

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР ПО ДЕЛАМ СТРОИТЕЛЬСТВА  
/госстрой СССР/

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

Серия 1. 465 - 3

СБОРНЫЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПРЕДВАРИТЕЛЬНО  
НАПРЯЖЕННЫЕ ПЛИТЫ ДЛИНОЙ 12 м  
для покрытий промышленных зданий

Выпуск 3

Часть 1  
РАВОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ ПЛИТ РАЗМЕРОМ 15 × 12 м

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВЫХ ПРОЕКТОВ  
МОСКВА

10619 - 06  
Цена 1-80

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ  
ГОССТРОВ СССР

Москва, А-475, Смоленская ул., 22

Сдано в печать 14 1978 г.  
Заказ № 3829 Тираж 600 экз.

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР ПО ДЕЛАМ СТРОИТЕЛЬСТВА  
/ ГОССТРОЙ СССР /

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

Серия 1. 465 - 3

СБОРНЫЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПРЕДВАРИТЕЛЬНО  
НАПРЯЖЕННЫЕ ПЛИТЫ ДЛИНОЙ 12 м  
для покрытий промышленных зданий

Выпуск 3

Часть 4

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ ПЛИТ РАЗМЕРОМ 1,5 × 12 м

Разработаны  
и введены в действие с 1.01.70 г.  
Госстроем СССР  
постановление № 102 от 7. VIII. 70 г.

УТВЕРЖДЕНЫ  
и введены в действие с 1.01.70 г.  
Госстроем СССР  
постановление № 102 от 7. VIII. 70 г.

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВЫХ ПРОЕКТОВ  
МОСКВА

Информ
Марка - Альб
НМД. Альб
Печать
ЧАСТЬ СИК-3 ГОСТРОВ ССР Г. Москва РУС. ТРЕТИЙ ШЕЛДУНИНА
Госстрой ССР ЧАСТЬ СИК-3 Г. Москва РУС. ТРЕТИЙ ШЕЛДУНИНА
Госстрой ССР ЧАСТЬ СИК-3 Г. Москва РУС. ТРЕТИЙ ШЕЛДУНИНА
Госстрой ССР ЧАСТЬ СИК-3 Г. Москва РУС. ТРЕТИЙ ШЕЛДУНИНА

## СОДЕРЖАНИЕ

Лист	Стр.	Лист	Стр.
Пояснительная записка . . . . .	2	Плиты с напрягаемой арматурой из семипроволочных прядей № 12И7. Технические данные . . . . .	24
I. Складочный чертеж плит . . . . .	3	Плиты с напрягаемой арматурой из семипроволочных прядей № 12И7. Расположение прядей. Показатели. Спецификации . . . . .	25
2. Армирование плит ненапрягаемой арматурой. Размеры. Детали.	4	" с отверст.	
3. Детали армирования опорного узла при расположении напрягаемой арматуры в один ряд . . . . .	5	Складочный чертеж. Дополнительная выборка стали и допускимые показатели расхода материалов . . . . .	26
4. Детали армирования опорного узла при расположении напрягаемой арматуры в два ряда . . . . .	6	Дополнительное армирование. Спецификация марок дополнительных арматурных изделий . . . . .	27
5. Детали армирования опорного узла при расположении напрягаемой арматуры в три ряда . . . . .	7	Разбивка залежных деталей для крепления паралетов . . . . .	28
6. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-Шв. Технические данные . . . . .	8		
7. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-Шв. Расположение стержней. Показатели. Спецификации.	9		
8. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-IV. Технические данные . . . . .	10		
9. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-IV. Расположение стержней. Показатели. Спецификации	11		
10. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-У. Технические данные . . . . .	12		
II. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-У. Расположение стержней. Показатели. Спецификации . .	13		
12. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-IV. Технические данные . . . . .	14		
13. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-IV. Расположение стержней. Показатели. Спецификации.	15		
14. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-У. Технические данные . . . . .	16		
15. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-У. Расположение стержней. Показатели. Спецификации . .	17		
16. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-УI. Технические данные . . . . .	18		
17. Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-УI. Расположение стержней. Показатели. Спецификации.	19		
18. Плиты с проволочной напрягаемой арматурой из стали класса Вр-Л. Технические данные . . . . .	20		
19. Плиты с проволочной напрягаемой арматурой из стали класса Вр-Л. Расположение проволок. Показатели. Спецификации . . . . .	21		
20. Плиты с напрягаемой арматурой из семипроволочных прядей № 15И7. Технические данные . . . . .	22		
21. Плиты с напрягаемой арматурой из семипроволочных прядей № 15И7. Расположение прядей. Показатели. Спецификации.	23		

## ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

1. Настоящая часть выпуска 3 серии I.465-3 содержит рабочие чертежи плит размером 1,5x12 м, вязущая чертежи плит с отверстиями для пропуска вентиляторов с дефлекторами и зонтиками.

Состав серии I.465-3, а также общие указания по изготовлению, маркировке, испытанию, транспортировке, складированию и применению плит приведены в выпуске 0 этой серии.

Рабочие чертежи арматурных изделий и залежных деталей для плит помещены в части 2 настоящего выпуска.

2. Проектные данные, не зависящие от вида напрягаемой арматуры /складочные размеры, расположение сеток, каркасов и залежных деталей, детали устройства отверстий/, приведены на общих листах I, 2, 24-26

Проектные данные, зависящие от вида напрягаемой арматуры /расположение ее, технико-экономические показатели кладки, спецификации арматурных изделий и залежных деталей, выборка стали на плиту, величина несущей способности плит, усилия натяжения напрягаемой арматуры, испытательные нагрузки и прогибы/, приведены на листах 6-23.

Детали опорных узлов, зависящие от количества вертикальных рядов напрягаемой арматуры, приведены на листах 3-5.

3. Схема поперечного сечения сварного фланцевого шва, соединяющего стержень с плоским элементом, приведена на рис. I.

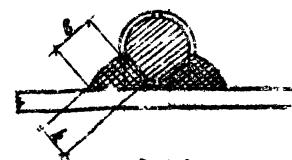
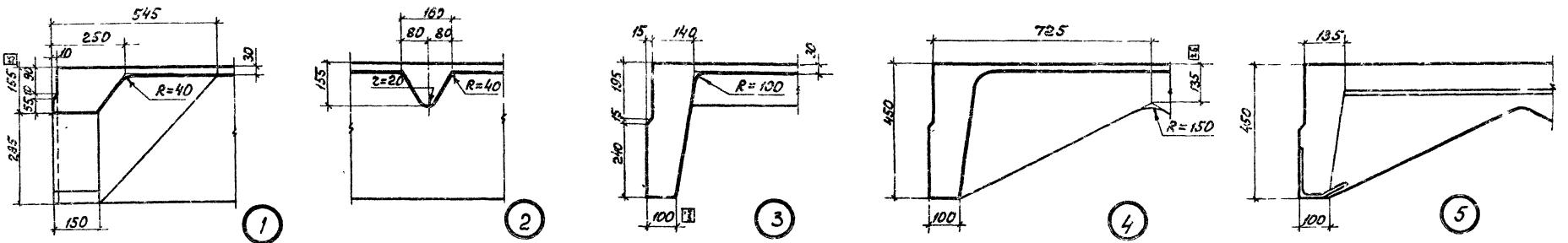
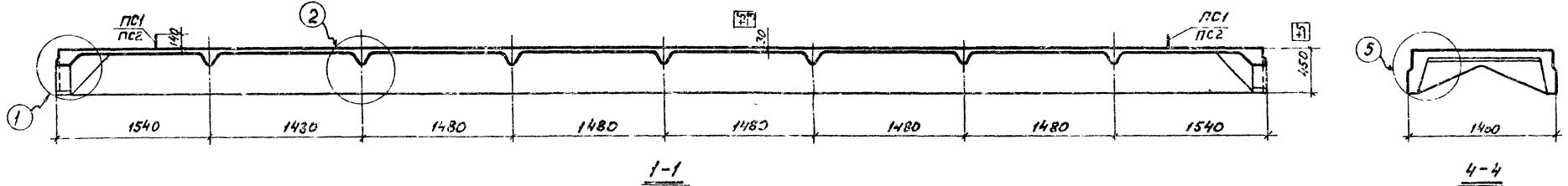
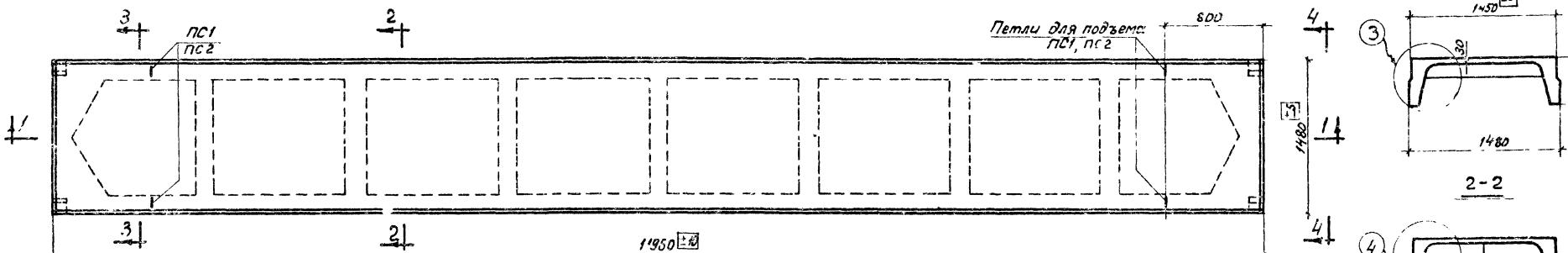


Рис. I

TK	Железобетонные плиты покрытия размером 1,5x12 м	Оригинал
изд. 3	Содержание и пояснительных записок	вып. 3 часть 1



#### Примечание.

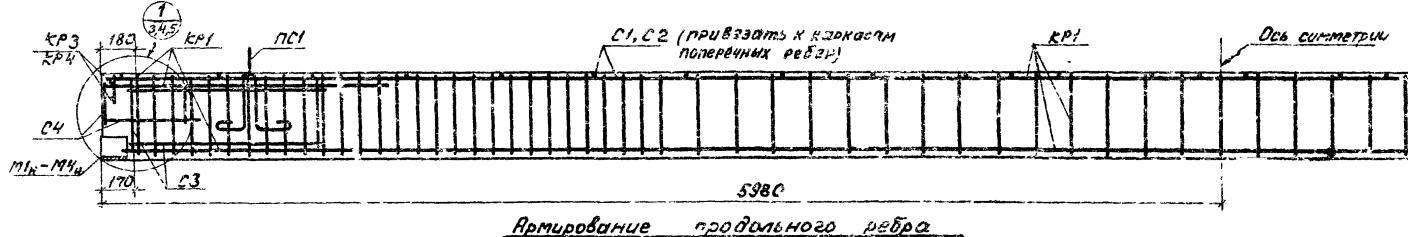
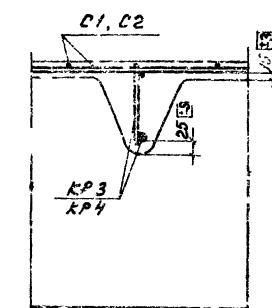
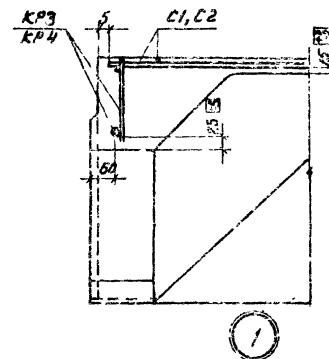
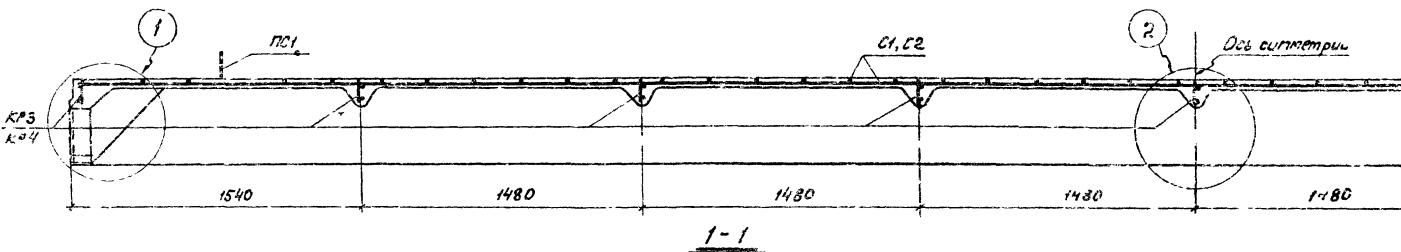
При наличии опалубочных форм с высотой поперечных ребер 140мм допускается (в пределах до износа форм) их исполь- зование с соответствующим уменьшением высоты каркасов поперечных ребер.

TK	Низелебетонные плиты покрытий размером 15x12 м	СЕРИЯ 1.455-3
1968	Опалубочный чертеж плит	ЗАПЛАНУЙТЕ ЧАСЫ

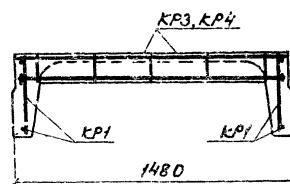
Д-020  
334-68  
Модель 100  
Лист №1

Нач. ОГС-3  
Причина при-  
менения  
Ф.к. группой

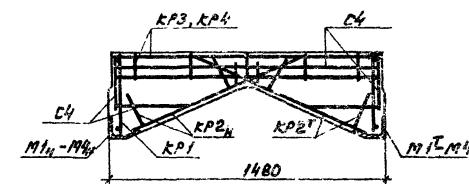
Расчетный план  
наст. листа



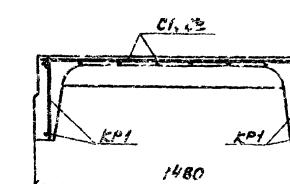
Армирование продольного ребра



Армирование рядового поперечного ребра



Армирование торцевого поперечного ребра



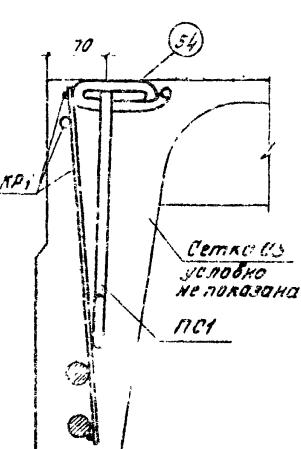
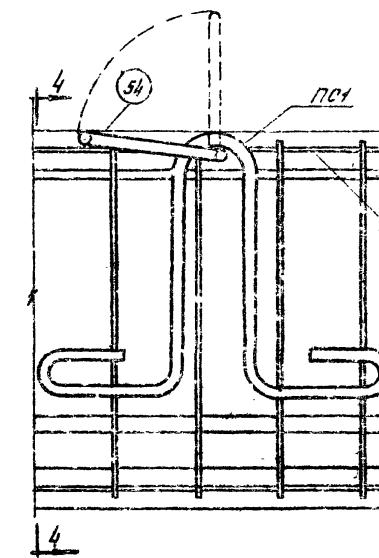
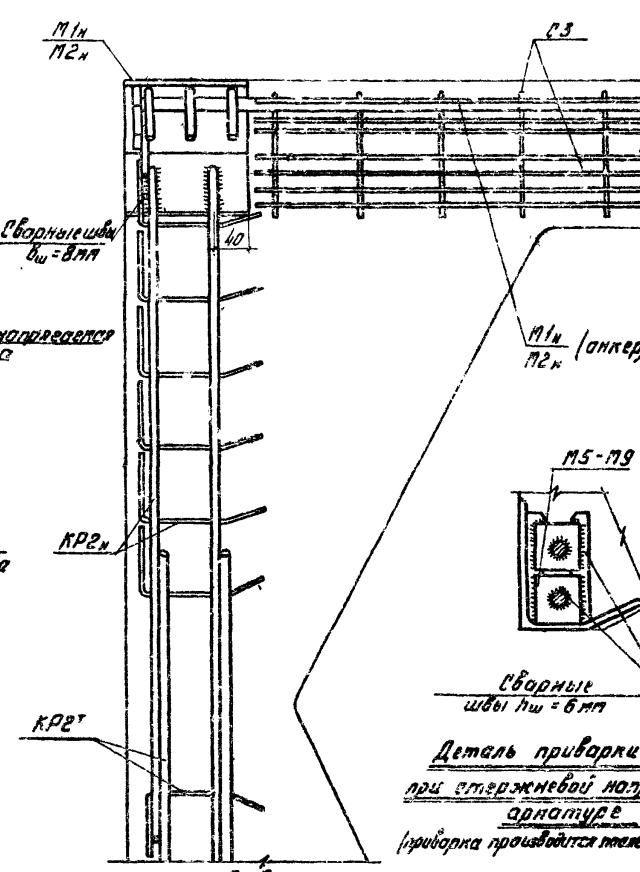
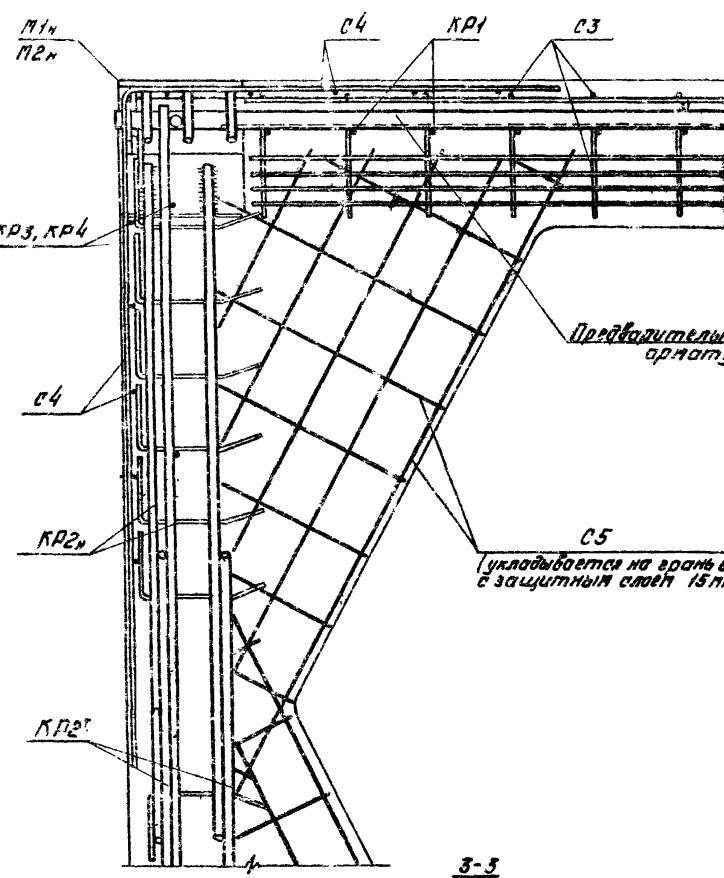
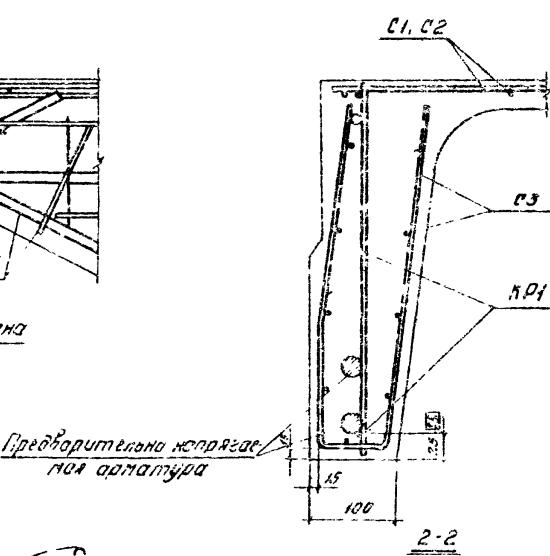
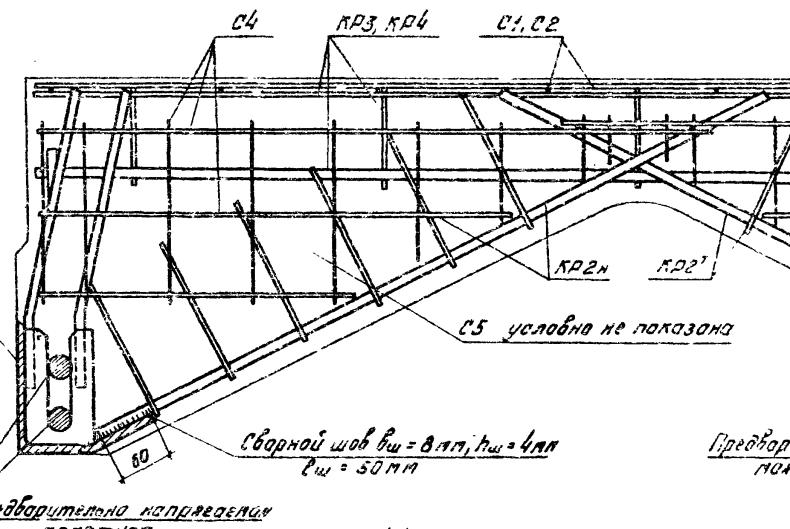
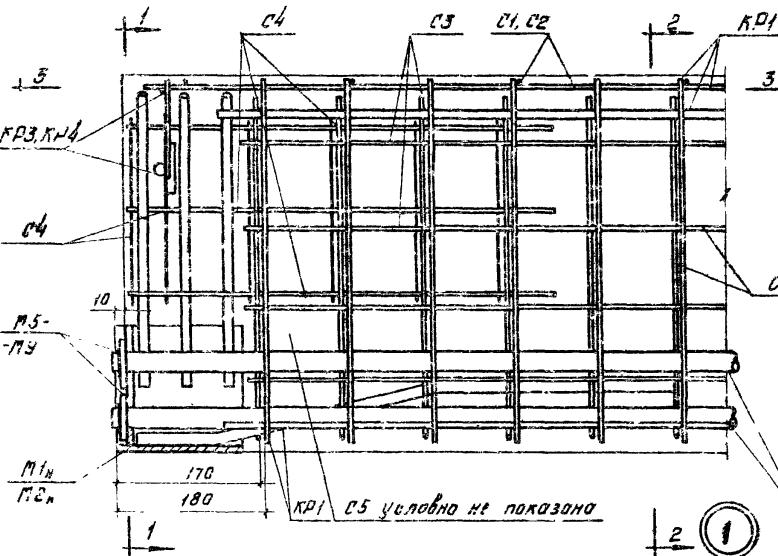
Армирование полки

Примечания:

1. Предварительно напрягаемая арматура на данном листе условно не показана.
2. Вид и расположение направляемой арматуры, показатели расхода материалов, спецификации арматурных изделий и закладных деталей и выборка стали приведены на листах 7, 9, 11, 13, 15, 17, 19, 21, 23.
3. Детали армирования опорного узла в зависимости от расположения предварительно напрягаемой арматуры в один, два или три ряда приведены на листах 3, 4, 5.

