продолжительность расчетного периода по календарному плану в днях;

T_h - норма запаса материала, в днях;

K_1 - коэффициент неравномерности поступления материала на склад (от 1,1 до 1,5)

K_2 - коэффициент неравномерности производственного потребления материала в течении расчетного периода (обычно 1,3).

Таблица 5.2 – Потребность строительства в складских помещениях

Номенклатура складских помещений	Расчетная площадь склада	Количество, шт.	Примечание
Открытые складские помещения	По месту		

Для закрытых складов на строительной площадке используются помещения кладовой. В закрытых отапливаемых складах хранятся: краска, олифа, спецодежда, обувь, химикаты.

В неотапливаемых складах хранятся: рубероид, гидроизоляционные материалы, столярные изделия. На открытых площадках хранится готовая строительная продукция.

5.1.6 Расчет потребности в энергетических и водных ресурсах

Исходными данными для организации электроснабжения являются виды, объемы и сроки выполнения строительно-монтажных работ, их сменяемость, тип машин и механизмов, площадь временных зданий и сооружений, размеры строительной площадки.

Расчет мощности, необходимой для обеспечения строительной площадки электроэнергией, производим по формуле:

$$P = L_X \left(\frac{K_1 P_M}{\cos E_1} + K_3 P_{O.B} + K_4 P_{O.H} + K_5 P_{C.B} \right),$$

где, $L_X = 1.05$ - коэффициент потери мощности в сети;

$P_M = 180,35$ кВт - сумма номинальных мощностей работающих электромоторов (электродрели, болгарка и т.д.);

$P_{O.B} = 88,15$ кВт - суммарная мощность внутренних осветительных приборов, устройств для электрического обогрева (помещения для рабочих, здания складского назначения);

$P_{O.H} = 5,0$ кВт - то же, для наружного освещения объектов и территории;

$P_{C.B} = 15,4$ кВт - то же, для сварочных трансформаторов;

$\cos E_1 = 0,7$ - коэффициент потери мощности для силовых потребителей электромоторов;

$K_1 = 0,7$ - коэффициент одновременности работы электромоторов;

$K_3 = 0,8$ - то же, для внутреннего освещения;

$K_4 = 1,0$ - то же, для наружного освещения;

$K_5 = 0,5$ - то же, для сварочных трансформаторов.

Таблица 5.3 – Потребность в электроэнергии

Поз .	Токоприемники			Кс	Расчетная мощность	
	Наименование	Кол.	Установлен ная мощность на ед. кВт		на ед. кВт	Общая, кВт
1	2	3	4	5	6	7
1	Башенный кран КБ504.1	1	204,4	0.5	102,2	102,2
2	Электросварочный аппарат СTH- 500	2	15.4		7.7	15.4
3	Освещение и обогрев бытовок	-	107.77	0.8	-	82.2

Окончание таблицы 5.3:

Поз	Токоприемники			Кс	Расчетная мощность	
	Наименование	Кол.	Установленная мощность на ед. кВт		на ед. кВт	Общая, кВт
4	Пост мойки колес автотранспорта	1	3.1	0.7	2.2	2.2
	Итого:					224,5
5	Освещение территории	6	0,2	-	-	1,2
6	Освещение рабочих мест	-	-	-	-	5.0
7	Прочий электроинструмент	-	-	-	-	5.0
8	Резерв	8%х1-5	-	-	-	15.5
	Всего:					210,66

Наиболее экономичными источниками энергии удовлетворения потребностей при строительстве будут районные сети напряжения. В этом случае в подготовительный период строительства сооружают ответвление от существующей высоковольтной сети на площадку и трансформаторную подстанцию мощностью 220 кВт.

Разводящую сеть на строительной площадке устраивают по кольцевой схеме.

Электроснабжение от внешних источников, как правило, производится по воздушным линиям электропередач.

По периметру строительной площадки устанавливаем прожекторы ПЗС35:

$$n = P \cdot E \cdot S / P_{л},$$

где, Р – удельная мощность, (Вт/ м²лк);(прожектор ПЗС-35 Р=0,2)

Е – освещенность, лк,

S – площадь освещаемой территории, м²

P_л – Мощность лампы прожектора, Вт.(прожектор ПЗС-35 Рл=500)

Наиболее экономично будет установка 6 ламп по периметру строительной площадки.

Общий расход воды Qобщ определяется:

$$Q_{общ} = Q_{пр} + Q_{хоз} + Q_{пож} \quad (4.9)$$

где Q_{пр}, Q_{хоз}, Q_{пож} - потребность воды соответственно на производственные, хозяйственно-бытовые и противопожарные нужды, л/с.

Расходы воды на хозяйственно-бытовые потребности, л/с:

$$Q_{пр} = K_h \frac{q_p \Pi_p K_q}{3600t},$$

где, $q_p = 500$ л - расход воды на производственного потребителя (поливка бетона, заправка и мытье машин и т.д.);

$\Pi_p = 32$ - число производственных потребителей в наиболее загруженную смену;

$K_{\chi} = 1,5$ - коэффициент часовой неравномерности потребления воды;

$t = 8$ ч - число часов в смене;

$K_n = 1,2$ – коэффициент на неучтенный расход воды.

$$Q_{p\pi} = 1,2(500 \cdot 32 \cdot 1,5) / 3600 \cdot 8 = 1 \text{ л/сек}$$

Потребность воды на производственные нужды равна:

$$Q_{pr} = 1 \text{ л/сек}$$

Расходы воды на хозяйствственно-бытовые потребности, л/с:

$$Q_{xoz} = \frac{q_x \Pi_p K_{\chi}}{3600 t} + \frac{q_d \Pi_d}{60 t_1},$$

где $q_x = 15$ л - удельный расход воды на хозяйственно-питьевые потребности работающего;

$\Pi_r = 32$ - численность работающих в наиболее загруженную смену;

$K_{\chi} = 2$ - коэффициент часовой неравномерности потребления воды;

$q_d = 30$ л - расход воды на прием душа одним работающим;

$\Pi_d = 22$ - численность пользующихся душем (до 80% Π_r);

$t = 8$ ч - число часов в смене;

$t_1 = 45$ мин - продолжительность использования душевой установки.

$$Q_{xoz} = \frac{15 \cdot 32 \cdot 2}{3600 \cdot 8} + \frac{30 \cdot 22}{60 \cdot 45} = 0,28 \text{ л/сек}$$

Потребность в воде на хозяйственные нужды $Q_{xoz} = 0,28$ л/сек.

Расход воды для пожаротушения на период строительства $Q_{ПОЖ} = 15$ л/сек определен в соответствии с СП 8.13130.2009г «Системы противопожарной защиты Источники наружного противопожарного водоснабжения. Требования пожарной безопасности».

$$Q_{tp} = 1 + 0,28 + 15 = 16,28 \text{ л/сек.}$$

5.1.7 Мероприятия по охране труда и технике безопасности

При производстве строительно-монтажных работ соблюдать требования Приказ Минтруда России от 01.06.2015 № 336н "Об утверждении Правил по охране труда в строительстве", СП 49.13330.2010 и СНиП 12-04-2002 «Безопасность труда в строительстве», "Правил устройства и безопасной эксплуатации грузоподъемных кранов".

Генеральный подрядчик обязан с участием заказчика и субподрядных организаций разработать и утвердить мероприятия по технике безопасности и производственной санитарии, обязательные для всех участников строительства.

К строительно-монтажным работам приступать только при наличии проекта производства работ, разработанного с учетом утвержденных мероприятий по технике безопасности.

Строительная площадка должна быть ограждена. Конструкция ограждения должна удовлетворять требованиям п.6.2 СП 49.13330.2010.

На территории строительства установить указатели проездов и проходов. Опасные для движения зоны огородить либо выставить предупредительные знаки и сигналы, видимые в дневное и ночное время.

Запрещается работа экскаваторов, стреловых кранов, погрузчиков и других машин и механизмов непосредственно под проводами действующих линий электропередач любого напряжения.

Установка крана должна производиться так, чтобы при работе расстояние между поворотной частью крана при любом его положении и строением, штабелями грузов и другими предметами было не менее 1м.

Все мероприятия, относящиеся к работе монтажных механизмов, в каждом конкретном случае должны быть согласованы со службами техники безопасности всех участников строительства, заказчиком и инспекцией Госгортехнадзора.

Искусственное освещение строительных площадок и мест производства строительных и монтажных работ внутри зданий должно отвечать требованиям п.2.7 СанПин 2.2.3.1384-84-03 и ГОСТ 12.1.046-2014, а также требованиям Правил устройства электроустановок, утвержденных Минэнерго РФ, и Правил пожарной безопасности при производстве строительно-монтажных работ.

Нормируемая величина общего равномерного освещения должна быть не менее 2лк.

Материалы, содержащие вредные вещества, должны храниться в герметически закрытой таре.

Порошкообразные и другие сыпучие материалы необходимо транспортировать в плотно закрытой таре.

Лакокрасочные, изоляционные, отделочные и другие материалы, выделяющие вредные вещества, допускается хранить на рабочих местах в количестве, не превышающем сменной потребности.

Строительные материалы и конструкции поставлять на объект в готовом для использования виде.

Работникам, занятym на работах с вредными или опасными условиями труда, а также на работах, выполняемых в особых температурных условиях или связанных с загрязнением, выдаются бесплатно за счет работодателя специальная одежда, специальная обувь и другие средства индивидуальной защиты в соответствии с нормами, утвержденными в установленном порядке:

- респираторы;
- предохранительные пояса;

- каски, шлемы, каскетки;
- наушники, беруши;
- резиновые коврики, диэлектрические боты и перчатки;
- индивидуальные аптечки;
- специальные перчатки из прочного материала, рукавицы;
- специальные оградительные и сигнальные знаки.

С правилами техники безопасности и производственной санитарии должны быть ознакомлены все инженерно-технические работники под роспись.

Пожарная безопасность на строительной площадке должна соблюдаться в соответствии с требованиями Постановления Правительства РФ № 390 от 29.04.2012, Федерального закона "Технический регламент о требованиях пожарной безопасности" от 22.07.2008 N 123-ФЗ и СП 112.13330.2011 «Пожарная безопасность зданий и сооружений» п.4.2.

В процессе строительства необходимо обеспечить выполнение следующих мероприятий:

- приоритетное выполнение противопожарных мероприятий, предусмотренных проектом;
- соблюдение противопожарных правил, и охрану от пожара строящегося объекта, пожаробезопасное проведение строительно-монтажных работ;
- наличие и исправное содержание средств борьбы с пожаром;
- возможность эвакуации и спасения людей, а также защиты материальных ценностей при пожаре на строительной площадке.

У въездов на стройплощадку устанавливать планы пожарной защиты в соответствии с ГОСТ 12.1.114-82 с нанесенными строящимися и вспомогательными зданиями и сооружениями, въездами, подъездами, местонахождением водоисточников, средств пожаротушения и связи.

Для отопления инвентарных временных бытовых помещений использовать электронагреватели заводского изготовления. Сушка одежды и обуви должна производиться в специально приспособленных для этих целей помещениях с применением водяных калориферов.

К началу основных строительно-монтажных работ на стройке должно быть обеспечено противопожарное водоснабжение от пожарных гидрантов на водопроводной сети.

На объекте должно быть определено лицо, ответственное за приобретение, ремонт, сохранность и готовность к действию первичных средств пожаротушения. Учет проверки, наличия и состояния первичных средств пожаротушения следует вести в специальном журнале произвольной формы.

Для размещения первичных средств пожаротушения в производственных и складских помещениях, а также на территории объекта должны оборудоваться пожарные посты.

Леса и опалубка должны быть пропитаны огнезащитным составом.

5.1.8 Мероприятия по охране окружающей среды и рациональному использованию природных ресурсов

При организации строительного производства необходимо осуществлять мероприятия и работы по охране окружающей природной среды, которые включают в себя предотвращение потерь природных ресурсов, предотвращение вредных выбросов в почву и атмосферу.

Временные автомобильные дороги и подъезды устраивать с учетом требований по предотвращению повреждений древесно-кустарниковой растительности.

Во избежание выноса грязи на дорогу на строительной площадке необходимо организовать сооружение для мойки колес строительного автотранспорта.

В зимнее время при температуре ниже 5°C моечный пост оборудуется установкой пневмомеханической очистки автомашин.

Требования к размещению установки (мойки) на строительной площадке:

- технологические элементы комплекса установки разместить на ровной поверхности, включающей участок внутристроенной дороги и примыкающую территорию стройплощадки на выезде;

- моечную площадку установить непосредственно на участке внутристроенной дороги.

При производстве строительно-монтажных работ необходимо соблюдать требования по предотвращению запыленности и загазованности воздуха. Не допускается при уборке отходов и мусора сбрасывать их с этажей зданий и сооружений. Для этого необходимо применять закрытые лотки и бункеры-накопители.

Предусмотрено, что ремонт строительных машин и автотранспорта, профилактика, замена масел и т.п. будут производиться на базах механизации.

Во время строительства не допускается эксплуатация машин при наличии течи в топливных и масляных системах, слив отработанных масел на площадке.

Не допускать поджога мусора, розлив нефтепродуктов, захламление территории.

В зимний период не допускать оттаивание грунта путем поджогов.

Во время всего срока строительства необходимо регулярно и в полном объеме производить сбор и транспортировку отходов производства и продуктов потребления на объекты их размещения (городской полигон) специализированными предприятиями, имеющими соответствующую лицензию на данный вид деятельности.

Автосамосвалы, вывозящие строительный мусор, должны быть оборудованы специальными защитными тентами.

5.1.9 Расчет технико-экономических показателей стройгенплана

Площадь застройки –1234,55 м²

Общая площадь технических помещений ниже отм. 0.000 – 970,51 м²

Строительный объём технических помещений ниже отм. 0.000 –

$3191,13 \text{ м}^3$

Общая площадь детского дошкольного учреждения выше отм. 0.000 – 2823,76 м^2

Строительный объём детского дошкольного учреждения выше отм. 0.000 – 11053,68 м^3

Общая площадь здания – 3794,27 м^2

Строительный объём здания – 14244,81 м^3

5.2 Определение продолжительности строительства

Нормативная продолжительность строительства детского сада на 190 мест определена на основании СНиП 1.04.03-85* «Нормы продолжительности строительства и задела в строительстве предприятий, зданий и сооружений», раздел 3, подраздел 4 «Просвещение и культура», пункт 1 «Детские ясли-сады».

Согласно СНиП 1.04.03-85* нормативный срок продолжительности строительства для детского сада на 190 мест 8 групп, строительным объемом 7,5 тыс. м^3 , каркасно-панельной строительной системы равен 6 месяцам, в том числе 1 месяц на подготовительный период. С учетом фактического объема 14,24 тыс. м^3 находим продолжительность строительства согласно приложению 1 СНиП 1.04.03-85*.

Увеличение объема здания составит:

$$\frac{14,24 - 7,5}{7,5} \cdot 100 = 89,8\%$$

Прирост к норме продолжительности строительства составит:

$$89,8 \cdot 0,3 = 27\%$$

Продолжительность строительства с учетом экстраполяции будет равна:

$$T = 6 \cdot \frac{100+27}{100} = 7,62 \text{ месяцев.}$$

Таблица 5.1 - Расчет продолжительности строительства

№	Общая площадь застройки, тыс. м^3	Продолжительность строительства нормативная, мес.	Обоснование СНиП 1.04.03-85*	Продолжительность строительства расчетная, мес.				
				Общая	в том числе			
					Подгот.период	подземная часть	надземная часть	отделка
1	14,24	7,5	Раздел 3, подраздел 4, п.1	7,62+1,8 8 = 9,5	1	2	5,5	1

При расчете продолжительности строительства учтены следующие коэффициенты:

1,8 – величина, учитывающая устройство свайного фундамента, определяемая исходя из соотношения 10 добавочных дней на 100 свай.

Общая продолжительность строительства детского сада определена технологической схемой с учетом индивидуальных особенностей объекта, последовательности возведения и рационального использования строительных механизмов.

Способы производства работ должны обосновываться в проекте производства работ исходя из возможностей строительной организации и особенностей площадки строительства.

Нормативная продолжительность строительства детского сада складывается из продолжительности подготовительного периода, возведения подземной части, строительства надземной части и отделки здания.

6 Экономика строительства

6.1 Определение стоимости возведения объекта капитального строительства на основе укрупненных нормативов цены строительства (НЦС)

В данном пункте выполняется расчет прогнозной стоимости строительства объекта для обоснования потребности в инвестициях на основаниях укрупнённых сметных нормативов.

Стоимость строительства по укрупненным нормативам определяем в соответствие с нормами: «Государственные сметные нормативы. Укрупненные нормативы цены строительства НЦС 81-03-02-2020 (Объекты образования)» от 30 декабря 2019 года №910/пр [6].

Определение прогнозной стоимости планируемого к строительству объекта в региональном разрезе рекомендуется осуществлять с применением коэффициентов, учитывающих регионально-экономические, регионально-климатические, инженерно-геологические и другие условия осуществления строительства по формуле:

$$C = [(НЦС_i \cdot M \cdot K_{\text{пер}} \cdot K_{\text{пер/зон}} \cdot K_{\text{рег}} \cdot K_c) + З_p] \cdot И_{\text{пр}} + НДС, \quad (1)$$

где $НЦС_i$ – выбранный Показатель с учетом функционального назначения объекта и его мощностных характеристик, для базового района в уровне цен на 01.01.2020, определенный при необходимости с учетом корректирующих коэффициентов, приведенных в технической части [6];

M – мощность объекта капитального строительства, планируемого к строительству;

$K_{\text{пер}}$ – коэффициент перехода от цен базового района к уровню цен субъектов Российской Федерации (частей территории субъектов Российской Федерации), учитывающий затраты на строительство объекта капитального строительства, расположенных в областных центрах субъектов Российской Федерации (далее – центр ценовой зоны, 1 ценовая зона), сведения о величине которого приведены в таблице 1 технической части [6];

$K_{\text{пер/зон}}$ – коэффициент, рассчитываемый при выполнении расчетов с использованием Показателей для частей территории субъектов Российской Федерации, которые определены нормативными правовыми актами высшего органа государственной власти субъекта Российской Федерации как самостоятельные ценовые зоны для целей определения текущей стоимости строительных ресурсов, по виду объекта капитального строительства как отношение величины индекса изменения сметной стоимости строительно-монтажных работ, рассчитанного для такой ценовой зоны и публикуемого Министерством, к величине индекса изменения сметной стоимости строительно-монтажных работ, рассчитанного для 1 ценовой зоны соответствующего субъекта Российской Федерации и публикуемого Министерством.

K_{peo} – коэффициент, учитывающий регионально-климатические условия осуществления строительства в субъекте Российской Федерации (части территории субъекта Российской Федерации) по отношению к базовому району, сведения о величине которого приводятся в таблицах 2 и 3 технической части [6];

K_c – коэффициент, характеризующий удорожание стоимости строительства в сейсмических районах Российской Федерации по отношению к базовому району, сведения о величине которого приводятся в пункте 34 технической части [6];

Z_p – дополнительные затраты, не предусмотренные в Показателях, определяемые по отдельным расчетам;

I_{np} – индекс-дефлятор, определенный по отрасли «Инвестиции в основной капитал (капитальные вложения)», публикуемый Министерством экономического развития Российской Федерации для прогноза социально-экономического развития Российской Федерации.

NDC – налог на добавленную стоимость.

Согласно п.27 [6], при строительстве объектов в условиях стесненной городской застройки к показателям НЦС применяем коэффициент 1,03

Таблица 6.1 – Прогнозная стоимость строительства

№	Наименование объекта строительства	Обоснование	Единицы измерения	Кол.	Стоимость изм. По состоянию на 01.01.2020 тыс. руб.	Стоимость в текущем (прогнозном) уровне, тыс.руб.
1	Детский сад на 190 мест					
	Стоимость 1 места	НЦС 81-03-01-2020 табл. 03-01-001, расценка 03-01-001-02	1 место	190	794,23	150884,07
	Коэффициент на стесненность	п.27 ТЧ НЦС 81-03-01-2020			1,03	4526,53
	Стоимость строительства ДДУ с учетом стесненности					155410,592
	Поправочные коэффициенты					
	Поправочный коэффициент перехода от базового района Московская область к Красноярскому краю	п.28 ТЧ НЦС 81-03-01-2020			1,01	1508,84
	Регионально-климатический коэффициент	п.29 ТЧ НЦС 81-03-01-2020			1,03	4526,53
	Зональный коэффициент	п.33 ТЧ НЦС 81-02-01-2020			1,0	

Окончание таблицы 6.1:

	Стоимость строительства с учетом поправочных коэффициентов					161445,95
2	Благоустройство					
	МАФ для объектов дошкольного образования	НЦС 81-02-16-2020 табл. 16-02-001, расценка 16-02-001-01	100 м ² территории	1,793	68,81	128,312
	Площадки, дорожки, тротуары	НЦС 81-02-16-2020 табл. 16-06-001, расценка 16-06-001-07	100 м ² покрытия	2,2	301,84	1594,7
	Стоимость благоустройства					1723,02
	Поправочный коэффициент перехода от базового района Московская область к Красноярскому краю	п.25 ТЧ НЦС 81-02-16-2020			0,99	
	Регионально-климатический коэффициент	п.26 ТЧ НЦС 81-02-16-2020			1,01	
	Зональный коэффициент	п.27 ТЧ НЦС 81-02-16-2020			1,00	
	Стоимость благоустройства с учетом коэффициентов					1723,02
	Итого стоимость ДДУ					163168,665
	Всего по состоянию на 01.01.2020					163168,665
	Продолжительность строительства		мес.	9		
	Начало строительства	01.03.2020				
	Окончание строительства	01.12.2020				
	Перевод в прогнозный уровень цен	Индекс-дефлятор Минэкономразвития России			1,042	
	Всего стоимость строительства с учетом срока строительства					170021,75
	НДС	Налоговый кодекс Российской Федерации	%	20		34004,35
	Всего с НДС					204026,01

Прогнозная стоимость строительства детского сада на 190 мест в городе Красноярске, мкр.районе «Белые росы», по улице Карамзина, составила 204026,01 тыс.руб, прогнозная стоимость 1 м² составила: 53,772 тыс.руб.

