

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.465.1-21.94

ПЛИТЫ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ РЕБРИСТЫЕ РАЗМЕРОМ 3x6 м
ДЛЯ ПОКРЫТИИ ОДНОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ

ВЫПУСК 0
УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ

Ц00304-01

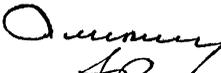
ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.465.1-21.94

**ПЛИТЫ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ РЕБРИСТЫЕ РАЗМЕРОМ 3х6 м
ДЛЯ ПОКРЫТИЯ ОДНОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ**

ВЫПУСК 0
УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ

Разработаны ЦНИИпромзданий

Зам. директора  С.М. Гликин
Начальник отдела  А.Я. Розенблюм
Гл. инженер проекта  В.А. Бажанова

УТВЕРЖДЕНЫ

Главпроектом Минстроя России,
письмо от 20.09.94 № 9-3-1/129.
Введены в действие с 01.03.95,
приказ ЦНИИПромзданий
от 21.10.94 № 53

ОБОЗНАЧЕНИЕ ДОКУМЕНТА	НАИМЕНОВАНИЕ	СТР
1.465.1-21.94.0-173	ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА	2
1.465.1-21.94.0-НН	НОМЕНКЛАТУРА ПЛИТ	10
1.465.1-21.94.0-СМ1	ЛИСТЫ РАЗРАБОТКИ ЗАЩИТЫ ПЛИТ ПОКРЫТИЙ	36
1.465.1-21.94.0-СМ2	РЕШЕНИЕ ПОКРЫТИЙ С УЧЕТОМ ОБЕСПЕЧЕНИЯ СБЫВАЕМОЙ КРОВЛИ (ПРИМЕР)	37
1.465.1-21.94.0-СМ3	РЕШЕНИЕ ПОКРЫТИЙ В ЗДАНИЯХ С РАСЧЕТНОЙ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 7, 8 И 9 БАЛЛОВ	38
1.465.1-21.94.0-СМ4	ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ ЗАКЛАДНЫЕ ИЗДЕЛИЯ В ПЛИТАХ	39
1.465.1-21.94.0-СМ5	НАКЛАДНЫЕ ИЗДЕЛИЯ ДЛЯ ПЛИТ С ВЕНТЫМИ ФОНАРИМИ	40

1.465.1-21.94.0		
И.И.П.	БЯНИКОВА	И.И. 12.89
И.И.П.	НИКОЛАЕВ	С.И.
ПРОБ.	ПЕТРОВА	Л.И.
И.И.П.	БЯНИКОВА	И.И.
СОДЕРЖАНИЕ		
Страниц	Лист	Листов
Р	1	7
ЦНИИПРОЕКТЗДАНИЙ		

Имя И.И.П. Подпись и дата. Взам. инв. 1

1. ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ

1.1. Серия 1.465.1-21.94 содержит проектную документацию на железобетонные предварительно напряженные плиты покрытий размером 3х6 м для одноэтажных производственных зданий.

Учитывая различный уровень обеспеченности предприятий-изготовителей современным технологическим оборудованием и строительными материалами, серия предоставляет возможность выбора вида бетона, класса напрягаемой арматуры, способов анкеровки напрягаемых стержней, изготовления арматурных и закладных изделий, строповки плит.

Серия 1.464.1-21.94 разработана взамен серии 1.465.1-17 (1990г.) и отличается от последней усовершенствованным армированием, включением проектных материалов на плиты из мелкозернистого бетона, дополнительным учетом требований нормативных документов по строительному проектированию, введенных в действие после 01.01.91 г.

1.2. Серия состоит из трех выпусков:

Выпуск 0. Указания по применению .

Выпуск 1. Плиты. Рабочие чертежи .

Выпуск 2. Изделия арматурные и закладные. Рабочие чертежи .

1.3. В настоящем выпуске приведены указания по применению плит в покрытиях зданий, в т.ч. с расчетной сейсмичностью 7, 8 и 9 баллов, номенклатура и технические данные плит, расчетные положения и справочные материалы.

1.465.1-21.94.0-173		
И.И.П.	БЯНИКОВА	И.И. 12.89
И.И.П.	НИКОЛАЕВ	С.И.
ПРОБ.	ПЕТРОВА	Л.И.
И.И.П.	БЯНИКОВА	И.И.
СОДЕРЖАНИЕ		
Страниц	Лист	Листов
Р	1	7
ЦНИИПРОЕКТЗДАНИЙ		

Имя И.И.П. Подпись и дата. Взам. инв. 1

2. ТИПЫ, КОНСТРУКЦИЯ, ОБОЗНАЧЕНИЕ

2.1. Плиты подразделяются на четыре типа:

ПГ - без проемов в полке плиты;

ПВ - с проемом в полке плиты для пропуска вентиляционной шахты или воздуховода крышного вентилятора;

ПД - с проемами в полке плиты для устройства легкообслуживаемой кровли;

ПФ - с проемами в полке плиты для установки зенитных фонарей.

2.2. Плиты запроектированы из тяжелого и мелкозернистого бетонов классов по прочности на сжатие В15...В35 и легкого бетона плотной структуры (керамзитобетона, аглопоритобетона и шлакопемзобетона) классов В15...В25.

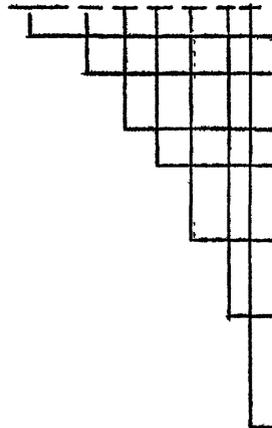
2.3. Напрягаемая арматура плит, предназначенных для применения в неагрессивной среде, предусмотрена стержневая периодического профиля горячекатаная по ГОСТ 5781-82 и термически упрочненная по ГОСТ 10884-81 классов А-У1 (Ат-У1), А-У (Ат-У), А-1У (Ат-1УС) и А-Шв (изготавливаемая из арматурной стали классов А-Ш путем упрочнения вытяжкой с контролем величины напряжения и предельного удлинения).

Напрягаемая арматура плит, предназначенных для применения в зданиях со слабо- и среднеагрессивным воздействием газобразной среды, предусмотрена стержневая классов А-1У и А-Шв.

2.4. Предел огнестойкости плит равен 0,5 часа.

2.5. Плиты обозначены марками, состоящими из буквенно-цифровых групп, разделяемых дефисом. Структура записи марки плиты в общем виде:

XXXX - X XX X - X X X



Типоразмер плиты по ГОСТ 28042-89.

Порядковый номер плиты по несущей способности.

Класс напрягаемой арматуры.

Вид бетона (указывается только в плитах из мелкозернистого - "М" и легкого - "Л" бетонов).

Цифровой индекс, отражающий конструктивную особенность плит типа ПВ и ПФ (см. табл. 1);

Дополнительные характеристики, отражающие особые условия применения плиты: "Н" и "П" - проницаемость бетона при агрессивной среде, "С" - сейсмостойкость конструкций

Наличие дополнительных закладных изделий и отверстий, обозначаемое строчными буквами или арабскими цифрами.

Пример условного обозначения (марки) плиты типоразмера ЭПГ6, второй по несущей способности, с напрягаемой арматурой класса А-Шв, изготавливаемой из тяжелого бетона:

ЭПГ6 - 2АШв

То же, для условий применения в слабоагрессивной газобразной среде

ЭПГ6-2АШв - Н

Имя, Фамилия, Подпись, Ш.№

1.465.1-21.94.0-173

1500304-01 4

Пример условного обозначения (марки) плиты типоразмера ЗПВ6 с проемом в полке диаметром 1000 мм, пятой по несущей способности, с напрягаемой арматурой класса А-IV, изготовляемой из тяжелого бетона и предназначенной для применения в среднеагрессивной газообразной среде.

ЗПВ6-5АIV-10П

Таблица I

Типоразмер плиты	Размер проема в полке плиты, мм	Кол. проемов	Цифровой индекс, отражающий конструктивную особенность плиты
ЗПВ6	∅ 400	I	4
	∅ 700		7
	∅ 1000		10
	∅ 1450		14
ЗП06	1500x1700	I	I
		2	2
	2600x2700	I	4

2.6. Номенклатура плит приведена в документе I.465.I-2I.94.0-ИИ.

3. ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ ПЛИТ

3.1. Плиты предназначены для применения в покрытиях зданий:

отопляемых и неотапливаемых;

с неагрессивной средой, а также в условиях воздействия слабо- и среднеагрессивной газообразных сред;

с дефлекторами, зонтами, крышными вентиляторами, световыми и зенитными фонарями;

с легкобросываемой кровлей;

при систематическом воздействии температур не выше плюс 50°C;

возводимых в обычных условиях строительства, а также в районах с сейсмичностью 7, 8 и 9 баллов (кроме плит из мелкозернистого бетона);

в I-V районах по весу снегового покрова;

в районах с расчетной зимней температурой наружного воздуха не ниже минус 40°C.

3.2. При проектировании зданий следует учитывать требования "Рекомендаций по применению сборных железобетонных типовых плит в покрытиях зданий промышленных предприятий" (серия I.400-II/9I).

При выборе марок плит величину действующей нагрузки на покрытие по проекту здания необходимо умножить на коэффициент надежности по ответственности γ_{II} , принимаемый по ГОСТ 2775I-88 (с учетом Изменения № I).

Уточненная таким образом величина нагрузки используется для подбора требуемой марки плиты.

3.3. Вид бетона (тяжелый, мелкозернистый или легкий) и класс напрягаемой арматуры выбирается с учетом эксплуатационных условий здания и местных условий по изготовлению и монтажу плит.

Плиты, изготовленные из мелкозернистого и легкого бетонов предназначены для использования только в неагрессивной среде.

I 465.1 - 21.94.0-ИЗ

ИИС

3

460364-01 5

Плиты для легкосбрасываемой кровли могут изготавливаться только из тяжелого бетона.

3.4. В плитах могут предусматриваться дополнительные закладные изделия, например, для крепления плит к стропильным конструкциям в торцах и температурных швах здания, для приварки соединительных накладок в плитах для сейсмических районов и т.п.

Дополнительные закладные изделия приводятся в проекте здания. Примеры разбивки и ключи для подбора марок закладных изделий приведены в настоящем выпуске (см. док. - СМ4).

Сопряжение плит с конструктивными элементами здания следует осуществлять в соответствии с монтажными узлами сопряжений сборных железобетонных конструкций одноэтажных производственных зданий (серия 2.400-23 вып. 0, I, 2 и I.400.I-203, вып. 0, I, 2).

3.5. Швы между плитами во всех случаях, за исключением особо оговоренных в серии I.400-II/9I, должны быть заполнены цементным раствором или бетоном класса не ниже В12,5 на мелком заполнителе. Свары между торцами продольных ребер должны быть заделаны на всю высоту этих ребер.

3.6. Указания о заделке швов между плитами в местах приварки плит к несущим конструкциям должны быть приведены на монтажных чертежах покрытия в проекте здания.

3.7. Закладные изделия плит должны быть защищены от коррозии путем нанесения антикоррозионных покрытий, состав которых определяется в проекте здания с учетом конкретных условий эксплуатации плит и требований главы СНиП 2.03.II-85.

3.8. На плиты допускается установка вентшахт с дефлекторами и зонтами, а также крышных вентиляторов (по номенклатуре, приведенной в табл. 3 на л. 8 настоящего документа).

Узлы установки на плиты с проемами стаканов для пропуска через покрытие вентшахт приведены в серии 2.460-I4 "Типовые узлы покрытий промышленных зданий в местах пропуска вентиляционных шахт". Рабочие чертежи железобетонных стаканов приведены в серии I.494-24, вып. I.

Эквивалентная нагрузка на плиты от вентиляторов, приведенная в табл. 3, принята по серии I.469.I-II, вып. 0, и подсчитана из предположения, что с обеих сторон плиты, на которой установлен вентилятор, расположены плиты без проемов в полке, а также, что плиты с вентиляторами не примыкают к продольным разбивочным осям здания.

Эквивалентная нагрузка на плиты при установке на них вентиляционных шахт с дефлекторами и зонтами приведена в табл. 2 (см. л. 8).

3.9. Нагрузки, приведенные в табл. 2 и 3, определены суммированием эквивалентных нагрузок от веса вентиляционного устройства, воздействия ветра на него, веса железобетонного стакана и бетона в утолщенной части полки плиты, а при крышных вентиляторах и динамических воздействиях.

При подсчете нагрузок от вентиляционного устройства учитывалось:

для вентшахт с дефлекторами и зонтами - вес дефлектора или зонта, трубы, звена трубы с утеплителем и клапаном; для крышных вентиляторов - вес вентилятора с клапаном и поддона с водой.

1.465.1 - 21.94.0-13

Лист
4

400304-01 6

Имя И. И. Подпись и дата. Вост. Инст. №11

При определении изгибающих моментов, передающихся на плиту от воздействия ветра на вентиляционное устройство, давление ветра принято для высоты 30 м над поверхностью земли для местности типа "В" согласно главе СНиП 2.01.07-85.

3.10. Выбор марок плит производится по суммарной полезной расчетной (при $\gamma_f > 1$ и $\gamma_f = 1$) равномерно распределенной нагрузке Q , определяемой:

а) при отсутствии вентиляционного устройства

$$Q = \gamma_n (Q_{покр.} + Q_{сн}); \quad (1)$$

б) при наличии вентиляционного устройства

$$Q = \gamma_n (Q_{покр.} + Q_{сн} + Q_{экв}), \quad (2)$$

где: $Q_{покр.}$ - полная расчетная нагрузка от веса покрытия, включая плиты с заделкой швов;

$Q_{сн}$ - расчетная снеговая нагрузка (при необходимости, с учетом дополнительных отложений снега);

$Q_{экв.}$ - расчетная эквивалентная нагрузка на плиту от установленного на нее крышного вентилятора (табл. 3) или вентиляционной шахты (табл. 2);

γ_n - коэффициент надежности по ответственности, определяемый в зависимости от уровня ответственности здания (см. п. 3.2).

3.11. Проектирование покрытий с легкосбрасываемой кровлей следует производить в соответствии с "Рекомендациями по применению сборных железобетонных типовых плит в покрытиях зданий промышленных предприятий", серия 1.400-11/91. Пример решения покрытия с легкосбрасываемой кровлей приведен в документе 1.465.1-21.94.0-СМ2.

3.12. Плиты, предназначенные для применения в агрессивной среде, должны иметь соответствующую коррозионную стойкость, которая назначается в проекте здания /см. п. 2.9 и 3.2. докум. ПТ Вып. 1/.

Сварные швы и участки опорных закладных изделий с нарушенным в процессе приварки заводским защитным покрытием должны быть металлизированы и защищены плотным слоем цементного раствора или специального покрытия согласно указаниям главы СНиП 2.03.11-85.

При среднеагрессивной степени воздействия газообразной среды продольные и поперечные швы между плитами со стороны помещений должны быть заделаны стойким в конкретной среде герметиком (см. документ 1.465.1-21.94.0-СМ1), а увеличенные зазоры между продольными ребрами плит в местах перелома верхнего пояса стропильных конструкций должны быть заделаны бетоном или раствором на всю высоту ребра.

Поверхности плит со стороны воздействия агрессивной среды, а также наружные боковые поверхности ребер, примыкающих к стенам и фонарям, должны быть покрыты антикоррозионными лакокрасочными материалами. Выбор состава защитного покрытия производится согласно требованиям СНиП 2.03.11-85 с учетом состава покрытия других элементов здания. Мелкие дефекты на защищаемых бетонных поверхностях (околы глубиной и диаметром не более 3 мм), возникшие при перевозке плит, должны быть заделаны шпаклевочным материалом на той же лаковой основе, что и лакокрасочное покрытие.

Поверхности закладных изделий, доступные для окраски при необходимости ее последующего возобновления, могут быть защищены лакокрасочным покрытием (независимо от предшествующей металлизации). В труднодоступных узлах защиту закладных изделий следует производить путем их обетонирования.

Мин. Проект. Подпись 15.07.94 В.С.М.И.