Чертежи арматурных изделий и закладных деталей помещены в части 2 настоящего выпуска.

TK	Нелегобетонные плиты покрытий размером 1,5х1,5 м	Серия 1,455-3
1968	Армированые плиты ненапрягаемой прокаткой. разрезы, детали.	Вып.3 Лист Часть 1 2



#### Деталь установки петли опорной болты

Примечание:

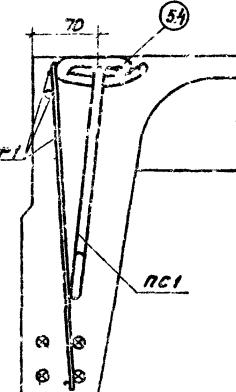
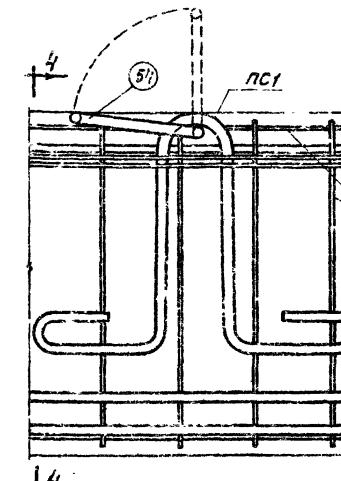
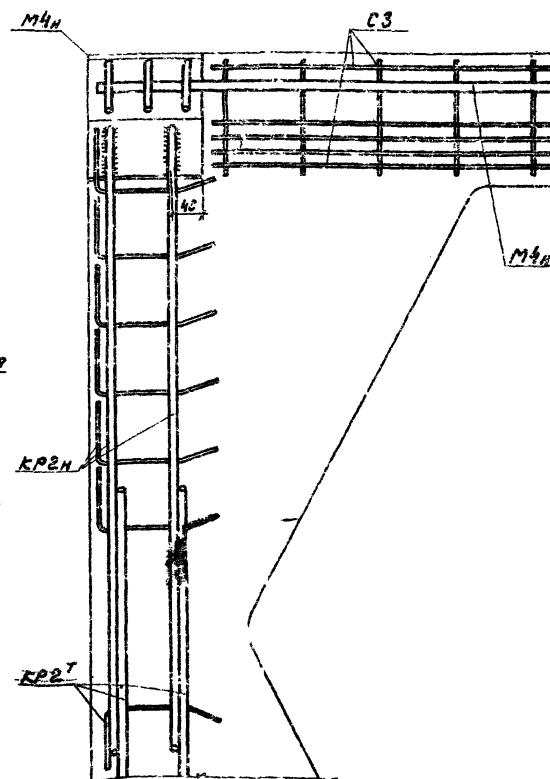
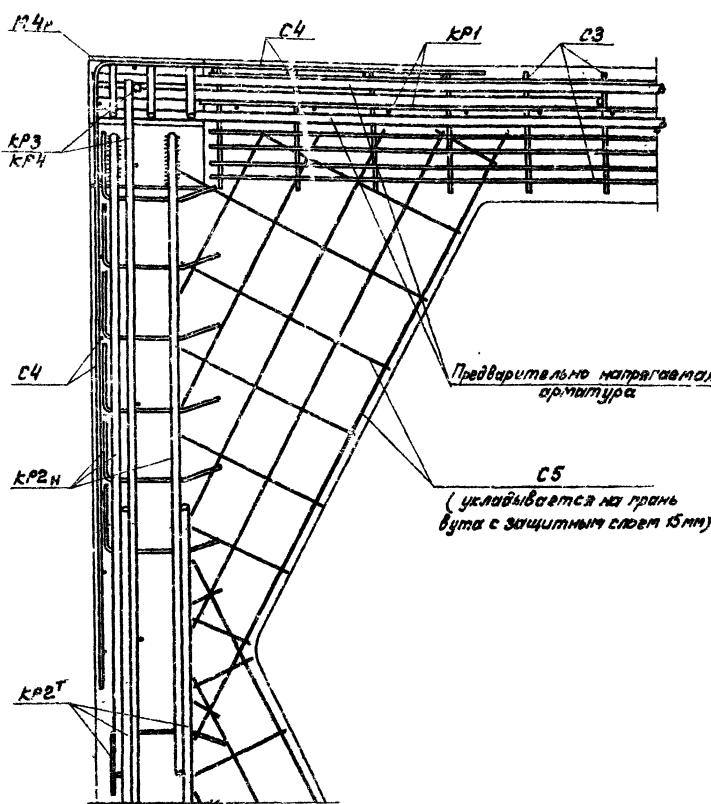
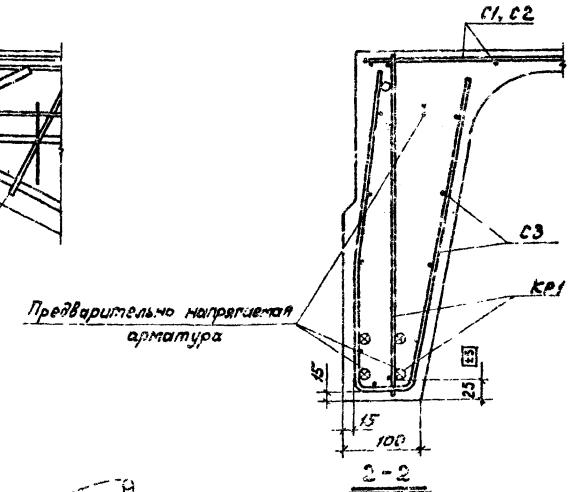
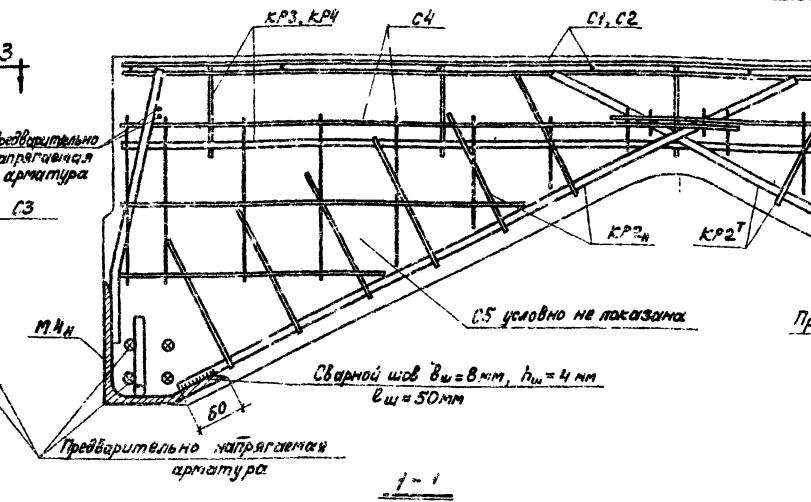
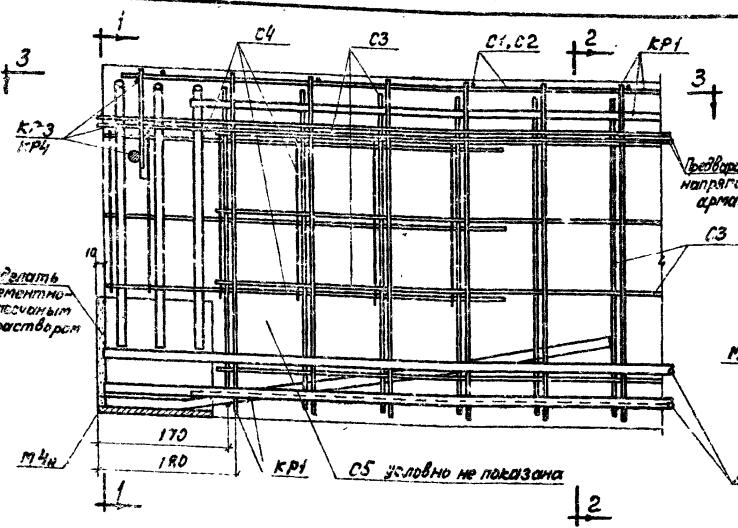
1. Положение и расположение предварительно на гранях стальной арматуры показано условно.
2. Вместе приварки шовов допускается дополнительную антикоррозийную напрессовку арматуры классов А-ШВ, АЛ, БЛ производить при помощи высоких напряжений без напряжения арматуры или более 50% от тары штанги закладной детали. В этом случае торцевые пластинки опорных закладных деталей запрещается не предусматривать.
3. Каркасы РР2т и РР2т приварены к электроплитам 350А к закладным детям по соответствию М1, М2, М3 по установке в фундамент.
4. Сразу после бетонирования плиты поз. 54 петли опорной болты должны быть обмотаны изолентой и установить в вертикальное положение, а крепления участки рёбер тщательно заштукатурить.
5. Приварка к стержням и к изоляции должна производиться электроплитами 350А.

(закладная деталь и арматурные изделия, укладываются до установки предварительно напрессованной арматуры)

TK	Железобетонные плиты покрытий разработки №5 ГСР	Форма
1968	Детали фиксации опорного узла при расположении напрессованной арматуры в зоне раз	Форма 3 лист 3
		10619-06 6

Инв. №  
334-68  
Гипролист  
ЛНВ. №

Госгортехнадзор СССР  
Бюлл. № 72-3  
Гипролист  
ЛНВ. № 334-68  
Гипролист  
ЛНВ. № 334-68  
Москва

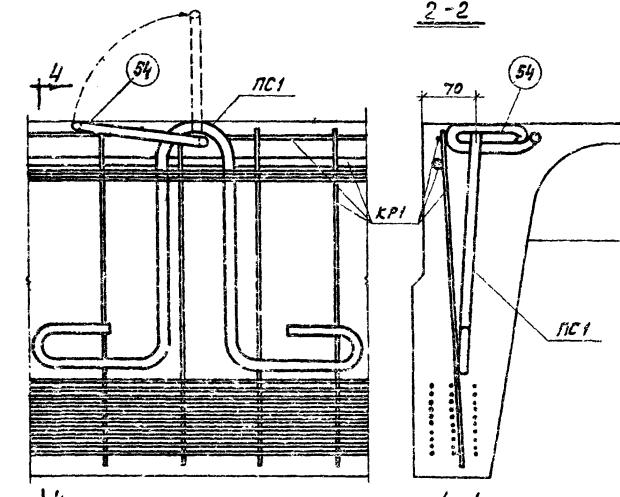
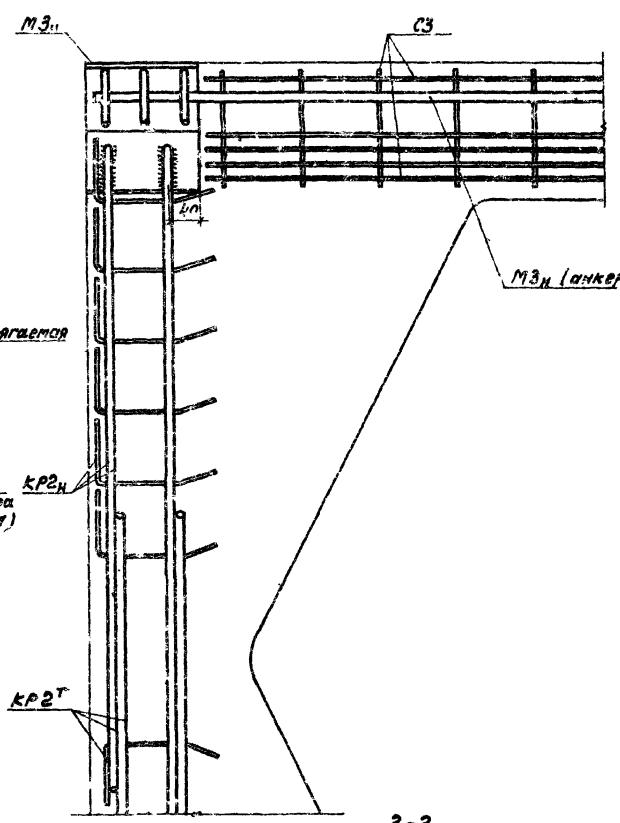
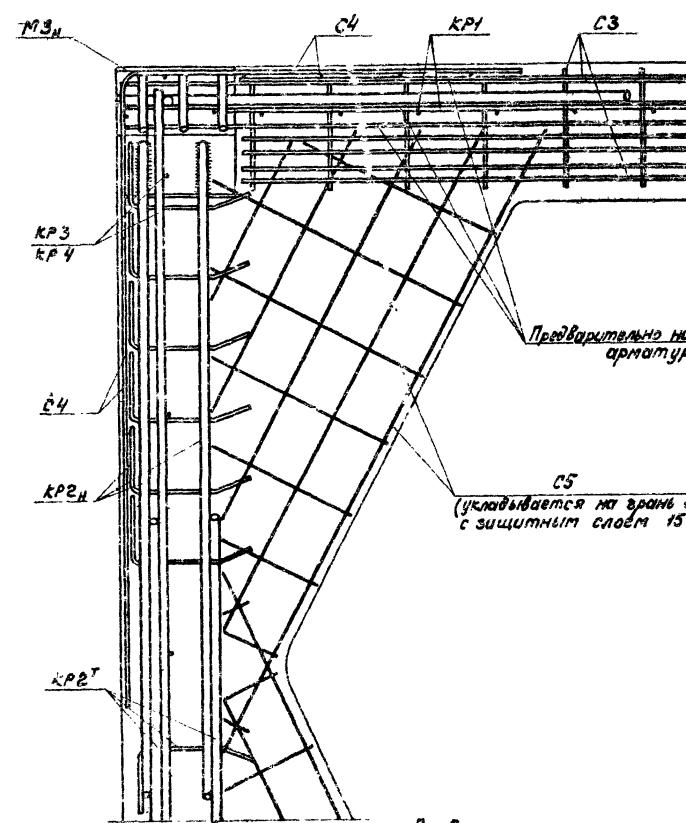
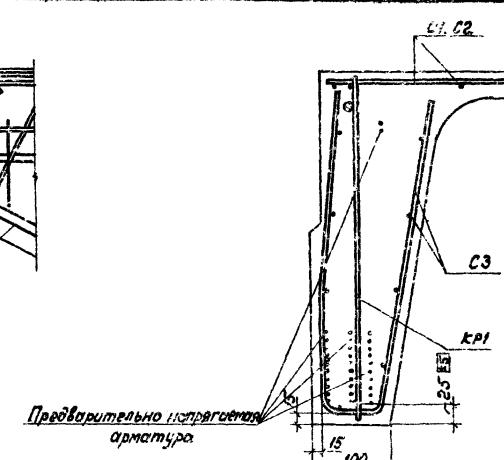
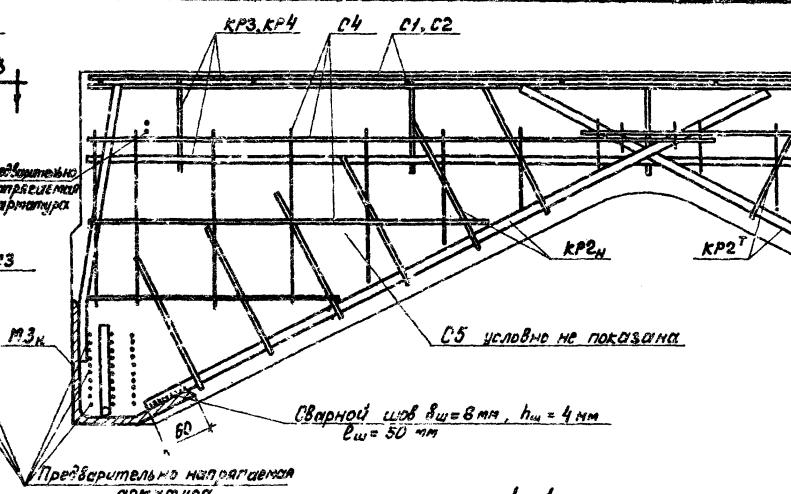
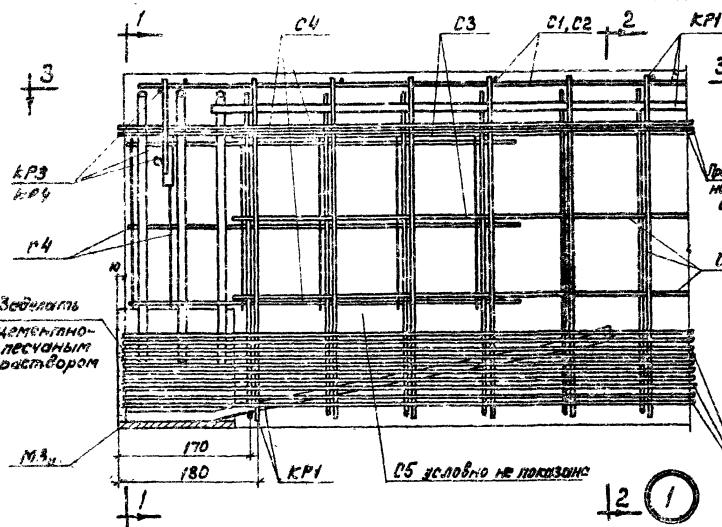


(Закладная деталь и арматурные изделия, укладываемые до установки нижней предварительно напрягаемой арматуры)

3-3

TK	Железобетонные плиты покрытий размером 1,5x12м	Серия 1.465-3
1988	Детали армирования опорного узла при расположении напрягаемой арматуры в два ряда	Бл. 3 лист Черт. 4

ЦБС № 99  
Приложение  
Черт. 1/8



4-4  
Деталь установки петли строповочной ПС1  
(сетка С3 условно не показана)

Примечания:

1. Количество и расположение предварительно напрягаемой арматуры показано условно.
2. Каркасы KP2H и KP2T приварить электродугами Э50У к закладным деталям соответственно М3 и М3Н до установки в форму.
3. При установке угловой сетки С4 одевается на анкерные стержни опорной закладной детали.
4. Сразу после бетонирования глыбы поз. 54 петли строповочной ПС1 установить в вертикальное положение, а нарушенные участки ребер тщательно забетонировать.

(закладная бетонная и арматурные изделия,  
укладываются до установки нижней  
предварительно напрягаемой арматуры.)

10619-06 3  
1958 Детали ортогонального опорного узла при расположении  
напрягаемой арматуры в три ряда  
Фиг. 3  
Лист 5 из 5

## ПЛАНЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯГАЕМОЙ СТЫКОВОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА А-IV

1. Предварительное напрягаемая арматура предельных ребер плиты прията из упрочненной витражной с пределом напряжения и удлинения горячекатаной арматурной стали класса А-IV марок 35ГС и 25Г2С по ГОСТ 3781-61. При этом сталь марки 35ГС упрочняется витражкой до 5500 кг/см<sup>2</sup> при удлинении не более 4,5%, а сталь марки 25Г2С упрочняется витражкой до 5500 кг/см<sup>2</sup> при удлинении не более 3,5%. Расчетное сопротивление арматуры прижатого размера  $f_a = 4500$  кг/см<sup>2</sup>, нормативное -  $f_a = 5500$  кг/см<sup>2</sup>.

Стержни могут быть состыкованы контактной стиковкой сваркой. Стыки следует размещать не далее 3 м от торцов плиты, распологая их в разбивку, с расстоянием между стыками не менее 20 диаметров свариваемых стержней. Стыкование должно производиться до упрочнения арматуры витражкой.

2. По трещиностойкости продольные ребра плиты относятся к II категории.
3. Равномерно распределенные нагрузки на плиты приведены в табл. I.

Марка плиты	Равномерно распред.нагр.кг/м <sup>2</sup>			
	с учетом собств. веса плиты		без учета собств. веса плиты	
	расч.	норм.	расч.	норм.
ПАНВ -1, ПАНВ -2, 1,5x12	1080	850	740	540
ПАНВ -2, ПАНВ -3, 1,5x12	1210	950	870	640
ПАНВ -3, ПАНВ -4, 1,5x12	1330	1040	990	730
ПАНВ -4, ПАНВ -5, 1,5x12	1500	1160	1160	850

Примечание. Собственный вес плит определяется с учетом заделки изов.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в выпуске 0. Плиты изготавливаются по агрегатно-поточной технологии. Натяжение арматуры предсматривается как механическим, так и электротермическим способом. Величина предварительного напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл. 2. При электротермическом способе натяжения предельное отклонение предварительного напряжения от заданного не должно превышать  $\pm 630$  кг/см<sup>2</sup>. Максимально допустимая температура нагрева стержней +450°С.