6.2 Составление сметной документации и ее анализ

Локальный сметный расчёт разрабатывается на основании МДС 81-35.2004 «Методика определения стоимости строительной продукции на территории Российской Федерации» [36]. В нём содержатся положения по ценообразованию и составлению сметной документации на различные виды работ.

Также, при разработке локального сметного расчета применяются сборники ФЕР (Федеральные Единичные Расценки) и ФССЦ (Федеральный Сборник Сметных Цен), которые можно найти на сайте Федерального реестра сметных нормативов.

Расчёт ведется базисно-индексным методом с применением единичных расценок и текущих или прогнозных индексов.

Первым этапом составления сметной документации является составление локальной сметы.

Составление сметы производим в ценах 2000 года с применением индексов к СМР для перевода.

Сметная стоимость пересчитана в цены I кв. 2020 г. с использованием индекса: СМР = 7,7 по приложению №1 к письму Минстроя РФ от 20.03.20 №10379-ИФ/09.

Неучтенные позиции в открытых расценках добавляем из Сборника сметных цен.

Размеры накладных расходов и сметной прибыли приняты по видам строительных и монтажных работ от фонда оплаты труда ([37] и [38] соответственно).

Т.к. в ходе работы составляется только локальный сметный расчет, необходимо включить в него лимитированные затраты и НДС.

К лимитированным затратам относят:

- затраты на возведение временных зданий и сооружений [39] – 1,1%;
- дополнительные затраты при производстве СМР в зимнее время [40] – 1,7%;

- резерв средств на непредвиденные работы и затраты – 2%

Налог на добавленную стоимость - 20%.

Локальная сметный расчёт на возведение каркаса здания из сборных железобетонных элементов приведен в приложении Е данного проекта.

После составления локального сметного расчета, необходимо проанализировать структуру сметной стоимости работ по устройству каркаса здания из сборных железобетонных элементов (табл. 6.2).

Таблица 6.2 – Структура локального сметного расчета на устройство железобетонного каркаса здания детского дошкольного учреждения на 190 мест в Свердловском районе г. Красноярска

Элементы	Стоимость, руб	Удельный вес, %
Прямые затраты всего, в том числе:	11 372 298,2	75,57

Окончание таблицы 6.2:

материалы	10 730 357,48	71,30
эксплуатация машин	310 777,93	2,07
основная заработка плата	331 162,83	2,20
Накладные расходы	370 902,38	2,46
Сметная прибыль	215 255,82	1,43
Лимитированные затраты	582 983,60	3,87
НДС	2 508 288,01	16,67
Итого	15 049 728,05	100

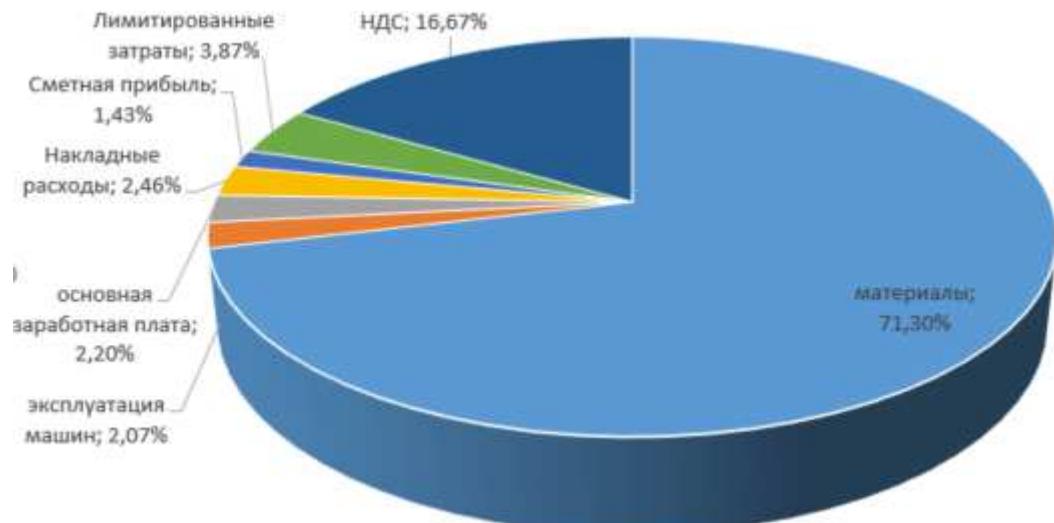


Рисунок 6.1 – Структура локального сметного расчета на работы по возведению каркаса здания из сборных железобетонных элементов

Исходя из представленных в таблице 6.1 данных и рисунка 6.1 можем сделать вывод о том, что основной удельный вес затрат приходится на материалы (71,3%), а наименьший на сметную прибыль (1,43%).

6.3 Технико-экономические показатели проекта

Технико-экономические показатели являются обоснованием технических, технологических, планировочных и конструктивных решений и составляют основу каждого проекта. Они служат основанием для решения вопроса целесообразности строительства объекта при запроектированных параметрах и утверждения проектной документации для строительства.

Основные технико-экономические показатели проекта и соответствующие к ним пояснения приведены в таблице 7.

Таблица 6.3 - Основные технико-экономические показатели строительства детского дошкольного учреждения в Свердловском районе г. Красноярска

Наименование показателей	Единицы измерения	Значение
1. Объемно-планировочные показатели:		
Площадь застройки	м ²	1219,4
Общая площадь	м ²	3794,27
Полезная площадь	м ²	3120,5
Этажность	эт.	3-4
Материал стен		Сборный железобетон
Высота этажа	м	3
Строительный объем, всего в том числе надземной части	м ³ м ³	14244,81 11053,68
Планировочный коэффициент		0,82
Объемный коэффициент		3,75
2. Стоимостные показатели		
Прогнозная стоимость строительства объекта (УНЦС), всего	тыс. руб.	204026,01
Сметная стоимость по устройству каркаса здания	тыс. руб.	15049,78
Прогнозная стоимость 1 места	тыс. руб.	1073,82
Прогнозная стоимость 1 м ²	тыс. руб.	53,772
Сметная себестоимость устройства каркаса здания, приходящаяся на 1 м ² площади	тыс. руб.	3,249
Сметная рентабельность производства (затрат) каркаса здания	%	1,7
Нормативная выработка на 1 чел-ч	руб/чел. – ч.	4033,86
3. Показатели трудовых затрат		
Трудоемкость производства работ по возведению каркаса здания	чел.-ч	3,433
4. Прочие показатели проекта		
Продолжительность строительства	мес	9

Планировочный коэффициент $K_{пл}$ определяется по формуле (2) и представляет собой отношение жилой площади $S_{жил}$ к полезной $S_{общ}$, зависит от внутренней планировки помещений: чем рациональнее соотношение жилой и вспомогательной площади, тем экономичнее проект.

$$K_{пр} = \frac{S_{пол}}{S_{общ}}, \quad (2)$$

где, $S_{пол}$ – полезная площадь здания, м²;

$S_{общ}$ – общая площадь здания, м².

$$K_{пр} = \frac{3120,5}{3794,27} = 0,82.$$

Объемный коэффициент $K_{об}$ определяется по формуле (3) и выражен отношением объема здания $V_{стр}$ к общей площади здания, зависит от общего объема здания.

$$K_{об} = \frac{V_{стр}}{S_{общ}}, \quad (3)$$

где, $V_{стр}$ – строительный объем здания, м³;

$S_{общ}$ – то же, что и в формуле (2).

$$K_{об} = \frac{14244,81}{3794,27} = 3,75.$$

Расчетное значение сметной себестоимости одного места определяется по формуле:

$$C/c = \frac{\PiЗ+НР+ЛЗ}{S_{общ}}, \quad (4)$$

где, $\PiЗ$ – величина прямых затрат (по смете),

$НР$ – величина накладных расходов (по смете),

$ЛЗ$ – величина лимитированных затрат (по смете),

$S_{общ}$ – то же, что и в формуле (2).

$$C/c = \frac{11\ 372\ 298,2 + 370\ 902,38 + 582\ 983,60}{3794,27} = 3,249 \text{ тыс. руб.}$$

Сметная рентабельность производства (затрат) каркаса здания определяется по формуле:

$$R_3 = \frac{СП}{\PiЗ+НР+ЛЗ} \cdot 100\%, \quad (5)$$

где, $СП$ - величина сметной прибыли (определяется по локальному сметному расчету), руб;

$\PiЗ$ – то же, что и в формуле (4);

$НР$ – то же, что и в формуле (4);

$ЛЗ$ – то же, что и в формуле (4);

$$R_3 = \frac{215\ 255,82}{11\ 372\ 298,2 + 370\ 902,38 + 582\ 983,60} = 1,7 \text{ \%}.$$

Нормативная выработка на 1 чел-ч определяется по формуле:

$$B = \frac{C_{CMR}}{TZO_{CM}}, \quad (6)$$

где, C_{CMR} - стоимость строительно-монтажных работ по итогам сметы, руб;
 TZO_{CM} - затраты труда основных рабочих по смете, чел.-ч.

$$B = \frac{15\ 049\ 728,05}{3730,85} = 4033,86 \text{ руб/чел. - ч.}$$

Исходя из ТЭП можно сделать вывод, что строительство Детского дошкольного учреждения в Свердловском районе г. Красноярска является целесообразным.

ПРИЛОЖЕНИЕ А

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В выпускной квалификационной работе был разработан проект на строительство Каркасно-панельного дошкольного учреждения в Свердловском районе г. Красноярска, и были достигнуты следующие результаты:

-в архитектурно – строительном разделе были приняты объемно планировочные решения здания, его архитектурно – конструктивное решение. Разработаны планы, фасад, разрез здания и основные архитектурные узлы. Произведен теплотехнический расчет ограждающих конструкций;

-в расчетно–конструктивном разделе был выполнен расчет рамы каркаса и конструктивно подобрана колонна. Также на основании инженерно–геологических изысканий были рассчитаны и сконструированы два варианта фундамента, и разработаны рабочие чертежи наиболее оптимального из них;

-в технологии строительного производства разработана технологическая карта на монтаж каркаса здания, в результате которой подобраны основные средства механизации, порядок и правила безопасной организации работ;

-в организации строительного производства разработан объектный строительный генеральный план на период возведения надземной части здания. Установлены мероприятия по обеспечению соблюдения всех требований охраны труда и техники безопасности в соответствии с нормативными документами.

-в экономическом разделе был составлен и проанализирован локальный сметный расчет на возведение надземной части здания в ценах по состоянию на I квартал 2020 г. Сметная стоимость составила 15 049 728 руб.

Таким образом в процессе выполнения выпускной квалификационной работы были решены все поставленные задачи.

СПИСОК ИСПОЛЬЗУЕМЫХ ИСТОЧНИКОВ

1 СТО 4.2-07-2014 Система менеджмента качества. Общие требования к построению, изложению и оформлению документов учебной деятельности. – Взамен СТО 4.2-07-2012; Введ. 30.12.2013. – Красноярск: ИПК СФУ, 2014. – 60с.

2 ГОСТ 21.501-2011 Правила выполнения рабочей документации архитектурных и конструктивных решений. – Взамен ГОСТ 21.501 – 93; введ. С 1.05.2013. – Москва: Стандартинформ, 2013. – 45 с.

3 ГОСТ Р 21.1101-2013 Система проектной документации для строительства. Основные требования к проектной и рабочей документации. – Взамен ГОСТ Р 21.1101 – 2009; Введ. с 11.06.2013. – Москва: Стандартинформ, 2013. – 55с.

4 СП 17.13330.2011 Кровли. Актуализированная редакция СНиП II-26-76. – Взамен СП 17.13330.2010; Введ. 20.05.2011. - М.: ОАО ЦПП, 2010. – 74 с.

5 СП 52.13330.2011 Естественное и искусственное освещение. Актуализированная редакция СНиП 23-05-95*. – Взамен СП 52.13330.2010; введ. 20.05.2011. – М.: ОАО ЦПП, 2011. – 70 с.

6 СП 131.13330.2012 Строительная климатология. Актуализированная редакция СНиП 23-01-99*. – Введ. 01.01.2013. – Москва : Минрегион РФ, 2012. – 120 с.

7 СП 50.13330.2012 Тепловая защита зданий. Актуализированная редакция СНиП 23.02.-2003. – Введ. 1.01.2012. – М.: ООО «Аналитик», 2012. – 96 с.

8 СП 54.13330.2016 Здания жилые многоквартирные (Актуализированная редакция СНиП 31-01-2003). М.,2017.

9 СП 51.13330.2011 Защита от шума. Актуализированная редакция СНиП 23-03-2013. – Взамен СП 51.13330.2010; Введ. 20.05.2011. – М.: ОАО ЦПП, 2011. – 42 с.

10 СанПиН 2.4.1.3049-13 Санитарно-эпидемиологические требования к устройству, содержанию и организации режима работы дошкольных образовательных организаций. – М.: НИИСФ РААСН, 2013.

11 СП 59.13330.2016 Доступность зданий и сооружений для маломобильных групп населения. Актуализированная редакция СНиП 35-01-2001. – Введ. 01.01.2013. – М.: Минрегион России, 2012.

12 СП 1.13130.2009 Системы противопожарной защиты. Эвакуационные пути и выходы. С изм. от 01.02.2011. – Введ. 01.05.2009. – Москва : ФГУ ВНИИПО МЧС России, 2009. – 43 с.

13 СП 29.13330.2011 Полы. Актуализированная редакция СНиП 2.03.13-88. – Введ. 20.05.2011. – Москва : ОАО ЦПП, 2011. – 64 с.

14 Федеральный закон №123-ФЗ Технический регламент о требованиях пожарной безопасности – Введ. 11.07.2008.

15 СП 2.13130.2012 Системы противопожарной защиты. Обеспечение огнестойкости объектов защиты. – Взамен СП 2.13130.2009; Введ. 12.01.2012. – М.: Минрегион России, 2012.

16 ГОСТ 530-2016 Кирпич и камень керамический. Общие технические условия. – Взамен ГОСТ 530-07; Введ. 01.07.2013. – М.: Стандартинформ, 2013. – 31 с.

17 ГОСТ 30674-99 Блоки оконные из поливинилхлоридных профилей. Технические условия. – Введ. 1.01.2001. – М.: Госстрой России, ГУП ЦПП, 2000. – 28 с.

18 ГОСТ 30403-2012 Конструкции строительные. Метод испытаний на пожарную опасность. – Взамен ГОСТ 30403-96; Введ. 01.04.2014. – М.: Минрегион России, 2012.

19 СП 15.13330.2012 Каменные и армокаменные конструкции. Актуализированная редакция СНиП II-22-81*. – Введ. 01.01.2013. – М.: Минрегион России, 2012.

20 СП 63.13330.2012 Бетонные и железобетонные конструкции. Основные положения. Актуализированная редакция СНиП 52-01-2003. – Введ. 01.01.2013. – М.: Минрегион России, 2012.

21 СП 20.13330.2011 Нагрузки и воздействия. Актуализированная редакция СНиП 2.01.07-85*. – Взамен СП 20.13330.2010; Введ. 20.05.2011. – М.: ОАО ЦПП, 2011. - 90 с.

22 СП 70.13330.2012 Несущие и ограждающие конструкции. Актуализированная редакция СНиП 3.03.01 – 87. – Введ. 01.01.2013. – М: ОАО ЦПП, 2013. – 280 с.

23 Козаков Ю.Н. Проектирование фундаментов в особых условиях: метод. указания к дипломному проектированию/ Ю.Н. Козаков. - Красноярск: КрасГАСА, 2004. - 72 с.

24 Козаков, Ю.Н. Проектирование свайных фундаментов из забивных свай: метод.указания к курсовому и дипломному проектированию / Ю.Н. Козаков, Г.Ф.Шишканов. – Красноярск: КрасГАСА, 2003. - 54 с.

25 СП 24.13330.2011. Свайные фундаменты. Актуализированная редакция СНиП 2.02.03-85. –Взамен СП 24.13330.2010; Введ. 20.05.2011. –М.: ОАО ЦПП, 2011. – 86 с.

26 СП 48.13330.2011 Организация строительства. Актуализированная редакция. – Введ. 20.05.2011. – М.: ОАО ЦПП, 2011.

27 СП 14.13330.2018 Строительство в сейсмических районах. Актуализированная редакция. – Введ. 01.06.2014. – М.: ОАО ЦПП, 2018.

28 СП 76.13330.2016. Электротехнические устройства. Актуализированная редакция СНиП 3.05.06-85; Введ. 17.06.2017. –М.: ОАО ЦПП, 2011. – 102 с.

29 Методические рекомендации по разработке и оформлению технологической карты МДС 12-29.2006. – М.: ЦНИИОМТП, 2007. – 9с.

30 СП 48.13330.2011 Организация строительства. Актуализированная редакция. – Введ. 20.05.2011. – М.: ОАО ЦПП, 2011.

31 РД-11-06-2007. Методические рекомендации о порядке разработки проектов производства работ грузоподъемными машинами и технологических карт погрузочно-разгрузочных работ. – Введ. 01.07.2007.

32 МДС 12-46.2008. Методические рекомендации по разработке и оформлению проекта организации строительства, проекта организации работ по сносу (демонтажу), проекта производства работ. – Москва.: ЦНИИОМТП, 2009.

33 Дикман, Л.Г. Организация строительного производства: учеб. для строит, вузов / Л.Г. Дикман. –М.: АСВ, 2002. – 512 с.

34 СП 49.13330.2012 Безопасность труда в строительстве: в 2ч. Общие требования. - Взамен СНиП 12-03-99; Введ. 2001-09-01. - М.: Книга - сервис, 2003.

35 СНиП 12-04-2002. Безопасность труда в строительстве: в 2ч. Ч.2. Строительное производство. - Взамен разд. 8-18 СНиП III-4-80.* введ.2001-09-01. - М.: Книга-сервис, 2003.

36 СНиП 1.04.03-85*. Нормы продолжительности строительства и заделов в строительстве предприятий, зданий и сооружений: в 2ч. – Госстрой России – М.: АПП ЦИТП, 1991.

37 МДС 81-35.2004. Методика определения стоимости строительной продукции на территории Российской Федерации. - Введ. 2004-03-09. — М.: Госстрой России, 2004.

38 МДС 81-33.2004. Методические указания по определению величины накладных расходов в строительстве. - Введ. 2004-01-12. - М.: Госстрой России, 2004.

39 ГСН 81-05-01-2001. Сборник сметных норм затрат на строительство временных зданий и сооружений. - Введ. 2001-05-15. - М.: Госстрой России, 2001.

40 ГСН 81-05-02-2001. Сборник сметных норм дополнительных затрат при производстве строительно-монтажных работ в зимнее время. - Введ. 2001-06-01. - М.: Госстрой России, 2001

41 МДС 81-25.2001.Методические указания по определению величины сметной прибыли в строительстве. - Введ. 2001-02-28. - М.: Госстрой России, 2001.

42 МДС 81-02-12-2011 Методические рекомендации по применению государственных сметных нормативов – укрупненных нормативов цены строительства различных видом объектов капитального строительства непроизводственного назначения и инженерной инфраструктуры. - Введ. 2011- 04-10. - М.: Госстрой России, 2001.

43 МДС 12 - 46.2008. Методические рекомендации по разработке и оформлению проекта организации строительства, проекта организации работ по сносу (демонтажу), проекта производства работ.- М.: ЦНИИОМТП, 2009.

44 Баронин, С.А. Организация, планирование и управление строительством. учебник / С.А. Баронин, П.Г. Грабовый, С.А. Болотин. – М.: Изд-во «Проспект», 2012. – 528с.

45 Терехова, И.И. Организационно-технологическая документация в строительстве: учебно-методическое пособие для практических занятий, курсового и дипломного проектирования/ И.И. Терехова, Л.Н. Панасенко, Н.Ю. Клиндух. - Красноярск: Сиб. федер. ун-т, 2012. - 40 с.

46. СП 70.13330.2011 Несущие и ограждающие конструкции. Актуализированная редакция СНиП 3.03.01-87; Введ. 1.07.2013. – М.: ОАО ЦПП, 2013. – 183 с.

ПРИЛОЖЕНИЕ А

Теплотехнический расчет наружных стеновых ограждающих конструкций

Введение

Расчет произведен в соответствии с требованиями следующих нормативных документов:

- СП 50.13330.2012 «Тепловая защита зданий».
- СП 131.13330.2012 «Строительная климатология».
- СП 23-101-2004 «Проектирование тепловой защиты зданий».

Исходные данные

- Район строительства: г. Красноярск.
- Относительная влажность воздуха: $\phi_b = 55\%$.
- Условия эксплуатации: А.
- Вид ограждающей конструкции: наружные стены.
- Расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания: $t_b = 22^\circ\text{C}$.

Расчет:

Согласно таблице 1, СП 50.13330.2012 «Тепловая защита зданий. Актуализированная редакция СНиП 23-02-2003», при температуре внутреннего воздуха здания $t_{int} = 22^\circ\text{C}$ и относительной влажности воздуха $\phi_{int} = 55\%$, влажностный режим помещения устанавливается, как нормальный.

Определим базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче R_o^{mp} исходя из нормативных требований к приведенному сопротивлению теплопередаче (п. 5.2, СП 50.13330.2012) согласно формуле

$$R_o^{mp} = a \cdot ГСОП + b, \quad (2.1)$$

где a и b – коэффициенты, значения которых следует принимать по данным таблицы 3, СП 50.13330.2012, для соответствующих групп зданий.

Соответственно, для ограждающей конструкции вида - наружные стены и типа здания – жилые: $a = 0,0003$; $b = 1,2$.

Определим градусо-сутки отопительного периода $ГСОП$, $^0\text{C}\cdot\text{сут}$ по формуле (5.2), СП 50.13330.2012

$$ГСОП = (t_e - t_{om}) \cdot z_{om}, \quad (2.2)$$

где t_e – расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, ^0C ;

t_{om} – средняя температура наружного воздуха, °С, принимаемая по таблице 1, СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 8 °С;

z_{om} – продолжительность отопительного периода, принимаемая по таблице 1, СП 131.13330.2012 «Строительная климатология. Актуализированная версия СНиП 23-01-99*» для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 8 °.