3.13. В случаях применения плит в покрытиях зданий с расчетной сейсмичностью 7, 8 и 9 баллов должны быть соблюдены следующие положения:

а) проекты зданий должны отвечать требованиям СНиП П-7-81* "Строительство в сейсмических районах", "Пособия по проектированию каркасных промазданий для строительства в сейсмических районах (к СНиП П-7-81*)", М., Стройиздат, 1984 г., серии I.400.I-20с "Железобетонные и смешанные каркасы одноэтажных производственных зданий с расчетной сейсмичностью 7, 8 и 9 баллов", вып. 0, I, 2 и 3;

б) плиты должны иметь на наружных гранях продольных ребер пазы для образования шпонок после замоноличивания продольных швов между плитами (см. л. 2 докум. I.465.I-2I.94-IФ4);

в) в покрытиях зданий все плиты, включая плиты по фонарям, должны быть соединены между собой в направлении продольной координатной оси здания соединительными хомутами в соответствии с указаниями узла 8 докум. - СМЗ;

г) в покрытиях зданий с расчетной сейсмичностью 8 баллов, имеющих фонарные надстройки, плиты, установленные у торцов здания и у поперечных температурных швов, должны быть соединены между собой в направлении поперечной координатной оси здания стальными накладками МС1 или МС2, привариваемыми к дополнительным закладным изделиям МН8 (см. докум.-25 вып. 2) в торцах поперечных ребер плит в соответствии с указаниями узлов I и 2 докум. - СМЗ.

В покрытиях зданий с расчетной сейсмичностью 9 баллов, все плиты, включая плиты по фонарю, должны быть соединены между собой стальными накладками МС1 или МС3, привариваемыми к дополнительным закладным изделиям МН9.

При этом, принимаемое в проекте здания конструктивное решение соединения плит смежных пролетов в поперечном направлении должно соответствовать типовым монтажным узлам сопряжений сборных железобетонных конструкций одноэтажных производственных зданий с расчетной сейсмичностью 7, 8 и 9 баллов (см. серию I.400.I-20с), обеспечивая возможность передачи усилий в направлении продольных координатных осей здания и не создавая неразрезности стропильных конструкций.

Конструкция закладных изделий МН8, МН9, каркасов КР16... КР23 и соединительных изделий МС1...МС3 соответствует параметрам зданий и условиям применения, предусмотренным рабочими чертежами колонн серий I.423.I-3/88, I.423.I-5/88, I.424.I-5, I.424.I-9;

д) во всех продольных швах между плитами в местах пересечения с поперечными швами симметрично относительно несущей конструкции, укладываются одиночные плоские сварные каркасы из двух продольных стержней ϕ 8 мм из стали класса А-I или ϕ 6 мм из стали класса А-III с поперечными стержнями ϕ 6 мм из стали класса А-I с шагом 200 мм;

е) в покрытиях зданий с расчетной сейсмичностью 7,8 и 9 баллов должны применяться плиты с опорными закладными изделиями, совмещенными с монтажными петлями.

3.14. Плиты настоящей серии могут использоваться в качестве несущей основы плит повышенной заводской готовности (комплексных).

Мин А.А.А. Подпись и штамп

I.465.I-2I.94.0-173

Лист 6

1500304-01 8

В этом случае должна быть выполнена проверка достаточности несущей способности плиты, выбранной из условия работы на эксплуатационные нагрузки, при ее работе в комплексном варианте на стадии изготовления, транспортирования и монтажа (с учетом воздействия усилий, возникающих при подъеме и транспортировании плит, а также повышенной объемной плотности утеплителя за счет увеличения его влажности при термообработке).

Проверку несущей способности плиты - несущей основы, следует производить из условия

$$K_d (\gamma_{f1} \cdot Q_{св.} + \gamma_{f2} \cdot Q_{покр}) \leq Q_{полн.} \quad (3)$$

где K_d - коэффициент динамичности, равный 1,6;

$\gamma_{f1} = 1,1$ и $\gamma_{f2} = 1,2$ - коэффициенты надежности по нагрузке для железобетонной плиты и элементов покрытия;

$Q_{св.}$ - нагрузка от веса плиты - несущей основы, при $\gamma_f = 1$, кПа (кгс/м²);

$Q_{покр.}$ - нагрузка от элементов покрытия, укладываемых в заводских условиях на несущую основу (с учетом повышенной влажности утеплителя после термообработки) при $\gamma_f = 1$, кПа (кгс/м²);

$Q_{полн.}$ - полная расчетная нагрузка (с учетом веса плиты), определяемая по таблицам номенклатуры плит при $\gamma_f > 1$ из условия работы плиты на эксплуатационные нагрузки.

Если нагрузка в стадии изготовления, транспортирования и монтажа, определенная по условию (3), окажется больше требуемой из расчета на эксплуатационные нагрузки, марка плиты-

несущей основы - должна быть заменена на марку с большей несущей способностью для обеспечения прочности комплексной плиты в стадии ее изготовления и транспортирования.

При проектировании комплексных плит следует учитывать рекомендации п. 4.5 документа I.465.I-2I.94.I-ТТ.

3.15. Для неотапливаемых зданий при расчетной температуре наружного воздуха (средней температуре наиболее холодной пятидневки согласно СНиП 2.01.01-82) от минус 30°C до минус 40°C для закладных изделий должен применяться прокат марки С245 по ГОСТ 27772-88 или прокат марки СтЗпс5-1 по ГОСТ 535-88;

класс и марка напрягаемой арматуры назначаются в соответствии с требованиями СНиП 2.03.01-84^ж.

4. УСЛОВИЯ РАСЧЕТА

4.1. Расчет плит произведен по программе OPTIMUM-6.

Продольные и поперечные ребра плит рассчитаны как шарнирно опертые балки таврового сечения третьей категории трещиностойкости с пролетом, равным 5,89 м для продольных ребер и 2,85 - для поперечных ребер. Полка плит рассчитана как балочная плита, защемленная по двум сторонам. Расчет несущей способности полки плит выполнен по программе "RASPOR".

4.2. Расчет плит произведен в соответствии со СНиП 2.03.01-84^ж, СНиП 2.01.07-85, СНиП 2.03.11-85 и "Пособием по проектированию предварительно напряженных железобетонных конструкций из тяжелых и легких бетонов (к СНиП 2.03.01-84)", М., ЦИП, 1986г.

4.3. Расчетная равномерно распределенная нагрузка на продольные ребра плиты от веса плиты с заделкой швов приведена в табл.15 на л. 26 докум.-НИ.

Имя, Копия, Подпись и дата, Взам.инв.№

I.465.1-21.94.0-ПЗ
7

1400304-01 9

ЭКВИВАЛЕНТНАЯ НАГРУЗКА НА ПЛАНТЫ ОТ ВЕНТИЛЯЦИИ В БЕРТЯЖНОМ РАЙОНЕ И ЗОНТАХ И ТАБЛИЦА 2

Типоразмер планты	Вид вентиляционной установки	Диаметр трубы в плане, мм	РАСЧЕТНАЯ ЭКВИВАЛЕНТНАЯ РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА НА ПЛАНТУ, СП/МГ/М ² , ПРИ РАСЧЕТЕ ПО ПРЕДЕЛЬНОМУ СОСТОЯНИЮ ПЕРВОЙ ГРУППЫ											
			I район по ветровому завалению			II район по ветровому завалению			III район по ветровому завалению			IV район по ветровому завалению		
			ВЫСОТА ТРУБЫ ВЕНТИЛЯЦИОННОЙ УСТАНОВКИ, М											
			2	5	8	2	5	8	2	5	8	2	5	8
3/ПБ	в бертяжном	400	0,20 (20)	0,25 (25)	0,30 (30)	0,20 (20)	0,25 (25)	0,35 (35)	0,20 (20)	0,25 (25)	0,30 (30)	0,25 (25)	0,30 (30)	0,45 (45)
		700	0,30 (30)	0,35 (35)	0,45 (45)	0,30 (30)	0,35 (35)	0,50 (50)	0,35 (35)	0,40 (40)	0,55 (55)	0,35 (35)	0,45 (45)	0,60 (60)
		1000	0,75 (75)	0,90 (90)	1,15 (115)	0,80 (80)	0,95 (95)	1,25 (125)	0,80 (80)	1,05 (105)	—	0,80 (80)	1,10 (110)	—
		1450	1,05 (105)	—	—	1,10 (110)	—	—	1,20 (120)	—	—	1,25 (125)	—	—
3/ПБ	в зонтике	400	0,20 (20)	0,25 (25)	0,30 (30)	0,20 (20)	0,25 (25)	0,30 (30)	0,20 (20)	0,25 (25)	0,40 (40)	0,20 (20)	0,30 (30)	0,40 (40)
		700	0,25 (25)	0,30 (30)	0,40 (40)	0,25 (25)	0,30 (30)	0,45 (45)	0,25 (25)	0,35 (35)	0,50 (50)	0,30 (30)	0,40 (40)	0,55 (55)
		1000	0,70 (70)	0,85 (85)	1,05 (105)	0,75 (75)	0,90 (90)	1,15 (115)	0,75 (75)	0,95 (95)	—	0,80 (80)	1,00 (100)	—
		1450	0,95 (95)	—	—	1,00 (100)	—	—	1,10 (110)	—	—	1,15 (115)	—	—

ТАБЛИЦА 3

Внутренний диаметр отверстия, мм	РАСЧЕТНАЯ ЭКВИВАЛЕНТНАЯ РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА, КПа (кгс/м ²), ОТ ВЫШЕИХ ВЕНТИЛЯТОРОВ									
	ОСЕВЫЕ			РАДИАЛЬНЫЕ						
	ВК0 N4	ВК0 N5	ВК0 N6,3	ВЕР N4	ВЕР N5	ВЕР N6,3	ВЕР N8	ВЕР N12,5	—	
700	0,15 (15)	0,15 (15)	0,20 (20)	0,6 (60)						—
1000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
1450	—	—	—	—	—	—	—	—	1,1 (110)	

1. ПРОВЕРЬ В ТАБЛИЦАХ 2 И 3 ОБЪЯВЛЯЕТ, ЧТО СООТВЕТСТВУЮЩЕЕ ВЕНТИЛЯЦИОННОЕ УСТРОЙСТВО ПРИ УКАЗАННЫХ УСЛОВИЯХ ПРИМЕНЯТЬ НЕ ДОПУСКАЕТСЯ

2. РАСЧЕТНУЮ ЭКВИВАЛЕНТНУЮ НАГРУЗКУ НА ПЛАНТУ ПРИ РАСЧЕТЕ ПО ПРЕДЕЛЬНОМУ СОСТОЯНИЮ ВТОРОЙ ГРУППЫ ДОПУСКАЕТСЯ ОПРЕДЕЛЯТЬ, УМНОЖИВ ТАБЛИЧНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ НА КОЭФФИЦИЕНТ 0,85.

Имя, отчество, Подпись и дата, Должность

1.465.1-21.94.0-ПЗ

400304-01 10

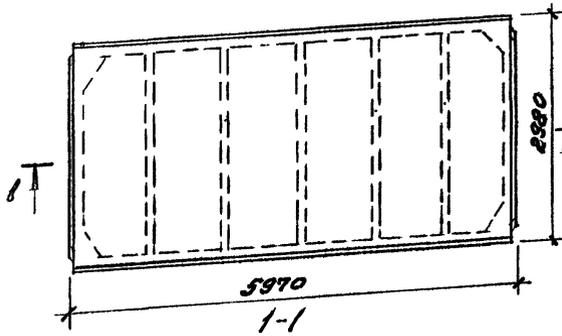


Рис. 1 ПЛИТА БЕЗ ПРОЕМОВ В ПОЛКЕ

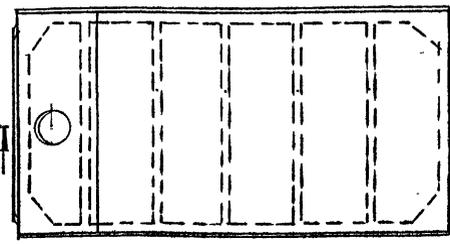


Рис. 2 ПЛИТА С ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ $\phi 400$ мм ДЛЯ ПРОПУСКА ВЕНТИЛЯЦИИ

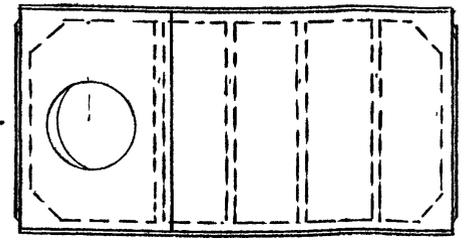


Рис. 3 ПЛИТА С ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ $\phi 1000$ мм 1450 мм ДЛЯ ПРОПУСКА ВЕНТИЛЯЦИИ

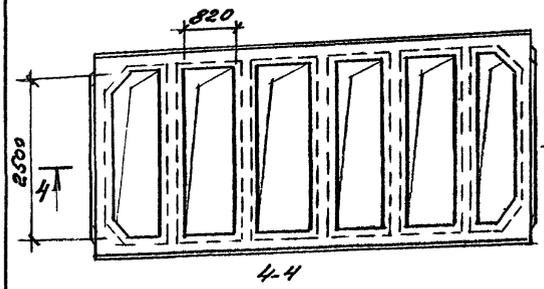


Рис. 4 ПЛИТА ДЛЯ ЛЕГКОСБРАСЫВАЕМОЙ КРОВЛИ

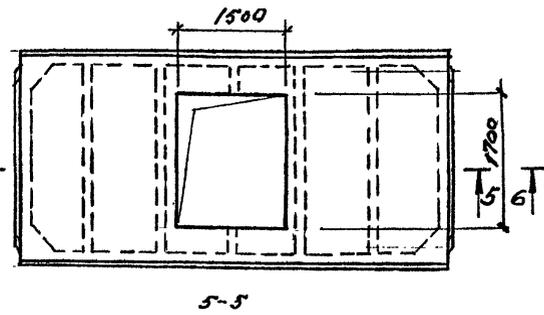


Рис. 5 ПЛИТА С ОДНИМ ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ РАЗМЕРОМ 1500×1700 мм

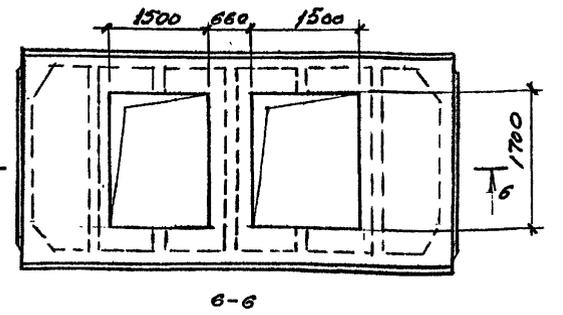


Рис. 6 ПЛИТА С ДВУМЯ ПРОЕМАМИ В ПОЛКЕ РАЗМЕРОМ 1500×1700 мм

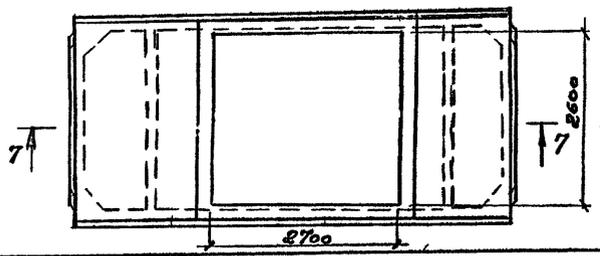


Рис. 7 ПЛИТА С ОДНИМ ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ РАЗМЕРОМ 2600×2700 мм

1. 465. 1-21.94.0-НН			
ГНП	БЯНОВА	11	18.08
РЗАБ	БЯНОВА	11	99
ИСТАМ	НИКОЛОВА	СМ	
ПРОБВ	ПЕЛОВА	СМ	
НАКОНТ	БЯНОВА	11	
НОМЕНКЛАТУРА ПЛИТ			
Стация	Лист	Листов	
Р	1	26	
ЦНИИПРОМЗДАНИЙ			

М.В. № 100/11 Подпись и дата Взам. инв. №

ТАБЛИЦА 1

ПЛИТЫ ИЗ ПЕЖОЖЕТОГО И МЕЛКОЗЕРНИСТОГО БЕТОНА БЕЗ ПРОЕМОВ В ПОЛСЕ

МАРКА	РКЕ.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛЫТЫ, К Па (кгс/см ²), ЛИБ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛЫТЫ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, Т
		$\gamma_{\text{н}}=1$	$\gamma_{\text{д}}=1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ С НЕАГРЕССИВНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПЕЖОБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
ЗП16-1А16а		4,2 (420)	3,4 (340)	2Ф16А16а	В15		668	
ЗП16-1А16а М								
ЗП16-2А16а		5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф18А16а	В20		766	
ЗП16-2А16а М								
ЗП16-3А16а		6,3 (630)	5,1 (510)	2Ф20А16а	В20		911	
ЗП16-3А16а М								
ЗП16-4А16а		7,6 (760)	6,1 (610)	2Ф22А16а	В25		1011	
ЗП16-4А16а М								
ЗП16-5А16а		9,4 (940)	7,4 (740)	2Ф25А16а	В30	1,07	1200	2,68
ЗП16-5А16а М								
ЗП16-7А16а		11,5 (1150)	9,0 (900)	4Ф20А16а	В30	1,07	1516	
ЗП16-7А16а М								
ЗП16-8А16а		12,3 (1230)	9,6 (960)	2Ф20А16а+ 2Ф22А16а	В30	1,07	1580	2,68
ЗП16-8А16а М								
ЗП16-10А16а		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4Ф22А16а	В20		1784	
ЗП16-10А16а М								
ЗП16-1А16		4,0 (400)	3,3 (330)	2Ф14А16	В20		624	
ЗП16-1А16 М								
ЗП16-2А16		5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф16А16	В22,5		715	
ЗП16-2А16 М								
ЗП16-3А16		6,4 (640)	5,1 (510)	2Ф18А16	В22,5		854	
ЗП16-3А16 М								
ЗП16-4А16		7,4 (740)	6,9 (590)	4Ф14А16	В25		977	
ЗП16-4А16 М								
ЗП16-6А16		9,4 (940)	7,4 (740)	4Ф16А16	В30		1112	
ЗП16-6А16 М								
ЗП16-7А16		11,3 (1130)	8,8 (880)	4Ф18А16			1403	

