

СЕРИЯ 1.420.1-24с

**КОНСТРУКЦИИ КАРКАСА МНОГОЭТАЖНЫХ
ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ С БЕЗБАЛОЧНЫМИ ПЕРЕКРЫТИЯМИ
С СЕТКОЙ КОЛОНН 6 х 6 м ДЛЯ РАЙОНОВ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 7и8 БАЛЛОВ**

**ВЫПУСК О
МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ**

ЦЕНТР ЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ
ГОССТРОЯ СССР

Москва А-445, Смольная ул. 22

Сдано в печать 7 1990 года

Заказ № 5828 Тираж 2250 экз

СЕРИЯ 1.420.1—24с

КОНСТРУКЦИИ КАРКАСА МНОГОЭТАЖНЫХ
ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ С БЕЗБАЛОЧНЫМИ ПЕРЕКРЫТИЯМИ
С СЕТКОЙ КОЛОНН 6 х 6 м ДЛЯ РАЙОНОВ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 7и8 БАЛЛОВ

ВЫПУСК О МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ

РАЗРАБОТАНЫ:
ЦНИИПРОМЗДАНИЯ

ЗАМ. ДИРЕКТОРА ИНСТИТУТА.

В.В.БЫКОВ

ЗАВ. ОТДЕЛОМ

Г.В.ВЫЖИГИН

ВЕД. НАУЧ. СОТРУДНИК

А.Н.КОРОЛЕВ

ЗЛ. ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА

А.А.ВОЛКОВ

ГЛ. ИНЖЕНЕР ИНСТИТУТА

В.В.АЛЕКСАНДРОВ

НАЧ. ОТДЕЛА

Н.С.КАРИМОВ

ГЛ. СПЕЦИАЛИСТ

А.И.ТАРАНТУЛ

ГПИ ПРОМСТРОЙПРОЕКТ

ЗАМ. ДИРЕКТОРА ИНСТИТУТА

А.В.ФЕДОРОВ

ГЛ. КОНСТРУКТОР ИНСТИТУТА

В.В.МИХАЙЛОВ

ГЛ. ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА

Д.Н.ЕКИМФИКО

УТВЕРЖДЕНЫ

ГЛАВОРГПРОЕКТОМ ГОССТРОЯ СССР
ПИСЬМОМ ОТ 30.11.89 №175 - 1470
ВВЕДЕНИЯ В ДЕЯТЕЛЬНОСТЬ С 30.03.90

ЦНИИПРОМЗДАНИЙ

ПРИКАЗ ОТ 19.12.89 № 159

НИИЖБ

Т.И.МАМЕДОВ

С.М.КРЫЛОВ

Обозначение	Наименование	Стр.
1420.1-248.0-1173	Пояснительная записка	3
-2	Пример продольного (горизонтального) разреза зонтия	25
-3НН	Номенклатура зонтий	26
-4НН	Номенклатура копитовых	25
-5НН	Номенклатура кембрийских пластов	37
-6НН	Номенклатура пролептических пластов	39
-7	Маркировка зонтий для зонтий с высотами эпохой №эт=3,6; 4,8м	40
-8	Маркировка зонтий для зонтий с высотой эпохи №эт=4,8м	42
-9	Маркировка зонтий для зонтий с высотами эпохой №эт=4,8; 6,0м	44

Обозначение	Наимечание	Стр.
-10	Маркировка колодок для зазоров с высотами этажей №3т = 6,0; 4,8м	45
-11	Маркировка колодок для зазоров с высотой этажа №ст = 6,0м	48
-12	Схемы расположения элементов перегородки с приведением размещения лестничных блоков и шахт лифтов.	50
-13	Маркировка колоннений	51
-14	Маркировка телескопич. и пролетных плаун	51
-15	Маркировка монтажных щелей	69
-16	Пример армирования монолитных участков	70
-17	Чертежи по фундаментам	71
-18	Пример чертежей по колоннам №1-2306, №1000000, №1000001, №1000002, №1000003, №1000004, №1000005, №1000006, №1000007	92

Разраб.	Суровенко	К.И.
Продбр.	Волков	1-го
Н.контр.	Волков	1-го

1420.1-2428

Содержание

Відома дата	Співстав
Р	І

ЦНІЧІПРОМЗДАННІ

I. Общая часть

I.1. Рабочие чертежи конструкций для многоэтажных зданий со сборными железобетонными безбалочными перекрытиями разработаны для применения при проектировании и строительстве холодильников, мясокомбинатов, молокозаводов и т.д.

Конструкции могут быть также применены при проектировании и строительстве зданий другого назначения при соответствующем технико-экономическом обосновании.

I.2. За основу конструктивного решения каркасов многоэтажных производственных зданий, возводимых в сейсмических районах строительства, приняты решения с максимальным использованием типоразмеров (опалубочных форм) серии I.420.1-14. Конструкции испытаны институтом Казахский Промстройинпроект совместно с ЦНИИпромзданий.

I.3. Конструкции разработаны для зданий с сеткой колонн 6 x 6 м под временные длительные нагрузки на междуэтажные перекрытия при $\gamma_f = 1,0$: 5,0(500); 10,0(1000); 15,0(1500); 20,0(2000); 25,0 кПа (2500 кгс/м²), в соответствии со СНиП 2.03.01-84 и "Пособием ..." к нему, изд. 1986 г., СНиП 2.01.07-85, СНиП 2.01.02-85, СНиП 2.09.02-85, СНиП II-7-81 и "Пособием ..." к нему, изд. 1984 г.

I.4. Здания разработаны при расчетной сейсмичности площадок строительства 7,8 баллов, при II категории грунта по сейсмическим свойствам, втором районе по повторяемости сейсмического воздействия и второй степени допускаемых повреждений. Область применения конструкций, - см. лист I4.

Определена область применения конструкций для площадок строительства с сейсмичностью 9 баллов.

I.5. Конструкции разработаны для зданий с неагрессивной и агрессивной (слабо- и среднеагрессивной) газообразными средами. Область применения конструкций в среднеагрессивных газообразных средах - под временную длительную нагрузку 20,0 кПа (2000 кгс/м²) включительно.

I.6. Конструкции не могут быть использованы для строительства на

просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях без специальных мероприятий, предусматриваемых в конкретном проекте.

I.7. Рабочие чертежи в соответствии с характером их применения разделены на материалы для проектирования, материалы для заводов-изготовителей конструкций и материалы для строительно-монтажных организаций.

I.8. Технические требования к изготовлению, правила приемки, методы контроля, маркировку, транспортирование и хранение, монтаж конструкций принимать по ГОСТ 27108-86, СНиП 3.03.01-87 и выпускам I и 2 настоящей серии.

I.9. Рабочие чертежи разработаны в следующем составе:

I.9.1. Материалы для проектирования.

Выпуск 0. "Материалы для проектирования".

Выпуск содержит общие сведения по составу рабочих чертежей, указания по применению конструкций, основные расчетные положения, описание конструктивных решений, номенклатуру конструкций, ключи для подбора элементов каркаса, усилия на фундаменты, данные по расходу материалов на конструкции каркаса.

I.9.2. Материалы для изготовления конструкций.

Выпуск I. "Железобетонные колонны. Рабочие чертежи".

Выпуск содержит рабочие чертежи колонн, расход материалов и ведомость расхода стали.

Выпуск 2. "Железобетонные капители, межколонные и пролетные плиты. Рабочие чертежи".

Выпуск содержит рабочие чертежи капителей, межколонных и пролетных плит, расход материалов и ведомость расхода стали.

Разраб.	Волков	Утв.		1.420.1-24с. 0-113		
Проб.	Суровова	Суров				
Пояснительная записка				Стадия	Лист	Листов
				P	1	22
				ЦНИИПРОМЗДАНИЙ		
Н.контр. Волков						

I.9.3. Материалы для выполнения строительно-монтажных работ

Выпуск 3. "Узлы сопряжений конструктивных элементов. Рабочие чертежи". Выпуск содержит чертежи монтажных узлов сопряжений железобетонных конструкций каркаса и указания по монтажу.

2. Габаритные схемы зданий, привязка колонн и наружных стен к разбивочным осям

Маркировочные схемы приведены применительно к следующим габаритным схемам зданий:

здания с подвалом (высота подвала 3,6 м) при числе этажей надземной части от 3 до 4 и с высотами этажей 4,8 м;

здания при числе этажей от 3 до 5 с высотами этажей 4,8 м;

здания при числе этажей от 3 до 5 с высотой верхнего этажа 6 м, остальных - 4,8 м;

здания при числе этажей от 3 до 5 с высотой нижнего этажа 6,0 м, остальных - 4,8 м;

здания при числе этажей от 3 до 5 с высотами всех этажей 6 м.

Указанные габаритные схемы включают здания с числом пролетов 3 и более.

В случае применения схем зданий с параметрами, отличными от принятых, разработанные в серии конструкции должны быть проверены на усилия, полученные в результате расчетов соответствующей схемы здания.

2.1. Высоты этажей приняты от пола одного этажа до пола другого этажа. Толщина пола принята равной 200 мм.

В случае применения конструкций в зданиях с иной толщиной пола, отметки, указанные на маркировочных схемах должны быть скорректированы.

2.2. Ширину антисейсмических швов следует задавать в соответствии со СНиП II-7-81 и "Пособием по проектированию каркасных промзданий для строительства в сейсмических районах". (Москва, Стройиздат, 1984 г.).

2.3. Здания решены с бесчердачным покрытием.

2.4. Привязка всех колонн к разбивочным осям – осевая.

Привязка внутренней грани наружного стенового ограждения к разбивочным осям принимается 1530 мм.

3. Конструктивное решение зданий

3.1. Сборный железобетонный пространственный каркас решен по рамной схеме в обоих направлениях. Все узлы жесткие. Несущие конструкции состоят из элементов четырех основных типов: колонн, капителей, межколонных и пролетных плит сплошного сечения. Номинальные размеры в плане всех основных сборных элементов междуэтажных перекрытий 3x3 м. Толщина межколонных и пролетных плит – 160 мм. Высота капители 600 мм. Колонны квадратного сечения, без выступов и консолей. Все элементы в местах сопряжений друг с другом имеют пазы. После замоноличивания сопряжений в них образуются бетонные шпонки. Шпоночные сопряжения элементов являются основной отличительной особенностью конструктивного решения. При разработке конструкции использовано авторское свидетельство СССР № 212499.

3.2. Жесткие соединения сборных элементов каркаса образуются с помощью сварки арматурных выпусков, накладок и закладных изделий с последующим замоноличиванием сопряжений. Бетонные шпонки в замоноличенном сопряжении совместно со стальными соединениями воспринимают эксплуатационные нагрузки. Стык колонн запроектирован на высоте 1 м. от уровня перекрытия.

3.3. Сопряжения сборных элементов конструкций, выполненные только с помощью сварки арматурных выпусков, накладок с закладными изделиями позволяют возводить каркас здания на несколько этажей без немедленного поэтажного замоноличивания сопряжений, см.табл.4 настоящей пояснительной записи.

3.4. Стеновые ограждения должны разрабатываться при проектировании конкретных зданий, при собственном весе 1 м² не более 5 (500) кН/м (кгс/м²). Допускается использование типовых стеновых панелей серий I.030.I-I/88, I.432.I-2I и I.432-16, но при этом требуется разработка фахверка, что дает возможность применения монтажных узлов, приведенных в указанных сериях.

Типы стеновых ограждений следует принимать в соответствии с указаниями СНиП II-7-81 и "Пособием по проектированию каркасных промзданий для строительства в сейсмических районах". (Москва, Стройиздат, 1984 г.).

4. Сборные железобетонные изделия

4.1. В данной серии классы тяжелого бетона для изготовления изделий и замоноличивания швов в пазухах приняты по ГОСТ 7473-85.

4.2. В качестве рабочей арматуры использована стержневая горячекатаная сталь периодического профиля классов А-Ш по ГОСТ 5781-82(или Ат-Шс по ГОСТ 10884-81) и гладкая класса А-І по ГОСТ 5781-82, проволочная периодического профиля класса Вр I по ГОСТ 6727-80.

4.3. Колонны

4.3.1. Колонны приняты одно, двух и трехэтажной разрезки. Сечение всех колонн 450 x 450 мм.

4.3.2. Колонны изготавливаются из бетона классов В15...В45.

4.3.3. Колонны армируются пространственными каркасами, которые состоят из отдельных стержней, хомутов, сеток и закладных изделий. В колоннах предусмотрены закладные изделия для крепления капителей.

4.3.4. Предел огнестойкости колонн в соответствии с "Пособием по определению пределов огнестойкости конструкций, пределов распространения огня по конструкциям и групп возгораемости материалов" (ЦНИИСК им. Кучеренко, Москва, Стройиздат, 1985 г.) равен 3 часам.

4.3.5. Маркировочные схемы колонн приведены в настоящем выпуске применительно к каждой габаритной схеме.

4.4. Капители

4.4.1. Капители приняты одного основного типоразмера – в плане 2980 x 2980 мм.

В серии разработаны капители с вырезами, применяемые при устройстве проемов в перекрытиях для лестничных клеток и шахт лифтов.

4.4.2. В капителях предусмотрены закладные изделия для прикрепления

к колоннам, для сопряжения с ними межколонных плит и для крепления стоек фахверка (см. док. I.420.1-24с.0-18).

4.4.3. Капители изготавливаются из бетона классов В20...В35.

4.4.4. Предел огнестойкости капителей 1,75 часа.

4.4.5. Маркировочные схемы капителей даны в настоящем выпуске.

4.5. Межколонные плиты.

4.5.1. Межколонные плиты приняты одного основного типоразмера – в плане 3280 x 2980 мм и решены в двух вариантах: сплошная плита и плита с тремя углублениями размером в плане 700x700 мм для возможности устройства отверстий для пропуска технологических коммуникаций.

В серии разработаны также межколонные плиты, укладываемые в перекрытиях у проемов для лестничных клеток и шахт лифтов.

4.5.2. В межколонных плитах предусмотрены закладные изделия для крепления к капителям и для сопряжения с ними пролетных плит.

4.5.3. Межколонные плиты изготавливаются из бетона классов В22,5; В30.

4.5.4. Предел огнестойкости межколонных плит 1 час.

4.5.5. Маркировочные схемы раскладки межколонных плит приведены в настоящем выпуске.

4.6. Пролетные плиты.

4.6.1. Пролетные плиты приняты одного типоразмера в плане – 2980 x 2980 мм и решены в двух вариантах: сплошная плита и плита с четырьмя углублениями 700 x 700 мм для возможности устройства отверстий для пропуска технологических коммуникаций.

4.6.2. Пролетные плиты изготавливаются из бетона классов В25; В30.

4.6.3. Предел огнестойкости пролетных плит 1 час.

4.6.4. В настоящем выпуске даны маркировочные схемы раскладки пролетных плит.

1.420.1 - 24с.0 - 173

Лист

3

5. Нагрузки на каркасы зданий

5.1. Конструкции рассчитаны на основные и особые сочетания нагрузок. В основные и особые сочетания включены постоянные, кратковременные и временные длительные нагрузки, а также сейсмическое воздействие.

К постоянным нагрузкам относятся: собственный вес конструкций междуэтажного перекрытия и покрытия с учетом замоноличивания, собственный вес конструкции пола, перегородок, собственный вес железобетонных колонн, собственный вес панельных стен равный 500 кг/м², а при расчете зданий с подвалами - нагрузка от бокового давления грунта на стены подвала ($\gamma_{sp.} = 1,8 \text{ т/м}^3$, $\Phi_n = 28^\circ$, в соответствии с СН227-82).

Кратковременными нагрузками являются: ветровая и нагрузка на грунте. Ветровая нагрузка принята в виде горизонтальных сосредоточенных сил, приложенных в уровне перекрытий и покрытия.

Величина ветрового давления принята для III географического района СССР местности типа А и для IV района местности типа В.

Кратковременная нагрузка на грунте по периметру зданий с подвалами принята интенсивностью - 10 (1000) кПа (кгс/м²).

Кроме того, при временных нагрузках на перекрытия 20 (2000) и 25 (2500) кПа (кгс/м²) 10% от этих нагрузок приняты кратковременными.

За временную длительную нагрузку принята эквивалентная равномерно распределенная нагрузка на перекрытие от веса оборудования, веса жидкостей и твердых тел, заполняющих оборудование, веса хранимых материалов. Кроме того, к временной длительной нагрузке отнесена снеговая нагрузка по IV району СССР. Вес людей, ремонтных материалов в зонах обслуживания и ремонта оборудования отнесен к кратковременным нагрузкам.

6

Величина вертикальных нагрузок на покрытие и междуэтажные перекрытия, а также расчетные значения ветровой нагрузки на узлы поперечных рам каркаса, а также схемы приложения ^{их} к рамам каркаса приведены в таблицах 3, 5, 6.

При расчете конструкций на основные и особые сочетания нагрузок с учетом сейсмических воздействий при определении расчетных нагрузок учитывались коэффициенты надежности по нагрузке γ_f в соответствии со СНиП 2.01.07-85 и коэффициенты сочетаний n_c по СНиП II-7-81, приведенные в таблице 3 настоящей пояснительной записки.

Указания о нагрузках, допускаемых от напольного транспорта, приведены в разделе 10 настоящего выпуска (п. 10.3)

6. Основные расчетные положения

6.1. Конструкции каркаса рассчитаны на восприятие полной нагрузки в эксплуатационной стадии при сваренных закладных изделиях в сопряжениях элементов и достижении проектной прочности бетоном замоноличивания и на восприятие нагрузок в период возведения здания (смотреть п. 6.3 без немедленного замоноличивания сопряжений).

При определении сейсмических сил принято, что они действуют горизонтально, в уровне перекрытий и покрытия.

Для зданий с подвалом учитывалась возможность одностороннего приложения нагрузки от бокового давления грунта и пригрузки на грунте.

6.2. Расчет рам каркасов на эксплуатационные нагрузки

Конструкция рассматривается как система рам с жесткими узлами, расположенных в двух взаимно перпендикулярных направлениях.

Расчет рам каркасов, производился с учетом переменных жесткостей элементов каркаса, при этом модуль упругости всех элементов принят постоянным в предположении их работы в упругой стадии (пример см. чертеж I,2 на листе 19).

1.420.1-24с.0-1173

лист

4

Расчет рам с учетом горизонтальных нагрузок (ветровых или сейсмических) произведен в предположении бесконечной жесткости междуэтажных перекрытий и покрытия в своей плоскости.

Расчет элементов каркаса по несущей способности производился с учетом перераспределения усилий, полученного из расчета рам, при этом величины спорных моментов от вертикальных нагрузок снижались до 20%.

Расчет конструкций по предельным состояниям первой и второй групп, а также расчет сопряженных сборных элементов производился в соответствии со СНиП 2.03.01-84, СНиП II-7-81 "Строительство в сейсмических районах", "Руководством по проектированию железобетонных конструкций с безбалочными перекрытиями" (Москва, Стройиздат, 1979 г.), "Пособием по проектированию каркасных промзданий для строительства в сейсмических районах" (к СНиП II-7-81).

6.3. Расчет рам каркасов на нагрузки, действующие в период монтажа (без немедленного замоноличивания сопряжений)

В соответствии с "Пособием" к СНиП II-7-81, каркас зданий в период монтажа не рассчитывается на сейсмические воздействия, поэтому, в данных, приведенных в таблице 4 по возведению каркаса зданий без немедленного замоноличивания сопряжений, допустимое число этажей дано в зависимости от географического района по ветровому давлению. (см.лист 16).

Каркасы зданий в период возведения рассчитаны на сочетание следующих нагрузок: нагрузки от собственного веса конструкций (без веса пола и перегородок), ветровой нагрузки, а также монтажной расчетной нагрузки равной 2,5 кН/м² при $\gamma_f > 1,0$, при этом расчетные значения кратковременных нагрузок (ветровых) в соответствии с п. I.3 СНиП 2.01.07-85 снижены на 20%.

Жесткость ригелей на ширине незамоноличенных сопряжений межколонных плит с капителями принималась только по арматурным выпускам и свар-

ным швам, а жесткость незамоноличенных сопряжений капителей с колоннами, - по ослабленному отверстием сечению капители plus жесткость арматурных нахлесток и сварных швов в этом сечении.

Несущая способность незамоноличенного сопряжения капителей с колонкой определялась расчетом на воздействие изгибающего момента и поперечной силы.

Арматурные нахлестки, монтажные столики и сварные швы креплений их к закладным изделиям колонн и капителей рассчитывались на усилия, определяемые в соответствии с "Руководством по проектированию железобетонных конструкций с безбалочными перекрытиями" (Москва, Стройиздат, 1979 г.).

Сопряжение межколонной плиты с капителю рассчитывалось на воздействие перерезывающих сил и знакопеременного изгибающего момента; указанные усилия получены из статического расчета рам при невыгоднейшем сочетании нагрузок.

Арматурные выпуски для сопряжения пролетной плиты с межколонной рассчитывались на восприятие вертикальной нагрузки, приходящей с пролетной плиты.

Расчет выпусков производился по двум стадиям:

- выпуски не приварены к соответствующим закладным изделиям;
- выпуски приварены к закладным изделиям межколонных плит.

В первом случае межколонные плиты воспринимают только собственный вес пролетной плиты (с учетом коэффициента динамичности по СНиП 2.03.01-84 п. I.13). Во втором случае межколонные плиты воспринимают собственный вес пролетной плиты и монтажную нагрузку 2,5 (250) кН/м² (кгс/м²) находящуюся на ней.

Прочность и жесткостьстыка колонн, предусматривающего соедине-

ние выпусков арматуры встык до его замоноличивания, достигается сваркой выпусков арматуры. Стык считается условно-широким (на стадии возведения).

7. Расчет элементов каркаса

Расчет железобетонных элементов каркаса произведен в соответствии со СНиП 2.03.01-84, СНиП II-7-81 и "Руководством по проектированию железобетонных конструкций с безбалочными перекрытиями" (Москва, Стройиздат, 1979 г.).

Расчет железобетонных элементов каркасов выполнен на основные и особые сочетания нагрузок, по прочности, деформациям и раскрытию трещин (по деформациям и раскрытию трещин только на основные сочетания нагрузок) с учетом коэффициента надежности по назначению

$\gamma_n = 0,95$ (СНиП 2.01.07-85 стр.34). При расчете на прочность (особое сочетание нагрузок) коэффициенты условий работы: m_{kp} принято по табл. 7 СНиП II-7-81; m_{kp} для сварных соединений типа Hl-P_w по ГОСТ 14098-85 принято 1,2 (для арматуры класса A-III), при этом длина сварного шва принимается равной 5 d_w (письмо НИИБ от 08.06.87 г. № I-10-2974).

При расчете рам каркаса на особое сочетание нагрузок в ригелях допускалось распределение моментов от вертикальных нагрузок с опорных сечений в пролетные в соответствии с "Руководством по расчету статически неопределеных железобетонных конструкций" (Москва, Стройиздат, 1975 г.)

7.1. Расчет колонн

Колонны рассчитывались по прочности на косое внеконтурное сжатие и на раскрытие трещин.

Расчетная длина колонн при расчете на эксплуатационные нагрузки принималась равной 0,9H для всех этажей и 0,8H для первого или подвального этажа. При расчете на нагрузки, действующие при монтаже

конструкций, (сопряжения не замоноличены) расчетная длина принималась равной H, где H - высота этажа.

7.2. Расчет капителей и межколонных плит

Капители и межколонные плиты рассчитаны как элементы рам каркаса с жесткими узлами на усилия, полученные из расчетов рам по прочности, деформациям и раскрытию трещин.

Расчет сопряжения капители с межколонной плитой на особое сочетание нагрузок производился из условия, что поперечная сила в основном передается через выступы межколонной плиты на закладные детали капители. При этом часть поперечной силы передается через бетонные шпонки, примыкающие к выступам межколонной плиты на длину, равную 3,5 h_w , с каждой стороны выпуска, где h_w - высота шпонки. (Совместное письмо ЦНИИпромзданий, ЦНИИБ, ЦНИИСК от 25.03.87г.).

Выступы межколонных плит рассчитаны и законструированы как железобетонные элементы (консоли) с жесткой арматурой.

7.3. Расчет пролетных плит

Пролетные плиты рассматривались как плиты, опертые на деформируемый контур, которым являются межколонные плиты.

Для упрощения расчета по прочности рабочая арматура пролетной плиты на первой стадии расчета принималась как для плиты, опертой на жесткий контур в соответствии с "Руководством по расчету статически неопределенных железобетонных конструкций" (Москва. Стройиздат, 1975 г.), но без учета закрепления на контуре и без учета распора. Площадь сечения рабочей арматуры в каждом направлении принималась не менее 0,2% от площади расчетного сечения бетона. Далее производился расчет прочности перекрытия в целом на полосовое разрушение. Прогиб пролетной плиты определялся по линейной интерполяции между прогибом, отвечающим образованию первых трещин и прогибом в момент,

непосредственно предшествующий исчерпанию несущей способности плиты (см."Руководство по проектированию железобетонных конструкций с безбалочными перекрытиями", п. 2.24).

Максимальный прогиб пролетных плит при длительном действии нагрузки (коэффициент перегрузки равен единице) не превышает допустимого $\frac{1}{200}$ пролета (по диагонали плиты).

8.0. Армирование монолитных участков

Пример армирования монолитного участка, примыкающего к наружной стене приведен на док. I.420.1-24с. 0-16. Нижнюю и верхнюю арматуру для этого участка следует назначать в соответствии с табл. I

Армирование монолитных участков, не примыкающих к наружным стенам выполняется аналогично приведенному примеру.

Таблица I

Временная нагрузка kPa (kg/cm^2) при $\gamma_f=1,0$	Нижняя арматура		Верхняя арматура	
	Несущая способность межколонной плиты	Количество и диаметр арматуры класса А-III	Несущая способность межколонной плиты	Количество и диаметр арматуры класса А-III
I	2	3	4	5
5,0 (500)	I,2 3,4,5	3/18 3/22	I,2,3,5 4	8/16 8/18
10,0 (1000)	6,7,8,9 10	3/22 3/28	6,7,8,9 10	8/20 8/22
15,0 (1500)	II 12	3/18 3/22	II 12	8/18 8/20
20,0 (2000)	13,14	3/28	13,14	8/22
25,0 (2500)	15 16 17,18,19	3/22 3/25 3/28	15,17 16,18,19	8/20 8/22

Примечание. В графах 2 и 4 цифрами указаны несущей способности межколонной плиты, взятая в соответствии с ее маркой.

Рабочие чертежи конструкций монолитных участков перекрытия раз-

рабатываются при проектировании конкретного объекта.

9. Применение конструкций в зданиях с агрессивными средами

9.1. Для конструкций, эксплуатируемых при слабоагрессивной степени воздействия газообразной среды, следует применять бетон нормальной проницаемости; для конструкций, эксплуатируемых при среднеагрессивной степени воздействия газообразной среды – бетон пониженной проницаемости.

9.2. Для конструкций холодильников марки бетона по морозостойкости и водонепроницаемости должны приниматься не ниже:

в низкотемпературных холодильниках с относительной влажностью воздуха в помещениях более 75%, с температурой ниже $5^{\circ}C$ – F 150, W4;

в холодильниках для хранения овощей и фруктов с относительной влажностью воздуха в помещениях более 75%, с температурой минус $5^{\circ}C$ и выше – F 100, W4 .

9.3. Для конструкций, эксплуатируемых при слабо и среднеагрессивной степенях воздействия газообразных сред минусовые отклонения от номинальной толщины защитного слоя не допускаются.

9.4. При применении конструкций в зданиях, эксплуатируемых в условиях со слабо или среднеагрессивной газообразной средой, в проекте конкретного здания, в соответствии с условиями эксплуатации и требованиями СНиП 2.03.11-85 "Защита строительных конструкций от коррозии" должны быть дополнительно приведены:

требования по проницаемости бетона с указанием марки по водонепроницаемости и соответствующие требования по водопоглощению и водоцементному отношению;

марка и расход цемента, состав заполнителей и применяемых добавок;

требования к качеству бетонной поверхности;

1.420.1-24с.0-173

защита стальных закладных изделий путем металлизации и металлизационного слоя и вид лакокрасочного покрытия (при необходимости);

требования к защите закладных изделий и сварных швов после соединения закладных изделий электросваркой в процессе монтажа (при необходимости).

Для разработанных в настоящей серии железобетонных конструкций принимается нормальная или пониженная проницаемость бетона в соответствии со СНиП 2.03.ИI-85.

9.5. При разработке конструкций учтено требование норм в части толщины защитных слоев бетона как для конструкций, подвергающихся воздействию слабо и среднеагрессивной газообразной среды.

9.6. Требования СНиП 2.03.ИI-85 по ограничению ширины раскрытия трещин относятся к поверхностям, непосредственно соприкасающимся с агрессивной средой.

При слабоагрессивных газообразных средах допустимая ширина раскрытия трещин на нижней поверхности безбалочной конструкции перекрытия принималась $a_{crz} \leq 0,2$ мм ($a_{crz} \leq 0,25$ мм).

Пределная ширина раскрытия трещин на верхней поверхности конструкций перекрытий равна $a_{crz} = 0,3$ мм, что соответствует требованию СНиП 2.03.01-84 в части раскрытия трещин в конструкциях, применявшихся в неагрессивной газообразной среде.

Эта поверхность должна быть защищена со стороны возможного воздействия агрессивной газообразной среды конструкцией пола, в которой устраивается подготовка толщиной не менее 30-50 мм из тяжелого бетона класса В10.

При применении конструкций в условиях среднеагрессивных газообразных сред, ширина раскрытия трещин на нижней поверхности безбалочной конструкции перекрытия принималась $a_{crz} \leq 0,15$ мм ($a_{crz} \leq 0,2$ мм).

Расчетная ширина раскрытия трещин в колоннах при основном сочетании нагрузок соответствует требованиям СНиП 2.03.ИI-85.

9.7. При наличии жидких сред на поверхности пола в его конструкции следует предусматривать гидроизоляцию, совмещающую в себе функцию защиты от коррозии.

9.8. Капители и межколонные плиты запроектированы для конкретной степени агрессии газообразной среды, что и нашло отражение в колоннах, по подбору марок капителей и межколонных плит (см.док. I.420.I-24 с. 0-13, I.420.I-24 с.0-14 , I.420.I-24 с.0-8 ... I.420.I-24 с.0-12).

10. Общие указания по применению чертежей

10.1 Конструкции разработаны для эксплуатации в отапливаемых зданиях в условиях постоянного воздействия температуры не выше + 50°C, а также для эксплуатации в неотапливаемых зданиях при температуре не ниже минус 40°C.