Тогда, подставив значения в формулу (2.2), получаем

$$ГСОП = (22 - (-6,7)) \cdot 233 = 6925 \text{ } ^\circ\text{C} \cdot \text{сум.}$$

По формуле (2.1), определяем базовое значение требуемого сопротивления теплопередачи R_o^{mp} ($\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт}$)

$$R_o^{mp} = 0,00035 \cdot 6925 + 1,4 = 3,82 \text{ } \text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт.}$$

Поскольку, населенный пункт относится к зоне влажности - сухой, при этом влажностный режим помещения - нормальный, то в соответствии с таблицей 2, СП 50.13330.2012, теплотехнические характеристики материалов ограждающих конструкций будут приняты, как для условий эксплуатации А.

Таблица А.1 – Состав слоев ограждающих конструкций

№ п/п	Название слоя конструкции наружной стены
1	Железобетон толщиной $\delta_1 = 0,05$ м, коэффициент теплопроводности $\lambda_{A1} = 2,04 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$
2	Пенополистирол (ρ=10кг/м.куб), коэффициент теплопроводности $\lambda_{A2} = 0,044 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$
3	Железобетон толщиной $\delta_1 = 0,1$ м, коэффициент теплопроводности $\lambda_{A1} = 2,04 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$

Условное сопротивление теплопередаче R_0^{ycl} , ($\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт}$) определим по формуле Е.6 СП 50.13330.2012:

$$R_0^{ycl} = 1/\alpha_{int} + \delta_n/\lambda_n + 1/\alpha_{ext},$$

где α_{int} - коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающих конструкций, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C})$, принимаемый по таблице 4 СП 50.13330.2012. $\alpha_{int}=8.7 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C})$

α_{ext} - коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкций для условий холодного периода, принимаемый по таблице 6 СП

50.13330.2012. $\alpha_{\text{ext}}=23 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C})$ -согласно п.1 таблицы 6 СП 50.13330.2012 для наружных стен.

$$R_0^{\text{ycl}} = R_{\text{в}} + R_k + R_{\text{н}} = \frac{1}{\alpha_{\text{в}}} + \frac{\delta_1}{\lambda_1} + \frac{\delta_2}{\lambda_2} + \frac{\delta_3}{\lambda_3} + \frac{1}{\alpha_{\text{н}}} * r,$$

где r -коэффициент теплотехнической однородности ограждающей конструкции, учитывающий влияние стыков, откосов проемов, обрамляющих ребер, гибких связей и других теплопроводных включений. $r=0.92$

$$\delta_2 = \left(R/r - \left(\frac{1}{\alpha_{\text{в}}} + \frac{\delta_1}{\lambda_1} + \frac{\delta_3}{\lambda_3} + \frac{1}{\alpha_{\text{н}}} \right) \right) * \lambda_2$$

$$\delta_2 = (3,82/0,92 - (1/8,7+0,05/2,04+ 0,1/2,04+1/23)) \cdot 0,044 = 0,172 \text{ м.}$$

Принимаем утеплитель толщиной 200 мм.

Определяем фактическое приведенное сопротивление теплопередаче наружной стены с учетом принятой толщины утеплителя:

$$R_0^\Phi = 1/8,7 + 0,05/2,04 + 0,2/0,044 + 0,1/2,04 + 1/23 = 4,44$$

Согласно СП 50.13330.2012 «Тепловая защита зданий», приведенные сопротивления теплопередаче отдельных ограждающих конструкций должны быть не меньше нормируемых значений (поэлементные требования), для проверки этого условия сравним R_0^{tp} и R_0^Φ .

$$R_0^{\text{tp}} < R_0^\Phi.$$

$3,82 \text{ м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт} < 4,78 \text{ м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт}$. Условие выполняется.

Теплотехнический расчет ограждающих конструкций покрытия

Введение:

Расчет произведен в соответствии с требованиями следующих нормативных документов:

СП 50.13330.2012 Тепловая защита зданий.

СП 131.13330.2012 Строительная климатология.

СП 23-101-2004 Проектирование тепловой защиты зданий

Исходные данные:

Район строительства: г. Красноярск.

Относительная влажность воздуха: $\varphi_b=55\%$

Тип здания или помещения: Производственное

Расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания: $t_b=22^{\circ}\text{C}$

Расчет:

Согласно таблицы 1 СП 50.13330.2012 при температуре внутреннего воздуха здания $t_{int}=22^{\circ}\text{C}$ и относительной влажности воздуха $\varphi_{int}=55\%$ влажностный режим помещения устанавливается, как нормальный.

Определим базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче R_o^{tp} исходя из нормативных требований к приведенному сопротивлению теплопередаче(п. 5.2) СП 50.13330.2012) согласно формуле:

$$R_o^{mp} = a \cdot ГСОП + b$$

где a и b - коэффициенты, значения которых следует приниматься по данным таблицы 3 СП 50.13330.2012 для соответствующих групп зданий.

Так для ограждающей конструкции вида- перекрытия чердачные (с кровлей из штучных материалов) и типа здания -жилые $a=0.00045; b=1,9$

Определим градусо-сутки отопительного периода ГСОП, $^{\circ}\text{C}\cdot\text{сут}$ по формуле (5.2) СП 50.13330.2012

$$\text{ГСОП} = (t_b - t_{ot}) \cdot z_{ot}$$

где t_b - расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, $^{\circ}\text{C}$. $t_b=22^{\circ}\text{C}$

t_{ot} - средняя температура наружного воздуха, $^{\circ}\text{C}$ принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 10°C . $t_{ob} = -6.7^{\circ}\text{C}$

z_{ot} - продолжительность, сут, отопительного периода принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 8°C . $z_{ot} = 233$ сут.

Тогда

$$ГСОП = (22 - (-6,7)) \cdot 233 = 6925 \text{ } ^\circ\text{C} \cdot \text{сум.}$$

По формуле в таблице 3 СП 50.13330.2012 определяем базовое значение требуемого сопротивления теплопередачи R_0^{TP} ($\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт}$).

$$R_0^{\text{норм}} = 0,00045 \cdot 6925 + 1,9 = 5,02 \text{ } \text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт}$$

Поскольку населенный пункт Красноярск относится к зоне влажности - сухой, при этом влажностный режим помещения - нормальный, то в соответствии с таблицей 2 СП 50.13330.2012 теплотехнические характеристики материалов ограждающих конструкций будут приняты, как для условий эксплуатации А.

Таблица Б.1 – Состав слоев конструкций покрытия

№ п/п	Название слоя конструкции наружной стены
1	Техноэласт ЭКП $\lambda = 0,17 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$ (в расчётах не учитывается)
2	Техноэласт ЭПП $\lambda = 0,17 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$ (в расчётах не учитывается)
3	Выравнивающая цементно-песчанная стяжка $\delta_1 = 0,05 \text{ м}$, коэффициент теплопроводности $\lambda_{A1} = 1,3 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$
4	Стяжка из керамзитобетона $\delta_1 = 0,2 \text{ м}$, коэффициент теплопроводности $\lambda_{A1} = 0,66 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$
5	Экструдированный пенополистирол $\delta_1 = x \text{ м}$, коэффициент теплопроводности $\lambda_{A1} = 0,044 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$
6	Многопустотная железобетонная плита $\delta_1 = 0,22 \text{ м}$, коэффициент теплопроводности $\lambda_{A1} = 1,41 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$

Условное сопротивление теплопередаче R_0^{ycl} , ($\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}/\text{Вт}$) определим по формуле Е.6 СП 50.13330.2012:

$$R_0^{\text{ycl}} = 1/\alpha_{\text{int}} + \delta_n/\lambda_n + 1/\alpha_{\text{ext}}$$

где α_{int} – коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающих конструкций, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C})$, принимаемый по таблице 4 СП 50.13330.2012. $\alpha_{\text{int}} = 8,7 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C})$

α_{ext} – коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкций для условий холодного периода, принимаемый по таблице 6 СП 50.13330.2012. $\alpha_{\text{ext}} = 12$ - согласно п.3 таблицы 6 СП 50.13330.2012 .

$$R_0^{\text{ycl}} = R_B + R_k + R_H = \frac{1}{\alpha_B} + \frac{\delta_1}{\lambda_1} + \frac{\delta_2}{\lambda_2} + \frac{\delta_3}{\lambda_3} + \frac{1}{\alpha_H} * r,$$

где r -коэффициент теплотехнической однородности ограждающей конструкции, учитывающий влияние стыков, откосов проемов, обрамляющих ребер, гибких связей и других теплопроводных включений. $r=0,92$

$$\delta_2 = \left(R/r - \left(\frac{1}{\alpha_B} + \frac{\delta_1}{\lambda_1} + \frac{\delta_3}{\lambda_3} + \frac{1}{\alpha_H} \right) \right) * \lambda_2$$

$$\delta_2 = (5,02/0,92 - (1/8,7 + 0,05/1,3 + 0,2/0,14 + 0,22/1,41 + 1/23)) \cdot 0,044 = = 0,163 \text{ м.}$$

Принимаем утеплитель толщиной 200 мм.

Определяем фактическое приведенное сопротивление теплопередаче наружной стены с учетом принятой толщины утеплителя:

$$R_0^\phi = 1/8,7 + 0,05/1,3 + 0,2/0,14 + 0,2/0,044 + 0,22/1,41 + 1/23 = 4,72$$

Согласно СП 50.13330.2012 «Тепловая защита зданий», приведенные сопротивления теплопередаче отдельных ограждающих конструкций должны быть не меньше нормируемых значений (поэлементные требования), для проверки этого условия сравним $R_0^{\text{тр}}$ и R_0^ϕ .

$$R_0^{\text{тр}} < R_0^\phi.$$

$5,02 \text{ м}^2 \cdot {}^\circ\text{C}/\text{Вт} < 6,3 \text{ м}^2 \cdot {}^\circ\text{C}/\text{Вт}$. Условие выполняется.

Теплотехнический расчет светопрозрачных ограждающих конструкций

Введение:

Расчет произведен в соответствии с требованиями следующих нормативных документов:

СП 53.13330.2012 Тепловая защита зданий.

СП 131.13330.2012 Строительная климатология.

СП 23-101-2004 Проектирование тепловой защиты зданий

Исходные данные:

Район строительства: г. Красноярск.

Тип здания или помещения: Жилое.

Расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания: $t_B=22 {}^\circ\text{C}$

Относительная влажность внутри здания: $\varphi_B = 55 \%$.

Температура наружного воздуха: $t_H = -40 {}^\circ\text{C}$.

Расчет:

Определим базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче

R_o^{tp} исходя из нормативных требований к приведенному сопротивлению теплопередаче(п. 5.2) СП 50.13330.2012) согласно формуле:

$$R_o^{mp} = a \cdot ГСОП + b$$

где a и b - коэффициенты, значения которых следует приниматься по данным таблицы 3 СП 50.13330.2012 для соответствующих групп зданий.

Определим градусо-сутки отопительного периода ГСОП, $^{\circ}\text{C}\cdot\text{сут}$ по формуле (5.2) СП 50.13330.2012

$$\text{ГСОП} = (t_b - t_{ot}) z_{ot}$$

где t_b - расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, $^{\circ}\text{C}$; $t_b = 22^{\circ}\text{C}$

t_{ot} - средняя температура наружного воздуха, $^{\circ}\text{C}$ принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 10°C для типа здания – жилые; $t_{ob} = -6,7^{\circ}\text{C}$

z_{ot} - продолжительность, сут, отопительного периода принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 8°C для типа здания – жилые; $z_{ot} = 233$ сут.

Тогда

$$\text{ГСОП} = (22 - (-6,7)) \cdot 233 = 6925^{\circ}\text{C}\cdot\text{сут}$$

Так для ограждающей конструкции вида - окна и типа здания - жилые принимаем

$$R_o^{norm} = 0,6 \text{ м}^2 \text{ } ^{\circ}\text{C}/\text{Вт}$$

Согласно таблице 2 ГОСТ 30674-99 "Блоки оконные из поливинилхлоридных профилей. Технические условия", принимаем двухкамерный стеклопакет с отражающим покрытием со стеклом 4М1 -8Аг-4М1-8Аг-К4 и приведенным сопротивлением теплопередаче $R = 0,63 (\text{м}^2 \cdot ^{\circ}\text{C})/\text{Вт}$.

Вывод: величина приведенного сопротивления теплопередаче R_o с.пак больше требуемого R_o^{norm} ($0,69 > 0,6$) следовательно представленный стеклопакет соответствует требованиям по теплопередаче.

ПРИЛОЖЕНИЕ Б

Спецификация заполнения проемов, ведомость отделки помещений, экспликация полов, спецификация перемычек, ведомость перемычек

В данном приложении находятся таблицы:

- Б.1 – Спецификация заполнения проемов
- Б.2 – Ведомость отделки помещений
- Б.3 – Экспликация полов
- Б.4.1 – Спецификация перемычек
- Б.4.2 – Ведомость перемычек

Таблица Б.1 – Спецификация заполнения проемов

Поз.	Обозначение	Наименование	Кол-во, шт.						Масса ед., кг	Приим.
			Подвал	1 этаж	2 этаж	3 этаж	Выход на кровлю	Всего		
ОК-1	ГОСТ 30674-99	ОП А2 1760x1120(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	-	3	4	4	-	11		
ОК-3		ОП А2 1760x1720(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	3	17	13	13	-	46		
ОК-4		ОП А2 1760x2320(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	-	31	22	22	-	75		
ОК-5		ОП А2 2060x2320(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	3	45	31	31	-	110		
ОК-6		ОП А2 1160x1720(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	-	59	40	40	-	139		
ОК-7		ОП А2 1760x1720(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	3	73	49	49	-	174		
ОК-8		ОП А2 1460x1420(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	-	87	58	58	-	203		
В-1		ОП А2 3260x1420(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	3	10 1	67	67	-	238		
В-2		ОП А2 3260x1420(4М1-14-4М1-14Ар-И4)	-	11 5	76	76	-	267		
Доски подоконные (из поливинилхлорида)										
ПД-1	ТУ 5772-005-56480319-2004	ПД1-34x300x1280	-	3	4	4	-	11		
ПД-2		ПД2-34x300x1580	-	-	2	2	-	4		
ПД-3		ПД3-34x300x1880	5	17	13	15	-	50		
ПД-4		ПД4-34x300x2480	-	8	15	9	-	32		

Продолжение таблицы Б.1:

Поз.	Обозначение	Наименование	Кол-во, шт.						Масса ед., кг	Приим.
			Подвал	1 этаж	2 этаж	3 этаж	Выход на кровлю	Всего		
Двери внутренние с глухими полотнами										
1	ГОСТ 475-2016	ДС 1Рл 21x9 Г ЛБ МД2	-	-	-	1	-	1		
2		ДС 1Рл 21x9 Г ПрБ МД2	1	2	-	-	-	3		
3		ДС 1Рп 21x9 Г Пр МД2	1	1	-	-	-	2		
4		ДС 1Рл 21x9 Г Пр МД2	2	3	1	1	-	7		
5	по ГОСТ 475-2016	ДМ 1Рп 21x10,5 Г ПрБ МД3	-	4	3	2	-	9		
5*		ДС 1Рп 21x12 Г ПрБ МД2	-	1	-	-	-	1		
6		ДМ 1Рл 21x10,5 Г ПрБ МД3	2	4	2	2	-	10		
7		ДС 1Рп 21x10,5 Г Пр МД2	2	2	2	1	-	7		
7*	ГОСТ 30970-2014	ДПВ М Км Бпр Оп Пр Р 2070-1050	-	1	-	-	-	1		
8		ДПВ М Км П Дп Пр 2070-1310	-	3	-	-	-	3		
9		ДПВ М Км П Дп Л 2070-1310	-	2	-	-	-	2		
10*		ДПВ М Км Бпр Оп Л Р 2070-1050	-	1	-	-	-	1		
10	по ГОСТ 475-2016	ДС 1Рл 21x10,5 Г Пр МД2	-	2	2	2	-	6		
11	ГОСТ 475-2016	ДС 2Рп 21x13 Г Пр МД2	-	1	3	2	-	6		
Двери внутренние с остекленными полотнами										
13	ГОСТ 30970-2014	ДПВ М Км П Дп Л 2070-1440	-	-	1	1	-	2		
14		ДПВ М Км П Дп 2070-1700	-	2	-	-	-	2		
14*		ДПН О П Дп 2100-1700	-	2	-	-	-	2		
15		ДПВ М Км П Дп Пр 2070-1440	-	-	1	1	-	2		
17	ГОСТ 475-2016	ДМ 1Рп 21x10,5 О ПрБ МД3	-	1	1	1	-	3		
1		ДМ 1Рл 21x10,5 О ПрБ МД3	-	1	1	1	-	3		

Продолжение таблицы Б.1:

Поз.	Обозначение	Наименование	Кол-во, шт.						Масса ед., кг	Приим.
			Подвал	1 этаж	2 этаж	3 этаж	Выход на кровлю	Всего		
19	ГОСТ 475-2016	ДМ 2Рп 21x14 О ПрБ МДЗ	-	2	5	2	-	9		
20		ДМ 2Рл 21x14 О ПрБ МДЗ	-	2	4	2	-	8		
Двери наружные, служебные и люки										
22	серия 5.904-4	ДУС 1250-500	1	-	-	-	-	1		
23	ГОСТ 30970-2014	ДПН Т У Г П Дп Пр 2070-1310-72	-	2	-	-	-	2		
24	ГОСТ Р 57327-2016	ДПС 01 2070x1000 правая EI 30 (ТУ 5262-003-01218534-2011)	4	1	-	1	-	6		
24*		ДПС 01 2070x1000 левая EI 30(ТУ 5262-003-01218534-2011)	2	-	-	1	1	4		
25		ДПС 02 2070x1250 левая EI 30 (ТУ 5262-003-01218534-2011)	1	1	-	-	-	2		
25/1		ДПС 02 2070x1380 левая EI 30(ТУ 5262-003-01218534-2011)	-	1	3	3	-	7		
25/2		ДПСО 02 2070x1380 левая EIW 15 (ТУ 5271-006-30737287-2012)	-	-	1	1	-	2		
26		ДПС 02 2070x1250 правая EI 30 (ТУ 5262-019-01218534-2013)	-	1	1	1	-	3		
26/1		ДПС 02 2070x1380 правая EI 30 (ТУ 5262-019-01218534-2013)	-	1	2	2	-	5		
27		ДПСО 02 2070x1380 левая EISW60 (ТУ 5271-006-30737287-2012)	-	-	1	1	-	2		
27/1		ДПС 02 2070x1380 левая EIS 30 (ТУ 5262-003-01218534-2011)	1	-	-	-	-	1		
28		ДПС 01 1470x1000 правая EI 30 (ТУ 5262-003-01218534-2011)	1	-	-	-	-	1		

Окончание таблицы Б.1:

Поз.	Обозначение	Наименование	Кол-во, шт.					Масса ед., кг	Приим.
			Подвал	1 этаж	2 этаж	3 этаж	Выход на кровлю		
29	ГОСТ 31173-2016	ДСН, А-1, Оп, Пр, Прг, Н, М3, УЗ (2070x940)	1	-	-	-	-	1	
30		ДСН, А-1, Оп, Л, Прг, Н, М3, УЗ (2070x940)	1	-	-	-	-	1	
31	ГОСТ 30970-2014	ДПН О П Дп Пр 2100-1500	-	1	1	1	-	3	
32		ДПН О П Дп Л 2100-1500	-	1	1	1	-	3	
33	ГОСТ Р 57327-2016	ДПС 01 1770x840 EI 30 (ТУ 5262-003-01218534-2011)	-	-	-	-	1	1	
32/1	ГОСТ 31173-1206	ДСН, А-1, Дп, Л, Прг, Н, М2, О (2070x1250)	-	-	-	-	1	1	
34		ДСВ, В, Оп, Пр, Прг, Н, М3, О (2070x1000)	2	-	-	-	-	2	
35		ДСВ, В, Оп, Л, Прг, Н, М3, О (2070x1000)	2	-	-	-	-	2	
36		ДСН, А-1, Дп, Пр, Прг, Н, М3, УЗ (2070x1440)	-	1	-	-	-	1	
37		ДСН, А-1, Дп, Пр, Прг, Н, М3, О (2070x1510)	-	1	-	-	-	1	
38		ДСВх, Б, Дп, Прг, Н, М3, УЗ (2070x1240)	-	2	-	-	-	2	
38/1		ДСН, А-1, Дп, Пр, Н, М3, УЗ (2070x1660)	-	1	-	-	-	1	
39		ДСВ, В, Дп, Л, Прг, Н, М3, О (2070x1380)	1	-	-	-	-	1	

Таблица Б.2: – Ведомость отделки помещений

Наименование или номер помещения	Вид отделки элементов итерьеров			
	Потолок	Площадь, м ²	Стены или перегородки	Площадь, м ²
Подвальный этаж				
Электрощитовая, узел учета тепла и помещение ИТП	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-10(КМ0)	65,7	Окраска ВДС - 10(КМ0) ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1 , в том числе: штукатурка кирпичных стен, ФБС ГОСТ 28013-98, Шпатлевка «AC-12» ТУ 2316-002-41064153-14	<u>144,7</u> <u>80,6</u> <u>64,2</u>
Лифтовой холл, коридор		65,6		<u>201,1</u> <u>169,2</u> <u>31,9</u>
Гардеробная и комната персонала	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15	8,8	Окраска ВДС - 15 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1 , в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "AC-12" ТУ 2316-002-41064153-14 Облицовка глазурованной плиткой ГОСТ 6141-91	<u>26,0</u> <u>17,5</u> <u>8,5</u> <u>1,6</u>
Комната уборочного инвентаря, санузел персонала, помещение приема грязного белья, стиральная, гладильная, хранение и выдача чистого белья, помещение хранения чистого белья.	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	96	Облицовка глазурованной плиткой ГОСТ 6141-91 на высоту 1,8м(на всю высоту в душевых), выше - окраска белой моющейся ВДС-30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе:штукатурка кирпичных стен, ФБС ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "AC-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>144,4</u> <u>74,5</u> <u>178,1</u> <u>74,5</u>
Душевая		3		20,0
1 этаж				
Вестибюль, тамбуры, коридор (пом.21)	ARMSTRO NG (<u>на отметке +2,700</u>) Окраска белой ВДС - 10(КМ0) ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 (КМ0)	см.л.1, 42,7	Окраска ВДС - 10 (КМ0) ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 (КМ0) в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "AC-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>179,2</u> <u>142,5</u> <u>36,7</u>

