

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.421.1-1.93

КОНСТРУКЦИИ ЭТАЖЕРОК ПОД
ТЕХНОЛОГИЧЕСКОЕ ОБОРУДОВАНИЕ

ВЫПУСК 0-1

СОСТАВ СЕРИИ. НОМЕНКЛАТУРА ИЗДЕЛИЙ.
УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ ЭЛЕМЕНТОВ КАРКАСОВ

Ц00136

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.421.1-1.93

*Проектная продукция
сертифицирована.
Сертификат соответствия
№ ГОСТ Р. КИ. 9003.1.3.0029*

КОНСТРУКЦИИ ЭТАЖЕРОК ПОД
ТЕХНОЛОГИЧЕСКОЕ ОБОРУДОВАНИЕ

ВЫПУСК 0-1

СОСТАВ СЕРИИ. НОМЕНКЛАТУРА ИЗДЕЛИЙ.
УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ ЭЛЕМЕНТОВ КАРКАСОВ.

Зам. директора института



В.В.Гранев

Зав.отделом



Э.Н.Кодыш

Главный инженер проекта



В.М.Мельников

Главный инженер проекта



Л.И.Янкилевич

УТВЕРЖДЕНЫ

Главпроектом Госстроя России,
письмо от 15.12.93 № 9-3-2/285,
Введены в действие с 01.07.94
ЦНИИпромзданий, приказ от 21.12.93 №87

I. ОБЩАЯ ЧАСТЬ

I.1. Рабочие чертежи конструкций серии I.42I.I-I.93 разработаны применительно к габаритным схемам, приведенным в документе - ИЗ лист 7.

I.2. Конструкции этажеров запроектированы с максимальным использованием элементов и деталей сопряжений многоэтажных промышленных зданий серии I.420.I-I9. В данной серии разработаны дополнительные марки изделий в опалубочных формах колонн вышеуказанной серии, а также необходимые дополнительные детали сопряжений.

I.3. Маркировочные схемы этажеров выполнены под расчетные нагрузки на ригели перекрытия 107,87; 142,2 ; 176,52 и 210[±];8 кН/м (11,0; 14,5 ; 18,0 и 21,5 тс/м).

I.4. Перекрытия решены с применением ребристых плит (с опиранием на полки ригелей), разработанных под расчетные нагрузки от 14,46 до 25,5 кПа (от 1475 до 2600 кгс/м²).

I.5. Конструкции разработаны для условий неагрессивной, слабо и среднеагрессивной газовой среды.

I.6. Рабочие чертежи настоящей серии выпущены в составе следующих выпусков:

Выпуск 0-I "Состав серии. Номенклатура изделий. Указания по применению элементов каркасов". Выпуск содержит общие сведения по составу рабочих чертежей, номенклатуру дополнительных изделий, описание конструктивных решений, ключи для подбора элементов каркасов, усилия на фундаменте".

Выпуск I-I "Колонны. Рабочие чертежи".

Выпуск 3-I "Ригели пролетом 6 м. Рабочие чертежи".

Выпуски содержат материалы для изготовления колонн и ригелей.

Выпуск 6-I "Узлы монтажные. Сопряжение элементов каркаса. Рабочие чертежи".

Выпуск 6-2 "Узлы монтажные Сопряжение плит перекрытий с элементами каркаса. Рабочие чертежи".

Выпуски содержат монтажные узлы для выполнения строительно-монтажных работ.

I.7. Проектная документация, используемая совместно с материалами настоящей серии:

Серия I.420.I-I9 "Конструкции каркаса многоэтажных производственных зданий с сеткой колонн 12x6 м для строительства в районах несейсмических и сейсмичностью 7 баллов".

Выпуск I-0. "Указания по изготовлению колонн".

Выпуск I-I. "Колонны высотой 4,8; 6,0-4,8 м. Армирование и пространственные каркасы. Рабочие чертежи".

Выпуск I-3 "Колонны высотой 6,0; 7,2-6,0 м. Армирование и пространственные каркасы. Рабочие чертежи".

Выпуск I-5 "Колонны двухэтажных зданий высотой 6,0 и 7,2 м. Армирование и пространственные каркасы. Рабочие чертежи".

Выпуск I-6. "Колонны. Арматурные и закладные изделия. Рабочие чертежи".

Выпуск 3-I. "Стальные связи и соединительные элементы. Рабочие чертежи".

Серия I.042.I-4 "Сборные железобетонные ребристые плиты высотой 300 мм для перекрытий многоэтажных общественных зданий, производственных и вспомогательных зданий промышленных

				7421.1-193.0-1-173			
				Пояснительная записка	Итого	Лист	Листов
					Р	1	12
Зав. отд.	Кодыш	Мельников	Мельников	ЦНИИПРОМЗДАНИЙ			
ГИП	Мельников	Мельников	Мельников				
ГИП	Янклевич	Мельников	Мельников				
Н.контр.	Мельников	Мельников	Мельников				

14.00/36 4

предприятий":

Выпуск 1. "Плиты длиной 5650 мм, шириной 2985, 1485 и 935 мм. Рабочие чертежи";

Выпуск 2. "Арматурные и закладные изделия. Рабочие чертежи", Серия 1.420.1-32 "Конструкции двухэтажных производственных бескрановых зданий с сетками колонн первого этажа 6х6, 9х6 м, второго этажа 18х6, 24х6 м, нагрузкой на перекрытие до 5,0 тс/м² и железобетонными двухэтажными колоннами".

Выпуск 3-1 "Ригели пролетом 6 и 9 м. Рабочие чертежи".

Серия 1.420.1-19. Выпуск 4-1 "Монтажные узлы сопряжений конструкций каркаса зданий. Рабочие чертежи";

Выпуск 4-2 "Монтажные узлы крепления стальных связей к колоннам. Рабочие чертежи";

2. ГАБАРИТНЫЕ СХЕМЫ ЭТАЖЕРОК, КОНСТРУКТИВНЫЕ РЕШЕНИЯ.

2.1. Сетка колонн 6х6 м, количество этажей и пролетов 1,3. Габаритные схемы этажерок, планы и разрезы см. листы 7 ... 9.

Толщина конструкции пола условно принята равной 100 мм.

2.2. Привязка колонн к поперечным и продольным осям - осевая.

2.3. Расстояние между температурно-усадочными швами для одноэтажных этажерок - 48 м; для двух и трехэтажных этажерок - 36 м.

2.4. Каркасы выполняются с поперечными несущими рамами.

2.5. Прочность и устойчивость каркаса в поперечном направлении обеспечивается рамами каркаса этажерки со всеми жесткими узлами сопряжений ригелей с колоннами.

2.6. Прочность и устойчивость в продольном направлении обеспечивается стальными связями, устанавливаемыми на каждом этаже в одном шаге продольных рядов колонн температурно-усадочного блока этажерки.

2.7. В многоэтажных перекрытиях применены сборные железобетонные плиты шириной 1485 мм с опиранием на полки ригелей. Наружные продольные ребра межколонных плит, укладываемых по крайним осям колонн, устанавливаются на сборные железобетонные опорные консоли КС1

3. СБОРНЫЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ И СТАЛЬНЫЕ ИЗДЕЛИЯ.

3.1. Дополнительные марки колонн разработаны с учетом возможностей изготовления в опалубочных формах типовых колонн серии 1.420.1-19. Сечение колонн 600х400 мм. Номенклатура колонн приведена в документе 1.

3.2. Колонны изготавливаются из бетона класса по прочности ^{на сжатие} В25. Рабочая арматура из горячекатаной стали периодического профиля класса А-III по ГОСТ 5781-82.

В колоннах предусматриваются закладные изделия для крепления конструкций перекрытия и связей.

3.3. Ригели разработаны с учетом возможности изготовления в опалубочных формах ригелей серии 1.420.1-32. Длина ригелей 5180 мм, высота сечения 800 мм. Номенклатура ригелей приведена в документе 2.

Ширина ригелей в уровне полок для опирания плит равна 650 мм.

Ригели имеют "крестообразную" форму сечения.

Ригели разработаны с напряженной продольной рабочей арматурой из горячекатаной арматурной стали периодического профиля классов Ат-У и Атв, ^{по ГОСТ 5781-82 и ГОСТ 10884-81.} А-IV. Класс бетона В30. Натяжение арматуры предусмотрено как механическим, так и электротермическим способом. В ригелях предусмотрены закладные изделия для крепления плит перекрытий, а также для крепления ригелей к колоннам.

3.4. Плиты перекрытий высотой 300 мм, шириной 1485 мм приняты по серии 1.042.1-4 выпуск 1 и 2.

3.5. Для опирания плит по крайним профильным осям предусмотрены сборные железобетонные опорные консоли высотой 400 мм, шириной 460 мм.

3.6. Стальные вертикальные связи приняты по серии 1.420.1-19 выпуск 3-1. В этажерках, в которых не могут быть допущены открытые стальные конструкции, должна быть произведена защита от огня штукатуркой по сетке или покрытием огнезащитными красками.

1400136/5

4. НАГРУЗКИ НА КАРКАСЫ ЭТАЖЕРОК.

4.1. Конструкции этажерок рассчитаны на воздействие постоянных, кратковременных и длительных временных нагрузок.

Постоянными нагрузками являются: собственный вес железобетонных конструкций перекрытия с учетом заливки швов, собственный вес пола, а также собственный вес колонн.

Кратковременной нагрузкой является ветровая. Ветровая нагрузка принята для по I,III географическим районам (местность типа А) и I,IV (местность типа Б). Величины ветровых нагрузок определены как для сооружений, со всех сторон закрытых стенами с отметкой верха на 6 м превышающей отметки верхнего перекрытия этажерок.

Снеговая нагрузка при расчете этажерок отдельно не учитывалась. При выборе маркировочных схем влияние снеговой нагрузки должно учитываться в каждом конкретном случае за счет снижения временной длительной или постоянной нагрузки.

За временную длительную нагрузку принята эквивалентная равномерно-распределенная нагрузка на перекрытие от веса оборудования, веса жидкостей и твердых тел, заполняющих оборудование, веса хранимых материалов, а также веса людей, деталей и ремонтных материалов в зоне обслуживания.

Схемы и величины нагрузок, действующих на каркасы этажерок, приведены в документе-ПЗ листы 10,11.

В случае приложения на ригели сосредоточенных нагрузок рамы каркасов следует пересчитать на действие фактических нагрузок и назначить марки элементов в соответствии с полученными усилиями.

5. РАСЧЕТ КОНСТРУКЦИЙ.

5.1. Усилия в элементах поперечных и продольных рам каркаса и связей определены в результате расчета из условия наиболее невыгодного учета сочетаний нагрузок.

5.2. При статическом расчете рам жесткость EJ элементов принималась постоянной и усилия определяли в предположении упругой работы всех элементов рам.

5.3. При расчете поперечных рам все узлы сопряжения колонн и ригелей принимались жесткими.

Расчет рам поперечного каркаса выполнялся с учетом участков повышенной жесткости в зоне опирания ригелей на консоли колонн. Размеры таких участков приведены в документе-ПЗ лист 12. Заделки колонн в стаканах фундаментов принята в уровне верха стакана. Расчетные усилия в элементах поперечных рам определены в сечениях, проходящих по граням жестких участков.

5.4. Стальные вертикальные связи приняты порталного типа. Элементы связей рассчитаны с учетом пространственной работы каркасов этажерок.

5.5. Каркасы этажерок в период возведения (без немедленного замоноличивания) рассчитаны на сочетания следующих нагрузок: нагрузки от собственного веса конструкций, ветровой нагрузки, а также монтажной расчетной нагрузки на перекрытия равной 250 кгс/м^2 (0,245 кПа).

Расчетная схема поперечного каркаса в период возведения принята в виде поперечных рам со всеми жесткими узлами без учета участков повышенной жесткости в уровне перекрытия.

6. РАСЧЕТ ЭЛЕМЕНТОВ КАРКАСА.

6.1. Расчет и конструирование сборных железобетонных элементов произведен по СНиП 2.03.01-84* "Бетонные и железобетонные конструкции", СНиП 2.03.11-85 "Защита строительных конструкций от коррозии" с учетом "Инструкции по расчету статически неопределимых железобетонных конструкций с учетом перераспределения усилий" (Стройиздат, 1975 г.).

1.421.1-1.93.0-1-173

Иван

3

24.00/36 6

Расчет стальных связей произведен по СНиП II-23-81* "Стальные конструкции. Нормы проектирования".

6.2. В соответствии с воспринимаемыми нагрузками колонны подразделяются на рядовые, связевые, торцевые и колонны у температурно-усадочных швов.

Рядовые и связевые колонны рассчитаны на усилия от загрузки ригелей перекрытия вертикальными нагрузками, не вызывающими кручения относительно поперечных осей этажерки и горизонтальных нагрузок, а также от усилия плоскости рам, определяемые величиной смещения в продольном направлении.

При расчете связевых колонн учитывались дополнительные усилия от эксцентричного крепления связей.

Торцевые колонны и колонны у температурно-усадочных швов, кроме того, рассчитаны на усилия от кручения ригелей, вызванного односторонним приложением вертикальных нагрузок.

Расчетная длина колонн в плоскости поперечных рам принята равной:

- а) для колонн этажерок с числом пролетов 2 и более $l_0 = H$.
- б) для однопролетных этажерок $l_0 = 1,25H$, где H - длина колонны между гранями жестких участков поперечной рамы и верхом фундамента (для нижнего этажа) и между жесткими участками колонн (для 2-го и 3-го этажей).

Расчетная длина колонн из плоскости рам принята равной высоте этажа, за исключением колонн первого этажа, для которых расчетная длина принята равной 0,8 от высоты этажа.

6.3. Ригели рассчитаны по прочности, деформациям и раскрытию трещин на усилия от вертикальных эквивалентных равномерно-распределенных нагрузок. Рядовые ригели на кручение не рассчитаны. Ригели в торцевых рамах и в рамах у температурно-усадочных швов рассчитаны на изгиб с кручением.

При приложении сосредоточенных нагрузок ригели должны назначаться в соответствии с полученными усилиями.

В случае образования проемов в перекрытиях в конкретных этажерках (при этом установка распорок межколонных плит между всеми колоннами является обязательной) ригели должны быть запроектированы с учетом кручения.

Сечение опорной арматуры проверено, а высота сварных швов назначена с учетом усилий, возникающих в раме каркаса в период монтажа конструкций без одновременного замоноличивания стыков.

7. УКАЗАНИЯ ПО МОНТАЖУ КОНСТРУКЦИЙ.

7.1. Монтаж конструкций должен осуществляться в соответствии с проектом производства работ, разрабатываемым организацией, осуществляющей монтаж конструкций с соблюдением главы СНиП 3.03.01-87 "Несущие и ограждающие конструкции", СНиП III-4-80* "Техника безопасности в строительстве", СНиП 3.01.01-85* "Организация строительного производства".

8. ПРИМЕНЕНИЕ КОНСТРУКЦИЙ В УСЛОВИЯХ АГРЕССИВНЫХ ГАЗОВЫХ СРЕД, НИЗКИХ ТЕМПЕРАТУР И ДИНАМИЧЕСКИХ НАГРУЗОК.

8.1. При применении железобетонных конструкций этажерок, эксплуатируемых в условиях со слабо или среднеагрессивной газовой средой, в проекте этажерки в соответствии с конкретными условиями эксплуатации и требованиями СНиП 2.03.11-85 должны быть дополнительно указаны:

- требования по плотности бетона с указанием марки по водонепроницаемости и водоцементного отношения;
- вид цемента, состав заполнителей и применяемых добавок;
- вид защиты конструкций лакокрасочными покрытиями и способы их нанесения на бетонную поверхность изделий;
- требования к качеству бетонной поверхности;
- требования к защите закладных изделий и сварных швов после соединения закладных деталей электросваркой в процессе монтажа;
- защита стальных закладных изделий путем нанесения металлизированного

1.421.1-1.93.0-1-13

Лист
4

14 00136 7

слоя или вид лакокрасочного покрытия.

Конструкции предназначены для эксплуатации в условиях постоянного воздействия не выше +50°C, а также для эксплуатации при температуре выше ^{минус} 40°C. Предел огнестойкости колонн и ригелей 2,0 часа.

Для конструкций этажерок, подверженных воздействию, кроме статических, также 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 сооружений на динамические нагрузки".

9. ОБЩИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ РАБОЧИХ ЧЕРТЕЖЕЙ.

9.1. В случае отличия нагрузок проектируемой этажерки от принятых при расчете конструкции серии I.421.I-1.93 и приведенных в документах-ПЗ листы 10,11, каркас и конструкции следует пересчитать на действие фактической нагрузки и назначить марки элементов в соответствии с полученными усилиями, используя при этом изделия необходимой несущей способности.