В спецификациях к рабочим чертежам элементов железобетонных конструкций указан только класс стали без указания марки стали.

В проектах конкретных зданий должны быть указаны марки сталей арматурных и закладных изделий, а также стальных конструкций.

Назначение марок стали должно производиться в зависимости от температурных условий эксплуатации конструкций и характера нагрузок и агрессивности среды в соответствии с действующими нормативными документами.

При назначении марок стали арматуры, закладных изделий, монтажных петель, соответствующих классам, указанным в спецификациях, следует руководствоваться СНиП 2.03.01-84 и приложениями к нему.

10.2. Для зданий, конструкции которых подвержены воздействию как статических, так и динамических нагрузок, назначение марок железобетонных элементов должно производиться на основе соответствующего расчета и с соблюдением дополнительных требований СНиП 2.03.01-84 и "Инструкции по расчету несущих конструкций промышленных зданий и со-

оружений на динамические нагрузки" (Стройиздат, Москва, 1970 г.).

10.3. Элементы перекрытий рассчитаны на применение напольного транспорта (без устройства специального армированного пола).

При этом на замоноличенных перекрытиях бетон замоноличивания швов должен набрать 70% проектной прочности в летнее время и 100 % - в зимнее. Допускается применять электропогрузчики при нормативной временной длительной нагрузке на перекрытиях равной 5,0 кПа (500 кгс/м²) - грузоподъемностью до 1,0 т (включительно).

При нагрузках от 10,0 кПа (1000 кгс/м²) до 25,0 кПа (2500 кгс/м²) допускается применение электропогрузчиков грузоподъемностью до 2,0 т (включительно) при тех же требованиях к бетону замоноличивания.

10.4. Назначение марок элементов для зданий, не предусмотренных габаритными схемами, например, в случае отличия нагрузок проектируемого здания от принятых при расчете конструкций и приведенных в выпуске, следует производить на основе соответствующего расчета каркаса, используя при этом типовые железобетонные конструкции необходимой несущей способности.

10.5. Конструкции многоэтажных промышленных зданий разработаны для зданий, возводимых на непросадочных грунтах. Конструкции могут быть использованы для зданий, возводимых на основаниях, сложенных просадочными грунтами, при условии выполнения требований СНиП 2.02.01-83 по проектированию оснований и конструктивных мероприятий, обеспечивающих общую устойчивость и эксплуатационную пригодность зданий.

10.6. Чертежи фундаментов разрабатываются в конкретных проектах индивидуально с учетом местных условий.

10.7. Проект конкретного здания должен содержать общие указания по монтажу конструкций.

II. Применение лестниц и лифтов

II.1. Лестницы выполняются с применением  - образных маршей по серии I.050.I-2 с проступями.

II.2. Стены лестничных клеток и лифтов проектируются в монолитном железобетоне и отрезаются от каркаса здания антисейсмическим швом.

II.3. Временная нормативная нагрузка на лестничные марши принимается 4 кПа (400 кгс/м²).

II.4. По противопожарным нормам минимальная толщина железобетонной стенки шахты лестничной клетки равна 160 мм.

II.5. Для газообразных сред с различной степенью агрессии принято: снаружи лестничной клетки агрессивное воздействие возможно, внутри - среда неагрессивная.

II.6. Все стандартизованные лифты грузоподъемностью до 3200 кг (включительно) размещаются в проемах, образованных в перекрытиях.

II.7. Примеры расположения лестничных клеток и шахт лифтов см.док. I.420.I-24с.0-12.

I2. Общие указания по монтажу железобетонных конструкций каркаса.

I2.1. В настоящем разделе приводятся основные требования к монтажу сборных железобетонных конструкций, соблюдения которых в процессе возведения многоэтажных зданий является обязательным.

До монтажа сборных железобетонных конструкций должны быть выполнены подготовительные работы, предусмотренные главой СНиП 3.01.01-85 "Организация строительного производства".

При производстве монтажных работ необходимо руководствоваться требованиями СНиП 3.03.01-87 "Несущие и ограждающие конструкции", СНиП III-4-80* "Техника безопасности в строительстве", а также проектом производства работ.

Сварочные работы на монтаже выполнять в соответствии с требованиями СНиП 3.03.01-87, СН 393-78 и ГОСТ 14098-85.

При выполнении стыков колонн следует пользоваться "Руководством по проектированию и выполнению замоноличенных стыков колонн железобетонных

1.420.I-24с.0-173

лист

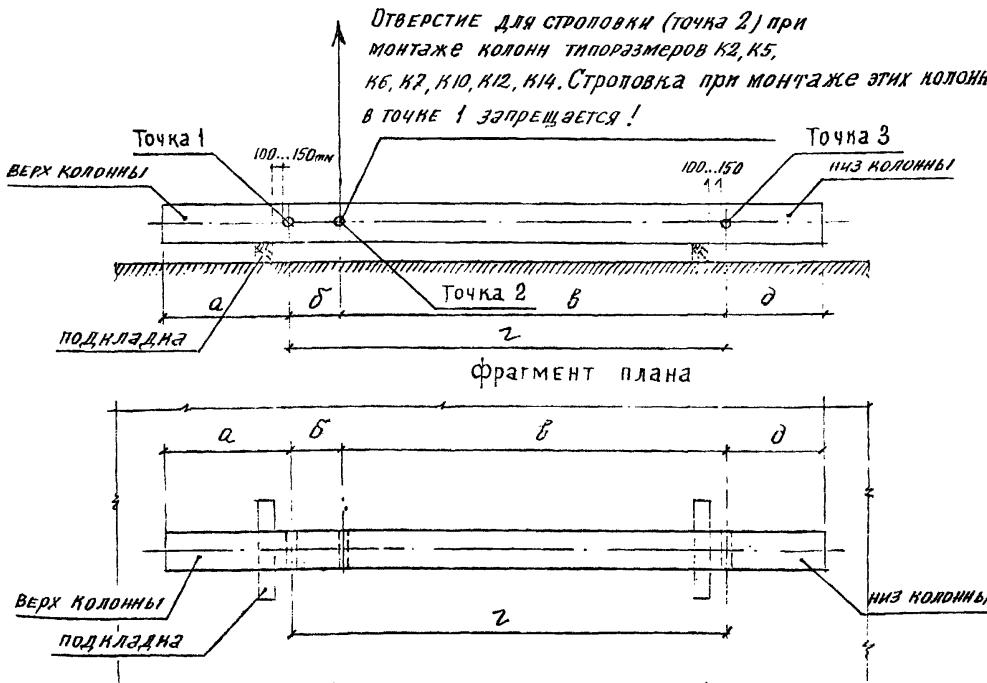
9

каркасов многоэтажных зданий" (НИИМБ, 1976 г.)

Описание монтажа конструкций дается с момента завершения работ нулевого цикла.

12.2. При транспортировке и складировании колонн подкладки должны быть установлены в соответствии со схемой.

При монтаже колонн строповку производить в местах, указанных на схеме.



Примечания: 1. Точки 1 и 3 предусматриваются для строповки при извлечении из форм, транспортировке.

2. Строповка колонн при монтаже производится за одну точку (точка 1 или точка 2).

Таблица к схеме строповки колонн при монтаже

Размер "а" мм	Размер "б" мм	Размер "в" мм	Размер "г" мм	Размер "д" мм	Марки колонн
I200	-	-	I440	I300	K1
3250	I050	8550	9600	2000	K2
I200	-	-	6240	I200	K3
2I65	-	-	6235	I200	K4
3200	I200	8690	9890	2000	K5
3225	I475	9350	I0825	2000	K6
3800	950	9540	I0490	2000	K7, K10
I200	-	-	2640	I200	K8
I200	-	-	7440	I200	K9
2I65	-	-	8285	2000	KII
2I65	I835	7650	9485	2000	KI2
2I65	-	-	7675	I200	KI3
2I65	I335	7390	8635	I200	KI4

12.3. Перед установкой колонн должна быть проведена тщательная проверка правильности разбивки фундаментов, совпадения положения осей фундаментов с разбивочными осями и определены фактические отметки дна стаканов фундаментов.

Монтаж конструкций должен производиться в следующем порядке:

стаканы фундаментов колонн очищаются от мусора, грязи и воды, а в зимнее время от снега и наледи;

на дно стакана фундамента перед монтажом колонны укладывается слой жесткого бетона до проектной отметки низа колонны (замена бетонного выравнивающегося слоя металлическими подкладками не допускается);

колонны устанавливаются в стаканы фундаментов.

После установки, выверки и временного закрепления колонн, зазоры между стенками стаканов фундаментов и колоннами тщательно заполняются бетоном класса не менее В25 на мелком гравии или щебне, с обязательным уплотнением глубинными вибраторами.

При монтаже нижнего ряда колонн необходимо обеспечить проектную отметку верха колонн по нивелиру. Отметки верха колонн первого яруса приведены на монтажных схемах.

12.4. Монтаж ^{70%} следующих конструкций может производиться после достижения бетоном замоноличивания 70% проектной прочности в летнее время года и 100% проектной прочности в зимнее время года.

Монтаж конструкций может производиться как с немедленным замоноличиванием узлов каркаса здания и швов между элементами перекрытий, так и без немедленного замоноличивания, однако и в последнем случае сохраняется требование в части немедленного замоноличивания колонн в фундаментах.

При производстве монтажных работ без немедленного замоноличивания узлов каркаса здания и швов между элементами перекрытий, допустимое число этажей каркаса, монтируемого без немедленного замоноличивания, устанавливается конкретным проектом с учетом указаний настоящего выпуска (см. таблицу 4 пояснительной записки). При этом, немедленно по ходу монтажа должны выполняться все сварные соединения элементов конструкций.

При производстве монтажа принимается следующая последовательность операций:

а) к смонтированным колоннам, в уровне оправления капителей привариваются стальные столики; приварка столиков выполняется по рискам на закладных изделиях колонн, наносимых на монтаже, с помощью данных нивелировки; последовательность приварки монтажных столиков к колоннам длиной на два и более этажей определяется очередностью монтажа капителей; столики привариваются электродами типа Э 42А или Э 46А;

б) устанавливаются на стальные столики, с точным соблюдением проектного положения капители первого этажа;

стрихтованные капители прикрепляются к колоннам сваркой закладных изделий, а также приваркой арматурных коротышей (накладок); сварка арматурных накладок производится электродами типа Э 42А, Э 46А; приварка капителей к монтажным столикам выполняется теми же типами электродов;

в) устанавливаются межколонные плиты в двух направлениях и производится сначала сварка выпусков арматуры, а затем приварка закладных изделий межколонных плит к закладным изделиям капителей; сварка закладных изделий выполняется электродами типа Э 42А или Э 46А, а приварка арматурных выпусков выполняется электродами типа Э 42А, Э 46А или Э 50А;

г) устанавливаются пролетные плиты и производится сварка выпусков арматуры пролетных плит ^{закладными изделиями} межколонных плит электродами типа Э 42А; Э 46А или Э 50А;

д) тщательно замоноличиваются узлы сопряжений капителей с колоннами бетоном классов В22,5; В25; В30 на мелком гравии или щебне с обязательным уплотнением глубинными вибраторами.

Замоноличиваются швы между плитами бетоном классов В22,5; В25; В30 на мелком гравии или щебне с обязательным уплотнением вибраторами. Класс бетона назначается в конкретном проекте в зависимости от величины нагрузки на перекрытие.

Для замоноличивания следует применять бетон на мелком щебне или гравии при временных нормативных нагрузках до 10кПа(1000кгс/м²) (включительно)-класса В22,5; при временных нормативных нагрузках до 20кПа (2000кгс/м²) (включительно)-класса В25; при временных нормативных нагрузках выше 20кПа(2000кгс/м²)- бетон класса В30.

Установка, сварка и замоноличивание элемента перекрытия следующих этажей производится в той же последовательности, что монтаж конструкций перекрытий над первым этажом.

Монтаж колонн следующего яруса должен производиться по окончании монтажа конструкций нижележащих междуэтажных перекрытий, осуществления всех сварных соединений элементов конструкций и их приемки в соответствии с ГОСТ 10922-75, замоноличивания узлов, швов между элементами и после достижения бетоном замоноличивания не менее 70% проектной прочности в летнее время и 100% - в зимнее.

При установке колонн должна соблюдаться приведенная ниже последовательность операций:

определяются отметки верха ранее установленных колонн;
устанавливаются колонны и производится выверка их положения в соответствии с требованиями проекта.

Установку колонн выполняют с помощью кондуктора.

В кондукторе концы арматурных выпусков разделяются в соответствии с указаниями ГОСТ 14098-85 и СН 393-78. осуществляется ванная сварка выпусков арматуры колонн. Последовательность выполнения сварки стержней должна исключать наклонение колонн вследствие усадочных деформаций стыковых швов. На сваренные стержни сбоку надеваются (навинчиваются) спирали.

После проверки качества сварных соединений зазор между торцами колонн тщательно зачеканивается жестким раствором марки не ниже М300.

Устанавливается горизонтальный хомут из двух частей (МС3), концы которых соединяются дуговой электросваркой внахлестку. Стык замоноличивается бетоном класса не ниже В25 на мелком гравии или щебне.

Прочность бетона колонн, монтируемых указанным способом, должна быть в момент их монтажа не менее 85% проектной прочности на ожатие. При замоноличивании конструкций в зимнее время года должен быть обеспечен прогрев бетонной смеси и сборных элементов для достижения 100% прочности бетона замоноличивания.

12.5. Для железобетонных конструкций эксплуатируемых при темпе-

ратурах выше минус 30⁰С в случае их монтажа в условиях температур минус 30⁰С и ниже, должны предусматриваться временные ограничения по их загружению.

Загружение таких конструкций разрешается только статической нагрузкой, равной не более 0,7 от расчетной, впредь до создания постоянных условий эксплуатации при температурах не ниже минус 30⁰С.

Монтажные сварные соединения при температуре ниже минус 30⁰С следует выполнять в соответствии с требованиями, предъявляемыми к изготовлению и монтажу стальных конструкций при низких температурах.

I3. Маркировка железобетонных изделий

I3.1. Маркировка изделий данной серии принятая в соответствии с требованиями ГОСТ 23009-78 и описана в выпусках I, 2 настоящей серии.

I4. Показатели расхода материалов

I4.1. Определение расхода материалов произведено по средней секции 3-х этажного здания длиной в осях 6 м при ширине 33 м.

Расход материалов дан на 1 м² площади 2-го сверху этажа, высотой 4,8 м при соответствующих нормативных временных длительных нагрузках на перекрытиях.

Показатели расхода материалов на 1 м² на все железобетонные элементы и бетон замоноличивания приведены в настоящем выпуске (см. листы 20...22).

I5. Пояснение к пользованию маркировочными схемами

I5.1. Маркировка элементов каркаса приведена в док. С I.420.I-24c.0-7 по I.420.I-24c.0-II применительно к каждой унифицированной схеме.

I5.2. Типы рам обозначены цифрами, например: n - 6-5 (6,0; 4,8),
n - 6-5 (4,8),

1.420.1-24c. 0-173

лист

12

$n = 6-5$ (4,8; 6,0), где n - число пролетов, которое ограничиваются нормируемыми температурно-усадочными швами, совпадающими с антисейсмическими, $3 \leq n \leq 10^*$, для конструкций каркаса, находящихся внутри отапливаемых помещений или $3 \leq n \leq 6^*$, для конструкций каркаса, находящихся на открытом воздухе и в неотапливаемых зданиях, 6 - размер пролета в метрах (для сетки колонн 6 x 6 м), 5- число этажей.

Обозначения в скобках:

первая цифра из двух обозначает высоту первого или подвального-го этажа в метрах (высота подвального этажа 3,6 м);

вторая цифра из двух обозначает высоту последующих (после первого или подвального) этажей в метрах, а также может обозначать высоту верхнего этажа в рамках с высотами ниже расположенных этажей - 4,8 м;

одиночная цифра указывает, что высоты всех этажей равны между собой (измерение производится в метрах).

I5.3. Номера монтажных узлов указываются в соответствии с выпуском З настоящей серии.

*) Указанное значение может быть увеличено в соответствии с п. I.19
"Пособия по проектированию бетонных и железобетонных конструкций из тяжелых и легких бетонов без предварительного напряжения арматуры"
(к СНиП 2.03.01-84. Москва, ЦИПП, 1986 г.)

I6. Сведения о формах для изготовления конструкций (см. п. I.2. п.з)

I6.I.Стальные формы колонн, капителей и плит разработаны на стадии технического проекта институтом Гипростроммаш и включены в Строительный каталог ПОО - 1Ф. /Москва, 1988/.

1.420.1-24с. 0-175	лист
--------------------	------

13

таблица 2

Область применения конструкций

Временная длительная нагрузка на перекрытие при $\delta_f = 1,0$ кПа (кгс/ m^2)	Агрессив- ность среды	Сеймин- гость 6 баллов	Количество этажей												
			3				4				5				
			4.8	48; 60	60; 4.8	6.0	36; 4.8	4.8	48; 60	60; 4.8	6.0	36; 4.8	4.8	48; 60	60; 4.8
5 (500)	7	7	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10 (1000)	8	8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
15 (1500)	9	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
20 (2000)	9	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
25 (2500)	9	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
5 (500)	9	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10 (1000)	9	9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Под агрессивной средой имеется в виду слабо и среднезадер-
жавая износостойкая среды, при этом для среднезадер-
жавая нагрузка составляет 20(2000) кПа(кгс/ m^2)

14221-240.0-117

20.03.93 17

Вертикальные нагрузки на покрытия и междупотолочные перекрытия

Таблица 3

№ № п/п	Наименование и вид нагрузок	Равномерно-распределенная нагрузка, кгс/м ² при $\gamma_f = 1,0$	Коэффициенты надежности по нагрузкам		Коэффициент центра сочетаний №	Равномерно-распределенная нагрузка при $\gamma_f = 1,0$ (кгс/м ²) (основной сочета- ние нагрузок)	γ_f №	Равномерно-рас- пределенная нагрузка при $\gamma_f = 1,0$ (сочетание нагрузок)
			γ_f	П				
<i>а. Постоянные нагрузки</i>								
1.	Собственный вес железобетонных конструкций междупотолочных перекрытий и покрытия	4,5 (450)	1,1	0,9	4,95 (495)	0,99	4,45 (445)	
2.	Собственный вес пола и перегородок на междупотолочных перекрытиях	3,5 (350)	1,2	0,9	4,00 (400)	1,08	2,70 (270)	
3.	Собственный вес конструкции кровли (ковер, утеплитель, стяжка)	3,5 (350)	1,2	0,9	4,20 (420)	1,08	3,80 (380)	
4.	Собственный вес 1м ² конструкции стеклового ограждения	5,0 (500)	1,1	0,9	5,50 (550)	0,99	4,95 (495)	

б. Временные длительные нагрузки на междупотолочные перекрытия

1.	Временная длительная нагрузка	5,0 (500)	1,2	0,8	6,0 (600)	0,96	4,80 (480)	
2.	Временная длительная нагрузка	10,0 (1000)	1,2	0,8	12,0 (1200)	0,96	9,60 (960)	
3.	Временная длительная нагрузка	15,0 (1500)	1,2	0,8	18,0 (1800)	0,96	14,40 (1440)	
4.	Временная длительная нагрузка	20,0 (2000)	1,2	0,8	24,0 (2400)	0,96	19,20 (1920)	
5.	Временная длительная нагрузка	25,0 (2500)	1,2	0,8	30,0 (3000)	0,96	24,00 (2400)	
6.	Вес снегового покрова	1,5 (150)	1,4	0,8	2,1 (210)	1,12	1,68 (168)	

Нагрузка на землю

Временная нагрузка на землю	14,0 (1000)	1,2		12,0 (1200)	
-----------------------------	-------------	-----	--	-------------	--

1420-1-24c О-1113	1420
-------------------	------

Таблица 4

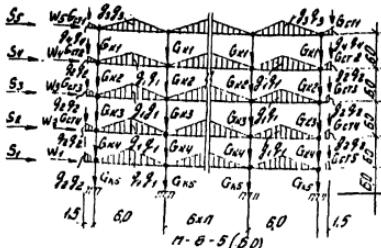
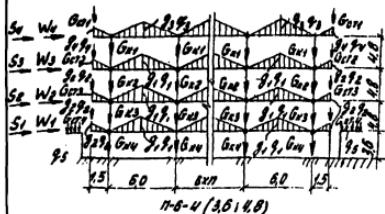
Данные по возведению каркаса здания без немедленного замоноличивания сопряжений элементов каркаса (затонны в фундаментах замоноличены)

№ № групп схем	Географическое район СССР по воздействию	Конструкции, рассчитан- ные на врем. дин. пог- рузку при перекрытии в кН/м ($\text{кгс}/\text{м}^2$)	Число про- делов в карка- се в каждом направлении	Допустимое число эта- жей для монтажа с учетом под- вала	Высоты этажей, м			
					Подвал- ного	1 эта- жно	сред- них	верх- него
1	Ia, IIa, IIIa	5(500) ... 25(2500)	3 и более	4	-	6,0	6,0	6,0
	IIIa, IVa	5(500) ... 20(2000)	3 и более	3				
		25(2500)		4				
	IIIa, IVa	5(500), 10(1000)	4 и более	3				
2	IVa	5(500) ... 25(2500)	3 и более	4	-	4,8	4,8	4,8
	Ia, IIa, IIIa, IVa	5(500) ... 25(2500)	3 и более	4				
		5(500), 10(1000)		3				
	IIIa, IVa	15(1500) ... 25(2500)	3 и более	4				
3	IVa	5(500) ... 25(2500)	3 и более	4	3,6	4,8	4,8	4,8
	Ia, IIa	5(500) ... 25(2500)	3 и более	4				
	IIIa, IVa	5(500) ... 25(2500)	3 и более	3				
	IIIa, IVa	5(500), 10(1000)	3 и более	3				
		15(1500) ... 25(2500)	3 и более	4				

Каркасы зданий, в которых первый этаж принят высотой 6,0 м, а низлежащие - 4,8 м разрешается монтировать по 2 группе схем таблицы.

Каркасы зданий, в которых первый этаж принят высотой 6,0 м, а остальные - 4,8 м, разрешается монтировать по 1 группе схем таблицы.

Расчетные схемы продольных (поперечных) рядов
коробки (примеры).



Годувач 5

Время на переходные процессы	
при $f = 60$	при $f > 60$
в кПа ($\text{мкН}/\text{м}^2$)	в кН/м ($\text{Тс}/\text{м}$)
91	92
5 (500)	36 (3.6)
10 (1000)	72 (7.2)
15 (1500)	108 (10.8)
20 (2000)	144 (14.4)
25 (2500)	180 (18.0)

Таблица 6

НН № п/п	Типы рим	ПРИЧИНОВЫЕ ПОГРУЗКИ при $\theta_f > 1,0$										ВРЕМЕННЫЕ ПОГРУЗКИ при $\theta_f > 6,0$												
		8 кН/м (T_c/m)				Всё наименее 8 кН/м (T_c/m)				Всё менее 8 кН/м (T_c/m)				Наибольшая 8 кН/м (T_c/m)				Наименее 8 кН/м (T_c/m)						
		81	82	93	94	G ₈₁	G ₈₂	G ₉₃	G ₉₄	G ₈₁	G ₈₂	G ₉₃	G ₉₄	G ₈₁	G ₈₂	G ₉₃	G ₉₄	G ₈₁	G ₈₂	G ₉₃	G ₉₄			
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	
1	П-4-4(8,5;6,0)							48,85 (4,88)	—					1440 (144)	—				10,65 (1,07)	21,3 (2,13)	24,9 (2,18)	46,7 (2,4)	—	
2	П-6-5(8,5;4,8)							51,55 (5,15)	51,55 (5,15)	48,85 (4,88)				1440 (144)	1440 (144)					24,8 (2,48)	18,1 (1,31)	—	—	
3	П-8-3(4,8)					39,75 (3,98)	51,55 (5,15)	48,85 (4,88)	—		820 (8,7)	1440 (14,4)	—						21,9 (2,19)	24,0 (2,20)	26,7 (2,67)	47,5 (4,76)	—	
4	П-6-4(4,8)							48,85 (4,88)	—					1440 (144)	—				24,8 (2,48)	18,1 (1,31)	—	—		
5	П-6-5(4,8)					39,75 (3,98)		51,55 (5,15)	51,55 (5,15)	48,85 (4,88)				1440 (144)	1440 (144)				21,9 (2,19)	24,0 (2,20)	26,7 (2,67)	47,5 (4,76)	—	
6	П-3-3(4,8;6,0)	47,7	23,85 (4,77)	54,9 (4,59)	27,45 (2,75)	42,75 (4,28)	55,0 (5,5)	—	—		105,0 (10,5)	162,0 (16,2)	—				12,6 (1,26)	6,3 (0,63)	10,0 (1,0)	24,8 (2,48)	18,1 (1,31)	—		
7	П-6-4(4,8;6,0)							51,55 (5,15)	—					1440 (144)	—				21,9 (2,19)	24,0 (2,20)	26,7 (2,67)	47,5 (4,76)	—	
8	П-5-5(4,8;6,0)							55,0 (5,5)	53,50 (5,5)	51,55 (5,15)				1440 (144)	1440 (14,4)				24,8 (2,48)	18,1 (1,31)	—	—		
9	П-6-3(6,0;4,8)							—	—				162,0 (16,2)	—				22,6 (2,26)	15,1 (1,51)	—	—			
10	П-6-4(6,0;4,8)					39,75 (3,98)	51,55 (5,15)	51,55 (5,15)	55,0 (5,5)	—	87,0 (8,7)	1440 (14,4)	1440 (14,4)	162,0 (16,2)	—			24,0 (2,4)	—	16,8 (1,68)	—			
11	П-6-5(6,0;4,8)							55,0 (5,5)	—				1440 (144)	1440 (14,4)	162,0 (16,2)	—		22,3 (2,23)	14,7 (1,47)	20,0 (2,0)	—			
12	П-6-3(6,0)					42,75 (4,28)	58,0 (5,8)	58,0 (5,8)	—	—	105,0 (10,5)	162,0 (16,2)	162,0 (16,2)	—				22,6 (2,26)	15,1 (1,51)	21,2 (2,2)	17,9 (1,79)	—		
																	28,7 (2,87)	28,4 (2,84)	19,1 (1,91)	—				

Примечание см. на листе 18.

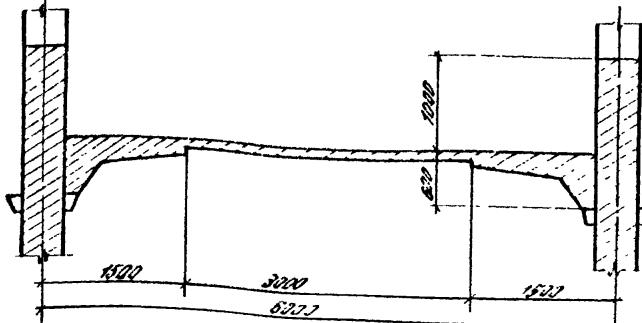
1.422.1-24C.Q-173

Продолжение табл. 6

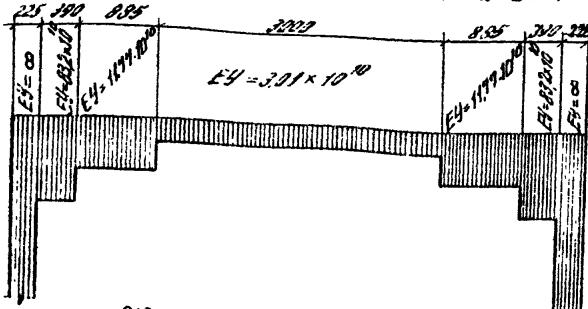
NN п/п	Типы ром	Постоянные нагрузки при $\bar{f} > 1,0$										Временные нагрузки при $\bar{f} > 1,0$											
		в кН/м (т/м)				Масса зданий с покрытием в кН (т)				взр. стены		в кН (тс)		на покрытия в кН (тс/м)					взрыв в кН (тс)				
		g1	g2	g3	g4	Ge1	Ge2	Ge3	Ge4	Ge5	Ge6	Ge7	Ge8	Ge9	Ge10	Ge11	Ge12	W1	W2	W3	W4	W5	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	H	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24
13	π-б-4(6,0)	427	23,85	34,9	27,45	4275	58,0	58,0	58,0		103,0	180,0	180,0	180,0	180,0	12,6	6,3	10,0	26,7	28,5	32,5	21,0	
14	π-б-5(6,0)	(4,77)	(2,38)	(5,49)	(2,74)	(4,28)	(5,8)	(5,8)	(5,8)	(5,8)	(10,5)	(18,0)	(18,0)	(18,0)	(18,0)	(4,26)	(2,03)	(4,0)	(2,67)	(2,85)	(3,25)	(2,1)	

1. На схемах продольных (поперечных) рам зданий определяется распределение нагрузки изображенной для основного сочетания. При определении горизонтальных сейсмических нагрузок постоянные и временные нагрузки на перекрытия и покрытие принимаются равномерно - распределенными, интенсивностью φ и φ (ширина полосы b_m).
2. Вертикальная нагрузка (G_{vt}) от стены на раму не передается; при определении горизонтальных сейсмических нагрузок нагрузки от стены учитываются. Усилия $S_1 \dots S_5$ определяются по формулам СНиП II-7-81 (пункты 2,5... 2,8).