1. В ЦЕЛЯХ ИСКЛЮЧЕНИЯ ОШИБОК ПРИ ИСПОЛВЕНИИ ПЛИТ НА ЗАВОДАХ ЖБН В ПЕРИОД ЗАМЕНЫ СЕРИИ ПЛЫТОВОЙ ДОКУМЕНТАЦИИ НА НИЖЕ, В МАРКАХ ПЛИТ ИСПОЛВЕН СЕРИИ, ИМЕЮЩИХ ОДИНАКОВУЮ НЕСУЩУЮ СПОСОБНОСТЬ С ПЛЫТАМИ ЗАМЕНЯЕМОЙ СЕРИИ 1.465.1-17, СОХРАНИМ ПОРЯДКОВЫЙ НОМЕР ПЛЫТЫ, ПРИБЫТИЙ В СЕРИИ 1.465.1-17

2. В МАРКАХ ПЛИТ ИСПОЛВ ЗОВАНО ОБОЗНАЧЕННЕ КЛАССОВ ГОРЯЧЕКАТАНОЙ АРМАТУРЫ. В СООТВЕТСТВИИ С УКАЗАНИЕМ И.З.И. ДОКУМ. - ТТ, В.ИЛ. 1, В ПЛЫТАХ, ПРЕДНАЗНАЧЕННЫХ ДЛЯ ПРИМЕНЕНИЯ В ЗДАНИЯХ С НЕАГРЕССИВНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПЕЖОБРАЗНОЙ СРЕДЫ, НАПРАВ С ГОРЯЧЕКАТАНОЙ МОЖЕТ БЫТЬ ПРИМЕНЕНА ТЕРМИЧЕСКИ УПРОЧЕННАЯ СТЕЖИ НЕВАЯ АРМАТУРА СООТВЕТСТВУЮЩЕГО КЛАССА (НАПРИМЕР, ВМЕСТО КЛАССА А-IV - КЛАСС АТ-V). ИЗМЕНЕННЫЙ КЛАСС НАПРЯЖЕННОЙ АРМАТУРЫ ВОЛЖЕН БЫТЬ ОТРАЖЕН В МАРКЕ ПЛЫТЫ.

ИЛО-1.1984.1.0001001-1.0100.00.00000000

1.465.1-21.94.0-ИИ

Лист 2

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ 1

МАРКА	Рис.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ ЗАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, В.П.О. (кг/м ²), ПРИ ВОЗФФОНЦИЕНТНЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯГАЕМАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, Т	
		$q_1 = 1$	$q_2 = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг		
ЗПГ6-1АУ ЗПГ6-1АУ м	1	3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф12АУ	В 20	1,07	58,4	268	
ЗПГ6-2АУ ЗПГ6-2АУ м		5,1 (510)	4,1 (410)	2Ф14АУ	В 22,5		67,1		
ЗПГ6-3АУ ЗПГ6-3АУ м		6,4 (640)	5,1 (510)	2Ф16АУ	В 25		80,3		
ЗПГ6-4АУ ЗПГ6-4АУ м		8,2 (820)	6,5 (650)	2Ф18АУ			В 25		97,3
ЗПГ6-5АУ ЗПГ6-5АУ м		10,3 (1030)	8,0 (800)	4Ф14АУ			В 30		121,4
ЗПГ6-6АУ ЗПГ6-6АУ м		12,3 (1230)	9,6 (960)	4Ф16АУ	В 30				130,2
ЗПГ6-7АУ ЗПГ6-7АУ м		13,2 (1320)	10,1 (1010)	4Ф18АУ	В 25		149,5		
ЗПГ6-1АУ ЗПГ6-1АУ м		4,3 (430)	3,5 (350)	2Ф12АУ			В 25		58,4
ЗПГ6-2АУ ЗПГ6-2АУ м		5,8 (580)	4,6 (460)	2Ф14АУ			В 30		67,1
ЗПГ6-3АУ ЗПГ6-3АУ м		7,3 (730)	5,8 (580)	2Ф16АУ					В 30
ЗПГ6-4АУ ЗПГ6-4АУ м		9,0 (900)	7,1 (710)	2Ф18АУ	В 30				97,3
ЗПГ6-5АУ ЗПГ6-5АУ м		11,2 (1120)	8,7 (870)	4Ф14АУ	В 30		125,2		
ЗПГ6-8АУ ЗПГ6-8АУ м		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4Ф16АУ			В 30		144,4

Исполнитель: [Signature]

1.465.1-21.94.0-НН
3

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 1

МЯРКА	PHE.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, КПа (кгс/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯГАЕМАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РЕЖИОР МАТЕРИАЛОВ		МЯРКА, Т
		$\gamma_f = 1$	$\gamma_f = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ СО СЛАБО-И СРЕДНЕЙ ГРЕССИВНЫМИ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ГАЗОВОБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
3ПГ6-1АIIв-Н 3ПГ6-1АIIв-П	1	4,2 (420)	3,4 (340)	2ф16АIIв	B15	1,07	2,68	74,9
3ПГ6-2АIIв-Н 3ПГ6-2АIIв-П		5,2 (520)	4,2 (420)	2ф18АIIв				86,2
3ПГ6-3АIIв-Н 3ПГ6-3АIIв-П		6,3 (630)	5,1 (510)	2ф20АIIв	B20			94,7
3ПГ6-4АIIв-Н 3ПГ6-4АIIв-П		7,6 (760)	6,1 (610)	2ф22АIIв	B30			109,4
3ПГ6-5АIIв-Н 3ПГ6-5АIIв-П		9,4 (940)	7,4 (740)	2ф25АIIв	B35			120,0
3ПГ6-6АIIв-Н 3ПГ6-6АIIв-П		11,5 (1150)	9,0 (900)	4ф20АIIв	B35			151,6
3ПГ6-7АIIв-Н 3ПГ6-7АIIв-П		12,3 (1230)	9,6 (960)	2ф20АIIв+ 2ф22АIIв	B35			158,0
3ПГ6-8АIIв-Н 3ПГ6-8АIIв-П		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4ф22АIIв	B20			178,4
3ПГ6-1АIIг-Н 3ПГ6-1АIIг-П		3,4 (340)	2,8 (280)	2ф14АIIг	B20			66,0
3ПГ6-2АIIг-Н 3ПГ6-2АIIг-П		4,4 (440)	3,6 (360)	2ф16АIIг	B25			75,1
3ПГ6-3АIIг-Н 3ПГ6-3АIIг-П		5,5 (550)	4,4 (440)	2ф18АIIг	B25			86,2
3ПГ6-4АIIг-Н 3ПГ6-4АIIг-П		6,7 (670)	5,4 (540)	4ф14АIIг	B30			97,7
3ПГ6-5АIIг-Н 3ПГ6-5АIIг-П		7,8 (780)	6,2 (620)	4ф16АIIг	B30			111,2
3ПГ6-6АIIг-Н 3ПГ6-6АIIг-П		9,7 (970)	7,6 (760)	4ф18АIIг	B30			135,8

Имя, отчество, должность, дата, подпись

1.466.1-21.940-НН 4

ТАБЛИЦА 2

ПЛИТЫ ИЗ ЛЕГКОГО БЕТОНА БЕЗ ПРОЕМОВ В ПОЛКЕ

НАИМЕНОВАНИЕ	R _н	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, кг/м ² (кг/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖАЮЩАЯ ЯРЯМАТУРА (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, т	
						БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг		
		$\gamma_f = 1$	$\gamma_f = 1$						
ЗДАНИЕ С НЕАГРЕСВНЕМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ КРАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ									
ЗПГБ-1АII _в Л	1	4,2 (420)	3,4 (340)	2Ф16АII _в	В15	1,07	668	210 246	
ЗПГБ-2АII _в Л		5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф18АII _в	В20		766		
ЗПГБ-3АII _в Л		6,3 (630)	5,1 (510)	2Ф20АII _в			911		
ЗПГБ-4АII _в Л		7,6 (760)	6,1 (610)	2Ф22АII _в			1011		
ЗПГБ-1АII _л Л		4,0 (400)	3,3 (330)	2Ф14АII _л			624		
ЗПГБ-2АII _л Л		5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф16АII _л	820		715		
ЗПГБ-3АII _л Л		6,4 (640)	5,1 (510)	2Ф18АII _л	В22,5		854		
ЗПГБ-4АII _л Л		7,4 (740)	5,9 (590)	4Ф14АII _л	В25		977		
ЗПГБ-1АII _у Л		3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф12АII _у	В20		584		
ЗПГБ-2АII _у Л		5,1 (510)	4,1 (410)	2Ф14АII _у	В22,5		671		
ЗПГБ-3АII _у Л		6,4 (640)	5,0 (510)	2Ф16АII _у			803		
ЗПГБ-4АII _у Л		8,2 (820)	6,5 (650)	2Ф18АII _у			В25		973
ЗПГБ-1АII _ш Л		4,3 (430)	3,5 (350)	2Ф12АII _ш			В25		629
ЗПГБ-2АII _ш Л		5,8 (580)	4,6 (460)	2Ф14АII _ш	731				
ЗПГБ-3АII _ш Л		7,3 (730)	5,8 (580)	2Ф16АII _ш	839				

ИЗДАНИЕ ПРОЕКТНОЙ МАСТЕРСКОЙ

1.465.1-21.94.0-НН Лист 5

ПЛИТКИ ИЗ ПРЯМОУГОЛЬНОГО И НЕПРЯМОУГОЛЬНОГО БЕТОНА С ПРОЕМОМ В ПАНЕЛИ Ф400мм ДЛЯ ПРОТЮЖЕРА ВЕНТИЛЯЦИИ

Таблица 3

МАССА	Рис.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плиты, q_{Σ} (кг/м ²), при коэффициенте надежности по нагрузке		НЕПРЯМОУГОЛЬНАЯ ЗАДАЧА (из плиты)	КЛАСС БЕТОНА	РЕССОС, МАТЕРИАЛОВ		МАССА, т
		$\gamma > 1$	$\gamma = 1$			БЕТОН, м ³	Сталь, кг	
ДАННЫЕ С НЕПРЯМОУГОЛЬНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ КРАДОВЫХ СРЕД								
31786-1А17в-4 31786-1А17вм-4	2	4,2 (420)	3,4 (340)	2ф16А17в	B 15	1,31	3,28	104,5
31786-2А17в-4 31786-2А17вм-4		5,2 (520)	4,2 (420)	2ф18А17в				113,4
31786-3А17в-4 31786-3А17вм-4		6,3 (630)	5,1 (510)	2ф20А17в	B 20			130,7
31786-4А17в-4 31786-4А17вм-4		7,6 (760)	6,1 (610)	2ф22А17в				140,7
31786-5А17в-4 31786-5А17вм-4		9,4 (940)	7,4 (740)	2ф25А17в	B 25			161,3
31786-7А17в-4 31786-7А17вм-4		11,5 (1150)	9,0 (900)	4ф20А17в	B 30			195,2
31786-8А17в-4 31786-8А17вм-4		12,3 (1230)	9,6 (960)	2ф20А17в+ 2ф22А17в				201,6
31786-10А17в-4 31786-10А17вм-4		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4ф22А17в				223,7
31786-1А17г-4 31786-1А17гм-4		4,0 (400)	3,3 (330)	2ф14А17г	B 20			100,1
31786-2А17г-4 31786-2А17гм-4		5,2 (520)	4,2 (420)	2ф16А17г				108,3
31786-3А17г-4 31786-3А17гм-4		6,4 (640)	5,1 (510)	2ф18А17г	B 22,5			125,0
31786-4А17г-4 31786-4А17гм-4		7,4 (740)	5,9 (590)	4ф14А17г	B 25			137,3
31786-5А17г-4 31786-5А17гм-4		9,4 (940)	7,4 (740)	4ф16А17г				161,3
31786-7А17г-4 31786-7А17гм-4		11,3 (1130)	8,8 (880)	4ф18А17г				B 30

Мас. 1.940-11
Литература
Вопросы

1.465.1-21.94.0-11

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 3

МАРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛАНТЫ, К.П. (кг/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕНИЯ ЖАРИМАТУРА (НА ПЛАНТЕ)	КОЛЕС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, т
		$\gamma_2 = 1$	$\gamma_2 = 1$			БЕТОН, м ³	СЫПУС, кг	
ЗПБ6-1АУ-4 ЗПБ6-1АУМ-4	2	3,9 (390)	3,2 (320)	2 ф 12АУ	В20	1,31	96,1	3,28
ЗПБ6-2АУ-4 ЗПБ6-2АУМ-4		5,1 (510)	4,1 (410)	2 ф 14АУ	В22,5		103,9	
ЗПБ6-3АУ-4 ЗПБ6-3АУМ-4		6,4 (640)	5,1 (510)	2 ф 16АУ	В25		119,9	
ЗПБ6-4АУ-4 ЗПБ6-4АУМ-4		8,2 (820)	6,5 (650)	2 ф 18АУ			В25	
ЗПБ6-5АУ-4 ЗПБ6-5АУМ-4		10,3 (1030)	8,0 (800)	4 ф 14АУ	В30		165,0	
ЗПБ6-6АУ-4 ЗПБ6-6АУМ-4		12,3 (1230)	9,6 (960)	4 ф 16АУ			173,8	
ЗПБ6-7АУ-4 ЗПБ6-7АУМ-4		13,2 (1320)	10,1 (1010)	4 ф 18АУ			197,0	
ЗПБ6-1АУ-4 ЗПБ6-1АУМ-4		4,3 (430)	3,5 (350)	2 ф 12АУ	В25		96,1	
ЗПБ6-2АУ-4 ЗПБ6-2АУМ-4		5,8 (580)	4,6 (460)	2 ф 14АУ			103,9	
ЗПБ6-3АУ-4 ЗПБ6-3АУМ-4		7,3 (730)	5,8 (580)	2 ф 16АУ			123,5	
ЗПБ6-4АУ-4 ЗПБ6-4АУМ-4		9,0 (900)	7,1 (710)	2 ф 18АУ			138,5	
ЗПБ6-5АУ-4 ЗПБ6-5АУМ-4		11,2 (1120)	8,7 (870)	4 ф 14АУ	В30		168,8	
ЗПБ6-6АУ-4 ЗПБ6-6АУМ-4		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4 ф 16АУ			189,7	