9.2. Конструкции этажерок разработаны для условий возведения на непросадочных грунтах. Конструкции могут быть использованы для этажерок, возводимых на основаниях, сложными просадочными грунтами, при условии выполнения требований СНиП II.I.02.01-83 по проектированию оснований и конструктивных мероприятий, обеспечивающих общую устойчивость и эксплуатационную пригодность этажерок.

По степени ответственности этажерки отнесены ко II классу.

9.3. Чертежи фундаментов разрабатываются при конкретном проектировании, при этом возможно использование фундаментов по серии I.411.I-2/91 "Монолитные фундаменты для многоэтажных зданий". Усилия для расчета фундаментов приведены в документе-7.

9.4. На монтажных схемах элементов этажерок проставляются марки изделий, а также номера монтажных деталей и дается ссылка на соот-

ветствующие выпуски конструкций и выпуски монтажных деталей (см. документы-3,6).

Колонны торцевых рам, рам у температурно-усадочных швов и для крепления связей приняты тех же марок по армированию.

В колоннах этажерок должны устанавливаться дополнительные закладные изделия для крепления вертикальных стальных связей (см. документ-8 лист 1) и закладные изделия марок МН19 (см. вып. 2-I документ-22) выпусков арматуры из колонн, предназначенных для крепления ригелей поперечных рам и образования жестких узлов сопряжения ригелей с колоннами.

Установка перечисленных закладных изделий должна осуществляться в соответствии с требованиями проектов конкретных объектов.

9.5. Назначение марок стали, состава бетона, вида цемента и заполнителей, марки бетона по водонепроницаемости (плотности), мероприятий по защите от коррозии производится проектной организацией, разрабатывающей конкретный проект в зависимости от конкретных условий эксплуатации конструкций.

Для железобетонных изделий, применяемых с небольшими изменениями (в части закладных изделий и т.п.) в конкретных проектах даются чертежи, в которых отражается вносимое изменение: опалубочные чертежи с указанием всех закладных изделий, выборкой стали, показателей расхода материалов и т.д., а также чертежи дополнительных элементов, например закладных изделий и т.п.

Проект конкретной этажерки должен содержать общие указания по монтажу конструкций.

Разработка лестниц должна производиться в конкретном проекте,

Изм. по обл. Подпись и дата. Взам. инв. №

с использованием, в частности, конструктивных решений лестниц серии 1.050.9-4.93 „Лестницы для многоэтажных общественных, административных и бытовых зданий и производственных зданий промышленных предприятий“.

Издательство «Строительство»

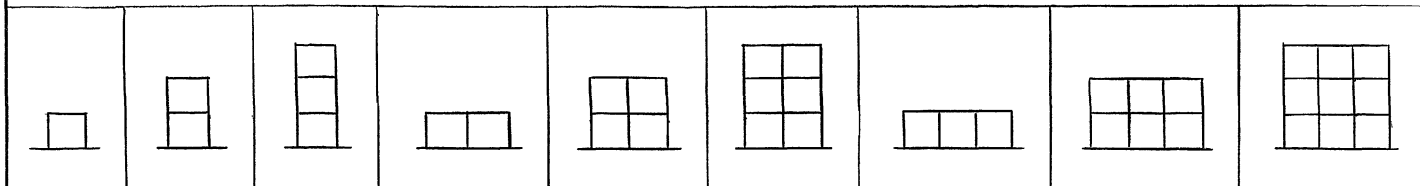
1.421.1-1.93. 0-1-ПЗ

Иуст

6

Л/00-136 9

ГАБАРИТНЫЕ СХЕМЫ ЭТАЖЕРОК



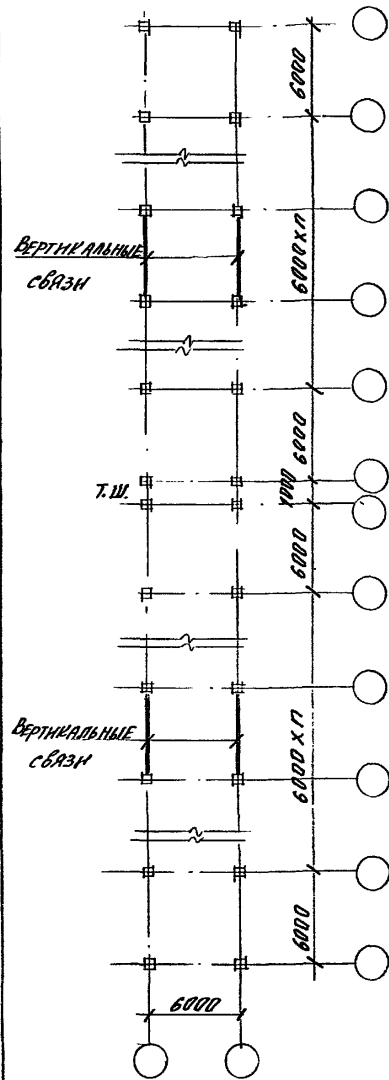
ШИФР СХЕМЫ.

1-6-1 (4,8)	1-6-2 (4,8)	1-6-3 (4,8)	2-6-1 (4,8)	2-6-2 (4,8)	2-6-3 (4,8)	3-6-1 (4,8)	3-6-2 (4,8)	3-6-3 (4,8)
(6,0)	(6,0; 4,8)	(6,0; 4,8)	(6,0)	(6,0; 4,8)	(6,0; 4,8)	(6,0)	(6,0; 4,8)	(6,0; 4,8)
(7,2)	(6,0)	(6,0)	(7,2)	(6,0)	(6,0)	(7,2)	(6,0)	(6,0)
	(7,2; 6,0)	(7,2; 6,0)		(7,2; 6,0)	(7,2; 6,0)		(7,2; 6,0)	(7,2; 6,0)

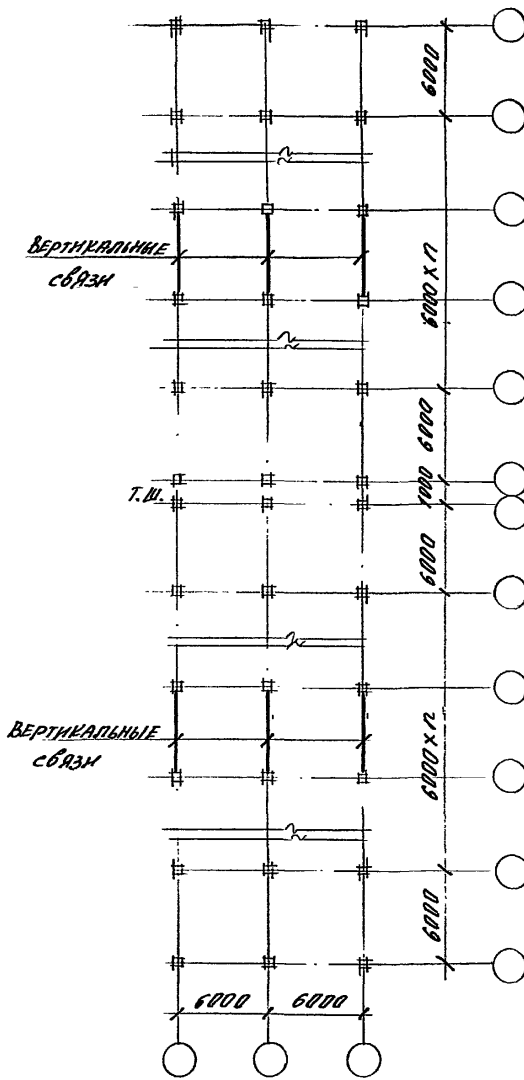
В СХЕМАХ ПРИНЯТО УСЛОВНОЕ ОБОЗНАЧЕНИЕ: ПЕРВАЯ ЦИФРА - ЧИСЛО ПРОЛЕТОВ;
 ВТОРАЯ ЦИФРА - ДЛИНА ПРОЛЕТА РИГЕЛЯ 6 М; ТРЕТЬЯ ЦИФРА - КОЛИЧЕСТВО ЯРУСОВ;
 ЦИФРЫ В СКОБКАХ - ВЫСОТЫ ПЕРВОГО И ПОСЛЕДУЮЩИХ ЭТАЖЕЙ В М.

ПЛАНЫ ЭТАЖЕРОК

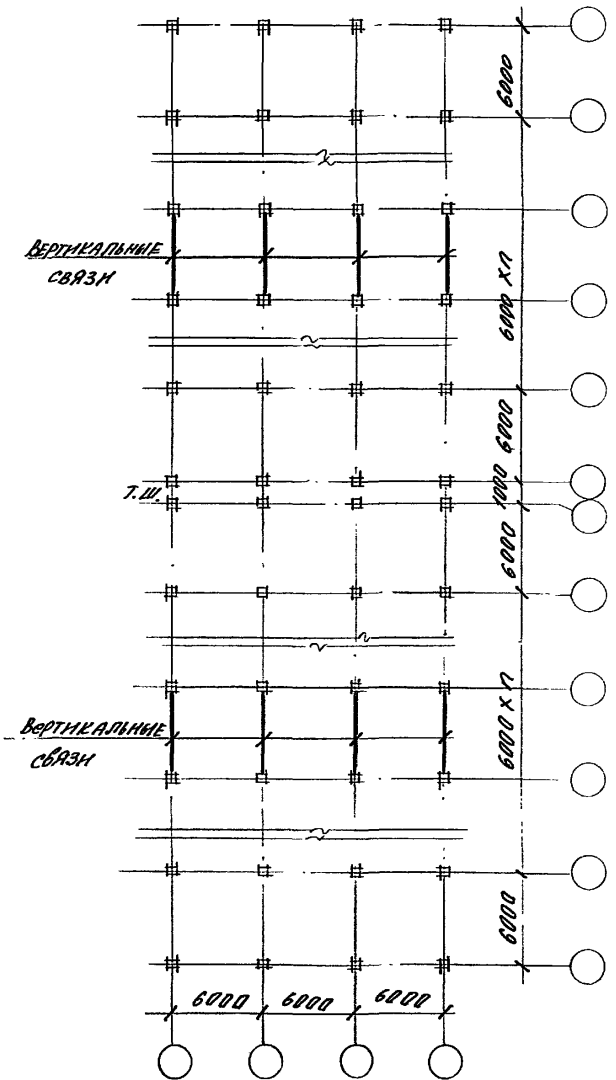
ОДНОПРОЛЕТНЫЕ



ДВУХПРОЛЕТНЫЕ



ТРЕХПРОЛЕТНЫЕ

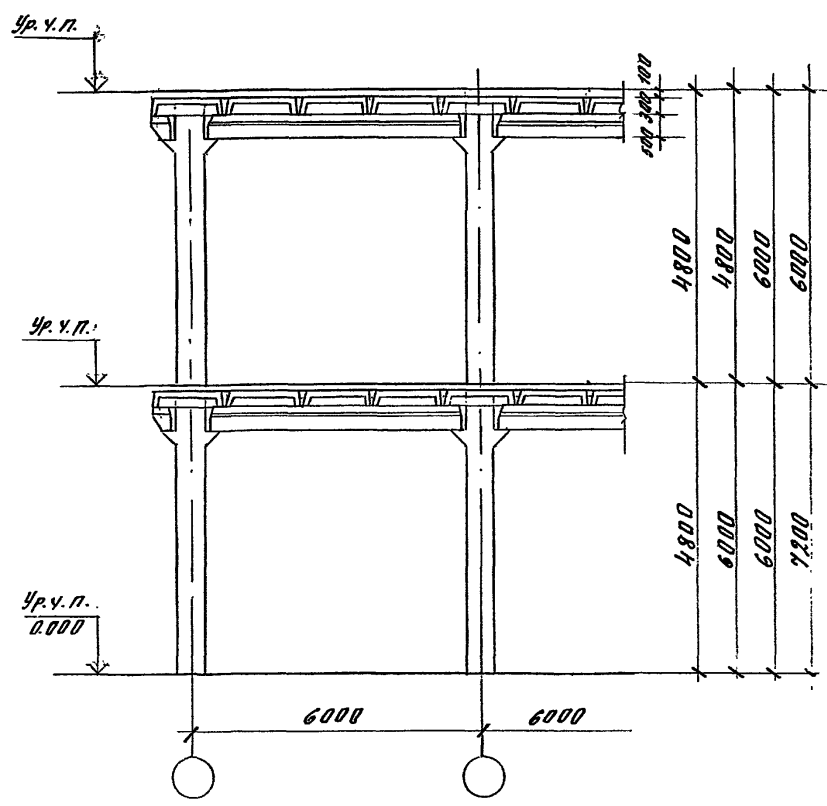


1.421.1-1.93. П-1-173

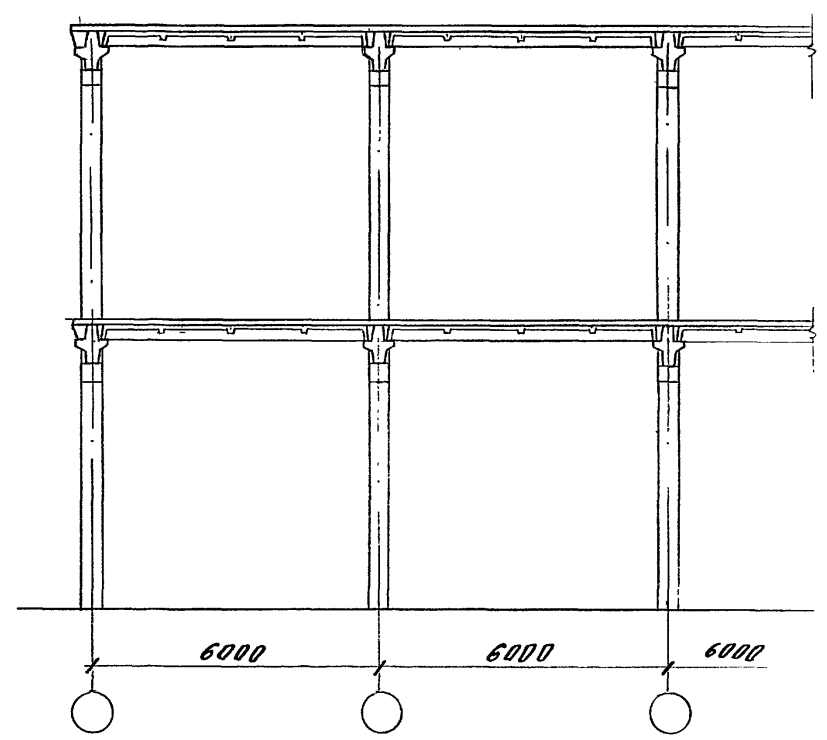
ЛИСТ
8

11 36100 40135

ПОПЕРЕЧНЫЙ РАЗРЕЗ



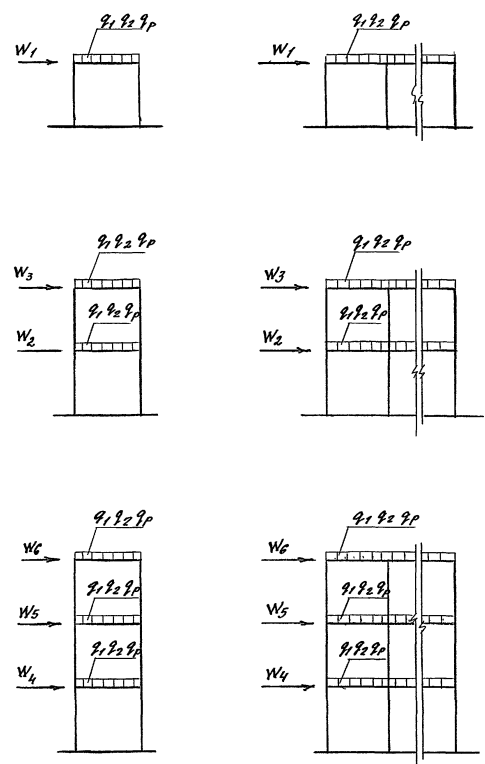
Продольный разрез



Ур. ч. п. 0.000

Таблица 1

Нагрузки на ригель перекрытия (кН/м (тс/м))



Вид нагрузки	Полная нагрузка	Постоянная нагрузка, q_1			Временная нагрузка q_2
		Полная нагрузка	Бес плит	Бес пола	
РАСЧЕТНАЯ	108,0 (11,0)	25,59 (2,61)	15,89 (1,62)	3,7 (0,99)	32,41 (8,39)
	142,2 (14,6)				116,61 (11,89)
	176,5 (18,0)				150,91 (15,39)
	210,8 (21,5)				185,21 (18,89)
НОРМАТИВНАЯ	91,1 (9,3)	23,23 (2,37)	14,42 (1,47)	8,81 (0,9)	61,87 (6,93)
	120,6 (12,3)				97,37 (9,93)
	150,0 (15,3)				126,77 (12,93)
	179,5 (18,3)				156,27 (15,93)

1. Нагрузки приведены для основных рам. Для торцевых рам значения умножаются на коэффициент 0,6.
2. Вес плит приведен с учетом заливки швов.
3. Расчетные нагрузки на ригели в период монтажа приняты $q_{об} = 26,28$ кН/м (2,68 тс/м) и $q_{вр} = 7,06$ кН/м (0,72 тс/м).
4. Нормативная нагрузка от веса пола принята равной $980 \frac{kg}{m^2}$ ($\frac{10000}{12}$).
5. Расчетная нагрузка от собственного веса ригеля q_p равна весу ригеля при плотности бетона $2500 \frac{kg}{m^3} \times K_p$, где $K_p = 1,1$.