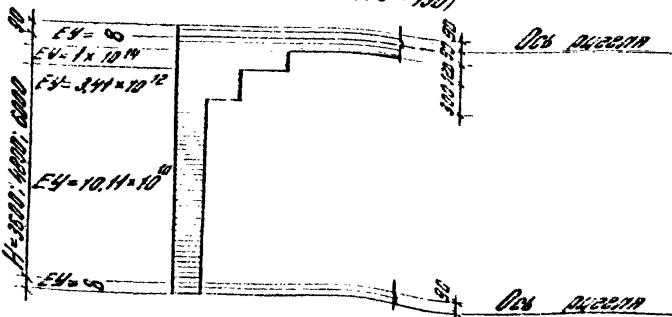
Жесткости конструкций
в эксплуатационной стадии ($\text{кг} \cdot \text{м}^2$)



Жесткость ригеля (бетон класса В30)

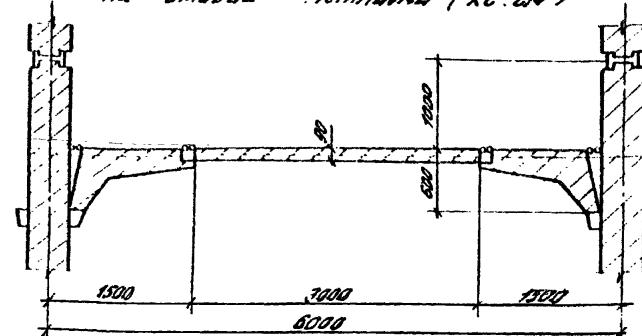


Жесткость колонн (бетон класса В30)
(сечения колонн 450x450)

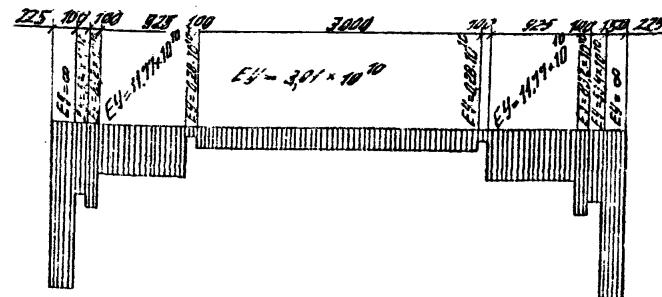


Чертеж №1

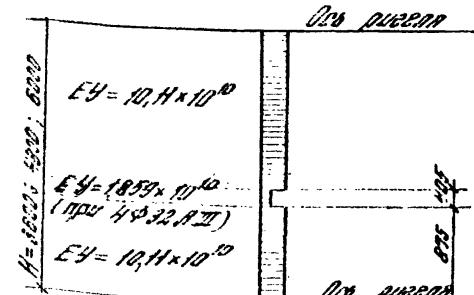
Жесткости конструкций
на стадии монтажа ($\text{кг} \cdot \text{м}^2$)



Жесткость ригеля (бетон класса В30)



Жесткость колонн (бетон класса В30)
(сечения колонн 450x450)



Чертеж №2

1420.4-246.0-113

24302-22

1420

19

Расход материалов на ж.б. элементы на 1м² площади перекрытия 2-го сверху этажа (сейсмичность 7ббаллов)

Количество пролетов	Бетон в м ³			Сталь в кг						
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{U}=1,0$ кПа (кН/м ²)	5 (500)	10 (1000)	15 (1500)	20 (2000)	25 (2500)
5	0,2020	0,01009	0,21219	Сборные		31,9	36,9	43,8	46,0	47,2
						37,6	42,5	50,8	51,44	52,2

нагрузка горизонтальная средняя
на 1м² площади фундаментов

расход материалов на ж.б. колонны на 1м² площади перекрытия 2-го сверху этажа

Количество пролетов	Бетон в м ³			Сталь в кг						
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{U}=1,0$ кПа (кН/м ²)	5 (500)	10 (1000)	15 (1500)	20 (2000)	25 (2500)
5	0,0300	0,00440	0,0344	Сборные		3,70	4,15	5,09	5,09	5,65
						4,97	8,0	8,0	8,55	

нагрузка горизонтальная средняя
на 1м² площади фундаментов

расход материалов на ж.б. капитали на 1м² площади перекрытия 2-го сверху этажа

Количество пролетов	Бетон в м ³			Сталь в кг						
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{U}=1,0$ кПа (кН/м ²)	5 (500)	10 (1000)	15 (1500)	20 (2000)	25 (2500)
5	0,0522	0,0017	0,05390	Сборные		11,6	13,5	14,3	15,03	15,3
						19,9	16,5	16,9	16,00	16,3

нагрузка горизонтальная средняя
на 1м² площади фундаментов

расход материалов на ж.б. межжелонные плиты на 1м² площади перекрытия 2-го сверху этажа

Количество пролетов	Бетон в м ³			Сталь в кг						
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{U}=1,0$ кПа (кН/м ²)	5 (500)	10 (1000)	15 (1500)	20 (2000)	25 (2500)
5	0,0765	0,00311	0,07961	Сборные		13,7	15,4	18,8	19,3	19,5
						16,1	17,9	22,9	22,9	22,9

нагрузка горизонтальная средняя
на 1м² площади фундаментов

расход материалов на ж.б. гравелистые плиты на 1м² площади перекрытия 2-го сверху этажа

Количество пролетов	Бетон в м ³			Сталь в кг						
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{U}=1,0$ кПа (кН/м ²)	5 (500)	10 (1000)	15 (1500)	20 (2000)	25 (2500)
5	0,0333	0,00148	0,03480	Сборные		2,9	3,1	3,5	4,0	4,5

14201-240 0-113

24302 22

Расход материалов на ж.б. элементы на 1м² площади перекрытия 2-го этажа этажа (сейсмичность 8 баллов)

Количество пролетов	Бетон м ³			Сталь в кг				
	Сборный	Монолитный	Всего	вид конструкции	временная нагрузка при $\bar{f}=1,0$ кПа (кН/м ²)			
5	0,2020	0,0168	0,2128	Сборные	5(500)	10(1000)	15(1500)	20(2000) 25(2500)

нагрузка средняя
один пролет

Расход материалов на ж.б. колонны на 1м² площади перекрытия 2-го этажа этажа

Количество пролетов	Бетон м ³			Сталь в кг				
	Сборный	Монолитный	Всего	вид конструкции	временная нагрузка при $\bar{f}=1,0$ кПа (кН/м ²)			
5	0,0300	0,0040	0,0340	Сборные	5(500)	10(1000)	15(1500)	20(2000) 25(2500)

нагрузка средняя
один пролет

Расход материалов на ж.б. колонны на 1м² площади перекрытия 2-го этажа этажа.

Количество пролетов	Бетон м ³			Сталь в кг				
	Сборный	Монолитный	Всего	вид конструкции	временная нагрузка при $\bar{f}=1,0$ кПа (кН/м ²)			
5	0,0822	0,0010	0,0830	Сборные	5(500)	10(1000)	15(1500)	20(2000) 25(2500)

нагрузка средняя
один пролет

Расход материалов на ж.б. несущие плиты на 1м² площади перекрытия 2-го этажа этажа

Количество пролетов	Бетон м ³			Сталь в кг				
	Сборный	Монолитный	Всего	вид конструкции	временная нагрузка при $\bar{f}=1,0$ кПа (кН/м ²)			
5	0,0785	0,0031	0,0816	Сборные	5(500)	10(1000)	15(1500)	20(2000) 25(2500)

нагрузка средняя
один пролет

Расход материалов на ж.б. прогибные плиты на 1м² площади перекрытия 2-го этажа этажа

Количество пролетов	Бетон м ³			Сталь в кг				
	Сборный	Монолитный	Всего	вид конструкции	временная нагрузка при $\bar{f}=1,0$ кПа (кН/м ²)			
5	0,0333	0,0018	0,0350	Сборные	5(500)	10(1000)	15(1500)	20(2000) 25(2500)

нагрузка средняя
один пролет

1.4.20.1-241.0-1173

1000
21

Расход материалов на ж. б. элементы на 1м² площади перекрытия 2-го этажу этажа (сейсмичность 9 баллов)

Количество пролетов	Бетон, м ³			Сталь, т кг					
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		
5	0,02020	0,01059	0,21271	Сборные	5 (500)	10 (1000)	-	-	-

непрерывная схема
столбов и фасадных п.с.

Расход материалов на ж. б. колонны на 1м² площади перекрытия 2-го этажу этажа

Количество пролетов	Бетон, м ³			Сталь, т кг					
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		
5	0,03110	0,00440	0,03440	Сборные	7,6	9,1	-	-	-

непрерывная схема
столбов и фасадных п.с.

Расход материалов на ж. б. капители на 1м² площади перекрытия 2-го этажу этажа

Количество пролетов	Бетон, м ³			Сталь, т кг					
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		
5	0,0642	0,01110	0,06390	Сборные	11,6	13,5	-	-	-

непрерывная схема
столбов и фасадных п.с.

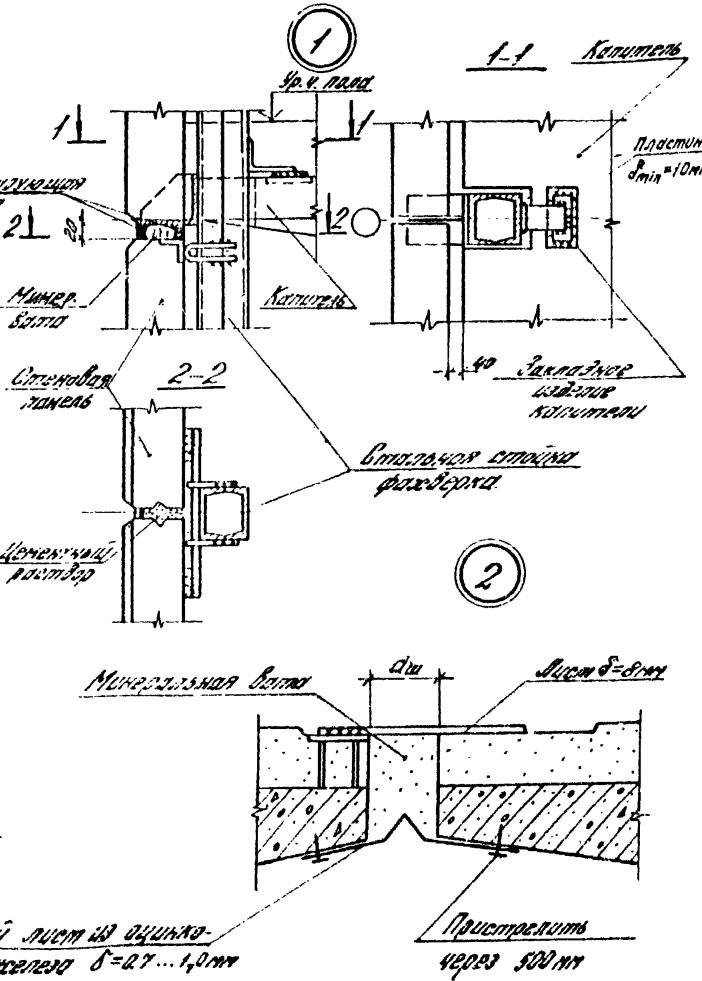
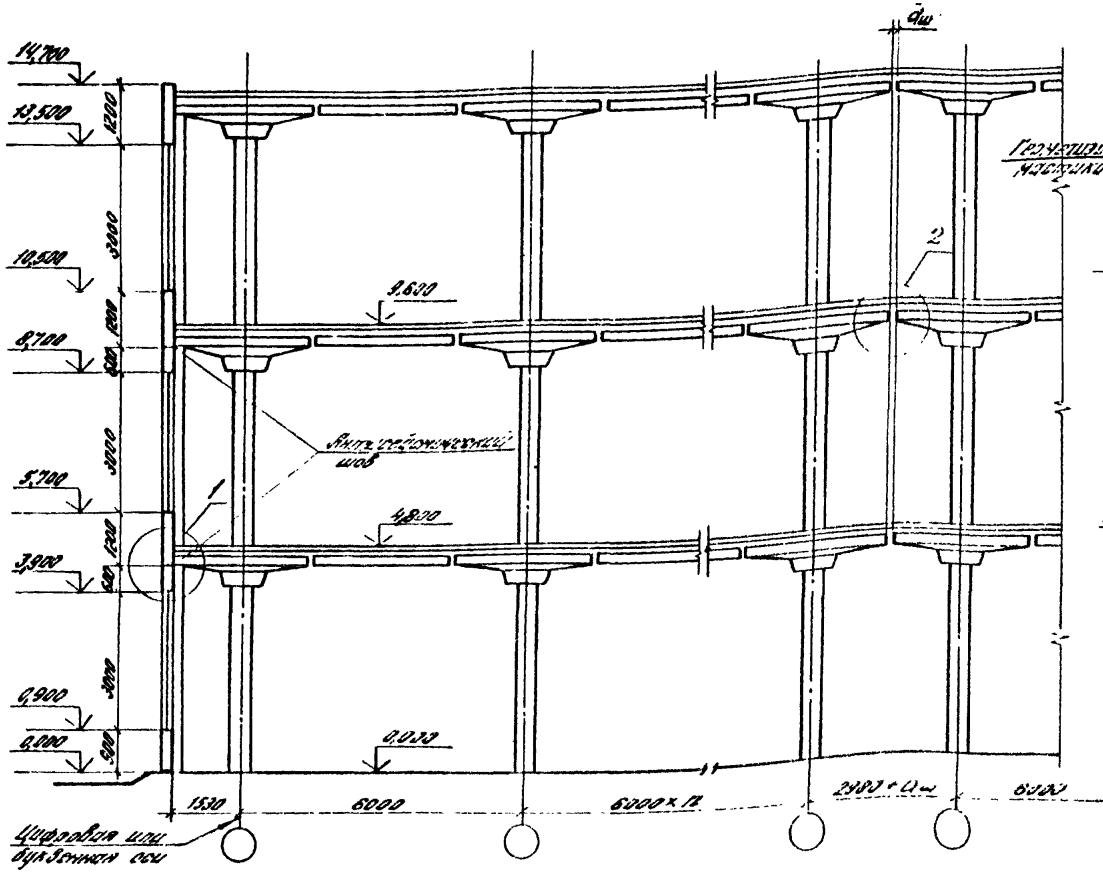
Расход материалов на ж. б. межколонные плиты на 1м² площади перекрытия 2-го этажу этажа

Количество пролетов	Бетон, м ³			Сталь, т кг					
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		
5	0,0165	0,00311	0,01961	Сборные	18,6	21,7	-	-	-

непрерывная схема
столбов и фасадных п.с.

Расход материалов на ж. б. прогаточные плиты на 1м² площади перекрытия 2-го этажу этажа

Количество пролетов	Бетон, м ³			Сталь, т кг					
	Сборный	Монолитный	Всего	Вид конструкции	Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		Временная нагрузка при $\bar{f}_s = 1,0 \text{ кН/м}^2 (\text{кН/м}^2)$		
5	0,0333	0,00148	0,03480	Сборные	2,9	3,1	-	-	-



Ширина опорно-стыковочного шва Δ определяется по действующим нормативным документам (ст. п. 2.2 пояснительной записки).

За исходные величины для назначения величины Δ берутся упругие деформации верха здания (каркаса). В таблице приводятся значения упругих деформаций верха каркаса при максимальном принятых в конкретной серии нагрузках в одну сторону от вертикальной конструкции Δ связана с назначением понесений в зоне Δ и разрабатывается в конкретном проекте.

Состав в миллиах	Число этажей	Упругие деформ.
7	3; 4	40
7	5	60
8	3	40
8	4; 5	70
9	3	65
9	4; 5	90

Заштукатуренный пласт из оцинкованного железа $\delta=0,7...1,0\text{мм}$

Прострелито
12x28 500 mm

1.420.1-240.0-2

Пример продольного
(поперечного) разреза
здания

Стандарт	Лист	Номер
Р	1	

ЧИНИПРОДЗДАНИЙ

Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материалов		Масса т
			бетон м ³	сталь кг	
	K1-1C	B15		78,9	
	K1-2C			102,4	
	K1-3C			111,2	
	K1-4C			102,6	
	K1-5C			111,0	
	K1-6C	B22,5		119,4	
	K1-7C			139,2	
	K1-8C		0,75	129,2	1,9
	K1-9C			169,0	
	K1-10C			151,4	
	K1-11C			198,2	
	K1-12C	B15		116,6	
	K1-13C			130,4	
	K1-14C			232,4	
	K1-15C			113,6	
	K1-16C	B22,5		192,4	
	K1-17C			175,4	
	K1-18C			232,4	
	K1-19C			263,6	
	K1-20C			266,6	

Элемент	Номер конструкции	Класс бетона	Расход материалов, м ³		Веса т
			Бетон	Способ нанесения	
ст. Рис. 1	K1-21с	B.02.5			206,6
	K1-22с				132,4
	K1-23с				116,6
	K1-24с				211,2
	K1-25с				95,6
	K1-26с				103,0
	K1-27с				108,0
	K1-28с		0,95		218,4
	K1-29с				113,8
	K1-30с				118,4
ст. Рис. 2	K1-31с	B.15			181,4
	K1-32с				175,4
ст. Рис. 3	K1-33с	B.02.5			184,4

Размер птицы	Сиренево- желтый	Фиолето- вый
Птица	Белая	Черная
Краска	Желтая	Синяя
Лапы	Белые	Черные
Горло	Белое	Черное

1420 + 24C 0-3 НИ

Номенклатура калони

Чтобы	Лист	листов
ρ	1	9
<u>ЦНИИПРОМЗДАНИЙ</u>		

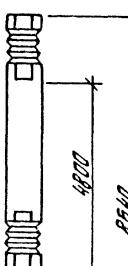
Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход помола, т/м ³	Масса	
	K2-1с		226,9		
	K2-2с		268,3		
	K2-3с		333,2		
	K2-4с		359,0		
	K2-5с		366,4		
	K2-6с		316,0		
	K2-7с		377,6		
	K2-8с	B225	30	437,2	7,4
	K2-9с			548,8	
	K2-10с			459,2	
	K2-11с			532,0	
	K2-12с			549,6	
	K2-13с			662,8	
	K2-14с			614,8	
	K2-15с	B40		1430,4	
	K2-16с			893,5	
	K2-17с			1004,4	
	K2-18с			821,5	
K2-19с	B30		851,2		
K2-20с			922,8		

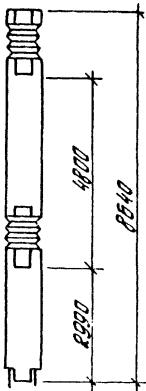
ЭСКУ

can Pur 2

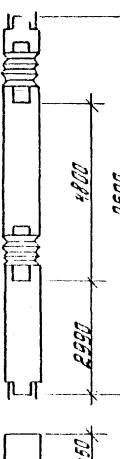
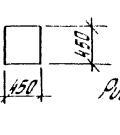
1400 1-24C. 0-34H

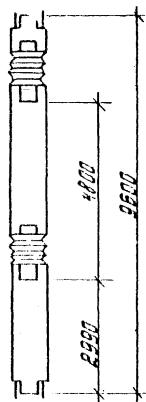
2

Эскиз	Марка бетона	Класс бетона	Расход материалов бетон м³	Масса т
	K3 - 1с		229,8	
	K3 - 2с		399,6	
	K3 - 3с		140,0	
	K3 - 4с	B22,5	265,4	
	K3 - 5с		404,2	
	K3 - 6с		279,2	
	K3 - 7с		493,8	
	K3 - 8с		323,0	
	K3 - 9с		520,2	
	K3 - 10с	B30	75,6	
	K3 - 11с		490,2	4,3
	K3 - 12с		621,0	
	K3 - 13с	B22,5	541,4	
	K3 - 14с		836,5	
	K3 - 15с	B30	455,8	
	K3 - 16с		637,8	
	K3 - 17с		253,8	
	K3 - 18с	B22,5	205,2	
	K3 - 19с		473,0	
	K3 - 20с		658,6	
	K3 - 21с	B30	470,2	
	K3 - 22с		438,6	
	K3 - 23с	B22,5	488,6	
	K3 - 24с		237,0	
	K3 - 25с	B30	453,0	

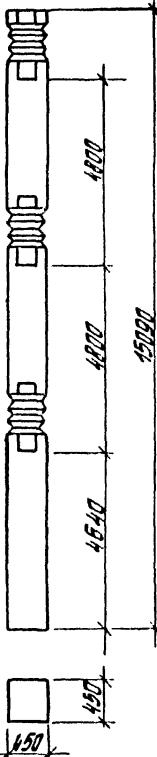
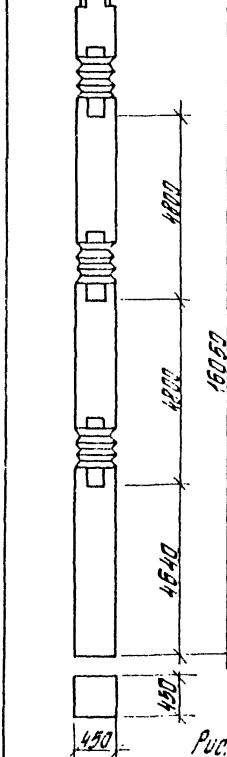
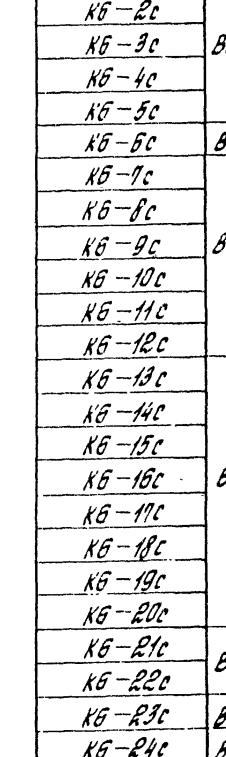


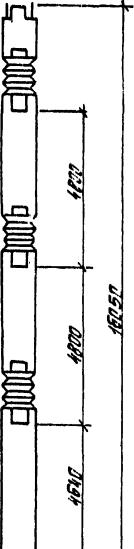
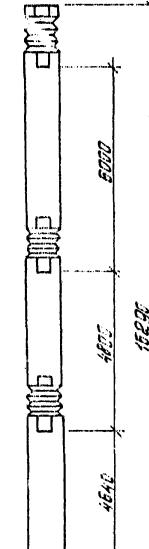
PUC 3

Элемент	Марка железной изделий	Класс бетона	Ресурс материала бетона м³	Стоимо- сть кг кг	Масса т
см. Рис. 3	K3 - 26р			619,8	
	K3 - 27с			389,0	
	K3 - 28с	B22,5	1,7	644,2	4,3
	K3 - 29с			675,8	
 Рис. 3	K4 - 1с			232,6	
	K4 - 2с			394,4	
	K4 - 3с			407,4	
	K4 - 4с			359,4	
	K4 - 5с			453,8	
	K4 - 6с			529,4	
	K4 - 7с			728,5	
	K4 - 8с			585,5	
	K4 - 9с			221,7	
	K4 - 10с			641,0	
	K4 - 11с			645,4	
	K4 - 12с			359,8	
	K4 - 13с			574,6	
	K4 - 14с			699,0	
	K4 - 15с			630,6	
 Рис. 4	K4 - 16с	B30	1,9	712,4	
	K4 - 17с			880,2	
	K4 - 18с			455,4	
	K4 - 19с	B22,5		564,6	



450 *Pvt. 4*

Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материалов		Масса т		
			бетон м ³	сталь кг			
	K5 - 1с	B22,5	290,9		7,5		
	K5 - 2с		421,2				
	K5 - 3с		432,0				
	K5 - 4с		352,8				
	K5 - 5с		439,2				
	K5 - 6с		632,4				
	K5 - 7с		522,0				
	K5 - 8с		682,4				
	K5 - 9с		291,5				
	K5 - 10с		1039,0				
	K5 - 11с		605,0				
	K5 - 12с		985,9				
	K5 - 13с		698,8				
	K5 - 14с		1003,0				
	K5 - 15с		524,0				
	K5 - 16с		740,0				
	K5 - 17с		814,8				
	K5 - 18с		638,0				
	K5 - 19с		985,9				
	K5 - 20с	B30	696,8		8,0		
	K5 - 21с		1003,0				
	K5 - 22с		524,0				
	K5 - 23с		740,0				
	K5 - 24с		814,8				
	K5 - 25с		804,0				
	K5 - 26с		1230,6				
	K5 - 27с		1019,8				
	K5 - 28с		1239,6				
	Puc 5						
Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материалов		Масса т		
сл. Рис. 5	K5 - 29с	B40	3,0	518,8	7,5		
	K5 - 30с		1021,9				
	K6 - 1с			238,2			
	K6 - 2с			855,4			
	K6 - 3с			374,8			
	K6 - 4с			407,6			
	K6 - 5с			308,6			
	K6 - 6с			948,6			
	K6 - 7с			439,8			
	K6 - 8с			587,0			
	K6 - 9с			522,6			
	K6 - 10с			509,2			
	K6 - 11с			559,6			
	K6 - 12с			687,6			
	K6 - 13с			855,4			
	K6 - 14с			1039,0			
	K6 - 15с			814,2			
	K6 - 16с			824,8			
	K6 - 17с			1187,2			
	K6 - 18с			1080,0			
	K6 - 19с	B30		1114,2	8,0		
	K6 - 20с			1365,7			
	K6 - 21с			891,0			
	K6 - 22с			1192,6			
	K6 - 23с			1377,6			
	K6 - 24с			1211,6			
1. 420. 1-24с. 0-344							
100							
24302 30							

Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материнского бетона м³	Расход шебня кг	Масса т		Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материнского бетона м³	Расход шебня кг	Масса т					
	K6 - 25с	B40	B22.5	1282.4	8.0			K7 - 4с	B22.5	B30	377.2	8.2					
	K6 - 26с			316.0							K7 - 5с				471.6		
	K6 - 27с					479.3							K7 - 6с			686.0	
	K6 - 28с					385.0							K7 - 7с			556.0	
	K6 - 29с					639.8							K7 - 8с			731.2	
	K6 - 30с					431.6							K7 - 9с			907.9	
	K6 - 31с					427.6							K7 - 10с			1118.7	
	K6 - 32с					386.2							K7 - 11с			637.6	
	K6 - 33с					305.5							K7 - 12с			1057.7	
	K6 - 34с					332.0							K7 - 13с			729.8	
	K6 - 35с					905.2							K7 - 14с			1035.7	
	K6 - 36с					1915.2							K7 - 15с			548.4	
	K6 - 37с					310.2							K7 - 16с			792.0	
	K6 - 38с					1909.7							K7 - 17с			813.0	
	K6 - 39с					1383.4							K7 - 18с			657.6	
	K6 - 40с					689.2							K7 - 19с			1067.7	
	K6 - 41с					1187.2							K7 - 20с			726.8	
	K6 - 42с					1409.5							K7 - 21с			1086.7	
	K6 - 43с					910.2							K7 - 22с			548.4	
	K6 - 44с					1039.0							K7 - 23с			792.0	
K6 - 45с			1015.2				K7 - 24с			813.0							
K6 - 46с			587.4				K7 - 25с			850.0							
dm. Рис. 6		K7 - 1с		227.3				K7 - 26с			1324.0						
dm. Рис. 7		K7 - 2с	B22.5	451.2				K7 - 27с			1055.5						
dm. Рис. 7		K7 - 3с		473.2				K7 - 28с			1382.4						
dm. Рис. 7								K7 - 29с			518.8						
dm. Рис. 7								K7 - 30с			1010.1						

1420.1-240.0-3HH

100
5

Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход теплорезистов		Масса т
			бетон	сталь	
	K8-1с			153,6	
	K8-2с			230,8	
	K8-3с			111,7	
	K8-4с			159,0	
	K8-5с			236,2	
	K8-6с			132,6	
	K8-7с			260,8	
	K8-8с			197,4	
	K8-9с			256,6	
	K8-10с			288,8	
	K8-11с			323,6	
	K8-12с			335,0	
	K8-13с			356,0	
	K8-14с			390,9	
	K8-15с			270,8	
	K8-16с			355,4	
	K8-17с			276,2	
	K8-18с			133,2	
	K8-19с			294,2	
	K8-20с			219,0	

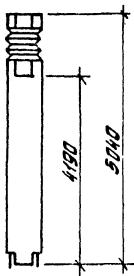


Рис.8

Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход теплорезистов		Масса т
			бетон	сталь	
	K9-1с				244,4
	K9-2с				422,2
	K9-3с				207,6
	K9-4с				88,50
	K9-5с				411,0
	K9-6с				259,0
	K9-7с				314,2
	K9-8с				504,6
	K9-9с				249,4
	K9-10с				288,6
	K9-11с				356,6
	K9-12с				445,8
	K9-13с				479,0
	K9-14с				811,8
	K9-15с				351,8
	K9-16с				847,0
	K9-17с				592,2
	K9-18с				1129,4
	K9-19с				549,4
	K9-20с				1797,8
	K9-21с				479,4
	K9-22с				605,8

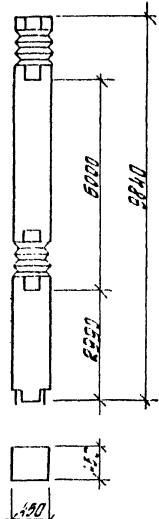
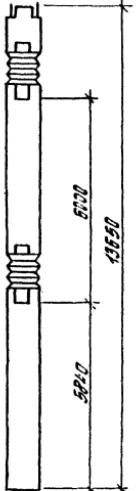


Рис.9

Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материала		Масса	Т		Эскиз	Марка колонны	Класс бетона	Расход материала		Масса	
			бетон	сталь							м3	кг	м3	кг
	K10-1C				340,8				K10-32C					1525,6
	K10-2C				435,0				K10-33C					837,0
	K10-3C				482,8				K10-34C					1187,6
	K10-4C				505,0				K10-35C					1023,6
	K10-5C				593,2				K11-1C					200,8
	K10-6C				489,4				K11-2C					1051,6
	K10-7C				812,2				K11-3C					281,6
	K10-8C				337,2				K11-4C					520,4
	K10-9C				827,2				K11-5C					479,6
	K10-10C				1223,2				K11-6C					366,2
	K10-11C				445,5				K11-7C					490,8
	K10-12C				455,1				K11-8C					674,8
	K10-13C				761,8				K11-9C					418,4
	K10-14C				1083,4				K11-10C					504,0
	K10-15C				805,4				K11-11C					660,4
	K10-16C				1388,4				K11-12C					856,4
	K10-17C				629,6				K11-13C					802,0
	K10-18C				847,8				K11-14C					1183,6
	K10-19C				749,6				K11-15C					1152
	K10-20C				980,2				K11-16C					615,2
	K10-21C				761,8				K11-17C					828,0
	K10-22C				1083,4				K11-18C					1155,6
	K10-23C				817,4				K11-19C					2574,4
	K10-24C				1132,4				K11-20C					198,4
	K10-25C				522,6				K11-21C					1134,0
	K10-26C				847,8				K11-22C					652,0
	K10-27C				749,6				K11-23C					711,2
	K10-28C				980,2				K11-24C					929,6
	K10-29C				830,6				K11-25C					742,4
	K10-30C				1339,2				K11-26C					835,2
	K10-31C				989,2									

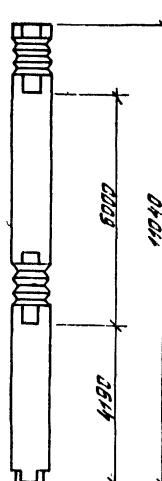
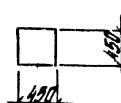
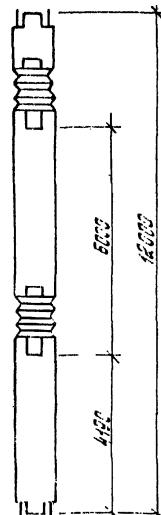
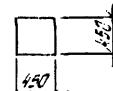
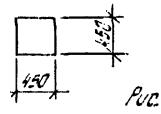
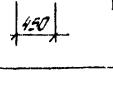
1.420.1-240.0-8HH