МАРКА ПЛАНТЫ
 КОЭФФИЦИЕНТ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ
 КОЭФФИЦИЕНТ НАДЕЖНОСТИ ПО МАТЕРИАЛУ

1.465.1-21.94.0-44

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТР.ВОД. 1

МАРКА	РЧС.	РАВНОМЕРНО РАСТРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛАНТЫ, ПЛП (кгс/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДВЕННОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕНИЯ АРМАТУРЫ (НА ПЛАНТУ)	КОЛ-ВО БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, т
		$\sigma_x = 1$	$\sigma_x = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ СО СЛАБО-И СРЕДНЕНАПРЯЖЕННЫМ ВОЗДУШНЫМ ПРОВОДАМНОЙ СРЕДЫ								
3ПВ6-1АП ₆ -4Н 3ПВ6-1АП ₆ -4П	2.	4,2 (420)	3,4 (340)	2 ф 16АП ₆	В15	1,31	328	111,7
3ПВ6-2АП ₆ -4Н 3ПВ6-2АП ₆ -4П		5,2 (520)	4,2 (420)	2 ф 18АП ₆				125,8
3ПВ6-3АП ₆ -4Н 3ПВ6-3АП ₆ -4П		6,3 (630)	5,1 (510)	2 ф 20АП ₆	В20			134,3
3ПВ6-4АП ₆ -4Н 3ПВ6-4АП ₆ -4П		7,5 (760)	6,1 (610)	2 ф 22АП ₆				150,7
3ПВ6-5АП ₆ -4Н 3ПВ6-5АП ₆ -4П		9,4 (940)	7,4 (740)	2 ф 25АП ₆	В30			161,3
3ПВ6-6АП ₆ -4Н 3ПВ6-6АП ₆ -4П		11,5 (1150)	9,0 (900)	4 ф 20АП ₆				195,2
3ПВ6-7АП ₆ -4Н 3ПВ6-7АП ₆ -4П		12,3 (1230)	9,6 (960)	2 ф 20АП ₆ ⁺ 2 ф 22АП ₆	В35			201,6
3ПВ6-8АП ₆ -4Н 3ПВ6-8АП ₆ -4П		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4 ф 22АП ₆				223,7
3ПВ6-1АП _{IV} -4Н 3ПВ6-1АП _{IV} -4П		3,4 (340)	2,8 (280)	2 ф 14АП _{IV}	В20			103,7
3ПВ6-2АП _{IV} -4Н 3ПВ6-2АП _{IV} -4П		4,4 (440)	3,6 (360)	2 ф 16АП _{IV}				114,9
3ПВ6-3АП _{IV} -4Н 3ПВ6-3АП _{IV} -4П		5,5 (550)	4,4 (440)	2 ф 18АП _{IV}	В25			125,8
3ПВ6-4АП _{IV} -4Н 3ПВ6-4АП _{IV} -4П		6,7 (670)	5,4 (540)	4 ф 14АП _{IV}				137,3
3ПВ6-5АП _{IV} -4Н 3ПВ6-5АП _{IV} -4П		7,8 (780)	6,2 (620)	4 ф 16АП _{IV}	В30			152,5
3ПВ6-6АП _{IV} -4Н 3ПВ6-6АП _{IV} -4П		9,7 (970)	7,6 (760)	4 ф 18АП _{IV}				179,4

Число листов 17 из 17
 Дата 17.05.2017

1.465.1-21.940-111
8

ПЛИТЫ ИЗ ЛЕГКОГО БЕТОНА С ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ $\phi 400$ мм для пропуска вентилятора Таблица 4

Мярра	Рис.	Равномерно распределенная нагрузка с учетом веса плиты, кг/м ² , при коэффициенте надежности по нагрузке		Напрягаемая арматура (на плиту)	Класс бетона	Классов материалов.		Масса, т
		$\gamma_f > 1$	$\gamma_f = 1$			Бетон, м ³	Сталь, кг	
Здания с неагрессивным воздействием газообразной среды								
ЗПББ-1А _{II} Л-4	2	4,2 (420)	3,1 (340)	2 ф16А _{III} В	В15	1,31	104,5	2,55 3,01
ЗПББ-2А _{II} Л-4		5,2 (520)	4,2 (420)	2 ф16А _{III} В	В20		113,4	
ЗПББ-3А _{II} Л-4		6,3 (630)	5,1 (510)	2 ф20А _{III} В			130,4	
ЗПББ-4А _{II} Л-4		7,6 (760)	6,1 (610)	2 ф22А _{III} В			140,7	
ЗПББ-1А _I Л-4		4,0 (400)	3,3 (330)	2 ф14А _I В	В20		100,1	
ЗПББ-2А _I Л-4		5,2 (520)	4,2 (420)	2 ф16А _I В			108,3	
ЗПББ-3А _I Л-4		6,4 (640)	5,1 (510)	2 ф18А _I В			125,0	
ЗПББ-4А _I Л-4		7,4 (740)	6,9 (590)	4 ф14А _I В	В25		137,3	
ЗПББ-1А _{II} Л-4		3,9 (390)	3,2 (320)	2 ф12А _{II} В	В20		96,1	
ЗПББ-2А _{II} Л-4		5,1 (510)	4,1 (410)	2 ф14А _{II} В	В22,5		103,9	
ЗПББ-3А _{II} Л-4		6,4 (640)	5,1 (510)	2 ф16А _{II} В			119,9	
ЗПББ-4А _{II} Л-4		8,2 (820)	6,5 (650)	2 ф18А _{II} В			138,6	
ЗПББ-1А _I Л-4		4,3 (430)	3,5 (350)	2 ф12А _I В	В25		99,7	
ЗПББ-2А _I Л-4		5,8 (580)	4,6 (460)	2 ф14А _I В			112,7	
ЗПББ-3А _I Л-4		7,3 (730)	5,8 (580)	2 ф16А _I В			123,5	

1. Масса плит указана дробью, числитель которой соответствует плитам из керамзитобетона, знаменатель - плитам из аглопоритобетона или шлакопемзобетона.
2. Номенклатура плит с проемом в полке $\phi 700$ мм для пропуска вентилятора, изготовляемых из тяжелого, мелкозернистого и легкого бетонов (мярра плит ЗПББ-...-7) полностью соответствует приведенной в табл. 3 и 4 номенклатуре плит с проемом в полке $\phi 400$ мм.
Классов бетона на плиту с проемом в полке $\phi 700$ мм составляет 1,28 м³, масса плиты из тяжелого и мелкозернистого бетона - 3,2 т, из керамзитобетона - 2,5 т, из аглопоритобетона и шлакопемзобетона - 2,94 т

Имя, И.О.Ф. Проектировщика и Архитектора

Таблица 5

Плиты из тяжелого и мелкозернистого бетона с проемом в полке ϕ 100мм для прохода вентиля

Марка	Рис.	Равномерно распределенная нагрузка с учетом веса плиты, кг/м ² , при коэффициенте надежности по нагрузке		Напряжения радиусная (на плиту)	Средн. бетон	Расход материалов		Марка	
		$\sigma_x = 1$	$\sigma_x = 1$			Бетон, м ³	Сталь, кг		т
3. ДЛИННА с НЕПРЯМОУГОЛЬНЫМ ВОЗВЕШТАНИЕМ КРУГОБРАЗНОЙ СРЕДЫ									
3ПБ6-1ПВ ₀ -10	3	3	4,2 (420)	3Н (340)	2 ϕ 16 ПШВ	1,45	3,63	115,0	
3ПБ6-1ПВ ₀ М-10			5,2 (520)	4,2 (420)	2 ϕ 16 ПШВ			142,0	
3ПБ6-2ПВ ₀ -10			6,3 (630)	5,1 (510)	2 ϕ 20 ПШВ			8,20	158,1
3ПБ6-2ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-3ПВ ₀ -10			7,6 (760)	6,1 (610)	2 ϕ 22 ПШВ			8,25	168,1
3ПБ6-3ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-4ПВ ₀ -10			9,4 (940)	7,4 (740)	2 ϕ 25 ПШВ			8,30	187,6
3ПБ6-4ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-5ПВ ₀ -10			11,5 (1150)	9,0 (900)	4 ϕ 20 ПШВ			8,30	219,9
3ПБ6-5ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-6ПВ ₀ -10			12,3 (1230)	9,6 (960)	2 ϕ 20 ПШВ + 2 ϕ 22 ПШВ			8,25	226,2
3ПБ6-6ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-7ПВ ₀ -10			13,6 (1360)	10Н (1040)	4 ϕ 22 ПШВ			8,20	245,9
3ПБ6-7ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-8ПВ ₀ -10			4,0 (400)	3,3 (330)	2 ϕ 14 ПШВ			8,20	129,5
3ПБ6-8ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-9ПВ ₀ -10			5,2 (520)	4,2 (420)	2 ϕ 16 ПШВ			8,25	136,9
3ПБ6-9ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-10ПВ ₀ -10			6,4 (640)	5,1 (510)	2 ϕ 18 ПШВ			8,25	152,4
3ПБ6-10ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-11ПВ ₀ -10	7,4 (740)	5,9 (590)	4 ϕ 14 ПШВ	8,25	164,7				
3ПБ6-11ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-12ПВ ₀ -10	9,4 (940)	7,4 (740)	4 ϕ 16 ПШВ	8,30	178,8				
3ПБ6-12ПВ ₀ М-10									
3ПБ6-13ПВ ₀ -10	11,3 (1130)	8,8 (880)	4 ϕ 18 ПШВ	8,30	203,5				
3ПБ6-13ПВ ₀ М-10									

1,465; 1-21,940-НН

430218-01 20

Всего листов: 1 (всего листов: 2, 177, 98) 001 112-1

Рис. 10

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 5

МАРКА	Рис.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, $R_{пл}$ (кг/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕНИЯ АРМАТУРЫ (НА ПЛИТЫ)	Класс БЕТОНА	КОЭФФИЦИЕНТ МАТЕРИАЛОВ		МАССА, Т
		$\gamma_{гс}$	$\gamma_{сг} = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
3186-1АВ-10 3186-1АВМ-10	3	3,9 (390)	3,2 (320)	2 ϕ 12 А \bar{V}	В20	1,45	1256	363
3186-2АВ-10 3186-2АВМ-10		5,1 (510)	4,1 (410)	2 ϕ 14 А \bar{V}	В22,5		1325	
3186-3АВ-10 3186-3АВМ-10		6,4 (640)	5,1 (510)	2 ϕ 16 А \bar{V}			1473	
3186-4АВ-10 3186-4АВМ-10		8,2 (820)	6,5 (650)	2 ϕ 18 А \bar{V}	В25		1649	
3186-5АВ-10 3186-5АВМ-10		10,3 (1030)	8,0 (800)	4 ϕ 14 А \bar{V}			1896	
3186-6АВ-10 3186-6АВМ-10		12,3 (1230)	9,6 (960)	4 ϕ 16 А \bar{V}	В30		1984	
3186-7АВ-10 3186-7АВМ-10		13,2 (1320)	10,1 (1010)	4 ϕ 18 А \bar{V}			219,9	
3186-1А \bar{V} -10 3186-1А \bar{V} М-10		4,3 (430)	3,5 (350)	2 ϕ 12 А \bar{V}	В25		1256	
3186-2А \bar{V} -10 3186-2А \bar{V} М-10		5,8 (580)	4,6 (460)	2 ϕ 14 А \bar{V}			1325	
3186-3А \bar{V} -10 3186-3А \bar{V} М-10		7,3 (730)	5,8 (580)	2 ϕ 16 А \bar{V}	1509			
3186-4А \bar{V} -10 3186-4А \bar{V} М-10		9,0 (900)	7,1 (710)	2 ϕ 18 А \bar{V}	1649			
3186-5А \bar{V} -10 3186-5А \bar{V} М-10		11,2 (1120)	8,7 (870)	4 ϕ 14 А \bar{V}	В30		1984	
3186-8А \bar{V} -10 3186-8А \bar{V} М-10		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4 ϕ 16 А \bar{V}			211,9	

Имя, инициалы, должность и дата выдачи

1.465.1-21.94.0-НН

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ.5

МЛРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плиты, кг/м (кг/м²) при коэффициенте надежности по нагрузке		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (на плиту)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МЛРКА, т
		$\gamma_f > 1$	$\gamma_f = 1$			БЕТОН, м³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ со СВЯЗО-и СРЕДНЕПРЕСОБННЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПЛОСКОПАРНОЙ СРЕЗУ								
3ПБ6-1АIIб-10Н 3ПБ6-1АIIб-10П	3	4,2 (420)	3,4 (340)	2ф16АIIб	B15	1,45	363	1403
3ПБ6-2АIIб-10Н 3ПБ6-2АIIб-10П		5,2 (520)	4,2 (420)	2ф18АIIб				1535
3ПБ6-3АIIб-10Н 3ПБ6-3АIIб-10П		6,3 (630)	5,1 (510)	2ф20АIIб	B20			1647
3ПБ6-4АIIб-10Н 3ПБ6-4АIIб-10П		7,6 (760)	6,1 (610)	2ф22АIIб				1770
3ПБ6-5АIIб-10Н 3ПБ6-5АIIб-10П		9,4 (940)	7,4 (740)	2ф25АIIб	B30			1876
3ПБ6-6АIIб-10Н 3ПБ6-6АIIб-10П		11,5 (1150)	9,0 (900)	4ф20АIIб				2202
3ПБ6-7АIIб-10Н 3ПБ6-7АIIб-10П		12,3 (1230)	9,6 (960)	2ф20АIIб+ 2ф22АIIб	B35			2262
3ПБ6-8АIIб-10Н 3ПБ6-8АIIб-10П		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4ф22АIIб				2459
3ПБ6-1АIV-10Н 3ПБ6-1АIV-10П		3,4 (340)	2,8 (280)	2ф14АIV	B20			1932
3ПБ6-2АIV-10Н 3ПБ6-2АIV-10П		4,4 (440)	3,6 (360)	2ф16АIV				1405
3ПБ6-3АIV-10Н 3ПБ6-3АIV-10П		5,5 (550)	4,4 (440)	2ф18АIV	B25			1535
3ПБ6-4АIV-10Н 3ПБ6-4АIV-10П		6,7 (670)	5,4 (540)	4ф14АIV				1647
3ПБ6-5АIV-10Н 3ПБ6-5АIV-10П		7,8 (780)	6,2 (620)	4ф16АIV	B30			1788
3ПБ6-6АIV-10Н 3ПБ6-6АIV-10П		9,7 (970)	7,6 (760)	4ф18АIV				2041

Имя, отчество, Подпись и печать

1.465.1-21.94.0-НН

Лист
12

ТАБЛИЦА 6

ПЛИТКИ ИЗ ЛЕЖЕГО БЕТОНА СТРОЕНЫМ В ПАКЕТЕ Ø 1000мм ДЛЯ ПРОПУСКА ВЕНТИЛЯЦИИ

ПЛАТФОРМА	Рис.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плиты, кПа (кгс/м²), при коэффициенте надежности по нагрузке		НАПРЯГАЕМЫЕ АРМАТУРЫ (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	ПРЕЖДЕ, ЧЕМ НАПРЯГАТЬСЯ		Масса, т	
		$\gamma_{\text{н}} = 1$	$\gamma_{\text{н}} = 1$			БЕТОН, кг	Сталь, кг		
ЗДАНИЯ С НЕАГРЕСВННЫМ ВОЗДУШНЫМ ГАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ									
3П86-1АIIб.П-10	3	4,2 (420)	3,4 (340)	2 Ø16.АIIб	В15	1,45	1150	3,83 3,94	
3П86-2АIIб.П-10		5,2 (520)	4,2 (420)	2 Ø18.АIIб	В20		1420		
3П86-3АIIб.П-10		6,3 (630)	5,1 (510)	2 Ø20.АIIб			1581		
3П86-4АIIб.П-10		7,6 (760)	6,1 (610)	2 Ø22.АIIб			1681		
3П86-1АIV.П-10		4,0 (400)	3,3 (330)	2 Ø14.АIV	В20		1296		
3П86-2АIV.П-10		5,2 (520)	4,2 (420)	2 Ø16.АIV			1369		
3П86-3АIV.П-10		6,4 (640)	5,1 (510)	2 Ø18.АIV			1524		
3П86-4АIV.П-10		7,4 (740)	5,9 (590)	4 Ø14.АIV	В25		1647		
3П86-1АV.П-10		3,9 (390)	3,2 (320)	2 Ø12.АV	В20		1256		
3П86-2АV.П-10		5,1 (510)	4,1 (410)	2 Ø14.АV			1325		
3П86-3АV.П-10		6,4 (640)	5,1 (510)	2 Ø16.АV			1473		
3П86-4АV.П-10		8,2 (820)	6,5 (650)	2 Ø18.АV	В25		1649		
3П86-1АVI.П-10		4,3 (430)	3,5 (350)	2 Ø12.АVI			В25		1283
3П86-2АVI.П-10		5,8 (580)	4,6 (460)	2 Ø14.АVI					1401
3П86-3АVI.П-10		7,3 (730)	5,8 (580)	2 Ø16.АVI	1509				

ИЗДАНИЕ ПОДАГОТОВЛЕНО И ВВОДИТСЯ В ЭКСПЛУАТАЦИЮ

1.465.1-21.94.0-НН 13

ПЛИТЫ ИЗ ТЯЖЕЛОГО И ПЕЛКОЗЕРНИСТОГО БЕТОНА С ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ Ø 1450mm ДЛЯ ПРОПУСКА ВЕНТИЛЯЦИИ