Продолжение таблицы Б.2:

Наименование или номер помещения	Вид отделки элементов итерьеров			
	Потолок	Площадь, м ²	Стены или перегородки	Площадь, м ²
Столярная мастерская	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15(КМ1)	16,5	Окраска ВДС - 15(КМ1) ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1 , в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	47,5 42,3 5,2
Тамбур входа в подвал, тамбур входа в ясельную группу, тамбуры входов в кухонный блок.		23,0		98,2 9,5 88,7
Экспедиция, хозяйственная кладовая		19,4	Окраска белой моющейся ВДС – 30(вместо пункта выше)	79,8 76,5 3,3
Комнаты уборочного инвентаря, помещение временного хранения отходов кухонного блока	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	12,4	Облицовка глазурированной плиткой ГОСТ 6141-91 на высоту 1,5м, выше - окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	32,9 36,2 46,8 36,2
Санузлы персонала (в том числе ясельной группы, кухонного блока)		11,6		34,3 40,6 71,1 36,2
Туалетные ясельных групп, буфетные, туалетная с местом для приготовления физ.растворов медицинского блока		73,1		122,4 131,0 122,1 99,8
Раздевальная, групповая, спальня ясельных групп	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15(КМ1)	296,4	Окраска ВДС - 15 (КМ1) ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1 , в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	432,2 134,4 297,9
Методический кабинет, комната персонала с гардеробной персонала кухонного блока		24,7		76,2 49,4 9,4
Коридор кухонного блока (№38)	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	19,0	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	58,6 48,1 10,5
Моечная тары, кладовая для овощей, кладовая сухих продуктов, помещение с холодильным оборудованием для хранения скоропортящихся продуктов		28,5		61,8 66,4 102,9 66,4

Продолжение таблицы Б.2:

Наименование или номер помещения	Вид отделки элементов итерьеров			
	Потолок	Площадь, м ²	Стены или перегородки	Площадь, м ²
Кухня (в том числе мясо-рыбный участок, горячий участок, холодный участок, овощной участок, участок первичной обработки овощей, участок обработки и хранения яиц, раздаточная, мойка кухонной посуды)	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	160	Облицовка глазурованной плиткой ГОСТ 6141-91 на высоту 1,5м, выше - окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>84,5</u> <u>82,9</u> <u>97,5</u> <u>82,9</u>
Душевая				
Кабинет врача, процедурный кабинет	Окраска белой моющейся ВДС – 30 и 15 соответственно ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	27,4	Облицовка глазурованной плиткой ГОСТ 6141-91 на высоту 1,5м, выше - окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>80,9</u> <u>56,0</u> <u>24,9</u> <u>6,4</u>
Гардеробная персонала				
2 этаж				
Раздевальные, групповые, спальни	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	450,3	Окраска ВДС - 15 (КМ1) ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1 , в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>711,4</u> <u>261,3</u> <u>450,1</u>
Помещение для сушки одежды				
Туалетные, буфетные	Окраска белой моющейся ВДС – 30 и 15 соответственно ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	95,6	Облицовка глазурованной плиткой ГОСТ 6141-91 на высоту 1,5м, выше - окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>146,1</u> <u>155,9</u> <u>155,5</u> <u>151,6</u>
Комната уборочного инвентаря, санузел персонала				

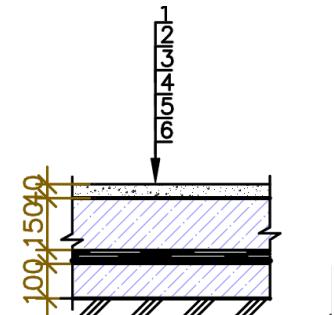
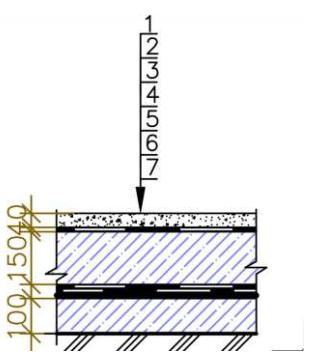
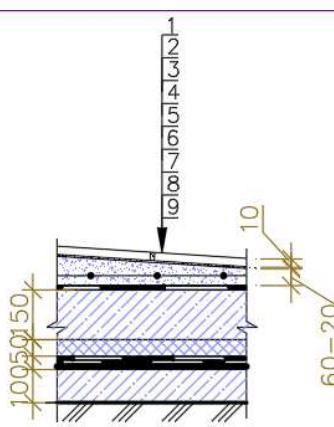
Продолжение таблицы Б.2:

Наименование или номер помещения	Вид отделки элементов итерьеров			
	Потолок	Площадь, м ²	Стены или перегородки	Площадь, м ²
Экспедиция, кладовые для хранения инвентаря	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15	25	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>113,6</u> <u>61,0</u> <u>52,6</u>
Коридор, лифтовой холл с зоной безопасности	ARMSTRONG (на отметке +2,700)	См. лист 2	Окраска ВДС - 15 (КМ1) ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1 , в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>312,6</u> <u>194,8</u> <u>117,8</u>
Зал для музыкальных занятий	ARMSTRONG (на отметке +3,600)			<u>144,3</u> <u>42,1</u> <u>71,6</u> <u>30,6</u>
Зал для физкультурных занятий	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15(КМ1)	100,6	штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>144,3</u> <u>42,1</u> <u>71,6</u> <u>30,6</u>
Раздевальные, групповые, спальни		449,8	(для муз. и физ. залов также необходима затирка под покраску (Сибит))	<u>691,2</u> <u>257,2</u> <u>367,0</u>
Помещение для сушки одежды				<u>18,6</u>
3 этаж				
Туалетные, буфетные	Окраска белой моющейся ВДС – 30 и 15 соответственно ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1	91,9	Облицовка глазурованной плиткой ГОСТ 6141-91 на высоту 1,5м, выше - окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>145,2</u> <u>154,9</u> <u>153,5</u> <u>150,1</u>
Комната уборочного инвентаря, санузел персонала		5,3	штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>20,55</u> <u>22,1</u> <u>33,5</u> <u>17,4</u>
Экспедиция, венткамеры	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15	39,5	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>169,9</u> <u>27,8</u> <u>29,0</u>
Коридор, лифтовой холл с зоной безопасности	ARMSTRONG (на отметке +2,700)	См. лист 2	Окраска ВДС – 30, остальное как в пункте выше.	<u>146,8</u> <u>114,8</u> <u>32,0</u>

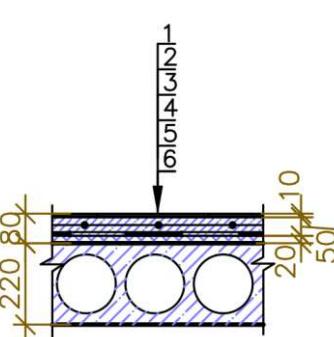
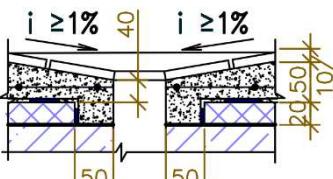
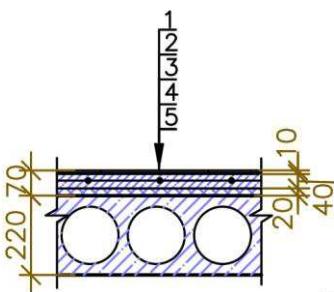
Окончание таблицы Б.2:

Наименование или номер помещения	Вид отделки элементов итерьеров			
	Потолок	Площадь, м ²	Стены или перегородки	Площадь, м ²
Экспедиция, кладовые для хранения инвентаря	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-15	25	Окраска белой моющейся ВДС - 30 ТУ2316-002-47843993-2012 изм.1, в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98 Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14	<u>113,6</u> <u>61,0</u> <u>52,6</u>
Кабинет заведующего хозяйством, кабинет заведующего		25,7	Окраска ВДС - 10(КМ0) ТУ 2316-002-47843993-2012 ,в том числе: штукатурка кирпичных стен ГОСТ 28013-98, Шпатлевка "АС-12" ТУ 2316-002-41064153-14 Штукатурка диафрагмы жесткости(с двух сторон)	82,4 <u>45,4</u> <u>30,4</u>
Внутренние лестничные клетки	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-10(КМ0)	73,7		405,4 <u>162,2</u> <u>243,2</u> <u>203,4</u>
Наружные эвакуационные лестничные клетки	Окраска ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1 ВДС-25(КМ0)	100,3	Окрасить <u>ТУ 2316-002-47843993-2012 изм.1ВСД-25(КМ0)</u> Штукатурка цементно-песчаным раствором F50	<u>195,7</u> <u>195,7</u>

Таблица Б.3 Экспликация полов:

Номер помещения	Тип пола	Схема пола или тип пола по серии	Данные элементов пола (наименование, толщина основание и др). мм	Площадь, м ²
Подвальный этаж				
17	1		1. Бетон В15, В2 - 40 мм 2. Ж/б плита - 150мм 3. Гидроизоляционная мембрана Техноэласт ЭПП 2 слоя 4. Праймер битумный ТехноНИКОЛЬ №01* 5. Бетонная подготовка В 7.5 - 100мм 6. Уплотненный послойно грунт основания с щебнем	551,9
2, 11, 12, 12.1, 13, 14, 16, 19	2		1. Бетон В15, В2 - 40 мм 2. Гидроизоляция "Гидропан" (расход 100-120г/м ²) ТУ 2316-019-98310821-2009 - 2 слоя 3. Ж/б плита - 150мм 4. Гидроизоляционная мембрана Техноэласт ЭПП 2 слоя 5. Праймер битумный ТехноНИКОЛЬ №01* 6. Бетонная подготовка В 7.5 - 100мм 7. Уплотненный послойно грунт основания с щебнем	161,3
1, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 18, 20	3		1. Керамическая плитка для пола ГОСТ 6787-2001 -10мм 2. Стяжка (по уклону)- цементно-песчаный раствор М200, армированный сеткой 4С 4Вр I-200/4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012 (вес-20,3 кг) - 60-20мм 3. Гидроизоляция "Гидропан" (расход 100-120г/м ²) ТУ 2316-019-98310821-2009 - 2 слоя 4. Ж/б плита - 150мм 5. Утеплитель ППС 20, ГОСТ 15588-2014, λ=0,038 Вт/(м°C) - 50мм 6. Гидроизол-ая мембрана Техноэласт ЭПП 2 слоя 7. Праймер битумный ТехноНИКОЛЬ №01* 8. Бетонная подготовка В 7.5 - 100мм 9. Уплотненный послойно грунт основания с щебнем	179,8

Продолжение таблицы Б.3:

Номер помещения	Тип пола	Схема пола или тип пола по серии	Данные элементов пола (наименование, толщина основание и др). мм	Площадь, м ²
1 этаж				
1, 2, 3, 4, 6, 6.1, 8, 9, 9.1, 10, 10.1, 12, 12.1, 14, 16, 19, 23, 21, 25, 34, 35, 36, 37, 38, 40, 41, 42, 43, 44, 50, 52, 51, 54, 55	4		1. Керамическая плитка для пола ГОСТ 6787-2001 -10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012,вес-107,1кг -50мм 4. Гидроизоляция - 2 слоя полиэтиленовой пленки 5. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1 /d0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-G4;B3;D3-20мм 6. Ж/Б плита перекрытия -220мм	631,2
32, 33, 36, 43, 44, 45, 46, 47, 48, 49, 52	5		1. Керамическая плитка для пола ГОСТ 6787-2001 -10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012, вес-161,8 кг -40...50мм 4. Гидроизоляция - 2 слоя полиэтиленовой пленки 5. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1 /d0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-G4;B3;D3-20мм 6. Ж/Б плита перекрытия	134,3
5, 7, 7.1, 11, 11.1, 13, 13.1, 30, 31	6		1.Плита керамогранитная НГМ 300x300x9,5/01 цветная ГОСТ Р 57141-2016 - 10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012,вес-11,1кг -40мм 4. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1 /d0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-G4;B3;D3-20мм 5. Ж/Б плита перекрытия - 220мм	86,1

Продолжение таблицы Б.3:

Номер помещения	Тип пола	Схема пола или тип пола по серии	Данные элементов пола (наименование, толщина основание и др). мм	Площадь, м ²
2 этаж				
20, 22	78		1. Линолеум ПВХ-А-2 ГОСТ 7251-2016; В2, РП1, Д2, Т2; Класс 34 (КМ2) - 2 мм 2. Клей для линолеума гомогенного -1слой 3.Финишный самовыравнивающийся наливной пол -8мм 4. Термомат "Unimat" в цементно-песчаная стяжке М200 армированной сеткой 4С 4Вр I-200/ 4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012, вес- 55,4кг -35мм 5. Теплоотражающий материал "ИЗОЛОН" -3мм 6. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1/Д0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-Г4;В3;Д3-30мм 7. Ж/Б плита перекрытия - 220мм	45,9
2, 3, 4, 5, 6, 7, 7/1, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21, 22, 23	8		1. Керамическая плитка для пола ГОСТ 6787-2001 -10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/ 4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012,вес-125,7кг -50мм 4. Гидроизоляция - 2 слоя полиэтиленовой пленки 5. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1/Д0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-Г4;В3;Д3-20мм 6. Ж/Б плита перекрытия - 220мм	739,8
1, 1/1, 2/1	9		1.Плита керамогранитная НГМ 300x300x9,5/01 цветная ГОСТ Р 57141-2016 - 10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/ 4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012,вес-150,1кг -50мм 4. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1/Д0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-Г4;В3;Д3-20мм 5. Ж/Б плита перекрытия - 220мм	124,3

Окончание таблицы Б.3:

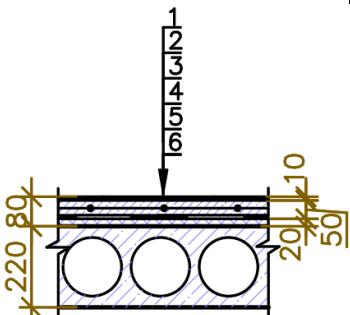
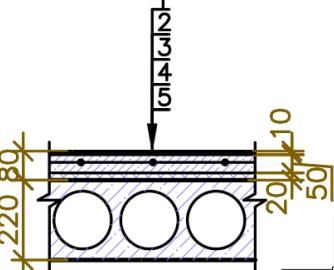
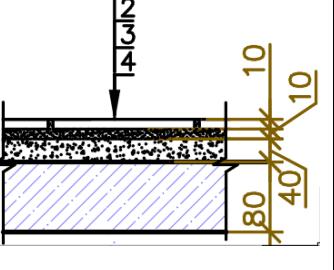
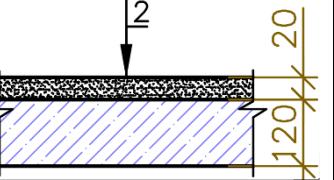
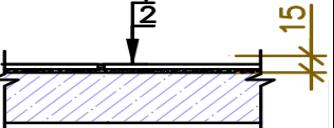
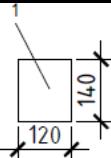
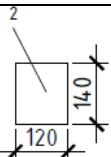
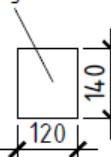
Номер помещения	Тип пола	Схема пола или тип пола по серии	Данные элементов пола (наименование, толщина основание и др). мм	Площадь, м ²
3 этаж				
3, 4, 5, 6, 7, 10, 11, 12, 13, 14, 17, 18, 19, 20, 22, 23, 24, 25, 26 ,27	10		1. Керамическая плитка для пола ГОСТ 6787-2001 -10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/ 4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012,вес-117,2кг -50мм 4. Гидроизоляция - 2 слоя полиэтиленовой пленки 5. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1 /d0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-Г4;В3;Д3-20мм 6. Ж/Б плита перекрытия - 220мм	584,1
1, 2, 8, 9	11		1.Плита керамогранитная НГМ 300x300x9,5/01 цветная ГОСТ Р 57141-2016-10мм 2. Прослойка из клеящей мастики 3. Цементно-песчаная стяжка М200 армированная сеткой 4С 4Вр I-200/ 4Вр I-200 ГОСТ 23279-2012,вес-71,5кг -50мм 4. Утеплитель XPS-ГОСТ 32310-2012 (EN 13164:2008)- 1 /d0,033-CS(10/Y)200-WL(T)0,7 - FT2-Г4;В3;Д3-20мм 5. Ж/Б плита перекрытия - 220мм	99,6
Площадки лест. клеток, тамбур входа в подвал	12		1.Плита керамогранитная НГМ 300x300x9,5/01 цветная ГОСТ Р 57141-2016 -10мм 2. Прослойка и заполнение швов из цементно-песчаного раствора М150-10мм 3. Стяжка из цементно-песчаного раствора М200 - 40мм 4. Ж/б площадка	207,3
Междуета жные площадки наружных лестничны х клеток	13		1. Бетон цементный В15 , шлифованный -20мм 2. Плита перекрытия - 120мм	41,6
Ступени лестниц и подступен ки	14		1.Плита керамогранитная НГМ 300x300x9,5/01 цветная ГОСТ Р 57141-2016 -15мм 2. Ж/б ступени	15,8

Таблица Б.4.1 – Спецификация перемычек

Поз.	Обозначение	Наименование	Всего	Примечания
1	Серия 1.038.1-1 вып. 1	2ПБ22-3	5	
2	Серия 1.038.1-1 вып. 1	2ПБ19-3	75	
3	Серия 1.038.1-1 вып. 1	2ПБ16-2	70	

Таблица Б.4.2 – Ведомость перемычек

Обознач. на плане	Эскиз	Кол., шт.
ПР-1		5
ПР-2		75
ПР-3		70

ПРИЛОЖЕНИЕ В

Экспликация помещений

Таблица В.1 - Экспликация помещений

№ Пом.	Наименование	Пл., м ²	Кат. пом.	№ Пом . .	Наименование	Пл., м ²	Кат. пом.
Экспликация помещений на отметке +3,300				Экспликация помещений на отметке +6,600			
1	Коридор	74,8		1	Коридор	35,8	
1/1	Коридор	30,1		2	Коридор	17,4	
2	Сан. узел персонала	4,4		2/1	Лифтовой холл с зоной безопасности	5,3	
2/1	Лифтовой холл с зоной безопасности	5,3		3	Экспедиция	6,2	
3	Экспедиция	6,2		4	Комната уборочного инвентаря	3,9	B4
4	Комната уборочного инвентаря	3,2	B4	5	Сан. узел персонала	1,4	
5	Зал для музыкальных занятий	100,3		6	Кабинет заведующего	17,2	
6	Зал для физкультурных занятий	100,6		7	Кабинет заведующего хозяйством	8,7	
7	Кладовая для хранения инвентаря	9,4	B4	8	Венткамера	21,7	Д
7/1	Кладовая для хранения инвентаря	9,4	B4	9	Венткамера	17,8	Д
Групповая ячейка младшей группы				Групповая ячейка старшей группы			
8	Туалетная	25,4		10	Раздевальня	30,7	
9	Раздевальня	30,7		11	Групповая	70,6	
10	Групповая	70,6		12	Буфетная	6,2	
11	Буфетная	6,2		13	Спальня	51,4	
12	Спальня	51,4		14	Туалетная	24,8	
Групповая ячейка средней группы				Групповая ячейка старшей группы			
13	Туалетная	25,4		17	Раздевальня	30,1	
14	Помещение для сушки одежды	5,4		22	Помещение для сушки одежды	5,4	
15	Спальня	51,4		18	Групповая	70,6	
16	Раздевальня	30,1		19	Буфетная	6,0	
17	Групповая	70,6		20	Спальня	51,4	
18	Буфетная	6,4		21	Туалетная	24,7	
Групповая ячейка средней группы				Групповая ячейка подготовительной группы			
19	Раздевальня	24,4		23	Раздевальня	24,3	
20	Групповая	60,4		24	Групповая	60,4	
21	Буфетная	6,5		25	Буфетная	6,4	
22	Спальня	60,5		26	Спальня	59,9	
23	Туалетная	25,8		27	Туалетная	23,8	

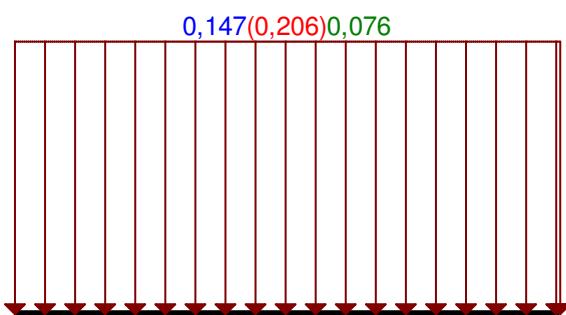
Продолжение таблицы В.1:

№ Пом.	Наименование	Пл., м ²	Кат. пом.
Экспликация помещений на отметке -2,940			
1	Лифтовой холл	6,7	
2	Помещение водомерного узла	20,8	
3	Коридор	58,9	
4	Комната уборочного инвентаря	4,2	B4
5	Сан. узел персонала	3,6	
6	Помещение приема грязного белья	20,0	B4
7	Стиральная	36,4	
8	Гладильная, хранение и выдача чистого белья	24,4	B4
9	Гардеробная и комната персонала	8,8	
10	Душевая	3,0	
11	Венткамера	8,3	Д
12	Венткамера	34,6	Д
12.1	Венткамера	18,0	Д
13	Узел учета тепла и помещение ИТП	49,2	Д
14	Электрощитовая	16,1	B4
16	Венткамера ДУ	10,3	Д
17	Коридор	551,9	
18	Помещение хранения чистого белья	8,3	B4
19	Помещение хранения уличного инвентаря	3,7	Д
20	Помещение временного хранения люминисцентных ламп	4,2	Д