Эскиз	Марка бетона	Класс бетона	Расход материяла/слой		Масса т
			бетон м ³	стекло кг	
 Puc 12	K12-1с	B22,5	255,0		
	K12-2с		303,5		
	K12-3с		330,8		
	K12-4с		357,2		
	K12-5с		374,8		
	K12-6с		386,0		
	K12-7с		382,0		
	K12-8с		486,4		
	K12-9с		331,8		
	K12-10с		464,0		
	K12-11с		499,6		
	K12-12с		635,5		
	K12-13с		384,4		
	K12-14с		500,5		
	K12-15с		644,8		
	K12-16с		730,0		
	K12-17с		895,2		
	K12-18с		795,6		
	K12-19с		669,2		
	K12-20с		1000,0		
	K12-21с		821,5		
	K12-22с		821,6		
	K12-23с		1040,4		
	K12-24с		1024,8		
	K12-25с		945,2		
	K12-26с		486,4		
	K12-27с	B40	452,0		
	K12-28с		533,6		

Эскиз	Марка бетона	Класс бетона	Расход материяла/слой		Масса т
			бетон м ³	стекло кг	
	K12-29с	B22,5			634,4
	K12-30с				822,4
	K12-31с				635,4
	K12-32с	B40			778,8
	K12-33с				773,6
	K12-34с				900,4
	K12-35с	B45			1062,8
	K12-36с	B22,5			847,5
	K12-37с	B40			646,0
	K12-38с	B22,5			902,4
	K12-39с	B40			974,0
	K12-40с	B45			1255,6
	K12-41с				1551,0
	K12-42с				453,2
	K12-43с				731,2
	K12-44с				795,6
	K12-45с				1651,2
	K12-46с				851,6
	K12-47с				1040,4
	K12-48с				1224,8
	K12-49с				501,8
	K12-50с				385,2
	K12-51с	B22,5			519,6
	K12-52с				533,2
	K12-53с				535,2
	K12-54с	B40			859,4
	K12-55с	B22,5			203,8

1.420.1-240.0-3Н1

100
8

Эскиз	Марка колоннки	Класс бетона	Расход материала бетон м³	Расход материала сталь кг	Масса т
 	K13 - 1с	B22,5		312,0	
	K13 - 2с			314,6	
	K13 - 3с			221,0	
	K13 - 4с			325,0	
	K13 - 5с			336,6	
	K13 - 6с			309,8	
	K13 - 7с			378,5	
	K13 - 8с			487,8	
	K13 - 9с			232,5	
	K13 - 10с			299,9	
	K13 - 11с			495,4	
	K13 - 12с			553,8	
	K13 - 13с			519,9	
	K13 - 14с			889,4	
	K13 - 15с			483,0	
	K13 - 16с			639,8	
	K13 - 17с			659,8	
	K13 - 18с			938,2	
	K13 - 19с			510,6	
	K13 - 20с			744,4	
	K13 - 21с			707,4	
	K13 - 22с			938,2	
	K13 - 23с			663,0	
 	K14 - 1с	B22,5			263,8
	K14 - 2с				318,8
	K14 - 3с				250,8
	K14 - 4с				387,2
	K14 - 5с				542,4
	K14 - 6с				419,2
	K14 - 7с				537,6
	K14 - 8с				435,6
	K14 - 9с				605,0
	K14 - 10с				914,8
	K14 - 11с				607,0
	K14 - 12с				822,8
	K14 - 13с				768,7
	K14 - 14с				712,2
 	K14 - 15с	B22,5			456,8
	K14 - 16с				664,4

1.420.1-24.0-3НН

МУС

9

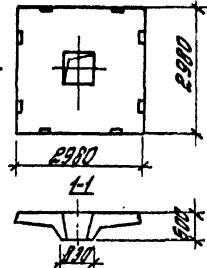
Эскиз	Марка копителей	Класс бетона	Показатели		Масса т
			бетон м³	сталь кг	
	KП1 - 1с	B20		398,6	5,0
	KП1 - 2с			403,6	
	KП1 - 3с			443,7	
	KП1 - 4с			342,4	
	KП1 - 5с			360,1	
	KП1 - 6с			413,6	
	KП1 - 7с			464,9	
	KП1 - 8с			421,3	
	KП1 - 9с			405,3	
	KП1 - 10с			503,7	
	KП1 - 11с	B35		480,3	
	KП1 - 12с			505,6	
	KП1 - 13с			529,1	
	KП1 - 14с			522,4	
	KП1 - 15с			561,9	
	KП1 - 16с			571,9	
	KП1 - 17с			532,4	
	KП1 - 18с			557,8	
	KП1 - 1с-1	B20		389,5	5,0
	KП1 - 2с-1			363,5	
	KП1 - 3с-1			408,8	
	KП1 - 4с-1			309,7	
	KП1 - 5с-1			325,3	
	KП1 - 6с-1			368,4	
	KП1 - 7с-1			389,4	
	KП1 - 8с-1			386,9	
	KП1 - 9с-1			374,6	
	KП1 - 10с-1			464,7	

Рис. 1

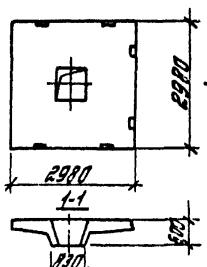
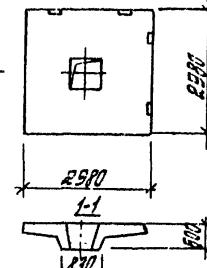
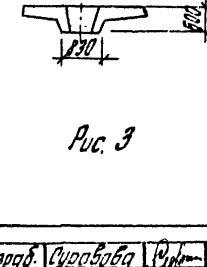


Рис. 2

Эскиз	Марка копителей	Класс бетона	Показатели		Масса т		
			бетон м³	сталь кг			
	KП1 - 12с - 1	B20		478,8	5,0		
	KП1 - 13с - 1			496,1			
	KП1 - 14с - 1			499,3			
	KП1 - 15с - 1			542,2			
	KП1 - 16с - 1			533,4			
	KП1 - 17с - 1			499,9			
	KП1 - 18с - 1			546,1			
	KП1 - 1с - 2			299,5			
	KП1 - 2с - 2			330,8			
	KП1 - 3с - 2			375,3			
	KП1 - 4с - 2	B35		211,9	5,0		
	KП1 - 5с - 2			291,5			
	KП1 - 6с - 2			334,7			
	KП1 - 7с - 2			366,8			
	KП1 - 8с - 2			353,4			
	KП1 - 9с - 2			345,0			
	KП1 - 10с - 2			425,6			
	KП1 - 11с - 2			391,6			
	KП1 - 12с - 2			442,9			
	KП1 - 13с - 2			457,9			
Рис. 3							
Разраб. Суреброва Руком. / Проб. Волков М.А.,							
Номенклатура копителей							
ЦНИИПРОДЗДАННИИ							

1.420.1-240.0-4НН

Номенклатура копителей	Лист	Листов
р	1	8

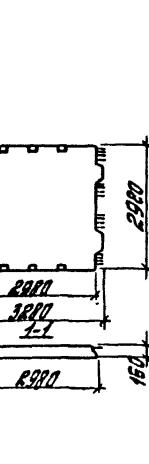
Эскиз	Марка капитали	Класс бетона	Расход материалов	Масса	
			бетон м³	сталь кг	т
	KTP1A - 1C - 3	B20		339,7	
	KTP1A - 2C - 3			382,3	
	KTP1A - 3C - 3			416,8	
	KTP1A - 4C - 3			321,7	
	KTP1A - 5C - 3			339,4	
	KTP1A - 6C - 3			390,8	
	KTP1A - 7C - 3			439,6	
	KTP1A - 8C - 3			368,3	
	KTP1A - 9C - 3			285,7	
	KTP1A - 10C - 3			418,7	
	KTP1A - 11C - 3			445,9	
	KTP1A - 12C - 3			475,6	
	KTP1A - 13C - 3			428,4	
	KTP1A - 14C - 3			541,5	
	KTP1A - 15C - 3			524,0	
	KTP1A - 16C - 3			537,6	
	KTP1A - 17C - 3			485,7	
	KTP1A - 18C - 3			555,2	

Эскиз	Марка капитали	Класс бетона	Расход материалов	Масса	
			бетон м³	сталь кг	т
	KTP1P - 1C - 3	B20		339,7	
	KTP1P - 2C - 3			382,3	
	KTP1P - 3C - 3			416,8	
	KTP1P - 4C - 3			321,7	
	KTP1P - 5C - 3			339,4	
	KTP1P - 6C - 3			390,8	
	KTP1P - 7C - 3			439,6	
	KTP1P - 8C - 3			368,3	
	KTP1P - 9C - 3			285,7	
	KTP1P - 10C - 3			418,7	
	KTP1P - 11C - 3			445,9	
	KTP1P - 12C - 3			475,6	
	KTP1P - 13C - 3			498,4	
	KTP1P - 14C - 3			541,5	
	KTP1P - 15C - 3			524,0	
	KTP1P - 16C - 3			537,6	
	KTP1P - 17C - 3			486,7	
	KTP1P - 18C - 3			552,2	

1.420.1-24с. 0-4НН

документ

24302 37

Эскиз	Марка теплопанели плитой	Класс бетона	Расход материалов		Номер т
			бетон м³	сталь кг	
	МП1-1с	B22.5		243,5	
	МП1-2с			286,9	
	МП1-3с			329,4	
	МП1-4с			347,9	
	МП1-5с			273,0	
	МП1-6с			305,2	
	МП1-7с			319,5	
	МП1-8с			273,9	
	МП1-9с			369,3	
	МП1-10с			388,9	
	МП1-11с			345,8	
	МП1-12с			352,5	
	МП1-13с			388,9	
	МП1-14с			425,8	
	МП1-15с	B30		347,4	
	МП1-16с			419,8	
	МП1-17с			405,5	
	МП1-18с			388,9	
	МП1-19с			435,3	

ЭСКУЭ	№ЭРКЦ ПЕЧАЛОВОИХ ПЛАНЫ	Кинес бетона	Расчет нагрузка, кН		Масса т
			Бетон м³	Сто.10 кН	
	MП1-1с -1			238,1	
	MП1-2с -1			281,5	
	MП1-3с -1			294,0	
	MП1-4с -1			342,5	
	MП1-5с -1			257,8	
	MП1-6с -1			299,8	
	MП1-7с -1			314,1	
	MП1-8с -1			290,5	
	MП1-9с -1			363,9	
	MП1-10с -1			383,5	
	MП1-11с -1			340,4	
	MП1-12с -1			354,1	
	MП1-13с -1			383,3	
	MП1-14с -1			420,4	
	MП1-15с -1			342,0	
	MП1-16с -1			412,4	
	MП1-17с -1			404,1	
	MП1-18с -1			383,3	
	MП1-19с -1			420,0	
		822,5		14	
				830	

Мозгові	Супровідна	Сінуси
Площі	0,00100	—

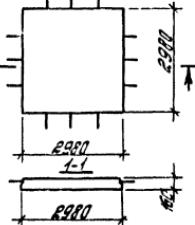
1420.1-24.0-5HH

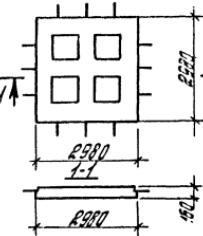
Номенклатура тежсколонных плит

Чтение 1 Книга

1420.1-24.0-5 HN

2

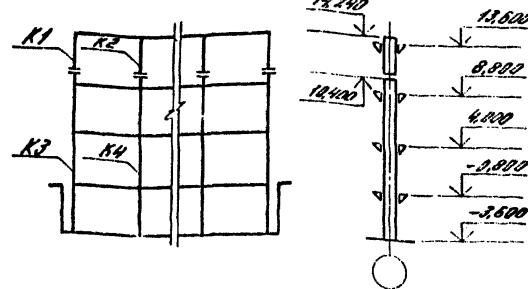
Эскиз	Марка пролетной плиты	Класс бетона	Расход материалов		Масса
			бетон м ³	сталь кг	т
	ПП1-1	B25	1,4	128,1	3,5
	ПП1-2			135,7	
	ПП1-3			152,7	
	ПП1-4			176,5	
	ПП1-5			192,1	
	ПП1-6			216,3	

Эскиз	Марка пролетной плиты	Класс бетона	Расход материалов		Масса
			бетон м ³	сталь кг	т
	ПП1-2-1	B30	1,4	150,3	2,98
	ПП1-4-1			188,1	
					
					

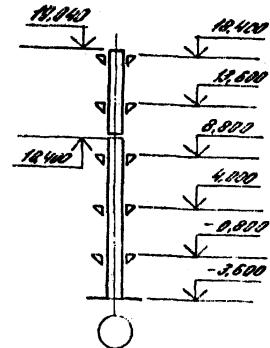
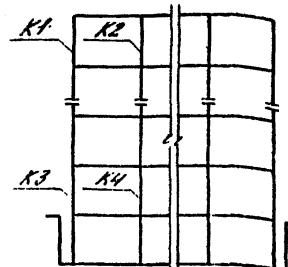
Назнодр Прил	Супорта балков	16,4 тн	1420,1-24с. 0-5 МИ	Индивиду р	Листов 1
				Номенклатур пролетных плит	
					ЦНИИПРОМЗДРАНИИ

40

17-6-4 (36; 48)



17-6-5 (3.6; 4.8)



Временная длительность наружного перегородки при $\bar{f}_T = 1.0$ кПа ($\text{мс}^2/\text{м}^2$)	Состав и конструкция перегородки	Шифр рамы $P-6-4(36; 48)$	Шифр рамы $P-6-5(36; 49)$				
			Установка пироколонн				
			K_1	K_2	K_3	K_4	
5 (500)	7	Черновая	K_1-20	K_2-10	K_2-10	K_2-20	K_3-10
		О不经ес.	K_1-30	K_1-10	K_2-30		K_3-20
		Нестанд.	K_1-80		K_2-80	K_2-100	K_3-60
		стекло.	K_1-90	K_1-10	K_2-90		K_3-70
		Нестанд.	K_1-130	K_1-230	K_2-150	K_2-130	K_3-20
		стекло.	K_1-140	K_1-330	K_2-170	K_2-190	K_3-260
		Нестанд.	K_1-130	K_1-150	K_2-160	K_2-180	K_3-210
20 (2000)		стекло.	K_1-140	K_1-160	K_2-170	K_2-190	K_3-100
		Черновая	K_1-160	K_1-180	K_2-230	K_2-140	K_3-70
25 (2500)		стекло.	K_1-190	K_1-330	K_2-240	K_2-250	

Под агрессивной средой имеется в виду способ и среда, агрессивная для образующих среды.

временная длительная нагрузка по перекрытию при $\sigma_f = 1,0$ МПа ($\text{НТс}/\text{м}^2$)		Состав из бетона и арматуры	Широкие рамы п-6-4 (3,6; 4,8)				Широкие рамы п-6-5 (3,6; 4,8)			
			Установка марки колонн							
			K4	K2	K3	K4	K4	K2	K3	K4
Рабочие марки колонн по серии 1.420.1-240, блок 1										
5 (500)	8	недресс.	K1-5с	K1-4с	K2-4с	K2-5с	K3-4с	K3-4с	K2-7с	K2-7с
10 (1000)		издресс.	K1-6с	K1-12с	K2-11с	K2-13с	K3-8с	K3-5с	K2-33с	K2-8с
15 (1500)		недресс.	K1-22с		K2-12с					
20 (2000)		издресс.	K1-11с	K1-10с	K2-20с	K2-22с	K3-27с	K3-19с	K2-20с	K2-15с
25 (2500)		недресс.	K1-17с		K1-10с					
		издресс.	K1-18с	K1-31с	K2-21с	K2-22с	K3-28с	K3-13с	K2-21с	K2-15с
		недресс.	K1-17с		K1-10с					
		издресс.	K1-18с	K1-17с	K2-21с					
		недресс.	K1-17с		K1-10с	K2-28с	K3-11с	K3-19с	K2-28с	K2-15с
		издресс.	K1-20с	K1-21с	K2-21с					
5 (500)	9	недресс.	K1-6с	K1-6с	K2-20с	K2-22с	K2-22с	K3-13с	K2-20с	K2-15с
10 (1000)		издресс.	K1-11с	K1-11с	K2-22с					
		недресс.	K1-16с	K2-22с						
		издресс.	K1-16с	K2-22с						

1.420.1-240.0-7

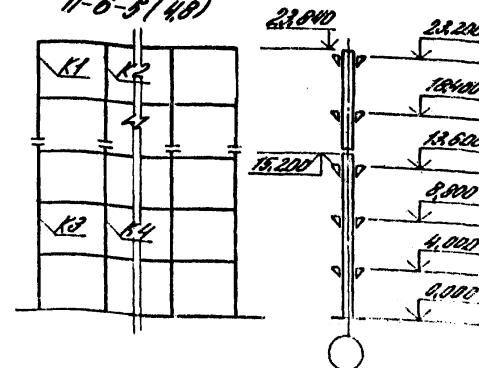
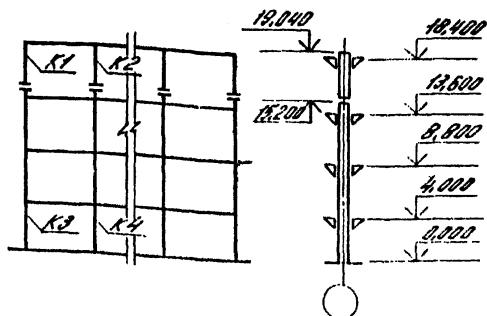
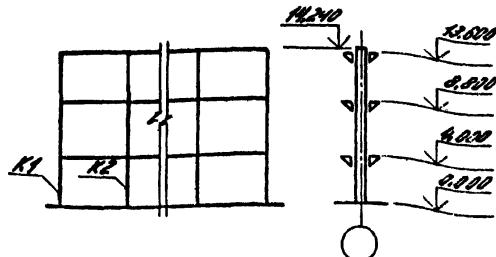
1000
2

24302 42

7-6-3 (4.8)

11-6-4(48)

11-6-5 (48)



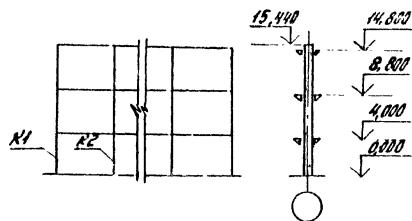
Временное влияние изменения нагрузки на герметичность при $\delta_f = 1.0$ $\text{кПа} / (\text{кгс}/\text{м}^2)$	Составлено вручную вручную	Шифр рисунка П-6-3(4,8)	Шифр рисунка П-6-4 (4,8)				Шифр рисунка П-6-5 (4,8)					
			Бесподвижные марки колонн									
			K1	K2	K1	K2	K3	K4	K1	K2		
5 (500)	7	Номер рис.	Рабочие марки колонн по схеме 1420-1-240 §3.17.1									
10 (1000)		022000	K5-10	K5-10	K1-200	K1-250	K6-10	K6-10	K3-170	K3-10	K6-250	K6-270
15 (1500)		Номер рис.	K5-50	K5-90	K1-80	K1-210	K6-70	K6-90	K3-60	K3-10	K6-300	K6-320
20 (2000)		022000	K5-110	K5-150	K1-130	K1-150	K6-20	K6-150	K3-150	K3-20	K6-450	K6-390
25 (2500)		022000	K5-120	K5-160	K1-140	K1-160	K6-440	K6-60	K3-260	K3-70	K6-480	K6-400
		Номер рис.	K5-180	K5-200	K1-180	K1-150	K6-190	K6-150	K3-250	K3-20	K6-380	K6-380
		022000	K5-190	K5-210	K1-140	K1-160	K6-140	K6-60	K3-100	K3-70	K6-370	K6-370

Под адресивной средой имеется в виду сплошно-адресивная самообразованная среда.

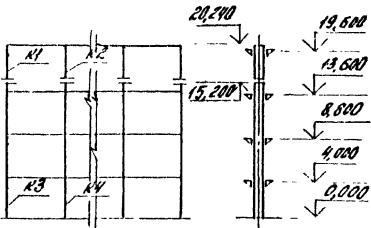
Временная документация извещения на перевозку имущество КПО (кг/т/м²)	Составлено в форме	Марка автомобиля	Шифр поясов		Шифр поясов		Шифр поясов	
			Н-6-3 (48)		Н-6-4 (48)		Н-6-5 (48)	
			Установка марки колонн					
			K1	K2	K1	K2	K3	K4
5 (500)	8	Н-6-3-2000	K5-90	K5-40	K1-220	K1-230	K6-30	K6-40
		0200000			K1-170			K3-40
		Н-6-3-2000	K5-10	K5-70	K1-120	K1-220	K6-100	K6-120
		0200000	K5-90		K1-210		K6-160	
		Н-6-3-2000	K5-130	K5-170	K1-170	K1-220	K6-180	
		0200000	K5-140		K1-180	K1-170	K6-170	K6-180
		Н-6-3-2000	K5-220	K5-240	K1-190	K1-100	K6-160	
		0200000	K5-230		K1-180	K1-190	K6-190	K6-180
25 (2500)	9	Н-6-3-2000	K5-270	K5-100	K1-170	K1-170	K6-180	K6-240
		0200000	K5-280		K1-200	K1-210	K6-230	K6-250
		Н-6-3-2000	K5-130	K5-170	K1-210	K1-210	K6-160	K6-180
		0200000						
		Н-6-3-2000	K5-100	K5-100				
5 (500)	9	Н-6-3-2000	K5-100	K5-280				
		0200000						
10 (1000)	9	Н-6-3-2000						
		0200000						
15 (1500)	9	Н-6-3-2000						
		0200000						

14201-240.0-8
24302 44

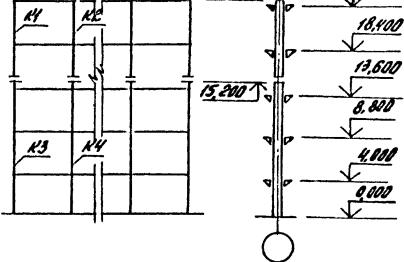
П-6-3 (4,8; 6,0)



П-6-4 (4,8; 6,0)



П-6-5 (4,8; 6,0)



Временная диагональная погрешность при $\delta_f = 1,0$ и ПО (кмс/м²)	Связь наименований в блоках	Адресивная среда	Шифр рамы		Шифр рамы				Шифр рамы			
			П-6-3 (4,8; 6,0)		П-6-4 (4,8; 6,0)				П-6-5 (4,8; 6,0)			
			Условные марки колонн									
			K1	K2	K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4
5 (500)	7	Адресс.	K7-1C	K7-1C	K8-18C	K8-3C	K8-1C	K8-1C	K9-1C	K9-3C	K8-26C	K8-27C
10 (1000)			K7-2C	K7-2C	K8-7C	K8-3C	K8-7C	K8-9C	K9-2C	K9-9C	K8-30C	K8-32C
15 (1500)			K7-5C	K7-9C	K8-14C	K8-3C	K8-7C	K8-9C	K9-7C	K9-14C	K8-43C	K8-38C
20 (2000)			K7-6C	K8-7C	K8-17C	K8-10C	K8-2C	K8-4C	K9-8C	K9-10C	K8-36C	K8-38C
25 (2500)			K7-11C	K7-15C	K8-18C	K8-2C	K8-2C	K8-15C	K9-13C	K9-15C	K8-45C	K8-39C
			K7-12C	K7-16C	K8-10C	K8-2C	K8-4C	K8-15C	K9-14C	K9-16C	K8-43C	K8-39C
			K7-18C	K7-20C	K8-14C	K8-18C	K8-13C	K8-15C	K9-19C	K9-15C	K8-36C	K8-38C
			K7-19C	K7-21C	K8-10C	K8-2C	K8-14C	K8-8C	K9-14C	K9-10C	K8-37C	K8-39C
			K7-25C	K7-25C	K8-2C	K8-14C	K8-19C	K8-21C				
			K7-26C	K7-30C	K8-11C	K8-7C	K8-20C	K8-22C				

Под адресивной средой имеется в виду: слабо- и средне-
адресивная газодиффузная среда.

Номер	Массажир	...
Пассажир	Моторист	...
Пассажир	Лягушка	...
Пассажир	Зарядка	...
Н. конопр.	Брумбенко	...

1420.1-246.0-9

Маркировка колонн для
здания с высотами этажей
 $H_{ эт } = 4,8; 6,0 м$
Промстрайпроект

Временная документация изделия до переделки или $\bar{J}_f = 10$ $x_{\text{ко}} (\text{мкм}/\text{м}^2)$	Серийный номер изделия	Номер блока	Шифр риски		Шифр рамки				Шифр рамки			
			K-6-3 (48; 60)		K-6-4 (48; 60)				K-6-5 (48; 60)			
			Установка мороз колонн									
			K1	K2	K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4
5 (500)	8	Н0032Р000	K7-30	K7-40	K8-40	K8-60	K8-30	K8-40	K9-40	K9-60	K8-280	K8-290
		0202000			K8-90				K9-50			
		Н0032Р000	K7-70	K7-70	K8-50	K8-80	K8-100	K8-120	K9-110	K9-120	K8-330	
		0202000	K7-80		K8-60		K8-110		K9-120	K8-340	K8-350	
		Н0032Р000	K7-130		K8-50	K8-50	K8-160	K8-180	K9-190	K9-210	K8-400	
		0202000	K7-140	K7-170	K8-190		K8-170		K9-200	K9-220	K8-410	K8-420
		Н0032Р000	K7-220		K8-50		K8-100					
		0202000	K7-230	K7-240	K8-190	K8-50	K8-170	K8-180				
25 (2500)	9	Н0032Р000	K7-210		K8-50	K8-50	K8-180	K8-240				
		0202000	K7-280	K7-100	K8-120	K8-90	K8-230	K8-250				
		Н0032Р000	K7-130	K7-170	K8-90	K8-90	K8-160	K8-180				
		0202000										
5 (500)	9	Н0032Р000	K7-100	K7-100								
		0202000										
		Н0032Р000	K7-100	K7-280								
10 (1000)		0202000										
15 (1500)												

1420.1-240.0-0

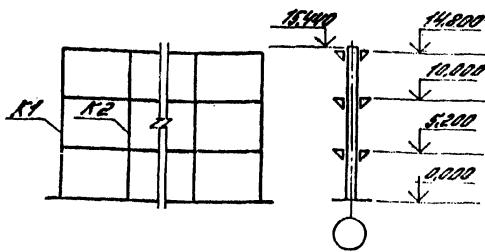
1651

2

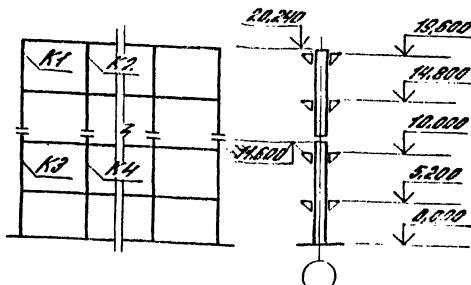
24302 46

45

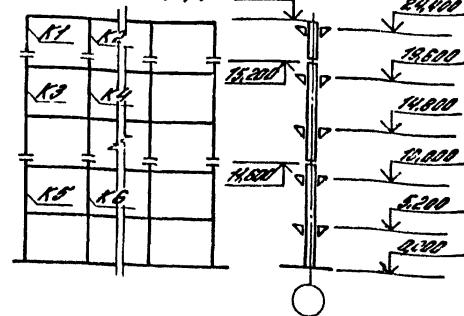
R-6-3(60;48)



N-6-4 (60; 48)



17-6-5 (60,48) 25,040



Под агрессивной средой имеется в виду сплошно-агрессивная агрессивная среда.