ТАБЛИЦА 7

МЯРРА	рнс.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, $R_{пл}$ (кг/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	СЛЮС БЕТОНА	РАСХОД ДИАТЕРИАЛОВ		ПЛОЩАДЬ
		$R_{пл} = 1$	$R_{пл} = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ С НЕПРИБЛИЖИТЕЛЬНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ГИДРОСТАТИЧЕСКОЙ СРЕДЫ								
3П86-1АШб-14	3	4,2 (420)	3,4 (340)	2φ16АШБ	B15	1,37	3,43	122,6
3П86-1АШБМ-14		5,2 (520)	4,2 (420)	2φ18АШБ				149,6
3П86-2АШБ-14		6,3 (630)	5,1 (510)	2φ20АШБ	B20			165,7
3П86-2АШБМ-14								175,7
3П86-3АШБ-14		9,0 (900)	7,1 (710)	2φ25АШБ	B25			195,2
3П86-3АШБМ-14								227,4
3П86-4АШБ-14		12,3 (1230)	9,6 (960)	4φ20АШБ	B30			233,8
3П86-4АШБМ-14								253,5
3П86-5АШБ-14		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4φ22АШБ	B20			187,2
3П86-5АШБМ-14								144,5
3П86-7АШБ-14		5,2 (520)	4,2 (420)	2φ16АШБ	B22,5			169,0
3П86-7АШБМ-14								172,3
3П86-8АШБ-14		7,4 (740)	5,9 (590)	4φ14АШБ	B25			186,4
3П86-8АШБМ-14								216,1
3П86-10АШБ-14		9,4 (940)	7,4 (740)	4φ16АШБ	B30			
3П86-10АШБМ-14								
3П86-1АШВ-14		6,4 (640)	5,2 (520)	2φ18АШВ	B20			
3П86-1АШВМ-14								
3П86-2АШВ-14		7,4 (740)	5,9 (590)	4φ14АШВ	B25			
3П86-2АШВМ-14								
3П86-3АШВ-14	9,4 (940)	7,4 (740)	4φ16АШВ	B30				
3П86-3АШВМ-14								
3П86-4АШВ-14	11,3 (1130)	8,8 (880)	4φ18АШВ	B30				
3П86-4АШВМ-14								
3П86-5АШВ-14								
3П86-6АШВ-14								
3П86-7АШВ-14								
3П86-7АШВМ-14								

Имя автора / Подпись автора / Дата

г. 465. 1-21.94. 0-НН

460304-01 24

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 7

МАРКА	РНС.	РАСХОДЫВАЮ ПРЕРАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛАНКИ, КИТА (кгс/м ²) ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАГРУЖЕННОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРАВЛЯЕМАЯ АРСИТИУРА (НА ПЛАНКУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАССОБ РАСТЕРИАНТОВ		МАССА, Т																											
		$\gamma_{\text{н}} \gamma_1$	$\gamma_{\text{н}} \gamma_2$			БЕТОН, М3	СМАРЛ, кг																												
31786-1АУ-14	3	$\gamma_{\text{н}} \gamma_1$	$\gamma_{\text{н}} \gamma_2$	2Ф12АУ	В20	1,37	3,43	7																											
31786-1АУМ-14									820	133,2																									
31786-2АУ-14					В22,5				1,37	3,43	7																								
31786-2АУМ-14												825	140,1																						
31786-3АУ-14					В25							1,37	3,43	7																					
31786-3АУМ-14															825	154,9																			
31786-4АУ-14					В25										1,37	3,43	7																		
31786-4АУМ-14																		825	172,5																
31786-5АУ-14					В25													1,37	3,43	7															
31786-5АУМ-14																					825	197,2													
31786-6АУ-14					В30																1,37	3,43	7												
31786-6АУМ-14																								830	206,0										
31786-7АУ-14					В30																			1,37	3,43	7									
31786-7АУМ-14																											830	227,5							
31786-1АУ-14					В25																						1,37	3,43	7						
31786-1АУМ-14																														825	133,2				
31786-2АУ-14					В25																									1,37	3,43	7			
31786-2АУМ-14																																	825	140,1	
31786-3АУ-14					В25																												1,37	3,43	7
31786-3АУМ-14																																			
31786-4АУ-14	В25	1,37	3,43	7																															
31786-4АУМ-14					825	172,5																													
31786-5АУ-14	В30				1,37	3,43	7																												
31786-5АУМ-14								830	201,0																										
31786-8АУ-14	В30							1,37	3,43	7																									
31786-8АУМ-14											830	219,5																							

ИНО ИТОГО ПЕРИОДА С 2017 ГОДА

7.465.1-21.94.0-НН

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 7

МАРКА	РАС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, кПа (кгс/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	СЛАСО БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, т
		$f_{\text{ср}} = 1$	$f_{\text{ср}} = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ДАННЫЕ СО СЛАСО-И СРЕДНЕ-АГРЕССИВНОЙ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПАЗОБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
31786-1AII _B -14H 31786-1AII _B -14П	3	4,2 (420)	3,4 (340)	2φ16AII _B	B15	1,37	343	147,9
31786-2AII _B -14H 31786-2AII _B -14П		5,2 (520)	4,2 (420)	2φ16AII _B				161,1
31786-3AII _B -14H 31786-3AII _B -14П		6,3 (630)	5,1 (510)	2φ20AII _B	169,3			
31786-4AII _B -14H 31786-4AII _B -14П		7,6 (760)	6,1 (610)	2φ22AII _B	184,6			
31786-5AII _B -14H 31786-5AII _B -14П		9,0 (900)	7,1 (710)	2φ25AII _B	195,2			
31786-6AII _B -14H 31786-6AII _B -14П		11,3 (1130)	8,8 (880)	4φ20AII _B	227,4			
31786-7AII _B -14H 31786-7AII _B -14П		12,3 (1230)	9,6 (960)	2φ20AII _B + 2φ22AII _B	233,8			
31786-8AII _B -14H 31786-8AII _B -14П		13,6 (1360)	10,4 (1040)	4φ22AII _B	253,5			
31786-1AIV-14H 31786-1AIV-14П		3,4 (340)	2,8 (280)	2φ14AIV	133,8			
31786-2AIV-14H 31786-2AIV-14П		4,4 (440)	3,6 (360)	2φ16AIV	148,1			
31786-3AIV-14H 31786-3AIV-14П		5,5 (550)	4,4 (440)	2φ18AIV	161,1			
31786-4AIV-14H 31786-4AIV-14П		6,7 (670)	5,4 (540)	4φ14AIV	172,3			
31786-5AIV-14H 31786-5AIV-14П		7,8 (780)	6,2 (620)	4φ16AIV	186,4			
31786-6AIV-14H 31786-6AIV-14П		9,7 (970)	7,6 (760)	4φ18AIV	211,6			

ИЛР. 17866. Подписи и печати специалистов

1.465.1-21.94.0-НН

Лист
16

ТАБЛИЦА 8
ПЛИТЫ ИЗ ЖЕЛЕЗОБЕТОНА С ПРОЕМОМ В ПОДСЕ $\phi 1450$ мм ДЛЯ ПРОПУСКА ВЕНТИЛЯЦИИ

МАРКА	РНО.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, КПа (кгс/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРАВЛЕНИЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	Масса, кг		МАССА, Т
		$R_x = 1$	$R_y = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
3 АРМА С НЕПРЕРЫВНЫМИ ВОЗВЕЩИТЕЛЬНЫМИ ТЯЖОБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
3ПБ6-1А ^{II} Л-14	3	4,2 (420)	3,4 (340)	2Ф16А ^{II} В	В15	1,37	122,6	2,57 3,15
3ПБ6-2А ^{II} Л-14		5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф18А ^{II} В	В20		149,6	
3ПБ6-3А ^{II} Л-14		6,3 (630)	5,1 (510)	2Ф20А ^{II} В			165,7	
3ПБ6-4А ^{II} Л-14		7,6 (760)	6,1 (610)	2Ф22А ^{II} В			175,7	
3ПБ6-2А ^I Л-14		4,0 (400)	3,3 (330)	2Ф14А ^I В	В20		137,2	
3ПБ6-3А ^I Л-14		5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф16А ^I В			144,5	
3ПБ6-4А ^I Л-14		6,4 (640)	5,2 (520)	2Ф18А ^I В	В22,5		160,0	
3ПБ6-1А ^{II} Л-14		7,4 (740)	5,9 (590)	4Ф14А ^{II} В	В25		172,3	
3ПБ6-2А ^{II} Л-14		3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф12А ^{II} В	В20		133,2	
3ПБ6-3А ^{II} Л-14		5,1 (510)	4,1 (410)	2Ф14А ^{II} В	В22,5		140,1	
3ПБ6-4А ^{II} Л-14		6,4 (640)	5,1 (510)	2Ф16А ^{II} В			154,9	
3ПБ6-1А ^I Л-14		8,2 (820)	6,5 (650)	2Ф18А ^I В			В25	
3ПБ6-2А ^I Л-14		4,3 (430)	3,5 (350)	2Ф12А ^I В	В25		135,9	
3ПБ6-3А ^I Л-14		5,8 (580)	4,6 (460)	2Ф14А ^I В			147,7	
3ПБ6-4А ^I Л-14		7,3 (730)	5,8 (580)	2Ф16А ^I В			158,5	

1465.1-21.94.0-14
 1465.1-21.94.0-14
 1465.1-21.94.0-14

ПЛИТКИ ИЗ ПЯОКЕЛТОГО БЕТОНА ДЛЯ ЛЕГКОСБЕРЕЖИВАЕМОЙ КРОВЛИ ТАБЛИЦА 9

МАРКА	чис.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плитки, кг/м ² , при коэффициенте надежности по нагрузке		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТКЕ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСЧЕТ МАТЕРИАЛОВ		МАССА, т
		$\gamma_f = 1$	$\gamma_f = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ С НЕАГРЕССИВНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ГАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
ЗПЛБ-1А ^В	4	3,6 (360)	3,0 (300)	2 ф16А ^В	В15	0,70	73,8	1,75
ЗПЛБ-2А ^В		4,5 (450)	3,7 (370)	2 ф18А ^В	В20		86,4	
ЗПЛБ-3А ^В		5,5 (550)	4,3 (430)	2 ф20А ^В			100,1	
ЗПЛБ-4А ^В		6,7 (670)	5,3 (530)	2 ф22А ^В	В25		109,3	
ЗПЛБ-1А ^У		3,6 (360)	3,0 (300)	2 ф14А ^У	В20		69,4	
ЗПЛБ-2А ^У		4,5 (450)	3,7 (370)	2 ф16А ^У			81,3	
ЗПЛБ-3А ^У		5,7 (570)	4,5 (450)	2 ф18А ^У	В22,5		94,4	
ЗПЛБ-4А ^У		6,8 (680)	5,6 (560)	4 ф14А ^У	В25		102,1	
ЗПЛБ-1А ^Г		3,3 (330)	2,7 (270)	2 ф12А ^Г	В20		65,4	
ЗПЛБ-2А ^Г		4,5 (450)	3,7 (370)	2 ф14А ^Г			76,9	
ЗПЛБ-3А ^Г		5,7 (570)	4,5 (450)	2 ф16А ^Г	В22,5		89,3	
ЗПЛБ-4А ^Г		6,8 (680)	5,6 (560)	2 ф18А ^Г	В25		97,2	
ЗПЛБ-1А ^Д		4,0 (400)	3,4 (340)	2 ф12А ^Д	В25		73,7	
ЗПЛБ-2А ^Д		5,4 (540)	4,2 (420)	2 ф14А ^Д			76,9	
ЗПЛБ-3А ^Д		6,6 (660)	5,2 (520)	2 ф16А ^Д			92,1	
ЗДАНИЯ СО СЛАБО- И СРЕДНЕАГРЕССИВНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ГАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
ЗПЛБ-1А ^В -Н	4	3,6 (360)	3,0 (300)	2 ф16А ^В	В15	0,70	73,8	1,75
ЗПЛБ-2А ^В -Н		4,5 (450)	3,7 (370)	2 ф18А ^В	В20		86,4	
ЗПЛБ-3А ^В -Н		5,5 (550)	4,3 (430)	2 ф20А ^В			100,1	
ЗПЛБ-4А ^В -Н		6,7 (670)	5,3 (530)	2 ф22А ^В	В25		109,3	
ЗПЛБ-1А ^У -Н		3,6 (360)	3,0 (300)	2 ф14А ^У	В20		69,4	
ЗПЛБ-2А ^У -Н		4,5 (450)	3,7 (370)	2 ф16А ^У			81,3	
ЗПЛБ-3А ^У -Н		5,7 (570)	4,5 (450)	2 ф18А ^У	В22,5		94,4	
ЗПЛБ-4А ^У -Н		6,8 (680)	5,6 (560)	4 ф14А ^У	В25		102,1	

Имя, отчество, Подпись и дата

1.465.1-21.940-НН

Е300304-01 28

Лист 18

ТАБЛИЦА 10.

ПЛИТКИ ИЗ ТЯЖЕЛОГО И МЕЛКОЗЕРНИСТОГО БЕТОНА В ОДНИМ ПРОБЕЖЕ В ПОЛИКЕ РАЗМЕРОМ 1,5x1,7м

МАРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плиты, кПа (кгс/м ²), при коэффициенте надежности по нагрузке		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТКЕ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, Т
		$\gamma_{\text{нп}} = 1$	$\gamma_{\text{нп}} = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ С НЕАГРЕСЧНЫМИ ВОЗДУШНЫМИ ПРОВОДАМИ СРЕДНИ								
ЗПФ6-1АП6-1 ЗПФ6-1АП6М-1	5	3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф16АП6	В15	0,98	76,2	2,45
ЗПФ6-2АП6-1 ЗПФ6-2АП6М-1		4,8 (480)	3,9 (390)	2Ф18АП6				
ЗПФ6-3АП6-1 ЗПФ6-3АП6М-1		6,0 (600)	4,9 (490)	2Ф20АП6	В20			
ЗПФ6-4АП6-1 ЗПФ6-4АП6М-1		7,0 (700)	5,5 (550)	2Ф22АП6	В22,5			
ЗПФ6-1АП-1 ЗПФ6-1АПМ-1		3,5 (360)	3,0 (300)	2Ф14АП-1	В20			
ЗПФ6-2АП-1 ЗПФ6-2АПМ-1		4,7 (470)	3,8 (380)	2Ф16АП-1				
ЗПФ6-3АП-1 ЗПФ6-3АПМ-1		5,8 (580)	4,7 (470)	2Ф18АП-1	В22,5			
ЗПФ6-4АП-1 ЗПФ6-4АПМ-1		6,8 (680)	5,3 (530)	4Ф14АП-1	В25			
ЗПФ6-1АП-1 ЗПФ6-1АПМ-1		3,6 (360)	3,0 (300)	2Ф12АП-1	В20			
ЗПФ6-2АП-1 ЗПФ6-2АПМ-1		4,7 (470)	3,8 (380)	2Ф14АП-1	В22,5			
ЗПФ6-3АП-1 ЗПФ6-3АПМ-1		5,8 (580)	4,7 (470)	2Ф16АП-1				
ЗПФ6-4АП-1 ЗПФ6-4АПМ-1		7,5 (750)	5,9 (590)	2Ф18АП-1	В25			
ЗПФ6-1АП-1 ЗПФ6-1АПМ-1		4,0 (400)	3,3 (330)	2Ф12АП-1	В25			
ЗПФ6-2АП-1 ЗПФ6-2АПМ-1		5,4 (540)	4,3 (430)	2Ф14АП-1				
ЗПФ6-3АП-1 ЗПФ6-3АПМ-1		7,0 (700)	5,5 (550)	2Ф16АП-1				

Имя, Фамилия, Подпись, Дата

1.465.1-21.34.0-НН

4500304-01

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 10

ПЛАКАТ	Рис.	РАВНОМЕРНО ПРОПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, КПа (кгс/м ²), ПРИ ВОЗФОРМИЧЕНИИ ПЛАНЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРАВЛЕНИЯ РАМА ПЛИТЫ (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСЧЕТ НАПРЕЖАЮЩЕГО МОМЕНТА		ПЛОЩАДЬ
		$M_x = 1$	$M_y = 1$			Бетон, м ³	Сталь, кг	
ЗДАНИЕ СО СТЯГОМ И ВРЕМЕННЫМИ ВОЗДЕЙСТВИЯМИ ПЛОСКОПАРНОЙ СФОРМЫ								
317Ф6-1АВБ-1Н	5	3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф16АВБ	В15		76,2	245
317Ф6-1АВБ-1П							86,3	
317Ф6-2АВБ-1Н		4,8 (480)	3,9 (390)	2Ф18АВБ	В20		104,4	
317Ф6-2АВБ-1П							119,8	
317Ф6-3АВБ-1Н		6,0 (600)	4,9 (490)	2Ф20АВБ	В22,5		149,8	
317Ф6-3АВБ-1П							171,8	
317Ф6-4АВБ-1Н		6,7 (670)	5,3 (530)	2Ф22АВБ	В22,5		189,7	
317Ф6-4АВБ-1П							210,6	
317Ф6-1АВБ-1Н		3,2 (320)	2,8 (280)	2Ф14АВ	В20		71,8	
317Ф6-1АВБ-1П							81,2	
317Ф6-2АВБ-1Н		4,1 (410)	3,4 (340)	2Ф16АВ	В22,5		89,7	
317Ф6-2АВБ-1П							103,6	
317Ф6-3АВБ-1Н	5,2 (520)	4,2 (420)	2Ф18АВ	В25		103,6		
317Ф6-3АВБ-1П								
317Ф6-4АВБ-1Н	6,3 (630)	5,1 (510)	4Ф14АВ					
317Ф6-4АВБ-1П								