ПРИЛОЖЕНИЕ Г
Расчет снеговой и ветровой нагрузок

СНЕГ
Расчет выполнен по нормам проектирования "СП 20.13330.2016 с изменениями №1,2"

Параметр	Значение	Единицы измерения
Местность		
Снеговой район	III	
Нормативное значение снеговой нагрузки	0,153	Т/м ²
Тип местности	В - Городские территории, лесные массивы и другие местности, равномерно покрытые препятствиями высотой более 10 м	
Средняя температура января	-20	°C
Здание		
Высота здания Н	13,17	м
Ширина здания В	54	м
h	0	м
α	0	град
L	27	м
Неутепленная конструкция с повышенным тепловыделением	Нет	
Коэффициент надежности по нагрузке γ_f	1,4	



0,147

(0,206)

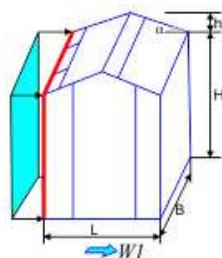
0,076

Единицы измерения : Т/м²

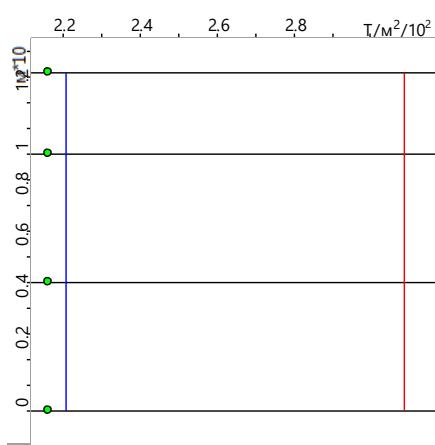
- Расчетное значение (II предельное состояние)
- Расчетное значение (I предельное состояние)
- Пониженное нормативное

ВЕТЕР
Расчет выполнен по нормам проектирования "СП 20.13330.2016 с изменениями №1,2"

Исходные данные	
Ветровой район	III
Нормативное значение ветрового давления	0,038 Т/м ²
Тип местности	В - городские территории, лесные массивы и другие местности, равномерно покрытые препятствиями высотой более 10 м
Тип сооружения	Прямоугольные в плане здания с двускатными покрытиями



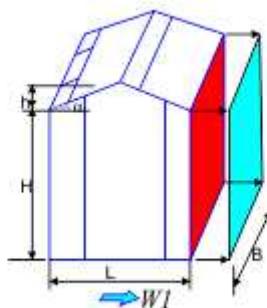
Параметры		
Поверхность	Наветренная стена (D)	
Шаг сканирования	5 м	
Коэффициент надежности по нагрузке γ_f	1,4	
H	13,17	м
B	54	м
h	0	м
L	27	м



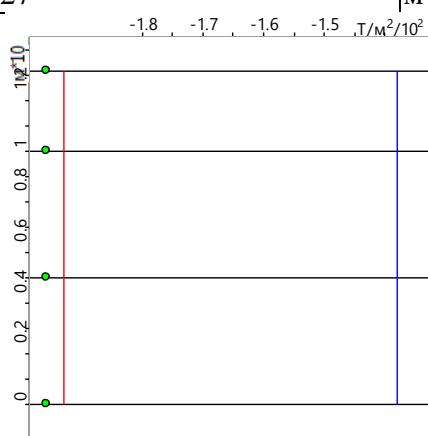
Высота (м)	Нормативное значение (Т/м ²)	Расчетное значение (Т/м ²)
0	0,022	0,031
5	0,022	0,031
10	0,022	0,031
13,17	0,022	0,031

ВЕТЕР
Расчет выполнен по нормам проектирования "СП 20.13330.2016 с изменениями №1,2"

Исходные данные	
Ветровой район	III
Нормативное значение ветрового давления	0,038 Т/м ²
Тип местности	В - городские территории, лесные массивы и другие местности, равномерно покрытые препятствиями высотой более 10 м
Тип сооружения	Прямоугольные в плане здания с двускатными покрытиями



Параметры		
Поверхность		Заветренная стена (E)
Шаг сканирования		5 м
Коэффициент надежности по нагрузке γ_f		1,4
H	13,17	м
B	54	м
h	0	м
L	27	м



Высота (м)	Нормативное значение (Т/м ²)	Расчетное значение (Т/м ²)
0	-0,014	-0,019
5	-0,014	-0,019
10	-0,014	-0,019
13,17	-0,014	-0,019

ПРИЛОЖЕНИЕ Д
Локальный сметный расчет на возведение каркаса здания из
сборных железобетонных элементов

"Каркасно-панельное детское дошкольное учреждение в Свердловском районе г. Красноярска"

(наименование стройки)

ЛОКАЛЬНЫЙ СМЕТНЫЙ РАСЧЕТ № 02-01-01

(локальная смета)

на Воздведение каркаса здания из сборных железо-бетонных элементов
(наименование работ и затрат, наименование объекта)

Основание

Сметная стоимость строительных работ 15 049 руб.
728,05

Средства на оплату труда 397 395,40 руб.

Составлен(а) в текущих (прогнозных) ценах по состоянию на 1 квартал 2020
года

№ пп	Обосно- вание	Наименование	Ед. изм.	Кол.	Стоимость единицы, руб.				Общая стоимость, руб.				Т/з осн. раб.н а ед.	Т/з осн. раб. Всего		
					Всего	В том числе			Об ору - дов ани е	Всего	В том числе					
						Осн.З/п	Эк.Маш	З/пMex			Осн.З /п	Эк. Ма ш	З/п Ме х			
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	
Раздел 1. КАРКАС																
1	ФЕР07-05-004-02	Установка колонн в стаканы фундаментов массой до 3 т		100 шт	0,08	16851,72	5410,5	11441,2	1593,79		1348,14	432,84	915,3	127,5	582,4	46,59
2	ФССЦ-04.1.02.05-0028	1КНО 56-1-10/Бетон тяжелый, крупность заполнителя: 10 мм, класс В22,5 (М300)		м3	0,5136	738,56					379,32					
3	ФЕР07-05-004-03	Установка колонн в стаканы фундаментов массой до 4 т		100 шт	0,48	19468,66	6125,27	13343,4	1861,82		9344,96	2940,13	640,4,83	893,67	659,34	316,48

4	ФССЦ-04.1.02.05-0028	2КНД 33-30-2-33; 2КН0 33-30-2-33/Бетон тяжелый, крупность заполнителя: 10 мм, класс В22,5 (М300)	м3	3,082	738,56					2276,24						
5	ФССЦ-05.1.03.07-1004	Колонны железобетонные	м3	68,36	2626,02					179514,7 3						
6	ФЕР07-05-004-04	Установка колонн на нижестоящие колонны массой до 2 т	100 шт	0,14	21813,07	9756,69	6764,11	1015,38		3053,83	1365, 94	946, 98	142 ,15	969,8 5	135,78	
7	ФССЦ-01.7.11.04-0072	Проволока сварочная легированная диаметром: 4 мм	т	0,042	13560					569,52						
8	ФССЦ-01.7.16.04-0021	Щиты опалубки металлические (опорная площадка под лебедку)	т	0,001 7	10999					18,7						
9	ФССЦ-04.1.02.05-0026	1КВД 42-1-32/Бетон тяжелый, крупность заполнителя: 10 мм, класс В15 (М200)	м3	0,113 4	665					75,41						
10	ФЕР07-05-004-05	Установка колонн на нижестоящие колонны массой до 3 т	100 шт	0,42	25434,64	11348,9	8517,05	1290,67		10682,55	4766, 53	357 7,16	542 ,08	1128, 12	473,81	
11	ФССЦ-01.7.11.04-0072	Проволока сварочная легированная диаметром: 4 мм	т	0,050 4	13560					683,42						
12	ФССЦ-01.7.16.04-0021	Щиты опалубки металлические (опорная площадка под лебедку)	т	0,005 7	10999					62,69						
13	ФССЦ-04.1.02.05-0026	2КВД 33-2-23, 2КВО 33-2-23/Бетон тяжелый, крупность заполнителя: 10 мм, класс В15 (М200)	м3	0,424 2	665					282,09						
14	ФССЦ-05.1.03.06-0001	Колонны железобетонные	м3	48,82	2830,2					138170,3 6						
15	ФЕР07-05-007-05	Укладка ригелей массой до 1 т	100 шт	0,04	5754,56	1912,38	3296,94	514,1		230,18	76,5	131, 88	20, 56	192,7 8	7,71	
16	ФЕР07-05-007-06	Укладка ригелей массой до 2 т	100 шт	0,69	8599,03	2880,37	4774,56	673,98		5933,33	1987, 46	329 4,45	465 0,05	290,3 6	200,35	
17	ФЕР07-05-007-07	Укладка ригелей массой до 3 т	100 шт	0,94	31530,29	5478,22	6846,56	917,06		29638,47	5149, 53	643 5,77	862 ,04	552,2 4	519,11	

18	ФССЦ-05.1.03.13-0088	Ригели марки РДП4.56-90АТУ /бетон В35 (М450), объем 1,02 м3, расход ар-ры 176,05 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	1	3495,46					3495,46						
19	ФССЦ-05.1.03.13-0144	Ригели марки РОП4.56-30 /бетон В30 (М400), объем 0,94 м3, расход ар-ры 119,33 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	13	2898,5					37680,5						
20	ФССЦ-05.1.03.13-0085	Ригели марки РДП4.56-60АТУ /бетон В30 (М400), объем 1,02 м3, расход ар-ры 125,35 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	10	3117,14					31171,4						
21	ФССЦ-05.1.03.13-0142	Ригели марки РОП4.26-40 /бетон В25 (М350), объем 0,42 м3, расход ар-ры 52,87 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	8	1279,7					10237,6						
22	ФССЦ-05.1.03.13-0081	Ригели марки РДП4.26-60 /бетон В25 (М350), объем 0,45 м3, расход ар-ры 44,56 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	27	1289,16					34807,32						
23	ФССЦ-05.1.03.13-0146	Ригели марки РОП4.56-40 /бетон В30 (М400), объем 0,94 м3, расход ар-ры 133,89 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	1	2997,22					2997,22						
24	ФССЦ-05.1.03.13-0144	Ригели марки РОП4.56-30 /бетон В30 (М400), объем 0,94 м3, расход ар-ры 119,33 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	40	2898,5					115940						
25	ФССЦ-05.1.03.13-0085	Ригели марки РДП4.56-60АТУ /бетон В30 (М400), объем 1,02 м3, расход ар-ры 125,35 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	29	3117,14					90397,06						
26	ФССЦ-05.1.03.13-0142	Ригели марки РОП4.26-40 /бетон В25 (М350), объем 0,42 м3, расход ар-ры 52,87 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	34	1279,7					43509,8						

27	ФССЦ-05.1.03.13-0124	Ригели марки Р3.26 /бетон В25(М350), объем 0,14 м ³ , расход ар-ры 19,94 кг/ (серия 1.020-1/87 вып3-1)	шт	4	366,81					1467,24				
28	ФЕР09-03-002-12	Монтаж балок, ригелей перекрытия, покрытия и под установку оборудования многоэтажных зданий при высоте здания до 25 м	т	0,923 8	759,63	186,33	466,96	42,84		701,75	172,1 3	431, 38	39, 58	18,25 16,86
29	ФССЦ-07.2.07.12-0020 тех.часть ТСЦ прил.2.01 н.14	Балка металлическая масса сборочной единицы от 0,1 до 0,5 т	т	0,933 038	7712					7195,59				
30	ФЕР07-05-023-05	Установка диафрагм жесткости высотой до 3,6 м, площадью до 10 м ²	100 шт	0,56	62062,51	10223	11944	1687,48		34755,01	5724, 86	668 8,64	944 ,99	1030, 54
31	ФССЦ-04.1.02.05-0028	Бетон тяжелый, крупность заполнителя: 10 мм, класс В22,5 (М300)	м3	8,232	738,56					6079,83				
32	ФССЦ-05.1.04.02-0006	Диафрагмы жесткости железобетонные: 2 ДП 26.33/2 Д 26.33	шт	56	2643,67					148045,5 2				
33	ФССЦ-08.1.02.11-0024	Поковки строительные для ванной сварки	т	0,003 9	5615					21,9				
34	ФЕР15-02-036-02	Штукатурка по сетке без устройства каркаса улучшенная	100 м ²	0,012	6195,83	1327,8	53,24	18,96		74,35	15,93	0,64	0,2 3	144,6 4
35	ФЕР13-03-002-04	Огрунтовка металлических поверхностей за один раз грунтовкой ГФ-021	100 м ²	0,048	268,49	56,55	9,22	0,22		12,89	2,71	0,44	0,0 1	5,31 0,25
36	ФЕР07-01-044-03	Установка монтажных изделий массой до 20 кг	т	2,248 2	11097,74	435,97	239,81	11,95		24949,94	980,1 5	539, 14	26, 87	42,7 96
37	ФЕР13-03-004-26	Окраска металлических огрунтованных поверхностей эмалью ПФ-115 (за 2 раза)	100 м ²	0,54	644,04	69,48	12,02	0,44		347,78	37,52	6,49	0,2 4	7,66 4,14
Итого прямые затраты по разделу в базисных ценах										976 152,10	23 652,2 3	29 373, 10	4 064 ,97	2 395,92

Накладные расходы	31 043,27					
Сметная прибыль	18 016,17					
Итоги по разделу 1 КАРКАС :						
Бетонные и железобетонные сборные конструкции в жилищно-гражданском строительстве	996 867,43					2 276,93
Строительные металлические конструкции	1 076,48					16,86
Отделочные работы	102,95					1,74
Защита строительных конструкций и оборудования от коррозии	432,32					4,39
Бетонные и железобетонные сборные конструкции в промышленном строительстве	26 732,36					96,00
Итого	1 025 211,54					2 395,92
Всего с учетом "Индекс перевода в текущие цены на 1 квартал 2020г. Объекты образования. Детские сады СМР=7,7"	7 894 128,86					2 395,92
Справочно, в текущих ценах:						
Материалы	7 108 076,13					
Машины и механизмы	194 872,60					
ФОТ	213 422,44					
Накладные расходы (112%)	239 033,18					
Сметная прибыль(65%)	138 724,52					
Итого по разделу 1 КАРКАС	7 894 128,86					2 395,92

Раздел 2. ПЕРЕКРЫТИЯ

перекрытие над подвальным этажом

38	ФЕР07-05-011-05	Установка панелей перекрытий с опиранием на 2 стороны площадью до 5 м2:ПНО 30-15-8 AtV	100 шт	0,17	7667,75	1923,59	2431,35	361,77		1303,52	327,0 1	413, 33	61, 5	207,0 6	35,2
39	ФССЦ-07.2.07.12-0006	Конструктивные элементы вспомогательного назначения с преобладанием профильного проката собираемые из двух и более деталей, с отверстиями и без отверстий, соединяемые на сварке	т	- 0,011 2	10045					-112,5					

40	ФЕР07-05-011-06	Установка панелей перекрытий с опиранием на 2 стороны площадью до 10 м ² : 1ПК 59.10-4.5АтV 1ПК 59.12-4.5АтV 1ПК 59.15-4.5АтV	100 шт	0,95	12372,5	2985	4297,07	638,79		11753,88	2835, 75	408 2,22	606 ,85	313,8 8	298,19
41	ФССЦ-07.2.07.12-0006	Конструктивные элементы вспомогательного назначения с преобладанием профильного проката собираемые из двух и более деталей, с отверстиями и без отверстий, соединяемые на сварке	т	-0,100 7	10045					-1011,53					
42	ФЕР07-05-011-07	Установка панелей ребристых площадью до 5 м ² : П30.12 -5АIVT	100 шт	0,01	4237,85	1057,74	2733,52	419,61		42,38	10,58	27,3 4	4,2	116,6 2	1,17
43	ФЕР07-05-011-08	Установка панелей ребристых площадью до 10 м ² : П57.15 -5АIVT	100 шт	0,04	5008,05	1338,37	3223,09	495,96		200,32	53,53	128, 92	19, 84	147,5 6	5,9
44	ФССЦ-05.1.06.14-0011	Плиты железобетонные многопустотные	м3	93,80 4	1170					109750,6 8					
45	ФССЦ-05.1.06.06-0072	Плиты перекрытий железобетонные ребристые и часторебристые	м3	5,232	2318,82					12132,07					
46	ФЕР07-01-044-01	Установка дополнительных соединительных изделий	т	0,171 24	11032,25	1735,7	481,63	12,41		1889,16	297,2 2	82,4 7	2,1 3	170	29,11
47	ФЕР13-03-004-26	Окраска металлических огрунтованных поверхностей эмалью ПФ-115	100 м ²	0,016	644,04	69,48	12,02	0,44		10,3	1,11	0,19	0,0 1	7,66	0,12
перекрытия выше отметки 0.000															
48	ФЕР07-05-011-05	Установка панелей перекрытий с опиранием на 2 стороны площадью до 5 м ²	100 шт	0,69	7667,75	1923,59	2431,35	361,77		5290,75	1327, 28	167 7,63	249 ,62	207,0 6	142,87

49	ФССЦ-07.2.07.12-0006	Конструктивные элементы вспомогательного назначения с преобладанием профильного проката собираемые из двух и более деталей, с отверстиями и без отверстий, соединяемые на сварке	т	- 0,045 5	10045					-457,05					
50	ФЕР07-05-011-06	Установка панелей перекрытий с опиранием на 2 стороны площадью до 10 м ²	100 шт	2,62	12372,5	2985	4297,07	638,79		32415,95	7820, 7	112 58,3 2	167 3,6 3	313,8 8	822,37
51	ФССЦ-07.2.07.12-0006	Конструктивные элементы вспомогательного назначения с преобладанием профильного проката собираемые из двух и более деталей, с отверстиями и без отверстий, соединяемые на сварке	т	- 0,277 7	10045					-2789,5					
52	ФССЦ-05.1.06.14-0011	Плиты железобетонные многопустотные	м ³	266,1	1170					311337					
53	ФССЦ-05.1.06.06-0072	Плиты перекрытий железобетонные ребристые и часторебристые	м ³	8,2	2318,82					19014,32					
Итого прямые затраты по разделу в базисных ценах										500 769,75	12 673,1 8	17 670, 42	2 617 ,78	1 334,93	
Накладные расходы										17 125,87					
Сметная прибыль										9 939,13					
Итоги по разделу 2 ПЕРЕКРЫТИЯ :															
Бетонные и железобетонные сборные конструкции в жилищно-гражданском строительстве										525 403,46				1 305,70	
Бетонные и железобетонные сборные конструкции в промышленном строительстве										2 419,01				29,11	
Защита строительных конструкций и оборудования от коррозии										12,28				0,12	

Итого	527 834,75					1 334,93
Всего с учетом "Индекс перевода в текущие цены на 1 квартал 2020г. Объекты образования. Детские сады СМР=7,7"	4 064 327,58					1 334,93
Справочно, в текущих ценах ценах:						
Материалы	3 622 281,36					
Машины и механизмы	115 905,33					
ФОТ	117 740,39					
Накладные расходы (112%)	131 869,20					
Сметная прибыль(65%)	76 531,30					
Итого по разделу 2 ПЕРЕКРЫТИЯ	4 064 327,58					1 334,93

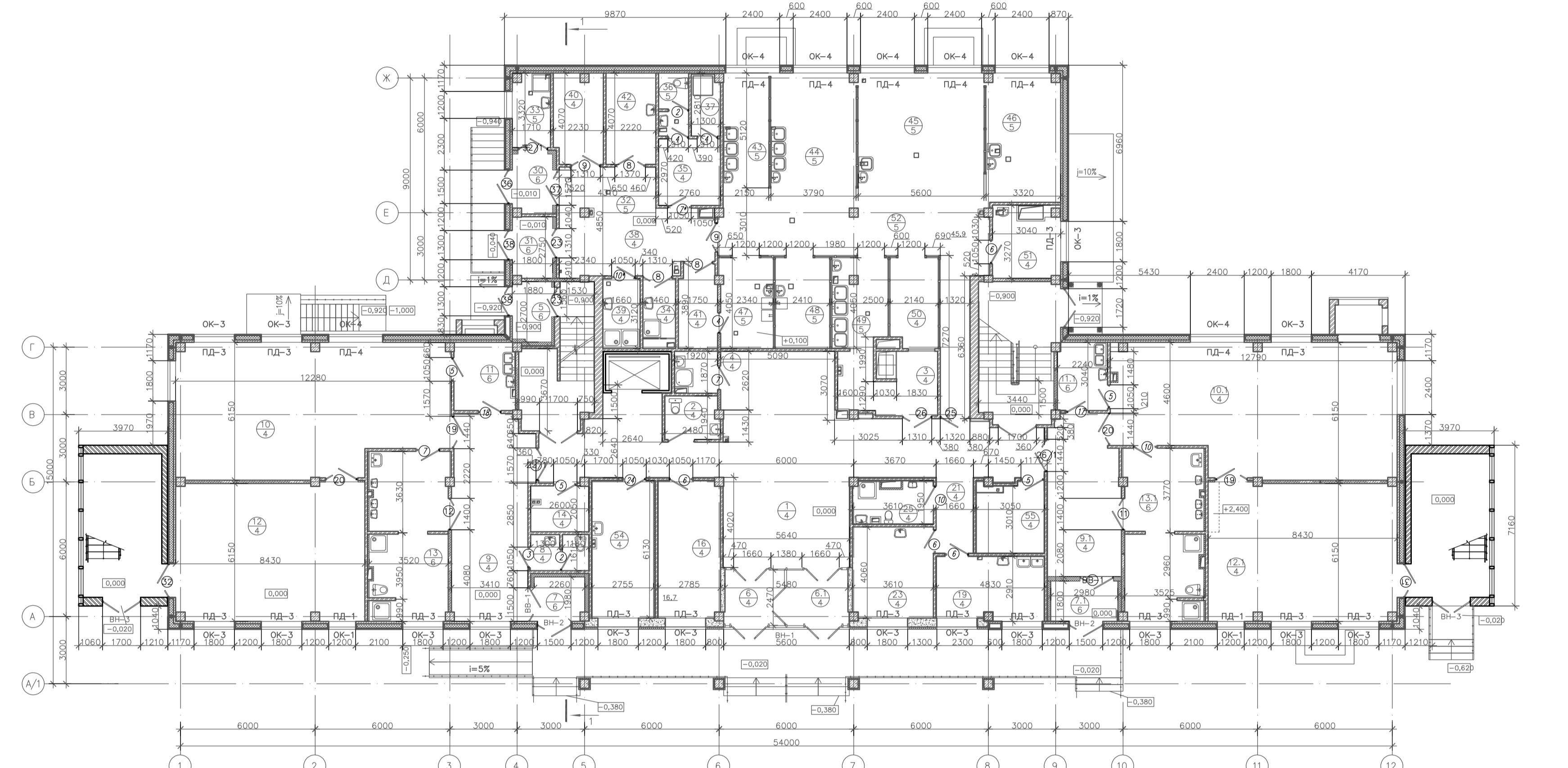
ИТОГИ ПО СМЕТЕ:

Итого прямые затраты по смете в базисных ценах	1 476 921,85	36 325,4 1	47 043, 52	6 682 ,75		3 730,85
Накладные расходы	48 169,14					
Сметная прибыль	27 955,30					
Итоги по смете:						
Итого по разделу 1 КАРКАС	7 894 128,86					2 395,92
Итого по разделу 2 ПЕРЕКРЫТИЯ	4 064 327,58					1 334,93
Итого	11 958 456,44					3 730,85
Справочно, в текущих ценах:						
Материалы	10 730 357,48					
Машины и механизмы	310 777,93					
ФОТ	331 162,83					
Накладные расходы (112%)	370 902,38					
Сметная прибыль(65%)	215 255,82					
Временные здания и сооружения 1,1%	131 543,02					
Итого	12 089 999,46					
Производство работ в зимнее время 1,7%	205 529,99					
Итого	12 295 529,45					

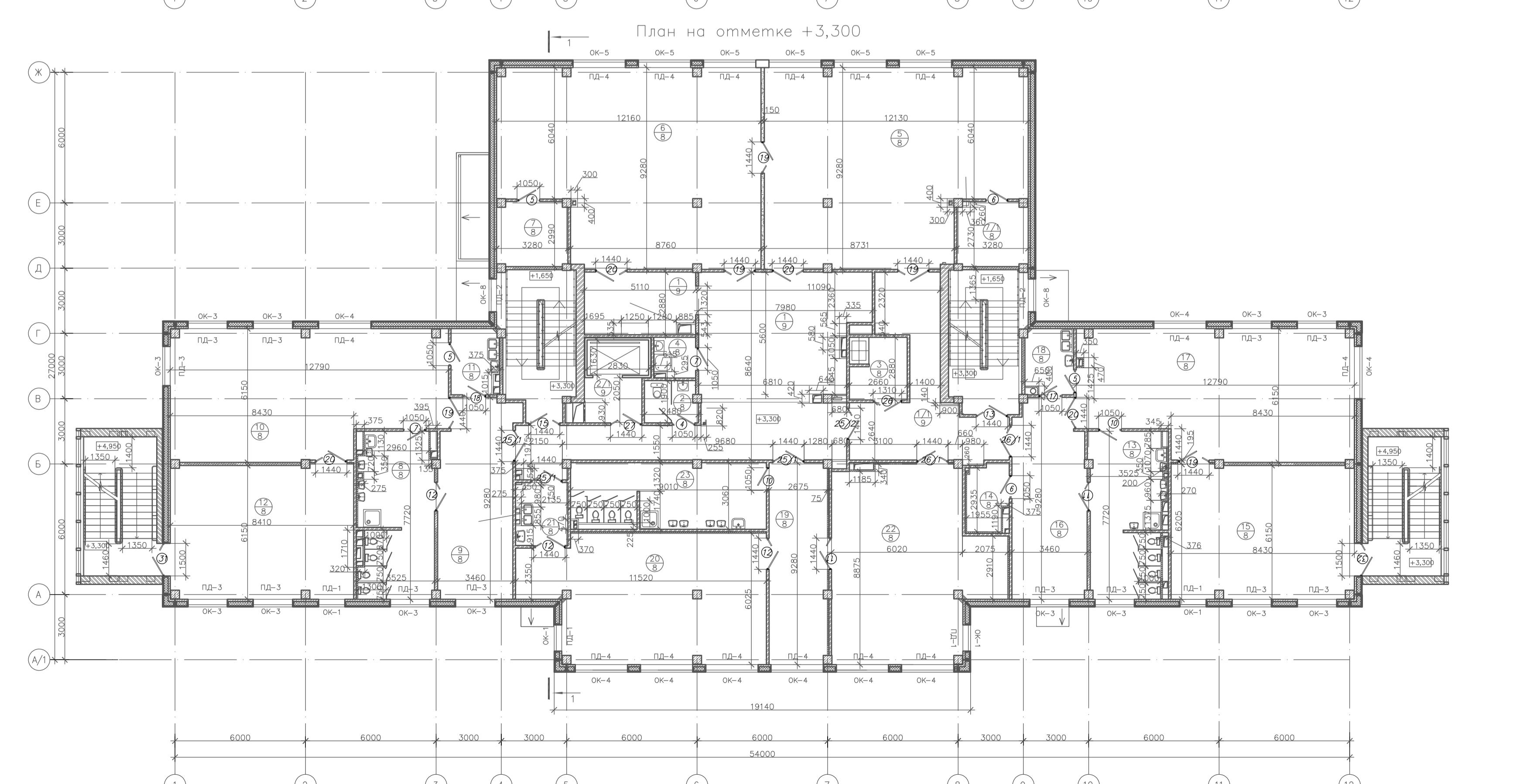
Непредвиденные затраты 2%	245 910,59				
Итого с непредвиденными	12 541 440,04				
НДС 20%	2 508 288,01				
ВСЕГО по смете	15 049 728,05				3 730,85



Фасад 1-12



План на отметке 0,000



Условные обозначения

- Наружная трехслойная стеновая панель.
- Стены и колонны ж/б
- Кирпичная перегородка

Стены и перегородки из ячеистого бетона
Блок I / 625x500x250 / D600 / B2,5 / F15 ГОСТ 31360-2007,
Блок I / 625x200x250 / D600 / B2,5 / F25 ГОСТ 31360-2007,
Блок I / 625x400x250 / D600 / B2,5 / F25 ГОСТ 31360-2007.

Примечания:
1.Проектная документация разработана в соответствии с действующими строительными, технологическими и санитарными нормами и предусматривает мероприятия, обеспечивающие конструктивную надежность, пожарную безопасность и устойчивую работу объекта в чрезвычайных ситуациях, защиту окружающей среды при его эксплуатации и отвечает требованиям "Градостроительного кодекса Российской Федерации".
2.За относительную отметку 0,000 в здании принят уровень чистого пола первого этажа.
3.Район строительства г.Красноярск, климатический район 1В.
4.Работают совместно с листом 2.

БР - 08.03.01.01 - 2020 АР

ФГАОУ ВО "Сибирский федеральный университет"
Инженерно-строительный институт

Изм. Кол. Лист № док. Подп. Дата

Разраб. Пуменко Д.А.

Консульт. Рожкова Н.Н.

Руковод. Терехова И.И.

Н.контр. Терехова И.И.

Зав.каф. Енгежевская И.Г.

Фасад 1-12, разрез 1-1, план на отметке 0,000, план на отметке +3,300, эксплуатация помещений на отметке 0,000

СМиТС

Каркасно-панельное дошкольное учреждение в Свердловском районе г. Красноярска.	Смод. Лист	Листов
	Д 1	7

Фасад 1-12, разрез 1-1, план на отметке 0,000, план на отметке +3,300, эксплуатация помещений на отметке 0,000

СМиТС

Покрытие - Технозолас ЭКП 4,2мм
Подкладочный слой - Технозолас ЭПП 4,2мм
Огрунтобоя битумным пропиткой

48р I = 200 Сталь 20 ГОСТ 32379-2012-50мм

Керамит по уклону 500кг/м², λ=0,15Вт/(м°C) от 30 до 220мм

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

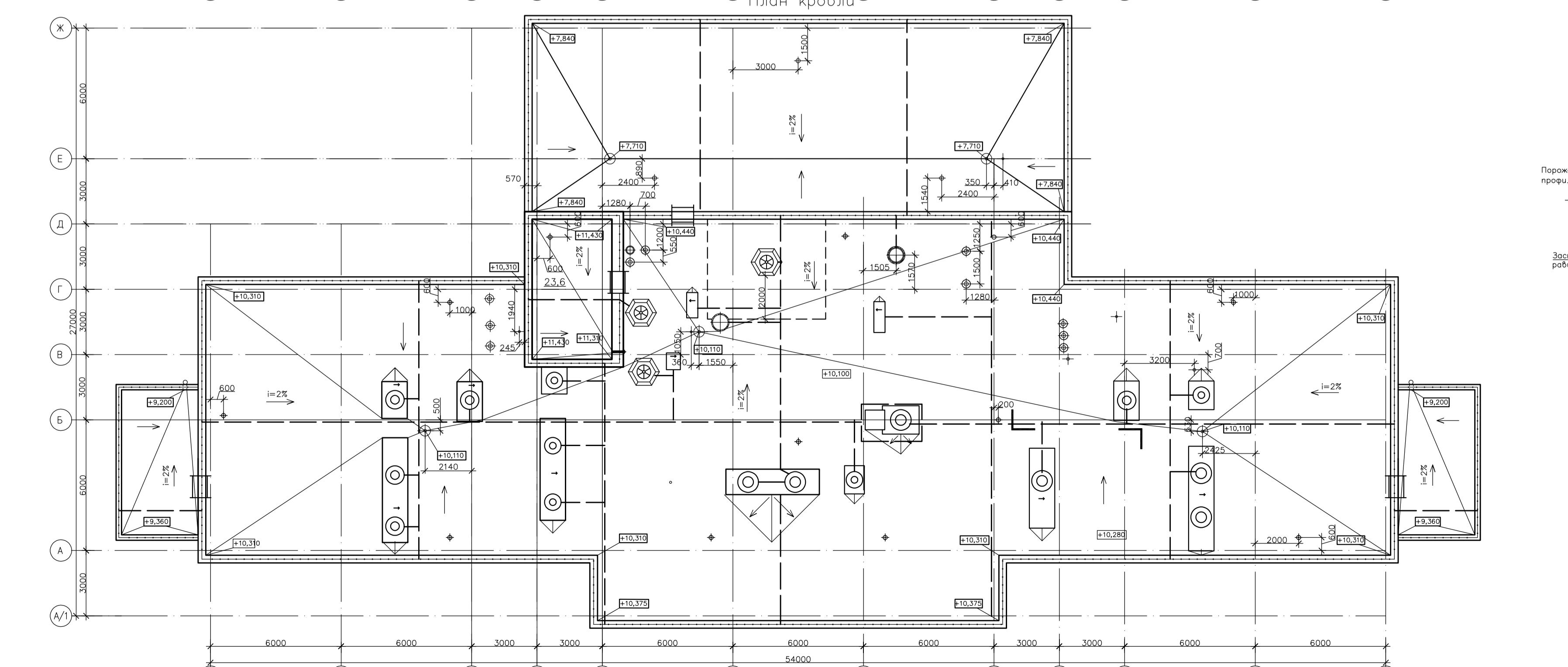
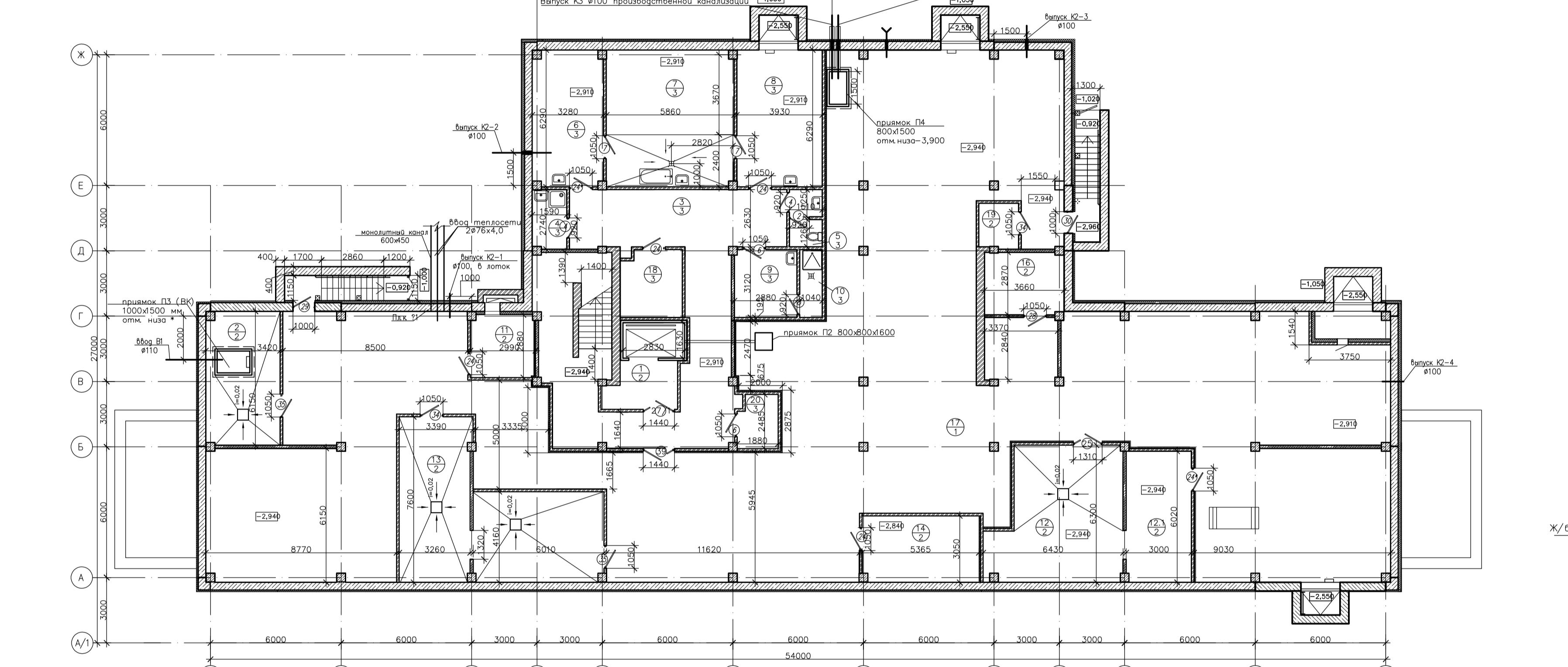
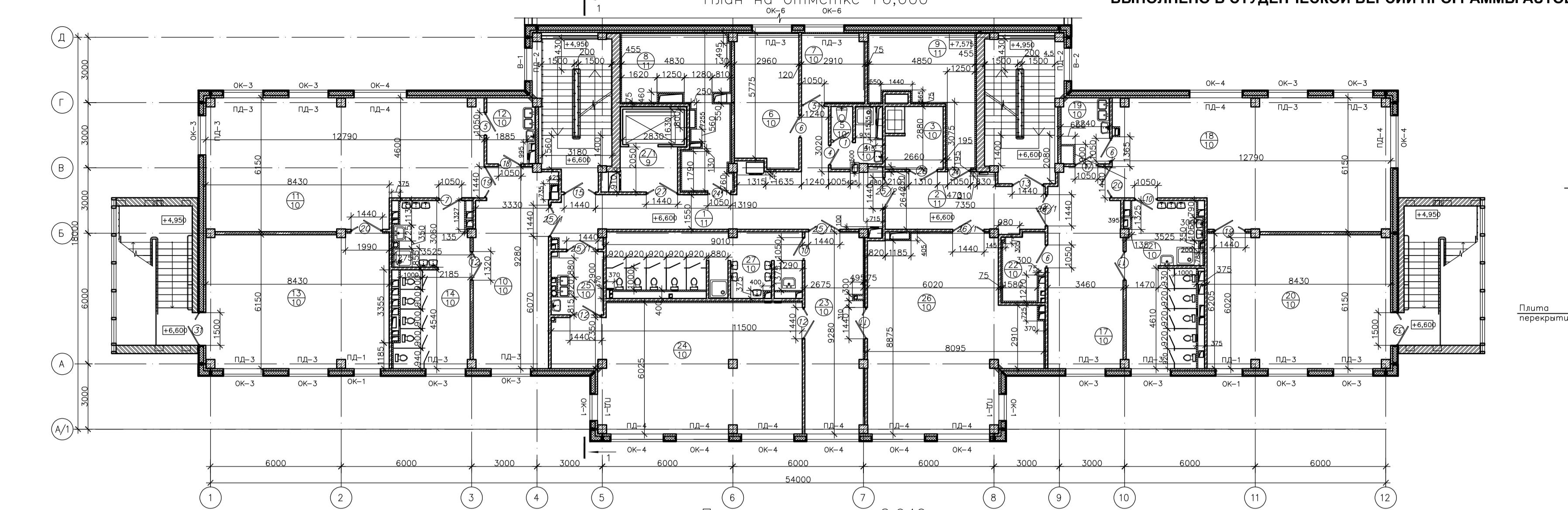
Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм

Пароизоляция - Биполь ХПП ТУ 5774-008-17925162-2002

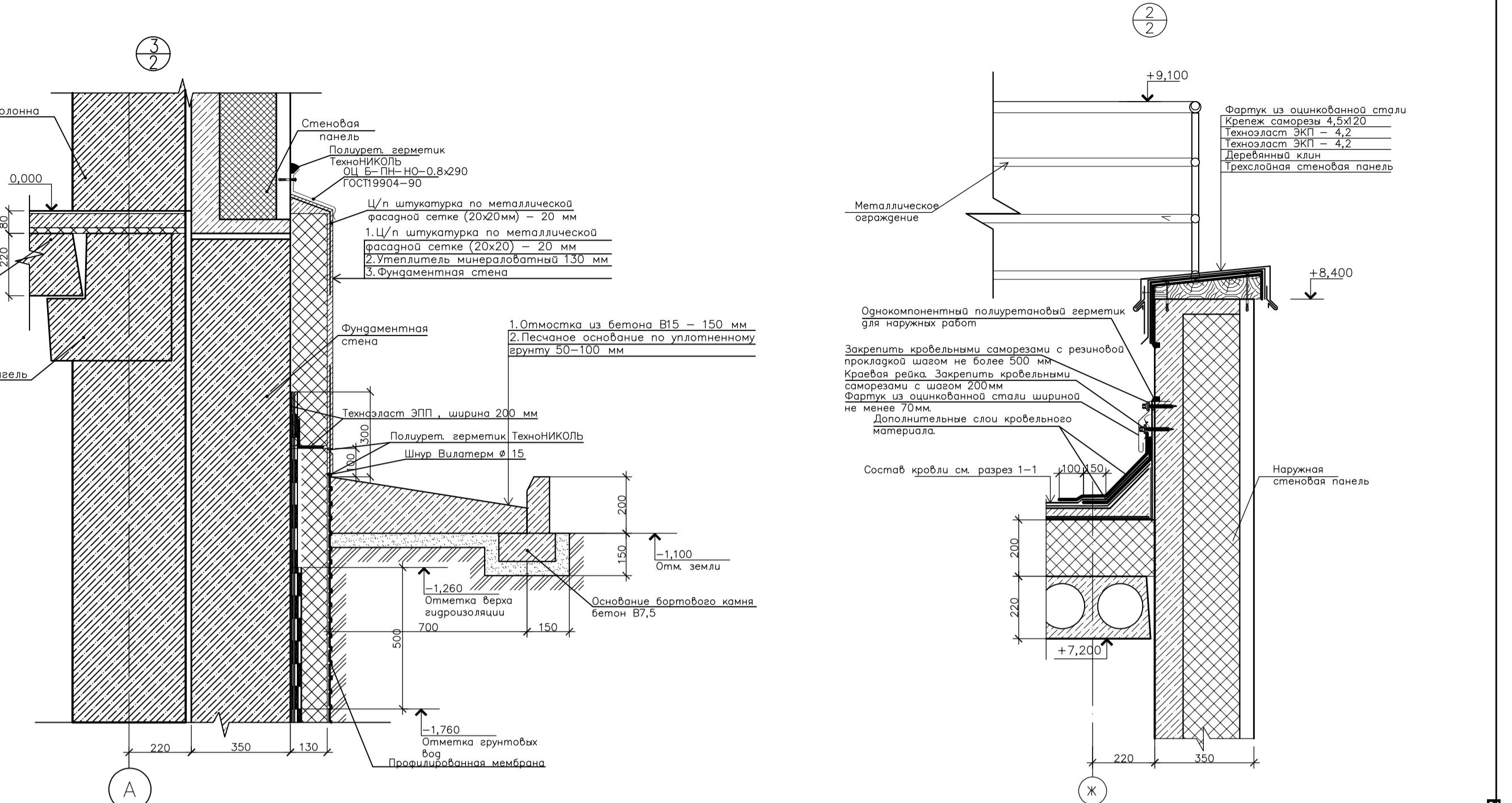
Ж/Б плиты покрытия - 220мм

Керамит краевой ГОСТ 2697-83

Утеплитель ППС 20 ГОСТ 15588-2014, λ=0,037 Вт/(м°C)- 200мм



ВЫПОЛНЕНО В СТУДЕНЧЕСКОЙ ВЕРСИИ ПРОГРАММЫ AUTODESK



Примечания:

1. Работать совместно с листом 1.
2. Работы по устройству кровли выполнять согласно СП 17.13.330.2017
3. При установке и сборке каркаса здания руководствоваться правилами серии 1.020-1/87.
4. Экспликация полов, спецификации элементов заполнения проемов, ведомость отдельных помещений представлена в пояснительной записке.
5. Кирпичные перегородки выполнить из кирпича КР-р по ГОСТ 250x100x55/1НФ/100, 2,0/25/ГОСТ 530-2012 на растворе М 100. Предусмотреть армирование кирпичной кладки перегородок толщиной 120мм через 4 ряда 2 продольных стержня из ф4 Вр-1 ГОСТ 6727-80; поперечные стержни из ф4 Вр-1 ГОСТ 6727-80*
6. Сантехнические перегородки изготавливать из ТЕАНТЕКО Г. Москва, ул. Кемчурская 92, площади перегородок со 2 по 3 этаж 54,4м². Высота ограждения кабин - 1,2 м (опора), не доходящая до уровня пола на 0,15 м.