Унифицированные и стандартные чертежи

УСЛОВНЫЕ РАСЧЕТНЫЕ ВЕТРОВЫЕ НАГРУЗКИ НА ПОПЕРЕЧНЫЕ РАМЫ, кН (тс)

Таблица 2

Шифр схемы	W ₁	Шифр схемы	W ₂	W ₃	Шифр схемы	W ₄	W ₅	W ₆
1-6-1 (4,8) 2-6-1 (4,8) 3-6-1 (4,8)	43,2(4,4)	1-6-2 (4,8) 2-6-2 (4,8) 3-6-2 (4,8)	20,6(2,1)	52,0(5,0)	1-6-3 (4,8) 2-6-3 (4,8) 3-6-3 (4,8)	20,6(2,1)	23,6(2,4)	62,0(6,2)
1-6-1 (6,0) 2-6-1 (6,0) 3-6-1 (6,0)	46,1(4,7)	1-6-2 (6,0; 4,8) 2-6-2 (6,0; 4,8) 3-6-2 (6,0; 4,8)	23,6(2,4)	52,0(5,3)	1-6-3 (6,0; 4,8) 2-6-3 (6,0; 4,8) 3-6-3 (6,0; 4,8)	23,6(2,4)	24,6(2,5)	63,8(6,5)
1-6-1 (7,2) 2-6-1 (7,2) 3-6-1 (7,2)	50,0(5,1)	1-6-2 (6,0) 2-6-2 (6,0) 3-6-2 (6,0; 4,8)	26,5(2,7)	58,0(5,9)	1-6-3 (6,0) 2-6-3 (6,0) 3-6-3 (6,0)	26,5(2,7)	32,4(3,3)	74,6(7,6)
—	—	1-6-2 (7,2; 6,0) 2-6-2 (7,2; 6,0) 3-6-2 (7,2; 6,0)	22,5(3,0)	60,0(6,1)	1-6-3 (7,2; 6,0) 2-6-3 (7,2; 6,0) 3-6-3 (7,2; 6,0)	22,5(3,0)	36,3(3,7)	81,5(8,3)

1. Значения условных ветровых нагрузок даны для III географического района (местность типа В).
2. Нагрузки даны для основных рам: для торцевых рам значения нагрузок умножаются на коэффициент 0,6.
3. Значения нормативных коэффициентов приняты равными $C=0,8$ и $C_1=0,6$.
4. Для определения нормативных нагрузок табличные значения следует умножить в 1,2 раза.

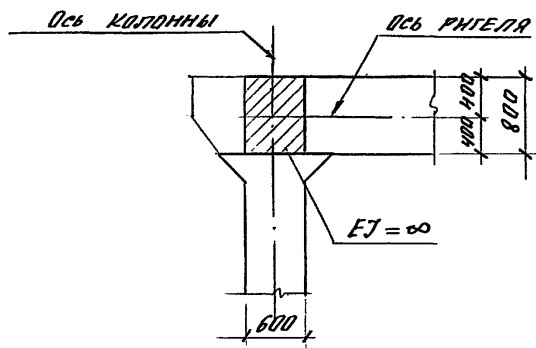
1.421.1-193.0-1-73

4500136 14

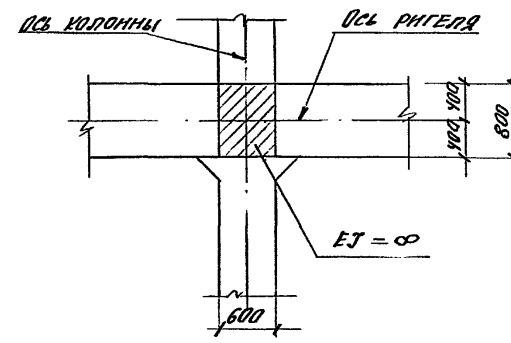
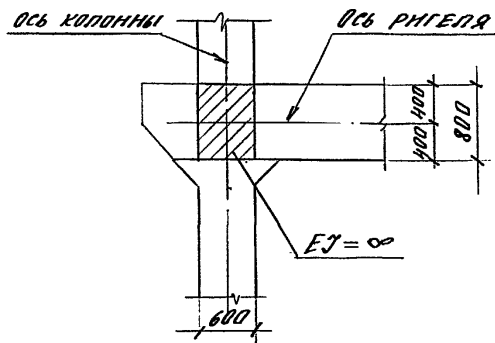
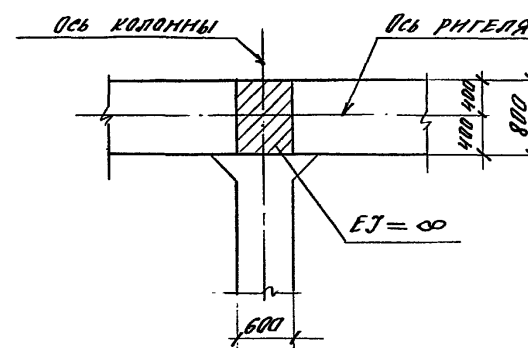
Лист
11

Участки повышенной жесткости в местах сопряжения
ригелей с колоннами

а) с крайними колоннами



б) со средними колоннами

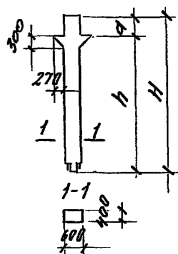
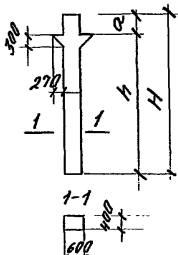
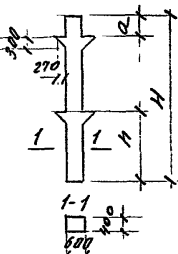


1.421.1-1.93.0-1-113

15 00136 15

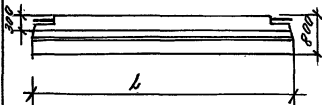
Лист

12


ЭСКИЗ	МАРКА	ГАБАРИТНЫЕ РАЗМЕРЫ, мм			Класс бетона	Расход материалов		Масса, т	Обозначение
		H	h	a		Бетон, м ³	Сталь, кг		
	K32-19	4710	4000	710	B25	1,16	332,2	2,9	1.421.1-1.93. 2-1-1
	K52-8	5360	4650			1,32	273,6	3,30	-2
	K54-8	6560	5850			1,61	268,4	4,0	-3
	K54-9						306,8		-3
	K56-7	7760	7050			1,89	295,3	4,7	-4
	K56-8						330,1		-4
	K67-1	11360	5850			2,8	445,7	7,0	-5
	K67-2						515,3		-5
	K67-3						600,9		-5

ИД № 1082. Изданы в Восток. Проект № 1082

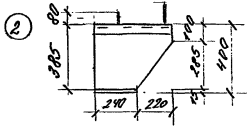
1.421.1-1.93. 0-1-1ИИ		
Зав. отд.	Корюш	Корюш
Н. контр.	Мельников	Мельников
Г.И.П.	Мельников	Мельников
Разраб.	Котова	Котова
Номенклатура дополнительных колонн этажей		Итого Р 1
		ЦНИИПРОМЗДАНИЙ

Эскиз	МАРКА	L, мм	Класс бетона	Прочность материалов		Масса, кг	Обозначение
				Бетон, М ³	Сталь, кг		
	РЖ 8.52 - 1 - АIII В	5180	В30	1.71	305,42	4.3	1.421.1-1.93.3-1-1
	РЖ 8.52 - 1 - АIV				305,42		
	РЖ 8.52 - 1 - АTV				298,13		
	РЖ 8.52 - 2 - АIII В				329,66		
	РЖ 8.52 - 2 - АIV				329,66		
	РЖ 8.52 - 2 - АTV				322,37		
	РЖ 8.52 - 3 - АIII В				351,62		
	РЖ 8.52 - 3 - АIV				351,62		
	РЖ 8.52 - 3 - АTV				344,33		
	РЖ 8.52 - 4 - АIII В				331,31		
	РЖ 8.52 - 4 - АIV				331,31		
	РЖ 8.52 - 4 - АTV				315,92		
	РЖ 8.52 - 6 - АIII В				373,22		
	РЖ 8.52 - 6 - АIV				373,22		
	РЖ 8.52 - 6 - АTV				351,62		
	РЖ 8.52 - 7 - АIII В				388,52		
	РЖ 8.52 - 8 - АIV				388,52		
	РЖ 8.52 - 8 - АTV				373,22		
	РЖ 8.52 - 9 - АIII В				399,35		
РЖ 8.52 - 9 - АIV	399,35						

Имя, Ф.И.О. Подпись и дата...
 Дата, время...

			1.421.1-1.93.0-1-2НН		
Имя отб.	Козлов		НОМЕНКЛАТУРА РИГЕДЕЙ		
ГМП	Андреев				
Указатель	Горькова				
Разреш.	Костова				
			Старший	Заст.	Застов
			Р	1	2
			ЦНИИПРОМЗДАНИИ		

продолжение

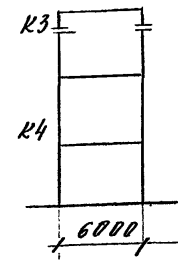
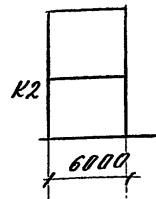
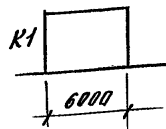
ЭСКИЗ	МАРКА	L, мм	КЛАСС бетона	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		Масса, кг	ОБЪЕМНЫЕ ОТМЕЧЕНИЯ
				Бетон, м ³	Сталь, кг		
см. ЭСКИЗ ①	РЖ 8.52 - 9 - АТ \bar{V}	5180	В30	1.71	384,05	4,3	1.421.1-1.93.3-1-1
	РЖ 8.52 - 10 - АТ \bar{V} В				434,63		
	РЖ 8.52 - 10 - АТ \bar{V}				434,63		
	РЖ 8.52 - 10 - АТ \bar{V}				396,26		
	РЖ 8.52 - 11 - АТ \bar{V} В				422,42		
	РЖ 8.52 - 11 - АТ \bar{V}				422,42		
	РЖ 8.52 - 11 - АТ \bar{V}				399,35		
	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т				347,89		
	РЖ 8.52 - 5 - АТ \bar{V} В-Т				363,28		
	РЖ 8.52 - 5 - АТ \bar{V} -Т				363,28		
	РЖ 8.52 - 6 - АТ \bar{V} -Т				376,78		
РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} В-Т	392,08						
РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	363,28						
② 	Консоль КС1	460	В30	0.08	27,34	0.2	3-1-3

Имя, Подпись и дата

1.421.1-1.93.0-1-2

2

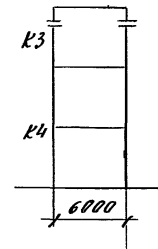
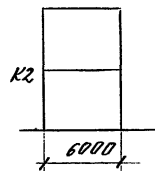
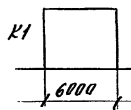
Ц00136 18



Условная марка	1-6-1 (4,8) -				Условная марка	1-6-3 (4,8) -		
	11,0	14,5	18,0	21,5		11,0	14,5	18,0
K1	K52-4	K52-8	K52-8	K52-8	K3	K10-10	K10-10	K10-12
Условная марка	1-6-2 (4,8) -				Условная марка	1-6-3 (6,0+4,8) -		
	11,0	14,5	18,0	21,5		11,0	14,5	18,0
K3	K44-5	K44-7	K44-7	K44-7	K4	K2-9	K2-13	K2-13
Условная марка	1-6-2 (6,0+4,8) -				K3	K10-10	K10-12	K10-12
	11,0	14,5	18,0	21,5		K4	K12-14	K12-14
K2	K67-2	K67-3	K67-3	K67-3				

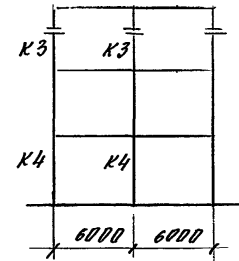
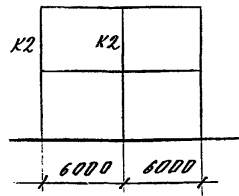
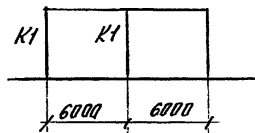
- Колонны ст. серии 1400.1-19 выпуски 1-0; 1-1; 1-3; 1-5; 1-6 и вып. 2-1 настоящей серии.
- Узлы заделки колонны в фундамент и стык колонн ст. серии 1.420.1 - 19 вып. 4-1 габр. - 2 и 59 (осевая привязка).
- Цифры 11,0...21,5 - расчетная нагрузка на ригель в тс/м

1.421.1-1.93. 0-1-3					
Зав. отд.	Коркин	Иванов			
Н. контр.	Мельников	Минин			
ГМП	Мельников	Минин			
Разраб.	Котова	Котова			
МАРКИРОВочНЫЕ СХЕМЫ КОЛОНН			Листа	Листов	Листов
			Р	Т	Б
ЦНИИПРОМЗАДАНИЙ					



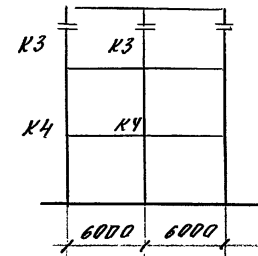
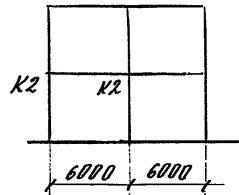
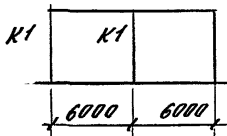
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	1-6-1(6.0)-			
	11.0	14.5	18.0	21.5
K1	K54-9	K54-5	K54-5	K54-5
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	1-6-1(7.2)			
	11.0	14.5	18.0	21.5
K1	K56-8	K56-4	K56-4	K56-4
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	1-6-2(6.0)			
	11.0	14.5	18.0	21.5
K2	K63-7	K63-9	K63-9	K63-9
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	1-6-2(7.2+6.0)			
	11.0	14.5	18.0	21.5
K2	K48-7	K48-9	K48-9	K48-9

УСЛОВНЫЕ МАРКИ	1-6-3(6.0)		
	11.0	14.5	18.0
K3	K32-11	K32-19	K32-19
K4	K24-11	K24-11	K24-11
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	1-6-3(7.2+6.0)		
	11.0	14.5	18.0
K3	K32-11	K32-19	K32-19
K4	K34-11	K34-11	K34-11



Условные марки	2-6-1 (4,8)-				Условные марки	2-6-3 (4,8)			
	11,0	14,5	18,0	21,5		11,0	14,5	18,0	21,5
K1	K52-4	K52-4	K52-8	K52-8	K3	K10-6	K10-10	K10-10	K10-12
Условные марки	2-6-2 (4,8)-				K4	K2-9	K2-9	K2-13	K2-13
	11,0	14,5	18,0	21,5	Условные марки	2-6-3 (6,0 + 4,8)			
K2	K44-5	K44-5	K44-7	K44-7		11,0	14,5	18,0	21,5
Условные марки	2-6-2 (6,0 + 4,8)				K3	K10-6	K10-10	K10-12	K10-12
	11,0	14,5	18,0	21,5	K4	K12-11	K12-13	K12-14	K12-14
K2	K67-2	K67-2	K67-3	K67-3					

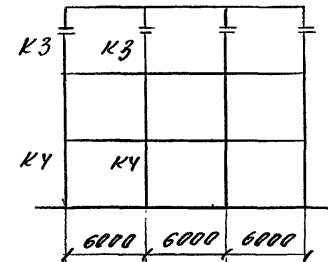
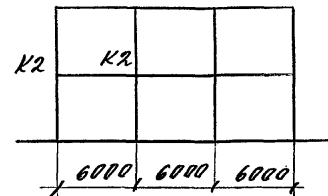
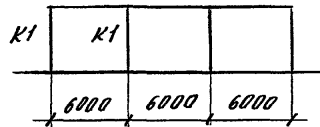
1.421.1-1.93.0-1-3



УСЛОВНЫЕ МАРКИ	2-6-1(6,0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K1	K54-9	K54-5	K54-5	K54-5
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	2-6-1(7,2)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K1	K56-8	K56-4	K56-4	K56-4
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	2-6-2(6,0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K2	K63-7	K63-9	K63-9	K63-9
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	2-6-2(7,2+6,0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K2	K48-7	K48-7	K48-9	K48-9