ТАБЛИЦА 11

ПЛИТЫ ИЗ БЕТОНА С ОДНИМ ПРОЕМОМ В ПОДСЕ РАМНОМ (15x1,7м)

ПЛАКАТ	Рис.	РАВНОМЕРНО ПРОПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, КПа (кгс/м ²), ПРИ ВОЗФОРМИЧЕНИИ ПЛАНЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРАВЛЕНИЯ РАМА ПЛИТЫ (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСЧЕТ НАПРЕЖАЮЩЕГО МОМЕНТА		ПЛОЩАДЬ
		$M_x = 1$	$M_y = 1$			Бетон, м ³	Сталь, кг	
ЗДАНИЕ С НЕПРЯМОУГОЛЬНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПЛОСКОПАРНОЙ СФОРМЫ								
317Ф6-1АВБ-1-1	5	3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф16АВБ	В15		76,2	1,91
317Ф6-2АВБ-1-1							86,3	
317Ф6-3АВБ-1-1		4,8 (480)	3,9 (390)	2Ф18АВБ	В20		104,4	
317Ф6-4АВБ-1-1							119,8	
317Ф6-1АВБ-1-1		6,0 (600)	4,9 (490)	2Ф20АВБ	В22,5		149,8	
317Ф6-2АВБ-1-1							171,8	
317Ф6-3АВБ-1-1		6,7 (670)	5,3 (530)	2Ф22АВБ	В22,5		189,7	
317Ф6-4АВБ-1-1							210,6	
317Ф6-1АВБ-1-1		3,6 (360)	3,0 (300)	2Ф14АВ	В20		71,8	
317Ф6-2АВБ-1-1							81,2	
317Ф6-3АВБ-1-1	4,7 (470)	3,8 (380)	2Ф16АВ	В22,5		89,7		
317Ф6-4АВБ-1-1						103,6		
317Ф6-1АВБ-1-1	5,8 (580)	4,7 (470)	2Ф18АВ	В25				
317Ф6-2АВБ-1-1								
317Ф6-3АВБ-1-1	6,8 (680)	5,3 (530)	4Ф14АВ					
317Ф6-4АВБ-1-1								

1.465.1-21.94.0-НН

600304-01 30

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 11

МАРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плиты, кг/м ² , при коэффициенте надежности по нагрузке		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (на плите)	КЛАСС БЕТОНА	КЛАСС МАТЕРИАЛОВ		МАРСА, Т
		γ_{f1}	$\gamma_{f2}=1$			БЕТОН, МПа	СТАЛЬ, кг	
ЗПФ6-1АУЛ-1	5	3,6 (360)	3,0 (300)	2Ф12АУ	ВФ20	0,98	67,8	1,91 2,25
ЗПФ6-2АУЛ-1		4,7 (470)	3,8 (380)	2Ф14АУ			В22,5	
ЗПФ6-3АУЛ-1		5,8 (580)	4,7 (470)	2Ф16АУ	В25			
ЗПФ6-4АУЛ-1		7,5 (750)	5,9 (590)	2Ф18АУ			В25	
ЗПФ6-1АУЛ-1		4,0 (400)	3,3 (330)	2Ф12АУ	В25			
ЗПФ6-2АУЛ-1		5,4 (540)	4,3 (430)	2Ф14АУ			В25	
ЗПФ6-3АУЛ-1		7,0 (700)	5,5 (550)	2Ф16АУ	В25			

Плиты из жаростойкого и кислотоупорного бетона с двумя проемами в поле размером 1,5х1,7м

ТАБЛИЦА 12

МАРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА с учетом веса плиты, кг/м ² , при коэффициенте надежности по нагрузке		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (на плите)	КЛАСС БЕТОНА	КЛАСС МАТЕРИАЛОВ		МАРСА, Т		
		γ_{f1}	$\gamma_{f2}=1$			БЕТОН, МПа	СТАЛЬ, кг			
ЗДАНИЕ С НЕАГРЕСВЕННОЙ ВОЗДЕЙСТВУЮЩЕЙ СРЕДОЙ										
ЗПФ6-1АУВ-2	6	3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф16АУВ	В15	0,89	77,0	2,23		
ЗПФ6-1АУВМ-2							4,8 (480)		3,9 (390)	2Ф18АУВ
ЗПФ6-2АУВ-2		6,0 (600)	4,9 (490)	2Ф20АУВ	В20					
ЗПФ6-2АУВМ-2							7,0 (700)		5,5 (550)	2Ф22АУВ
ЗПФ6-3АУВ-2		3,6 (360)	3,0 (300)	2Ф14АУ	В20					
ЗПФ6-3АУВМ-2							4,7 (470)		3,8 (380)	2Ф16АУ
ЗПФ6-4АУВ-2		5,8 (580)	4,7 (470)	2Ф18АУ	В22,5					
ЗПФ6-4АУВМ-2							6,8 (680)		5,3 (530)	4Ф14АУ

1.465.1-21.94.0-НН

1600304-01 31

ИЗДАНИЕ 1984 г. Таблица 12. Плиты с двумя проемами в поле

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 12

МАРКА	рис.	РАВНОМЕРНО РАСТРЕВАНИЙ МАТРИЦЕЙ с учетом всех планты, к/ла (кг/м ²), при коэффициенте извлечения по МАТРИЦЕ		НАПРАВЛЕННАЯ РАБОТА (НА ПЛАНТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		ИТОГО, м ³	ИТОГО, т				
		$\gamma_{\text{ср}}=1$	$\gamma_{\text{ср}}=1$			БЕТОН, м ³	Стяжка с/т						
3ПФ6-1АУ-2	6	3,5 (360)	3,0 (300)	2Ф12АУ	B20	9,89	650	2,23					
3ПФ6-2АУ-2		4,7 (470)	3,8 (380)	2Ф14АУ	B22,5				72,8				
3ПФ6-3АУ-2		5,8 (580)	4,7 (470)	2Ф16АУ	B25				85,0				
3ПФ6-4АУ-2		7,5 (750)	5,9 (590)	2Ф18АУ	B25				92,9				
3ПФ6-1АУ-2		4,0 (400)	3,3 (330)	2Ф12АУ	B25				68,6				
3ПФ6-2АУ-2		5,4 (540)	4,3 (430)	2Ф14АУ	B25				74,8				
3ПФ6-3АУ-2		7,0 (700)	5,5 (550)	2Ф16АУ	B25				87,8				
ЗДАННЯ СО СЛАБО-И СРЕДНЕАГРЕССИВНЫМ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПРОВОДИМЫЙ СРЕДОЙ													
3ПФ6-1АУб-2И		6	3,9 (390)	3,2 (320)	2Ф16АУб				B15	0,89	770	2,23	
3ПФ6-2АУб-2И			4,8 (480)	3,9 (390)	2Ф18АУб				B20				82,5
3ПФ6-3АУб-2И			6,0 (600)	4,9 (490)	2Ф20АУб				B22,5				92,6
3ПФ6-4АУб-2И			6,7 (670)	5,3 (530)	2Ф22АУб				B25				105,0
3ПФ6-1АУВ-2И	3,2 (320)		2,8 (280)	2Ф14АУВ	B20	69,0							
3ПФ6-2АУВ-2И	4,1 (410)		3,4 (340)	2Ф16АУВ	B22,5	77,2							
3ПФ6-3АУВ-2И	5,2 (520)		4,2 (420)	2Ф18АУВ	B25	84,0							
3ПФ6-4АУВ-2И	6,3 (630)		5,1 (510)	2Ф20АУВ	B25	92,8							

МАРКА РАБОТЫ ВЕРХ

ПЛИТЫ ИЗ ЛЕГКОГО БЕТОНА С ДВУМЯ ПРОЕМАМИ В ПОЛКЕ РАЗМЕРОМ 15x17м. ТАБЛИЦА 13

МАРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, kPa (kg/m^2) ПРИ ВОЗФФОНЦИОНИРОВАНИИ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, Т	
		γ_{f1}	γ_{f2}			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг		
ЗДАНИЯ С НЕГРЕСОННЫМИ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ									
3ПФ6-1АIIб-2	6	3,9 (390)	3,2 (320)	2ф16АIIб	B 20	0,89		77,0	
3ПФ6-2АIIб-2		4,8 (480)	3,9 (390)	2ф18АIIб				82,5	
3ПФ6-3АIIб-2		6,0 (600)	4,9 (490)	2ф20АIIб				98,6	
3ПФ6-4АIIб-2		7,0 (700)	5,5 (550)	2ф22АIIб	105,0				
3ПФ6-1АIV-2		3,6 (360)	3,0 (300)	2ф14АIV	B 20			69,0	
3ПФ6-2АIV-2		4,7 (470)	3,8 (380)	2ф16АIV				77,2	
3ПФ6-3АIV-2		5,8 (580)	4,7 (470)	2ф18АIV				90,1	
3ПФ6-4АIV-2		6,8 (680)	5,3 (530)	4ф14АIV	B 25			97,8	1,74 2,05
3ПФ6-1АV-2		3,6 (360)	3,0 (300)	2ф12AV	B 20			67,8	
3ПФ6-2AV-2		4,7 (470)	3,8 (380)	2ф14AV	B 25			72,8	
3ПФ6-3AV-2		5,8 (580)	4,7 (470)	2ф16AV				83,6	
3ПФ6-4AV-2		7,3 (730)	5,8 (580)	2ф18AV				92,9	
3ПФ6-1AVI-2		4,0 (400)	3,3 (330)	2ф12AVI	B 25			68,6	
3ПФ6-2AVI-2		5,4 (540)	4,3 (430)	2ф14AVI				73,2	
3ПФ6-3AVI-2		7,0 (700)	5,5 (550)	2ф16AVI				87,8	

ПЛИТЫ ИЗ ТЯЖЕЛОГО И ДИЕТКОВОЕРНИТЕЛЬНОГО БЕТОНА С ОДНИМ ПРОЕМОМ В ПОЛКЕ РАЗМЕРОМ 2,6x2,7м. ТАБЛИЦА 14

МАРКА	РНС.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, kPa (kg/m^2) ПРИ ВОЗФФОНЦИОНИРОВАНИИ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРЯЖЕННАЯ АРМАТУРА (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, Т
		γ_{f1}	γ_{f2}			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ С НЕГРЕСОННЫМИ ВОЗДЕЙСТВИЕМ ПАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ								
3ПФ6-1АIIб-4	7	4,1 (410)	3,3 (330)	2ф16АIIб	B 15	0,91		77,4
3ПФ6-1АIIбМ-4		5,0 (500)	4,1 (410)	2ф18АIIб				84,5
3ПФ6-2АIIб-4					6,1 (610)			4,9 (490)
3ПФ6-3АIIб-4		7,4 (740)	5,9 (590)	2ф22АIIб				
3ПФ6-4АIIб-4								
3ПФ6-1АIVбМ-4								

1.465.1-21.04.0-111

Исполнитель: [Signature]

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 14

МЗРКА	РАС.	РАСЧИСЛЕНИЕ ПРОЦЕНТОВ ВЕЩНОСТИ НА ПЛОЩАДЬ В СИСТЕМЕ ВЕСА ПЛАНТОВ, ЛИСТ (КГ/М ²), ПРИ ВОДОРАБОТКЕ НА ДЕННИХ ЛИСТОВ ПО ПЛОЩАДИ		НАПРАВЛЕНИЯ РАБОТЫ (НА ПЛАНТ)	КОДЫС-БЕЛОВА	РАСЧЕТ НАПРАВЛЕНИЯ		Итого, т					
		П ₁ %	П ₂ %			БЕЛОВА	СМ.РАС.						
						м ³	т						
3ПФ6-1ПВ-4	7	3,9 (390)	3,1 (310)	РФ14РВ	В20	991	СМ.РАС.	2,28					
3ПФ6-1ПВМ-4									730				
3ПФ6-2ПВ-4		5,0 (500)	4,1 (410)	РФ16РВ	В20				734				
3ПФ6-2ПВМ-4									92,1				
3ПФ6-3ПВ-4		6,1 (610)	4,9 (490)	РФ18РВ	В22,5				970				
3ПФ6-3ПВМ-4									690				
3ПФ6-4ПВ-4		7,1 (710)	5,6 (560)	4Ф11РВ	В25				870				
3ПФ6-4ПВМ-4									92,1				
3ПФ6-1ПВ-4		3,8 (380)	3,1 (310)	РФ12РВ	В20				690				
3ПФ6-1ПВМ-4									750				
3ПФ6-2ПВ-4		4,9 (490)	4,0 (400)	2Ф14РВ	В22,5				870				
3ПФ6-2ПВМ-4									92,1				
3ПФ6-3ПВ-4		7,5 (750)	6,0 (600)	РФ18РВ	В25				690				
3ПФ6-3ПВМ-4									774				
3ПФ6-4ПВ-4		4,2 (420)	3,4 (340)	2Ф12РВ	В20				870				
3ПФ6-4ПВМ-4									92,1				
3ПФ6-2ПВ-4		5,6 (560)	4,5 (450)	РФ14РВ	В25				774				
3ПФ6-2ПВМ-4									870				
3ПФ6-3ПВ-4		7,1 (710)	5,6 (560)	2Ф16РВ	В20				870				
3ПФ6-3ПВМ-4													
3ПФКА С0 СРР50-4 СРЕДНЕПРЕКОСНОВИТ ВОЗДЕЙСТВИЕМ РАССЕЛЕНИЯ СРЕД													
3ПФ6-1ПВ-4И	7	4,1 (410)	3,3 (330)	РФ18РВ	В15	991	СМ.РАС.	2,28					
3ПФ6-1ПВ6-4И									774				
3ПФ6-2ПВ-4И									5,0 (500)	4,1 (410)	РФ18РВ	В20	845
3ПФ6-2ПВ6-4И													97,8
3ПФ6-3ПВ-4И									6,0 (600)	4,8 (480)	2Ф20РВ	В22,5	104,2
3ПФ6-3ПВ6-4И													
3ПФ6-4ПВ-4И	7,2 (720)	5,7 (570)	2Ф22РВ	В22,5									

Итого в табл. продолговатых и квадратных листов

1.465.1-21.94.0-111

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 14

МАРСА	РНО.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, Р/П (кг/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРАВЛЕНИЯ РАМА ПЛИТЫ (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАССОЯ ДИАТЕРИАЛОВ		МАРСА, Т
		$\sigma_x \gamma$	$\sigma_y = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
3ПФ6-1АУ-4Н	7	3,3 (330)	2,8 (280)	2Ф14АУ	В20	0,91	730	2,28
3ПФ6-1АУ-4П								
3ПФ6-2АУ-4Н								
3ПФ6-2АУ-4П								
3ПФ6-3АУ-4Н								
3ПФ6-3АУ-4П								
3ПФ6-4АУ-4Н	6,5 (650)	5,2 (520)	4Ф14АУ	В25	0,91	869	370	
3ПФ6-4АУ-4П								

ПЛИТЫ ИЗ ЛЕГКОГО БЕТОНА С ОДНОЙ ПРОЕМОЙ В ПОЛКЕ РАЗМЕРОВ 2,6 x 2,7 м ТАБЛИЦА 15

МАРСА	РНО.	РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННАЯ НАГРУЗКА С УЧЕТОМ ВЕСА ПЛИТЫ, К/П (кг/м ²), ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ		НАПРАВЛЕНИЯ РАМА ПЛИТЫ (НА ПЛИТУ)	КЛАСС БЕТОНА	РАССОЯ ДИАТЕРИАЛОВ		МАРСА, Т
		$\sigma_x \gamma$	$\sigma_y = 1$			БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ЗДАНИЯ С НЕПРЯМОУГОЛЬНЫМИ ВОЗДУШНЫМИ ПЕРЕКРЫТИЯМИ								
3ПФ6-1АУЛ-4	7	4,1 (410)	3,3 (330)	2Ф16АУВ	В15	0,91	77,4	1,77
3ПФ6-2АУЛ-4								
3ПФ6-3АУЛ-4								
3ПФ6-4АУЛ-4								
3ПФ6-1АУЛ-4								
3ПФ6-2АУЛ-4								
3ПФ6-3АУЛ-4								
3ПФ6-4АУЛ-4								
3ПФ6-1АУЛ-4								
3ПФ6-2АУЛ-4								
3ПФ6-3АУЛ-4								
3ПФ6-4АУЛ-4								
3ПФ6-1АУЛ-4								
3ПФ6-2АУЛ-4								
3ПФ6-3АУЛ-4								
3ПФ6-4АУЛ-4								