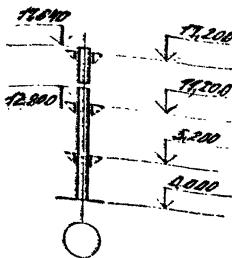
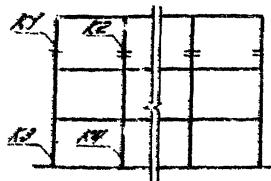
Время на отделение изделия по перевороте пружин F=10 кНс/м² (кгс/м²)	Серийный номер	Номер заготовки	Шифр рамы		Шифр рамы				Шифр рамы					
			П-Б-3(60;48)		П-Б-4(60;48)				П-Б-5(60;48)					
			K1	K2	K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4	K5	K6
Частичные марки колонн														
5 (500)	8	М4202000	K10-3C	K10-4C	K3-4C	K3-18C	K11-3C	K11-8C	K1-22C	K1-4C	K4-2	K4-3C	K11-10C	K11-25C
10 (1000)		М4202000	K10-3C		K3-5C				K1-11C		K4-18			
15 (1500)		М4202000	K10-5C	K10-13C	K3-8C	K3-5C	K11-4C	K11-8C	K1-10	K1-22C	K4-6			
20 (2000)		М4202000	K10-9C		K3-13C	K3-5C			K1-21		K4-19	K4-7C	K11-11C	K11-26C
25 (2500)		М4202000	K10-15C	K10-16C	K3-27C	K3-19C	K11-19C	K11-14C	K1-21C	K1-19C	K4-15C			
5 (500)		М4202000	K10-16C	K10-17C	K3-20C	K3-19C	K11-24C		K1-20C	K1-21C	K4-16C	K4-17C	K11-21C	K11-14C
10 (1000)		М4202000	K10-23C	K10-22C										
15 (1500)		М4202000	K10-24C	K10-23C										
5 (500)	9	М4202000	K10-31C	K10-32C										
10 (1000)		М4202000	K10-32C	K10-33C										
15 (1500)		М4202000	K10-28C	K10-28C										
10 (1000)		М4202000	K10-16C	K10-16C										
15 (1500)		М4202000	K10-18C	K10-32C										

1420.1-240.0-10

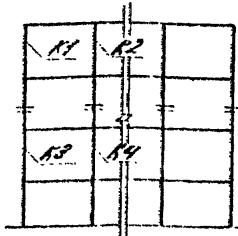
1420.1-240.0-10
2

24302 48

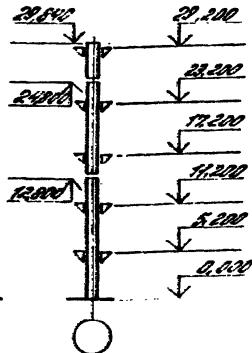
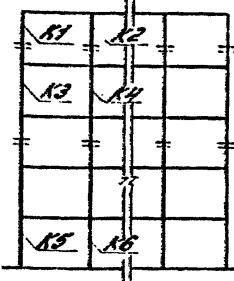
П-Б-3 (Б.0)



П-Б-4 (Б.0)



П-Б-5 (Б.0)



Временное
дополнительное
нагружение на
перекрытие
 $\text{при } \delta_f = 10$
 $1.00 \text{ (КН/м}^2\text{)}$

Составлено
вручнуюРассчитано
вручнуюШифр рисунка
П-Б-3 (Б.0)Шифр рисунка
П-Б-4 (Б.0)Шифр рисунка
П-Б-5 (Б.0)

Установка колонн

Приложение №1 к ПД СП 34.13330.1420.1-240.06.1

5 (500)

7

	K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4	K5	K6
4000000	K8-10	K8-20	K12-30	K12-40	K12-10	K12-20	K12-30	K12-40	K8-10	K8-20	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
0200000	K8-20	K8-30	K12-30	K12-40	K12-20	K12-30	K12-40	K12-20	K8-20	K8-30	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
4000000	K8-10	K8-20	K12-30	K12-40	K12-10	K12-20	K12-30	K12-40	K8-10	K8-20	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
0200000	K8-20	K8-30	K12-30	K12-40	K12-20	K12-30	K12-40	K12-20	K8-20	K8-30	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
4000000	K8-20	K8-30	K12-30	K12-40	K12-20	K12-30	K12-40	K12-20	K8-20	K8-30	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
0200000	K8-10	K8-20	K12-30	K12-40	K12-10	K12-20	K12-30	K12-40	K8-10	K8-20	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
4000000	K8-20	K8-30	K12-30	K12-40	K12-20	K12-30	K12-40	K12-20	K8-20	K8-30	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
0200000	K8-10	K8-20	K12-30	K12-40	K12-10	K12-20	K12-30	K12-40	K8-10	K8-20	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
4000000	K8-20	K8-30	K12-30	K12-40	K12-20	K12-30	K12-40	K12-20	K8-20	K8-30	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30
0200000	K8-10	K8-20	K12-30	K12-40	K12-10	K12-20	K12-30	K12-40	K8-10	K8-20	K14-10	K14-20	K12-20	K12-30

При расчете здания введено в действие
загружение избыточного давления

4000000	Максимальное	-	-
0200000	Минимальное	-	-
1000	Заданные	-	-
200000	Заданные	-	-
1000	Заданные	-	-

Использовано: ЕРУМЕНКО

1420.1-240.0-11

Максимальная нагрузка здания	Средняя	Минимум	Максимум
Нет = 6,0 м	1	2	

ПРОЕКТНОЙ ПОДДЕРЖКА

Примененная допустимая нагрузка на перекрытие при $\gamma_f = 1.0$ КПД (кг/м ²)	Состав и размеры конструкции	Шифр рамы П-6-3 (60)				Шифр рамы П-6-4 (60)				Шифр рамы П-6-5 (60)						
		K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4	K1	K2	K3	K4	K5	K6	
										Человеческие марки колонн						
Размеры колонн по серии 1420.4-240.0-11																
5 (500)	8	Н023200	K8-40	K8-60	K12-30	K12-50	K13-40	K13-60	K12-80	K8-80	K8-80	K14-80	K14-80	K14-80	K12-80	
10 (1000)		Л023200	K8-50		K12-40		K13-50		K8-90		K8-90		K14-90		K12-90	
15 (1500)		Н023200	K8-60		K12-50		Л13-110		K13-110		K12-100		K14-100		K12-100	
20 (2000)		Л023200	K8-80		K12-70		Л13-120		K13-110		K12-90		K14-90		K12-90	
25 (2500)		Н023200	K8-50	K8-50	K12-160	K12-440	Л13-210	K13-220	K12-480							
5 (500)		Л023200	K8-120		K12-170		Л13-220		K12-490							
20 (2000)		Н023200	K8-50	K8-50	K12-180											
25 (2500)		Л023200	K8-180	K8-170	K12-230	K12-230										
5 (500)	9	Н023200	K8-50	K8-50	K12-60	K12-60										

1420.4-240.0-11

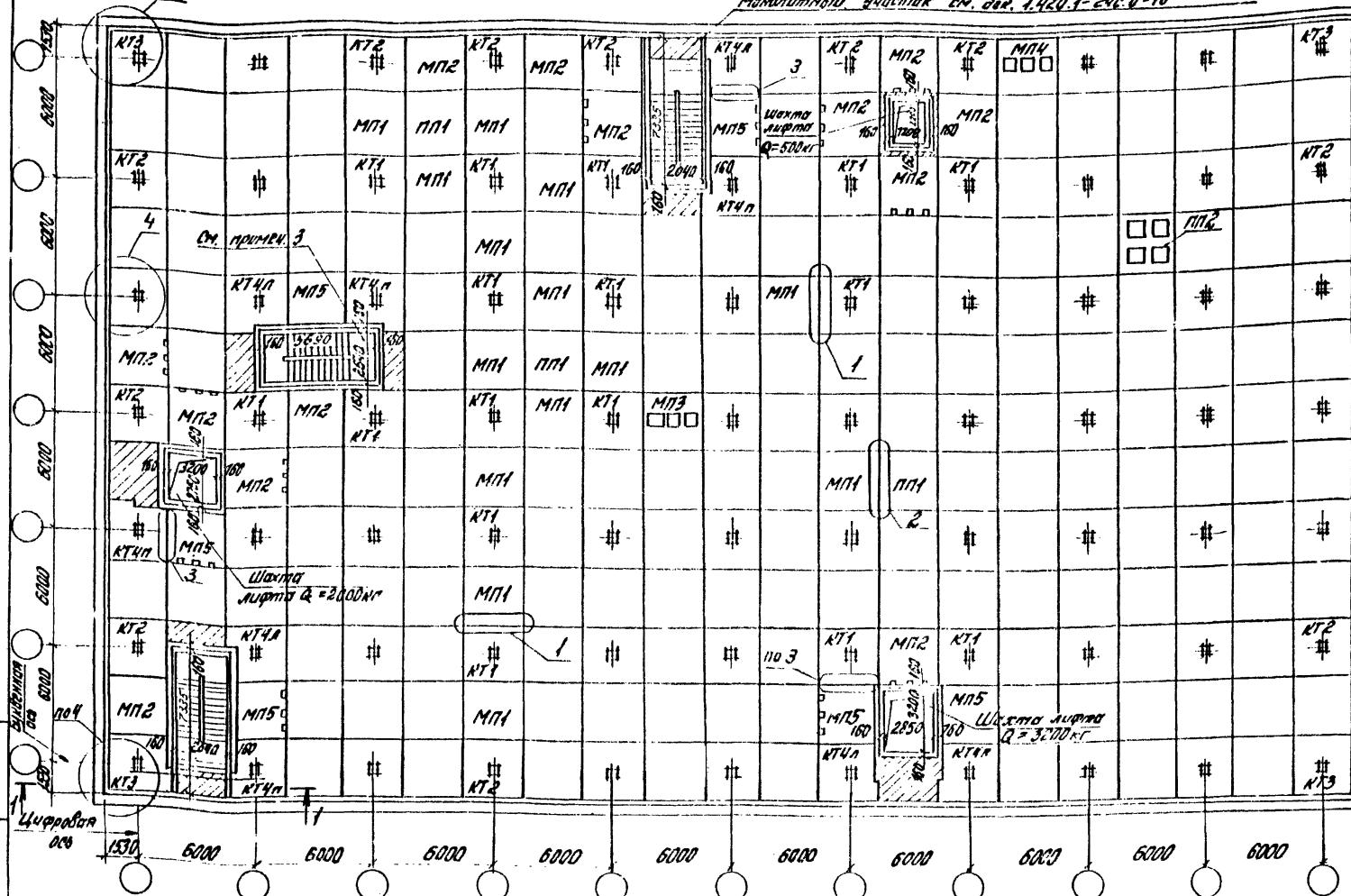
1420

2

29302 50

Монолитною чистотою см. №№ 1420-1-246.0-10

102



1. На схеме указаны условные марки изображений, соответствующие им рабочие марки см. doc. 1.420.1-24с. 0-13 1.420.1-24с. 0-14.

2. Условные и рабочие марки монтажных узлов см. в

3. Внутреннее расположение пастничные клеток следует согласовать с УПО МВД.

Разграб.	Томашева	Планеру
Разграб.	Суребба	Логро
Прев.	Балков	Логан.

1.420.1-24c. 0-12

Иванов Иван Семен

Схема расположения элементов перекрытия с промежуточными размещения заслоничных клеток и шахт

Страница	Лист	Листов
Р		1

ЦИЦИСТРОМЗДАНІЙ

Установка наружной конструкции по средним размерам консоль	Шаги рамы	Рабочие модули калибровки при временной длительной нагрузке на перекрытие (при $\gamma_3 = 10$)									
		5 кПа (500 кг/м ²)					10 кПа (1000 кг/м ²)				
		Симметрическое затяжение	Симметрическое растяжение	Асимметрическое затяжение	Симметрическое затяжение	Симметрическое растяжение	Симметрическое затяжение	Симметрическое растяжение	Асимметрическое затяжение	Симметрическое затяжение	Симметрическое растяжение
Калибратор KTH на базах зажи- жек, кроме вертикальных	K-6-3(4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-90	KTH-80	KTH-50	KTH-80	KTH-100
	K-6-3(4,8; 6,0)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-90	KTH-80	KTH-60	KTH-80	KTH-100
	K-6-3(6,0; 4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-60	KTH-80	KTH-60	KTH-80	KTH-100
	K-6-3(6,0)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-90	KTH-80	KTH-60	KTH-80	KTH-100
	K-6-4(3,6; 4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-90	KTH-80	KTH-80	KTH-80	—
	K-6-4(4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-90	KTH-80	KTH-60	KTH-80	KTH-100
	K-6-4(4,8; 6,0)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-90	KTH-80	KTH-60	KTH-80	—
	K-6-4(6,0; 4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	—	KTH-90	KTH-80	KTH-60	KTH-80	—
	K-6-4(6,0)	KTH-10	KTH-20	KTH-50	KTH-20	—	KTH-90	KTH-90	KTH-60	KTH-100	—
	K-6-5(3,6; 4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	—	KTH-90	KTH-80	KTH-60	KTH-80	—
	K-6-5(4,8)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	—	KTH-90	KTH-90	KTH-60	KTH-80	—
	K-6-5(4,8; 6,0)	KTH-10	KTH-40	KTH-50	KTH-20	—	KTH-110	KTH-110	KTH-110	KTH-100	—
	K-6-5(6,0; 4,8)	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-30	—	KTH-90	KTH-100	KTH-100	KTH-100	—
	K-6-5(6,0)	KTH-50	KTH-20	KTH-30	KTH-30	—	KTH-90	KTH-100	KTH-100	KTH-100	—
KTH для вер- тикальных зажи- жек	Для всех рам	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10	KTH-10

Проверка изд.	Фиксация изделия	Сборка
—	—	—
—	—	—
—	—	—
—	—	—

1.420.1-240.0-13

Маркировка
конструкций

Серия	Номер	Листов
Р	1	10
—	—	—

ПМБ МОСКОВСКИЙ ПРОЕКТ

Установленные наоружия контролеров по средним размерам ракет	Шифр ракеты	Рабочие нормы погашения при временной длительности наведения на перекрытие (при $\bar{J}_f = 10$)							
		15; 20 кПа (1500; 2000 кгс/м²)				25 кПа (2500 кгс/м²)			
		Сейсмичность 7 блоков	Сейсмичность 8 блоков	Сейсмичность 7 блоков	Сейсмичность 8 блоков	Несущая способность стенки	Несущая способность стенки	Несущая способность стенки	Несущая способность стенки
Контролеры K71 по всем этим макс. кроме вертикальной	II-6-3 (4,8)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	K71-180	K71-180
	II-6-3 (4,8; 6,0)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	K71-180	K71-180
	II-6-3 (6,0; 4,8)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	K71-180	K71-180
	II-6-3 (6,0)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	K71-180	K71-180
	II-6-4 (3,6; 4,8)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	K71-180	K71-180
	II-6-4 (4,8)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	—	—
	II-6-4 (4,8; 6,0)	K71-120	K71-160	K71-140	K71-140	K71-150	K71-160	—	—
	II-6-4 (6,0; 4,8)	K71-120	K71-160	—	—	K71-170	—	—	—
	II-6-4 (6,0)	K71-120	K71-160	—	—	K71-170	—	—	—
	II-6-5 (3,6; 4,8)	K71-120	K71-160	—	—	K71-170	K71-160	—	—
	II-6-5 (4,8)	K71-120	K71-160	—	—	K71-170	—	—	—
	II-6-5 (4,8; 6,0)	K71-120	K71-160	—	—	K71-170	—	—	—
K71 для верх. и боковых ракет	II-6-5 (6,0; 4,8)	K71-120	K71-160	—	—	—	—	—	—
	II-6-5 (6,0)	K71-120	K71-160	—	—	—	—	—	—
	II-6-6 верх. и боковых ракет	II-6-6 верх. и боковых ракет	K71-10	K71-10	K71-10	K71-10	K71-10	K71-10	K71-10

1420.1-240.0-13

24302 53

Условные марки копите- лей по крайним районам копания	Шифр района	Рабочие нормы копителей при временной длительности нагрузки на прокатывание (при $f_3 = 1.0$)									
		5КПа (500 кгс/м ²)					10КПа (1000 кгс/м ²)				
		Состоинство 7 баллов		Состоинство 8 баллов		Состоинство 9 баллов	Состоинство 7 баллов		Состоинство 8 баллов		Состоинство 9 баллов
		Несущая способность среди	Пересекаемая среда	Несущая способность среди	Пересекаемая среда	Несущая способность среди	Несущая способность среди	Пересекаемая среда	Несущая способность среди	Пересекаемая среда	Несущая способность среди
Копители МТС	П-6-3 (4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	KTI-10C-1
	П-6-3 (4.8; 6.0)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	KTI-10C-1
	П-6-3 (6.0; 4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	KTI-10C-1
	П-6-3 (6.0)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	—
	П-6-4 (3.6; 4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	KTI-10C-1
	П-6-4 (4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	—
	П-6-4 (4.8; 6.0)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	KTI-3C-1	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	—
	П-6-4 (6.0; 4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	—	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	—
	П-6-4 (3.0)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	—	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-11C-1	KTI-10C-1	—
	П-6-5 (3.6; 4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	—	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-6C-1	KTI-8C-1	—
Брдчнко	П-6-5 (4.8)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	—	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-11C-1	KTI-10C-1	—
	П-6-5 (4.8; 6.0)	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-5C-1	KTI-2C-1	—	KTI-9C-1	KTI-8C-1	KTI-11C-1	KTI-10C-1	—
	П-6-5 (6.0; 4.8)	KTI-5C-1	KTI-8C-1	KTI-3C-1	KTI-3C-1	—	KTI-7C-1	KTI-10C-1	KTI-10C-1	KTI-10C-1	—
	П-6-5 (6.0)	KTI-5C-1	KTI-8C-1	KTI-3C-1	KTI-3C-1	—	KTI-7C-1	KTI-10C-1	KTI-10C-1	KTI-10C-1	—
	П-6-5 (6.0; 4.8)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
П-6 на базе нен-этилок	П-6 на базе этилок	KTI-1C-1	KTI-4C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1	KTI-1C-1
	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

14201-240.0-13

1001
3

Числовые модели капителей по крайним рядам колонн	Шифр ряда	Рабочие модели капителей при временной вибрационной нагрузке на перекрытие (при $\gamma_s=1,0$)							
		15; 20 кПа (1500; 2000 кг/м ²)				25 кПа (2500 кг/м ²)			
		Симметричность 7 блоков	Симметричность 8 блоков	Асимметричность 7 блоков	Симметричность 8 блоков	Несимметричность 7 блоков	Несимметричность 8 блоков	Несимметричность 7 блоков	Несимметричность 8 блоков
Капители KT2	II-6-3(48)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	KTH-180-1	KTH-180-1
	II-6-3(48; 60)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	KTH-180-1	KTH-180-1
	II-6-3(60; 48)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	KTH-180-1	KTH-180-1
	II-6-3(60)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	KTH-180-1	KTH-180-1
	II-6-4(36; 48)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	KTH-180-1	KTH-180-1
	II-6-4(48)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	—	—
	II-6-4(48; 60)	KTH-120-1	KTH-160-1	KTH-140-1	KTH-140-1	KTH-150-1	KTH-160-1	—	—
	II-6-4(80; 48)	KTH-120-1	KTH-160-1	—	—	KTH-170-1	—	—	—
	II-6-4(60)	KTH-120-1	KTH-160-1	—	—	KTH-170-1	—	—	—
	II-6-5(36; 48)	KTH-120-1	KTH-160-1	—	—	KTH-170-1	KTH-180-1	—	—
Бережные	II-6-5(48)	KTH-130-1	KTH-160-1	—	—	KTH-170-1	KTH-190-1	—	—
	II-6-5(48; 60)	KTH-130-1	KTH-150-1	—	—	KTH-170-1	KTH-190-1	—	—
	II-6-5(60; 48)	KTH-130-1	KTH-160-1	—	—	KTH-170-1	KTH-190-1	—	—
	II-6-5(60)	KTH-130-1	KTH-160-1	—	—	KTH-170-1	KTH-190-1	—	—
	—	—	—	—	—	—	—	—	—
КТЗ № 12285 для всех рядов	для всех рядов	KTH-10-1	KTH-10-1	KTH-10-1	KTH-10-1	KTH-10-1	KTH-10-1	KTH-10-1	KTH-10-1

14201-240.0-13

24302 55

Условия нормы человеко- капиталей	Ширина ряда	Рабочие нормы капиталей при временной длительной нагрузке на перенапряжение (при $\delta_3 = 1.0$)							
		5 кПа (500 кг/м ²)				10 кПа (1000 кг/м ²)			
		Соединение 7 болтов	Соединение 8 болтов	Соединение 9 болтов	Соединение 7 болтов	Соединение 8 болтов	Соединение 9 болтов	Соединение 7 болтов	Соединение 8 болтов
Капиталы	Нагрессив средо	Агрессивн средо	Нагрессивн средо	Агрессивн средо	Нагрессивн средо	Агрессивн средо	Нагрессивн средо	Агрессивн средо	Нагрессивн средо
	Н-8-3 (4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-8-3 (4,8; 6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-3 (6,0; 4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-3 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-4 (3,6; 4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-4 (4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-4 (4,8; 6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	KTH-3C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-4 (6,0; 4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-4 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
НТЗ и более элек- трическим знач. нормам	Н-6-5 (3,6; 4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (4,8; 6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0; 4,8)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
	Н-6-5 (6,0)	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-2C-2	—	KTH-8C-2	KTH-8C-2	KTH-8C-2
НТЗ на раз- ных элек- рических нормах	для всех рядов	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-10-2	—	KTH-1C-2	KTH-1C-2	KTH-1C-2

14201-240.0-13

1007
5

24302 56

Числовые марки человечес- кимителей	Шифр ряда	Рабочие марки кипителей при временной вспомогательной нагрузке на покрытие (при $\gamma_3=10$)							
		15; 20 кПа (1500; 2000 кг/м ²)				25 кПа (2500 кг/м ²)			
		Сейсмичность 1 балл/об	Сейсмичность 8 балл/об	Сейсмичность 1 балл/об	Сейсмичность 8 балл/об	Сейсмичность 1 балл/об	Сейсмичность 8 балл/об	Сейсмичность 1 балл/об	Сейсмичность 8 балл/об
		Неподвиж- ная свеча	Движущаяся свеча	Неподвиж- ная свеча	Движущаяся свеча	Неподвиж- ная свеча	Движущаяся свеча	Неподвиж- ная свеча	Движущаяся свеча
Кипители КТЗ из всех рядов исследован без подвижных свеч	II-6-3(4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	KTH-18c-2	KTH-18c-2
	II-6-3(4.8; 6.0)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	KTH-18c-2	KTH-18c-2
	II-6-3(6.0; 4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	KTH-18c-2	KTH-18c-2
	II-6-3(2.0)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	KTH-18c-2	KTH-18c-2
	II-6-4(3.6; 4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	KTH-18c-2	KTH-18c-2
	II-6-4(4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	—	—
	II-6-4(4.8; 6.0)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	KTH-14c-2	KTH-14c-2	KTH-15c-2	KTH-16c-2	—	—
	II-6-4(6.0; 4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	KTH-16c-2	—	—
	II-6-4(2.0)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	KTH-16c-2	—	—
	II-6-5(3.6; 4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	KTH-17c-2	—	—
	II-6-5(4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	KTH-17c-2	—	—
	II-6-5(4.8; 6.0)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	KTH-17c-2	—	—
	II-6-5(6.0; 4.8)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	—	—	—
	II-6-5(6.0)	KTH-12c-2	KTH-16c-2	—	—	—	—	—	—
KTH из всех рядов исследован без подвижных свеч	II-6-3(4.8)	KTH-1c-2	KTH-1c-2	KTH-1c-2	KTH-1c-2	KTH-1c-2	KTH-1c-2	KTH-1c-2	KTH-1c-2

1420.1-240.0-13

24302 57

Условные нормы контролей установи- мых кранов и лифтов	Шифр ряда	Рабочие нормы калибровки при времененной длительной нагрузке на перекосы (при $\beta_3 = 60^\circ$)										
		5 кН (500 кгс/м ²)			10 кН (1000 кгс/м ²)							
		Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	Соединитель- ная головка	
Калибраторы HTIA	II-6-3 (4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-10C-3	
	II-6-3 (4,8; 6,0)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-10C-3	
	II-6-3 (6,0; 4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-10C-3	
	II-6-3 (6,0)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	—	
	II-6-4 (3,6; 4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-10C-3	
	II-6-4 (4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	—	
	II-6-4 (4,8; 6,0)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	—	
	II-6-4 (6,0; 4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	—	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	—	
	II-6-4 (6,0)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	—	HTIA-9C-3	HTIA-9C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	—	
	II-6-5 (3,6; 4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	—	HTIA-9C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	HTIA-8C-3	—	
	II-6-5 (4,8)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	—	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	—	
	II-6-5 (4,8; 6,0)	HTIA-1C-3	HTIA-4C-3	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	—	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	—	
	II-6-5 (6,0; 4,8)	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-3C-3	—	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	—	
	II-6-5 (6,0)	HTIA-5C-3	HTIA-2C-3	HTIA-3C-3	HTIA-3C-3	—	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	HTIA-10C-3	—	

1.420.1-240.0-13

24302 58

Числовые маки капиталей у листни- чных клепок и шарфов	Шарф рамы	Рабочие маки капиталей при временной отцепленной нагрузке на перекрытие (при $\gamma_f = 1,0$)					
		15; 20 кПа (1500; 2000 кгс/м ²)		25 кПа (2500 кгс/м ²)			
		Серединность 7 дюймов	Серединность 8 дюймов	Серединность 7 дюймов	Серединность 8 дюймов		
Капитали (КТДи)	Нагрузка 60	Нагрузка 60	Нагрузка 60	Нагрузка 60	Нагрузка 60	Нагрузка 60	Нагрузка 60
	11-6-3(48)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	КТД-160-3
	11-6-3(48; 60)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	КТД-160-3
	11-6-3(60; 48)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	КТД-160-3
	11-6-3(60)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	КТД-160-3
	11-6-4(36; 48)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	КТД-160-3
	11-6-4(48)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	—
	11-6-4(60)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	—
	11-6-4(60; 48)	КТД-120-3	КТД-160-3	КТД-140-3	КТД-140-3	КТД-160-3	—
	11-6-5(36; 48)	КТД-120-3	КТД-160-3	—	—	КТД-160-3	КТД-160-3
	11-6-5(48)	КТД-120-3	КТД-160-3	—	—	КТД-160-3	—
	11-6-5(48; 60)	КТД-120-3	КТД-160-3	—	—	КТД-160-3	—
	11-6-5(60; 48)	КТД-120-3	КТД-160-3	—	—	—	—
	11-6-5(60)	КТД-120-3	КТД-160-3	—	—	—	—

1420.1-240.0-13

8

24302 59

Числовые модели изотропной упругой матрицы и линий	Шифр ряда	Рабочие нормы напряжений при всеменном длительном нагружении на предельные (при $\beta_3 = 1.0$)											
		5 кПа (500 кг/м ²)						10 кПа (1000 кг/м ²)					
		Сейсмичность Голлера		Сейсмичность Барбара		Сейсмичность Уэдделла		Сейсмичность Голлера		Сейсмичность Барбара		Сейсмичность Уэдделла	
		Неспресив. среда	Пресив. среда	Неспресив. среда	Пресив. среда	Неспресив., среда	Пресив., среда	Неспресив. среда	Пресив. среда	Неспресив. среда	Пресив. среда	Неспресив., среда	Пресив., среда
Изотропные KT411	П-6-3 (4.8)	KT11-1c-3	KT11-1c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3
	П-6-3 (4.8; 6.0)	KT11-1c-3	KT11-1c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3
	П-6-3 (6.0; 4.8)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3
	П-6-3 (6.0)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	—
	П-6-4 (3.6; 4.8)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-10c-3
	П-6-4 (4.8)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	—
	П-6-4 (4.8; 6.0)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-1c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-8c-3	—
	П-6-4 (6.0; 4.8)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	—	KT11-8c-3	KT11-8c-3	KT11-8c-3	KT11-8c-3	KT11-8c-3	—
	П-6-4 (6.0)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	—	KT11-8c-3	KT11-8c-3	KT11-8c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	—
	П-6-5 (3.6; 4.8)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	—	KT11-9c-3	KT11-8c-3	KT11-6c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	—
	П-6-5 (4.8)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	—	KT11-9c-3	KT11-11c-3	KT11-11c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	—
	П-6-5 (4.8; 6.0)	KT11-1c-3	KT11-4c-3	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	—	KT11-9c-3	KT11-11c-3	KT11-11c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	—
	П-6-5 (6.0; 4.8)	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-3c-3	KT11-3c-3	—	KT11-7c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	—
	П-6-5 (6.0)	KT11-5c-3	KT11-2c-3	KT11-3c-3	KT11-3c-3	KT11-3c-3	—	KT11-7c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	KT11-10c-3	—

1420.1-246.0-13

1420

24302 60

Условные марки контролей у листни- чных клеток и шифров	Шифр ряда	Рабочие марки контролей при временной пропускной нагрузке на перегородку (при $f_f = 1,0$)							
		15; 20 кПа (1500; 2000 кг/м ²)		25 кПа (2500 кг/м ²)		Соединитель 7 дюймов		Соединитель 8 дюймов	
Несущая среда	Перегородка среда	Несущая среда	Перегородка среда	Несущая среда	Перегородка среда	Несущая среда	Перегородка среда	Несущая среда	Перегородка среда
Комплекты КТН	II-6-3(4,0)	KTH-12e-3	KTH-12e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3
	II-6-3(4,0; 6,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3
	II-6-3(6,0; 4,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3
	II-6-3(6,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3
	II-6-4(3,6; 4,0)	KTH-12e-3	KTH-12e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3
	II-6-4(4,0)	KTH-12e-3	KTH-12e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3	KTH-16e-3
	II-6-4(4,0; 6,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	KTH-14e-3	KTH-14e-3	KTH-15e-3	KTH-16e-3	—	—
	II-6-4(6,0; 4,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	KTH-17e-3	—	—	—
	II-6-4(6,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	KTH-17e-3	—	—	—
	II-6-5(3,6; 4,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	KTH-17e-3	KTH-17e-3	—	—
	II-6-5(4,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	KTH-17e-3	—	—	—
	II-6-5(4,0; 6,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	KTH-17e-3	—	—	—
	II-6-5(6,0; 4,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	—	—	—	—
	II-6-5(6,0)	KTH-12e-3	KTH-16e-3	—	—	—	—	—	—

Условные марки плит по средним рядам колонн	Ширина ряда	Рабочие марки межсклоновых и пролетных плит при временной длительной нагрузке на перекрытие (при $\beta_f = 1.0$)									
		5 кПа (500 кг/м ²)					10 кПа (1000 кг/м ²)				
		Сейсмичность зданій	Сейсмичность в землетрясениях	Сейсмичность водопроводов	Сейсмичность газопроводов	Сейсмичность водопроводов	Сейсмичность в землетрясениях	Сейсмичность газопроводов	Сейсмичность водопроводов	Сейсмичность в землетрясениях	
Межсклон- ные плиты (МП1) на всех эта- жах, кроме верхнего	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд	Несущий средний ряд
	П-6-3 (4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	МП1-100
	П-6-3 (4,8; 6,0)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	МП1-100
	П-6-3 (6,0; 4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	МП1-100
	П-6-3 (6,0)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
	П-6-4 (3,6; 4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	МП1-100
	П-6-4 (4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
	П-6-4 (4,8; 6,0)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
	П-6-4 (6,0; 4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	-	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
	П-6-4 (6,0)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	-	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
Межсклон- ные плиты (МП1) на всех эта- жах, кроме верхнего	П-6-5 (3,6; 4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	-	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
	П-6-5 (4,8)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	-	МП1-80	МП1-70	МП1-60	МП1-70	-
	П-6-5 (4,8; 6,0)	МП1-10	МП1-20	МП1-50	МП1-30	-	МП1-90	МП1-90	МП1-90	МП1-100	-
	П-6-5 (6,0; 4,8)	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-40	-	МП1-90	МП1-90	МП1-90	МП1-100	-
	П-6-5 (6,0)	МП1-50	МП1-30	МП1-40	МП1-40	-	МП1-60	МП1-100	МП1-100	МП1-100	-
МП1 на верх- нем этаже предназначенные для плит (МП1) предназначенные для плит (МП1) предназначенные для плит (МП1)	для всех рядов	МП1-10	МП1-20	МП1-10	МП1-20	МП1-20	МП1-10	МП1-20	МП1-20	МП1-20	МП1-20
	для всех рядов	МП1-1	МП1-1	МП1-2	МП1-2	МП1-3	МП1-2	МП1-2	МП1-3	МП1-3	МП1-4
	для всех рядов	МП1-1	МП1-1	МП1-1	МП1-1	МП1-1	МП1-2-1	МП1-2-1	МП1-2-1	МП1-2-1	МП1-2-1

THE NEW YORK TIMES | JULY 20, 2013

PAUL	PAUL	
PAUL	PAUL	

1.420-1-24G. O-14

*Маркировка
ненжинских и
пролетарских типов*

Способ	Лицо	Место
Р	1	8
ЦИНИЧЕСКИЙ ЗДАНИЙ		

Условные маки плин по средним радиам колонн	Шифр рамы	Радиющие марки межколонного и пролетных плит при временной опорной нагрузке на перекрытие ($1,337 \text{ кг/м}^2$)							
		15; 20 кПа ($1500, 2000 \text{ кг/м}^2$)				25 кПа (2550 кг/м^2)			
		Симметричность у балок	Симметричность в балках	Симметричность у балок	Симметричность в балках	Номер сечения	Номер сечения	Номер сечения	Номер сечения
Межколон- ные плинт по всем эле- ментам, кроме боковых	П-6-3(48)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	МП1-18с	МП1-19с
	П-6-3(48; 60)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	МП1-18с	МП1-19с
	П-6-3(60; 48)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	МП1-18с	МП1-19с
	П-6-3(60)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	МП1-18с	МП1-19с
	П-6-4(26; 48)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	МП1-18с	МП1-19с
	П-6-4(48)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	МП1-18с	МП1-19с
	П-6-4(48; 60)	МП1-11с	МП1-17с	МП1-19с	МП1-14с	МП1-15с	МП1-17с	—	—
	П-6-4(60; 48)	МП1-12с	МП1-17с	—	—	МП1-16с	—	—	—
	П-6-4(60)	МП1-12с	МП1-17с	—	—	МП1-16с	—	—	—
	П-6-5(26; 48)	МП1-11с	МП1-17с	—	—	МП1-16с	МП1-17с	—	—
Пл. на бок- овых элем.	П-6-5(48)	МП1-12с	МП1-17с	—	—	МП1-16с	—	—	—
	П-6-5(48; 60)	МП1-12с	МП1-17с	—	—	МП1-16с	—	—	—
	Для всех рам	МП1-1с	МП1-2с	МП1-1с	МП1-2с	МП1-1с	МП1-2с	МП1-1с	МП1-2с
	Пролетные плиты (ПП)	ПП1-4	ПП1-5	ПП1-5	ПП1-6	ПП1-5	—	ПП1-6	—
Полуреб- бочная (ПРБ) (запасная)	Полуреб- бочная (ПРБ) (запасная)	Для всех рам	ПП1-4-1	ПП1-4-1*	ПП1-4-1	ПП1-4-1	—	—	—

*) Марка пролетной плиты с утолщением полки
для стойки опоры.