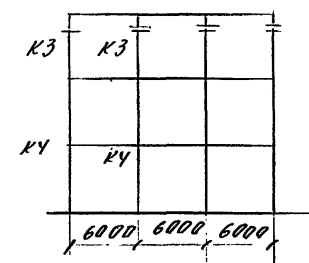
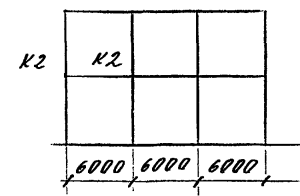
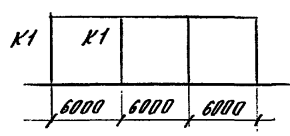
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	2-6-3(60)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K3	K32-8	K32-11	K32-11	K32-19
K4	K24-8	K24-11	K24-11	K24-11
УСЛОВНЫЕ МАРКИ	2-6-3(7,2+6,0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K3	K32-8	K32-11	K32-11	K32-19
K4	K34-11	K34-11	K34-11	K34-11

1.421.1-1.93.0-1-3 ИЛЕТ
4



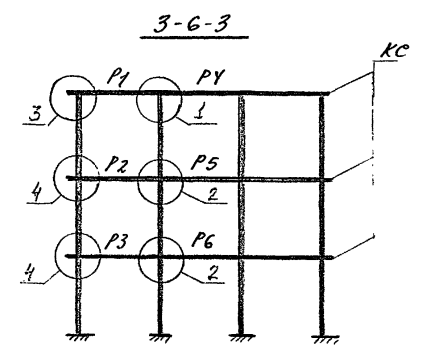
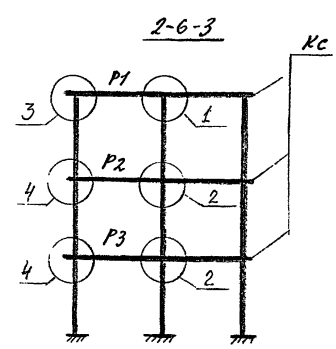
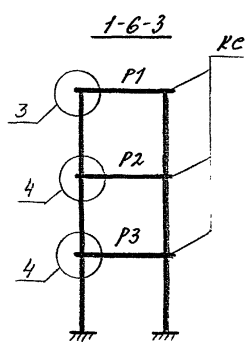
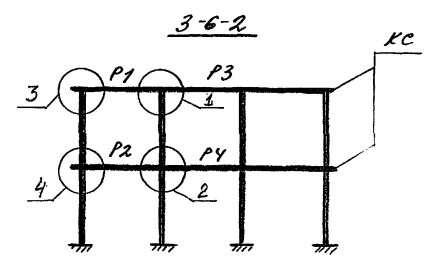
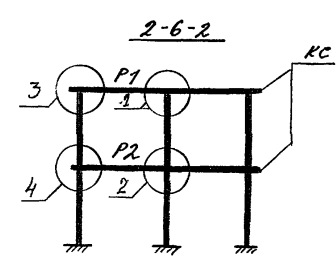
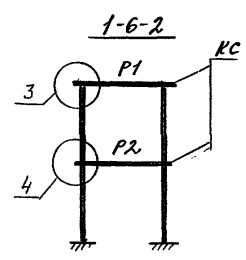
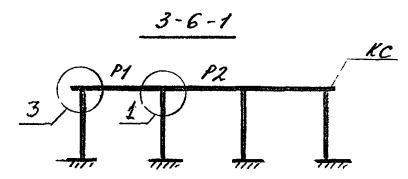
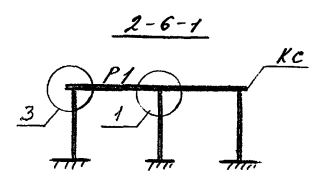
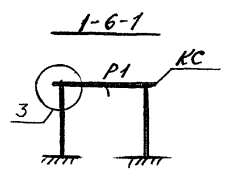
Условные марки	3-6-1 (4,8)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K1	K52-4	K52-4	K52-8	K52-8
Условные марки	3-6-2 (4,8)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K2	K44-3	K44-5	K44-7	K44-7
Условные марки	3-6-2 (6,0 + 4,8)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K2	K67-1	K67-2	K67-3	K67-3

Условные марки	3-6-3 (4,8) -			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K3	K10-6	K10-10	K10-10	K10-12
K4	K2-9	K2-9	K2-12	K2-13
Условные марки	3-6-3 (6,0 + 4,8) -			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K3	K10-6	K10-10	K10-12	K10-12
K4	K12-11	K12-11	K12-13	K12-14



Условные марки	3-6-1 (6.0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K1	K54-8	K54-9	K54-5	K54-5
Условные марки	3-6-1 (7.2)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K1	K56-7	K56-8	K56-4	K56-4
Условные марки	3-6-2 (6.0)			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K2	K63-7	K63-7	K63-9	K63-9
Условные марки	3-6-2 (7.2 + 6.0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K2	K48-7	K48-7	K48-9	K48-9

Условные марки	3-6-3 (6.0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K3	K32-8	K32-11	K32-11	K32-19
K4	K24-8	K24-11	K24-11	K24-11
Условные марки	3-6-3 (7.2+6.0)-			
	11,0	14,5	18,0	21,5
K3	K32-8	K32-11	K32-11	K32-19
K4	K34-8	K34-11	K34-11	K34-11



1. РИГЕЛИ И ОПОРНЫЕ КОНСОЛИ СМ. ВИД. 3-1
2. УЗЛОВ СМ. ВИД. 6-1
3. В ЗНАМЕНАТЕЛЕ - РИГЕЛИ ДЛЯ УСЛОВИЙ С О СРЕДНЕАГРЕССИВНОЙ ГАЗОВОЙ СРЕДОЙ.

		1.421.1-1.93. 0-1-4					
ИРК.отр.	КОЗЫЛ		МАРШРУТНЫЕ СХЕМЫ				
ГНП	ВАХИНА		РИГЕЛЕЙ И УЗЛОВ				
ИНЖЕНЕР	ГОРШКОВА						
РАЗРЯД	ЛЮТОВА						
			<table border="1" style="float: right;"> <tr> <td>Лист</td> <td>33</td> </tr> <tr> <td>Всего листов</td> <td>33</td> </tr> </table>	Лист	33	Всего листов	33
Лист	33						
Всего листов	33						
			ЦИЦПРОМЗДАНИЙ				

ИРК.отр. КОЗЫЛ, ГНП ВАХИНА, ИНЖЕНЕР ГОРШКОВА, РАЗРЯД ЛЮТОВА

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА РИТЕЛИ ПЕРЕКИТЯ, кгс/м	РАБОЧИЕ РАМЫ		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ		ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА РИТЕЛИ ПЕРЕКИТЯ, кгс/м	РАБОЧИЕ РАМЫ		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ	
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИТЕЛЕЙ						УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИТЕЛЕЙ			
		P1		P1				P1		P1	
1-6-1(4,8)	11000	$\frac{P_{ж} 8.52-4-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$		2-6-1(4,8)	11000	$\frac{P_{ж} 8.52-1-АИВ}{P_{ж} 8.52-6-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$	
	14500	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-9-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$			14500	$\frac{P_{ж} 8.52-4-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$	
	18000	$\frac{P_{ж} 8.52-7-АИВ}{P_{ж} 8.52-11-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$			18000	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$	
	21500	$\frac{P_{ж} 8.52-11-АИВ}{P_{ж} 8.52-11-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$			21500	$\frac{P_{ж} 8.52-9-АИВ}{-}$		$P_{ж} 8.52-5-АИВ-Т$	
1-6-1(6,0)	11000	$\frac{P_{ж} 8.52-3-АИВ}{P_{ж} 8.52-6-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$		2-6-1(6,0)	11000	$\frac{P_{ж} 8.52-2-АИВ}{P_{ж} 8.52-6-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
	14500	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$			14500	$\frac{P_{ж} 8.52-3-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
	18000	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$			18000	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-10-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
	21500	$\frac{P_{ж} 8.52-7-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$			21500	$\frac{P_{ж} 8.52-7-АИВ}{P_{ж} 8.52-10-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
1-6-1(7,2)	11000	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-6-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$		2-6-1(7,2)	11000	$\frac{P_{ж} 8.52-2-АИВ}{P_{ж} 8.52-6-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
	14500	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$			14500	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
	18000	$\frac{P_{ж} 8.52-7-АИВ}{P_{ж} 8.52-7-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$			18000	$\frac{P_{ж} 8.52-6-АИВ}{P_{ж} 8.52-10-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	
	21500	$\frac{P_{ж} 8.52-7-АИВ}{P_{ж} 8.52-10-АИВ}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$			2150	$\frac{P_{ж} 8.52-7-АИВ}{-}$		$P_{ж} 8.52-7-АИВ-Т$	

ШУФР не подлежит повторному и вторичному использованию

1421.1-1.93.0-1-4 лист 2

Расчетная нагрузка на расчетный элемент кгс. м	РАСЧЕТНЫЕ РАМЫ		РАМЫ ГОРИЗОНТАЛЬНЫЕ	
	УСЛОВНЫЕ НАЗНАЧЕНИЯ			
	P1	P2	P1	P2
3-6-1 (4.8)	11000	$\frac{PЖ 8.52-1-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-1-АИВ}{PЖ 8.52-4-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}$
	14500	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-4-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}$
	18000	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}$
	21500	$\frac{PЖ 8.52-9-АИВ}{PЖ 8.52-11-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ}{PЖ 8.52-9-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}{PЖ 8.52-5-АИВ-Т}$
3-6-1 (6.0)	11000	$\frac{PЖ 8.52-2-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-2-АИВ}{PЖ 8.52-3-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
	14500	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-3-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
	18000	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
	21500	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ}{PЖ 8.52-10-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
3-6-1 (7.2)	11000	$\frac{PЖ 8.52-3-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-2-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
	14500	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-3-АИВ}{PЖ 8.52-6-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
	18000	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-7-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$
	21500	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ}{PЖ 8.52-10-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-6-АИВ}{PЖ 8.52-10-АИВ}$	$\frac{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}{PЖ 8.52-7-АИВ-Т}$

1.421.1-1.93.0-1-4

3

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА ПЛИТКУ ПЕРЕКР. КРК/М	РАБОЧИЕ ПАНЕЛИ		ТОРЦЕВЫЕ ПАНЕЛИ	
		УСЛОВНЫЕ НАЗНАЧЕНИЯ			
		P1	P2	P1	P2
1-6-2 (4,8; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52-4 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-1 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т
	14500	<u>РЖ 8.52-1 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т
	18000	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
	21500	<u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
1-6-2 (6,0; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52-4 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-4 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т
	14500	<u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т
	18000	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
	21500	<u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
1-6-2 (6,0; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-4 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т
	14500	<u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т
	18000	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
	21500	<u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
1-6-2 (7,2; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52-1 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-3 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
	14500	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
	18000	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т
	21500	<u>РЖ 8.52-6 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11 - АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7 - АИВ</u>	РЖ 8.52-5 - АИВ-Т	РЖ 8.52-7 - АИВ-Т

Итого листов: 12 шт. 12000 шт.

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА ИЛИ РИТЕЛБ ПЕРЕКР. ИТЧ. М	ПРОДОВЫЕ РАМЫ		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ	
		УДОБНЫЕ МАРКН РИТЕЛБ			
		P1	P2	P1	P2
2-6-2 (4,8; 4,8)	11000	<u>РЖК 8.52 - 1 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 1 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 4 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	18000	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 8 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	21500	<u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>
2-6-2 (6,0; 4,8)	11000	<u>РЖК 8.52 - 1 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 1 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	18000	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	21500	<u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>
2-6-2 (6,0; 6,0)	11000	<u>РЖК 8.52 - 4 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 4 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	18000	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 11 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>
	21500	<u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>
2-6-2 (7,2; 6,0)	11000	<u>РЖК 8.52 - 1 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 2 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖК 8.52 - 4 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>
	18000	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u> <u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>
	21500	<u>РЖК 8.52 - 9 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 6 - АИВ</u>	<u>РЖК 8.52 - 5 - АИВ-Т</u>	<u>РЖК 8.52 - 7 - АИВ-Т</u>

1.421.1-1.93. 0-1-4
 1.421.1-1.93. 0-1-4
 1.421.1-1.93. 0-1-4

1.421.1-1.93. 0-1-4

5

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ НА ПЯТНОВ ПЕРЕСЕЧ.	РАБОЧИЕ РАМЫ			
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕДЕЙ			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (4,8; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>
	14500	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>
	18000	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 11 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
	21500	<u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
3-6-2 (6,0; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>
	14500	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>
	18000	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 11 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
	21500	<u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 11 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
3-6-2 (6,0; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>
	14500	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>
	18000	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 11 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
	21500	<u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 11 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
3-6-2 (7,2; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 2 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 1 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 2 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>
	14500	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 3 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 4 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 3 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u>
	18000	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>
	21500	<u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 11 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 9 - АИБ</u>	<u>РЖ 8.52 - 6 - АИБ</u> <u>РЖ 8.52 - 7 - АИБ</u>

Лист 1 из 1

УЛУЧШ СХЕМЫ	РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА ПИЛЫ И РЕЗЬБИ КРЦ/М	ТОРЦЕВЫЕ ПАНЕЛИ			
		УСПОБНЫЕ НАРКН РИГЕРЕН			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (4,8; 4,8)	11000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	14500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	18000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	21500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
3-6-2 (6,0; 4,8)	11000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	14500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	18000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	21500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
3-6-2 (6,0; 6,0)	11000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	14500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	18000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т
	21500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
3-6-2 (7,2; 6,0)	11000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
	14500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
	18000	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
	21500	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т	PЖ8.52-5-АИВ-Т	PЖ8.52-7-АИВ-Т
				1,421.1-1.93.0-1-4	ИУП 7

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА ПИЛЕЛЬ ПЕРЕДКР. КИСИ И	РАБОЧИЕ РАМЫ			ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ		
		УСЛОВНЫЕ НАЗНАЧЕНИЯ					
		P1	P2	P3	P1	P2	P3
1-6-3 (4,8; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-1-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
	18000 (1-И-ДЕТА)	<u>РЖ 8.52-9-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
	18000 (И-И-ДЕТА)	<u>РЖ 8.52-9-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
1-6-3 (6,0; 4,8)	11000 (1-И-ДЕТА)	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>
	11000 (И-И-ДЕТА)	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>
	14500 (1-И-ДЕТА)	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
	14500 (И-И-ДЕТА)	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-9-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>
1-6-3 (6,0; 6,0)	18000	<u>РЖ 8.52-9-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>
	11000	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>
1-6-3 (7,2; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-1-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-7-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-11-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИВ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИВ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИВ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИВ-Т</u>

ШУФР СХЕМЫ
 РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА ПИЛЕЛЬ ПЕРЕДКР. КИСИ И

1.421.1-1.93.0-1-4

ШУФР
8

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА АНТЕНЫ ПЕРЕД КРЮК М	РАСЧЕТНЫЕ ПАМЯТИ			ТОРЖЕВНЫЕ ПАМЯТИ		
		УСЛОВНЫЕ			НАРКМ РИГЕЛЕН		
		P1	P2	P3	P1	P2	P3
2-6-3 (4.8; 4.8)	11000	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>			
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-9-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-9-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
2-6-3 (6.0; 4.8)	11000	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-3-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-9-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-9-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
2-6-3 (6.0; 6.0)	11000	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-3-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-11-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
2-6-3 (6.0; 7.2)	11000	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-1-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-3-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-6-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-4-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-11-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-6-АИБ</u> <u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-11-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-5-АИБ-Т</u>	<u>РЖ 8.52-7-АИБ-Т</u>

Шифр схемы	Расчетная нагрузка на агрегат перегр. кисл. м	ТОПЧЕВЫЕ ПАННИ					
		Условия марки ригелей					
		P1	P2	P3	P4	P5	P6
3-6-3 (1,8; 4,8)	11000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
	14500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
	18000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
	21500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
3-6-3 (4,0; 4,8)	11000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
	14500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
	18000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
	21500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
3-6-3 (6,0; 6,0)	11000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
	14500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т
	18000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
	21500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
3-6-3 (1,2; 6,0)	11000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
	14500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
	18000	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т
	21500	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-5-АИВ-Т	РЖ8.52-7-АИВ-Т

ИЗДАНИЕ 1986 г. Удмуртский завод

1.421.1-1.93. 0-1-4

13 00 136 35

ДЛЯ РИГЕЛЕЙ С АРМАТУРОЙ АІV

ШЦФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ кгс/м	РАБОЧИЕ РАМЫ		РАМЫ ТОРЦЕВЫЕ		РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ	РАБОЧИЕ РАМЫ		РАМЫ ТОРЦЕВЫЕ	
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕЛЕЙ					УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕЛЕЙ			
		Р1		Р1			Р1		Р1	
1-6-1(4,8)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-4-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$		2-6-1(4,8)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-1-AIV}{РЖ\ 8.52-6-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-9-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$			14500	$\frac{РЖ\ 8.52-4-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{РЖ\ 8.52-8-AIV}{РЖ\ 8.52-11-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$			18000	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	21500	$\frac{РЖ\ 8.52-11-AIV}{РЖ\ 8.52-11-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$			21500	$\frac{РЖ\ 8.52-9-AIV}{РЖ\ 8.52-9-AIV}$		$РЖ\ 8.52-5-AIV-T$
1-6-1(6,0)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-3-AIV}{РЖ\ 8.52-6-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$		2-6-1(6,0)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-2-AIV}{РЖ\ 8.52-6-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$			14500	$\frac{РЖ\ 8.52-3-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$			18000	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-10-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{РЖ\ 8.52-8-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$			21500	$\frac{РЖ\ 8.52-8-AIV}{РЖ\ 8.52-10-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
1-6-1(7,2)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-6-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$		2-6-1(7,2)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-2-AIV}{РЖ\ 8.52-6-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$			14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{РЖ\ 8.52-8-AIV}{РЖ\ 8.52-8-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$			18000	$\frac{РЖ\ 8.52-6-AIV}{РЖ\ 8.52-10-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{РЖ\ 8.52-8-AIV}{РЖ\ 8.52-10-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$			21500	$\frac{РЖ\ 8.52-8-AIV}{РЖ\ 8.52-10-AIV}$		$РЖ\ 8.52-6-AIV-T$

Указано на рис. 1. Подписано в штате. Вспомогательная.