Выполнить с учетом пропуска горизонтальных участков труб ВК (размеры уточнить по месту после прокладки инженерных коммуникаций).

7. Для водоотвода с площадки крыльца в оси 4-10 использовать лотки с решетками. Количество лотков 2 штук на крыльцо. Длина - 2м каждый.

8. Отопительные приборы в групповых ячейках медицинском блоке и беспицюле обрастить свемными деревянными экранами.

9. Газобетонные стены утеплить с применением ТЕХНОФАС 5762-010-74182181-2012 толщиной 100мм, оштукатурить по сетке и окрасить фасадной краской.

10. Колонны утеплить с отм. земли с применением ТЕХНОФАС 5762-010-74182181-2012 толщиной 50мм, оштукатурить по сетке и окрасить фасадной краской.

11. Металлические элементы в верхней части колонн облицевать по серии 1.045.9-2.080 тип ГП12 с применением ГП-А.

12. Наружную стеньку покрыть TSMCeramic λ=0,0018 Вт/(м·°C), толщина 0,4 мм.

13. Колонны окрасить TSMCeramic λ=0,0018 Вт/(м·°C), толщина 0,8 мм.

14. Козырьки над входами по оси А в осах 4-5, 9-10 см альбом КМ1.

Элементы козырьков выполнить специализированной организацией.

15. В лестничных клетках в осах 4-8/В-Д, 8-9/В-Д плиту покрытия защищать подвесными потолком, с изолающей перекрытия и балок огнезащитными плитами, предварительно бетонные поверхности обработать грунтовкой.

16. В помещениях (лестничная клетка, коридор, раздельная), с 1 по 3 этаж в осах 4-5/Б-Б, 8-9/Б-В плиту перекрытия и балки защищать подвесным потолком по серии с изолающей перекрытия и балок огнезащитными плитами, предварительно бетонные поверхности обработать грунтовкой.

17. Кирпичную кладку выполнить из кирпича КР-р по ГОСТ 250x100x55/1НФ/100, 2,0/25/ГОСТ 530-2012 на растворе М100. Армировать через 4 ряда 2 продольных стержня из ф4 Вр-1 ГОСТ 6727-80*, поперечные стержни из ф4 Вр-1 ГОСТ 6727-80* с шагом 300мм.(объем 2,54м³)

18. Стенные панели выполнить с облицовкой керамической плиткой белого цвета.

19. Стены цоколя выполнить с утеплителем. Оштукатурить по сетке и окрасить фасадной краской. Кирпичные стены крыльца входов оштукатурить и окрасить фасадной краской.

20. Металлические ограждения крыльев пандуса и дуговые металлические конструкции - окрасить порошковым красителем. Металлические ограждения кровли - окрасить 2 слоя эмалью ПО-115, по грунтоблоке ГФ-021.

21. Кирпичные стены наружных лестниц с запасными входами оштукатурить и окрасить фасадной краской.

22. Переходные над главным крыльцом выполнить с утеплителем и облицевать фасадной панелью.

23. Переходные над главным крыльцом выполнить с утеплителем, оштукатурить по сетке и окрасить фасадной краской. Колонны утеплить, оштукатурить по сетке и окрасить фасадной краской.

24. Навесы над входами в подвал выполнить с покрытием из профнастила по металлическому каркасу (столбы, решетки, поручни - окрасить порошковым красителем, неущие металлические балки окрасить эмалью ПО-133 по грунтоблоке ГФ-021), снизу подшить металлическим сайдингом.

25. Отделка вентиляции на кровле согласно спецификации.

26. Светодиодные ограждения конструкции лестничных клеток предусмотрены из системы "ТАТИРОФ" серии МП-40 с пределом огнестойкости Е15 (сертификат № НСОПРУ.РУ.П089/3.Н.00713).

Количество лестничных клеток в здании - 2 штуки.

27. Козырьки над входами по оси 4, 9 - выполнить с покрытием из профнастила по металлическому каркасу (неущие металлические балки окрасить эмалью ПО-133 по грунтоблоке ГФ-021), снизу подшить металлическим сайдингом.

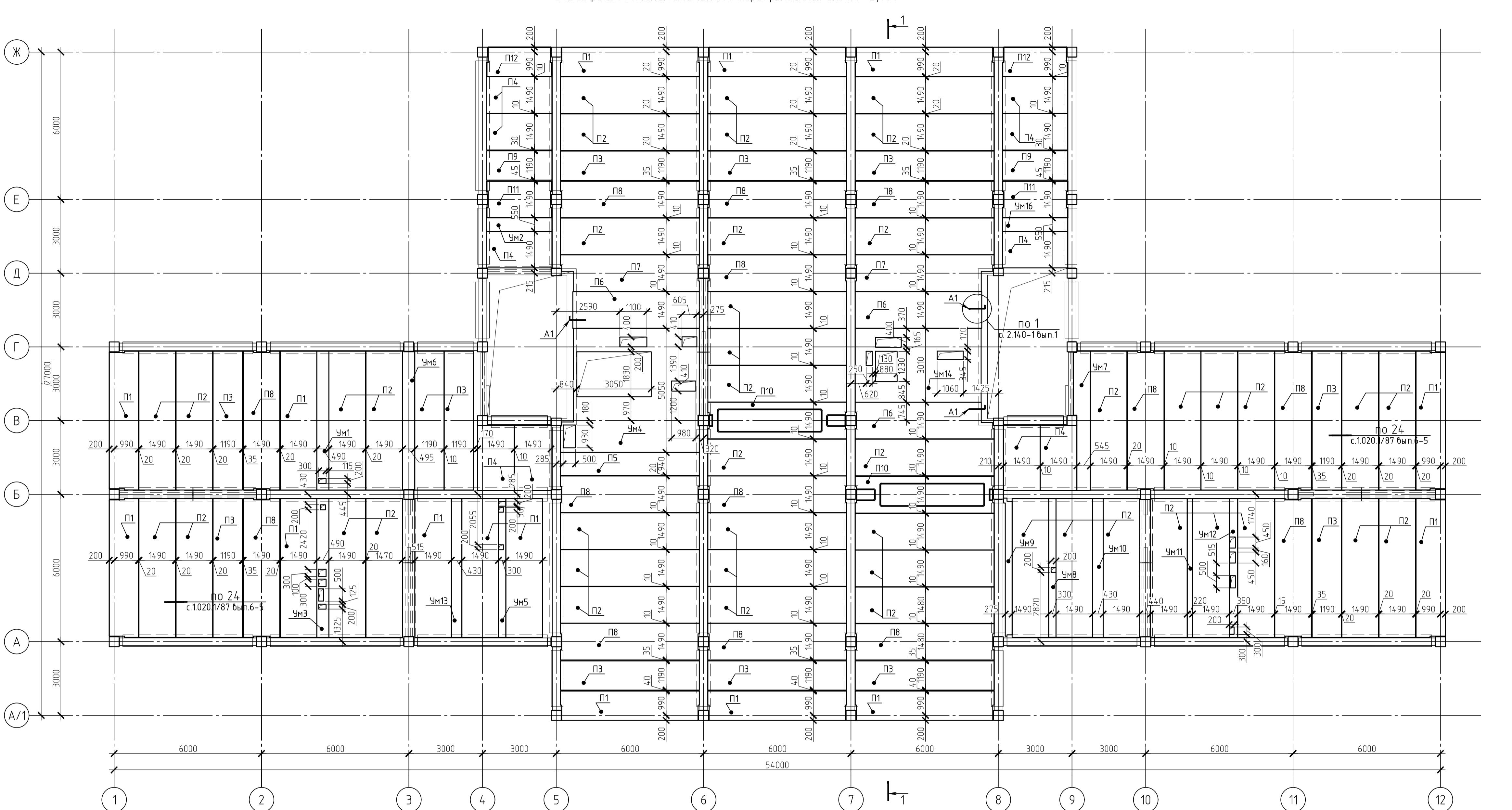
28. Козырьки над входами по оси А в осах 4-5, 9-10 выполнить специализированной организацией.

БР - 08.03.01.01 - 2020 АР

ФГАОУ ВО "Сибирский федеральный университет"
Инженерно-строительный институт

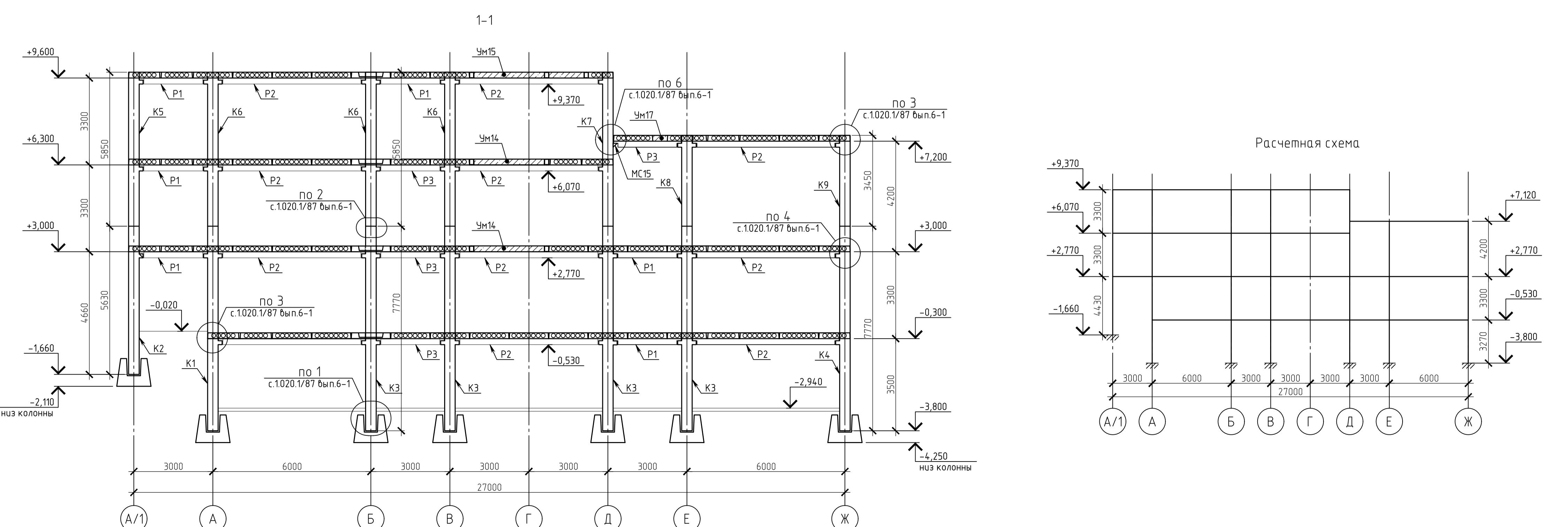
Изм.	Кол-уч	Лист №	док.	Подп.	Дата
Разраб.	Пуменко Д.А.				
Консульт.	Рожкова Н.Н.				
Руковод.	Терехова И.И.				
Н.контр.	Терехова И.И.				
Зав.каф.	Ендижевская И.Г.				

СМУС



Обозначение	Наименование	Кол.	Масса ед., кг	Примечание
	<u>Плиты перекрытия</u>			
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита пристенная ПК 56.12	17		
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита рядовая ПК 56.15	50		
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита рядовая ПК 56.12	12		
с.1.04.1.1-3 6ып.5	Плита рядовая ПК 27.15	10		
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита рядовая ПК 56.9	1		
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита рядовая ПК 56.15	3		
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита связевая ПК 56.15.1	2		
с.1.04.1.1-3 6ып.1	Плита связевая ПК 56.15.1	22		
с.1.04.1.1-3 6ып.5	Плита рядовая ПК 27.12	2		
с.1.04.1.1-3 6ып.6	Плита сантехническая ПРС 56.15	2		
с.1.04.1.1-3 6ып.5	Плита связевая ПК 27.15	2		
с.1.04.1.1-3 6ып.5	Плита пристенная ПК 27.12	2		
	<u>Анкеры</u>			
ГОСТ 34028-2016	φ10 А240 L=1050	3	0.65	
	<u>Монолитные участки</u>			
	Участок монолитный Ум1	1		
	Участок монолитный Ум2	1		
	Участок монолитный Ум3	1		
	Участок монолитный Ум4	1		
	Участок монолитный Ум5	1		
	Участок монолитный Ум6	1		
	Участок монолитный Ум7	1		
	Участок монолитный Ум8	1		
	Участок монолитный Ум9	1		
	Участок монолитный Ум10	1		
	Участок монолитный Ум11	1		
	Участок монолитный Ум12	1		
	Участок монолитный Ум13	1		
	Участок монолитный Ум14	1		
	Участок монолитный Ум15	1		
	Участок монолитный Ум16	1		
	Участок монолитный Ум17	1		

Спецификация элементов каркаса



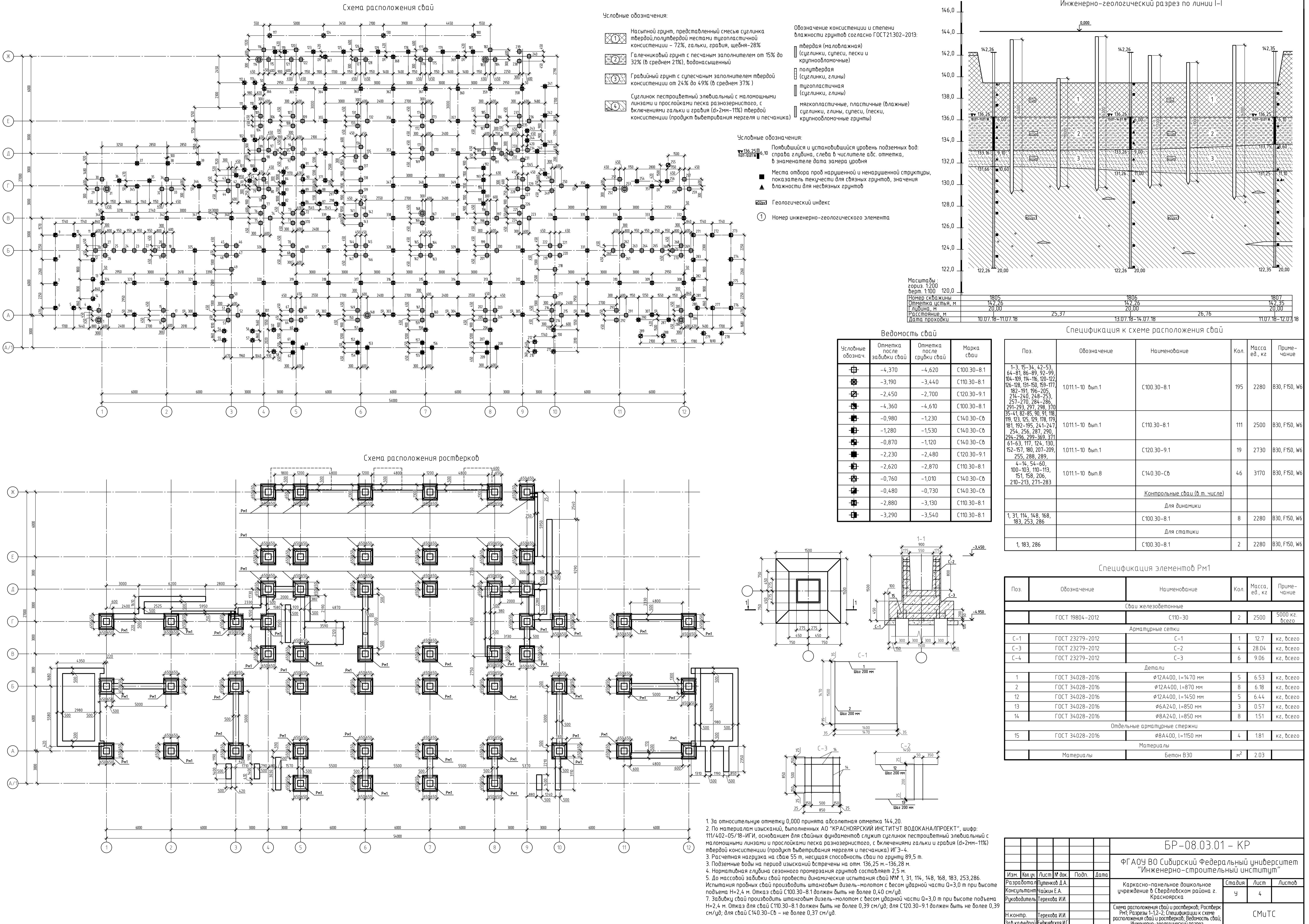
Обозначение	Наименование	Кол.	Масса ед., кг	Приме- чание
<u>Колонны</u>				
с.1.020-1/87 вып.2-1	2КНД 33-1.23-1	2		
с.1.020-1/87 вып.2-1	1КНО 33-1.23-2	2		
с.1.020-1/87 вып.2-1	2КНД 33-2.33-3	8		
с.1.020-1/87 вып.2-1	2КНО 33-2.23-4	4		
с.1.020-1/87 вып.2-1	2КВО 33-1.23.50	2		
с.1.020-1/87 вып.2-1	2КВД 33-2.23-6	5		
с.1.020-1/87 вып.2-1	2КВО 33-2.23-7	1		
с.1.020-1/87 вып.2-1	1КВД 42-1.23-8	22		
с.1.020-1/87 вып.2-1	1КВО 42-1.23-26	4		
<u>Ригели</u>				
с.1.020-1/87 вып.3-1	РДП 4.26-60	4		
с.1.020-1/87 вып.3-1	РДП 4.56-60АмV	10		
с.1.020-1/87 вып.3-1	РДП 4.26-90	2		
<u>Изделия соединительные</u>				
с.1.020-1/87 вып.7-1	Изделие соединительное МС-15	12		

ерстия в многопустотных плитах перекрытия для перепуска инженерных коммуникаций выполняют сверления по месту специальными сверлами в пустоте плиты, согласно привязкам, не нарушая существующих ребер плиты перекрытия с последующей заделкой из бетоном класса В15 или

дополнительные изделия МС11, МС12-1 по узлу 2-1 (по осям 3,10) приварить к балкам монолитного стяжки.

значенные монтажные узлы выполнить по Серии 1.020.1/87 вып. 6-1.

				БР - 08.03.01.01 – 2020 КР
				ФГАОУ ВО "Сибирский федеральный университет" инженерно-строительный институт
л. уч.	Лист	№ док.	Подп.	Дата
чал	Путенков Д.А.			Каркасно-панельное дошкольное в Свердловском районе г.Красноярска
ант	Ластовка А.В.			
тель	Терехова И.И.			
ль	Терехова И.И.			Схема расположения элементов перекрытия на отм.н. +3,000. Разрез 1-1. Расчетная схема
дрей	Енисейская ИГ			Кафедра СМиТС



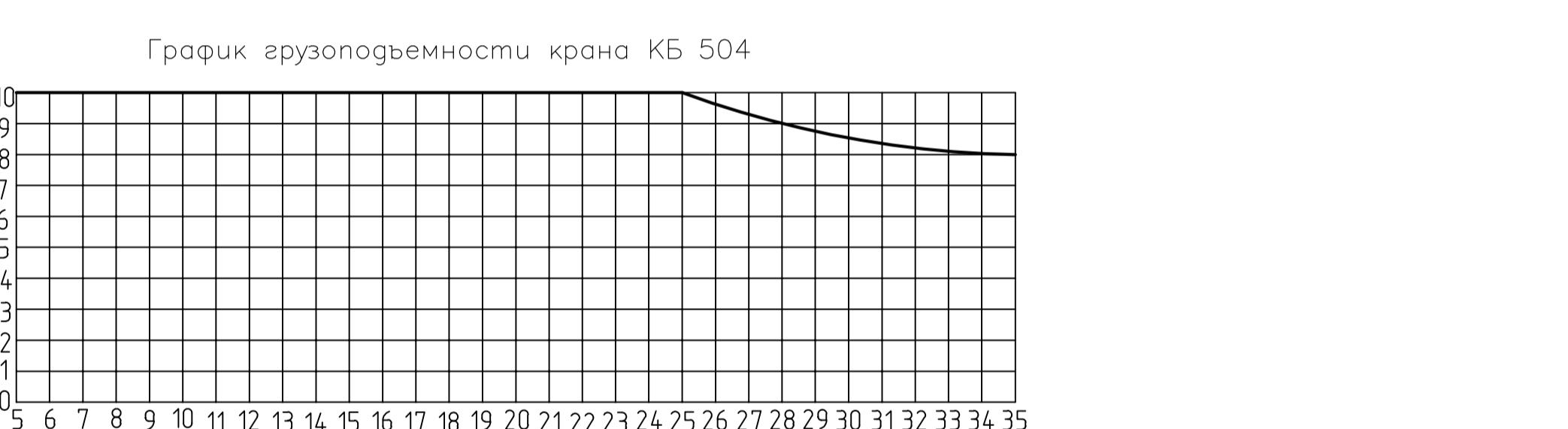
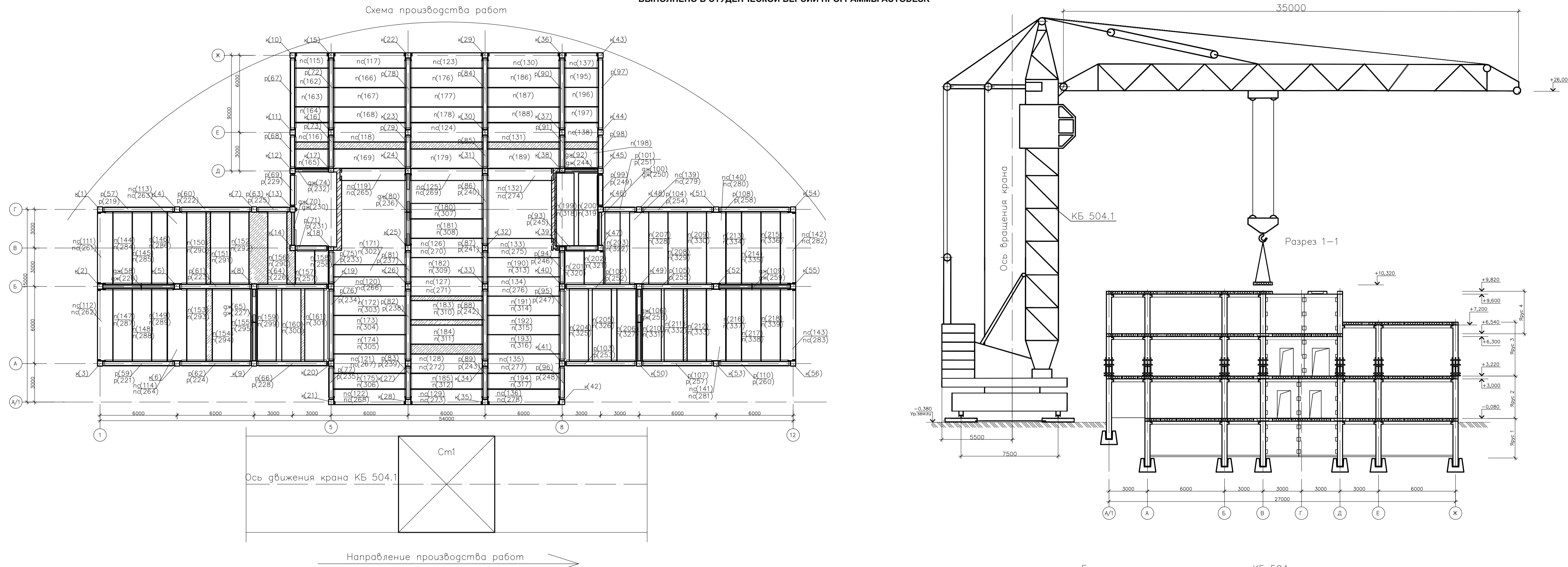