К моменту передачи усилий предварительного натяжения на плиту кубиковая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица I

5. Центральные испытательные нагрузки и максимальные прогибы предельных ребер плит приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Центрально равномерно распределенные нагрузки Рср в кг/м <sup>2</sup> и контрольные прогибы $f_{cr}$ в см для плитки местности и трещиностойкости плит при возрасте бетона к моменту испытания в сутках						Центральная равномерно распределенная нагрузка для оценки прочности изобр., кг/м <sup>2</sup>	
	3-7	12	28	$P_{cr}$	$f_{cr}$	$P_{cr}$	$f_{cr}$	
При механическом способе натяжения								
ПАНВ -1, 1,5x12	750	2,6	710	2,5	660	2,3	1220	1485
ПАНВ -2, 1,5x12	870	3,4	830	3,2	770	3,0	1410	1650
ПАНВ -3, 1,5x12	1020	4,3	980	4,1	900	3,7	1570	1830
ПАНВ -4, 1,5x12	1170	4,3	1110	4,1	1030	3,8	1810	2110
При электротермическом способе натяжения								
ПАНВ -1, 1,5x12	780	2,9	750	2,8	700	2,6	1220	1485
ПАНВ -2, 1,5x12	890	3,7	850	3,5	790	3,2	1410	1650
ПАНВ -3, 1,5x12	1020	4,5	990	4,3	910	3,9	1570	1830
ПАНВ -4, 1,5x12	1170	4,6	1140	4,4	1060	4,1	1810	2110

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плит, принятую равной  $q_{cr} = 290$  кг/м<sup>2</sup>.

2. Значения нагрузок  $P_{cr}$  и прогибов  $f_{cr}$  для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания определяются по линейной интерполяции.

3. Центральные испытательные нагрузки и контрольные прогибы предельных ребер плит с индексом К и КИ /предназначенных для применения в агрессивной среде/ приводятся по табл. 3.

4. Центрируемые величины раскрытия трещин приведены в вып.0.

6. Плиты, предназначенные для применения в скобе и сурьмяногрязевой среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

- В-4 - для марок плит с индексами К.
- В-6 - для марок плит с индексами КИ.

7. Расход цинка /алюминия/ на защиту закладных деталей плит, предназначенных для применения в агрессивной среде, составляет:

0,7 кг - для марок ПАНВ -1, ПАНВ -2;

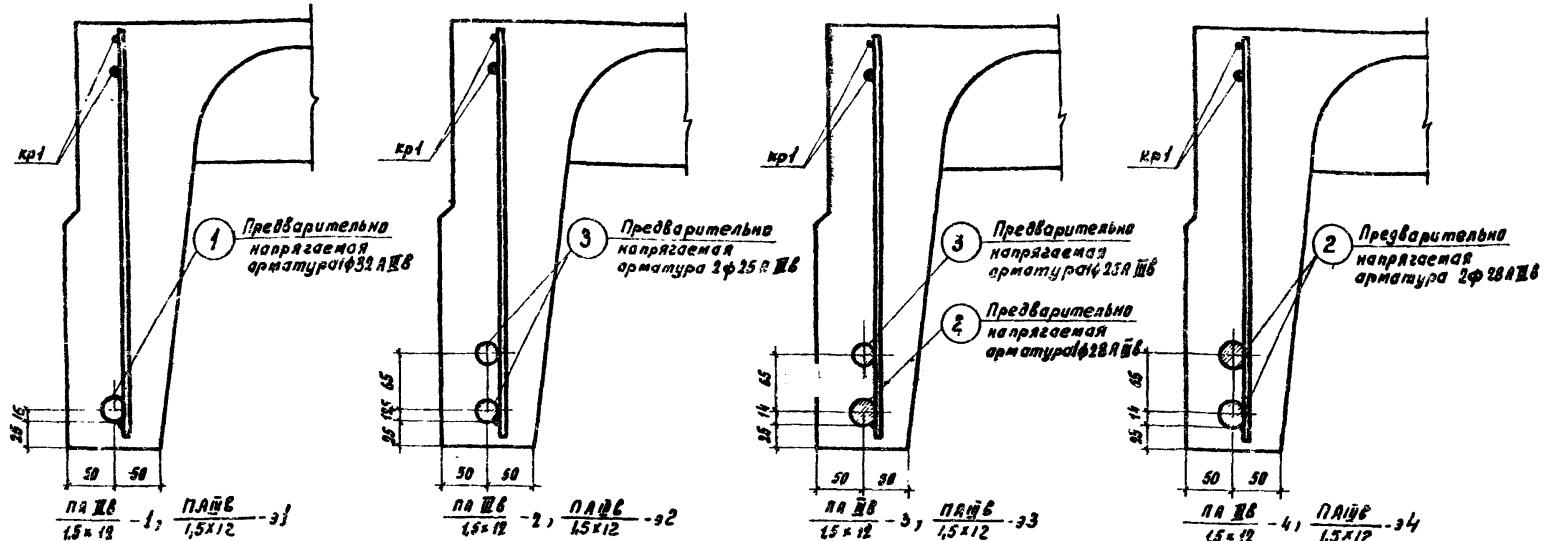
0,9 кг - для остальных марок.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Механический способ натяжения		Электротермический способ натяжения		
	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усилие натяжения на один стержень, т	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>
1,632АИв	ПАНВ -1, 1,5x12	39,8	ПАНВ -1, 1,5x12		
2,425АИв	ПАНВ -2, 1,5x12	24,2	ПАНВ -2, 1,5x12		
1,625АИв	ПАНВ -3, 1,5x12	24,2	ПАНВ -3, 1,5x12		
1,628АИв	ПАНВ -4, 1,5x12	30,5	ПАНВ -4, 1,5x12		
2,428АИв	ПАНВ -4, 1,5x12	30,5	ПАНВ -4, 1,5x12		

Примечание. Значения величин, указанных в числителе, относятся к стержням меньшего диаметра, в знаменателе - к стержням большего диаметра.

TK	Железобетонные плиты покрытий размером 1,5x12 м	СОДЕК 1.465-3
10619-06	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-IV. Механические данные.	Блок 3 Блок 6



### Расположение предварительно напрягаемой арматуры

*Спецификация марок армированных изделений на плиты*

Марка підпідпі	Марка издергивши штик	Колич. штик	Н висто вил.3 част в2	Марка підпі	Марка издергивши штик	Колич. штик	Н висто вил.3 част в2	Марка підпі	Марка издергивши штик	Колич. штик	Н висто вил.3 част в2	Марка підпі	Марка издергивши штик	Колич. штик	Н висто вил.3 част в2	Марка підпі	Марка залізобетонн штик	Колич. штик	Н висто вил.3 част в2	
	1	2	-		3	4	-		2	3	-		2	4	-		НВІБ	НІ+НІ <sub>н</sub>	2+2	18
	-	-	-		-	-	-		3	2	-		-	-	-		45x12-1	Н9	4	26
	kp1	2	1		kp1	2	1		kp1	2	1		kp1	2	1		45x12-2	Н2+Н2 <sub>н</sub>	2+2	19
НВІБ 45x12-1	kp2+kp2 <sub>н</sub>	2+2	2	kp2+kp2 <sub>н</sub>	2+2	2	kp2+kp2 <sub>н</sub>	2+2	2	kp2+kp2 <sub>н</sub>	2+2	2	kp2+kp2 <sub>н</sub>	2+2	2	kp2+kp2 <sub>н</sub>	45x12-2	Н7	8	24
	kp3	9	3		kp4	9	4	НВІБ 45x12-3	kp4	9	4	НВІБ 45x12-4	kp4	6	4	kp4	9	2+2	19	
	c1 издер.	1	9,11		c2 издер.	1	10,13		c2 издер.	1	10,12		c2 издер.	1	10,12		45x12-3	Н7	4	24
	c3	4	13		c3	4	13		c3	4	13		c3	4	13		45x12-4	Н6	4	25
	c4	4	14		c4	4	14		c4	4	14		c4	4	14		45x12-4	Н2+Н2 <sub>н</sub>	2+2	19
	c5	4	15		c5	4	15		c5	4	15		c5	4	15		45x12-4	Н8	8	25
	пс1 издер вс2	4	16		пс1 издер вс2	4	17		пс1 издер вс2	4	16		пс1 издер вс2	4	16					

## Выборка стали на пласти

Марка стали	Стержневая арматура периодического профиля, упрочненная вытяжкой, по ГОСТ 5781-61	На армоструйные изделия										На закладные детали									
		Стержневая арматура по ГОСТ 5781-61					Упрочненная арматурная проводка по ГОСТ 6787-53					Стержневая арматура периодического профи- ля по ГОСТ 5781-61			Прокат марки ВХ ст. ЗКП или ВМ ст. ЗК по ГОСТ 380-60*						
		Периодического профиля			Гладкая		Класс А-II			Класс А-I			Класс В-I			Класс В-II					
		Класс А-II			Класс А-I			Класс В-I			Класс В-II			Профиль							
		Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм				
ПН №8 - 1	151,4	-	-	151,4	-	-	17,2	17,2	10,8	10,8	34,4	34,0	-	58,4	3,6	4,0	7,6	-	10,8	24	18,2
ПН №8 - 2	—	-	184,8	184,8	-	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	3,6	7,2	14,8	-	4,4	18,2
ПН №8 - 3	-	116,0	92,4	303,4	-	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	3,6	7,2	14,8	-	4,4	18,2
ПН №8 - 4	-	232,0	-	232,0	-	12,6	8,2	30,8	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	3,6	7,2	14,8	-	4,4	18,2

## Спецификация марок зарубежных

*демонстрируя на панели*

Марка пласты	Вес, кг	Марка бетона	Объем бетона, м³	Расход стакан., кг
ММ 6 1,5x12 -1				358,6
ММ 6 1,5x12 -2				371,1
ММ 6 1,6x13 -3	5,1	40С	2,74	384,7
ММ 6 1,2x13 -4		50С		358,3

## Спецификация и выборка

Н ПОД.	ФИЛ СЕЧЕНИЕ, ММ	ДЛИНА, ММ	КОЛ. ШТ.	ВАЛЫ В КАЧЕСТВЕ СТАЛИ		
				ФИЛ СВЕЧЕНИЕ, ММ	ОБЩЕЕ СЧИТАЕМОЕ ЧИСЛО, Н	ВЕС, КГ
1	32Ф8	11970	1	32Ф8	12,0	75,7
2	38Ф8	11970	1	38Ф8	12,0	58,0
3	25Ф6	11970	1	25Ф6	12,0	46,2

### Примечания:

Для плит, изготавливаемых с электротермическим способом  
нагревания преобразительно напрягаемой структурой

форматуры профолонных ребер (марки 100т с индексом „З“), техническо-экономических показатели, спецификация илюстрируют арматурные изделия и закладные детали, а также выборка стала на пакету при нимается по таблицам, приведенным на данном листе, для свидетельствующих марок пакета без индекса „З“.

расположение ненапрягаемой арматуры и заслоноких деталей с. листы 2 и 3.

Сетки струст применются в случае возможности получения параллельных сеток по ГОСТ 8478-68.

Печати строительных письм применяются при изображение планов по технологии, допускающей наличие элементов, вычерченных под развертывание листки.

Вильерка и расход стали на плиту подсчитаны и усвоены  
закончения, затем определение №1 для земли №5

применения листьев строповочныхных и ст. без подвижного звена. В спецификации указана теоретическая длина предварительной натяжки арматуры. Действительную длину прижимать в зависимости от способа натяжения и конструкции зажимов-приспособлений.

*www.hanselman.com* | *asp.net* | *entity framework* | *sql server* | *asp.net mvc* | *asp.net web api*

TK

Железобетонные плиты покрытий под мостом № 15-17	Серия 1.465-3
Плиты со стальной напрягающей арматурой из стали класса РД-8. Расположение сечений показано в спецификации.	Вып. 3 Лист четвертый

**ПЛАНЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯГАЕМОЙ СТЕРЖНЕВОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА А-IV**

1. Предварительно напрягаемая стержневая арматура продольных ребер плит принадлежит к II горячекатаной арматурной стали класса А-IV по ГОСТ 5781-61 марки 20ХГ2Ц по ГОСТ 5058-65 с расчетным сопротивлением  $\sigma_u = 5100 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным  $\sigma_u = 6000 \text{ кг}/\text{см}^2$ .

Стяжки могут быть соединены контактной стыковой сваркой. Стыки следует размещать не далее 3 м. от торцов панели, распределяя их в разбивку с расстоянием между стыками не менее 20 диаметров свариваемых стержней.

2. По температурности продольные ребра плит относятся к II категории.

3. Равномерное распределение нагрузки на плиты приведено в табл. 1.

Таблица 1

Марка плиты	Равномерное распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>			
	с учетом собст.веса плиты		без учета собст.веса плиты	
	расчетн.	нормат.	расчетн.	нормат.
ПАИУ-1, ПАИУ-31 1,5Х12-31	1180 (1030)	920 (850)	1410 (1470)	610 (540)
ПАИУ-2, ПАИУ-32 1,5Х12-32	1320 (210)	1020 (940)	980 (870)	710 (630)
ПАИУ-3 ПАИУ-33 1,5Х12-33	1480 (1350)	1160 (1070)	1830 (1040)	850 (760)
ПАИУ-4 ПАИУ-34 1,5Х12-34	1540 (1520)	1280 (1370)	1240 (1180)	950 (860)

Примечания: 1. В скобках приведены значения нагрузок в случае применения плит в агрессивной среде.

2. Составленные вес плит определены с учетом заделки извон.

4. Особые указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в ведомстве 3. Кроме того, при изготовлении плит следует руководствоваться "Указаниями по применению в жилебостроительных конструкциях стержневой арматуры" СН 590-69.

Плиты изготавливаются по агрегатно-поточечной технологии.

Натяжение арматуры предусматривается как механическим, так и электротермическим способом. Величину предварительного напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл. 2.

При электротермическом способе натяжения предварительное отклонение предварительного напряжения от заданного не должно превышать  $\pm 630 \text{ кг}/\text{см}^2$ . Максимально допустимая температура нагрева стержней  $+200^\circ\text{C}$ .

К моменту передачи усилия предварительного натяжения на плиту кубиковая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количества и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Механический способ натяжения			Электротермический способ натяжения	
	Марка плиты	Предварительное напряжение, $\text{кг}/\text{см}^2$	Усилие натяжения за один стержень, т	Марка плиты	Предварительное напряжение, $\text{кг}/\text{см}^2$
2422АИУ	ПАИУ-1-1,5Х12-1	22,0	ПАИУ-91 1,5Х12-91		
1622АИУ-и	ПАИУ-2-1,5Х12-2	22,0	ПАИУ-92 1,5Х12-92	5850	
1625АИУ	ПАИУ-3-1,5Х12-3	26,4	ПАИУ-93 1,5Х12-93		
1625АИУ-и	ПАИУ-4-1,5Х12-34	28,4	ПАИУ-94 1,5Х12-94		
1626АИУ	ПАИУ-4-1,5Х12-34	26,4	ПАИУ-95 1,5Х12-95		

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числовом виде, относятся к стержням меньшего диаметра, в знаменателе - к стержням большего диаметра.

2. Величину предварительного напряжения указана без учета потери напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки в контрольном прогибе продольных ребер плит приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерно распределенные нагрузки Груп 3 ЕР/42 и контрольные прогибы $f_k$ в см для оценки жесткости и трещивостойкости плит при возрасте бетона к моменту испытания в сутках						Контрольные равномерно распределенные нагрузки для оценки прочности изгиба плит, ЕР/42	
	3-7	7A	23	$P_{P_k}$	$f_k$	$P_{P_k}$	$f_k$	
ПАИУ-1,5Х12-31	790 (700)	3,5 (4,7)	760 (670)	3,6 (2,6)	720 (640)	3,4 (2,4)	1360 (1220)	1600 (1400)
ПАИУ-2-1,5Х12-32	930 (840)	4,3 (3,4)	890 (800)	4,1 (3,2)	840 (760)	3,9 (3,0)	1560 (1400)	1830 (1550)
ПАИУ-3-1,5Х12-33	1100 (1000)	4,7 (3,7)	1000 (860)	4,5 (3,6)	1000 (800)	4,2 (3,3)	1740 (1640)	2050 (1830)
ПАИУ-4-1,5Х12-34	1270 (1150)	5,4 (4,4)	1210 (1100)	5,2 (4,2)	1130 (1020)	4,8 (3,9)	1920 (1830)	2340 (2140)

При механическом способе натяжения

ПАИУ-31	800 (700)	4,1 (2,9)	770 (680)	4,0 (2,8)	730 (650)	3,8 (2,7)	1350 (1220)	1600 (1440)
ПАИУ-32	940 (850)	4,8 (3,7)	900 (810)	4,6 (3,6)	850 (770)	4,3 (3,3)	1560 (1400)	1830 (1550)
ПАИУ-33	(1120/1010)	5,1 (4,0)	1070 (970)	4,9 (3,8)	1010 (910)	4,6 (3,6)	1740 (1640)	2050 (1830)
ПАИУ-34	1270 (1150)	5,9 (4,8)	1220 (1110)	3,6 (4,0)	1140 (1040)	5,2 (4,2)	1920 (1830)	2240 (2140)

При электротермическом способе натяжения

ПАИУ-31	800 (700)	4,1 (2,9)	770 (680)	4,0 (2,8)	730 (650)	3,8 (2,7)	1350 (1220)	1600 (1440)
ПАИУ-32	940 (850)	4,8 (3,7)	900 (810)	4,6 (3,6)	850 (770)	4,3 (3,3)	1560 (1400)	1830 (1550)
ПАИУ-33	(1120/1010)	5,1 (4,0)	1070 (970)	4,9 (3,8)	1010 (910)	4,6 (3,6)	1740 (1640)	2050 (1830)
ПАИУ-34	1270 (1150)	5,9 (4,8)	1220 (1110)	3,6 (4,0)	1140 (1040)	5,2 (4,2)	1920 (1830)	2240 (2140)

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плиты, приложенную равн.  $\Phi_0 = 290 \text{ кг}/\text{м}^2$ .

2. Задаваемая нагрузка  $P_{P_k}$  и прогиб  $f_k$  для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания определяется по линейной интерполяции.

3. В скобках приведены значения испытательных нагрузок в контрольных прогибах для плит с индексом К и ИИ (предназначенных для применения в агрессивной среде).

4. Конкретируемое величиной раскрытием трещин приводится в табл. 3.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабо-активной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

В-4 - для марок плит с индексами К;

В-6 - для марок плит с индексами ИИ.

7. Расход цемента (важущина) на защиту залежащих металлов плит, предназначенных для применения в агрессивной среде, составляет:

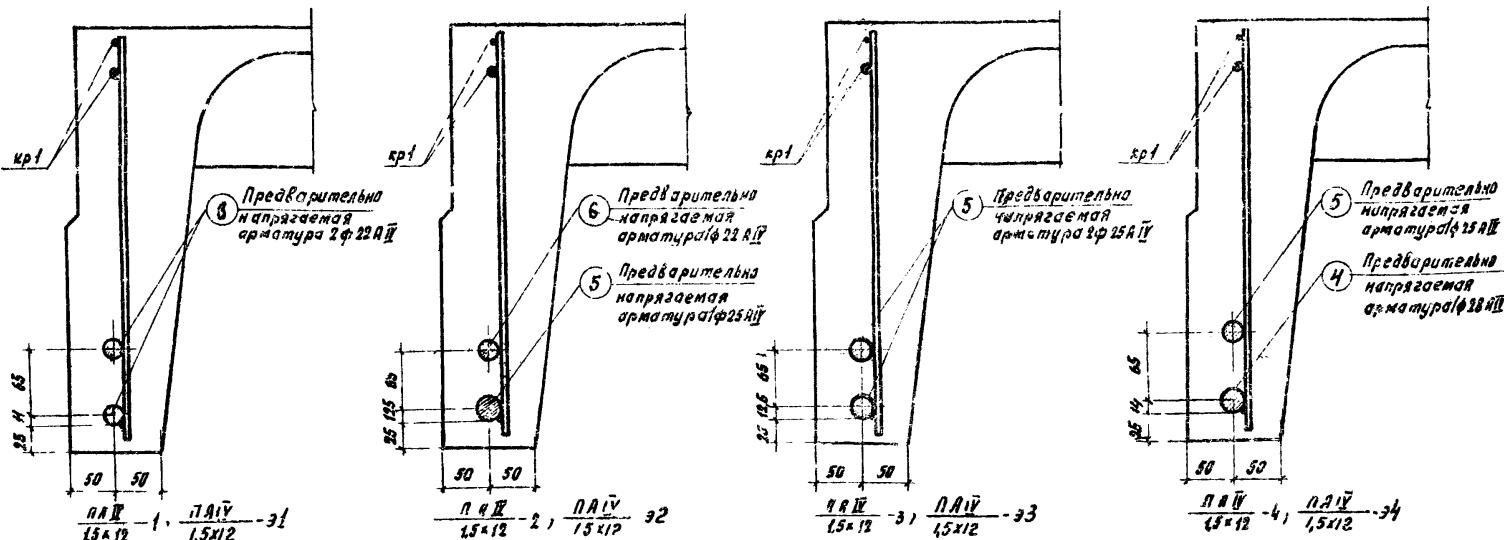
0,8 кг - для марок 1,5Х12-1, 1,5Х12-2, 1,5Х12-3, 1,5Х12-4;

0,2 кг - для остальных марок.

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числовом виде, относятся к стержням меньшего диаметра, в знаменателе - к стержням большего диаметра.

2. Величину предварительного напряжения указана без учета потери напряжения от релаксации.