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РАМПУ кгс/м	РАБОЧИЕ РАМЫ		РАМЫ ТЕРМОБИЕ	
		УСЛОВНЫЕ НАЗНАЧЕНИЯ			
		P1	P2	P1	P2
3-6-1 (4.8)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-1-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-1-AIV}{PЖ\ 8.52-4-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-4-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-9-AIV}{PЖ\ 8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
3-6-1 (6.0)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-2-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-2-AIV}{PЖ\ 8.52-3-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-3-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-10-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
3-6-1 (7.2)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-3-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-2-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-3-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-10-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$

1.42.1.1-1.93.0-1-4
 13

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАПРЯЖЕНИЕ НА РУГЕЛЬ КГС/М	РАБОЧИЕ РАМЫ		РАМЫ ТОРЦЕВЫЕ	
		УСЛОВНЫЕ НАЗВАН			
		P1	P2	P1	P2
1-6-2(4,8; 4,8)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-4-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-1-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
1-6-2(6,0; 4,8)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-4-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-4-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
1-6-2(6,0; 6,0)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-4-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
1-6-2(7,2; 6,0)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-1-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-3-AIV}{PЖ\ 8.52-6-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ\ 8.52-8-AIV}{PЖ\ 8.52-8-AIV}$	$PЖ\ 8.52-5-AIV-T$	$PЖ\ 8.52-6-AIV-T$

ШИФР ПО ВОЗМОЖНОСТИ И ДИСТАНЦИИ ВЫПИСАТЬ

1.421.1-1.93. 0-1-4

14

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РАГЕЛЬ кгс/м	ПРЯМЫЕ РАМЫ		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ	
		УСЛОВИЯ		РАГЕЛИ	
		МАРКА	МАРКА	МАРКА	МАРКА
		P1	P2	P1	P2
2-6-2 (48; 4; 8)	11000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-1-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-1-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-4-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$
2-6-2 (6.0; 4.8)	11000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-1-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-1-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$
2-6-2 (6.0; 6.0)	11000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-4-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-4-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}{-}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{-}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$
2-6-2 (7.2; 6.0)	11000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-1-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-2-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-4-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{P_{\text{Ж}} 8.52-8-AIV}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-9-AIV}{-}$	$\frac{P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV}{-}$	$P_{\text{Ж}} 8.52-5-AIV-T$	$P_{\text{Ж}} 8.52-6-AIV-T$

1.422.1-1.93. 0-1-4
 4.00436 39

15

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИТЕЛЮ кгс/м	РАБОЧИЕ ЯМЫ			
		Условные марки ригелей			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (4,8, 4,8)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-4-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-4-АIV}$
	14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$
	18000	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-11-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$
	21500	$\frac{РЖ\ 8.52-9-АIV}{РЖ\ 8.52-9-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-9-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$
3-6-2 (6,0, 4,8)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-4-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-4-АIV}$
	14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$
	18000	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-11-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-9-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$
	21500	$\frac{РЖ\ 8.52-9-АIV}{РЖ\ 8.52-11-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-9-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$
3-6-2 (6,0, 6,0)	11000	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-4-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-1-АIV}{РЖ\ 8.52-4-АIV}$
	14500	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-4-АIV}{РЖ\ 8.52-6-АIV}$
	18000	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-11-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-9-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$
	21500	$\frac{РЖ\ 8.52-9-АIV}{РЖ\ 8.52-11-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-8-АIV}{РЖ\ 8.52-9-АIV}$	$\frac{РЖ\ 8.52-6-АIV}{РЖ\ 8.52-8-АIV}$

1.421.1-1.93.0-1-4

1.421.1-1.93.0-1-4

16

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ КГС/М	ТОРЦЕВЫЕ РЯБЫ.			
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕЛЕЙ			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (4,8; 4,8)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
3-6-2 (6,0; 4,8)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
3-6-2 (6,0; 4,8)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T

i. 422.1-1.93. 0-1-4

17

130136 41

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РАЧЕТНУЮ КРС/М	РАБОЧИЕ ПЛАНЫ УСЛОВИЕ НАРКН РАЧЕДЕЛ			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (7,2; 6,0)	11000	$\frac{P_{JK} 8.52-1-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-2-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-1-AIV}{P_{JK} 8.52-4-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-2-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$
	14500	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-3-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-3-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$
	18000	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$
	21500	$\frac{P_{JK} 8.52-9-AIV}{P_{JK} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$
1-6-2 (4,8; 4,8)	11000	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-1-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	
	14500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	
	18000 (I-II BETP)	$\frac{P_{JK} 8.52-9-AIV}{P_{JK} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-9-AIV}$	
	18000 (III-IV BETP)	$\frac{P_{JK} 8.52-9-AIV}{P_{JK} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	
1-6-3 (6,0; 4,8)	11000 (I-II BETP)	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	
	14000 (III-IV BETP)	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	
	14500 (I-II BETP)	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	
	14500 (III-IV BETP)	$\frac{P_{JK} 8.52-8-AIV}{P_{JK} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	
	18000	$\frac{P_{JK} 8.52-9-AIV}{P_{JK} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-AIV}{P_{JK} 8.52-6-AIV}$	

L421.1-1.93. 0-1-4

ШУФР

18

У 00136 42

Шифр схемы	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РАЙЛЫ кг/м	ТОРЦЕВЫЕ РАЙЛЫ			
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РАЙЛЫ			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (7,2; 6,0)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
1-6-3 (4,8; 4,8)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	
	18000 (I-II ВЕР)	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	
	18000 (III-IV ВЕР)	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	
1-6-3 (6,0; 4,8)	11000 (I-II ВЕР)	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	
	11000 (III-IV ВЕР)	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	
	14500 (I-II ВЕР)	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	
	14500 (III-IV ВЕР)	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-7-АIV-T	
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-7-АIV-T	

1.42.1-1.93. 0-1-4

Лист

49

13 00136 43

Шифр схемы	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РАМПУ кгс/м	РАБОЧИЕ РАМЫ			ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ		
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РАМ					
		P1	P2	P3	P1	P2	P3
1-6-3 (4,0; 4,0)	11000	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ8.52-8-AIV}{PЖ8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ8.52-11-AIV}{PЖ8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$
1-6-3 (7,2; 7,2)	11000	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-1-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-6-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ8.52-8-AIV}{PЖ8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ8.52-11-AIV}{PЖ8.52-11-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$
2-6-3 (4,8; 4,8)	11000	$\frac{PЖ8.52-1-AIV}{PЖ8.52-6-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-1-AIV}{PЖ8.52-6-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-1-AIV}{PЖ8.52-6-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-11-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$
	18000	$\frac{PЖ8.52-8-AIV}{PЖ8.52-9-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{PЖ8.52-8-AIV}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{PЖ8.52-9-AIV}{-}$	$\frac{PЖ8.52-8-}{-}$	$\frac{PЖ8.52-6-AIV}{-}$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-5-AIV-T$	$PЖ8.52-6-AIV-T$

Условные марки рам

1.421.1-1.93. 0-1-4

43 00136 144

Шифр схемы	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РАМПУ кгс/м	РАГОВЫЕ РАМЫ			ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ		
		УСЛОВНЫЕ МАРКН РАМТЕЛЕЙ					
		P1	P2	P3	P1	P2	P3
2-6-3 (6,0; 4,8)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-1-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-1-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-3-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{P_{Ж} 8.52-9-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-9-AIV}{-}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{-}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{-}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
2-6-3 (6,0; 6,0)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-1-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{P_{Ж} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-11-AIV}{-}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{-}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{-}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
2-6-3 (4,2; 6,0)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-1-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-3-AIV}{P_{Ж} 8.52-6-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{P_{Ж} 8.52-11-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-8-AIV}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-AIV}{P_{Ж} 8.52-9-AIV}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$
	21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-11-AIV}{-}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{-}$	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-AIV}{-}$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-5-AIV-T$	$P_{Ж} 8.52-6-AIV-T$

1.4.21.1-1.93.0-1-4

1.4.21.1-1.93.0-1-4

4 00136 45

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ Кгс/м	РАДОВЫЕ РЯДЫ					
		УСЛОВНЫЕ НАРКИ РИГЕЛЕЙ					
		P1	P2	P3	P4	P5	P6
3-6-3 (4,8; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> <u>РЖ 8.52-9-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-11-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —
3-6-3 (6,0; 4,8)	11000	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-3-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> <u>РЖ 8.52-9-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-11-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —
3-6-3 (6,0; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-3-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> <u>РЖ 8.52-11-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-11-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —
3-6-3 (7,2; 6,0)	11000	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-2-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-1-АIV</u> <u>РЖ 8.52-4-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-10-АIV</u> <u>РЖ 8.52-3-АIV</u>
	14500	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-4-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-3-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	18000	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> <u>РЖ 8.52-11-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-8-АIV</u>	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> <u>РЖ 8.52-6-АIV</u>
	21500	<u>РЖ 8.52-11-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-8-АIV</u> —	<u>РЖ 8.52-6-АIV</u> —

Условные марки ригелей и размеры шифров

1.421.1-1.93.0-1-4
43 00136 46

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ кгс/м	ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ					
		УСЛОВНЫЕ НАРМКИ РИГЕЛЕЙ					
		P1	P2	P3	P4	P5	P6
3-6-3 (4,8; 4,8)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
3-6-3 (6,0; 4,8)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
3-6-3 (6,0; 6,0)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
3-6-3 (4,2; 6,0)	11000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	14500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	18000	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
	21500	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T
			РЖ 8.52-6-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-5-АIV-T	РЖ 8.52-6-АIV-T	

Лист 46 - Ригель и Опора

1.421.1-1.93. 0-1-4

13 00136 47

Шифр схемы	расчетная нагрузка на ригель ккс/м	РАСЧЕТНЫЕ РАМЫ:		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ		Шифр схемы	расчетная нагрузка на ригель	РАСЧЕТНЫЕ РАМЫ:		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ	
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕЛЕЙ						УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕЛЕЙ			
		P1		P1				P1		P1	
1-6-1 (4,8)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T		2-6-1 (4,8)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T	
	14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T			14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T	
	18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-11-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T			18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T	
	21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-11-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-11-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T			21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}{-}$		P _Ж 8.52-3-A _{T\bar{V}} -T	
1-6-1 (6,0)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-3-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T		2-6-1 (6,0)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-2-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
	14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T			14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-3-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
	18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T			18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
	21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T			21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
1-6-1 (7,2)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T		2-6-1 (7,2)	11000	$\frac{P_{Ж} 8.52-2-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
	14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T			14500	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
	18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T			18000	$\frac{P_{Ж} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	
	21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{Ж} 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T			21500	$\frac{P_{Ж} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{-}$		P _Ж 8.52-7-A _{T\bar{V}} -T	

Шифр, №, марка, наименование и группа Выход. отв. №2

1.421.1-1.93. 0-1-4 лист
24

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИТЕЛБ кгс/м	РАБОЧИЕ РАМЫ		РАМЫ ГОРЯЧЕВЫЕ	
		УСЛОВНЫЕ НАЗНАЧЕНИЯ			
		P1	P2	P1	P2
3-6-1 (4,8)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-4-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-9-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-11-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
3-6-1 (6,0)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-2-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-2-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
3-6-1 (7,2)	11000	$\frac{PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-2-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-3-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{PЖ\ 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{PЖ\ 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{PЖ\ 8.52-10-A_{T\bar{V}}}$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$	$PЖ\ 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$

Л. С. Сидорова, 1993 г. 11.06.1993 г. 10.2.1993 г.

1.421.1-1.93.0-1-4

ШУФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РНГЕЛЬ КЭС/М	РАСЧЕТНЫЕ РАМЫ		ТОРИЗЕВЫЕ РАМЫ	
		УСПОКОИТЕЛЬНЫЕ МАРКИ РНГЕЛЕЙ			
		P1	P2	P1	P2
1-6-2 (4,8; 4,8)	11000	$\frac{P_{JK} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
1-6-2 (6,0; 4,8)	11000	$\frac{P_{JK} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
1-6-2 (6,0; 6,0)	11000	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-11-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
1-6-2 (7,2; 6,0)	11000	$\frac{P_{JK} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-11-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{JK} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{JK} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{JK} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$

ШУФР РАМЫ И РАМЫ ТОРИЗЕВЫЕ

1.421.1-1.93. 0-1-4

15 00136 50

ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ КГЕ/М	ПРЯМОУГОЛЬНЫЕ РАМЫ		ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ	
		УСЛОВНЫЕ МАРКИ РИГЕЛЕЙ			
		P1	P2	P1	P2
2-6-2 (4,8; 4,8)	11000	$\frac{P_{2K} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
2-6-2 (6,0; 4,8)	11000	$\frac{P_{2K} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
2-6-2 (6,0; 6,0)	11000	$\frac{P_{2K} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-11-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}{-}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{-}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
2-6-2 (7,2; 6,0)	11000	$\frac{P_{2K} 8.52-1-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-2-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	14500	$\frac{P_{2K} 8.52-4-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	18000	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{P_{2K} 8.52-8-A_{T\bar{V}}}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$
	21500	$\frac{P_{2K} 8.52-9-A_{T\bar{V}}}{-}$	$\frac{P_{2K} 8.52-6-A_{T\bar{V}}}{-}$	$P_{2K} 8.52-3-A_{T\bar{V}}-T$	$P_{2K} 8.52-7-A_{T\bar{V}}-T$

Лист 2 из 2. Проверено и одобрено [подпись]

1.421.1-1.93. 0-1-4

Лист
27

ШУФР СХЕМА	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ КГ/М	ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ.			
		УСЛОВНЫЕ НАРКН РИГЕЛЕЙ			
		P1	P2	P3	P4
3-6-2 (4,8; 4,8)	11000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	14500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	18000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	21500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т
3-6-2 (6,0; 4,8)	11000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	14500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	18000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	21500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т
3-6-2 (6,0; 6,0)	11000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	14500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	18000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т
	21500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т
3-6-2 (7,2; 6,0)	11000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т
	14500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т
	18000	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т
	21500	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 3 - АТ \bar{V} -Т	РЖ 8.52 - 7 - АТ \bar{V} -Т