ИЗВ. И ПРИБ. ГОР. И В. РАБОТ. С. 1981. ИЛИ. 1

1.465.1-21.94.0-НН

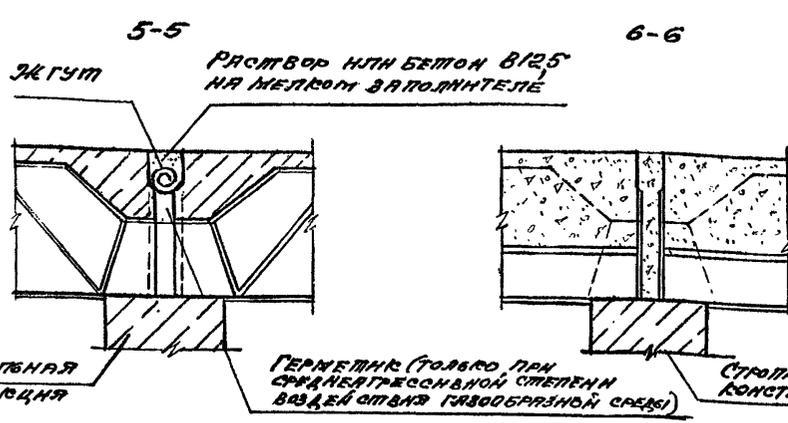
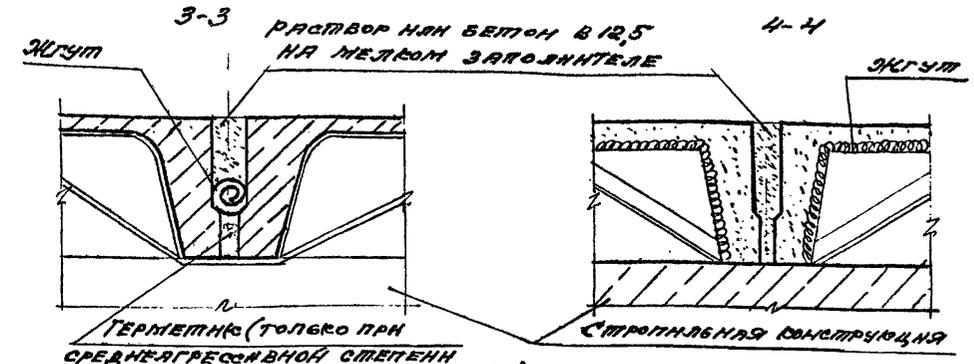
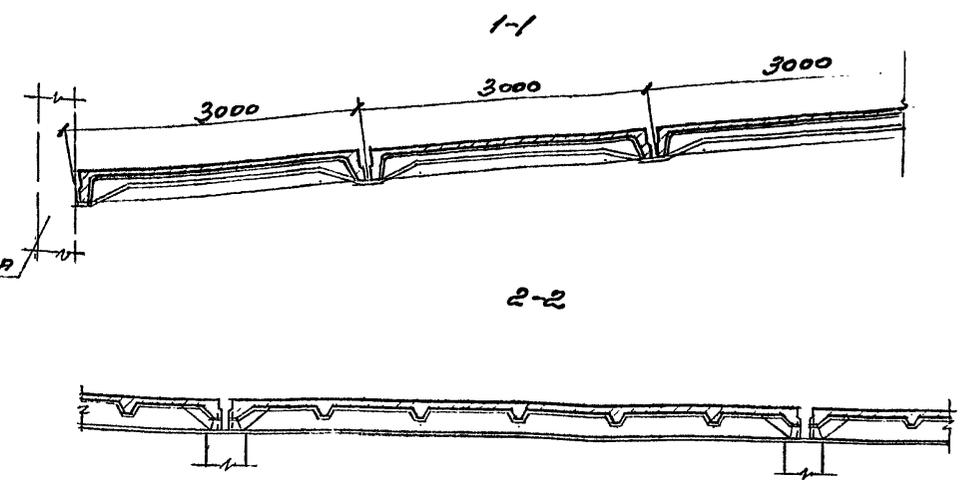
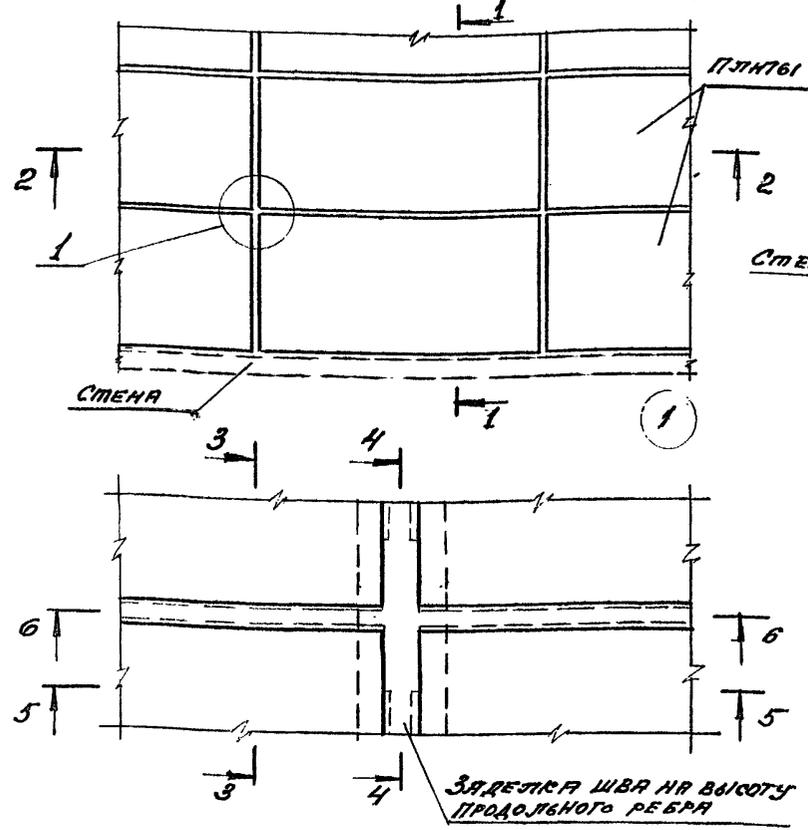
ТАБЛИЦА 15

ТИП РАЗМЕР ПЛИТЫ	КОЛИЧЕСТВО И РАЗМЕР ПРОЕМОВ В ТОЛЩЕ ПЛИТЫ, мм	ВНД БЕТОНА	РАСХОД БЕТОНА, м ³	МАССА ПЛИТЫ, т	ВЕЛЮЩИНА НАГРУЗКИ ОТ ВЕСА ПЛИТЫ (с учетом заделки швов между плитами), кг/м ²		
					ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ НАДЕЖНОСТИ ПО НАГРУЗКЕ $\gamma_f = 1$	$\gamma_f = 1$	
3ПГ6	-	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	1,07	2,68	1,75 (175)	1,60 (160)	
		ЛЕГКИЙ		2,10	1,45 (145)	1,30 (130)	
3ПБ6	1ф 400	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	1,31	3,28	2,15 (215)	1,50 (150)	
		ЛЕГКИЙ		2,55	1,65 (165)	1,95 (195)	
	1ф 700	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	1,28	3,20	2,15 (215)	1,80 (180)	
		ЛЕГКИЙ		2,50	1,65 (165)	1,95 (195)	
	1ф 1000	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	1,45	3,63	2,30 (230)	1,80 (180)	
		ЛЕГКИЙ		2,83	1,85 (185)	2,10 (210)	
	1ф 1450	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	1,37	3,43	2,20 (220)	2,00 (200)	
		ЛЕГКИЙ		2,67	1,75 (175)	2,00 (200)	
	3ПЛ6	6(2500x820)	ТЯЖЕЛЫЙ	0,70	3,15	2,05 (205)	1,85 (185)
	3ПФ	1x(1500x1700)	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	0,98	2,45	1,20 (120)	1,10 (110)
			ЛЕГКИЙ		1,91	1,65 (165)	1,50 (150)
		2x(1500x1700)	ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	0,89	2,25	1,35 (135)	1,20 (120)
ЛЕГКИЙ			1,74		1,50 (150)	1,35 (135)	
1x(2600x2700)		ТЯЖЕЛЫЙ И МЕЛКОЗЕРНИСТЫЙ	0,91	2,88	1,20 (120)	1,10 (110)	
		ЛЕГКИЙ		2,05	1,40 (140)	1,25 (125)	
					2,28	1,55 (155)	1,40 (140)
					1,77	1,25 (125)	1,15 (115)
				2,89	1,45 (145)	1,30 (130)	

ШИВ ПЛИТ И ДИТА ОБРАТНЫМ

1500304-01

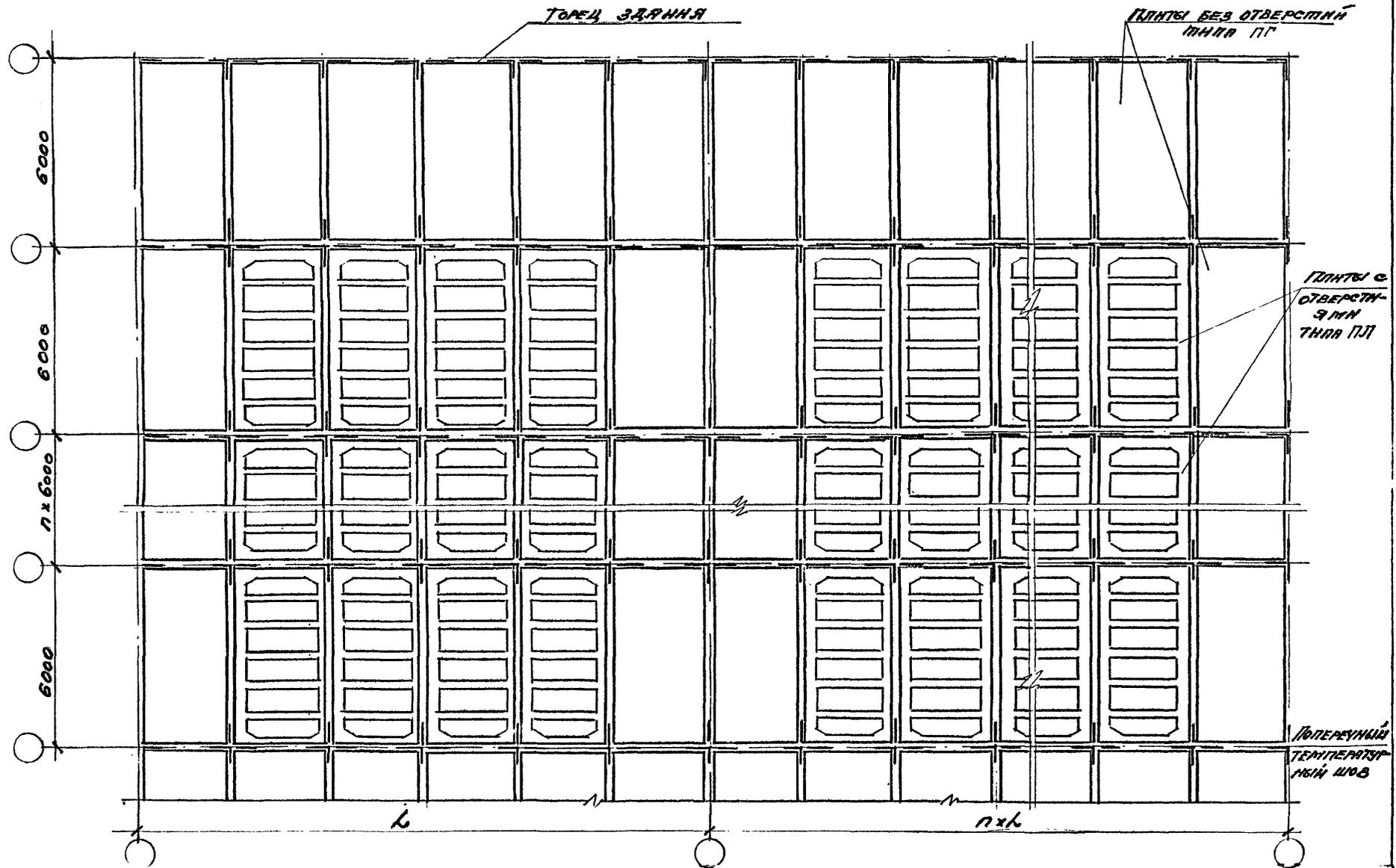
ПЛАН ПОКРЫТИЯ (ФРАГМЕНТ)



ПОВЕРХНОСТИ ПЛИТ ПОДЛЕЖАЩЕ ПОКРЫТИЮ ЛЯКОКРАСОЧНЫМИ МАТЕРИАЛАМИ ИЛИ ПОВЕЛКЕ ИЗВЕСТИЮ (СМ. П. 3.12. ПОЯСНИТЕЛЬНОЙ ЗАПИСКИ), НА ЧЕРТЕЖЕ ПОКАЗАНЫ ДВУМЯ ЛИНИЯМИ.

				№ 465.1-21.94.0-СМ1			
ТИП	БАНЯНОВА	197-16.50		АНТИКОРРОЗИОННАЯ ЗАЩИТА ПЛИТ ПОКРЫТИЯ	Стация	Лист	Листов
РАЗМБ.	БАНЯНОВА	197-197			Р		Т
НОТИМ.	НИКОМЕРА	001			ЦЕНТРОПРОЕКТА		
ПРОБЕР.	ПЕТРОВ	100					
И.РОИТ.	БАНЯНОВА	197-1					