T.K	Залежащие плиты из стали марки 1,5Х12-2	Состав
16.3	Плиты из стержневой напрягаемой арматуры из стальной группы А-IV. Технические данные	Часты



Марка плиты	Вес, т	Марка бетона	Объем бетона, м³	Радиус стали, мм
ПА II 15x12 -1	154,12	400	267,9	
ПА II 15x12 -2	154,12	51	289,5	
ПА II 15x12 -3	154,12		311,1	
ПА II 15x12 -4	154,12	500	334,7	

Спецификация и выборка  
предварительно напрягаемой арматуры

Н	Форма сечения, мм	Диаметр, мм	Кол. сечений	Высота сечения, мм	Объем бетона, м³	Радиус стали, мм
4	28 A II	4970	1	28 A II	12,0	58,0
5	25 A II	4970	1	25 A II	10,0	48,0
6	22 A II	4970	1	22 A II	12,0	38,0

Спецификация марок заложенных  
деталей на плиту

Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич. штук	Н. листа	Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич. штук	Н. листа	Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич. штук	Н. листа	Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич. штук	Н. листа
ПА II 15x12	6	4	-	ПА II 15x12	5	9	-	ПА II 15x12	4	2	-	ПА II 15x12	1	1	19
	-	-	-		6	9	-		-	-	-		1	1	19
	кр1	2	1		кр1	2	1		кр1	2	1		1	1	19
	кр2+кр3	2+2	2		кр2+кр3	2+2	2		кр2+кр3	2+2	2		1	1	19
	кр4	9	4		кр4	9	4		кр4	9	4		1	1	19
	с2 и с3	1	10,12		с2 и с3	1	10,12		с2 и с3	1	10,12		1	1	19
	с3	4	13		с3	4	13		с3	4	13		1	1	19
	с4	4	14		с4	4	14		с4	4	14		1	1	19
	с5	4	15		с5	4	15		с5	4	15		1	1	19
	пс1 и пс2	4	16		пс1 и пс2	4	16		пс1 и пс2	4	16		1	1	19

Выборка стакни на плиту

Марка плиты	На арматурные изделия				На заложенные детали																
	Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5781-81		Стержневая арматура по ГОСТ 5781-61		Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5781-61		Прокат марки Всем. зкл или змс.з кп по ГОСТ 380-60*														
	Класс А-Б	Класс А-Г	Класс А-Б	Класс А-Г	Класс 3-Г	Класс А-Б	Класс 3-Г	Профиль													
	φ, мм	φ, мм	φ, мм	φ, мм	φ, мм	φ, мм	φ, мм	мм													
	16 A II	12 A II	12 A II	16 A II	16 A II	16 A II	16 A II	Итого													
ПА II 15x12 -1	—	—	143,2	143,2	—	12,6	8,2	20,8	16,8	10,8	62,2	6,1	—	62,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	9,8	19,6
ПА II 15x12 -2	—	92,4	71,6	164,0	—	12,6	8,2	20,8	16,8	10,8	62,2	6,1	—	62,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	3,6	18,4
ПА II 15x12 -3	—	164,8	—	184,8	—	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	—	62,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	4,4	19,9
ПА II 15x12 -4	116,0	92,4	—	208,4	—	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	—	62,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	4,4	19,9

Примечания:

- Для плит, изготавливаемых с электротермическим способом напряжения, предварительно напрягаемой стержневой арматуры, продольные реборды (изгибы плиты с индексом 3), технические показатели спецификации норм арматурных изделий и заложенных деталей, а также выборка стакни на плиту производятся по таблицам, приведенным на данном листе, для соответствующих марок плит без индекса 3.
- Расположение ненапрягаемой арматуры и заложенных деталей см. листы 2 и 3.
- Секции стягиваются применять в случае возможности получения твердых стакок по ГОСТ 4748-60.
- Прием строительных ПСЭ применяются при изготавлении плит по технологии, допускающей наличие залонктов, выступающих над поверхностью полки.
- Выборка и расход стакни на плиту подсчитаны из условия применения листов строительных ПСЭ без индекса 3.
- В спецификации указана теоретическая зона предварительно напрягаемой арматуры. Действительную длину принимают в зависимости от способа напряжения и конструкции залонктов, приспособлений.

TK	Железобетонные плиты, покрытий размером 15x12	Серия 1465-3
1968	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из сплава класса А-Б. Расположение стержней. Показатели спецификаций	Вып. 3 Лист 9

ПЛИТЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯГАЕМОЙ СТЕРЖНЕВОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА А-У

1. Предварительно напрягаемая стержневая арматура продольных ребер плит принята из горячекатаной арматурной стали класса А-У марок 23Х2Г2Т и 23Х2Г2Ц по ЧМУ 1-77-67 с расчетным сопротивлением  $R_a = 6400$  кг/см<sup>2</sup>, нормативным -  $R_a^* = 8000$  кг/см<sup>2</sup>.

Стержни из стали марки 23Х2Г2Ц должны быть плавными. Стержни из стали марки 23Х2Г2Т могут быть соединены контактной стыковой сваркой. Стыки следует размещать не далее 3 м от горцов плиты, располагая их в разбежку, с расстоянием между стыками не менее 20 диаметром свариваемых стержней.

2. По трещиностойкости продольные ребра плит отнесены к III категории; в плитах, предназначенных для применения в среднеагрессивной среде, продольные ребра отнесены к II категории трещиностойкости.

3. Равномерно распределенные нагрузки на плиты приведены в табл. I.

Таблица I

Механический способ натяжения				Электротермический способ натяжения				
Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>	
	с учетом соотв. веса плиты	без учета соотв. веса плиты		с учетом собств.веса плиты	без учета собств.веса		расч.	норм.
	расч.	нормат.		расч.	норм.		расч.	норм.
ПАУ 1,5Х12-1	1220(1110) 1110	960(850) 850	ПАУ 1,5Х12-31	1220(1110) 1020	950(850) 750	ПАУ 1,5Х12-31	930(170) 650	640(510) 450
ПАУ 1,5Х12-2	1320(1210) 1210	1030(950) 950	ПАУ 1,5Х12-32	1320(1210) 1030	1030(950) 840	ПАУ 1,5Х12-32	930(170) 750	720(640) 550
ПАУ 1,5Х12-3	1440(1320) 1240	1140(1030) 950	ПАУ 1,5Х12-33	1440(1320) 1170	1140(1030) 950	ПАУ 1,5Х12-33	1000(910) 750	800(720) 590

Примечание: 1. В скобках приведены значения нагрузок в случае применения плит в агрессивной среде (числитель - в слабоагрессивной среде, знаменатель - в среднеагрессивной).

2. Собственный вес плит определен с учетом заделки изов.

3. В случае применения плит в районах с сухим и жарким климатом (например, в Средней Азии) нормативная нагрузка, указанная в знаменателе скобок, уменьшается на 5%.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в выпуске 0. Кроме того, при изготовлении плит следует руководствоваться "Указаниями по применению в железобетонных конструкциях стержневой арматуры" СН 390-69.

Плиты изготавливаются по агрегатно-поточкой технологии.

Натяжение арматуры предусматривается как механическим, так и электротермическим способом. Величина предварительного напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл. 2. При электротермическом способе натяжения предельное отклонение предварительного напряжения от заданного не должно превышать  $\pm 650$  кг/см<sup>2</sup>. Максимальная температура нагрева стержней + 500°C.

К моменту передачи усилий предварительного натяжения на плиту кубиковая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Механический способ натяжения			Электротермический способ натяжения		
	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усиление натяжения на один стержень,	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	
2520АУ	ПАУ 1,5Х12-1		24,5	ПАУ 1,5Х12-31		
1520АУ	ПАУ 1,5Х12-2	7800	24,5 29,5	ПАУ 1,5Х12-32		6500
1622АУ	ПАУ 1,5Х12-3		29,6	ПАУ 1,5Х12-33		

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числителе, относятся к стержням меньшего диаметра, в знаменателе - к стержням большего диаметра.

2. Величину предварительного напряжения указаны без учета потерь напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы продольных ребер плит приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерно распределенные нагрузки Ртр в кг/м <sup>2</sup> и контрольные прогибы $f_x$ в см для оценки ягкости и трещиностойкости плит при возрасте бетона и моменту испытания в сутках						Контрольные равномерно распределенные нагрузки для оценки прочности плит, кг/м <sup>2</sup>	
	3-7	I <sub>4</sub>	27	$P_{tr}$	$f_x$	$P_{tr}$	$f_x$	
								при с=44 при с=66

При механическом способе натяжения

ПАУ 1,5Х12-1	800(720) 750	3,2(2,7) 3,1	770(690) 750	3,1(2,6) 3,0	740(660) 720	3,0(2,2) 2,8	1420(1260) 1250	1550(1490) 1490
ПАУ 1,5Х12-2	910(820) 850	3,3(3,1) 3,4	880(790) 820	3,7(3,0) 3,2	830(750) 780	3,5(3,1) 2,6	1560(1410) 1410	1830(1650) 1650
ПАУ 1,5Х12-3	1080(920) 940	5,0(3,9) 3,7	1030(890) 850	4,8(3,1) 3,5	960(870) 830	4,5(3,5) 3,3	1730(1560) 1560	2010(1700) 1700

При электротермическом способе натяжения

ПАУ 1,5Х12-31	800(720) 660	4,2(3,1) 2,6	770(690) 640	4,1(3,0) 2,5	740(660) 610	3,9(2,8) 2,4	1420(1260) 1150	1660(1490) 1350
ПАУ 1,5Х12-32	900(810) 750	4,7(3,6) 2,9	860(780) 700	4,6(3,4) 2,8	820(740) 670	4,4(3,3) 2,6	1560(1410) 1220	1830(1650) 1440
ПАУ 1,5Х12-33	1010(910) 820	5,2(4,0) 3,2	970(880) 790	5,0(3,9) 3,1	920(840) 750	4,8(3,7) 2,9	1730(1560) 1350	2010(1700) 1550

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плит, принятую равной  $\phi_4 = 290$  кг/м<sup>2</sup>.

2. Значения нагрузок  $P_{tr}$  и прогибов  $f_x$  для промежуточных возрастов бетона и моменту испытания допускается определять по линейной интерполяции.

3. В скобках приведены значения испытательных нагрузок и контрольных прогибов для плит с индексом К и КИ, предназначенных для применения в агрессивной среде /числитель - в слабоагрессивной/.

4. Контролируемые величины раскрытия трещи приведены в вып. 0.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабо- или среднеагрессивной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

В-4 - для марок плит с индексами К;

В-6 - для марок плит с индексами КИ.

7. Расход цинка (алюминия) на защиту закладных деталей плит, предназначенных для применения в агрессивной среде, составляет:

0,8 кг - для марок ПАУ 1,5Х12-1, -1,5Х12-2, ПАУ 1,5Х12-32;

0,9 кг - для остальных марок.

ТК	Железобетонные плиты покрытий разъем 1,5Х12 и 1,5Х12	1.0895
1968	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А-У. Технические данные	Часть 3

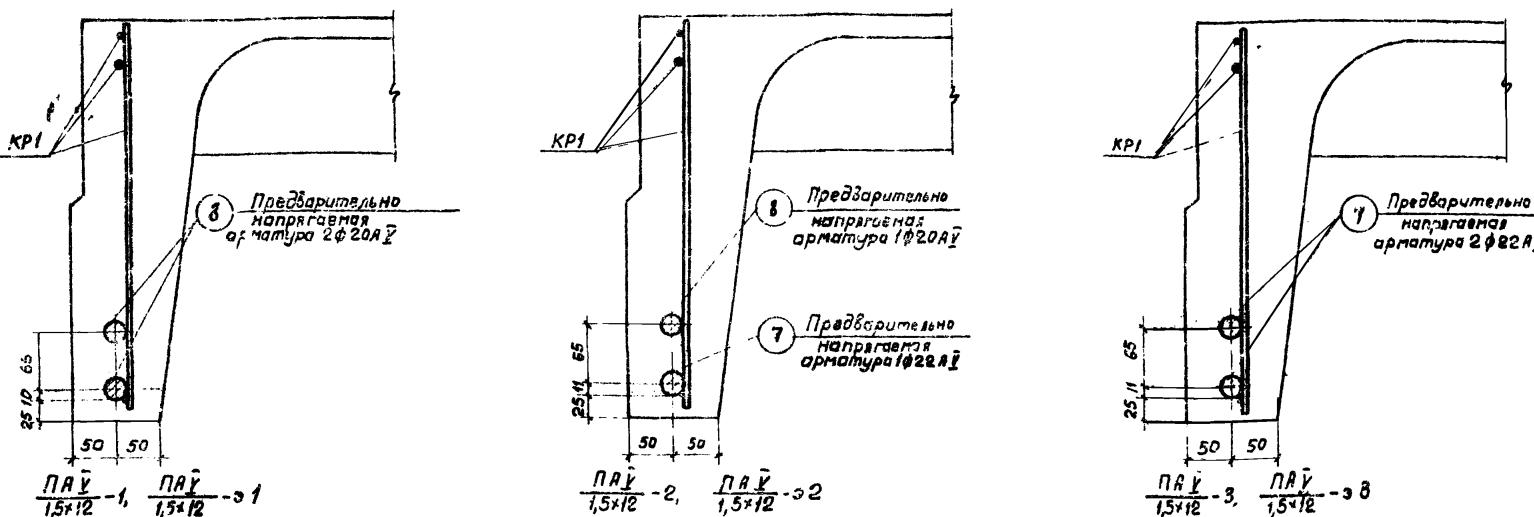
## Технико-экономические показатели

## на плиту

Марка плиты	Вес, т	Марка бетона	Объем бетона, м <sup>3</sup>	Расход стали, кг
ПАУ-1, 1,5x12				243,1
ПАУ-2, 1,5x12	5,1	400	2,04	256,3
ПАУ-3, 1,5x12				269,5

## Спецификация и выборка предварительно напрягаемой арматуры

Номер позиции	Форма сечения	Длина, мм	Кол-во	Выборка стали		
				Форма сечения	Общая длина, мм	Вес, кг
7	22AУ	1970	1	28AУ	12,0	35,8
8	20AУ	1970	1	20AУ	12,0	29,6



Расположение предварительно напрягаемой арматуры

## Спецификация марок арматурных изделий на плиту

Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. штук	№ листа вып. 3 часть 2	Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. штук	№ листа вып. 3 часть 2	Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. штук	№ листа вып. 3 часть 2
ПАУ-1, 1,5x12	8	4	—		7	2	—		7	4	—
	—	—	—		8	2	—		—	—	—
	KР1	2	1		KР1	2	1		KР1	2	1
	KР2+KР3	2+2	2	ПАУ-2, 1,5x12	KР2+KР3	2+2	2	ПАУ-3, 1,5x12	KР2+KР3	2+2	2
	KР4	9	4		KР4	9	4		KР4	9	4
	С20Л1СГ	1	10,12		С20Л1СГ	1	10,12		С20Л1СГ	1	10,12
	С3	4	13		С3	4	13		С3	4	13
	С4	4	14		С4	4	14		С4	4	14
	С5	4	15		С5	4	15		С5	4	15
	ПС1 или ПС2	4	16		ПС1 или ПС2	4	16		ПС1 или ПС2	4	16
	ПС2	4	17		ПС2	4	17		ПС2	4	17

## Спецификация марок закладных деталей на плиту

Марка плиты	Марка закладной детали	Колич. штук	№ листа вып. 3 часть 2
ПАУ-1, 1,5x12	M24M24	2+2	19
ПАУ-2, 1,5x12	M24M24	2+2	19
	M6	4	23
ПАУ-3, 1,5x12	M24M24	2+2	19
	M6	8	23

## Примечания:

- Для плит, изготавляемых с электромагнитным способом натяжения, предварительно напрягаемой стержневой арматуры, предельные рабер (марки плит с индексом „3“), технико-экономические показатели спецификации марок арматурных изделий и закладных деталей, а также выборка стали на плиту принимаются по таблицам, приведенным на даннойите лице, для соответствующих марок плит без индекса „3“.
- Расположение ненапрягаемой арматуры и закладных деталей см. листы Е1, Е2.
- Сетки С1 и С2г применяются в случае возможности получения тонкостенных сеток по ГОСТ 8478-66.
- Плиты строповочные ПС2 применяются при изготовлении плит по технологии, допускающей наличие элементов, выступающих над поверхностью полки.
- Выборка и расход стали на плиту подсчитаны из условия применения петель строповочных ПС1 без позиции 55.
- В спецификации указана теоретическая длина предварительно напрягаемой арматуры. действительную длину принимать в зависимости от способа натяжения и конструкции захватных приспособлений.

## Выборка стали на плиту

Марка плиты	Стержневая арматура периодического профиля по ЧМТУ 1-177-67		На арматурные изделия						На закладные детали							
	Стержневая арматура по ГОСТ 5181-61		Обыкновенная арматурная проволока по ГОСТ 6727-53				Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5181-61		Прокат чугун ВК ст 3kp или ВМ ст 3 kp по ГОСТ 339-60*							
	Периодического профиля		Гладкая				Класс А-ІІІ		Класс В-ІІ				Класс А-ІІ		Профиль	
	Класс Б-ІІ	Класс А-ІІІ	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Умого	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Умого	
	22AУ	20AУ	—	14AУ	12AУ	10AУ	16AУ	14AУ	12AУ	10AУ	8AУ	6AУ	5B1	4B1	3B1	
ПАУ-1, 1,5x12	—	118,4	—	118,4	—	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	52,2	6,1	—	68,9	3,6	8,6
ПАУ-2, 1,5x12	71,6	59,2	—	130,8	—	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	—	68,3	3,6	7,2
ПАУ-3, 1,5x12	143,2	—	—	143,2	—	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	—	68,3	3,5	7,2

ТК	Железобетонные плиты покрытий размером 1,5x12м	Серия 1485-3
1968	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали Вып.3 класса А-ІІ. Расположение стержней. Показатели. Спецификации. частич. 11	

ПЛЕНЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯГАЕМОЙ СТЕРЖНЕВОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА А2-У

1. Предварительно напрягаемая стержневая арматура продольных ребер плит принята из термически упрочненной арматурной стали класса А2-У по ГОСТ 10884-64 с расчетным сопротивлением  $R_u = 5100 \text{ кг}/\text{см}^2$ , морозостойким -  $R_s = 6000 \text{ кг}/\text{см}^2$ .  
Стержни из термически упрочненной арматурной стали должны быть цельными.  
2. По трещиностойкости продольные ребра плит отнесены к II категории; в плитах, предназначанных для применения в слабоагрессивной среде, продольные ребра отнесены ко II категории трещиностойкости.

3. Равномерно распределенные нагрузки на плиты приведены в табл. I.

Таблица I

Механический способ натяжения				Электротермический способ натяжения					
Марка плиты	Равномерно распред. нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	Равномерно распред. нагр., кг/м <sup>2</sup>		расч.	норм.		
	с учетом собст. веса плиты	без учета собст. веса плиты		с учетом собст. веса плиты	без учета собст. веса плиты				
	расч.	норм.		расч.	норм.				
ПАТIV 1,5x12-I	1180(610)	920(790)	840(670)	610(480)	ПАТIV 1,5x12-31	1180(960)	920(750)	840(620)	610(440)
ПАТIV 1,5x12-2	1320(1110)	1020(860)	980(770)	710(550)	ПАТIV 1,5x12-32	1320(1050)	1020(820)	980(710)	710(510)
ПАТIV 1,5x12-3	1460(1350)	1160(960)	1020(910)	830(650)	ПАТIV 1,5x12-33	1460(1200)	1160(920)	1020(810)	830(610)

Примечания: 1. В скобках приведены значения нагрузок в случае применения плит в слабоагрессивной среде.  
2. В случае применения плит в районах с сухим и жарким климатом (например, в средней Азии) нормативная нагрузка, указанная в скобках, уменьшается на 5%.  
3. Собственный вес плит определен с учетом заделки гвоздей.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в випуске 0. Кроме того, при изготовлении плит следует руководствоваться "Указаниями по применению в железобетонных конструкциях стержневой арматуры" СН390-69. Плиты изготавливаются по агрегатно-поточной технологии.

Натяжение арматуры предсматривается как механическим, так и электротермическим способом. Величина предварительного напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл. 2. При электротермическом способе натяжения предельное ожидание предварительного напряжения от заданного не должно превышать  $630 \text{ кг}/\text{см}^2$ . Максимально допустимая температура нагрева стержней  $+400^\circ\text{C}$ .

К моменту передачи усилия предварительного натяжения на плиту кубиковая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Механический способ натяжения		Электротермич. способ натяжения		
	Марка плиты	Предварительное напряжение, $\text{кг}/\text{см}^2$	Усилие натяжения на один стержень, т	Марка плиты	Предварительное напряжение, $\text{кг}/\text{см}^2$
2s22AtIV	ПАТIV 1,5x12-I	500	22,0	ПАТIV 1,5x12-31	
1s22AtIV	ПАТIV 1,5x12-2		22,0	ПАТIV 1,5x12-32	
1s25AtIV	ПАТIV 1,5x12		26,4	ПАТIV 1,5x12	
2s25AtIV	ПАТIV 1,5x12-3		28,4	ПАТIV 1,5x12-33	5350

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числителе, относятся к стержням меньшего диаметра, в знаменателе - к стержням большего диаметра.  
2. Величины предварительного напряжения указаны без учета потерь напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы из плоских ребер плит приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерные распределенные нагрузки $P_{cr}$ в $\text{кг}/\text{см}^2$ и контрольные прогибы $f_{cr}$ в см для плит при разнице температур и трещиностойкости плит при разнице бетона к моменту испытания в сутках.						Контрольные равномерные распределенные нагрузки для оценки прочности плит, $\text{кг}/\text{см}^2$	
	3-7	14	28	$P_{cr}$	$f_{cr}$	$P_{cr}$	$f_{cr}$	
При механическом способе натяжения								
ПАТIV 1,5x12-I	790(680)	3,7(2,6)	760(650)	3,6(2,5)	730(620)	3,4(2,4)	1360(1130)	1600(1320)
ПАТIV 1,5x12-2	930(790)	4,3(3,0)	890(750)	4,1(2,9)	840(710)	3,9(2,7)	1560(1260)	1630(1190)
ПАТIV 1,5x12-3	1100(930)	4,7(3,1)	1050(890)	4,5(3,1)	990(830)	4,3(2,9)	1740(1470)	2030(1530)
При электротермическом способе натяжения								
ПАТIV 1,5x12-31	800(650)	4,1(2,5)	770(620)	4,0(2,4)	730(590)	3,8(2,3)	1360(1080)	1630(1250)
ПАТIV 1,5x12-32	940(750)	4,8(2,9)	900(720)	4,6(2,8)	850(670)	4,3(2,6)	1360(1180)	1530(1350)
ПАТIV 1,5x12-33	1120(890)	5,1(3,1)	1070(850)	4,9(3,0)	1010(790)	4,6(2,8)	1740(1390)	1930(1630)

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плит, прилагаемой равной  $\rho_{cr} = 290 \text{ кг}/\text{м}^2$ .