1.421.1-1.93. 0-1-4

ИУСР

29

13 00136 53

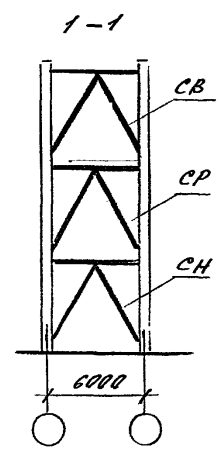
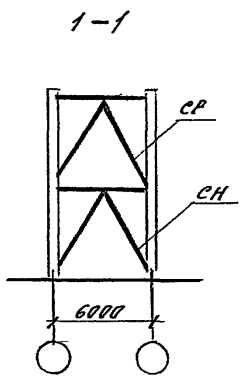
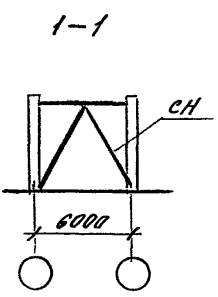
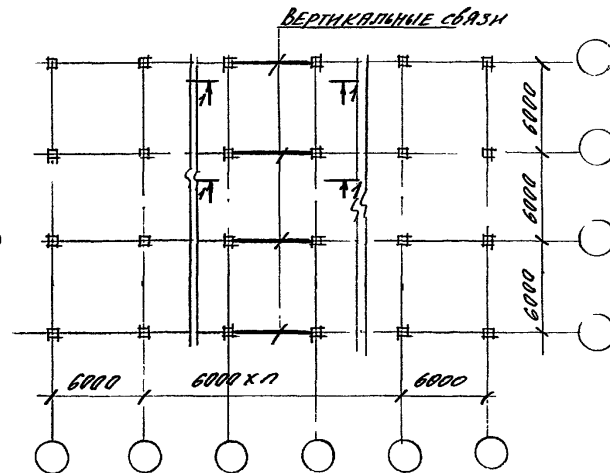
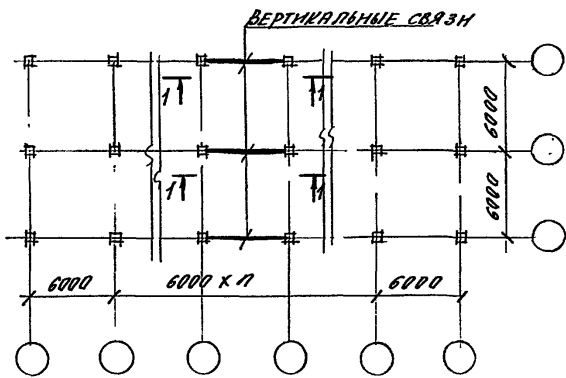
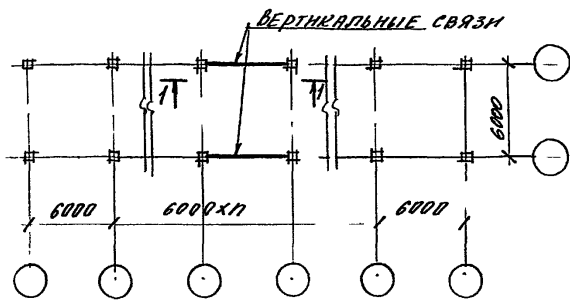
ШИФР СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА ИЛИ РАСПЕЛ кг/м	ТОРЦЕВЫЕ РАМЫ					
		УСЛОВНЫЕ НАЗНАЧЕНИЯ РАМ					
		P1	P2	P3	P4	P5	P6
3-6-3 (4,8; 4,8)	11000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т
	14500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т
	18000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	21500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
3-6-3 (6,0; 4,8)	11000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т
	14500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	18000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	21500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
3-6-3 (4,0; 6,0)	11000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	14500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т
	18000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	21500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
3-6-3 (4,2; 6,0)	11000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	14500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	18000	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
	21500	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т
			РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-3-АТ ₁ -Т	РЖ 8.52-7-АТ ₁ -Т	

1. 4. 2. 1. 7 - 1. 9. 3. 0 - 1 - 4

1. 4. 2. 1. 7 - 1. 9. 3. 0 - 1 - 4

43 00136 57

 33
 56



1. СВЯЗИ СМ. СЕРИИ 1.420.1-19 ВЫП. 3-1
2. УЗЛЫ КРЕПЛЕНИЯ СВЯЗЕЙ СМ. СЕРИИ 1.420.1-19 ВЫП. 4-2
(для высот этажей 4,8 м см. док.ум. -2 ; 6,0 м - док.ум. -4
и 7,2 м - док.ум. -5).

			1.421.1-1.93.0-1-5			
Зав. отд.	Колыш	Колыш	МАРКUROVУЧНЫЕ СХЕМЫ ВЕРТИКАЛЬНЫХ СВЯЗЕЙ	Связи	лист	листов
Н.контр.	Мельников	Мельников		Р	1	2
ГНП	Мельников	Мельников		ЦНИИПРОМЗДАНИИ		
Разраб.	Когова	Когова				

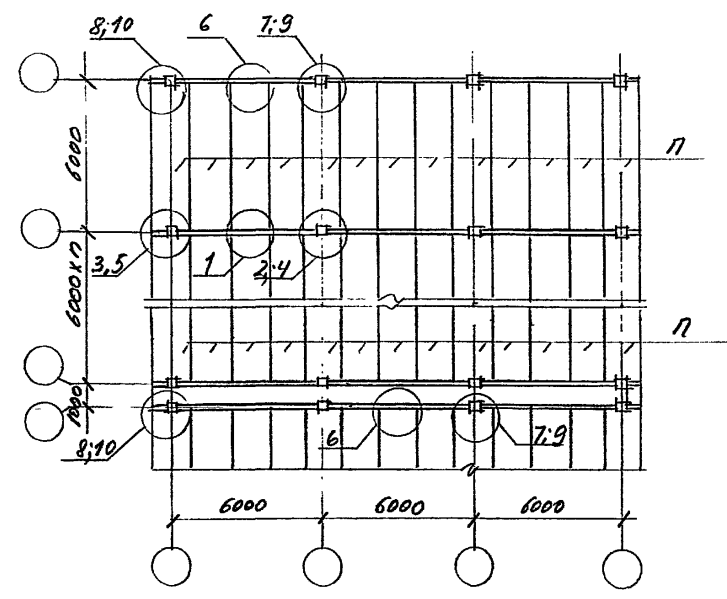
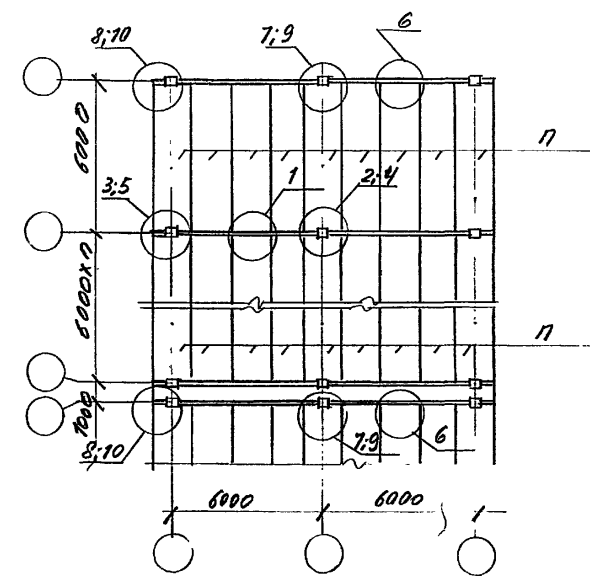
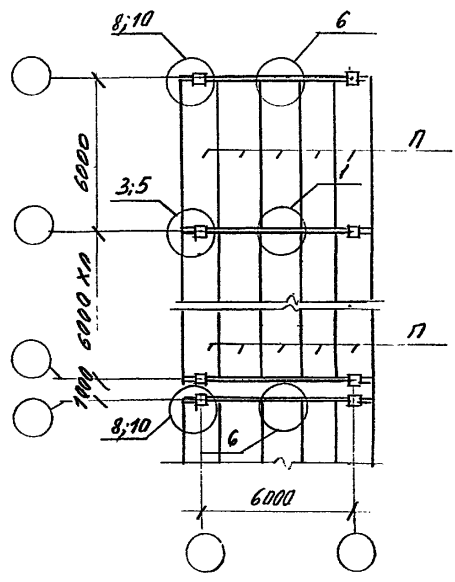
Шифр типа схемы	Условные марки сварки			Шифр сварочной схемы	Условные марки сварки			Шифр типа схемы	Условные марки сварки		
	СН	СР	СВ		СН	СР	СВ		СН	СР	СВ
	Рабочие марки сварки				Рабочие марки сварки				Рабочие марки сварки		
1-6-1 (4,8)	С1	—	—	2-6-1 (4,8)	С1	—	—	3-6-1 (4,8)	С1	—	—
1-6-1 (6,0)	С8	—	—	2-6-1 (6,0)	С8	—	—	3-6-1 (6,0)	С8	—	—
1-6-1 (7,2)	С12	—	—	2-6-1 (7,2)	С12	—	—	3-6-1 (7,2)	С12	—	—
1-6-2 (4,8)	С1	С1	—	2-6-2 (4,8)	С1	С1	—	3-6-2 (4,8)	С1	С1	—
1-6-2 (6,0; 4,8)	С8	С1	—	2-6-2 (6,0; 4,8)	С8	С1	—	3-6-2 (6,0; 4,8)	С8	С1	—
1-6-2 (6,0)	С8	С8	—	2-6-2 (6,0)	С8	С8	—	3-6-2 (6,0)	С8	С8	—
1-6-2 (7,2; 6,0)	С13	С8	—	2-6-2 (7,2; 6,0)	С13	С8	—	3-6-2 (7,2; 6,0)	С13	С8	—
1-6-3 (4,8)	С1	С1	С1	2-6-3 (4,8)	С1	С1	С1	3-6-3 (4,8)	С1	С1	С1
1-6-3 (6,0; 4,8)	С8	С1	С1	2-6-3 (6,0; 4,8)	С8	С1	С1	3-6-3 (6,0; 4,8)	С8	С1	С1
1-6-3 (6,0)	С8	С8	С8	2-6-3 (6,0)	С8	С8	С8	3-6-3 (6,0)	С8	С8	С8
1-6-3 (7,2; 6,0)	С13	С8	С8	2-6-3 (7,2; 6,0)	С13	С8	С8	3-6-3 (7,2; 6,0)	С13	С8	С8

1.421.1-1.93.0-1-5

лист

2

400136 59



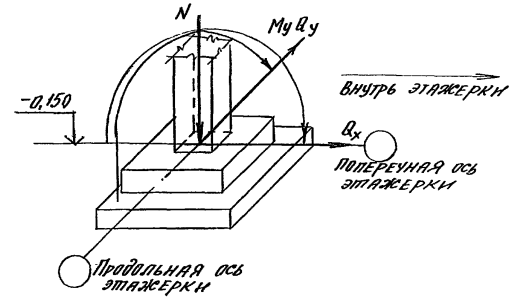
1. Рабочие марки плит по серии 1.042.1-4 принимаются в зависимости от действующей нагрузки
2. Узлы 1, 2; 3; 7; 8 верхнего перекрытия и узлы 4; 5; 9; 10 промежуточных перекрытий см. вып. 6-2.

ИЛС. № 1022. Подписан в Санкт-Петербурге 12.12.1993

1.421.1-1.93. 0-1-6		
Исполн.	Кодыш	Иванов
Тип	Анкерный	ИЛС
Инженер	Горшкова	ИЛС
Разрб.	Котов	ИЛС
МАРКІРОВОЧНЫЕ СХЕМЫ ПЛИТ ПЕРЕКРЫТИЙ		Листов 7
ЦНИИПРОМЗАДАНИЙ		

Ц00136 60

Шифр таблицы схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия кгс/м	Крайние колонны				
		в поперечном направлении			в продольном направлении	
		N тс	M _x тсм	Q _x тс	M _y тсм	Q _y тс
1-6-1(48)	11000	45,9	-12,7	-9,4	-	-
		49,8	-8,5	-6,9	±0,7	±0,2
	14500	60,1	-15,5	-11,6	-	-
		57,8	-11,4	-9,1	±0,7	±0,2
	18000	72,9	-18,3	-13,8	-	-
		71,3	-14,2	-11,4	±0,7	±0,2
21500	86,7	-21,1	-16,1	-	-	
	84,6	-17,0	-13,7	±0,7	±0,2	
1-6-1(60)	11000	48,7	-18,5	-10,0	-	-
		45,6	-12,2	-7,3	±0,9	±0,2
	14500	61,7	-22,7	-12,7	-	-
		60,2	-16,2	-9,7	±9	±0,2
	18000	75,8	-26,5	-14,7	-	-
		72,9	-24,2	-12,1	±0,9	±0,2
21500	80,3	-30,5	-17,1	-	-	
	86,8	-24,2	-14,7	±0,9	±0,2	



- Примечания:**
1. Все усилия определены для основного сочетания нагрузок
 2. Размерность усилий, проведенных в таблице [МсМ]; [НсГ]; [QсГ].
 3. Знак "-" (минус) означает направление усилия, обратное указанному по схеме
 4. Нормативные усилия могут быть получены из расчетных путем деления последних на усредненный коэффициент перегрузки $K=1,15$.
 5. Усилия определены без учета смещения опор.
 6. Для случаев, когда этажерка будет состоять из двух или более температурных блоков (по длине), усилия M_y и Q_y следует умножать на коэффициент $K=0,6$.
 7. Усилия N , M_x и Q_x на фундаментах торцевых колонн и температурных швов определяются путем умножения усилий на фундаментах рядовых колонн на коэффициент $K=0,6$, а усилия M_y и Q_y принимаются без изменений.
Дополнительные усилия на фундаментах торцевых колонн и колонн у температурных швов яны на листе 15.
 8. Дополнительные усилия на фундаментах связевых колонн яны на листе 16

		1.421.1-1.93.0-7-7	
Зав. отд.	Козыш	Усилия от расчетных нагрузок на фундаментах колонн	Листов
Инж. отд.	Мельников		Р
Инж. отд.	Мельников		1
Инженер	Котова		16
			ЦНИИПРОМЗДАНИИ

Шифр таблицы схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны				
		в поперечном направлении			в продольном направлении	
		N тс	Mx тсм	Rx тс	My тсм	Ry тс
1-6-1 (7,2)	11000	50,1	-19,2	-8,0	-	-
		46,8	-10,7	-5,2	± 1,2	± 0,2
	14500	63,8	-22,8	-9,6	-	-
		60,0	-14,3	-6,9	± 1,2	± 0,2
	18000	76,7	-26,3	-11,4	-	-
		74,2	-17,9	-8,6	± 1,2	± 0,2
21500	90,7	-29,8	-13,2	-	-	
	87,8	-21,5	-10,2	± 1,2	± 0,2	
1-6-2 (4,8)	11000	91,0	-11,3	-7,6	-	-
		86,9	-5,1	-4,1	± 0,8	± 0,2
	14500	117,0	-13,0	-8,9	-	-
		112,8	-6,8	-5,4	± 0,8	± 0,2
	18000	146,0	-21,5	-15,1	-	-
		140,8	14,4	-11,5	± 0,8	± 0,2
21500	172,0	-24,2	-17,2	-	-	
	167,8	-17,2	-13,7	± 0,8	± 0,2	

Шифр таблицы схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны				
		в поперечном направлении			в продольном направлении	
		N тс	Mx тсм	Rx тс	My тсм	Ry тс
1-6-2(6,0)	11000	92,8	-12,8	-6,1	-	-
		86,7	-3,9	-2,3	± 0,8	± 0,2
	14500	119,0	-14,1	-6,9	-	-
		112,8	-5,3	-3,1	± 0,8	± 0,2
	18000	147,0	-22,7	-11,3	-	-
		142,0	-13,1	-7,8	± 0,8	± 0,2
21500	174,1	-25,3	-13,3	-	-	
	169,2	-15,9	-9,2	± 0,8	± 0,2	
1-6-2(6,0)	11000	94,1	-14,5	-7,0	-	-
		88,2	-4,6	-2,7	± 0,9	± 0,2
	14500	120,1	-16,1	-7,8	-	-
		113,9	-6,3	-3,5	± 0,9	± 0,2
	18000	148,9	-25,0	-12,8	-	-
		142,8	-14,3	-8,5	± 0,9	± 0,2
21500	176,2	-28,0	-14,6	-	-	
	169,2	-17,2	-10,3	± 0,9	± 0,2	

Шифр таблицы

1.421.1-1.93. 0-1-9

1400136 62

ШУФР ГАБАРИТНОЙ СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ КТС/М	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Bu ТС
1-6-2(7.2; 6.0)	11000	99.2	-24.7	-8.3	-	-
		90.0	-7.8	-3.8	± 1.0	± 0.2
	14500	125.3	-24.2	-9.5	-	-
		116.9	-10.4	-4.9	± 1.0	± 0.2
	18000	152.1	-26.9	-10.7	-	-
		144.3	-12.8	-6.2	± 1.0	± 0.2
21500	178.3	-29.4	-11.9	-	-	
	170.4	-15.4	-7.4	± 1.0	± 0.2	
1-6-3(4.8)	11000	140.1	-15.1	-9.9	-	-
		133.5	-6.0	-4.8	± 1.6	± 0.6
	14500	181.2	-17.0	-11.5	-	-
		174.1	-7.9	-6.3	± 1.6	± 0.6
	18000	222.5	-22.7	-15.2	-	-
		217.6	-12.8	-10.0	± 1.6	± 0.6

ШУФР ГАБАРИТНОЙ СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ КТС/М	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Bu ТС
1-6-3(6.0; 4.8)	11000	142.3	-17.7	-8.4	-	-
		134.5	-4.7	-2.8	± 1.5	± 0.3
	14500	185.6	-22.1	-9.2	-	-
		177.2	-8.3	-4.9	± 1.5	± 0.3
	18000	226.5	-23.9	-11.6	-	-
		218.3	-10.1	-6.0	± 1.5	± 0.3
1-6-3(6.0)	11000	146.3	-20.2	-9.2	-	-
		134.9	-4.9	-2.8	± 1.2	± 0.3
	14500	189.1	-25.3	-11.8	-	-
		177.9	-8.9	-10.4	± 1.2	± 0.3
	18000	230.0	-27.4	-13.0	-	-
		220.1	-11.2	-6.7	± 1.2	± 0.3
1-6-3(7.2; 6.0)	11000	151.5	-26.5	-9.3	-	-
		138.4	-5.6	-2.5	± 1.4	± 0.2
	14500	191.3	-28.3	-10.5	-	-
		180.0	-7.4	-3.7	± 1.4	± 0.2
	18000	232.4	-30.2	-11.3	-	-
		220.2	-9.1	-4.5	± 1.4	± 0.2

Масштаб: 1:100. Измерения в сантиметрах и долях сантиметра.