Числовые номера плит, по коэффициентам результатов изгиба и у- гнетения	Шифр ряда	Рабочие нормы нежесткого и промежуточных плит при временной длительной нагрузке на перекрытие (при $\beta_3 = 1,0$)									
		5 кН/м (500 кНс/м ²)					10 кН/м (1000 кНс/м ²)				
		Сейсмичность 7 землетряс.	Сейсмичность 8 землетр.	Сейсмичность 9 землетр.	Сейсмичность 7 землетряс.	Сейсмичность 8 землетр.	Сейсмичность 9 землетр.	Сейсмичность 7 землетряс.	Сейсмичность 8 землетр.	Сейсмичность 9 землетр.	
Монолитные нон граниты MIT2 по всем зонам жестк. при- менения	П-6-3 (4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	МП1-10-1
	П-6-3 (4,8; 6,0)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	МП1-10-1
	П-6-3 (6,0; 4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	МП1-10-1
	П-6-3 (6,0)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-4 (3,6; 4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	МП1-10-1
	П-6-4 (4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-4 (4,8; 6,0)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-4 (6,0; 4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	—	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-4 (6,0)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	—	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-5 (3,6; 4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	—	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-5 (4,8)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	—	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-5 (4,8; 6,0)	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-50-1	МП1-30-1	—	МП1-80-1	МП1-70-1	МП1-60-1	МП1-10-1	—
	П-6-5 (6,0; 4,8)	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-40-1	—	МП1-60-1	МП1-10-1	МП1-10-1	МП1-10-1	—
	П-6-5 (6,0)	МП1-50-1	МП1-30-1	МП1-40-1	МП1-40-1	—	МП1-60-1	МП1-10-1	МП1-10-1	МП1-10-1	—
MIT2 по всем зонам жестк. применения помимо зон изгиба и у- гнетения (ПП1)	для всех рядов	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-20-1	МП1-20-1
	для всех рядов	ПП1-1	ПП1-1	ПП1-2	ПП1-2	ПП1-3	ПП1-2	ПП1-2	ПП1-3	ПП1-3	ПП1-4
	для всех рядов	—	—	—	—	—	ПП1-21	ПП1-21	ПП1-21	ПП1-21	—

Условные марки плит по крайним ребрам колонн и у лестнич. лестни.	Шифр рамы	Рабочие марки межколоннических и пролетных плит временной длительной нагрузки на перекрытие (при $f_s = 1.3$)							
		15; 20 кПа (1500; 2000 кгс/м ²)				25 кПа (2500 кгс/м ²)			
		Состичность 7 блоков	Состичность 8 блоков	Состичность 7 блоков	Состичность 8 блоков	Состичность 7 блоков	Состичность 8 блоков	Состичность 7 блоков	Состичность 8 блоков
Межколон- нические плиты МП2 на всех эта- жах, кроме верхнего	П-6-3(4.8)	МП1-110-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	МП1-160-1	МП1-170-1
	П-6-3(4.8; 6.0)	МП1-140-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	МП1-180-1	МП1-190-1
	П-6-3(6.0; 4.8)	МП1-110-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	МП1-180-1	МП1-190-1
	П-6-3(6.0)	МП1-140-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	МП1-180-1	МП1-190-1
	П-6-4(3.6; 4.8)	МП1-110-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	МП1-180-1	МП1-190-1
	П-6-4(4.8)	МП1-110-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	—	—
	П-6-4(4.8; 6.0)	МП1-140-1	МП1-170-1	МП1-130-1	МП1-140-1	МП1-150-1	МП1-170-1	—	—
	П-6-4(6.0; 4.8)	МП1-120-1	МП1-170-1	—	—	МП1-160-1	—	—	—
	П-6-4(6.0)	МП1-120-1	МП1-170-1	—	—	МП1-160-1	—	—	—
	П-6-5(3.6; 4.8)	МП1-140-1	МП1-170-1	—	—	МП1-160-1	МП1-170-1	—	—
МП2 на верх- нем этаже и лестнице	П-6-5(4.8)	МП1-120-1	МП1-170-1	—	—	МП1-160-1	—	—	—
	П-6-5(4.8; 6.0)	МП1-120-1	МП1-170-1	—	—	МП1-160-1	—	—	—
	—	—	—	—	—	—	—	—	—
МП2 на верх- нем этаже и лестнице	для всех рам	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-10-1	МП1-20-1	МП1-10-1	МП1-20-1
	для всех рам	ПП1-4	ПП1-5	ПП1-5	ПП1-6	ПП1-5	—	ПП1-6	—
	для всех рам	ПП1-4-1	ПП1-4-1*	ПП1-4-1	ПП1-4-1*	—	—	—	—

*) Марки пролетной плиты с узлами
только для слоевой перекрытий.

1.420.1-240.0-11

4

Условные модели плин по средним размерам колонн	Шифр ряда	Рабочие марки межколонного плин при времененной вспомогательной нагрузке на перекрытие (при $f_f = 1,0$)					
		5 кПа (500 кгс/м ²)		10...20 кПа (1000...2000 кгс/м ²)		25 кПа (2500 кгс/м ²)	
		Сейсмичность 7 землетр.	Сейсмичность 8 землетр.	Сейсмичность 7 землетр.	Сейсмичность 8 землетр.	Сейсмичность 7 землетр.	Сейсмичность 8 землетр.
		Несущая способность среды	Несущая способность среды	Несущая способность среды	Несущая способность среды	Несущая способность среды	Несущая способность среды
Межколонн- ные пролеты MT3 с троичи- ческими напряже- ниями	П-6-3 (4,8)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-3 (4,8; 6,0)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-3 (6,0; 4,8)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-3 (6,0)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-4 (3,6; 4,8)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-4 (4,8)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-4 (4,8; 6,0)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-4 (6,0; 4,8)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-4 (6,0)	МП1-7с-2	—	—	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-5 (3,6; 4,8)	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-5 (4,8)	—	—	—	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2
	П-6-5 (4,8; 6,0)	—	—	—	МП1-7с-2	МП1-7с-2	МП1-7с-2

1.420.1-240.0-14

Лист 5

24302 66

Числовые номера посл. по крайним рядам колонн	Шифр ряда	Рабочие марки мембранных пост при временной длительной нагрузке на перегородку (при $f_2 = 10$)					
		5 кПа (500 кг/м ²)		10...20 кПа (1000...2000 кг/м ²)		25 кПа (2500 кг/м ²)	
		Сейсмичность 7 баллов	Сейсмичность 8 баллов	Сейсмичность 7 баллов	Сейсмичность 8 баллов	Сейсмичность 7 баллов	Сейсмичность 8 баллов
Мембранные посты с пружиной челюстей нижние	II-6-3 (4,8)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-3 (4,8; 6,0)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-3 (6,0; 4,8)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-3 (6,0)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-4 (3,6; 4,8)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-4 (4,8)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-4 (4,8; 6,0)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	MII-4	II-6-4 (6,0; 4,8)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
	II-6-4 (6,0)	MII-7G-3	—	—	MII-7G-3	MII-7G-3	—
	II-6-5 (3,6; 4,8)	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3	MII-7G-3
Нижние	II-6-5 (4,8)	—	—	—	MII-7G-3	MII-7G-3	—
	II-6-5 (4,8; 6,0)	—	—	—	MII-7G-3	MII-7G-3	—
	—	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—	—

1420.1-240.0-14

Лист

6

24302 67

Часть номер пакета у зерни- чных касет и дюртов	Шифр ряда	Рабочие нормы межкапонных плит при временной длительной нагрузке на перекрытие (при $f_t=1.0$)									
		5 кПа (500 кгс/м ²)					10 кПа (1000 кгс/м ²)				
		Сейсмичность 1 балл	Сейсмичность 2 балла	Сейсмичность 3 балла	Сейсмичность 4 балла	Сейсмичность 5 баллов	Сейсмичность 1 балл	Сейсмичность 2 балла	Сейсмичность 3 балла	Сейсмичность 4 балла	Сейсмичность 5 баллов
Межкапон- ные пакеты МП5	Н-6-3(4,8)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	M112-10с
	Н-6-3(4,8; 6,0)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	M112-10с
	Н-6-3(6,0; 4,8)	M112-10	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-6с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	M112-10с
	Н-6-3(6,0)	M112-10	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	M112-10с
	Н-6-4(36; 4,8)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	—
	Н-6-4(4,8)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	M112-10с
	Н-6-4(4,8; 6,0)	M112-10	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	—
	Н-6-4(6,0; 4,8)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	—
	Н-6-4(6,0)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	M112-4с	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	—
	Н-6-5(36; 4,8)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	—	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	—
	Н-6-5(4,8)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	—	M112-8с	M112-7с	M112-6с	M112-7с	—
	Н-6-5(4,8; 6,0)	M112-1с	M112-2с	M112-5с	M112-3с	—	M112-9с	M112-9с	M112-9с	M112-10с	—
	Н-6-5(6,0; 4,8)	M112-5с	M112-3с	M112-9с	M112-4с	—	M112-9с	M112-9с	M112-9с	M112-10с	—
	Н-6-5(6,0)	M112-5с	M112-3с	M112-9с	M112-4с	—	M112-6с	M112-10с	M112-10с	M112-10с	—
							M112-6с	M112-10с	M112-10с	M112-10с	—

1420.1-240.0-14

1420.1-240.0-14

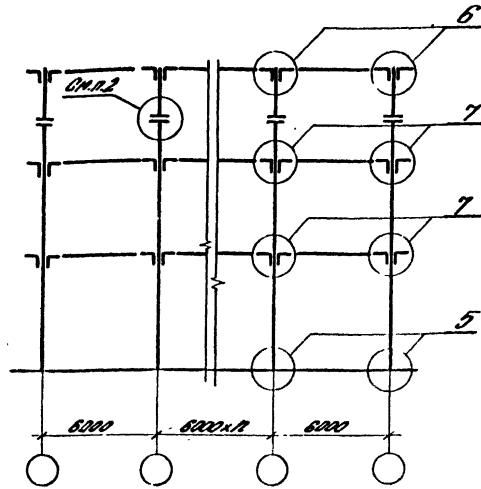
24302 68

Условные марки плит у металлических клепок и лифт.швеллер	Шифр ряда	Рабочие марки металлических плит при временной допустимой нагрузке на перекрытие ($\mu_{\text{дл}} f_f = 1.0$)							
		15; 20 кПа (1500; 3000 кгс/м ²)		25 кПа (2500 кгс/м ²)		Свойственность у баллов		Свойственность у баллов	
Металлические нон-плиты МП 5	Несущий способ	Несущий способ	Несущий способ	Несущий способ	Вертикаль. способ	Несущий способ	Вертикаль. способ	Несущий способ	
	П-6-3(4,8)	M172-110	M172-170	M172-130	M172-140	M172-150	M172-170	M172-180	M172-190
	П-6-3(4,8; 6,0)	M172-110	M172-170	M172-160	M172-140	M172-150	M172-170	M172-180	M172-190
	П-6-3(6,0; 4,8)	M172-110	M172-170	M172-130	M172-140	M172-150	M172-170	M172-180	M172-190
	П-6-3(6,0)	M172-110	M172-170	M172-130	M172-140	M172-150	M172-170	M172-180	M172-190
	П-6-4(3,6; 4,0)	M172-110	M172-170	M172-130	M172-140	M172-150	M172-170	M172-180	M172-190
	П-6-4(4,8)	M172-110	M172-170	M172-130	M172-140	M172-150	M172-170	—	—
	П-6-4(4,8; 6,0)	M172-110	M172-170	M172-130	M172-140	M172-150	M172-170	—	—
	П-6-4(6,0; 4,8)	M172-120	M172-170	—	—	M172-160	—	—	—
	П-6-4(6,0)	M172-120	M172-170	—	—	M172-160	—	—	—
П-6-5(3,6; 4,8)		M172-110	M172-170	—	—	M172-100	M172-110	—	—
П-6-5(4,8)		M172-120	M172-170	—	—	M172-150	—	—	—
П-6-5(4,8; 6,0)		M172-120	M172-170	—	—	M172-160	—	—	—

1.420.1-240.0-14

лист
8

24302 69



Установочные размеры зон монтажа на перекрытие при $\delta f = 10$ км/с (m^2)	Установочная марка зоны	Установочные марки монтажных узлов						
		1	2	3	4	5	6	7
Рабочие марки монтажных узлов по серии 1420.1-240.0-15								
5 (1500)	М2222222	6	18	12				
	0222222	7		13				
10 (1000)	М2222222	8		14				
	0222222	9		15				
15 (1500)	М2222222	10		16				
	0222222	11		17				
20 (2200)	М2222222	12		18				
	0222222	13		19				
25 (2500)	М2222222	14		20	1	2		
	0222222	15		21	3	4		

СМ. ГОСТ 1420.1-240.0-2
распр. 1-1

1. Схему расположения элементов с установочными марками
узлов 1...4 см. лист 1420.1-240.0-12.

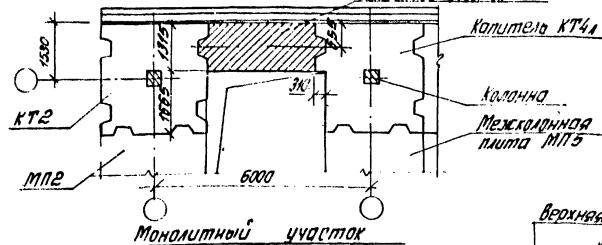
2. Маркировка узлов соединения столов колонн в данном
блоке определяет установку узлов приведены в блоке 3.
При ставке колонн с 4-ю блоками фрагменты принимаются
узел 21, при ставке колонн с 12-ю блоками фрагменты -узел 22,
и с 8-ю блоками фрагменты -узел 23. В отдельных колонн
может встречаться разное количество блоков фрагментов; в этом
случае следует обрывать склеивающиеся между собой блоки фрагменты.

*) Под агрессивной средой в таблице имеется в виду азото- и
сульфатно-агрессивная газогорячая среда.

Узлы	Маркировка зон монтажа	Состав зон	Пометы
1	1420.1-240.0-15	1	
2	Маркировка монтажных узлов	1	ЧИЛИПОДДЕРЖАНИЕ

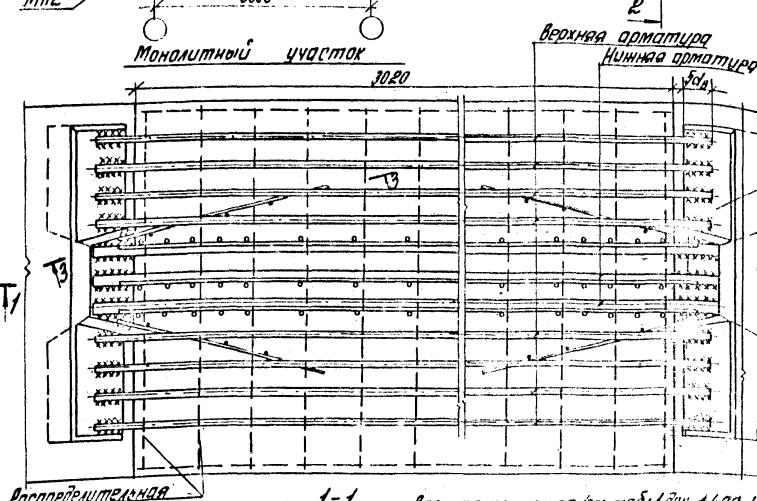
24302 70

Фрагмент плана перекрытия у лестничной клетки



Монолитный участок

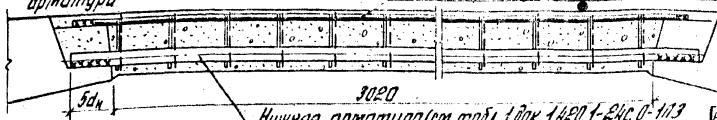
3800



Распределительная арматура

1-1

Верхняя арматура (от подл. док 1420.1-24с.0-113 лист 7)



Нижняя арматура (от подл. док 1420.1-24с.0-113
лист 7)

3800

Изображ.	Фамилия	Фамилия	Фамилия
Чертеж	Волков	Гурбова	Сергиев
Исполнитель	Ильин	Волков	Гурбова

1420.1-24с. 0-16

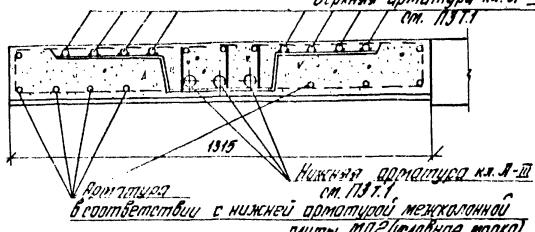
Пример армирования монолитных участков

Страница	Лист	Листов
1	1	1

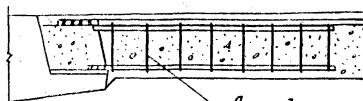
ЦНИИПРОМЗДРАНИЙ

2-2

Верхняя арматура к.к. В-III
от 11.9.71



3-3



Распределительный короб

В случае осуществления монтажа без неподвижного замоноличивания узлов, при расположении лестниц и шахт лифтов близко к углу здания, отдельно стоящие угловые колонны или рамы с числом пролетов менее трех, в местах монолитных участков должны раскрепляться между собой столбчатыми монолитными связями, скрепляющими разом стоящие колонны бетон наружных стен или фундаментов изб (от док 1420.1-24с.0-16) или должны осуществляться позаключное замоноличивание монолитных участков, запыкающих "протяжки".

Пояснения к расположению таблицей усилий для расчета оснований и фундаментов.

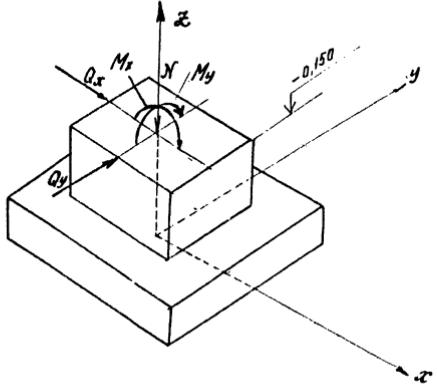
Основания и фундаменты рассчитываются на основные сочетания нагрузок по первому и второму предельному состоянию, а на особые сочетания нагрузок по первому предельному состоянию.

При подборе усилий следует учитывать специфику расчетов, венной конструкции и условия ее загружения.

Особенностью конструкции является ее симметричность, а раз-
чет-роботка возможностью последовательного приложения горизон-
тальных нагрузок (вспер, сейсмик) сначала в одном, а затем в пер-
пендикулярном направлении. В таблицах приведены значения усилий
 $M = M_x = M_y$ и $\theta = \theta_x = \theta_y$, Н.

Расчет функционирования производится в одном направлении с последующей проверкой в другом направлении.

Схема фундамента с прогибами членами в системе координат



При составлении подбора узлов допускается учитывать, кроме табличных, усилия, полученные в соответствии с указаниями СНиП 2.03.04-84, п. 21 для отыскания М и Q с испытанием случайных эксцентрикитетов, как производимых от N .

Примечания:

1. Типы физиодементов для нормальных и патологических рядов колонн обозначены буквами А; для внутренних (срединных) седим. — буквами Б.

2. Значения усилий при основных сочетаниях нагрузок в подобных усилив разделяны на поперечную, постоянную и временно действующую и временноющую часть для возможности проектирования оснований и фундаментов в ином географическом районе СССР.

3. Нагримо отъсът не включено въ училище № 1 по фундаментални по краиним разделам художни (типа А) и ее следует учитывать дополнилнително.

4. Годища наукою, котрими циментові угодові роботи, котрими циментові соціальні працівники висвітлюють земельні використання садово-

5. Нормативная нагрузка принята при коэффициенте надежности по нагрузке $\gamma_f = 1.0$.

Расчетная нагрузка принята как произведение нормативной нагрузки на $f_f = 1.0$.

б. Успехи Н. М. О., приведенные в табличках и имеющие значащую часть меньше единицы, — "округлены" до единицы.

Раздел раздел № 3	Союзного Технического Бюро	Серия 1	1.4201-24с 0-17	столбцы	Листы	Листов
			Успехи на фундаментах	1	1	24
Издательство	Союзтехиздат	1				

Шифр ролика	Береговая стена номера пояса (нр/нр)	Ба- зис расчетной установки	Сочетание условий	Основные сочетания усилий от расчетные нагрузки											
				Постоянное			Постоянных временных действующих и с гарячим			Ветровые					
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)			
11-8-4(36; 4,8)	5 (500)	A	Макс (M, Q const)	2127 (212,7)	44 (14,7)	75 (7,5)	2093 (209,3)	88 (8,8)	62 (6,2)	34 (3,4)	29 (2,9)	13 (1,3)			
		B	Макс (N, Q const)	1945 (17,45)	130 (13,0)	88 (8,8)	1911 (191,1)	104 (10,1)	75 (7,5)						
	10 (1000)	A	Макс (M, Q const)	2291 (229,1)	100 (10)	56 (5,6)	2288 (228,8)	63 (6,3)	36 (3,6)	34 (3,4)	29 (2,9)	13 (1,3)			
		B	Макс (N, Q const)	1937 (193,7)	121 (12,1)	80 (8,0)	1934 (193,4)	84 (8,4)	60 (6,0)						
	15 (1500)	A	Макс (M, Q const)	2554 (255,4)	137 (13,7)	92 (9,2)	2520 (252,0)	108 (10,8)	79 (7,9)	34 (3,4)	29 (2,9)	13 (1,3)			
		B	Макс (N, Q const)	2159 (215,9)	163 (16,3)	117 (11,7)	2135 (213,5)	134 (13,4)	104 (10,4)						
	20 (2000)	A	Макс (M, Q const)	2919 (291,9)	102 (10,2)	60 (6,0)	2915 (291,5)	65 (6,5)	40 (4,0)	10 (1,0)	37 (3,7)	20 (2,0)			
		B	Макс (N, Q const)	2250 (225,0)	156 (15,6)	110 (11,0)	2246 (224,6)	119 (11,9)	90 (9,0)						
	25 (2500)	A	Макс (M, Q const)	2980 (298,0)	157 (15,7)	109 (10,9)	2946 (294,6)	128 (12,8)	96 (9,6)	34 (3,4)	29 (2,9)	13 (1,3)			
		B	Макс (N, Q const)	2392 (239,2)	196 (19,6)	147 (14,7)	2359 (235,8)	167 (16,7)	134 (13,4)						
	30 (3000)	A	Макс (M, Q const)	3547 (354,7)	104 (10,4)	63 (6,3)	3542 (354,2)	67 (6,7)	42 (4,2)	10 (1,0)	37 (3,7)	20 (2,0)			
		B	Макс (N, Q const)	2564 (256,4)	190 (19,0)	140 (14,0)	2559 (255,9)	153 (15,3)	120 (12,0)						

Шир ромы	Диаметр заготовки или диаметр изделия круглого сечения мм (мм/мм)	Но мер последовательности	Составление условий	Особые сочетания усилий при действительности расчетных нагрузок								
				7 баллов			8 баллов			9 баллов		
				N кН (тс)	M кНм (тыс.)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тыс.)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тыс.)	Q кН (тс)
11-6-4 (3,6; 4,8)	5 (500)	A	Nmax (M, Qconst)	1800 (180,0)	134 (13,4)	80 (8,0)	1980 (198,0)	190 (19,0)	104 (10,4)	2520 (252,0)	299 (29,9)	150 (15,0)
		B	Nmax (N, Qconst)	1813 (164,3)	139 (13,9)	85 (8,5)	1807 (180,7)	197 (19,7)	112 (11,2)	2300 (230,0)	310 (31,0)	160 (16,0)
	10 (1000)	A	Nmax (M, Qconst)	1968 (196,8)	81 (8,1)	39 (3,9)	1968 (196,8)	132 (13,2)	77 (7,7)	1968 (196,8)	275 (27,5)	153 (15,3)
		B	Nmax (N, Qconst)	1563 (156,3)	141 (14,1)	87 (8,7)	1563 (156,3)	213 (21,3)	125 (12,5)	1563 (156,3)	355 (35,5)	202 (20,2)
	15 (1500)	A	Nmax (M, Qconst)	2442 (244,2)	37 (3,7)	14 (1,4)	2570 (257,0)	228 (22,8)	130 (13,0)	2990 (299,0)	459 (45,9)	187 (18,7)
		B	Mmax (M, Qconst)	1815 (181,5)	112 (11,2)	112 (11,2)	3953 (395,3)	242 (24,2)	144 (14,4)	2544 (254,4)	373 (37,3)	201 (20,1)
	20 (2000)	A	Nmax (M, Qconst)	2473 (247,3)	95 (9,5)	65 (6,5)	2478 (247,8)	171 (17,1)	109 (10,9)	2478 (247,8)	344 (34,4)	198 (19,8)
		B	Mmax (N, Qconst)	1909 (190,9)	180 (18,0)	118 (11,8)	1909 (190,9)	263 (26,3)	162 (16,2)	1909 (190,9)	429 (42,9)	254 (25,1)
	25 (2500)	A	Nmax (M, Qconst)	2504 (250,4)	60 (6,0)	27 (2,7)	3255 (325,5)	273 (27,3)	160 (16,0)			
		B	Mmax (N, Qconst)	1930 (193,0)	205 (20,5)	135 (13,5)	2574 (257,4)	292 (29,2)	179 (17,9)			
	30 (3000)	A	Nmax (M, Qconst)	2915 (291,5)	132 (13,2)	94 (9,4)	2975 (297,5)	232 (23,2)	142 (14,2)			
		B	Mmax (N, Qconst)	2607 (260,7)	224 (22,4)	151 (15,1)	2607 (260,7)	323 (32,3)	202 (20,2)			
	35 (3500)	A	Nmax (M, Qconst)	2800 (280,0)	82 (8,2)	43 (4,3)	3920 (392,0)	318 (31,8)	185 (18,5)			
		B	Mmax (N, Qconst)	2160 (216,0)	246 (24,6)	165 (16,5)	3024 (302,4)	345 (34,5)	211 (21,1)			
	40 (4000)	A	Nmax (M, Qconst)	3457 (345,7)	170 (17,0)	120 (12,0)	3457 (345,7)	286 (28,6)	181 (18,1)			
		B	Mmax (N, Qconst)	2301 (230,1)	266 (26,6)	181 (18,1)	2381 (238,1)	380 (38,0)	242 (24,2)			
	45 (4500)	A	Nmax (M, Qconst)	3154 (315,4)	105 (10,5)	58 (5,8)	4416 (441,6)	363 (36,3)	213 (21,3)			
		B	Mmax (N, Qconst)	2362 (236,2)	282 (28,2)	192 (19,2)	3397 (339,7)	395 (39,5)	246 (24,6)			
	50 (5000)	A	Nmax (M, Qconst)	3978 (397,8)	209 (20,9)	149 (14,9)	3978 (397,8)	340 (34,0)	218 (21,8)			
		B	Mmax (N, Qconst)	2540 (254,0)	308 (30,8)	214 (21,4)	2840 (284,0)	439 (43,9)	283 (28,3)			