2. Значения нагрузок  $P_{cr}$  и прогибов  $f_{cr}$  для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания определяются по линейной интерполяции.

3. В скобках приведены значения испытательных нагрузок и контрольных прогибов для плит с индексом К (предназначенных для применения в слабоагрессивной среде).

4. Контролируемые величины раскрытия трещин приведены в вип.0.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабоагрессивной среде, изготавливаются из бетонов, с марками по водонепроницаемости:

В-4 - для марок плит с индексами К;

В-6 - для марок плит с индексами КИ.

7. Расход цемента /алюминия/ на защиту закладных деталей плит, предназначенных для применения в слабоагрессивной среде, составляет:

0,9 кг - для марок ПАТIV-31, ПАТIV-32;

0,9 кг - для остальных марок.

TK	Железобетонные плиты покрытий размером 1,5x12 и 1,6x12-3
1948	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса А2-У, Технические данные

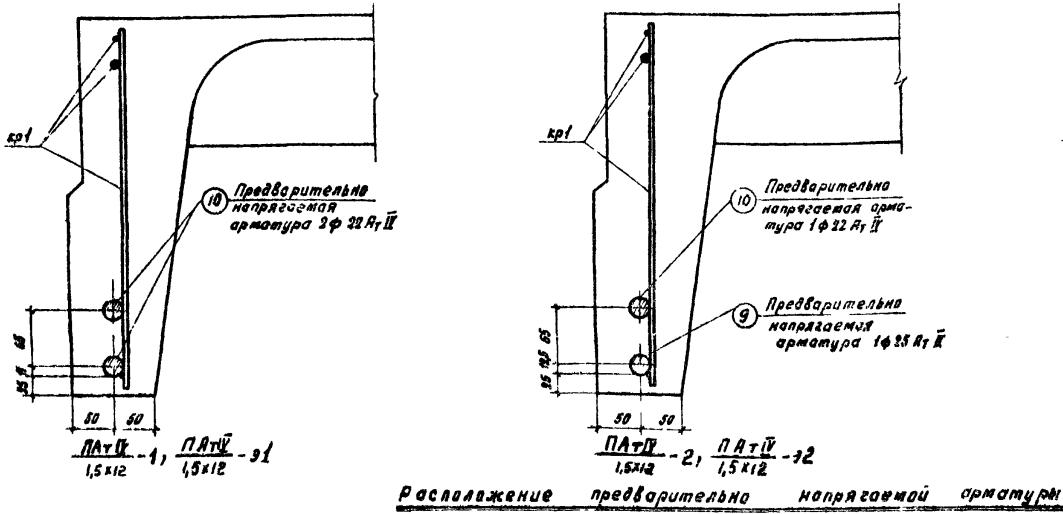
10619-06 15

**Технико-экономические показатели на плиту**

Марка плиты	Вес, т	Марка бетона	Объем бетона, м <sup>3</sup>	Расход стали, кг
ПЛТГ-1 1,5x12	6,1	400	2,04	267,9
ПЛТГ-2 1,5x12				289,5
ПЛТГ-3 1,5x12				311,1

**Спецификация и выборка предварительно напрягаемой арматуры**

Номер	Форма сечения, мм	Длина, мм	Кол-во	Выборка стали		
				Форма сечения, мм	Общая длина, м	Общий вес, кг
9	18 Аг II	11970	1	18 Аг II	12,0	46,9
10	22 Аг II	11970	1	22 Аг II	12,0	58,8



Расположение предварительно напрягаемой арматуры

**Спецификация марок залеканных деталей на плиту**

Марка плиты	Марка залеканых деталей	Колич. штук	Н. листа вил. з частей
ПЛТГ-1 1,5x12	МЕЧМЭН	2+2	10
ПЛТГ-2 1,5x12	МЕЧМЭН	2+2	10
ПЛТГ-3 1,5x12	МУ	4	24
	МЕЧМЭН	2+2	10
	МУ	8	24

**Примечания:**

1. Для плит изготавливаемых с электротермическим способом натяжения предварительно напрягаемой стержнеювой арматуры продольных ребер (марки плит с индексом "3"), технико-экономические показатели спецификация марок арматурных изделий в залеканных деталях, а также выборка стали на плиту при изготавливании, приведены в таблице, приведенной на данном листе, для изготавливаемых марок плит без индекса "3".

2. Расположение неконкренгентной арматуры и залеканных деталей см. листы 8 и 9.

3. Степень стеснения применяется в случае возможности получения залеканных деталей по ГОСТ 8478-65.

4. Листы строповочные не применяются при изготавливании плит по технологии, допускающей наличие элементов, выступающих над поверхностью плиты.

5. Выборка и расход стали на плиту подсчитаны из условия применения норм строповочных листов позиции 55.

6. В спецификации указана теоретическая длина предварительно напрягаемой арматуры. Действительную длину принципиально в зависимости от способа натяжения и конструкции залеканных приспособлений.

**Выборка стали на плиту**

Марка плиты	На арматурные изделия		На залеканные изделия	
	Стержневая арматура по ГОСТ 5781-61		Очковидная самотяжная проволока по ГОСТ 5727-63	
	Периодического профиля	Гладкая	Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5781-61	Прокат марки ВЛ 60,3 ЕП или ВЛ 60,3 ЕП по ГОСТ 280-60*
Класс Аг-II	Класс А-III	Класс А-III	Класс А-III	Профиль
Ф. кг	Ф. кг	Ф. кг	Ф. кг	Ф. кг
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	16,6
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	8,2
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	20,0
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	10,8
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	62,2
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	6,1
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	68,3
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	3,6
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	7,2
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	14,8
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	2,3
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	17,6
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	3,6
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	19,4
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	4,4
22 Аг II 1,5x12	—	148,1	—	18,2

TK	Использованные плиты покрытий размером 1,5x12	Серия 1,465-3
10619-06	Плиты со стержневой натяжением арматурой из стали класса Аг-II. Расположение стержней. Показатели спецификации.	Сост. 3 листы, № 13

ПЛАНЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯГАЕМОЙ СТЕРЖНЕВОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА Ат-У

1. Предварительно напрягаемая стержневая арматура продольных ребер призната из термически упрочненной арматурной стали класса Ат-У по ГОСТ 10884-64 с расчетным сопротивлением  $R_u = 6400 \text{ кг}/\text{м}^2$ , коррозионным -  $R_c = 8000 \text{ кг}/\text{см}^2$ . Стержни из термически упрочненной арматурной стали должны быть цельными.

2. По трещиностойкости продольные ребра плит отнесены к II категории; в плитах, предназначенные для применения в слабо-агрессивной среде, продольные ребра отнесены к II категории трещиностойкости.

3. Равномерно распределенные нагрузки на плиты приведены в табл. I

Таблица I

Механический способ натяжения				Электротермический способ натяжения					
Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		
	с учетом соотв.- ствен.веса плит			без учета соб- ствен.веса плит			с учетом соотв.- ствен.веса плит		
	расч.	норм.	расч.	норм.	расч.	норм.	расч.	норм.	
ПАтУ 1,5х12-1	1220(1110)	950(880)	880(770)	640(570)	ПАтУ 1,5х12-31	1220(1020)	950(880)	880(680)	640(480)
ПАтУ 1,5х12-2	1320(1170)	1030(930)	980(870)	720(620)	ПАтУ 1,5х12-32	1320(1080)	1030(840)	980(740)	720(610)
ПАтУ 1,5х12-3	1440(1240)	1110(950)	1100(760)	800(640)	ПАтУ 1,5х12-33	1440(1170)	1110(900)	1100(730)	800(630)
ПАтУ 1,5х12-4	1520(1440)	1250(1090)	1240(1080)	940(780)	ПАтУ 1,5х12-34	1680(1320)	1250(1070)	1240(980)	940(700)

Примечания: 1. В скобках приведены значения нагрузок в случае применения плит в слабо-агрессивной среде.  
2. В случае применения плит в районах с сухим и жарким климатом (например, в Средней Азии) нормативная нагрузка, указанная в скобках, уменьшается на %.  
3. Собственный вес плит определен с учетом заделки швов.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в выпуске С. Кроме того, при изготовлении плит следует руководствоваться "Указаниями по применению в железобетонных конструкциях стержневой арматуры" СН 890-69.

Плиты изготавливаются по агрегатно-поточкой технологии.

Натяжение арматуры предусматривается как механическим, так и электротермическим способом. Величина предварительного напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл. 2.

Величина предварительного напряжения предусматривает применение анкеров для захвата арматуры в виде изолентарных захватов или приваренных короткими.

При электротермическом способе натяжения предельное отключение предварительного напряжения от заданного не должно превышать +630 кг/см<sup>2</sup>.

Максимально допустимая температура нагрева стержней +400°C.

К моменту передачи усилий предварительного натяжения на плиту кубиковая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Механический способ натяжения			Электротермический способ натяжения		
	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усилие на- тажения в один отре- зок, т	Марка плиты	Предвари- тельное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	
2620АтУ	ПАтУ 1,5х12-1	7800	24,5	ПАтУ 1,5х12-31		
1620АтУ и 1622АтУ	ПАтУ 1,5х12-2		29,5	ПАтУ 1,5х12-32		
2622АтУ	ПАтУ 1,5х12-3		29,6	ПАтУ 1,5х12-33		
1622АтУ и 1625АтУ	ПАтУ 1,5х12-4		29,6	ПАтУ 1,5х12-34		

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числителе, относятся к стержням меньшего диаметра, в знаменателе - к стержням большего диаметра.  
2. Величины предварительного напряжения указаны без учета потерь напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы продольных ребер плит приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерно распределенные нагрузки в Ртр в кг/м <sup>2</sup> и контрольные прогибы f <sub>к</sub> в см. для оценки жесткости и трещиностойкости плит при возврате бетона к моменту испытания в сутках						Контрольные равномерно распределенные нагрузки для оценки прочности плит, кг/м <sup>2</sup>	
	3-7		14		28			
	P <sub>тр</sub>	f <sub>к</sub>	P <sub>тр</sub>	f <sub>к</sub>	P <sub>тр</sub>	f <sub>к</sub>		
При механическом способе натяжения								
ПАтУ 1,5х12-1	800(760)	3,2(2,1)	770(750)	3,1(3,0)	740(720)	3,0(2,8)	1420(1240)	1660(1480)
ПАтУ 1,5х12-2	910(850)	3,8(3,4)	880(820)	3,7(3,2)	850(800)	3,5(3,1)	1560(1410)	1830(1650)
ПАтУ 1,5х12-3	1030(840)	5,0(3,7)	1030(850)	4,8(3,8)	980(830)	4,5(3,3)	1730(1440)	2010(1760)
ПАтУ 1,5х12-4	1230(1000)	5,0(4,0)	1170(1050)	4,8(3,8)	1100(990)	4,5(3,6)	1920(1730)	2240(2010)
При электротермическом способе натяжения								
ПАтУ 1,5х12-31	800(680)	4,2(2,6)	770(640)	4,1(2,5)	740(610)	3,9(2,4)	1420(1140)	1660(1260)
ПАтУ 1,5х12-32	900(730)	4,7(2,9)	860(700)	4,5(2,8)	820(670)	4,4(2,6)	1560(1220)	1830(1440)
ПАтУ 1,5х12-33	1010(720)	5,2(3,2)	970(790)	5,0(3,1)	920(750)	4,3(2,8)	1730(1350)	2010(1850)
ПАтУ 1,5х12-34	H50(960)	5,7(3,4)	1140(920)	5,5(3,3)	1080(870)	5,2(3,1)	1920(1560)	2240(1850)

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плит, принятую равной  $\varphi_{ef} = 290 \text{ кг}/\text{м}^2$ .  
2. Значение выгнутое Ртр и прогибов f<sub>к</sub> для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания определяется по линейной интерполяции.  
3. В скобках приведены значения испытательных нагрузок и контрольных прогибов для плит с индексом К и КИ (предназначенные для применения в слабоагрессивной среде).  
4. Контролируемые величины раскрытия трещин приведены в вып. О.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабоагрессивной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

В-4 - для марок плит с индексами К;

В-6 - для марок плит с индексами КИ.

7. Расход цемента (алюминия) на замену закладных деталей плит, предназначенных для применения в слабоагрессивной среде, составляет:

0,8 мг - для марок ПАтУ 1,5х12-1, ПАтУ 1,5х12-2, ПАтУ 1,5х12-32;

0,9 мг - для остальных марок.

TK

Бетонобетонные плиты покрытий размером 1,5х12 и  
1,455-3  
ширина плиты 1,5 м  
ширина плиты 1,455 м  
ширина плиты 1,455 м  
ширина плиты 1,455 м

ширина плиты 1,455 м  
ширина плиты 1,455 м  
ширина плиты 1,455 м

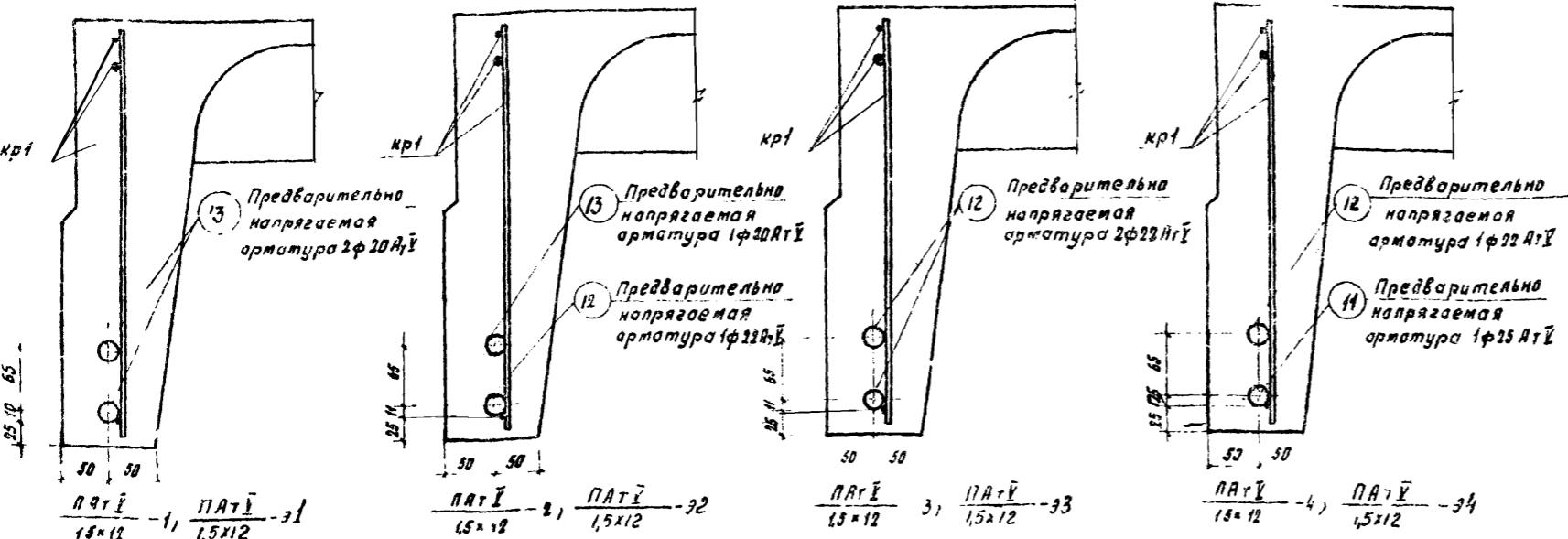
10619-06 17

Технико-экономические показатели на плиту

Марка плиты	Вес, т	Марка бетона	Объем бетона, м <sup>3</sup>	Расход стали, кг
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 1 15x12				243,1
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 2 15x12	51	400	2,04	256,3
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 3 15x12				169,5
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 4 15x12	530			230,3

Спецификация и выборка предварительно напрягаемой арматуры

Номер	Форма или сечение, мм	Длина, мм	Кол. шт.	Выборка стали		
				Форма или сечение, мм	Общая длина, мм	Вес, кг
11	25 АТ $\bar{\gamma}$	11970	1	25 АТ $\bar{\gamma}$	12,0	46,9
12	22 АТ $\bar{\gamma}$	11970	1	22 АТ $\bar{\gamma}$	12,0	35,8
13	20 АТ $\bar{\gamma}$	11970	1	20 АТ $\bar{\gamma}$	12,0	29,6



Спецификация марок арматурных изделий на плиту

детали на плиту

Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. листов	Марка изделия или № поз	Колич. листов	Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. листов	Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. листов	Марка плиты	Марка изделия или № поз	Колич. листов	
ПАТГ - 1 15x12	13	4	-	12	2	-	12	4	-	11	2	-	ПАТГ - 1 15x12	11970
	-	-	ПАТГ - 2 15x12	13	2	-	-	-	-	12	2	-		11970
ПАТГ - 1 15x12	КР1	2	1	КР1	2	1	КР1	2	1	КР1	2	1	ПАТГ - 2 15x12	11970
	КР2+КР2Н	2+2	2	КР2+КР2Н	2+2	2	КР2+КР2Н	2+2	2	КР2+КР2Н	2+2	2	ПАТГ - 3 15x12	11970
	КР4	9	4	КР4	9	4	КР4	9	4	КР4	9	4	ПАТГ - 4 15x12	11970
С2илиС2Г	1	10,12	С2илиС2Г	1	10,12	С2илиС2Г	1	10,12	С2илиС2Г	1	10,12	С2илиС2Г	1	10,12
С3	4	13	С3	4	13	С3	4	13	С3	4	13	С3	4	13
С4	4	14	С4	4	14	С4	4	14	С4	4	14	С4	4	14
С5	4	15	С5	4	15	С5	4	15	С5	4	15	С5	4	15
ПС1 или ПС2	4	16	ПС1 или ПС2	4	16	ПС1 или ПС2	4	16	ПС1 или ПС2	4	16	ПС1 или ПС2	4	16
ПС2	4	17	ПС2	4	17	ПС2	4	17	ПС2	4	17	ПС2	4	17

Примечания

- Для плит, изготавляемых с электропротермическим способом напряжения, предварительно напрягаемой стержневой арматурой, продольных ребер (марки плит с индексом З), технико-экономические показатели, спецификация марок арматурных изделий из закладных деталей, а также выборка стали на плиту принимаются по таблицам, приведенным на данном листе, для соответствующих марок плит без индекса З.
- Расположение ненапрягаемой арматуры и закладных деталей см. листы 2 и 3.

3. Сметки Стр и Стр применяются в случае возможности получения товарных сортов по ГОСТ 8478-66.

4. Ленты строповочные ПС2 применяются при изготовлении плит по технолагии, допускающей наличие элементов, выступающих над поверхностью полки.

5. Выборка и расход стали на плиту подсчитываются из условий применения ленты строповочных ПС1 без позиции 55.

6. В спецификации указано теоретическая длина предварительно напрягаемой арматуры. Действительную длину принимать в зависимости от способа напряжения и конструкциихватных приспособлений.

Марка плиты	Термически упрочненная арматурная сталь по ГОСТ 10884-64			На арматурные изделия						На закладные детали							
	Стержневая арматура по ГОСТ 5781-61			Обыкновенная арматурная проволока по ГОСТ 5727-53			Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5781-61			Прокат марки Вх ст. ЗКП или ВМС ЗКП по ГОСТ 380-60*							
	Класс А-І			Класс А-ІІ			Класс В-І			Класс А-ІІІ			Профиль				
	Ф. мм	Ф. мм	Итого	14А $\bar{\gamma}$	12А $\bar{\gamma}$	10А $\bar{\gamma}$	Ф. мм	Ф. мм	Итого	14А $\bar{\gamma}$	10А $\bar{\gamma}$	Итого	160x10	160x10x9	Б-8		
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 1 15x12	118,4	118,4	-	12,6	9,2	20,8	10,8	6,2	-	68,3	3,6	7,2	14,8	-	2,8	17,6	
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 2 15x12	11,6	59,2	130,8	-	12,6	8,2	20,8	10,8	6,2	-	68,3	3,6	7,2	14,8	-	3,6	18,4
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 3 15x12	-	143,2	-	12,6	8,2	20,8	10,8	6,2	-	68,3	3,6	7,2	14,8	-	4,4	19,2	
ПАТ $\bar{\gamma}$ - 4 15x12	92,4	71,6	-	12,6	8,2	20,8	10,8	6,2	-	68,3	3,6	7,2	14,8	-	4,4	19,2	

TK	Железобетонные плиты покрытий размером 15x12м	Серия 465-3
468	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Яг-Е. расположение стержней покояется. Спецификации	Вып.3 Гост

**ПЛАНЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНОЙ НАПРЯЖЕНОЙ СТЕРЖНЕВОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА Ат-У1.**

1. Предварительно напрягаемая стержневая арматура продольных ребер планов принята из термически упрочненной арматурной стали класса Ат-У1 по ГОСТ 10384-64 с расчетным сопротивлением  $R_s = 7600 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным  $\sigma_u = 10000 \text{ кг}/\text{см}^2$ . Стержни из термически упрочненной арматурной стали должны быть цельными.