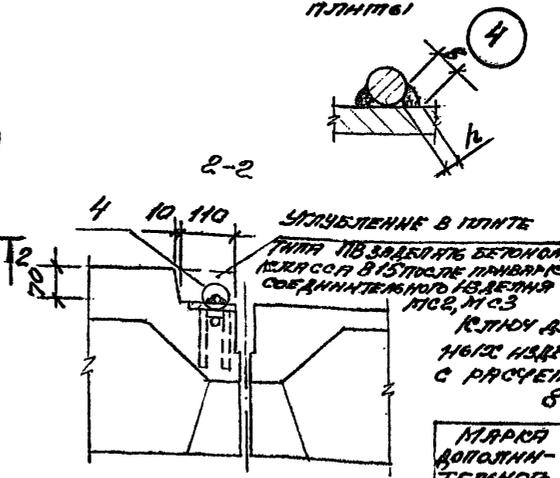
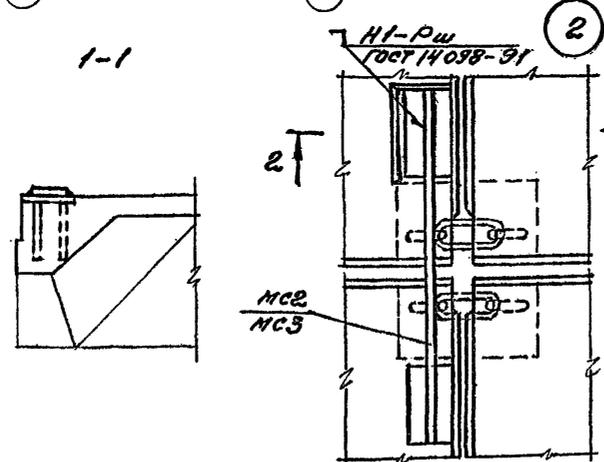
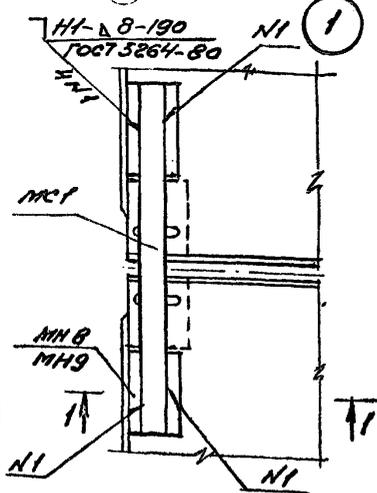
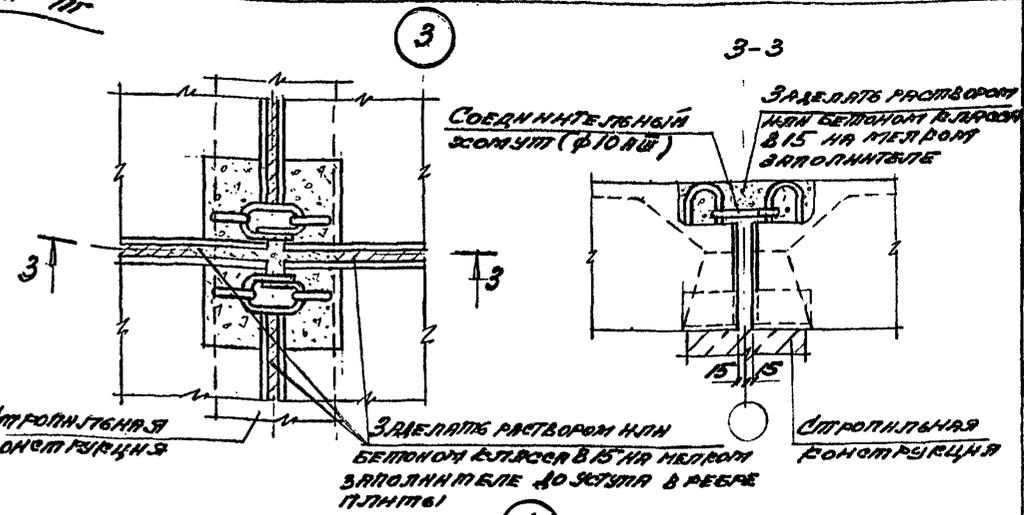
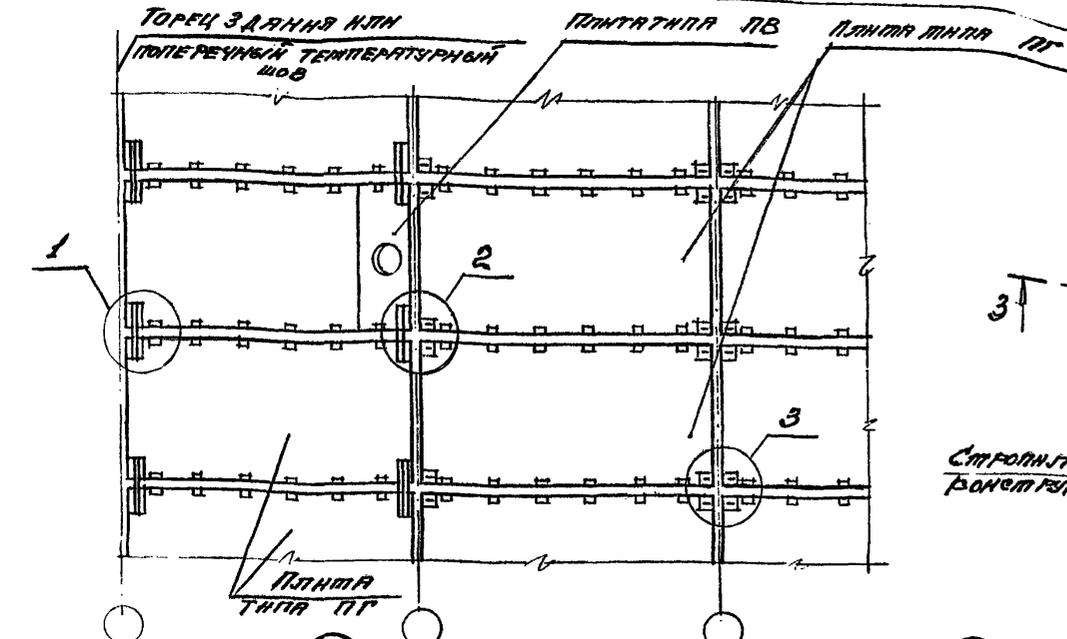
Имя, Подпись и дата Взам.инв.№



ШБЛ В МЕСТАХ ПРИМЫКАНИЯ ПЛИТ С ПРОЕМАМИ ДРУГ К ДРУГУ И К ПЛИТАМ БЕЗ ПРОЕМОВ ТЩАТЕЛЬНО ЗАДЕЛАТЬ БЕТОННОЙ РАССОЙ НЕ НИЖЕ В 125

				1.465.1-2.1.34.-ДСМ2			
УЧП	ВАНДАНОВА	ИП	18.08	РЕШЕНИЕ ПОДГОТОВИЛИ, С УТЕГОБРАСОВИВЛЕНИЕМ БРОШЕЛ (ПРИМЕР)	Стадия	Лист	Листов
РАЗРАБ.	ВАНДАНОВА	ИП	94		Р		1
ИСПОЛН.	АНДРОПОВ	ИП			ЦНИИПРОЕКТИРОВАНИЕ		
ПРОБЕР.	ПЕТРОВА	ИП					
Н.КОНТ.	ВАНДАНОВА	ИП					

Инв.№подл. Подпись и дата. Взам.инв.№



МЯРКА ИЗДЕЛИЯ	РАЗМЕРЫ ШВАР, мм	
	Б	h
МС2	8	4
МС3	10	5

КРИТЕРИЙ ДЛЯ ПОДБОРА МЯРКИ СОЕДИНИТЕЛЬНОГО ИЗДЕЛИЯ В КЛИМАТЕ ДЛЯ ЗДАНИЙ С РАСЧЕТНОЙ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 10 8 И 9 БАЛЛОВ

МЯРКА ДОПОЛНИТЕЛЬНОГО ЗАКРЕПЛЯЮЩЕГО ИЗДЕЛИЯ	МЯРКА СООТВЕТСТВУЮЩЕГО СОЕДИНИТЕЛЬНОГО ИЗДЕЛИЯ ПРИ ПЛАНТИРОВАНИИ	
	ПБ, ПЛ, ПП	ПВ
МН8	МС2	МС2
МН9	МС1	МС3

МС2 - СПЕРЖЕНЬ Ф14, С=800 мм
МС3 - СПЕРЖЕНЬ Ф18, С=800 мм

1. СОЕДИНИТЕЛЬНЫЕ ИЗДЕЛИЯ МС1 - см. док. М. - 28, выт. 2.
2. УСТАНОВКА ПО УСТАНОВКЕ СОЕДИНИТЕЛЬНЫХ СОМУТОВ (см. узел 3) ДАНЫ В П. 3.13. ПОЯСНИТЕЛЬНОЙ ЗАПИСКЕ.
3. РАСПОЛОЖЕНИЕ ЗАКРЕПЛЯЮЩИХ ИЗДЕЛИЙ МН8, МН9 - см. док. М. - см. 4.

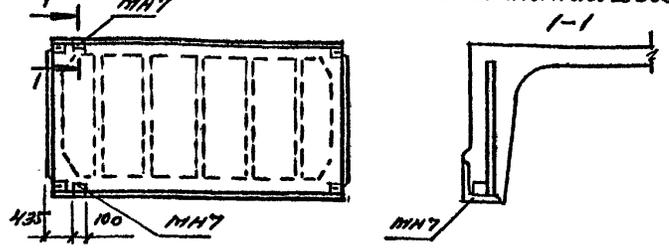
1.465, 1-21.94.0-СМЗ

ИИП	БЯЖИНОВА	107	10.08	РЕШЕНИЕ ПОКРЫТИЙ В ЗДАНИЯХ С РАСЧЕТНОЙ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 7, 8 И 9 БАЛЛОВ	Стадия	Лист	Листов
ПРОЕКТ	БЯЖИНОВА	107	91		Р	1	
ИСПОЛН.	НАСОЛОВА	107			ЦНИИПРОЕКТДАННИЙ		
ПРОВЕР.	ПЕТРОВА	107					
И. КОМП.	БЯЖИНОВА	107					

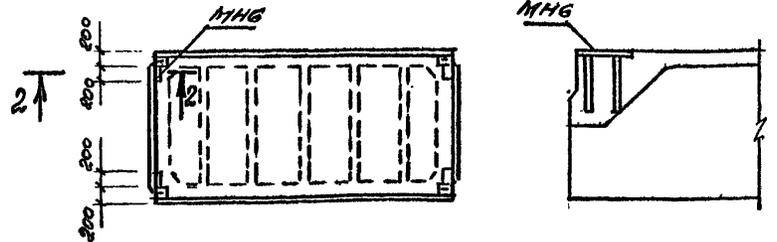
Имя, Подпись, Дата, Взв. и инв. №

РАЗБИВКА ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В ПЛИТАХ

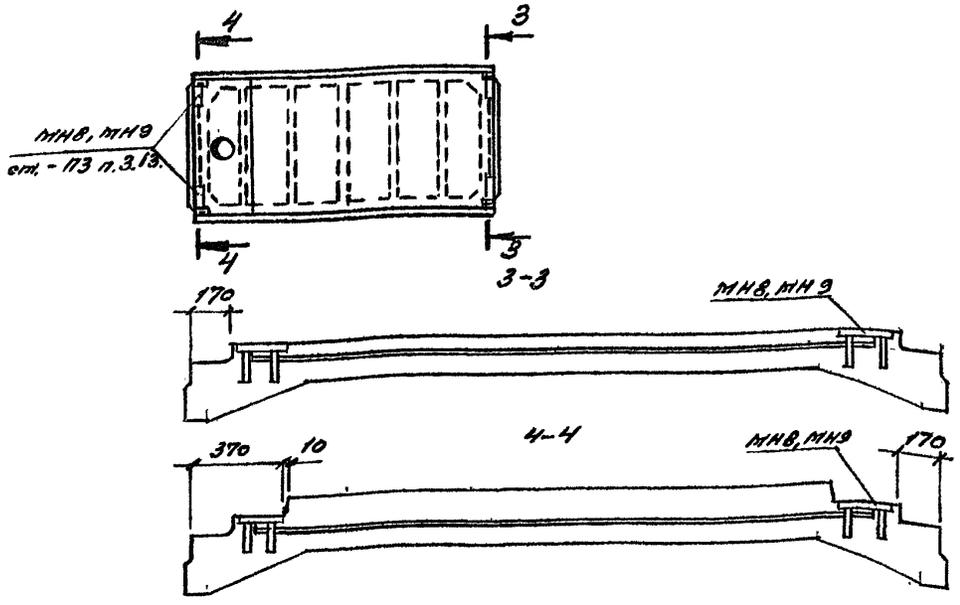
а) для крепления плит к стропильным конструкциям в торцах здания и у поперечных температурных швов



б) для крепления парапетных панелей (см. п. 2 примечаний)



в) для зданий с расчетной сейсмичностью 8 и 9 баллов



СПЕЦИФИКАЦИЯ МАРОК ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ НА ОДНУ ПЛИТТУ

НАЗНАЧЕНИЕ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В ПЛИТАХ	МАРКА ЗАКЛАДНОГО ИЗДЕЛИЯ	КОЛ-ВО	ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЙ МАРКЕР, ОТРАЖАЮЩИЙ КОНСТРУКТИВНУЮ ОСОБЕННОСТЬ ПЛИТЫ
1. Крепление плит к стропильным конструкциям в торцах здания и у поперечных температурных швов	МН7	2	а
2. По п. 1 при наличии дополнительных закладных изделий для соединения плит между собой в поперечном направлении (в зданиях с расчетной сейсмичностью МН8, МН9 и 9 баллов)	МН1, МН2	4	б
	МН3, МН9	2	
3. Соединение плит между собой в поперечном направлении при расчетной сейсмичности 8 и 9 баллов (кроме плит, оговоренных в п. 2)	МН9	2	в
4. Крепление парапетов	МН6	4	г
5. По п. 1 при наличии дополнительных закладных изделий для крепления парапетов	МН7	2	д
	МН6	4	

1. Рабочие чертежи дополнительных закладных изделий приведены в в.п. 2 настоящей серии.

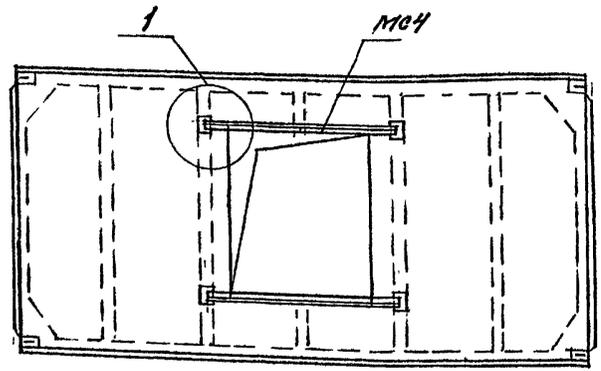
2. Допускается производить крепление парапетных панелей за строповочные петли, совмещенные с опорными закладными изделиями, в соответствии с указаниями «Рабочих чертежей усовершенствованных узлов соединения парапетных панелей с плитами покрытия с использованием строповочных петель плит» ЦНИИпромзданий, шифр ПЧ-86/88.

3. Крепление парапетных панелей в плитах, имеющих дополнительные закладные изделия МН8 или МН9, производится за монтажные петли.

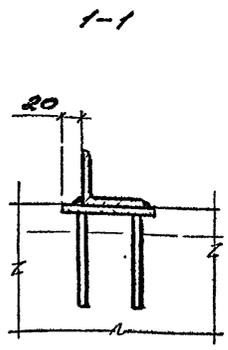
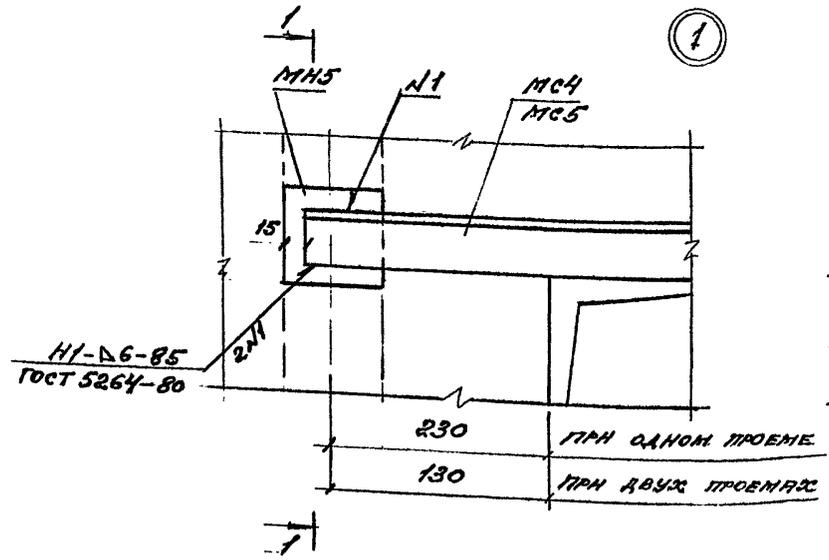
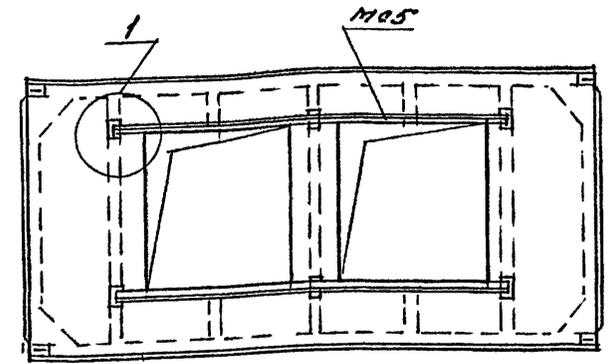
1. 465.1-21.94.0-СМ4					
ТИП	БАШАНОВА	131	ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ ЗАКЛАДНЫЕ ИЗДЕЛИЯ В ПЛИТАХ		
РАЗР.В.	БАШАНОВА	131			
ИСПОЛН.	ИКОЛАЕВА	ВМ			
ПРОБВР.	ПЕТРОВА	СМ			
К.КОНТР.	ПЕТРОВА	СМ			
			Страна	Лист	Листов
			Р	1	1
			ЦНИИПРОМЗДАНИЙ		

МН8, МН9, МН6, МН7, МН1, МН2, МН3, МН9

ПЛИТА С ОДНИМ ПРОЕМОМ В ПОЛЕ 15x17м



ПЛИТА С ДВУМЯ ПРОЕМАМИ В ПОЛЕ 15x17м



МАТЕРИАЛ СОЕДИНИТЕЛЬНОГО ИЗДЕЛИЯ	КОЛИЧЕСТВО В КАЖДОМ КЛЕТКЕ	МАССА, кг
МС4	2	11,6
МС5	2	22,8

Имя, Наименование, Подпись и дата, Взам. инв. №

1.465.1-21.94.0-СМ5					
ГНП	БЕЛАНОВА	1/1	№.03	НАСТУПАЮЩИЕ ИЗДЕЛИЯ 3-го КЛАССА С ВЕНТИЛЯЦИОННОЙ ФОНАРИОМ	
РАЗРАБ.	БЕЛАНОВА	1/1	7/1		
ИСПЫТ.	НИКОЛАЕВ	1/1	1/1		
ПРОВЕР.	ПЕТРОВ	1/1	1/1		
И. КОПИР	БЕЛАНОВА	1/1	1/1		
Стадия	Р	Лист	1	Листов	1
ЦНИИПРОМЗДАНИИ					