1.121.1-1.93. 0-1-7 Лист
3

Шифр лабараторной схемы	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ кгс/м	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ					СРЕДНИЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N тс	Mx тсм	Bx тс	My тсм	Bу тс	N тс	Mx тсм	Bx тс	Mу тсм	Bу тс
2-6-1(4,8)	11000	37,8	-7,2	-5,2	—	—	76,8	± 3,0	± 1,9	—	—
		36,9	-4,7	-3,7	± 0,8	± 0,2	77,8	—	—	± 0,8	± 0,2
	14500	48,5	-8,7	-6,3	—	—	101,2	± 3,0	± 1,9	—	—
		47,7	-6,1	-5,0	± 0,8	± 0,2	101,2	—	—	± 0,8	± 0,2
	18000	60,1	-10,3	-7,5	—	—	125,2	± 3,0	± 1,9	—	—
		58,9	-7,8	-6,2	± 0,8	± 0,2	125,2	—	—	± 0,8	± 0,2
21500	70,5	-11,7	-8,9	—	—	149,2	± 3,0	± 1,9	—	—	
	70,1	-9,2	-7,4	± 0,8	± 0,2	149,2	—	—	± 0,8	± 0,2	
2-6-1(6,0)	11000	41,2	-11,2	-6,0	—	—	78,2	± 4,7	± 2,1	—	—
		40,3	-7,1	-4,5	± 1,1	± 0,2	78,2	—	—	± 1,1	± 0,2
	14500	51,8	-13,4	-7,2	—	—	102,1	± 4,7	± 2,1	—	—
		51,1	-9,6	-5,8	± 1,1	± 0,2	102,1	—	—	± 1,1	± 0,2
	18000	64,2	-15,9	-8,8	—	—	125,3	± 4,7	± 2,1	—	—
		63,3	-12,2	-7,3	± 1,1	± 0,2	125,3	—	—	± 1,1	± 0,2
21500	75,3	-18,2	-10,2	—	—	150,1	± 4,7	± 2,1	—	—	
	74,4	-14,5	-8,7	± 1,1	± 0,2	150,1	—	—	± 1,1	± 0,2	

(Исх. № 10000) Испытание и оценка (взр. шифр)

1.421.1-1.93. 0-1-7

11.00136 64

Киев

4

ШЦФР ТАБЛИЧНОЙ СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ, кгс/м	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ					СРЕЗНЫЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Qy ТС	N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Qy ТС
2-6-1(7,2)	11000	41,2	-11,2	-4,6	-	-	78,8	±6,2	±2,2	-	-
		40,1	-6,1	-3,0	±1,0	±0,2	78,8	-	-	±1,0	±0,2
	14500	52,0	-13,2	-5,7	-	-	103,1	±6,2	±2,2	-	-
		51,1	-8,1	-3,9	±1,0	±0,2	103,1	-	-	±1,0	±0,2
	18000	64,1	-15,3	-6,5	-	-	127,2	±6,2	±2,2	-	-
		61,9	-10,3	-4,9	±1,0	±0,2	127,2	-	-	±1,0	±0,2
	21500	74,8	-17,5	-7,6	-	-	152,0	±6,2	±2,2	-	-
		73,1	-12,4	-5,9	±1,0	±0,2	152,0	-	-	±1,0	±0,2
2-6-2(4,8)	11000	72,0	-7,3	-5,1	-	-	165,3	±5,2	±3,2	-	-
		76,1	-3,5	-2,8	±1,1	±0,3	165,3	-	-	±1,1	±0,3
	14500	102,2	-8,7	-6,0	-	-	216,3	±5,2	±3,2	-	-
		97,8	-4,6	-3,6	±1,1	±0,3	216,3	-	-	±1,1	±0,3
	18000	124,8	-3,8	-6,7	-	-	268,1	±5,2	±3,2	-	-
		121,2	-5,7	-4,7	±1,1	±0,3	268,1	-	-	±1,1	±0,3
	21500	162,3	-14,6	-10,4	-	-	306,0	±5,4	±3,3	-	-
		157,9	-10,5	-8,1	±1,1	±0,3	306,0	-	-	±1,1	±0,3

Изд. 1993. Издательство и печать Восток-Запад

1.401.1-1.93. 0-1-7

ИУР
5

У00136 65

Шифр габаритной схемы	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ, кгс/м	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ					СРЕДНИЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N ГС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Bu ТС	N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Bu ТС
2-6-2(6,0;4,8)	11000	80,1	-8,8	-4,1	-	-	166,3	± 7,0	± 3,1	-	-
		76,1	-2,6	-1,5	± 1,0	± 0,3	166,3	-	-	± 1,0	± 0,3
	14500	103,2	-9,6	-4,6	-	-	218,4	± 7,0	± 3,1	-	-
		97,8	-3,5	-2,0	± 1,0	± 0,3	218,4	-	-	± 1,0	± 0,3
	18000	125,4	-10,5	-5,3	-	-	270,1	± 7,0	± 3,1	-	-
		121,6	-4,5	-2,6	± 1,0	± 0,3	270,1	-	-	± 1,0	± 0,3
	21500	161,3	-13,9	-7,3	-	-	310,3	± 7,0	± 3,1	-	-
		157,2	-8,1	-4,9	± 1,0	± 0,3	310,3	-	-	± 1,0	± 0,3
2-6-2(6,0)	11000	80,1	-9,5	-4,5	-	-	170,2	± 8,5	± 3,7	-	-
		74,5	-2,7	-1,8	± 1,1	± 0,3	170,2	-	-	± 1,1	± 0,3
	14500	108,1	-10,3	-5,0	-	-	223,5	± 8,5	± 3,7	-	-
		96,3	-3,7	-2,2	± 1,1	± 0,3	223,5	-	-	± 1,1	± 0,3
	18000	124,5	-11,2	-5,8	-	-	276,1	± 8,5	± 3,7	-	-
		118,7	-4,7	-2,9	± 1,1	± 0,3	276,1	-	-	± 1,1	± 0,3
	21500	166,5	-15,7	-8,4	-	-	311,4	± 8,5	± 3,7	-	-
		161,3	-8,9	-5,5	± 1,1	± 0,3	311,4	-	-	± 1,1	± 0,3

Исполн. Инженер В.И.Иванов

1.421.1-1.93. 0-1-7

Лист
6

400136 66

ШИФР ГЕОМЕТРИЧЕСКОЙ СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИТЕЛЬ, ПЕРЕКРЫТИЯ, кгс/м	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ					СРЕДНИЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Bu ТС	N ТС	Mx ТСМ	Bx ТС	My ТСМ	Bu ТС
2-6-2 (7,2; 6,0)	11000	89,1	-12,9	-4,7	-	-	163,4	±10,9	±3,8	-	-
		82,9	-3,8	-1,8	±1,2	±0,2	163,4	-	-	±1,2	±0,2
	14500	113,2	-14,1	-5,4	-	-	214,0	±10,9	±3,8	-	-
		107,1	-15,1	-2,5	±1,2	±0,2	214,0	-	-	±1,2	±0,2
	18000	137,3	-15,4	-5,9	-	-	265,1	±10,9	±3,8	-	-
		131,4	-6,3	-3,1	±1,2	±0,2	265,1	-	-	±1,2	±0,2
21500	161,2	-16,7	-6,5	-	-	313,4	±10,9	±3,8	-	-	
	154,9	-7,5	-3,6	±1,2	±0,2	313,4	-	-	±1,2	±0,2	
2-6-3 (4,8)	11000	113,9	-9,4	-6,1	-	-	208,4	±7,7	±4,4	-	-
		112,0	-3,8	-3,0	±2,6	±0,9	208,4	-	-	±2,6	±0,9
	14500	147,8	-10,6	-7,0	-	-	274,0	±7,7	±4,4	-	-
		144,1	-5,1	-3,9	±2,6	±0,9	274,0	-	-	±2,6	±0,9
	18000	182,0	-11,9	-7,9	-	-	338,5	±7,7	±4,4	-	-
		177,3	-6,4	-5,0	±2,6	±0,9	338,5	-	-	±2,6	±0,9
21500	234,5	-17,7	-12,0	-	-	466,1	±7,7	±4,4	-	-	
	226,4	-11,5	-9,0	±2,6	±0,9	466,1	-	-	±2,6	±0,9	

1421.1-1.93. 0-1-7

лист

7

L100136 6-7

Шифр лабараторной схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кг/м	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ					СРЕДНИЕ КОЛОННЫ					
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		
		N тс	Mx тсм	Rx тс	My тсм	Ry тс	N тс	Mx тсм	Rx тс	Mu тсм	Yu тс	
2-6-3(6,0; 48)	11000	113,0	-14,0	-5,0	-	-	248,3	± 10,3	± 4,4	-	-	
		111,3	-2,0	-1,7	± 2,3	± 0,6	248,3	-	-	± 2,3	± 0,6	
	14500	163,4	-14,6	-7,0	-	-	322,5	± 10,3	± 4,4	-	-	
		155,0	-6,0	-3,6	± 2,3	± 0,6	322,5	-	-	± 2,3	± 0,6	
	18000	198,2	-15,8	-7,9	-	-	398,0	± 10,3	± 4,4	-	-	
		189,6	-7,5	-4,6	± 2,3	± 0,6	398,0	-	-	± 2,3	± 0,6	
	21500	234,5	-17,3	-8,7	-	-	476,4	± 10,3	± 4,4	-	-	
		225,7	-8,8	-5,5	± 2,3	± 0,6	476,4	-	-	± 2,3	± 0,6	
	2-6-3(6,0)	11000	121,3	-12,4	-5,6	-	-	254,2	± 12,6	± 5,4	-	-
			110,0	-3,0	-1,8	± 2,3	± 0,6	254,2	-	-	± 2,3	± 0,6
14500		165,5	-16,7	-7,9	-	-	327,5	± 12,6	± 5,4	-	-	
		154,2	-6,8	-4,0	± 2,3	± 0,6	327,5	-	-	± 2,3	± 0,6	
18000		204,4	-18,1	-8,7	-	-	404,0	± 12,6	± 5,4	-	-	
		190,1	-8,4	-4,9	± 2,3	± 0,6	404,0	-	-	± 2,3	± 0,6	
21500		235,6	-19,9	-9,7	-	-	483,1	± 12,6	± 5,4	-	-	
		224,2	-10,1	-5,9	± 2,3	± 0,6	483,1	-	-	± 2,3	± 0,6	

1.421.1-1.93. 0-1-7

лист

8

4 00136 68

Шифр габаритной схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны					Средние колонны				
		В поперечном направлении			В продольном направлении		В поперечном направлении			В продольном направлении	
		N TC	Mx TCM	Qx TC	My TCM	Qy TC	N TC	Mx TCM	Qx TC	My TCM	Qy TC
2-6-3(7,2; 6,0)	11000	133,0	-16,9	-6,1	-	-	252,0	±1,7	±0,3	-	-
		119,1	-4,1	-1,9	±1,7	±0,3	252,0	-	-	±1,7	±0,3
	14500	169,3	-18,3	-6,7	-	-	330,0	±1,7	±0,3	-	-
		154,5	-5,4	-2,5	±1,7	±0,3	330,0	-	-	±1,7	±0,3
	18000	202,3	-19,6	-7,5	-	-	406,5	±1,7	±0,3	-	-
		189,2	-6,7	-3,2	±1,7	±0,3	406,5	-	-	±1,7	±0,3
	21500	238,5	-20,8	-8,0	-	-	484,9	±1,7	±0,3	-	-
		224,6	-8,0	-4,0	±1,7	±0,3	484,9	-	-	±1,7	±0,3
3-6-1(4,8)	11000	39,1	-7,5	-5,4	-	-	76,1	4,1	2,9	-	-
		38,4	-5,7	-4,3	±1,0	±0,2	76,1	2,0	1,6	±1,0	±0,2
	14500	51,3	-9,4	-7,2	-	-	99,3	4,1	3,4	-	-
		51,0	-7,6	-6,0	±1,0	±0,2	99,3	2,6	2,1	±1,0	±0,2
	18000	62,0	-11,3	-8,7	-	-	123,4	5,4	4,0	-	-
		62,5	-9,4	-7,5	±1,0	±0,2	123,4	3,2	2,6	±1,0	±0,2
	21500	74,2	-13,2	-10,1	-	-	147,0	6,0	4,5	-	-
		73,8	-11,3	-8,9	±1,0	±0,2	147,0	3,9	3,2	±1,0	±0,2

1.421.1-1.93. 0-1 -7

Лист

9

Ц.00136 69

Шифр гидрантной схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны					Средние колонны				
		В поперечном направлении			В продольном направлении		В поперечном направлении			В продольном направлении	
		N тс	Mx тсм	Bx тс	My тсм	By тс	N тс	Mx тсм	Bx тс	My тсм	By тс
3-6-1(40)	11000	42,3	-14,6	-6,4	-	-	76,4	4,1	2,9	-	-
		41,3	-8,7	-5,2	± 1,2	± 0,2	75,9	2,0	1,6	± 1,2	± 0,2
	14500	54,3	-14,7	-8,2	-	-	99,0	4,7	3,4	-	-
		53,3	-11,8	-7,0	± 1,2	± 0,2	98,0	2,6	2,1	± 1,2	± 0,2
	18000	66,4	-17,3	-9,8	-	-	124,1	7,7	4,2	-	-
		65,4	-14,5	-8,7	± 1,2	± 0,2	123,6	4,6	2,8	± 1,2	± 0,2
	21500	78,6	-20,1	-11,7	-	-	147,3	8,6	4,8	-	-
		77,6	-17,3	-10,4	± 1,2	± 0,2	146,4	5,6	3,4	± 1,2	± 0,2
3-6-1(7,2)	11000	43,4	-14,1	-4,9	-	-	78,3	8,0	2,8	-	-
		41,2	-7,4	-3,7	± 1,6	± 0,2	78,0	2,5	1,3	± 1,6	± 0,2
	14500	54,1	-13,5	-6,1	-	-	102,1	8,8	3,2	-	-
		53,2	-9,7	-4,6	± 1,6	± 0,2	101,0	3,4	1,7	± 1,6	± 0,2
	18000	65,9	-15,9	-7,3	-	-	125,4	9,6	3,6	-	-
		65,1	-12,2	-5,9	± 1,6	± 0,2	124,3	4,2	2,1	± 1,6	± 0,2
	21500	78,1	-18,4	-8,3	-	-	149,5	10,5	4,0	-	-
		76,5	-14,6	-7,1	± 1,6	± 0,2	148,1	5,0	2,5	± 1,6	± 0,2

1.421.1-1.93.0-1-7 лист
10

ШИФР ГЛАВРИТНОЙ СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИГЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ, кгс/м	КРАЙНИЕ КОЛОННЫ					СРЕДНИЕ КОЛОННЫ				
		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ		В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ			В ПРОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ	
		N Тс	Мх ТсМ	Вх Тс	My ТсМ	Vy ТсС	N Тс	Мх ТсМ	Вх Тс	My ТсМ	Vy ТсС
3-6-2(4,8)	11000	81,3	-6,8	-4,7	-	-	150,3	4,4	2,9	-	-
		78,1	-3,9	-3,1	±1,7	±0,5	149,1	1,1	0,9	±1,7	±0,5
	14500	105,0	-8,1	-6,8	-	-	197,5	4,8	3,2	-	-
		102,4	-5,3	-4,2	±1,7	±0,5	195,7	1,5	1,2	±1,7	±0,5
	18000	130,0	-9,5	-6,9	-	-	243,1	5,1	3,4	-	-
		126,3	-6,7	-5,2	±1,7	±0,5	242,3	1,8	1,4	±1,7	±0,5
21500	163,4	-13,8	-10,2	-	-	290,0	5,3	3,4	-	-	
	161,5	-10,7	-8,5	±1,7	±0,5	290,0	1,3	1,1	±1,7	±0,5	
3-6-2(6,0; 4,8)	11000	81,1	-7,4	-3,7	-	-	152,3	5,6	2,7	-	-
		78,5	-3,1	-1,9	±1,7	±0,4	151,3	1,0	0,6	±1,7	±0,4
	14500	104,5	-8,4	-4,5	-	-	199,6	6,0	2,9	-	-
		101,2	-4,1	-2,6	±1,7	±0,4	198,4	1,3	0,8	±1,7	±0,4
	18000	127,6	-9,5	-5,0	-	-	246,2	6,3	3,1	-	-
		124,1	-5,4	-3,1	±1,7	±0,4	245,3	1,7	1,0	±1,7	±0,4
21500	162,7	-12,9	-6,7	-	-	294,5	6,8	3,2	-	-	
	159,3	-8,3	-5,0	±1,7	±0,4	293,1	1,4	0,8	±1,7	±0,4	