2. По трещиностойкости продольные ребра планов относятся к II категории.

3. Равномерное распределение нагрузки на плиты приведено в табл. 1.

Таблица 1

При максим. величине предварит. напряжения				При снижен. величине предварит. напряжения					
Марка плиты	равномерно распр. нагр., кг/м <sup>2</sup>			Марка плиты	равномерно распр. нагр., кг/м <sup>2</sup>				
	с учетом соотв. веса плиты	без учета собств. веса плиты	расч. норм.		с учетом соотв. веса плиты	без учета собств. веса плиты	расч. норм.		
расч.	норм.	расч.	норм.	расч.	норм.	расч.	норм.		
ПАтУ1 1,5Х12-1	10,0	850	740	540	ПАтУ1 1,5Х12-1	910	720	570	410
ПАтУ1 1,5Х12-2	11,6	920	850	610	ПАтУ1 1,5Х12-2	980	770	640	450
ПАтУ1 1,5Х12-3	13,2	1020	980	710	ПАтУ1 1,5Х12-3	1100	850	760	540
ПАтУ1 1,5Х12-4	14,7	1110	1130	800	ПАтУ1 1,5Х12-4	1270	970	830	660

Примечание: 1. В случае применения плит в районах с сульфатами и хлоридами кальция, например, в Средней Азии, предельная нормативная нагрузка уменьшается на 5%.

2. Собственный вес плиты определяется с учетом заделки в бетон.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению "плит" приведены в выпуске 0. Кроме того, при изготовлении плит следует руководствоваться "Указанием по применению в железобетонных конструкциях стержневой арматуры" СН 390-69.

Плиты изготавливаются из агрегатно-бетонной технологии.

Наглядные арматуры предварительно напрягаются механическим способом.

Величины предварительного напряжения и усилия напряжения следует принимать по табл. 2.

В качестве анкеров для захвата арматуры при натяжении должны применяться кинетические захваты; при сниженной величине предварительного напряжения допускается применение приваренных коротышек.

К моменту передачи усилий предварительного напряжения на плиту кубическая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	При максимальной величине предварит. При снижен. величине пред. напряжения					
	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усиление напряжения на один стержень, т	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усиление напряжения на один стержень, т
2/4/18АтУ1	ПАтУ1 1,5Х12-1	22,8	ПАтУ1 1,5Х12-1		18,3	
1/2/8АтУ1 и 1/2/20АтУ1	ПАтУ1 1,5Х12-2	22,8	ПАтУ1 1,5Х12-2	7200	16,3	22,0
2/2/20АтУ1	ПАтУ1 1,5Х12-3	26,1	ПАтУ1 1,5Х12-3		22,6	
2/2/22АтУ1	ПАтУ1 1,5Х12-4	34,0	ПАтУ1 1,5Х12-4		27,4	

Примечание: 1. Значения величин указанных в числителе, относятся к стержню меньшего диаметра, в знаменателе - к стержню большего диаметра.

2. величины предварительного напряжения указаны без учета потерь напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные предиз负担овых ребер плит приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерно распределенные нагрузки Ртр в кг/м <sup>2</sup> и контрольные времена f <sub>к</sub> в си для оценки вестности и трещиностойкости плит при возрасте бетона к моменту испытания в сутках						Контрольные равномерно распределенные нагрузки Рк в кг/м <sup>2</sup> для оценки прочности плит, кг/м <sup>2</sup>	
	3-7	14	28	P <sub>tr</sub>	f <sub>к</sub>	P <sub>k</sub>	при c=45	при c=46
При максимальной величине предварительного напряжения								
ПАтУ1 1,5Х12-1	720	2,9	720	2,5	670	2,7	1320	1440
ПАтУ1 1,5Х12-2	800	3,2	760	3,1	760	3,0	1360	1620
ПАтУ1 1,5Х12-3	920	4,4	900	3,8	860	3,2	1500	1830
ПАтУ1 1,5Х12-4	1120	4,1	1060	3,9	1010	3,7	1770	2070
При сниженной величине предварительного напряжения								
ПАтУ1 1,5Х12-1	550	2,2	540	2,2	520	2,1	980	1170
ПАтУ1 1,5Х12-2	620	2,5	600	2,4	580	2,3	1080	1230
ПАтУ1 1,5Х12-3	730	2,7	700	2,6	670	2,5	1250	1470
ПАтУ1 1,5Х12-4	890	3,2	860	3,1	820	3,0	1490	1760

Примечание: 1. Равномерные нагрузки не включают в себя загрузку от собственного веса плит, приложенную равной  $f_{k4}=290 \text{ кг}/\text{м}^2$ .

2. Значения нагрузок Ртр и времён f<sub>к</sub> для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания определяются по линейной интерполяции.

3. Контрольные испытательные нагрузки в контрольные времена приложенных ребер плит с марками К и Б (предназначены для применения в слабоагрессивной среде) принимаются по табл. 3.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабоагрессивной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

Б-4 - для марок плит с индексами К;  
В-6 - для марок плит с индексами КИ.

7. Расход цемента /адмикман/ на защиту закладных деталей плит, предназначенных для применения в слабоагрессивной среде, составляет:

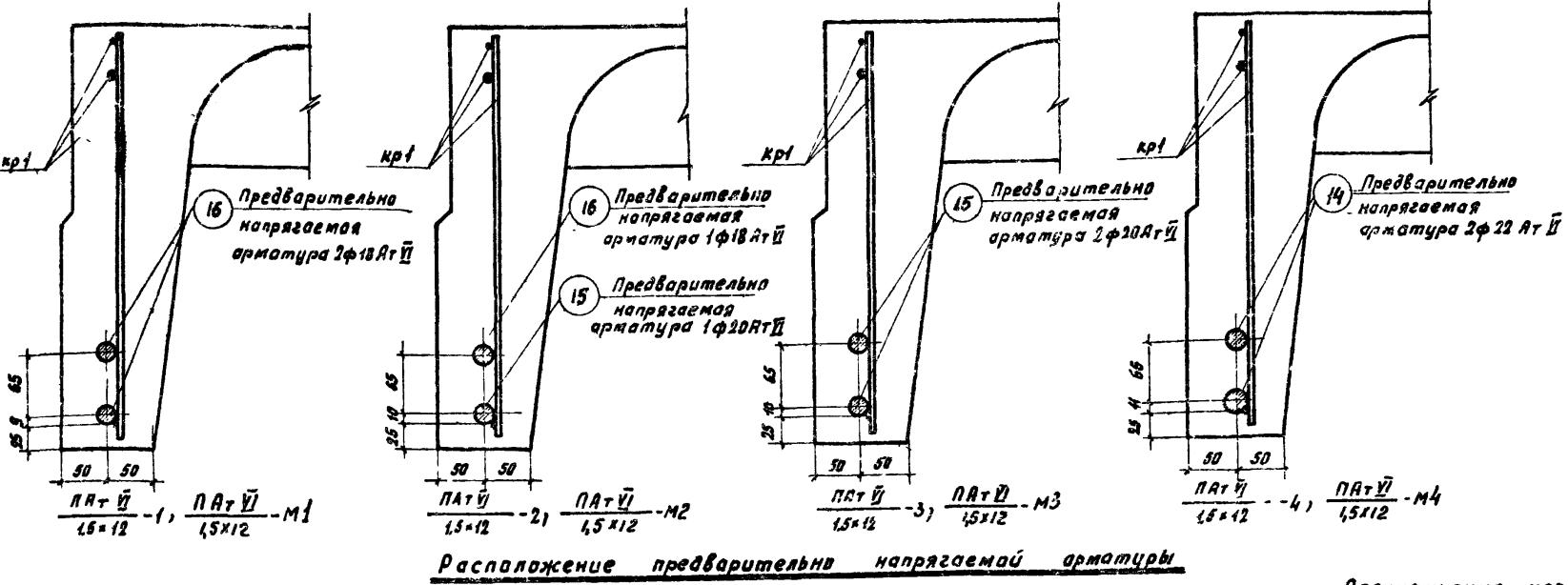
0,8 кг - для марок ПАтУ1-1, ПАтУ1-2, ПАтУ1-3, ПАтУ1-4;

0,9 кг - для остальных марок.

ТК	Железобетонные плиты покрытий размером 1,5Х12 м	I.455-3
1662	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из стали класса Ат-У1. Технические данные	ВИК-3 Мост

Техника экономические  
показатели на плиту

Марка плиты	вес, т	Марка бетона	объем бетона, м <sup>3</sup>	расход стали, кг
ПАТ Ъ - 1 15x12				207,2
ПАТ Ъ - 2 15x12				234,7
ПАТ Ъ - 3 15x12				244,7
ПАТ Ъ - 4 15x12				269,5



расположение предварительно напрягаемой арматуры

Спецификация и выборка  
предварительно напрягаемой арматуры

ноз.	ф или сечение, мм	длина, мм	кол. шт.	Выборка стали		
				ф или сечение, мм	общая длина, мм	
14	22 АТ Ъ	11970	1	22 АТ Ъ	13,0	36,8
15	20 АТ Ъ	11970	1	20 АТ Ъ	12,0	29,6
16	18 АТ Ъ	11970	1	18 АТ Ъ	12,0	24,0

Спецификация марок заслонных

деталей на плиту

Марка плиты	Марка заслонной детали	колич. штук	н листа вкл 3 часть 2
ПАТ Ъ - 1 15x12	М2+М2Н	2+2	19
ПАТ Ъ - 2 15x12	М2+М2Н	2+2	19
ПАТ Ъ - 3 15x12	М5	4	22
ПАТ Ъ - 4 15x12	М6	6	23

Примечания:

- Для плит, изготавливаемых при снижении величины предварительного напряжения (марки плит с индексом „М“) технико-экономические показатели, спецификации марок арматурных изделий и заслонных деталей, а также выборка стали, на плиту принимаются по таблицам, приведенным на данном листе, для соответствующих марок плит без индекса „М“.
- Расположение ненапрягаемой арматуры и заслонных деталей см. листы 2 и 3.

- Сетки С1 и С2 применяются в случае возможности получения товарных сеток по ГОСТ 8478-66

Ленты строповочные ПС2 применяются при изготавлении плит по технологии, допускающей наличие элементов, выступающих над поверхностью якоря.

б. Выборка и расход стали на плиту подсчитаны из условия применения ленты строповочной ПС1 без повышения 55.

в. В спецификации указана теоретическая длина предварительно напрягаемой арматуры. Действительную длину прикинуть в зависимости от способа напряжения и конструкции захватных приспособлений.

г. Для плит марок ПАТ Ъ - 3, м3 и ПАТ Ъ - 4, м4 содержание крепкого заполнителя должно быть не менее 820 л/м<sup>3</sup> бетона; при меньшем содержании крепкого заполнителя должна применяться ячейка марки 60

Спецификация марок арматурных изделий на плиту

Марка плиты	Марка изделия или н. поз.	Колич. штук	н листа вкл 3 часть 2	Марка плиты	Марка изделия или н. поз.	Колич. штук	н листа вкл 3 часть 2	Марка плиты	Марка изделия или н. поз.	Колич. штук	н листа вкл 3 часть 2
ПАТ Ъ - 1 15x12	16 - 4	—		ПАТ Ъ - 1 15x12	15 - 2	—		ПАТ Ъ - 1 15x12	14 - 4	—	
	— - -	—			16	2	—			—	—
кр1	2	1		кр1	2	1		кр1	2	1	
кр2+кр2Н	2+2	2		кр2+кр2Н	2+2	2		кр2+кр2Н	2+2	2	
кр3	9	3		кр4	9	4		кр4	9	4	
С1 и С2	1	9,11		С2 и С3	1	10,12		С2 и С3	1	10,12	
С3	4	13		С3	4	13		С3	4	13	
С4	4	14		С4	4	14		С4	4	14	
С5	4	15		С5	4	15		С5	4	15	
ПС1 или ПС2	4	16		ПС1 или ПС2	4	17		ПС1 или ПС2	4	16	

Выборка стали на плиту

Марка плиты	На арматурные изделия			На заслонные детали															
	Стержневая арматура по ГОСТ 5181-61			Обыкновенная арматурная проволока по ГОСТ 6197-53															
	Периодического профиля		Гладкая	Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5181-61		Прокат марки Вк.ст.ЭКП или Вк.ст.ЭКП по ГОСТ 380-60*													
Класс А-ІІ	Класс А-І	Класс В-І	Класс А-ІІ	Ф. нн	Итого	Ф. нн													
Ф. нн	Ф. нн	Ф. нн	Ф. нн	Ф. нн	Итого	Ф. нн													
15x12	15x12	15x12	15x12	15x12	Итого	15x12													
ПАТ Ъ - 1 15x12	96,0	96,0	—	17,2	17,2	10,8	34,4	24,0	—	52,4	3,6	4,6	7,2	14,8	—	2,8	17,6		
ПАТ Ъ - 2 15x12	59,2	48,0	102,2	—	12,6	8,2	20,8	10,8	62,2	6,1	—	66,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	3,6	18,4
ПАТ Ъ - 3 15x12	118,4		118,4	—	12,6	8,2	20,8	10,8	62,2	6,1	—	66,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	4,4	19,2
ПАТ Ъ - 4 15x12	143,2		143,2	—	12,6	8,2	20,8	10,8	62,2	6,1	—	66,3	3,6	3,6	7,2	14,8	—	4,4	19,2

TK	Железобетонные плиты покрытий размером 1,5x1,0	Серия 1445-3
1968	Плиты со стержневой напрягаемой арматурой из ст. класса А-ІІ расположение стержней Показатели Спецификації	Вкл. 3 листов 17

ПЛАН С ПРЕДВАРИТЕЛЬНОЙ НАПРЯГАЕМОЙ ПРОВОЛОЧНОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СТАЛИ КЛАССА Вр-II.

1. Предварительная напрягаемая арматура предольных ребер панелей принята из хладногальванированной проволоки периодического профиля класса Вр-II диаметром 5 мм по ГОСТ 8420-68 с расчетным сопротивлением  $\sigma_u = 10200 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным -  $\sigma_a = 16000 \text{ кг}/\text{см}^2$ .  
2. По трещиностойкости предольные ребра панелей относятся ко II категории.  
3. Равномерное распределение нагрузки на панели приведено в табл. 1.

Таблица 1

Агрегатно-поточная технология				Стендовая технология					
Марка плиты	автоматично распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка плиты	без учетом собств.веса плиты		
	с учетом собств.веса плиты	без учета собств.веса плиты		без учетом собств.веса плиты	без учета собств.веса плиты		расч.	норм.	
	расч.	норм.		расч.	норм.		расч.	норм.	
ПВрII 1,5х12-1	1070	830	730	520	ПВрII 1,5х12-01	1070	830	730	520
ПВрII 1,5х12-2	1240	950	900	640	ПВрII 1,5х12-02	1210	930	870	620
ПВрII 1,5х12-3	1090	1070	1050	760	ПВрII 1,5х12-03	1340	1030	1000	720
ПВрII 1,5х12-4	1460	1110	1120	800	ПВрII 1,5х12-04	1420	1080	1080	770

Примечания: 1. В случае применения плит в районах с сухим и жарким климатом (например, в Средней Азии) воротниковая нагрузка уменьшается на 5%.  
2. Соственный вес плит определяется с учетом заделки и монтажа.

3. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в выпуске О. Плиты могут изготавливаться как по агрегатно-поточной, так и по стендовой технологии. Изготовление арматуры предусматривается механическим способом.  
4. Указанные предварительные напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл. 2.  
5. Влияние передачи усилий предварительного натяжения на панель кубическая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Агрегатно-поточная технология		Стендовая технология	
	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>
2,5БрII 195БрII	ПВрII 1,5х12-1	11400	ПВрII 1,5х12-01	12600
2,5БрII 295БрII	ПВрII 1,5х12-2	12600	ПВрII 1,5х12-02	12800
2,5БрII 195БрII	ПВрII 1,5х12-3		ПВрII 1,5х12-03	
2,5БрII 195БрII	ПВрII 1,5х12-4		ПВрII 1,5х12-04	

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числителе, относятся к верхней напрягаемой арматуре, в знаменателе - к нижней напрягаемой арматуре.  
2. Величины предварительного напряжения указаны без учета потерь напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы продольных ребер плиты приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерные распределенные нагрузки $P_{pr}$ в кг/м <sup>2</sup> и контрольные прогибы $f_k$ в см для оценки прочности и трещиностойкости плит при возрасте бетона к моменту испытания в сутках						Контрольные равномерные распределенные нагрузки для оценки прочности плит $P_{pr}$ в кг/м <sup>2</sup>		Контрольные равномерные распределенные нагрузки для оценки прочности плит $P_{pr}$ в кг/м <sup>2</sup>
	3-7	I4	28	$P_{pr}$	$f_k$	$P_{pr}$	$f_k$	при $t=14$	при $t=28$
При агрегатно-поточной технологии									
ПВрII 1,5х12-1	670	2,8	660	2,7	680	2,6	1210	1420	
ПВрII 1,5х12-2	870	3,5	840	3,4	800	3,2	1450	1720	
ПВрII 1,5х12-3	970	3,7	950	3,6	910	3,4	1660	1940	
ПВрII 1,5х12-4	1070	4,0	1030	3,9	980	3,7	1760	2030	
При стендовой технологии									
ПВрII 1,5х12-01	670	2,8	660	2,7	640	2,6	1210	1420	
ПВрII 1,5х12-02	820	3,8	790	3,2	760	3,1	1410	1650	
ПВрII 1,5х12-03	910	3,4	890	3,3	860	3,2	1590	1860	
ПВрII 1,5х12-04	1010	3,8	980	3,7	940	3,5	1700	1980	

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плит, принятую равной  $\rho_{pl} = 290 \text{ кг}/\text{м}^3$ .

2. Значения нагрузок  $P_{pr}$  и прогибов  $f_k$  для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания допускается определять по линейной интерполяции.

3. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы продольных ребер плит с индексом К и КП (применяемых для применения в агрессивной среде) приводятся по табл. 8.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабо- или среднеагрессивной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонапроницаемости:

В-4 - для марок плит с индексами К;

В-5 - для марок плит с индексами КП.

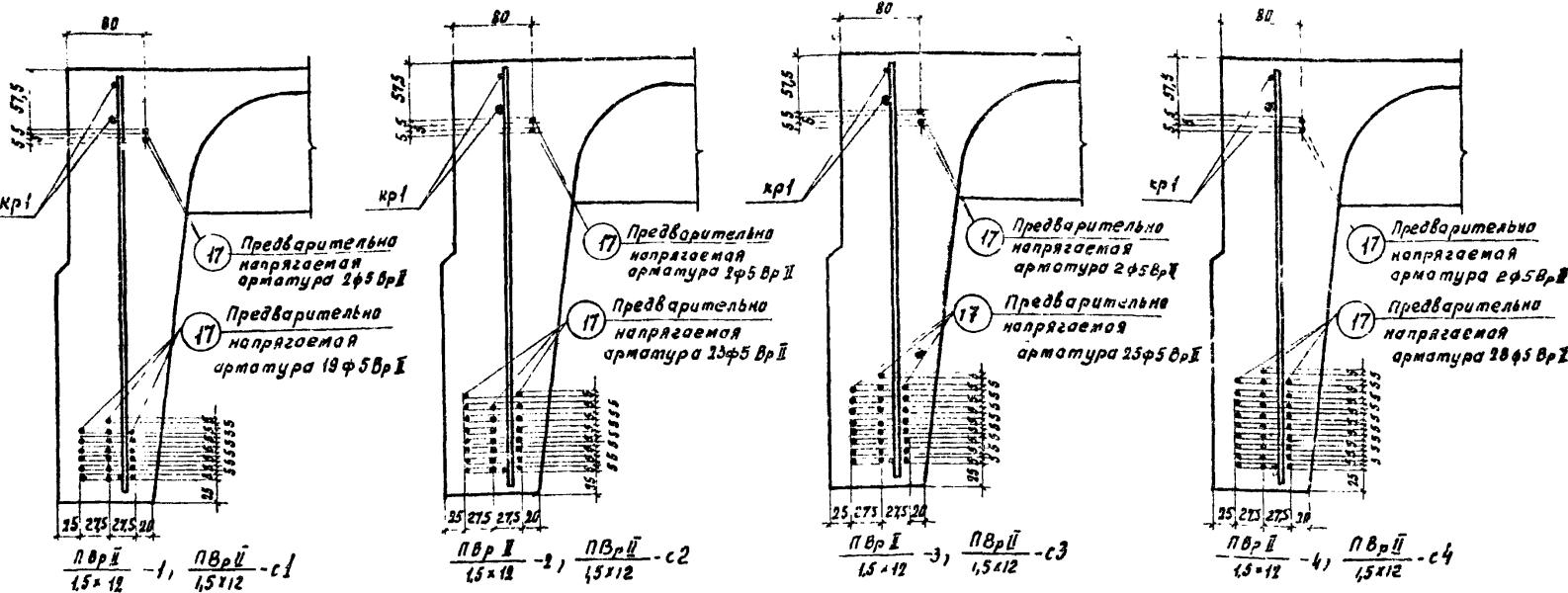
7. Расход цемента (алюминия) на защиту закладных деталей плит, предназначенных для применения в агрессивной среде, составляет 0,7 кг.