Схема строповки плин перекрытия

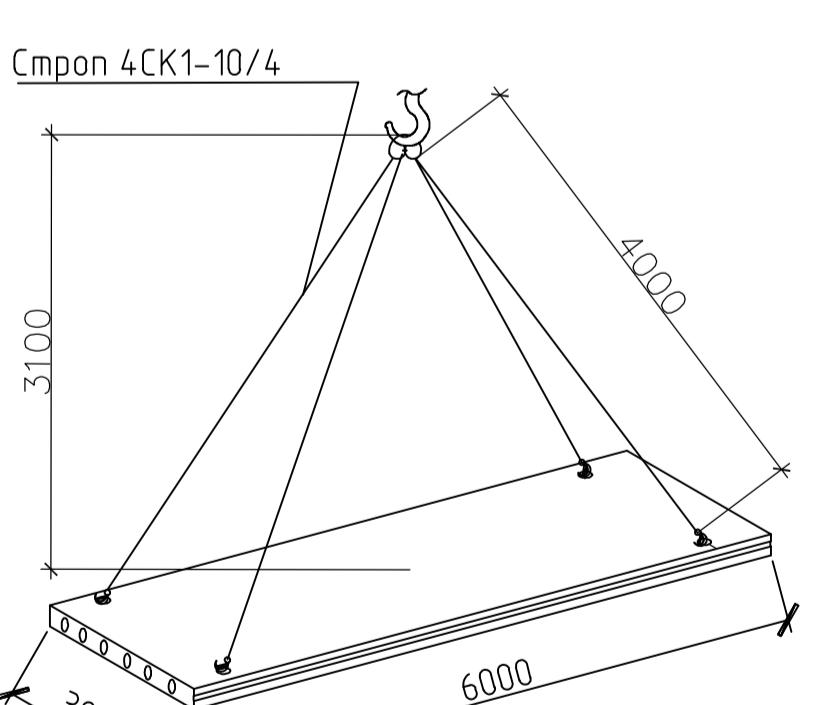


Схема строповки диафрагм жесткости

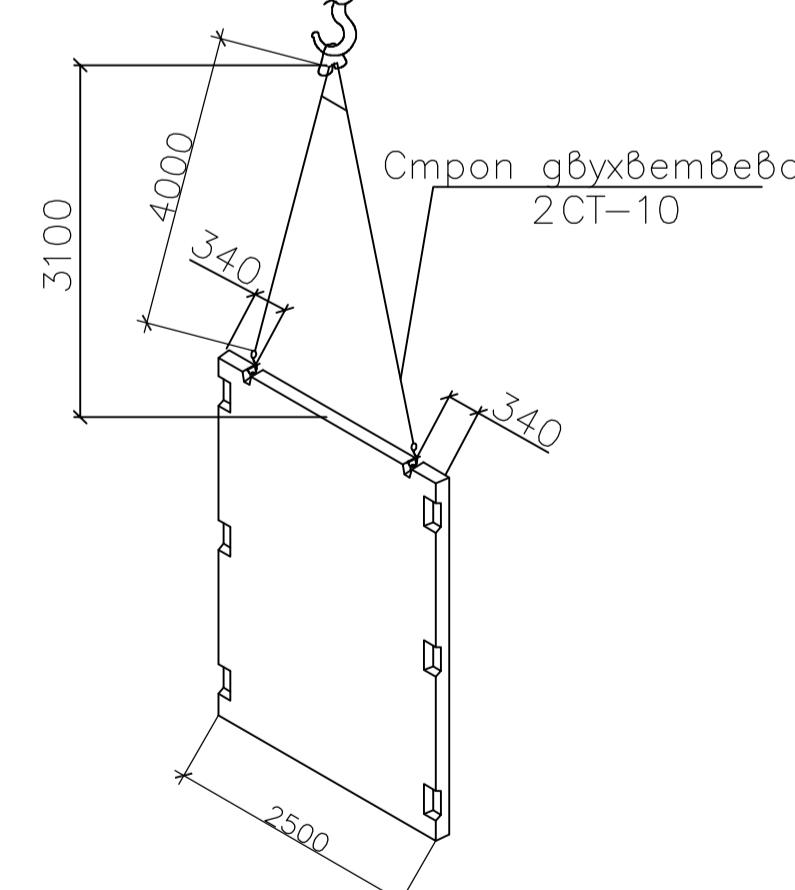


Схема складирования ригелей

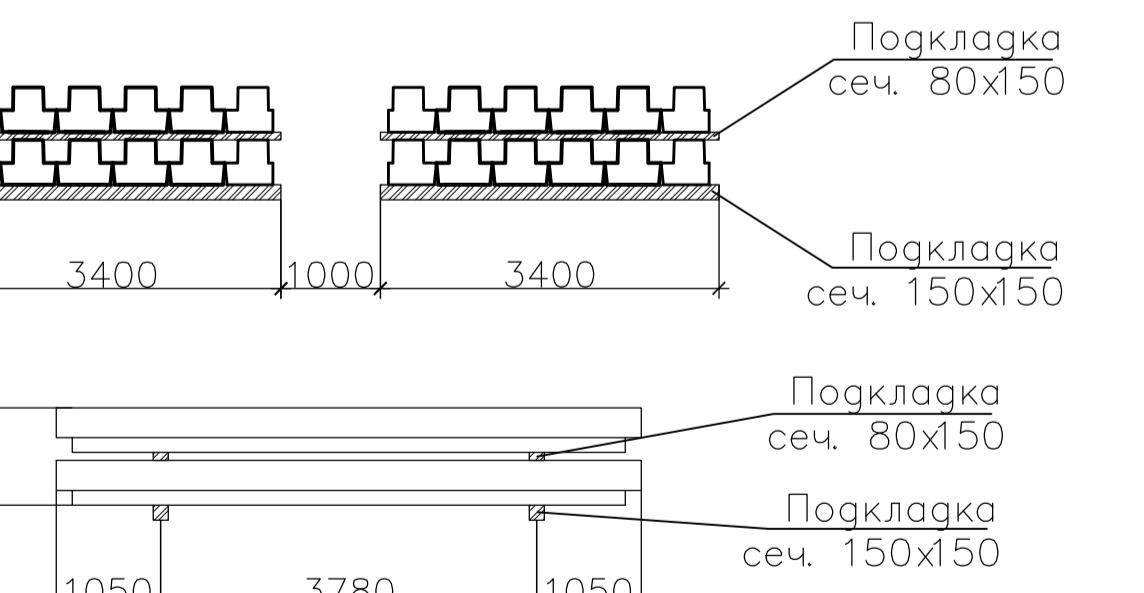


Схема строповки реиеля

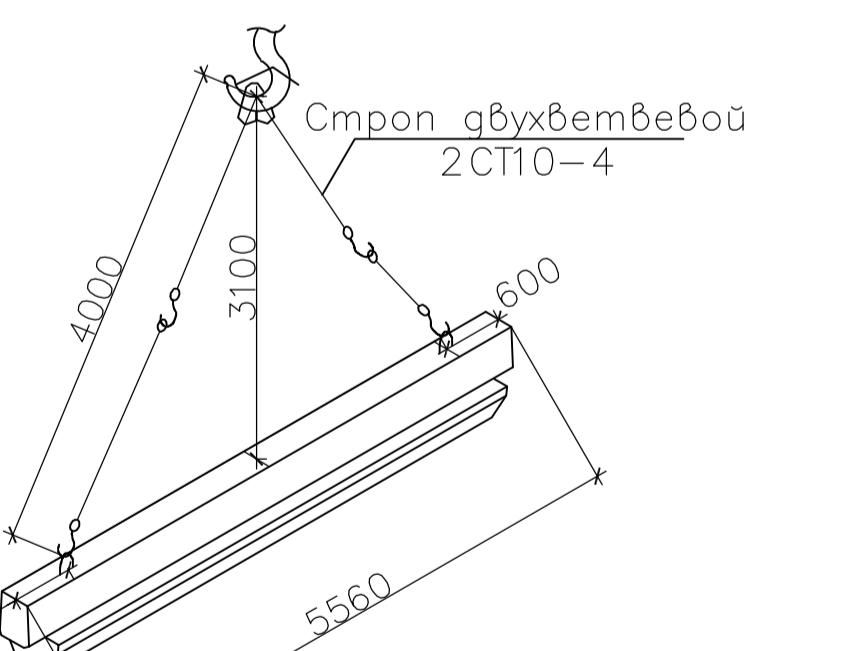
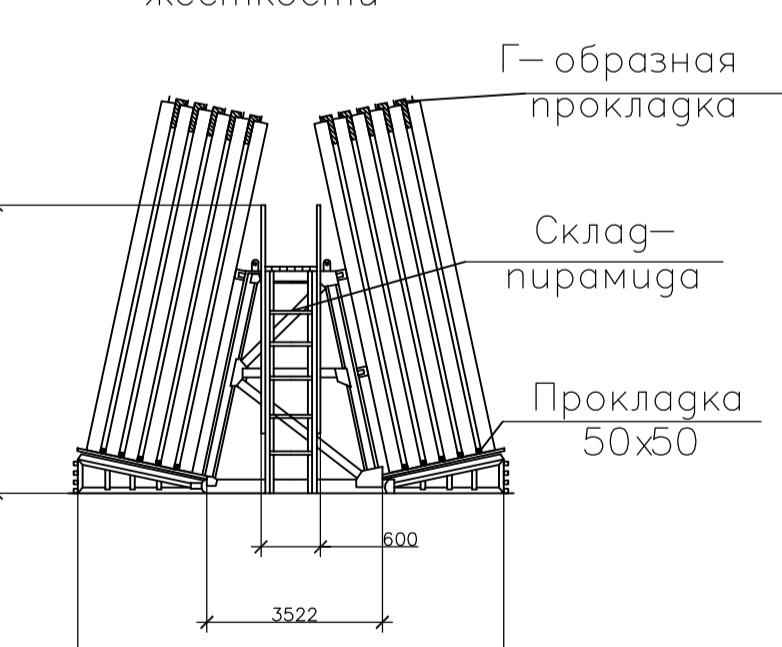
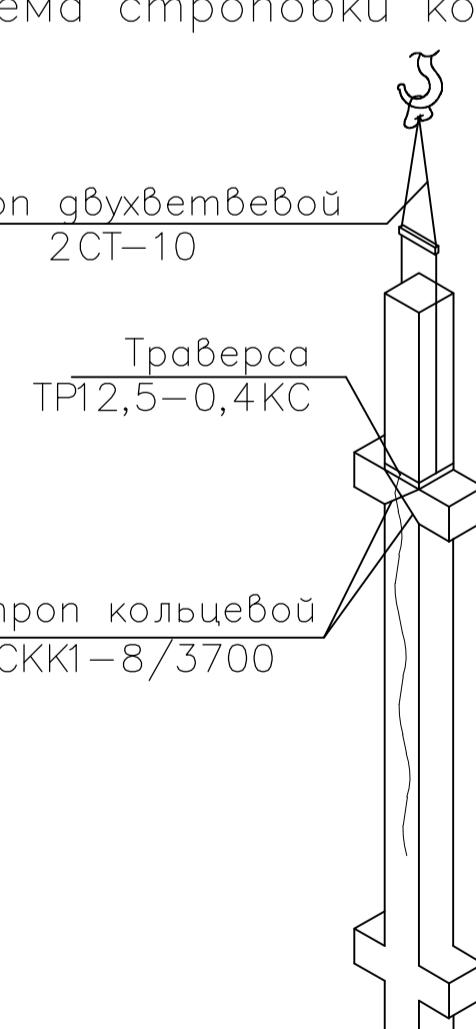


Схема строповки колонн



Условные обозначения

СТ 1 – номер стоянки крана
 к(1) – последовательность установки колонн
 р(57) – последовательность установки ригелей
 г(58) – последовательность установки диафрагм жесткости
 н(111) – последовательность установки связей плин
 н(144) – последовательность установки плин перекрытия

Схема складирования колонн

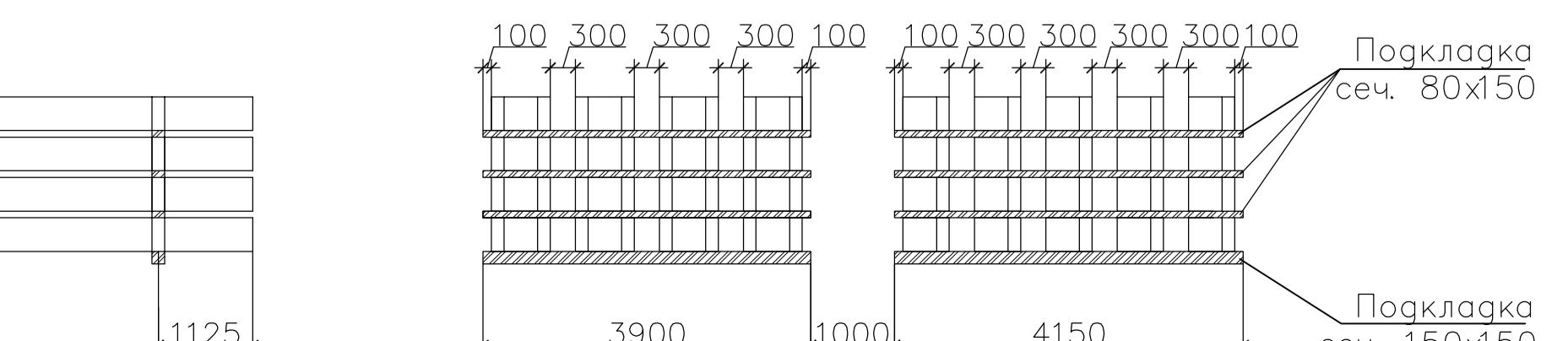
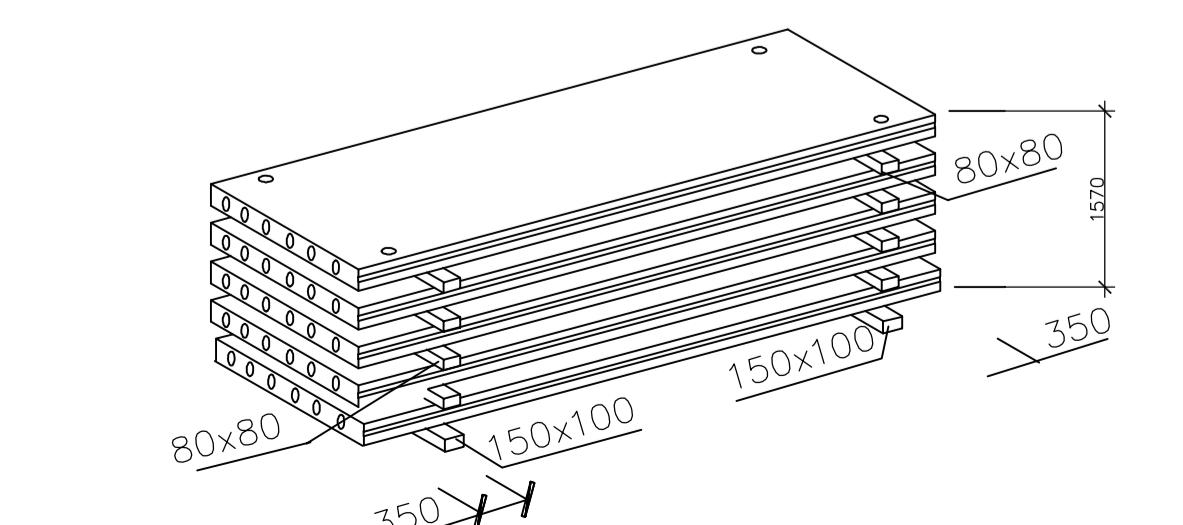
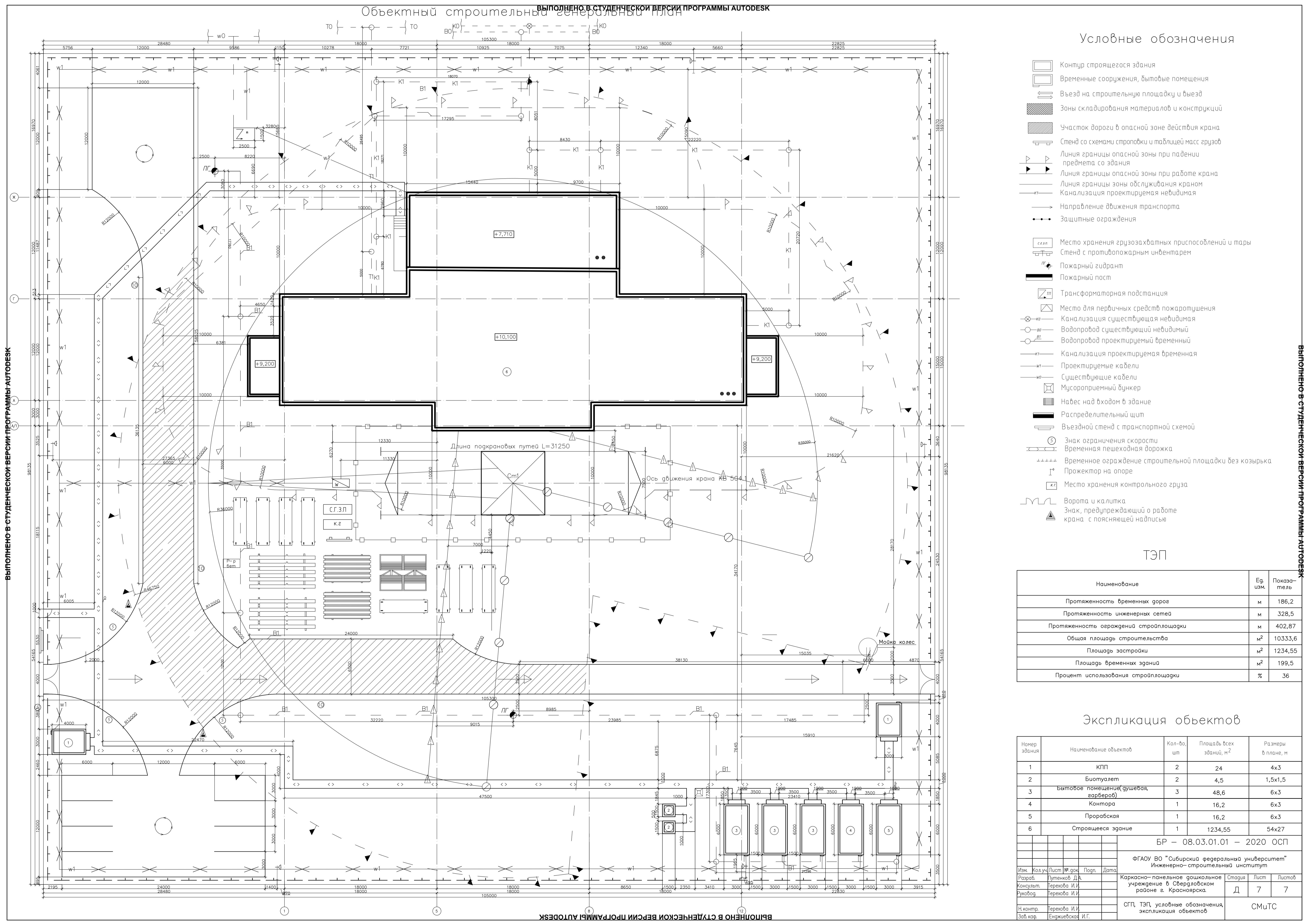


Схема складирования плин перекрытия





Федеральное государственное автономное
образовательное учреждение
высшего образования
«СИБИРСКИЙ ФЕДЕРАЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Инженерно-строительный институт

Строительные материалы и технологии строительства
кафедра

УТВЕРЖДАЮ
Заведующий кафедрой

Енджиевская И.Г. Енджиевская
подпись инициалы, фамилия

«30» июня 2020 г.

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

в виде проекта
проекта, работы

08.03.01. «Строительство»

код, наименование направления

Каркасно-панельное дошкольное учреждение в Свердловском районе г. Красноярска
тема

Руководитель *Миронов* 30.06.20 доцент каф. СМиТС, к.т.н. И. И. Терехова
подпись, дата должность, ученая степень инициалы, фамилия

Выпускник *Путенков* 30.06.2020 Д.А. Путенков
подпись, дата инициалы, фамилия

Красноярск 2020