1.421.1 - 1.93. 0-1 - 7

ИУСТ

11

4.00136 71

Шифр таблицы схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны					Средние колонны				
		В поперечном направлении			В продольном направлении		В поперечном направлении			В продольном направлении	
		N Tc	Mx Tcm	Bx Tc	My Tcm	Bu Tcu	N Tc	Mx Tcm	Bx Tc	My Tcm	Bu Tc
3-6-2 (6,0)	11000	82,3	-7,8	-3,9	-	-	162,1	6,2	2,9	-	-
		78,1	-3,1	-1,9	±1,8	±0,4	160,0	1,0	0,6	±1,8	±0,4
	14500	106,1	-8,9	-4,6	-	-	212,3	6,5	3,1	-	-
		102,3	-4,2	-2,6	±1,8	±0,4	210,5	1,3	0,8	±1,8	±0,4
	18000	129,5	-9,8	-5,1	-	-	262,5	6,8	3,3	-	-
		126,4	-5,2	-3,2	±1,8	±0,4	260,0	1,7	1,0	±1,8	±0,4
21500	162,4	-14,9	-7,9	-	-	297,4	7,9	3,7	-	-	
	158,1	-9,8	-5,9	±1,8	±0,4	295,6	1,8	1,1	±1,8	±0,4	
3-6-2 (7,2; 6,0)	11000	90,5	-10,8	-4,2	-	-	156,2	9,4	3,5	-	-
		85,3	-3,9	-1,5	±1,3	±0,2	154,3	1,7	0,9	±1,3	±0,2
	14500	114,6	-12,3	-4,9	-	-	202,4	10,0	3,8	-	-
		110,0	-5,2	-2,6	±1,3	±0,2	201,1	2,2	1,2	±1,3	±0,2
	18000	139,3	-13,4	-5,3	-	-	249,5	10,5	4,1	-	-
		134,7	-6,5	-3,2	±1,3	±0,2	248,3	2,8	1,4	±1,3	±0,2
21500	164,0	-14,7	-6,2	-	-	294,7	11,1	4,4	-	-	
	159,2	-7,9	-3,9	±1,3	±0,2	294,3	3,3	1,7	±1,3	±0,2	

1.421.1 - 1.93. 0-1 - 7

13 00136 72

Лист

12

Шифр габаритной схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны					Средние колонны				
		В поперечном направлении			В продольном направлении		В поперечном направлении			В продольном направлении	
		N тс	Mx тсм	Vx тс	My тсм	Vy тс	N тс	Mx тсм	Vx тс	My тсм	Vy тс
3-6-3(4,8)	11000	121,0	-8,3	-5,6	-	-	225,1	5,9	3,9	-	-
		115,1	-4,2	-3,2	±2,8	±1,0	223,0	1,2	1,0	±2,8	±1,0
	14500	156,2	-9,6	-6,7	-	-	295,4	6,2	4,2	-	-
		150,3	-5,4	-4,3	±2,8	±1,0	293,2	1,5	1,3	±2,8	±1,0
	18000	201,5	-14,5	-10,3	-	-	365,4	6,9	4,5	-	-
		196,3	-10,2	-7,9	±2,8	±1,0	364,2	1,8	1,6	±2,8	±1,0
21500	238,4	-16,7	-11,9	-	-	435,6	7,3	4,8	-	-	
	232,3	-12,0	-9,7	±2,8	±1,0	433,1	2,1	1,9	±2,8	±1,0	
3-6-3(6,0;4,8)	11000	122,1	-9,2	-4,4	-	-	227,1	7,7	3,6	-	-
		115,3	-3,0	-1,8	±2,5	±0,7	224,5	1,0	0,6	±2,5	±0,7
	14500	166,5	-12,7	-6,2	-	-	297,4	8,4	3,8	-	-
		160,3	-6,3	-3,7	±2,5	±0,7	295,0	1,1	0,8	±2,5	±0,7
	18000	202,4	-14,3	-7,2	-	-	367,3	8,7	4,0	-	-
		196,5	-7,8	-4,6	±2,5	±0,7	365,2	1,4	1,0	±2,5	±0,7
21500	239,4	-15,7	-7,9	-	-	437,7	9,0	4,2	-	-	
	233,2	-9,4	-5,4	±2,5	±0,7	435,2	1,7	1,2	±2,5	±0,7	

Шифр лабораторной схемы	Расчетная нагрузка на ригель перекрытия, кгс/м	Крайние колонны					Средние колонны				
		В поперечном направлении			В продольном направлении		В поперечном направлении			В продольном направлении	
		N тс	Mx тсм	Bx тс	My тсм	By тс	N тс	Mx тсм	Bx тс	My тсм	By тс
3-6-3(6,0)	11000	115,1	-10,1	-4,9	-	-	223,0	8,8	4,1	-	-
		106,3	-3,1	-1,9	±2,6	±0,6	219,3	0,9	0,6	±2,5	±0,6
	14500	167,4	-14,3	-7,1	-	-	302,4	9,7	4,6	-	-
		158,3	-7,0	-4,2	±2,6	±0,6	299,0	1,1	0,9	±2,5	±0,6
	18000	204,0	-15,9	-8,0	-	-	373,4	10,2	4,8	-	-
		194,1	-8,8	-5,3	±2,6	±0,6	370,2	1,4	1,1	±2,5	±0,6
21500	240,1	-17,8	-9,1	-	-	444,0	10,5	5,0	-	-	
	230,0	-10,4	-6,2	±2,6	±0,6	440,3	1,6	1,3	±2,5	±0,6	
3-6-7(7,2;6,0)	11000	132,0	-13,0	-5,0	-	-	235,4	12,0	4,2	-	-
		122,5	-3,4	-2,0	±1,8	±0,3	231,0	1,1	0,5	±1,8	±0,3
	14500	167,3	-14,2	-3,8	-	-	305,7	12,4	4,4	-	-
		158,0	-4,5	-2,6	±1,8	±0,3	301,2	1,4	0,7	±1,8	±0,3
	18000	203,4	-15,3	-6,4	-	-	376,4	12,7	4,6	-	-
		194,1	-5,6	-3,3	±1,8	±0,3	372,3	1,8	0,8	±1,8	±0,3
21500	233,5	-16,4	-7,0	-	-	446,0	13,1	4,7	-	-	
	220,2	-6,8	-4,0	±1,8	±0,3	442,4	2,1	1,0	±1,8	±0,3	

1.421.1-1.93. 0-1-7

лист
14

11.00136 74

ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ УСИЛИЯ ОТ РАСЧЕТНЫХ НАГРУЗОК НА ФУНДАМЕНТЫ У ТОРЦЕВЫХ КОЛОН И КОЛОН УДЕФОРМАЦИОННЫХ ШВОВ

ШИФР ГЛАВРИТМНОЙ СХЕМЫ	РАСЧЕТНАЯ НАГРУЗКА НА РИТЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ, КГС/М															
	11000				14500				18000				21500			
	КРАЙНЯЯ КОЛОННА		СРЕДНЯЯ КОЛОННА		КРАЙНЯЯ КОЛОННА		СРЕДНЯЯ КОЛОННА		КРАЙНЯЯ КОЛОННА		СРЕДНЯЯ КОЛОННА		КРАЙНЯЯ КОЛОННА		СРЕДНЯЯ КОЛОННА	
	М _у	В _у	М _у	В _у	М _у	В _у	М _у	В _у	М _у	В _у	М _у	В _у	М _у	В _у	М _у	В _у
1-6-1(4,8); 2-6-1(4,8) 3-6-1(4,8)	-1,9	-1,6	-3,0	-2,5	-2,5	-2,1	-4,0	-3,3	-3,1	-2,6	-5,0	-4,1	-3,7	-3,2	-5,9	-4,9
1-6-1(6,0); 2-6-1(6,0) 3-6-1(6,0)	-1,9	-1,2	-3,0	-1,9	-2,5	-1,6	-4,0	-2,5	-3,1	-2,0	-5,0	-3,1	-3,7	-2,4	-5,9	-3,7
1-6-1(7,2); 2-6-1(7,2) 3-6-1(7,2)	-1,9	-0,9	-3,0	-1,5	-2,5	-1,2	-4,0	-2,0	-3,1	-1,5	-5,0	-2,5	-3,7	-1,8	-5,9	-3,0
1-6-2(4,8); 2-6-2(4,8); 3-6-2(4,8)	-0,6	-0,5	-1,0	-0,8	-0,8	-0,7	-1,3	-1,1	-1,0	-0,8	-1,6	-1,3	-1,2	-1,0	-2,0	-1,6
1-6-2(6,0); 2-6-2(6,0); 3-6-2(6,0)	-0,6	-0,4	-1,0	-0,6	-0,8	-0,5	-1,3	-0,8	-1,0	-0,7	-1,6	-1,0	-1,2	-0,8	-2,0	-1,2
1-6-2(8,0); 2-6-2(8,0); 3-6-2(8,0)	-0,6	-0,3	-1,0	-0,5	-0,8	-0,4	-1,3	-0,7	-1,0	-0,5	-1,6	-0,8	-1,2	-0,6	-2,0	-1,0
1-6-3(4,8); 2-6-3(4,8); 3-6-3(4,8)	-1,4	-1,1	-2,2	-1,8	-1,9	-1,5	-2,9	-2,4	-2,3	-1,8	-3,6	-3,0	-2,8	-2,2	-4,3	-3,5
1-6-3(6,0); 2-6-3(6,0); 3-6-3(6,0)	-1,4	-0,9	-2,2	-1,4	-1,9	-1,2	-2,9	-1,9	-2,3	-1,5	-3,6	-2,3	-2,8	-1,8	-4,3	-2,8
1-6-3(8,0); 2-6-3(8,0); 3-6-3(8,0)	-1,4	-0,7	-2,2	-1,1	-1,9	-0,9	-2,9	-1,5	-2,3	-1,2	-3,6	-1,8	-2,8	-1,4	-4,3	-2,2

ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ УСИЛИЯ СУММИРУЮТСЯ С УСИЛИЯМИ М, М_у, В_у (с $\mu=0,6$)

ПРИВЕДЕННЫМИ В ТАБЛИЦАХ ДЛЯ РАБОВЫХ КОЛОН.

1.421.1-1.93.0-1-4

ИЛЕТ

15

1100136 75

ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ УСИЛИЯ ОТ РАСЧЕТНЫХ НАГРУЗОК НА ФУНДАМЕНТЫ СВЯЗНЫХ КОЛОНН

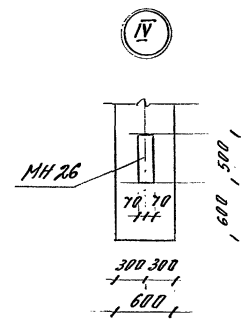
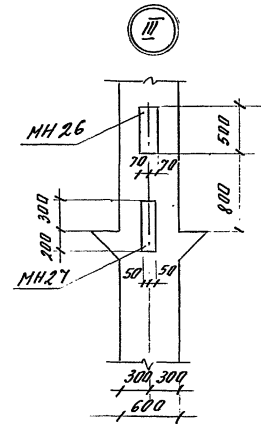
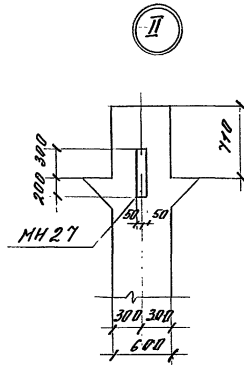
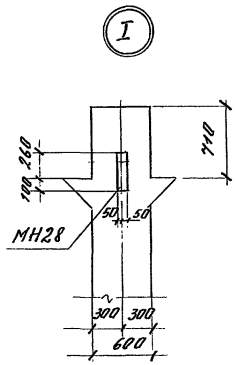
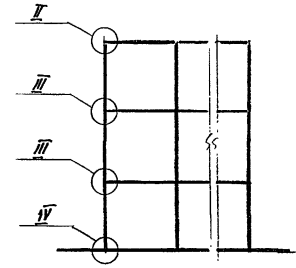
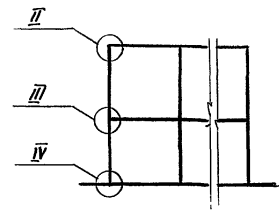
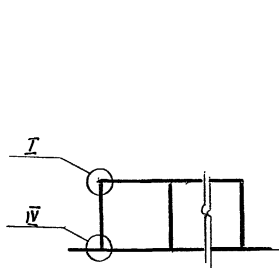
ШИФР ГАБАРИТНОЙ СХЕМЫ	N	M _y	Q _y	ШИФР ГАБАРИТНОЙ СХЕМЫ	N	M _y	Q _y
1 - 6 - 1 (4,8)	2,3	±0,5	±1,9	3 - 6 - 2 (4,8)	4,0	±0,5	±3,5
1 - 6 - 1 (6,0)	3,1	±0,5	±2,0	3 - 6 - 2 (6,0; 4,8)	5,0	±0,5	±3,7
1 - 6 - 1 (7,2)	3,9	±0,6	±2,0	3 - 6 - 2 (6,0)	7,0	±0,5	±4,1
2 - 6 - 1 (4,8)	2,8	±0,6	±2,3	3 - 6 - 2 (7,2; 6,0)	8,0	±0,6	±4,3
2 - 6 - 1 (6,0)	3,7	±0,6	±2,4	1 - 6 - 3 (4,8)	4,6	±0,8	±4,2
2 - 6 - 1 (7,2)	4,6	±0,7	±2,4	1 - 6 - 3 (6,0; 4,8)	5,4	±0,9	±4,2
3 - 6 - 1 (4,8)	3,0	±0,6	±2,5	1 - 6 - 3 (6,0)	7,7	±1,1	±4,9
3 - 6 - 1 (6,0)	4,0	±0,6	±2,6	1 - 6 - 3 (7,2; 6,0)	8,5	±1,1	±5,0
3 - 6 - 1 (7,2)	5,0	±0,7	±2,6	2 - 6 - 3 (4,8)	5,5	±1,0	±5,0
1 - 6 - 2 (4,8)	3,1	±0,4	±2,7	2 - 6 - 3 (6,0; 4,8)	6,5	±1,1	±5,0
1 - 6 - 2 (6,0; 4,8)	3,9	±0,4	±2,9	2 - 6 - 3 (6,0)	0,9	±1,3	±5,9
1 - 6 - 2 (6,0)	5,4	±0,4	±3,1	2 - 6 - 3 (7,2; 6,0)	10,0	±1,3	±6,0
1 - 6 - 2 (7,2; 6,0)	6,2	±0,5	±3,3	3 - 6 - 3 (4,8)	6,0	±1,1	±5,4
2 - 6 - 2 (4,8)	3,7	±0,5	±3,2	3 - 6 - 3 (6,0; 4,8)	7,0	±1,2	±5,4
2 - 6 - 2 (6,0; 4,8)	4,6	±0,5	±3,4	3 - 6 - 3 (6,0)	10,0	±1,4	±6,4
2 - 6 - 2 (6,0)	6,5	±0,5	±3,8	3 - 6 - 3 (7,2; 6,0)	11,0	±1,4	±6,5
2 - 6 - 2 (7,2; 6,0)	7,4	±0,6	±4,0				

ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ УСИЛИЯ СУММИРУЮТСЯ С УСИЛИЯМИ M, M_y, Q_y
ПРИВЕДЕННЫМИ В ТАБЛИЦАХ ДЛЯ РЯДОВЫХ КОЛОНН.

1.421.1-193.0-1-7

ЛИСТ
16

Ц00136 76



1. Расположение закладных изделий для крайних и средних колонн одинаково.
2. Закладные изделия МН26, МН27, МН28 см. вып. 2-1.
3. На участках колонн, где установлены закладные изделия хомуты колонн привариваются после установки и фиксации МН26, МН27, МН28.

		1.421.1-1.93.0-1-8	
Зав. отз. Козыш	МН26	Привязка в колоннах закладных изделий для крепления связей	Листов
Н. контр. Мельников	МН27		Р.
Г.Н.П. Мельников	МН28		1
Разработ. Котова	МН26	ЦНИИПРОМЗДАНИЙ	