Технико-экономические показатели на плиту

Марка плиты	Вес, т	Марка бетона	Объем бетона, м <sup>3</sup>	Расход стали, кг
ПБР II - 1 1,5x12			400	185,3
ПБР II - 2 1,5x12	6,1			213,6
ПБР II - 3 1,5x12			500	221,0
ПБР II - 4 1,5x12				232,1

Спецификация и выборка предварительно напрягаемой арматуры

Номер поз.	Форма сечения, мм	Длина, мм	Кол-во	Выборка стали		
				Форма сечения, мм	Общая длина, м	Общий вес, кг
17	50Р II	11950	1	50Р II	12,0	185



Спецификация марок арматурных изделий на плиту

Марка плиты	Марка изделия или № поз.	Колич. штук	№ листа выл. З частей	Марка плиты	Марка изделия или № поз.	Колич. штук	№ листа выл. З частей	Марка плиты	Марка изделия или № поз.	Колич. штук	№ листа выл. З частей
ПБР II - 1 1,5x12	17	42	-	ПБР II - 1 1,5x12	17	50	-	ПБР II - 1 1,5x12	17	54	-
	-	-	-		-	-	-		-	-	-
	кР1	2	1		кР1	2	1		кР1	2	1
	кР2+кР2Н	2+2	2		кР2+кР2Н	2+2	2		кР2+кР2Н	2+2	2
	кР3	9	3		кР4	9	4		кР4	9	4
	С3	1	9,11		С3	1	10,12		С3	1	10,12
	С3	4	13		С3	4	13		С3	4	13
	С4	4	14		С4	4	14		С4	4	14
	С5	4	15		С5	4	15		С5	4	15
	ПС1 или ПС2	4	16		ПС1 или ПС2	4	17		ПС1 или ПС2	4	17

Спецификация марок закладных деталей на плиту

Марка плиты	Марка закладной детали	Колич. штук	№ листа выл. З частей
ПБР II - 1 1,5x12	M37+M39	2+2	20
ПБР II - 2 1,5x12	M37+M39	2+2	20
ПБР II - 3 1,5x12	M37+M39	2+2	20
ПБР II - 4 1,5x12	M37+M39	2+2	20

Примечания:

- Для плит, изготавливаемых по стендовой технологии (марки плит с индексом "-с"), технико-экономические показатели, спецификация марок арматурных изделий и закладных деталей, а также выборка стали на плиту принимаются по таблицам, приведенным на данном листе, для соответствующих марок плит без индекса "-с".
- Расположение ненапрягаемой арматуры и закладных деталей см. листы 2 и 5.
- Сетки С1Г и С2Г применяются в случае возможности получения товарных сеток по ГОСТ 8478-66.

4. Ленты строповочные ПС1 применяются при изготавлении плит по технологиям, допускающей наличие элементов, выступающих над поверхностью полки

б. Выборка и расход стали на плиту подсчитаны из условия применения лентель строповочных ПС1 без позиции 55.

б. В спецификации указано теоретическая длина предварительно напрягаемой арматуры. Действительную длину принимать в зависимости от способа намывания и конструкции фиксаторных приспособлений.

Выборка стали на плиту

Марка плиты	На арматурные изделия			На закладные детали																
	Стержневая арматура по ГОСТ 5781-61			Прокат торки вх ст. ВКП или ВЧ ст ЗКП по ГОСТ 380-60"																
	Периодического профиля		Гладкая	Стержневая арматура периодического профиля по ГОСТ 5781-61		Прокат торки вх ст. ВКП или ВЧ ст ЗКП по ГОСТ 380-60"														
Класс Вр-II	Класс А-III	Класс А-I	Класс В-І	Класс А-ІІ	Класс А-ІІІ	Профиль														
Ф. мм	Ф. мм	Ф. мм	Ф. мм	Ф. мм	Ф. мм	Итого														
ББР II	ББР II	ББР II	ББР II	ББР II	ББР II	Итого														
ПБР II - 1 1,5x12	77,7	-	-	77,7	-	17,2	15,8	10,8	34,4	94,0	-	58,4	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8	
ПБР II - 2 1,5x12	92,5	-	-	92,5	-	12,6	8,2	10,8	10,8	12,2	6,1	-	68,3	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8
ПБР II - 3 1,5x12	99,9	-	-	99,9	-	12,6	8,2	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8
ПБР II - 4 1,5x12	111,0	-	-	111,0	-	13,6	8,8	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8

TK	Железобетонные плиты покрытии размером 1,5x12 м	Серия 465-3
1968	Плиты с проволочной напрягаемой арматурой из стали газсса Вр-II. Расстояние проходов подзаготовки спецификации	Выл. З Год 19

Шифр
Марка-лист
Инв. №
Государственный реестр СССР
Государственный реестр СССР

**ПЛАНТЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯГАЕМОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ СЕМИПРОВОЛОЧНЫХ ПРЯДЕЙ ДИАМЕТРОМ 15 ММ**

1. Предварительно напрягаемая арматура нижней зоны продольных ребер плит принята из семипроволочных прядей класса II диаметром 15 мм по ГОСТ 13840-68 с расчетным сопротивлением  $R_u = 9600 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным  $R_u^* = 15000 \text{ кг}/\text{см}^2$ .

Предварительно напрягаемая арматура верхней зоны продольных ребер принята из холоднотянутой высокопрочной арматурной проволоки периодического профиля класса Вр-II диаметром 5 мм по ГОСТ 8480-68 с расчетным сопротивлением  $R_u = 10200 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным  $R_u^* = 16000 \text{ кг}/\text{см}^2$ . Допускается в качестве верхней предварительно напрягаемой арматуры применять семипроволочную прядь диаметром 15 мм с привязкой оси пряди от верха плиты 65 мм, от наружной грани ребра - 30 мм.

2. По трещиностойкости продольные ребра плит отнесены ко II категории.

3. Равномерные распределенные нагрузки на плиты приведены в табл. I.

Таблица I

Агрегатно-поточная технология								Стендовая технология															
Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>				Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>				Марка плиты	Равномерно распред.нагр., кг/м <sup>2</sup>												
	с учетом собств. веса плиты		без учета собств. веса плиты			с учетом собств. веса плиты		без учета собств. веса плиты			расч.		норм.		расч.		норм.						
	расч.	норм.	расч.	норм.		расч.	норм.	расч.	норм.		расч.	норм.	расч.	норм.	расч.	норм.							
П15И7 1,5х12-I	1180	910	860	590	П15И7 1,5х12-С1	1150	880	810	570	П15И7 1,5х12-С2	1400	1060	1060	750	П15И7 1,5х12-С1	800	3,3	780	3,2	740	3,0	1370	1600
П15И7 1,5х12-2	1430	1090	1090	780	П15И7 1,5х12-С2	1400	1060	1060	750	П15И7 1,5х12-С2	1080	4,0	1040	3,9	980	3,6	1710	2000					

Примечания: 1. В случае применения плит в районах с сухим и жарким климатом (например, в Средней Азии) нормативная нагрузка уменьшается на 5%.

2. Собственный вес плит определен с учетом заделки и мок.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению плит приведены в выпуске 0, кроме того, при изготовлении плит следует использовать "Руководство по применению арматурных прядей и канатов в предварительно напряженных железобетонных конструкциях" /НИИЖБ, 1968г./. Пряди могут изготавливаться как по агрегатно-поточкой, так и по стендовой технологии. Натяжение арматуры предусматривается механическим способом.

Величина предварительного напряжения и усилия натяжения следует принимать по табл.2.

К моменту передачи усилий предварительного напряжения за плиту кубиковая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Агрегатно-поточная технология				Стендовая технология			
	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усилие натяжения на одну прядь (проволоку)	т	Марка плиты	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усилие натяжения на одну прядь (проволоку)	
23И7-00 П15И7	П15И7 1,5х12-I	II850	2,32	16,8	П15И7 1,5х12-С1	I2000	2,35	17,0
23И7-01 П15И7	П15И7 1,5х12-2				П15И7 1,5х12-С2			

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числителе, относятся к верхней напрягаемой арматуре, в знаменателе - к нижней напрягаемой арматуре.

2. В случае применения в качестве верхней предварительно-напрягаемой арматуры пряди диаметром 15 мм, предварительное напряжение в ней должно быть равным 6000 кг/см<sup>2</sup>, усилие натяжения на прядь - 8,5 т.

3. Величину предварительного напряжения указаны без учета потери напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы продольных ребер плит приведены в табл.3.

Таблица 3

Марка плиты	Контрольные равномерные распределенные нагрузки Ртр в кг/м <sup>2</sup> и контрольные прогибы $f_k$ в см для оценки хастости и трещиностойкости плит при возрасте бетона к моменту испытания в сутках						Контрольные равномерные распределенные нагрузки для оценки прочности плит, кг/м <sup>2</sup>
	3-7	14	28	3-7	14	28	
П15И7 1,5х12	$P_{tr}$	$f_k$	$P_{tr}$	$f_k$	$P_{tr}$	$f_k$	при $E=44$
П15И7 1,5х12	800	3,3	780	3,2	740	3,0	1370
П15И7 1,5х12	1080	4,0	1040	3,9	980	3,6	1710
При агрегатно-поточной технологии							
П15И7 1,5х12-С1	750	3,0	780	2,9	700	2,8	1320
П15И7 1,5х12-С2	1010	3,8	980	3,6	930	3,4	1670
При стендовой технологии							
П15И7 1,5х12-С1	800	3,3	780	3,2	740	3,0	1370
П15И7 1,5х12-С2	1080	4,0	1040	3,9	980	3,6	1710

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса плит, приложенную равной  $\phi_{tr} = 290 \text{ кг}/\text{м}^2$ .

2. Заданные нагрузки  $P_{tr}$  и прогибы  $f_k$  для промежуточных возрастов бетона к моменту испытания допускается определять по линейной интерполяции.

3. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные прогибы продольных ребер плит с индексами ИИ (предназначенные для применения в агрессивной среде) приведены по табл.3.

6. Плиты, предназначенные для применения в слабо- и среднеагрессивной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

В-4 - для марок плит с индексами И;

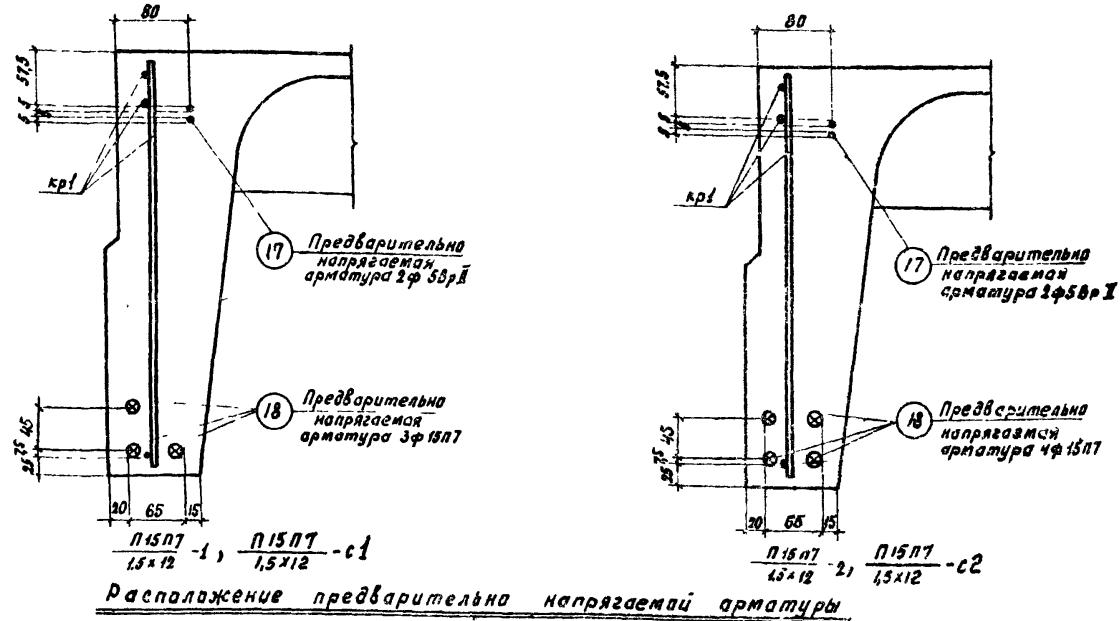
В-6 - для марок плит с индексами ИИ;

В-8 - для марок плит с индексами КО.

7. Расход цемента /алюминия/ на защиту закладных деталей плит, предназначенных для применения в агрессивной среде, составляет 0,7 кг.

TK	Холоднозаданные плиты покрытий размером 1,5х12м	Серия I.45-3
1568	Плиты с напрягаемой арматурой из семипроволочных прядей П15И7. Технические данные	лист 3 из 20

Шифр
Марка-лист
Чи. №
Кузнецово Городок Розничный Городок Спартак Спартак Старчева Старчева
Инженер Инженер



#### Спецификация марок арматурных изделий на плиту

Марка плиты	Марка изделия или № поз.	Колич. штук	Н листа вып.3 частей	Марка плиты	Марка изделия или № поз.	Колич. штук	Н листа вып.3 частей
П15РТ 1,5x12 - 1	17	4	-	П15РТ 1,5x12 - 2	17	4	-
	18	6	-		18	8	-
	КР1	2	1		КР1	2	1
	БР2+БР3+БР4	2+2	2		БР2+БР3+БР4	2+2	2
	БР3	9	3		БР4	9	4
	С1 и С2	1	9.11		С2 или С2+	1	10.12
	С3	4	13		С8	4	13
	С4	4	14		С4	4	14
	С5	4	15		С5	4	15
	ПС1 или ПС2	4	16		ПС1 или ПС2	4	16

#### Спецификация марок зажимов для плит

Марка плиты	Марка зажима детали	Колич. штук	Н листа вып.3 частей
П15РТ 1,5x12	М4+М4	2+2	21
П15РТ 1,5x12 - 2	М4+М4	2+2	21

#### Технико-экономические показатели на плиту

Марка плиты	Вес, т	Марка бетона	Объем бетона, м <sup>3</sup>	Расход стали, кг
П15РТ 1,5x12 - 1	5,1	400	2,04	155,4
П15РТ 1,5x12 - 2	5,0	500	2,04	235,7

#### Спецификация и выборка предварительно напрягаемой арматуры

Н под	Ф или сечение, мм	Длина, мм	Кол. шт.	Выборка стали
17	50рд	1150	1	50рд 420 485
18	15рт	1150	1	15рт 15,0 13,4

#### Примечания:

- Для плит, изготавливаемых по стендовой технологии (марки плит с индексом .Б), технико-экономические показатели, спецификация марок арматурных изделий и зажимов для плит принимаются по таблицам, приведенным на данной лице, для соответствующих марок плит 523 ГОСТ .Б.
- Расположение ненапрягаемой арматуры в зонах длины деталей см. листы 2 и 4.
- Сетки СВ1 СВ2 применяются в случае возможности полной замены товарных сеток по ГОСТ 6478-58.
- Пояса строповочные ПС3 применяются при изгибе плит по технологиям, допускающей наличие элементов, выступающих над поверхностью полки.
- Выборка и расход стали на плиту подсчитаны из условия применения в верхней зоне ребра продольной напрягаемой арматуры класса Вр-В, а также пояса строповочных ПС1 без позиции 55.
- В спецификации указана теоретическая длина предварительно напрягаемой арматуры. Действительную длину применять в зависимости от способа нагружения и конструкции захватных приспособлений.

Марка плиты	Арматурные пряди по ГОСТ 13840-68		На арматурные изделия						На зажимные детали												
			Стальческая арматура по ГОСТ 5781-61			Обыкновенная арматура периодического профиля по ГОСТ 6727-53			Стальческая арматура периодического профиля по ГОСТ 5781-61			Прокат марок Вс ст. ЗИБ или ЗИСТ.ЗИБ по ГОСТ 380-60									
	Класс ПЛ	Класс А-III	Класс А-I	Класс А-III	Класс А-I	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин							
Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин	Итого	Ф. ин							
П15РТ 1,5x12 - 1	80,4	80,4	7,4	7,4	-	-	17,2	17,2	10,8	10,8	34,4	24,0	-	38,4	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8
П15РТ 1,5x12 - 2	107,2	107,2	7,4	7,4	-	-	12,6	8,2	20,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8

ТК	Желобобетонные плиты покрытий размером 650x10	Серия 1-455-3
1968	Плиты с напрягаемой арматурой из строповочных прядей ф16-ПЛ. Расположение прядей. Показатели. Спецификация	Внл. 3 Кисть 2,1

10613-06 24

**ПЛАНЫ С ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯЖЕНОЙ АРМАТУРОЙ ИЗ САНДИРОВОЛОЧКИ ПРИДИМ. ДИАМЕТРОМ 12 ММ.**

1. Предварительно напрягаемая арматура нижней зоны продольных ребер панелей приимата из сандироволочечных прядей класса II7 диаметром 12 мм по ГОСТ 13840-68 с расчетным сопротивлением  $f_a = 10200 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным  $f_a^* = 16000 \text{ кг}/\text{см}^2$ .

Предварительно напрягаемая арматура верхней зоны продольных ребер приимата из горячедоставленной высокопрочной арматурной проволочки периодического профиля класса ВВ-II диаметром 5 мм по ГОСТ 8480-68 с расчетным сопротивлением  $f_a = 10200 \text{ кг}/\text{см}^2$ , нормативным  $f_a^* = 16000 \text{ кг}/\text{см}^2$ .

Допускается в качестве верхней предварительно напрягаемой арматуры применять сандироволочечные пряди диаметром 12 мм с привязкой оси пряди от верха полки - 65 мм, от наружной грани ребра - 80 мм.

2. По трещиностойкости продольные ребра панелей отнесены к II категории.

3. Равномерно распределенные нагрузки на панели приведены в табл. 1.

Таблица 1

Агрегатно-поточная технология				Стендовая технология					
Марка панели	Равномерно-распредел.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка панели	Равномерно распир.нагр., кг/м <sup>2</sup>		Марка панели	Равномерно распир.нагр., кг/м <sup>2</sup>		
	с учетом собст. веса панели	без учета собст. веса панели		с учетом собст. веса панели	без учета собст. веса панели		расч.	норм.	
	расч.	норм.		расч.	норм.		расч.	норм.	
П1207 1,5Х12-1	1070	850	730	540	П1207 1,5Х12-с1	1060	880	720	520
П1207 1,5Х12-2	1230	950	890	640	П1207 1,5Х12-с2	1210	930	870	620
П1207 1,5Х12-3	1440	1100	1100	790	П1207 1,5Х12-с3	1420	1080	1080	770

Примечания: 1. В случае применения панелей в районах с сухим и жарким климатом /например, в Средней Азии/ нормативная нагрузка уменьшается на 5%.

2. Собственный вес панелей определен с учетом заделки кирзов.

4. Общие указания по изготовлению, испытанию и применению панелей приведены в выпуске 0. Кроме того, при изготовлении панелей следует использовать "Руководство по применению арматурных прядей и канатов в предварительно напряженных конструкциях" /НИИАМ, 1966 г./.

Панели могут изготавливаться как по агрегатно-поточному, так и по стендовой технологиям.

Натяжение арматуры предусматривается механическим способом.

Величины предварительного напряжения и усилия натяжения следуют приимать по табл. 2.

К моменту передачи усилий предварительного натяжения на панель художества прочности болтов должна быть не ниже 70% проектной прочности.

Таблица 2

Количество и диаметр напрягаемой арматуры в ребре	Агрегатно-поточная технология			Стендовая технология		
	Марка панели	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усилие натяжения на одну прядь (проволоку), т	Марка панели	Предварительное напряжение, кг/см <sup>2</sup>	Усилие натяжения на одну прядь (проволоку), т
245ВрD 461207	П1207 1,5Х12-1	12600	2,47 II,4	П1207 1,5Х12-с1	12800	2,51 II,6
245ВрD 561207	П1207 1,5Х12-2			П1207 1,5Х12-с2		
2415ВрD 661207	П1207 1,5Х12-3			П1207 1,5Х12-с3		

Примечания: 1. Значения величин, указанных в числителе, относятся к верхней напрягаемой арматуре, в знаменателе - к нижней напрягаемой арматуре.

2. В случае изменения в качестве верхней предварительно напрягаемой арматуры пряди диаметром 12 мм, предварительное напряжение в ней должно быть равным 6500 кг/см<sup>2</sup>, усилие натяжения на прядь 5,9 т.

3. Величины предварительного напряжения указаны без учета потерь напряжения от релаксации.

5. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные сроки службы межпанельных ребер панелей приведены в табл. 3.

Таблица 3

Марка панели	Контрольные равномерно распределенные нагрузки Гтр, кг/м <sup>2</sup> и контрольные сроки в сутках для оценки местной и трещиностойкости панелей при разрастании бетона в моменте испытания в сутках						Контрольные равномерно распределенные нагрузки Гтр, кг/м <sup>2</sup> и контрольные сроки в сутках для оценки зернистости панелей
	3-7	14	28	3-7	14	28	
$P_{tr}$	$f_a$	$P_{tr}$	$f_a$	$P_{tr}$	$f_a$	$P_{tr}$	$f_a$
Гтр 1210	1450	Гтр 1210	1450	Гтр 1210	1450	Гтр 1210	1450
Гтр 1410	1650	Гтр 1410	1650	Гтр 1410	1650	Гтр 1410	1650
Гтр 1650	2020	Гтр 1650	2020	Гтр 1650	2020	Гтр 1650	2020

При агрегатно-поточном технологиях								
П1207 1,5Х12-с1	710	2,9	700	2,9	680	2,8	1210	1450
П1207 1,5Х12-с2	840	3,5	830	3,4	800	3,2	1410	1650
П1207 1,5Х12-с3	1050	4,0	1010	3,8	970	3,7	1730	2020

При стендовой технологии								
П1207 1,5Х12-с1	660	2,7	650	2,7	630	2,6	1200	1410
П1207 1,5Х12-с2	810	3,3	790	3,2	760	3,1	1410	1650
П1207 1,5Х12-с3	990	3,7	960	3,6	920	3,5	1700	1930

Примечания: 1. Величины контрольных нагрузок не включают в себя нагрузку от собственного веса панелей, приимут равной  $f_a = 290 \text{ кг}/\text{см}^2$ .