Шифр рамы	коэффициент нестатиче- ской нагрузки Ннс (Мп)	коэффициент воздействия ветра Вв (Мп)	Сочетание условий	Основное сочетание усилий от расчетных нагрузок								
				Постоянных			Постоянных, временных и G (единица)			Ветровых (район III, тип местн. B)		
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
11-6-5 (35; 4,8)	5 (500)	A	Nmax (M.Qcomb)	2745 (274,5)	127 (12,7)	80 (8,0)	2685 (268,5)	86 (8,6)	62 (6,2)	60 (60)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	2530 (253,0)	141 (14,1)	92 (9,2)	2470 (247,0)	100 (10,0)	74 (7,4)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
	10 (1000)	A	Nmax (M.Qcomb)	2902 (290,2)	114 (11,4)	64 (6,4)	2897 (289,7)	62 (6,2)	37 (3,7)	60 (6,0)	41 (4,1)	8 (0,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	2424 (242,4)	134 (13,4)	87 (8,7)	2419 (241,9)	82 (8,2)	60 (6,0)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
	15 (1500)	A	Nmax (M.Qcomb)	3312 (331,2)	139 (13,9)	92 (9,2)	3252 (325,2)	98 (9,8)	74 (7,4)	60 (6,0)	41 (4,1)	8 (0,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	2785 (278,5)	165 (16,5)	117 (11,7)	2725 (272,5)	124 (12,4)	99 (9,9)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
	20 (2000)	A	Nmax (M.Qcomb)	3737 (373,7)	118 (11,8)	67 (6,7)	3732 (373,2)	68 (6,5)	40 (4,0)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	2848 (284,8)	182 (18,2)	124 (12,4)	2843 (284,3)	130 (13,0)	97 (9,7)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
	25 (2500)	A	Nmax (M.Qcomb)	3877 (387,7)	150 (15,0)	105 (10,5)	3877 (387,7)	109 (10,9)	87 (8,7)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	3039 (303,9)	188 (18,8)	141 (14,1)	2979 (297,9)	147 (14,7)	123 (12,3)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
		A	Nmax (M.Qcomb)	4572 (457,2)	121 (12,1)	70 (7,0)	4557 (455,7)	69 (6,9)	43 (4,3)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	3272 (327,2)	230 (23,0)	161 (16,1)	3267 (326,7)	178 (17,8)	134 (13,4)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
		A	Nmax (M.Qcomb)	4445 (444,5)	181 (18,1)	130 (13,0)	4385 (438,5)	140 (14,0)	112 (11,2)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	3144 (314,4)	246 (24,6)	185 (18,5)	3084 (308,4)	205 (20,5)	167 (16,7)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
		A	Nmax (M.Qcomb)	5331 (533,1)	122 (12,2)	71 (7,1)	5325 (532,6)	70 (7,0)	44 (4,4)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	3593 (359,3)	247 (24,7)	184 (18,4)	3594 (359,4)	195 (19,5)	157 (15,7)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
		A	Nmax (M.Qcomb)	5014 (501,4)	205 (20,5)	146 (14,6)	4951 (495,1)	164 (16,4)	128 (12,8)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	3282 (328,2)	276 (27,6)	214 (21,4)	3202 (320,2)	235 (23,5)	196 (19,6)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)
		A	Nmax (M.Qcomb)	6165 (616,5)	124 (12,4)	74 (7,4)	6160 (616,0)	72 (7,2)	47 (4,7)	60 (6,0)	41 (4,1)	18 (1,8)
		B	Mmax (M.Qcomb)	4011 (401,1)	276 (27,6)	212 (21,2)	4005 (400,6)	224 (22,4)	185 (18,5)	10 (1,0)	52 (5,2)	27 (2,7)

1420.1-240.0-17

1420

24302 75

4

Ширр ромы	Дополнительное нагружение на опору кН/м (кН/м²)	Вид загружения	Сочетание усиления	Особое сочетание усилий от расчетных нагрузок							
				7 баллов			8 баллов			9 баллов	
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)
11-8-5 (3,5; 4,8)	5 (500)	1	Nmax (M, Qconst)	2309 (230,9)	39,5 (3,95)	247 (2,47)	2540 (254,0)	215 (21,5)	118 (11,8)		
			Mmax (N, Qconst)	2124 (212,4)	198,5 (19,85)	89,2 (8,92)	2335 (233,5)	246 (24,6)	119 (11,9)		
	6 (1000)	5	Nmax (M, Qconst)	2491 (249,1)	77,8 (7,78)	49,2 (4,92)	2491 (249,1)	161 (16,1)	93 (9,3)		
			Mmax (N, Qconst)	2080 (208,0)	153,2 (15,32)	93,2 (9,32)	2080 (208,0)	237 (23,7)	137 (13,7)		
	10 (1000)	9	Nmax (M, Qconst)	2764 (276,4)	26,8 (2,68)	14 (1,4)	3317 (331,7)	259 (25,9)	149 (14,9)		
			Mmax (N, Qconst)	2316 (231,6)	179,1 (17,91)	113 (11,3)	2779 (277,9)	260 (26,0)	150 (15,0)		
	15 (1500)	5	Nmax (M, Qconst)	3712 (371,2)	137,0 (13,7)	89 (8,9)	3712 (371,2)	251 (25,1)	146 (14,6)		
			Mmax (N, Qconst)	2417 (241,7)	218,7 (21,87)	135 (13,5)	2417 (241,7)	333 (33,3)	192 (19,2)		
	20 (2000)	9	Nmax (M, Qconst)	3205 (320,5)	147,0 (14,7)	84 (8,4)					
			Mmax (N, Qconst)	2502 (250,2)	229,0 (22,9)	135 (13,5)					
	25 (2500)	5	Nmax (M, Qconst)	3836 (383,6)	195,2 (19,52)	129 (12,9)					
			Mmax (N, Qconst)	2744 (274,4)	284,2 (28,42)	177 (17,7)					
	30 (3000)	9	Nmax (M, Qconst)	3640 (364,0)	233 (23,3)	152 (15,2)					
			Mmax (N, Qconst)	2560 (256,0)	276 (27,6)	176 (17,6)					
	35 (3500)	5	Nmax (M, Qconst)	4420 (442,0)	206 (20,6)	137 (13,7)					
			Mmax (N, Qconst)	2983 (298,3)	305 (30,5)	200 (20,0)					
	40 (4000)	9	Nmax (M, Qconst)	4112 (411,2)	283 (28,3)	174 (17,4)					
			Mmax (N, Qconst)	2858 (285,8)	311 (31,1)	204 (20,4)					
	45 (4500)	5	Nmax (M, Qconst)	5113 (511,3)	205 (20,5)	166 (16,6)					
			Mmax (N, Qconst)	3325 (332,5)	346 (34,6)	233 (23,3)					

14201-240-0-17
24302 76

Шарр ромы	Временное нагрузка кН/м (kN/m ²)	Вид функционирования	Сочетание усилий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				Полноэ			Постоянных и временных динамических			Ветровые (район II, тип местн. A)		
				N кН (kN)	M кНм (kNm)	Q кН (kN)	N кН (kN)	M кНм (kNm)	Q кН (kN)	N кН (kN)	M кНм (kNm)	Q кН (kN)
n-8-3 (4,8)	5 (300)	A	Mmax (M.Ocoomb)	1589 (156,9)	67 (6,7)	85 (3,5)	1544 (154,4)	30 (3,0)	21 (2,1)	25 (2,5)	57 (3,7)	14,0 (1,4)
			Mmax (N.Ocoomb)	1424 (142,4)	82 (8,2)	44 (4,4)	1389 (139,9)	45 (4,5)	30 (3,0)			
		B	Mmax (M.Ocoomb)	1695 (169,5)	44 (4,4)	20 (2,0)	1632 (169,2)	10 (1,0)	10 (1,0)	120 (4,0)	420 (4,2)	18,0 (1,8)
			Mmax (N.Ocoomb)	1443 (144,3)	74 (7,4)	39 (3,9)	1439 (143,9)	32 (3,2)	21 (2,1)			
			Nmax (M.Ocoomb)	1618 (161,8)	86 (8,6)	46 (4,6)	1793 (179,3)	49 (4,9)	32 (3,2)	250 (2,5)	37 (3,7)	14 (1,4)
	10 (1600)	A	Mmax (N.Ocoomb)	1530 (153,0)	115 (11,5)	64 (6,4)	1505 (150,5)	78 (7,8)	50 (5,0)	100 (4,0)	42 (4,2)	18 (1,8)
			Mmax (M.Ocoomb)	2077 (210,7)	45 (4,5)	19 (1,9)	2104 (210,4)	10 (1,0)	10 (1,0)			
		B	Mmax (M.Ocoomb)	1643 (164,3)	100 (10,0)	54 (5,4)	1640 (164,0)	58 (5,8)	36 (3,6)			
			Mmax (N.Ocoomb)	2143 (214,3)	100 (10,0)	55 (5,5)	2118 (211,8)	63 (6,3)	41 (4,1)	25 (2,5)	37 (3,7)	14 (1,4)
			Nmax (M.Ocoomb)	1708 (170,8)	129 (12,9)	81 (8,1)	1683 (168,3)	102 (10,2)	67 (6,7)			
n-8-3 (4,8; 8,0)	15 (1500)	A	Mmax (M.Ocoomb)	2337 (235,7)	50 (5,0)	21 (2,1)	2334 (235,4)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (4,0)	42 (4,2)	18 (1,8)
			Mmax (N.Ocoomb)	1857 (185,7)	130 (13,0)	75 (7,5)	1853 (185,3)	88 (8,8)	57 (5,7)			
		B	Mmax (M.Ocoomb)	2384 (238,4)	113 (11,3)	63 (6,3)	2359 (235,9)	76 (7,6)	49 (4,9)	25 (2,5)	37 (3,7)	14 (1,4)
			Mmax (N.Ocoomb)	1809 (180,9)	162 (16,2)	98 (9,8)	1784 (178,4)	125 (12,5)	84 (8,4)			
			Nmax (M.Ocoomb)	2253 (225,3)	54 (5,4)	23 (2,3)	2250 (225,0)	12 (1,2)	10 (1,0)	10,0 (4,0)	42 (4,2)	18 (1,8)
	20 (2000)	A	Mmax (M.Ocoomb)	2054 (206,4)	160 (16,0)	95 (9,5)	2051 (206,1)	48 (4,8)	77 (7,7)	25 (2,5)	37 (3,7)	14 (1,4)
			Mmax (N.Ocoomb)	2070 (207,0)	127 (12,7)	73 (7,3)	2045 (204,5)	90 (9,0)	59 (5,9)			
		B	Mmax (M.Ocoomb)	1831 (183,1)	109 (10,9)	55 (5,5)	1806 (180,6)	152 (15,2)	101 (10,1)	100 (4,0)	42 (4,2)	18 (1,8)
			Mmax (N.Ocoomb)	3374 (337,4)	58 (5,8)	23 (2,3)	3370 (337,0)	16 (1,8)	10 (1,0)			
			Nmax (M.Ocoomb)	2272 (227,2)	109 (10,9)	114 (11,4)	2269 (226,9)	147 (14,7)	96 (9,6)			

Ширина ромы	Заделы одинаковой длины и одинаковых нагрузок N/mm (kN/m ²)	Ряд расчетных усилий	Сочетание усилий	Особые сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				7 баллов			8 баллов			9 баллов		
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
H-8-3 (40)	5 (500)	A	Nmax (M, Qconst)	1328 (132,8)	105 (10,5)	50 (5,0)	1408 (140,8)	169 (16,9)	74 (7,4)	1594 (159,4)	289 (28,9)	116 (11,6)
		B	Mmax (N, Qconst)	1203 (120,3)	105 (10,5)	50 (5,0)	1275 (127,5)	169 (16,9)	74 (7,4)	1444 (144,4)	299 (29,9)	122 (12,2)
		A	Nmax (M, Qconst)	1455 (145,5)	104 (10,4)	50 (5,0)	1495 (149,5)	182 (18,2)	82 (8,2)	1455 (145,5)	338 (33,8)	148 (14,8)
		B	Mmax (N, Qconst)	1238 (123,8)	104 (10,4)	50 (5,0)	1238 (123,8)	182 (18,2)	82 (8,2)	1238 (123,8)	338 (33,8)	148 (14,8)
	10 (1000)	A	Nmax (M, Qconst)	1524 (152,4)	145 (14,5)	71 (7,1)	1615 (161,5)	225 (22,5)	100,5 (10,05)	1824 (182,4)	366 (36,6)	145 (14,5)
		B	Mmax (N, Qconst)	1279 (127,9)	145 (14,5)	71 (7,1)	1356 (135,6)	225 (22,5)	100,5 (10,05)	1535 (153,5)	386 (38,6)	159 (15,9)
		A	Nmax (M, Qconst)	1768 (176,8)	136 (13,6)	67 (6,7)	1768 (176,8)	217 (21,7)	100 (10,0)	1768 (176,8)	392 (39,2)	174 (17,4)
		B	Mmax (N, Qconst)	1394 (139,4)	136 (13,6)	67 (6,7)	1394 (139,4)	224 (22,4)	105 (10,5)	1394 (139,4)	399 (39,9)	178 (17,8)
H-8-3 (40; 6,0)	15 (1500)	A	Nmax (M, Qconst)	1779 (177,9)	161 (16,1)	79 (7,9)	1886 (188,6)	249 (24,9)	111 (11,1)			
		B	Mmax (N, Qconst)	1474 (147,4)	173 (17,3)	88 (8,8)	1499 (149,9)	261 (26,1)	115 (11,5)			
	20 (2000)	A	Nmax (M, Qconst)	2129 (212,9)	161 (16,1)	81 (8,1)	2229 (222,9)	263 (26,3)	123 (12,3)			
		B	Mmax (N, Qconst)	1557 (155,7)	173 (17,3)	89 (8,9)	1557 (155,7)	275 (27,5)	134 (13,4)			
25 (2500)	A	Nmax (M, Qconst)	1958 (195,8)	176 (17,6)	87 (8,7)	2075 (207,5)	273 (27,3)	122 (12,2)				
		Mmax (N, Qconst)	1401 (140,1)	200 (20,0)	104 (10,4)	1570 (157,0)	295 (29,5)	130 (13,0)				
		Nmax (M, Qconst)	2449 (244,9)	166 (16,6)	94 (9,4)	2449 (244,9)	308 (30,8)	146 (14,6)				
		Mmax (N, Qconst)	1711 (171,1)	210 (21,0)	110 (11,0)	1771 (171,1)	326 (32,6)	158 (15,8)				
	B	Nmax (M, Qconst)	2135 (213,5)	205 (20,5)	102 (10,2)	2327 (232,7)	315 (31,5)	142 (14,2)				
		Mmax (N, Qconst)	1499 (149,9)	234 (23,4)	123 (12,3)	1589 (158,9)	345 (34,5)	164 (16,4)				
		Nmax (M, Qconst)	2797 (279,7)	221 (22,1)	113 (11,3)	2797 (279,7)	353 (35,3)	168 (16,8)				
		Mmax (N, Qconst)	1883 (188,3)	239 (23,9)	129 (12,4)	1883 (188,3)	382 (38,2)	186 (18,6)				

Шифр ролика	Барабанная конструкция и коэффициент напряжения по изгибам N/кН (kN/m ³)	Вид исследования n	Сочетание усилий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				Полных			Постоянных и временные дополнительных			Ветровые (район III, тип местности A)		
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
17-6-3(6,0;4,8)	5 (5000)	1	Nmax (M, Qconst.)	1559 (158,9)	69 (6,9)	35 (3,5)	1545 (154,5)	87 (2,7)	22 (2,2)	24 (2,4)	42 (4,2)	13 (1,3)
		6	Mmax (N, Qconst.)	1424 (142,4)	83 (8,3)	44 (4,4)	1400 (140,0)	59 (5,9)	31 (3,1)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)
	10 (1000)	1	Nmax (M, Qconst.)	1696 (169,6)	44 (4,4)	20 (2,0)	1692 (159,2)	10 (1,0)	27 (2,7)	10 (1,0)	49 (4,9)	16 (1,6)
		5	Mmax (N, Qconst.)	1443 (144,3)	76 (7,6)	39 (3,9)	1439 (143,9)	27 (2,7)	23 (2,3)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)
	15 (1000)	1	Nmax (M, Qconst.)	1818 (181,8)	91 (9,1)	46 (4,6)	1794 (179,4)	49 (4,9)	33 (3,3)	24 (2,4)	42 (4,2)	13 (1,3)
		5	Mmax (N, Qconst.)	1530 (153,0)	115 (11,5)	54 (5,4)	1505 (150,6)	66 (6,6)	51 (5,1)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)
	20 (2000)	1	Nmax (M, Qconst.)	2107 (210,7)	41 (4,1)	19 (1,9)	2104 (210,4)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)	49 (4,9)	16 (1,6)
		5	Mmax (N, Qconst.)	1643 (154,3)	99 (9,9)	54 (5,4)	1640 (164,0)	50 (5,0)	38 (3,8)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)
	25 (2500)	1	Nmax (M, Qconst.)	2443 (244,3)	100 (10,0)	55 (5,5)	2119 (211,9)	58 (5,8)	42 (4,2)	24 (2,4)	42 (4,2)	13 (1,3)
		5	Mmax (N, Qconst.)	1708 (170,8)	133 (13,3)	81 (8,1)	1684 (168,4)	91 (9,1)	68 (6,8)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)
	30 (3000)	1	Nmax (M, Qconst.)	2537 (253,7)	49 (4,9)	21 (2,1)	2534 (253,4)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)	49 (4,9)	16 (1,6)
		5	Mmax (N, Qconst.)	1857 (185,7)	123 (12,3)	75 (7,5)	1853 (185,3)	74 (7,4)	59 (5,9)	10 (1,0)	10 (1,0)	10 (1,0)

Шифр рамы	Весовая нагрузка кН/м ²	Вес рамы кН	Сочетание условий	Особые сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				70 дж.лоб			8 дж.лоб			9 дж.лоб		
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
11-5-3 (20; 4; 8)	5 (500)	1	Nmax (M, Qcomb)	1329 (132.9)	110 (11.0)	41 (4.1)	1409 (140.9)	180 (18.0)	61 (6.1)	1595 (159.5)	327 (32.7)	105 (10.5)
			Mmax (N, Qcomb)	1204 (120.4)	110 (11.0)	41 (4.1)	1276 (127.6)	185 (18.5)	64 (6.4)	1445 (144.5)	335 (33.5)	111 (11.1)
	6 (1000)	10	Nmax (M, Qcomb)	1455 (145.5)	100 (10.0)	35 (3.6)	1542 (154.2)	194 (19.4)	69 (6.9)	1746 (174.6)	373 (37.3)	130 (13.0)
			Mmax (N, Qcomb)	1238 (123.8)	110 (11.0)	41 (4.1)	1312 (131.2)	198 (19.8)	71 (7.1)	1485 (148.5)	373 (37.3)	130 (13.0)
	10 (1000)	5	Nmax (M, Qcomb)	1525 (152.5)	151 (15.1)	58 (5.8)	1617 (161.7)	230 (23.0)	79 (7.9)	1830 (183.0)	415 (41.5)	135 (13.5)
			Mmax (N, Qcomb)	1280 (128.0)	151 (15.1)	58 (5.8)	1357 (135.7)	240 (24.0)	85 (8.5)	1535 (153.5)	425 (42.5)	141 (14.1)
	15 (1500)	5	Nmax (M, Qcomb)	1783 (178.3)	133 (13.3)	52 (5.2)	1895 (189.5)	227 (22.7)	82 (8.2)	2146 (214.6)	421 (42.1)	148 (14.8)
			Mmax (N, Qcomb)	1394 (139.4)	133 (13.3)	55 (5.5)	1418 (141.8)	235 (23.5)	87 (8.7)	1673 (167.3)	429 (42.9)	152 (15.2)
	20 (2000)	10	Nmax (M, Qcomb)	1780 (178.0)	170 (17.0)	60 (6.0)	1887 (188.7)	265 (26.5)	92 (9.2)			
			Mmax (N, Qcomb)	1415 (141.5)	175 (17.5)	65 (6.5)	1500 (150.0)	280 (28.0)	100 (10.0)			
	20 (2000)	5	Nmax (M, Qcomb)	2129 (212.9)	164 (16.4)	65 (6.5)	2257 (225.7)	282 (28.2)	102 (10.2)			
			Mmax (N, Qcomb)	1557 (155.7)	180 (18.0)	70 (7.0)	1650 (165.0)	290 (29.0)	107 (10.7)			
	25 (2500)	10	Nmax (M, Qcomb)	1959 (195.9)	184 (18.4)	71 (7.1)	2077 (207.7)	297 (29.7)	105 (10.5)			
			Mmax (N, Qcomb)	1482 (148.2)	203 (20.3)	82 (8.2)	1571 (157.1)	316 (31.6)	116 (11.6)			
	25 (2500)	5	Nmax (M, Qcomb)	2449 (244.9)	198 (19.8)	79 (7.9)	2595 (259.5)	330 (33.0)	123 (12.3)			
			Mmax (N, Qcomb)	1711 (171.1)	213 (21.3)	86 (8.6)	1814 (181.4)	345 (34.5)	130 (13.0)			
	25 (2500)	5	Nmax (M, Qcomb)	2495 (249.5)	221 (22.1)	85 (8.5)	2328 (232.8)	354 (35.4)	126 (12.6)			
			Mmax (N, Qcomb)	1500 (150.0)	244 (24.4)	98 (9.8)	1890 (189.0)	377 (37.7)	139 (13.9)			
	25 (2500)	5	Nmax (M, Qcomb)	2793 (279.3)	221 (22.1)	87 (8.7)	2965 (296.5)	364 (36.4)	136 (13.6)			
			Mmax (N, Qcomb)	1803 (180.3)	239 (23.9)	98 (9.8)	2000 (200.0)	382 (38.2)	147 (14.7)			

Шифр ролика	Буквенный обозначение нагрузки Н(кг) НН(кг/м ²)	Вид распределения	Сочетание условий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				Постоянное			Постоянное и временные длительные			(разном ви- дуп нагрузки)		
				N кН (кг)	M кНм (кгм)	Q кН (кг)	N кН (кг)	M кНм (кгм)	Q кН (кг)	N кН (кг)	M кНм (кгм)	
II-5-9 (4,8)	5 (500)	A	Nmax (M, Q const)	2200 (2200)	80 (8,0)	39 (3,9)	2150 (2150)	30 (3,0)	21 (2,1)	48 (4,8)	50 (5,0)	18 (1,8)
		B	Mmax (N, Q const)	1925 (192,5)	07 (9,7)	49 (4,9)	1878 (187,8)	47 (4,7)	31 (3,1)			
		B	Nmax (M, Q const)	2283 (228,3)	60 (6,0)	25 (2,5)	2278 (227,8)	10 (1,0)	10 (1,0)			
		B	Mmax (N, Q const)	1875 (187,5)	93 (9,3)	46 (4,6)	1870 (187,0)	33 (3,3)	21 (2,1)	10 (1,0)	60 (6,0)	25 (2,5)
	10 (1000)	A	Nmax (M, Q const)	2564 (256,4)	98 (9,8)	50 (5,0)	2510 (251,6)	48 (4,8)	32 (3,2)			
		B	Mmax (N, Q const)	2162 (216,2)	125 (12,6)	68 (6,8)	2115 (211,5)	16 (1,6)	50 (5,0)	48 (4,8)	50 (5,0)	18 (1,8)
		B	Nmax (M, Q const)	2928 (292,8)	83 (8,3)	27 (2,7)	2923 (292,3)	10 (1,0)	10 (1,0)			
		B	Mmax (N, Q const)	2228 (222,8)	123 (12,3)	66 (6,6)	2223 (222,3)	63 (6,3)	41 (4,1)	10 (1,0)	60 (6,0)	25 (2,5)
	15 (1500)	A	Nmax (M, Q const)	3023 (302,3)	116 (11,6)	62 (6,2)	2975 (297,5)	66 (6,6)	44 (4,4)			
		B	Mmax (N, Q const)	2438 (243,8)	153 (15,3)	87 (8,7)	2390 (239,0)	103 (10,3)	69 (6,9)	48 (4,8)	50 (5,0)	18 (1,8)
		B	Nmax (M, Q const)	3570 (357,0)	59 (5,9)	29 (2,9)	3565 (356,5)	10 (1,0)	10 (1,0)			
		B	Mmax (N, Q const)	2548 (254,8)	188 (18,8)	66 (6,6)	2543 (254,3)	128 (12,8)	61 (6,1)	10 (1,0)	60 (6,0)	25 (2,5)
II-8-4 (4,8; 6,0)	20 (2000)	A	Nmax (M, Q const)	3418 (341,8)	134 (13,4)	73 (7,3)	3370 (337,0)	84 (8,4)	55 (5,5)			
		B	Mmax (N, Q const)	2683 (268,8)	181 (18,1)	105 (10,5)	2640 (264,0)	131 (13,1)	87 (8,7)	48 (4,8)	50 (5,0)	18 (1,8)
		B	Nmax (M, Q const)	4179 (417,9)	55 (5,5)	30 (3,0)	4174 (417,4)	10 (1,0)	10 (1,0)			
		B	Mmax (N, Q const)	2850 (285,0)	253 (25,3)	105 (10,5)	2845 (284,5)	193 (19,3)	80 (8,0)	10 (1,0)	60 (6,0)	25 (2,5)
	25 (2500)	A	Nmax (M, Q const)	3843 (384,3)	144 (14,4)	81 (8,1)	3795 (379,5)	94 (9,4)	63 (6,3)			
		B	Mmax (N, Q const)	2793 (279,3)	202 (20,2)	121 (12,1)	2745 (274,5)	152 (15,2)	103 (10,3)	48 (4,8)	50 (5,0)	18 (1,8)
		B	Nmax (M, Q const)	4807 (480,7)	74 (7,4)	33 (3,3)	4802 (480,2)	14 (1,4)	10 (1,0)	10 (1,0)	60 (6,0)	25 (2,5)
		B	Mmax (N, Q const)	3163 (316,3)	216 (21,6)	127 (12,7)	3158 (315,8)	156 (15,6)	102 (10,2)			

Шифр римы	Геометрическая конструкция нагрузки ($m \times m^2$)	Вид расчета	Сочетание условий	Любое сочетание при усилий от расчетные нагрузки								
				7 баллов			8 баллов			9 баллов		
				N kH (мс)	M kNm (см)	Q kN (с)	N kH (мс)	M kNm (см)	Q kN (с)	N kH (с)	M kNm (см)	Q kN (с)
п-6-4 (4,8)	5 (500)	A	Nmax (M, Q, const.)	1851 (185,1)	104 (10,4)	47 (4,7)	1982 (198,2)	175 (17,5)	73 (7,3)	2224 (222,4)	313 (31,3)	102 (10,2)
		B	Mmax (N, Q const.)	1815 (181,5)	111 (11,1)	52 (5,2)	1742 (174,2)	181 (18,1)	78 (7,8)	1938 (193,8)	322 (32,2)	129 (12,9)
		A	Nmax (N, Q const.)	1959 (195,9)	106 (10,6)	49 (4,9)	1959 (195,9)	192 (19,2)	85 (8,5)	1959 (195,9)	303 (30,3)	155 (15,5)
		B	Mmax (N, Q const.)	1608 (160,8)	112 (11,2)	53 (5,3)	1678 (167,8)	198 (19,8)	88 (8,8)	1629 (162,9)	309 (30,9)	160 (16,0)
		A	Nmax (N, Q, const.)	2139 (213,9)	139 (13,9)	64 (6,4)	2257 (225,7)	226 (22,6)	95 (9,6)			
	10 (1000)	A	Mmax (N, Q, const.)	1793 (179,3)	151 (15,1)	74 (7,4)	1925 (192,5)	239 (23,9)	105 (10,5)			
		B	Nmax (M, Q, const.)	2485 (248,5)	146 (14,6)	70 (7,0)	2485 (248,5)	253 (25,3)	114 (11,4)			
		A	Mmax (N, Q, const.)	1830 (183,0)	158 (15,8)	77 (7,7)	1832 (183,0)	264 (26,4)	122 (12,2)			
		B	Nmax (M, Q, const.)	2500 (250,0)	171 (17,1)	81 (8,1)	2550 (255,0)	276 (27,6)	148 (14,8)			
		A	Mmax (N, Q, const.)	2008 (200,8)	188 (18,8)	94 (9,4)	2128 (212,8)	295 (29,5)	132 (13,2)			
п-6-4 (4,8,6,0)	(1500)	A	Nmax (M, Q, const.)	2995 (299,5)	200 (20,0)	94 (9,4)	2935 (293,5)	312 (31,2)	143 (14,3)			
		B	Mmax (N, Q, const.)	2135 (213,5)	214 (21,4)	101 (10,1)	2136 (213,6)	323 (32,3)	153 (15,3)			
		A	Nmax (M, Q, const.)	2197 (219,7)	204 (20,4)	95 (9,5)	2065 (206,5)	326 (32,6)	140 (14,0)			
		B	Mmax (N, Q, const.)	2391 (239,1)	229 (22,9)	115 (11,5)	2322 (232,2)	351 (35,1)	159 (15,9)			
		A	Nmax (M, Q, const.)	3454 (345,4)	254 (25,4)	118 (11,8)	3454 (345,4)	372 (37,2)	171 (17,1)			
	(2500)	B	Mmax (N, Q, const.)	2361 (236,1)	271 (27,1)	125 (12,5)	2361 (236,1)	393 (39,3)	185 (18,5)			
		A	Nmax (M, Q, const.)	3150 (315,0)	226 (22,6)	109 (10,9)	3339 (333,9)	358 (35,8)	157 (15,7)			
		B	Mmax (N, Q, const.)	2278 (227,8)	258 (25,8)	131 (13,1)	2415 (241,5)	389 (38,9)	180 (18,0)			
		A	Nmax (M, Q, const.)	3985 (398,5)	261 (26,1)	128 (12,8)	3985 (398,5)	442 (44,2)	205 (20,5)			
		B	Mmax (N, Q, const.)	2627 (262,7)	297 (29,7)	152 (15,2)	2621 (262,1)	469 (46,9)	222 (22,2)			

Шифр рамы	Вид загружения	Сочетание условий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок								
			Постоянное			Постоянных и временных длительных			Ветровое (раздел III, тип местн. А)		
			N KH (Tc)	M KHM (Tcm)	Q KH (Tc)	N KH (Tc)	M KHM (Tcm)	Q KH (Tc)	N KH (Tc)	M KHM (Tcm)	Q KH'' (Tc)
Н-8-4 (80; 40)	5 (500)	А	Nmax (M, Qconst.)	2200 (2200)	84 (8.4)	32 (3.2)	2154 (2154)	27 (2.7)	14 (3.4)		
		Б	Nmax (M, Qconst.)	1925 (1925)	101 (10.1)	40 (4.0)	1819 (1819)	44 (4.4)	22 (2.2)	45 (4.6)	57 (5.7)
	10 (1000)	А	Nmax (M, Qconst.)	2283 (2283)	75 (7.5)	23 (2.3)	2278 (2278)	10 (1.0)	10 (1.0)		
		Б	Nmax (M, Qconst.)	1875 (1875)	98 (9.8)	38 (3.8)	1870 (1870)	26 (2.6)	14 (1.4)	10 (1.0)	72 (7.2)
	15 (1500)	А	Nmax (M, Qconst.)	2564 (2564)	99 (9.9)	39 (3.9)	2518 (2518)	42 (4.2)	21 (2.1)		
		Б	Nmax (M, Qconst.)	2162 (2162)	126 (12.6)	53 (5.3)	2118 (2118)	69 (6.9)	35 (3.5)	45 (4.6)	59 (5.7)
	20 (2000)	А	Nmax (M, Qconst.)	3023 (3023)	112 (11.2)	45 (4.5)	2977 (2977)	55 (5.5)	27 (2.7)		
		Б	Nmax (M, Qconst.)	2458 (2458)	164 (15.4)	68 (6.8)	2392 (2392)	97 (9.7)	50 (5.0)	46 (4.6)	57 (5.7)
	25 (2500)	А	Nmax (M, Qconst.)	3570 (3570)	75 (7.5)	24 (2.4)	3555 (3555)	10 (1.0)	10 (1.0)		
		Б	Nmax (M, Qconst.)	2578 (2578)	144 (14.4)	61 (6.1)	2543 (2543)	69 (6.9)	37 (3.7)	10 (1.0)	72 (7.2)

Удлинение в стенах, см/мм/с

Ширина рамы	Вес конструкции одной рамы N110 (N25/N4)	Номер рамы	Сочетание усилий	Особые сочетания усилий от расчетных нагрузок при односторонности								
				7 болтов			8 болтов			9 болтов		
				N кН (кг)	M кНм (кгм)	Q кН (кгс)	N кН (кг)	M кНм (кгм)	Q кН (кг)	N кН (кг)	M кНм (кгм)	Q кН (кг)
11-8-4 (80; 4.0)	5 (500)	A	Nmax (M, Qconst)	1852 (185,2)	120 (12,0)	42.6 (4,26)	1963 (198,3)	211 (21,1)	71 (7,1)			
			Mmax (M, Qconst)	1616 (161,6)	126 (12,6)	46 (4,6)	1713 (171,3)	217 (21,7)	73 (7,3)			
		B	Nmax (M, Qconst)	1959 (195,9)	125 (12,5)	45 (4,5)	1959 (195,9)	231 (23,1)	81 (8,1)			
			Mmax (M, Qconst)	1608 (160,8)	129 (12,9)	47 (4,7)	1608 (160,8)	236 (23,6)	83 (8,3)			
			Nmax (M, Qconst)	2140 (214,0)	158 (15,8)	57 (5,7)	2268 (226,8)	272 (27,2)	92 (9,2)			
	10 (1000)	A	Nmax (M, Qconst)	1799 (179,9)	168 (16,8)	63 (6,3)	1907 (190,7)	282 (28,2)	98 (9,8)			
			Mmax (M, Qconst)	2405 (240,5)	167 (16,7)	63 (6,3)	2485 (248,5)	300 (30,0)	107 (10,7)			
		B	Nmax (M, Qconst)	1890 (189,0)	177 (17,7)	67 (6,7)	1890 (189,0)	310 (31,0)	112 (11,2)			
			Mmax (M, Qconst)	2500 (250,0)	205 (20,5)	73 (7,3)						
			Nmax (M, Qconst)	2009 (200,9)	222 (22,2)	83 (8,3)						
11-8-4 (80; 4.0)	15 (1500)	A	Nmax (M, Qconst)	2995 (299,5)	201 (20,1)	76 (7,6)						
			Mmax (M, Qconst)	2135 (213,5)	214 (21,4)	82 (8,2)						
		B	Nmax (M, Qconst)	2799 (279,9)	229 (22,9)	84 (8,4)						
			Mmax (M, Qconst)	2193 (219,3)	251 (25,1)	96 (9,6)						
			Nmax (M, Qconst)	3464 (346,4)	251 (25,1)	96 (9,6)						
	20 (2000)	A	Mmax (M, Qconst)	2364 (236,4)	280 (28,0)	105 (10,5)						
			Nmax (M, Qconst)	3152 (315,2)	253 (25,3)	94 (9,4)						
		B	Mmax (M, Qconst)	2280 (228,0)	279 (27,9)	109 (10,9)						
			Nmax (M, Qconst)	3986 (398,6)	301 (30,1)	116 (11,6)						
			Mmax (M, Qconst)	2621 (262,1)	324 (32,4)	127 (12,7)						

1.4221-240.0-17

Лист
13

Шифр рамы	Номе р обра зования и по данных нагру зок (кг/м ²)	Вид нагру зки	Сочетание усилий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				Полные			Постоянных и временных динамических			Ветровых (раздел III, тип расчета A)		
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
II-6-5 (4;8)	5 (300)	A	Nmax (M, Qconst)	2789 (278.9)	96 (9.6)	45 (4.5)	2700 (270.0)	21 (2.1)	21 (2.1)	81 (8.1)	69 (6.9)	24 (24)
			Mmax (N, Qconst)	2343 (234.3)	115 (11.5)	56 (5.6)	2462 (246.2)	46 (4.6)	32 (3.2)			
		B	Nmax (M, Qconst)	2864 (286.4)	77 (7.7)	32 (3.2)	2856 (285.6)	10 (1.0)	10 (1.0)			
			Mmax (N, Qconst)	2370 (237.0)	114 (11.4)	55 (5.5)	2353 (235.3)	31 (3.1)	21 (2.1)	10 (1.0)	83 (8.3)	34 (3.4)
	10 (1000)	A	Nmax (M, Qconst)	3320 (332.0)	115 (11.5)	56 (5.6)	3239 (323.9)	46 (4.6)	32 (3.2)	81 (8.1)	69 (6.9)	24 (24)
			Mmax (N, Qconst)	2670 (267.0)	147 (14.7)	76 (7.6)	2589 (258.9)	78 (7.8)	52 (5.2)			
		B	Nmax (M, Qconst)	3749 (374.9)	80 (8.0)	33 (3.3)	3743 (374.3)	10 (1.0)	10 (1.0)			
			Mmax (N, Qconst)	2847 (284.7)	148 (14.8)	76 (7.6)	2840 (284.0)	65 (6.5)	42 (4.2)	10 (1.0)	83 (8.3)	34 (3.4)
	15 (1500)	A	Nmax (M, Qconst)	3916 (391.6)	132 (13.2)	67 (6.7)	3831 (383.1)	63 (6.3)	43 (4.3)	81 (8.1)	69 (6.9)	24 (24)
			Mmax (N, Qconst)	2943 (294.3)	174 (17.4)	94 (9.4)	2852 (285.2)	105 (10.5)	70 (7.0)			
	20 (2000)	A	Nmax (M, Qconst)	4536 (453.6)	82 (8.2)	34 (3.4)	4529 (452.9)	10 (1.0)	10 (1.0)	10 (1.0)	83 (8.3)	34 (3.4)
			Mmax (N, Qconst)	3215 (321.5)	163 (16.3)	85 (8.5)	3209 (320.9)	80 (8.0)	51 (5.1)	10 (1.0)	83 (8.3)	34 (3.4)
II-6-5 (8;0;4;8)	25 (2500)	A	Nmax (M, Qconst)	4900 (490.0)	149 (14.9)	77 (7.7)	4419 (441.9)	80 (8.0)	53 (5.3)	81 (8.1)	69 (6.9)	24 (24)
			Mmax (N, Qconst)	3220 (322.0)	200 (20.0)	112 (11.2)	3119 (311.9)	131 (13.1)	88 (8.8)			
	B	A	Nmax (M, Qconst)	5349 (534.9)	83 (8.3)	35 (3.5)	5342 (534.2)	10 (1.0)	10 (1.0)	10 (1.0)	83 (8.3)	34 (3.4)
			Mmax (N, Qconst)	3618 (361.8)	178 (17.8)	94 (9.4)	3610 (361.0)	95 (9.5)	60 (6.0)	10 (1.0)	83 (8.3)	34 (3.4)

1420-1-240.0-17

Лист
14

24302 85

Шифр роята	Географиче- ское положение объекта кН/кН ²	Вид исследования	Соответствие условий	Паспортование усилий от действующих нагрузок								
				7 блоков			8 блоков			9 блоков		
				N кН(7с)	M кНм(7см)	Q кН(7с)	N кН(7с)	M кНм(7см)	Q кН(7с)	N кН(7с)	M кНм(7см)	Q кН(7с)
II-6-5 (4,8)	5 (500)	A	Nmax (M, Q, const)	2329 (232,9)	115 (11,5)	35 (3,5)	2069 (206,9)	202 (20,2)	85 (8,5)			
			Nmax (M, Q, const)	2111 (211,1)	107 (10,7)	26 (2,6)	2344 (234,4)	215 (21,5)	89 (8,9)			
		B	Nmax (M, Q, const)	2055 (205,5)	103 (10,3)	28 (2,8)	2082 (208,2)	234 (23,4)	101 (10,1)			
			Nmax (M, Q, const)	2222 (222,2)	109 (10,9)	39 (3,9)	2160 (216,0)	242 (24,2)	105 (10,5)			
			Nmax (M, Q, const)	2153 (215,3)	110 (11,0)	50 (5,0)	2318 (231,8)	277 (27,7)	113 (11,3)			
	10 (1000)	A	Nmax (M, Q, const)	2220 (222,0)	128 (12,8)	58 (5,8)	2323 (232,3)	290 (29,0)	121 (12,1)			
		B	Nmax (M, Q, const)	3182 (318,2)	107 (10,7)	30 (3,0)	3213 (321,3)	314 (31,4)	137 (13,7)			
	II-6-5 (4,8,60)		Nmax (N, S, const)	2014 (201,4)	103 (10,3)	61 (6,1)	2559 (255,9)	326 (32,6)	144 (14,4)			
II-6-5 (60,40)	15 (1500)	A	Nmax (M, Q, const)	2210 (221,0)	119 (11,9)	70 (7,0)						
			Nmax (M, Q, const)	2104 (210,4)	108 (10,8)	63 (6,3)						
		B	Nmax (M, Q, const)	3014 (301,4)	105 (10,5)	87 (8,7)						
			Nmax (M, Q, const)	2035 (203,5)	212 (21,2)	87 (8,7)						
			Nmax (M, Q, const)	2658 (265,8)	240 (24,0)	107 (10,7)						
	20 (2000)	A	Nmax (M, Q, const)	2582 (258,2)	267 (26,7)	127 (12,7)						
		B	Nmax (M, Q, const)	4434 (443,4)	263 (26,3)	123 (12,3)						
	25 (2500)	A	Nmax (M, Q, const)	2336 (233,6)	291 (29,1)	112 (11,2)						
		B	Nmax (M, Q, const)	4156 (415,6)	215 (21,5)	125 (12,5)						
		A	Nmax (M, Q, const)	2792 (279,2)	301 (30,1)	140 (14,0)						
		B	Nmax (M, Q, const)	5126 (512,6)	303 (30,3)	145 (14,5)						
		B	Nmax (M, Q, const)	3342 (334,2)	307 (30,7)	167 (16,7)						

1420.1-240.0-17

24302 86

Шифр рамы	Значение коэффициентов нагрузок кН/(м ²)	Вид воздействия	Сочетание действий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				Постоянных			Постоянных и временных длительных			(район III, тип пояса II)		
				N кН(тс)	M кНм(тсм)	Q кН(тс)	N кН(тс)	M кНм(тсм)	Q кН(тс)	N кН(тс)	M кНм(тсм)	
11-8-3 (20)	5 (500)	9	Nmax(M,Q const)	1629 (1629)	72 (29)	31 (31)	1895 (1895)	20 (29)	16 (16)	34 (34)	50 (50)	15 (15)
		5	Nmax(M,Q const)	1405 (1405)	94 (34)	38 (28)	1491 (1491)	44 (44)	23 (23)			
	(1000)	9	Nmax(M,Q const)	1713 (1713)	61 (61)	21 (21)	1728 (1728)	10 (10)	10 (10)	10 (10)	60 (60)	20 (20)
		5	Nmax(M,Q const)	1460 (1460)	89 (89)	36 (36)	1459 (1459)	23 (23)	16 (16)			
	10 (1000)	9	Nmax(M,Q const)	1944 (1944)	94 (34)	38 (38)	1863 (1863)	44 (44)	24 (24)	34 (34)	80 (80)	15 (15)
		5	Nmax(M,Q const)	1625 (1625)	120 (120)	51 (31)	1691 (1691)	10 (10)	35 (35)			
	15 (1500)	9	Nmax(M,Q const)	2168 (2168)	64 (64)	22 (22)	2168 (2168)	10 (10)	10 (10)	10 (10)	60 (60)	20 (20)
		5	Nmax(M,Q const)	1659 (1659)	115 (146)	42 (42)	1633 (1633)	36 (36)	20 (20)			
	20 (2000)	9	Nmax(M,Q const)	2198 (2198)	102 (102)	47 (47)	2151 (2151)	59 (59)	32 (32)	34 (34)	80 (80)	15 (15)
		5	Nmax(M,Q const)	1764 (1764)	165 (146)	64 (64)	1752 (1752)	95 (95)	49 (49)			
	25 (2500)	9	Nmax(M,Q const)	2202 (2202)	67 (67)	24 (24)	2153 (2153)	10 (10)	10 (10)	10 (10)	60 (60)	20 (20)
		5	Nmax(M,Q const)	1819 (1819)	143 (143)	62 (62)	1819 (1819)	82 (82)	43 (43)			

1420.1-240.0-17

Лист 18

Шифр римы	Балансовая нагрузка N111 (N10/N2)	Вид расчетного усилия	Сочетание усилий	Общие сочетания усилий от расчетных нагрузок											
				7 баллов						8 баллов					
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
n-6-3(6,0)	5 (500)	A	Nmax (M, Q const)	1372 (137,2)	100 (10,0)	37 (3,7)	1454 (145,4)	159 (16,9)	57 (5,7)	1616 (161,6)	303 (30,3)	91 (9,1)			
		B	Mmax (N, Q const)	1248 (124,8)	106 (10,6)	40 (4,0)	1323 (132,3)	174 (17,4)	60 (6,0)	149,8 (149,8)	311 (31,1)	102 (10,2)			
	(1000)	B	Nmax (M, Q const)	1469 (146,9)	102 (10,2)	38 (3,8)	1469 (146,9)	184 (18,4)	65 (6,5)	1469 (146,9)	341 (34,1)	117 (11,7)			
		A	Mmax (N, Q const)	1251 (125,1)	105 (10,6)	40 (4,0)	1251 (125,1)	188 (18,8)	67 (6,7)	1251 (125,1)	351 (35,1)	123 (12,3)			
	10 (1000)	A	Nmax (M, Q const)	1538 (159,8)	130 (13,0)	49 (4,9)	1694 (169,4)	213 (21,3)	74 (7,4)						
		B	Mmax (N, Q const)	1352 (135,2)	141 (14,1)	55 (5,5)	1433 (143,3)	224 (22,4)	80 (8,0)						
		B	Nmax (M, Q const)	1813 (181,3)	137 (13,7)	53 (5,3)	1813 (181,3)	235 (23,5)	86 (8,6)						
		A	Mmax (N, Q const)	1430 (143,0)	145 (14,5)	57 (5,7)	1430 (143,0)	244 (24,4)	90 (9,0)						
	(1500)	A	Nmax (M, Q const)	1818 (181,8)	160 (16,0)	61 (6,1)	1927 (192,7)	257 (25,7)	91 (9,1)						
		B	Mmax (N, Q const)	1453 (145,3)	176 (17,6)	70 (7,0)	1540 (154,0)	274 (27,4)	100 (10,0)						
	(2000)	B	Nmax (M, Q const)	2149 (214,9)	172 (17,2)	53 (5,3)	2149 (214,9)	285 (28,6)	107 (10,7)						
		A	Mmax (N, Q const)	1606 (160,6)	184 (18,4)	74 (7,4)	1605 (160,6)	327 (32,0)	113 (11,3)						
	(2500)	A	Nmax (M, Q const)	2088 (208,8)	191 (19,1)	73 (7,3)	2213 (221,3)	304 (30,4)	125 (12,5)						
		B	Mmax (N, Q const)	1486 (148,6)	212 (21,2)	85 (8,5)	1575 (157,5)	325 (32,5)	118 (11,8)						
	(3000)	B	Nmax (M, Q const)	2485 (248,5)	208 (20,8)	82 (8,2)	2485 (248,6)	343 (34,3)	127 (12,7)						
		A	Mmax (N, Q const)	1730 (173,0)	224 (22,4)	90 (9,0)	1730 (173,0)	359 (35,9)	135 (13,5)						
	(3500)	A	Nmax (M, Q const)	2299 (229,7)	219 (21,9)	85 (8,5)	2435 (243,5)	374 (37,4)	123 (12,3)						
		B	Mmax (N, Q const)	1936 (193,6)	242 (24,2)	98 (9,8)	1628 (162,6)	370 (37,0)	137 (13,7)						
	(4000)	B	Nmax (M, Q const)	2335 (233,6)	239 (23,9)	95 (9,5)	2335 (233,6)	388 (38,8)	147 (14,7)						
		A	Mmax (N, Q const)	1802 (180,2)	258 (25,8)	105 (10,6)	1802 (180,2)	409 (40,9)	156 (15,6)						

1.420.1-240.0-17

Лист
17

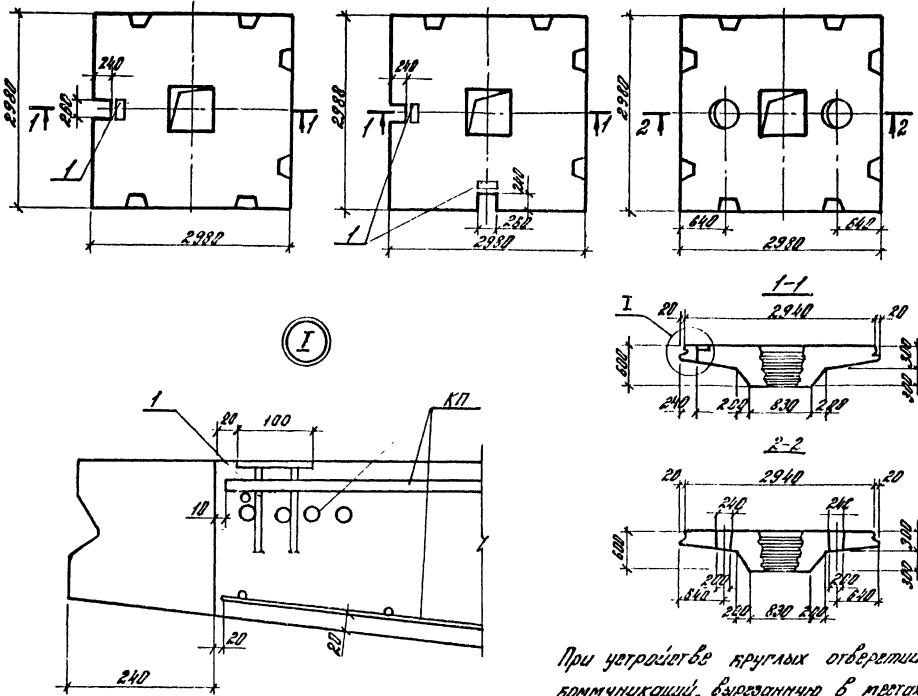
Шифр римы	Значение коэффициента нагрузки $K_{\text{ПН}} \text{ (кг/м}^2)$	Вид функции	Сочетание условий	Основные сочетания усилий от расчетных нагрузок												
				Полных						Постоянные и временные дающие						Вспомога- тельные (секция II, тип местки A)
				N KH (кн)	M KHM (кнм)	Q KH (кн)	N KH (кн)	M KHM (кнм)	Q KH (кн)	N KH (кн)	M KHM (кнм)	Q KH (кн)	N KH (кн)	M KHM (кнм)	Q KH (кн)	
II-6-4 (0,0)	5 (500)	A	Макс (M. Основн.)	2290 (2290)	102 (10.0)	37 (3.7)	2221 (2221)	26 (2.6)	15 (1.5)	69 (6.9)	74 (7.4)	22 (2.2)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	2112 (2112)	117 (11.7)	44 (4.4)	2073 (2043)	43 (4.3)	22 (2.2)							
		Б	Макс (M. Основн.)	2335 (2335)	85 (8.6)	29 (2.9)	2324 (2324)	10 (1.0)	10 (1.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	1942 (1942)	119 (11.9)	45 (4.5)	1931 (1931)	30 (3.0)	15 (1.5)							
			Макс (M. Основн.)	2119 (2119)	117 (11.7)	45 (4.5)	2050 (2050)	43 (4.3)	23 (2.3)							
	10 (1000)	A	Макс (M. Основн.)	2315 (2315)	112 (11.2)	57 (5.7)	2247 (2247)	68 (6.8)	35 (3.5)	69 (6.9)	74 (7.4)	22 (2.2)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	2353 (2353)	89 (8.9)	31 (3.1)	2052 (2052)	10 (1.0)	10 (1.0)							
		Б	Макс (M. Основн.)	2257 (2257)	147 (14.7)	59 (5.9)	2245 (2245)	68 (5.8)	29 (2.9)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	2145 (2145)	135 (13.5)	54 (5.4)	2076 (2076)	61 (6.1)	32 (3.2)							
			Макс (M. Основн.)	2181 (2181)	110 (11.0)	72 (7.2)	2112 (2112)	9.6 (9.6)	50 (5.0)							
	15 (1500)	A	Макс (M. Основн.)	3592 (3592)	93 (9.3)	32 (3.2)	3581 (3581)	10 (1.0)	10 (1.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	2659 (2659)	119 (11.9)	74 (7.4)	2558 (2558)	85 (8.5)	44 (4.4)							
		Б	Макс (M. Основн.)	3572 (3572)	153 (15.3)	63 (6.3)	3503 (3503)	79 (7.9)	41 (4.1)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	2546 (2546)	198 (19.8)	87 (8.7)	2577 (2577)	124 (12.4)	65 (6.5)							
			Макс (M. Основн.)	4222 (4222)	97 (9.7)	53 (5.3)	4211 (4211)	10 (1.0)	10 (1.0)							
	20 (2000)	A	Макс (N. Основн.)	2881 (2881)	201 (20.1)	88 (8.8)	2870 (2870)	112 (11.2)	58 (5.8)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (M. Основн.)	4222 (4222)	97 (9.7)	53 (5.3)	4211 (4211)	10 (1.0)	10 (1.0)							
		Б	Макс (M. Основн.)	3881 (3881)	201 (20.1)	88 (8.8)	2870 (2870)	112 (11.2)	58 (5.8)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	3998 (3998)	164 (16.4)	69 (6.9)	3929 (3929)	90 (9.0)	47 (4.7)							
			Макс (M. Основн.)	2856 (2856)	219 (21.9)	99 (9.9)	2797 (2797)	115 (11.5)	77 (7.7)							
	25 (2500)	A	Макс (M. Основн.)	4854 (4854)	100 (10.0)	35 (3.5)	4765 (4765)	11 (1.1)	10 (1.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	H (1.1)	89 (8.9)	30 (3.0)	
			Макс (N. Основн.)	3194 (3194)	229 (22.9)	102 (10.2)	3105 (3105)	100 (10.0)	72 (7.2)							

шифр римн	расстояние до опоры в метрах и/м (м/м)	вид затяжки	сочетание усилий	особые сочетания усилий от расчетных нагрузок								
				7 баллов			8 баллов			9 баллов		
				N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)	N кН (тс)	M кНм (тсм)	Q кН (тс)
II-6-4 (6,0)	5 (500)	A	Nmax (M, Qcomb)	1910 (191,0)	112 (11,2)	41 (4,1)	2025 (202,5)	213 (21,3)	70 (7,0)			
			Mmax (N, Qcomb)	1757 (175,7)	128 (12,8)	46 (4,6)	1862 (186,2)	218 (21,8)	73 (7,3)			
		Б	Nmax (M, Qcomb)	2000 (200,0)	113 (11,3)	42 (4,2)	2000 (200,0)	238 (23,8)	83 (8,3)			
			Mmax (N, Qcomb)	1660 (166,0)	133 (13,3)	49 (4,9)	1650 (165,0)	242 (24,2)	85 (8,5)			
			Nmax (M, Qcomb)	2252 (225,2)	160 (16,0)	58 (5,8)	2387 (238,7)	272 (27,2)	91 (9,1)			
	10 (1000)	A	Nmax (M, Qcomb, нб.)	1910 (191,0)	114 (11,4)	64 (6,4)	2025 (202,5)	283 (28,3)	97 (9,7)			
			Mmax (N, Qcomb)	2510 (251,0)	163 (16,6)	61 (6,1)	2510 (251,0)	307 (30,7)	109 (10,9)			
		Б	Nmax (N, Qcomb)	1910 (191,0)	162 (16,2)	69 (6,9)	1910 (191,0)	317 (31,7)	114 (11,4)			
			Mmax (N, Qcomb)	2544 (254,4)	197 (19,7)	72 (7,2)	-	-	-			
			Nmax (M, Qcomb)	2025 (202,5)	215 (21,5)	81 (8,1)						
	15 (1500)	A	Mmax (N, Qcomb)	3008 (300,8)	214 (21,4)	80 (8,0)						
			Nmax (M, Qcomb)	2149 (214,9)	231 (23,1)	89 (8,9)						
		Б	Nmax (M, Qcomb)	2977 (297,7)	235 (23,5)	85 (8,5)						
			Mmax (N, Qcomb)	2139 (213,9)	258 (25,8)	98 (9,8)						
			Nmax (M, Qcomb)	3495 (349,5)	261 (26,1)	99 (9,9)						
	20 (2000)	A	Mmax (N, Qcomb)	2382 (238,2)	280 (28,0)	109 (10,9)						
			Nmax (M, Qcomb)	3261 (326,1)	265 (26,5)	97 (9,7)						
		Б	Mmax (N, Qcomb)	2321 (232,1)	293 (29,3)	114 (11,4)						
			Nmax (M, Qcomb)	3955 (395,5)	295 (29,5)	112 (11,2)						
			Mmax (N, Qcomb)	2577 (257,7)	328 (32,8)	129 (12,9)						

Шифр роллы	Вес одиничной единицы нагрузки кг/м ² (кН/м ²)	В ² Гидравлический	Сочетание условий	Основные сочетания условий от расчетные нагрузки								
				Постоянных			Постоянных и времененных действующих			Ветрового		
				N кН (Tс)	M кНм/тсм)	Q кН (Tс)	N кН (Tс)	M кНм/тсм)	Q кН (Tс)	N кН (Tс)	M кНм/тсм)	Q кН (Tс)
M-0-5(2.0)	5 (500)	A	Макс (M. Осадка)	2968 (296,8)	104 (12,4)	44 (4,4)	2849 (284,9)	24 (2,4)	15 (1,5)	113 (11,9)	100 (10,0)	29 (2,9)
		B	Макс (M. Осадка)	2722 (272,2)	145 (14,5)	53 (5,3)	2603 (260,3)	45 (4,5)	24 (2,4)			
	10 (1000)	A	Макс (M. Осадка)	8957 (895,7)	144 (11,4)	38 (3,8)	2540 (254,0)	10 (1,0)	10 (1,0)	17 (1,7)	120 (12,0)	40 (4,0)
		B	Макс (M. Осадка)	2362 (236,2)	150 (15,0)	55 (5,5)	2345 (234,5)	30 (3,0)	16 (1,6)			
	15 (1500)	A	Макс (M. Осадка)	3528 (352,8)	60 (7,0)	49 (4,9)	3403 (340,3)	30 (3,0)	20 (2,0)	113 (11,9)	100 (10,0)	29 (2,9)
		B	Макс (M. Осадка)	3038 (303,8)	165 (16,1)	63 (6,3)	2913 (291,3)	61 (6,1)	37 (3,4)			
	20 (2000)	A	Макс (M. Осадка)	9794 (979,4)	127 (12,7)	43 (4,3)	3794 (379,4)	10 (1,0)	10 (1,0)	17 (1,7)	120 (12,0)	40 (4,0)
		B	Макс (M. Осадка)	2887 (288,7)	195 (19,6)	76 (7,6)	2810 (281,0)	70 (7,6)	35 (3,5)			
	25 (2500)	A	Макс (M. Осадка)	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		B	Макс (M. Осадка)	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Шифр рамы	Внешний изгибающий момент нагрузки N/га (kN/m ²)	вид загружения	Составление условий	Общие соотношения усилений от расчетных нагрузок								
				7 баллов			8 баллов			9 баллов		
				N кН (Tc)	M кНм (Tcm)	Q кН (Tc)	N кН (Tc)	M кНм (Tcm)	Q кН (Tc)	N кН (Tc)	M кНм (Tcm)	Q кН (Tc)
n-6-5 (0,0)	5 (500)	1	Nmax (M, Qconst.)	2450 (245,0)	149 (14,9)	52 (5,2)	2597 (259,7)	262 (26,2)	85 (8,5)			
		5	Mmax (N, Qconst.)	2238 (223,8)	149 (14,9)	52 (5,2)	2372 (237,2)	262 (26,2)	85 (8,5)			
	10 (1000)	1	Nmax (M, Qconst.)	2528 (252,8)	154 (15,4)	54 (5,4)	2528 (252,8)	295 (29,5)	102 (10,2)			
		5	Mmax (N, Qconst.)	2017 (201,7)	160 (16,0)	58 (5,8)	2017 (201,7)	295 (29,5)	103 (10,3)			
	15 (1500)	1	Nmax (M, Qconst.)	2898 (289,8)	184 (18,4)	67 (6,7)	3072 (307,2)	313 (31,3)	105 (10,5)			
		5	Mmax (N, Qconst.)	2481 (248,1)	185 (18,5)	67 (6,7)	2630 (263,0)	313 (31,3)	105 (10,5)			
	20 (2000)	1	Nmax (M, Qconst.)	3225 (322,5)	234 (23,4)	85 (8,5)	3225 (322,5)	418 (41,8)	144 (14,4)			
		5	Mmax (N, Qconst.)	2440 (244,0)	236 (23,6)	86 (8,6)	2440 (244,0)	420 (42,0)	145 (14,5)			
	25 (2500)	1	Nmax (M, Qconst.)									
		5	Mmax (N, Qconst.)									

КТ 1



При устройстве круглых отверстий в калитках для пропуска коммуникаций, барханнуюю в местах отверстий арматуру следует компенсировать (разобщенный по площади зонтиковой) в двух направлениях. Для цилиндрических отверстий ф 120 мм и менее рекомендуется устройство гильзы из отрезков стальных труб.

1420-124

Поз. 1 - закладное изделие для крепления фахверковой стойки должно быть разработано в конкретном проекте.

Разноб.	Номер заказа Росс. Британ.	Мат- ериал Серия	1420.1-242.0-18
			Приемка устройства в калитках закладных изделий для крепления столбов фахверка, отверстий для пропуска коммуникаций
			Годы Р 1 1
			ЦНИИПРОМЗДАНИЙ
П-контр. Всем под	1/1		