2. Значения нагрузок  $P_{tr}$  и сроков  $t_{tr}$  для промежуточных возрастов бетона в момент испытания допускаются определять по линейной интерполяции.

3. Контрольные испытательные нагрузки и контрольные сроки продольных ребер панелей с индексами III (предназначенными для применения в агрессивной среде) принимаются по табл. 3.

6. Панели, предназначенные для применения в сухой и среднеагрессивной среде, изготавливаются из бетонов с марками по водонепроницаемости:

В-4 - для марок панелей с индексами II;

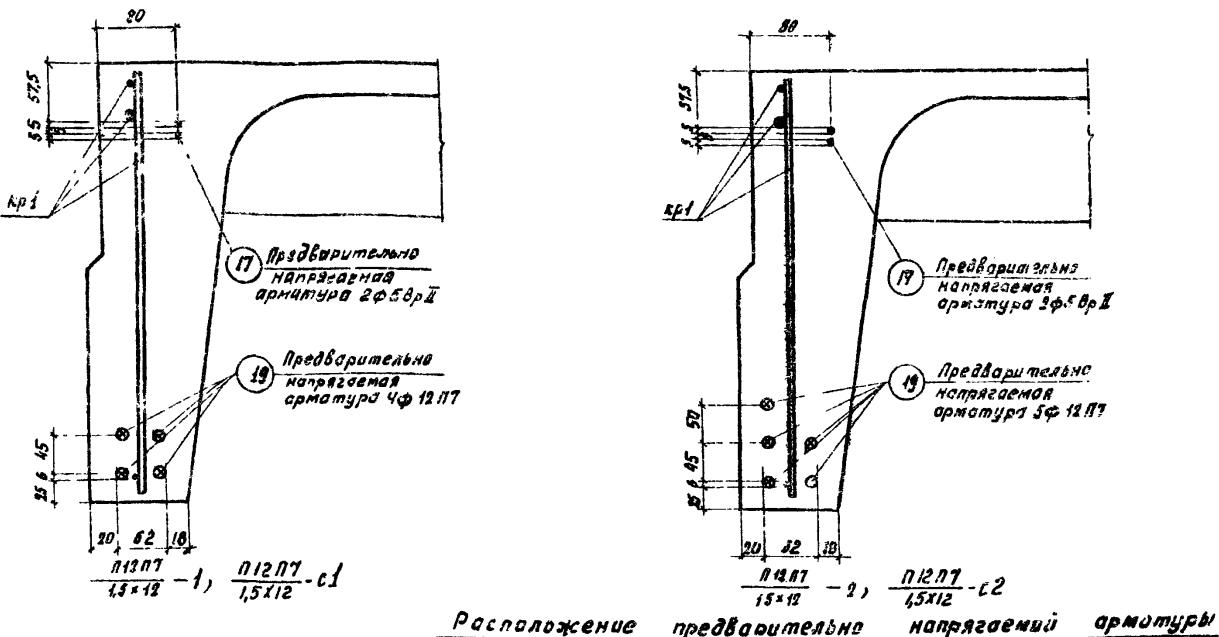
В-6 - для марок панелей с индексами III;

В-8 - для марок панелей с индексами IV.

7. Расход цемента (асфальта) на защиту закладных деталей панелей, предназначенных для применения в агрессивной среде, составляет 0,7 кг.

TK	Заливобетонные панели мокрым раствором 1,5Х12	Серия 165-3
1964	Панели с монтируемой структурой из сандироволочечных прядей в 12Н7. Технические данные	Вып. 3 Год 1964

Технико-экономические показатели на плиту				
ко мб	вес, кг	Марка бетона	Объем бетона, м <sup>3</sup>	расход смеси, кг
17 2 - 1				483,0
17 2 - 2	5,01	400	2,04	313,5
17 2 - 3			500	330,5



*Спецификация марок арматурных изделий на плю*

Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич штук	Н листа выпл.3 частей	Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич штук	Н листа выпл.3 частей	Марка плиты	Марка изделия или № под.	Колич штук	Н листа выпл.3 частей
П12.П7 13x12	17	4	-	П1 П7 13x12-2	17	4	-	П12.П7 13x12-3	17	4	-
	19	8	-		19	10	-		19	12	-
	kp1	2	1		kp1	2	1		kp1	2	1
	kp2+kp3 <sub>п</sub>	2+2	2		kp2+kp3 <sub>п</sub>	2+2	2		kp2+kp3 <sub>п</sub>	2+2	2
	kp3	9	3		kp4	9	1		kp4	9	4
	C1 иници	1	9,11		C2 иници	1	10,12		C2 иници	1	10,12
	C3	4	13		C3	4	13		C3	4	13
	C4	4	14		C4	4	14		C4	4	14
	C5	4	15		C5	4	15		C5	4	15
	AC1 ини	4	16		AC2	4	17		AC1 ини	4	16

### Выборка стала на путь

Марка пласты	Прототипные профли по ГОСТ 13840-68	Высокопрочная прототипная праволежка период профиля из ГОСТ 8480-73	На арматурные изделия								На заслонки детали										
			Стержневая арматура по ГОСТ 5781-61				Овальных арматурная праволежка по ГОСТ 6787-53				Стержневая арматура периодического профиля из по ГОСТ 5781-61		Прокат марки В2 сп. ЗКП или ВМСТ. ЗМР по ГОСТ 388-80*								
			Периодического профиля				Глажков														
			Класс А-7	Класс А-8	Класс А-9		Класс А-1		Класс А-2		Класс А-3		Класс А-4		Профиль						
			Ф. нн	Итого	Ф. нн	Итого	Ф. нн	Итого	Ф. нн	Итого	Ф. нн	Итого	Ф. нн	Итого	Ф. нн	Итого					
			12Л7	12Л7	14А-7	14А-7	10А-7	10А-7	16Б-7	16Б-7	5Б-1	4Б-1	3Б-1	16Б-8	10А-8	1100x10	Итого				
П12 Р7 15x12 -1	68,0	68,0	7,4	7,4	-	-	17,2	17,2	10,8	10,8	34,4	24,0	-	58,4	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8
П12 Р7 15x12 -2	85,0	85,0	7,4	7,4	-	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8
П12 Р7 15x12 -3	102,0	122,0	7,4	7,4	-	12,6	8,2	20,8	10,8	10,8	62,2	6,1	-	68,3	3,6	2,8	6,4	14,8	-	-	14,8

<b>TK</b>	<b>Железобетонные плиты покрытий разбивкой 15x12м</b>	<b>серия 4.95-3</b>
<b>1968</b>	<b>Плиты с напрягаемой арматурой из семипротяжечных прядей ф12п. расположение прядей покрытия сплошное.</b>	<b>Вып.3 лист часть 83</b>

1 Для пласт. изготавляемых по стандартам технологии  
корки плит с индексом "С", технико-экономические  
показатели, спецификация корок орматурных изделий  
и загадочных деталей, а также вчебники стоят на  
плату принимаются из таблицы, приведенной на данном  
листке. Для конкретизирующих корок стоит без индекса "С".

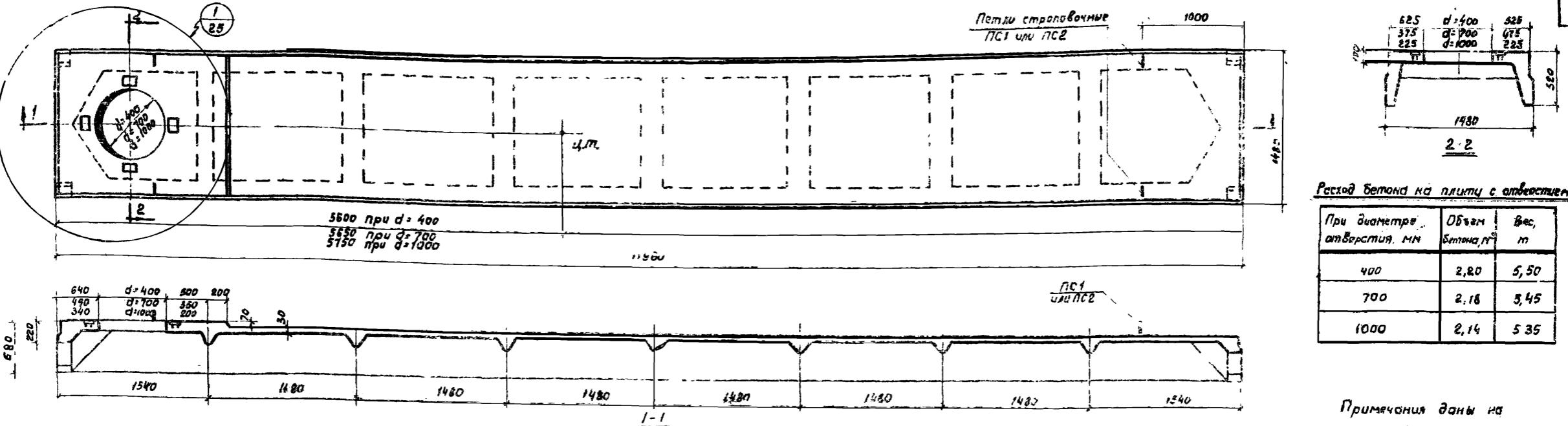
### **3 Расположение ненапрягаемой орнаметуры и засечек**

3. Сетки стягиваются применительно к случаю возможности получения

4. Печати страповочными ПС2 применяются при изготавлении  
плит по технологии, допускающей наличие элементов,  
выступающих над поверхностью полки

5 Выборка и расклад стоеч на плиту подсчитаны из условия применения в верхней зоне ребра подвальной непрерывной арматуры.

туты класса 3-й, а также петлю бригадчиков из износов подсказа 35.  
В спецификации указано теоретическая длина предварительно  
напрягаемой арматуры. Действительную длину принимают в  
зависимости от способа напряжения и конструкции зажимных  
приспособлений.



Расход бетона на плиту с отверстием

При диаметре отверстия, мм	Объем бетона, м <sup>3</sup>	Вес, т
400	2,80	5,50
700	2,18	3,45
1000	2,14	3,35

Примечания даны на  
листке 25

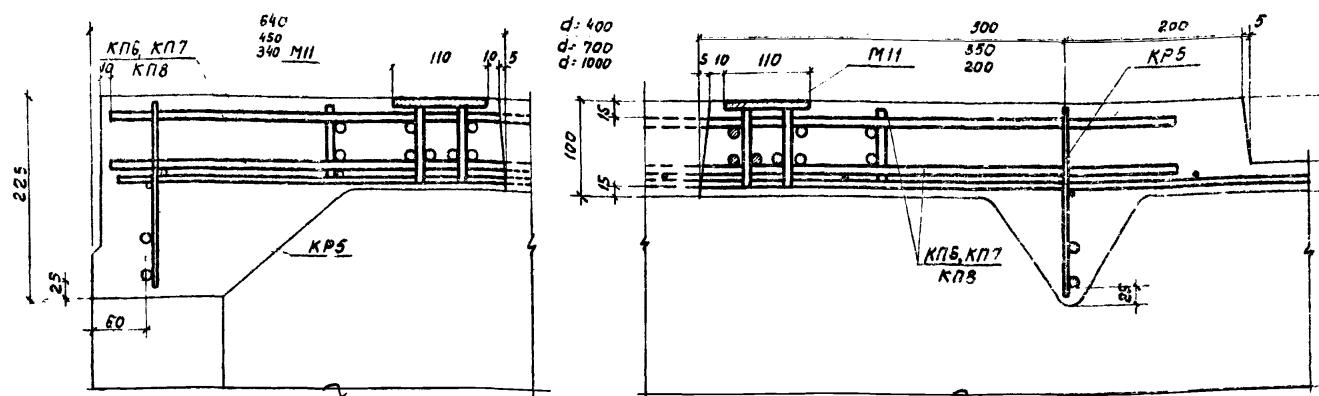
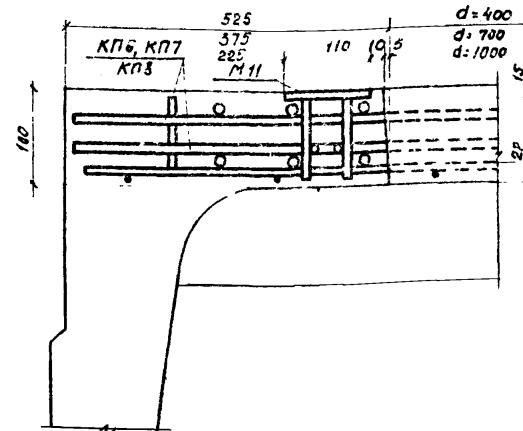
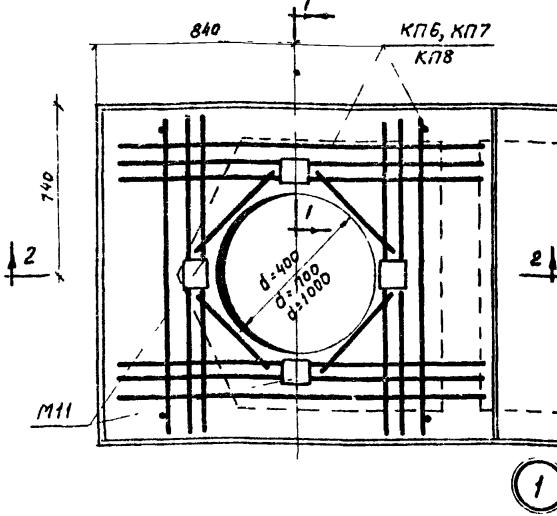
Дополнительная баллада и дополнительный расход стали на плиту с отверстием

Марка плиты	На арматурные изделия		На закладные детали		Марка плиты	На арматурные изделия		На закладные детали		Марка плиты	На арматурные изделия		На закладные детали		Дополнительный расход стали, кг		
	Стальной арматурой периодического профиля по ГОСТ 5781-61	Обыкновенными арматурными профилями по ГОСТ 12733-61	Сталь горячекатаная марки ВК3п3 КП или ВК3п3 ЗКП по ГОСТ 8086-61	Сталь полоса марки ВК3п3 КП по ГОСТ 8086-61		Стальной арматурой периодического профиля по ГОСТ 5781-61	Обыкновенными арматурными профилями по ГОСТ 12733-61	Сталь горячекатаная марки ВК3п3 КП по ГОСТ 8086-61	Сталь полоса марки ВК3п3 КП по ГОСТ 8086-61		Стальной арматурой периодического профиля по ГОСТ 5781-61	Обыкновенными арматурными профилями по ГОСТ 12733-61	Сталь горячекатаная марки ВК3п3 КП по ГОСТ 8086-61	Сталь полоса марки ВК3п3 КП по ГОСТ 8086-61			
	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм		Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм		Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм	Ф, мм			
	12,8	10,8	4,87	10,8	10	12,8	10,8	4,87	10,8	10	12,8	10,8	4,87	10,8	10		
ПА18-4 1,5x12 - 1; ПА17-4 1,5x12 - 1; ПА16-4 1,5x12 - 1;	36,1	-2,0*	0,2		40,7	ПА18-7 1,5x12 - 1 - ПА17-7 1,5x12 - 1 - ПА16-7 1,5x12 - 1 -	41,1	-2,0*	0,2		45,7	ПА18-10 1,5x12 - 1 - ПА17-10 1,5x12 - 1 - ПА16-10 1,5x12 - 1 -	43,3	-2,04	0,2		47,9
ПА17-4 1,5x12 - 4; ПА16-4 1,5x12 - 4; ПА15-4 1,5x12 - 4; ПА14-4 1,5x12 - 4;	33,3	-	0,2		48	ПА18-7 1,5x12 - 2 - ПА17-7 1,5x12 - 2 - ПА16-7 1,5x12 - 2 - ПА15-7 1,5x12 - 2 - ПА14-7 1,5x12 - 2 - ПА13-7 1,5x12 - 2 - ПА12-7 1,5x12 - 2 - ПА11-7 1,5x12 - 2 - ПА10-7 1,5x12 - 2 - ПА9-7 1,5x12 - 2 - ПА8-7 1,5x12 - 2 - ПА7-7 1,5x12 - 2 - ПА6-7 1,5x12 - 2 - ПА5-7 1,5x12 - 2 - ПА4-7 1,5x12 - 2 - ПА3-7 1,5x12 - 2 - ПА2-7 1,5x12 - 2 - ПА1-7 1,5x12 - 2 - ПА0-7 1,5x12 - 2 -	36,3	-	0,2		4,8	ПА18-10 1,5x12 - 2 - ПА17-10 1,5x12 - 2 - ПА16-10 1,5x12 - 2 - ПА15-10 1,5x12 - 2 - ПА14-10 1,5x12 - 2 - ПА13-10 1,5x12 - 2 - ПА12-10 1,5x12 - 2 - ПА11-10 1,5x12 - 2 - ПА10-10 1,5x12 - 2 - ПА9-10 1,5x12 - 2 - ПА8-10 1,5x12 - 2 - ПА7-10 1,5x12 - 2 - ПА6-10 1,5x12 - 2 - ПА5-10 1,5x12 - 2 - ПА4-10 1,5x12 - 2 - ПА3-10 1,5x12 - 2 - ПА2-10 1,5x12 - 2 - ПА1-10 1,5x12 - 2 - ПА0-10 1,5x12 - 2 -	40,0	-	0,2		47,1

\*Знак минус указывает на снижение расхода данного профиля

TK	Недогодимые плиты покрытий размером 1,5x10 м с отверстиями $\Phi = 400$ мм для пропуска вентшахт	серия 1.463-3
1968	Однотрассовый кернаж. дополнительная баллада страз и дополнительный показатель расхода материала	вып. 3 лист 26

Шифр  
334-68  
Марка-лист  
25  
Инв. №  
  
Кузнецово  
техник  
Марк  
изменен  
и дополни  
штукатурки  
Государств  
ССР  
Инженер  
Министер  
Природы  
и гидротех  
1968



1-1

2-2

### Спецификация марок измененных и дополнительных арматурных изделий и заслондных деталей по плиту с отверстием

Марка плиты	Арматурные изделия			Заслондные детали			Примечание	Марка плиты	Арматурные изделия			Заслондные детали			Примечание	Марка плиты	Арматурные изделия			Заслондные детали			Примечание
	Марка армат. изделия	К-во	Н.листа вып.3 часть2	Марка заслонд. детали	К-во	Н.листа вып.3 часть2		Марка плиты	Марка армат. изделия	К-во	Н.листа вып.3 часть2	Марка заслонд. детали	К-во	Н.листа вып.3 часть2		Марка плиты	Марка армат. изделия	К-во	Н.листа вып.3 часть2	Марка заслонд. детали	К-во	Н.листа вып.3 часть2	
ПЛДВ-4-1; ПЛДВ-4-4; ПЛДВ-4-1; 1,5x12	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	1	6	M11	4	28	KPS 2шт вместо 2шт КР3 или КР4	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	1	7	M11	4	28	KPS 2шт вместо 2шт КР3 или КР4	ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-4; ПЛДВ-10-1; 1,5x12	ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-4; ПЛДВ-10-1; 1,5x12	1	8	M11	4	28	KPS 2шт вместо 2шт КР3 или КР4
ПЛДВ-4-4; ПЛДВ-4-1; ПЛДВ-4-3; 1,5x12	ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-3; 1,5x12							ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12						ПЛДВ-10-4; ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-3; 1,5x12	ПЛДВ-10-4; ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-3; 1,5x12							
ПЛДВ-4-1; ПЛДВ-4-3; 1,5x12	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12							ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12						ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-3; 1,5x12	ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-3; 1,5x12							
ПЛДВ-4-2; ПЛДВ-4-1; ПЛДВ-4-3; 1,5x12	ПЛДВ-7-2; ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-3; 1,5x12	2	5	KPS				ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	ПЛДВ-7-1; ПЛДВ-7-4; ПЛДВ-7-1; 1,5x12	2	5	KPS			ПЛДВ-10-2; ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-3; 1,5x12	ПЛДВ-10-2; ПЛДВ-10-1; ПЛДВ-10-3; 1,5x12	2	5	KPS				

TK	Незаслондные плиты покрытий размером 1,5x12м с отверстиями d=400,700 и 1000мм для пропуска бентонитовых	Серия 1.465-3
1968	Дополнительное прикрывание. Спецификация марок дополнительных арматурных изделий	Вып.3 Лист часть1 25

Шнорр

Экс-лист

ЛНБ.№2

Изделия

Плиты

Сцепки

Швеллеры

Детали

Заделка

Монтаж

Сборка

Комплект

Установка

Сборка

Монтаж

Сборка

Комплект

Установка

Сборка

Монтаж

Сборка

Комплект

Установка

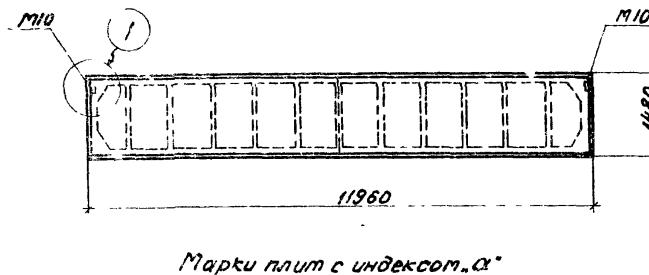
Сборка

Монтаж

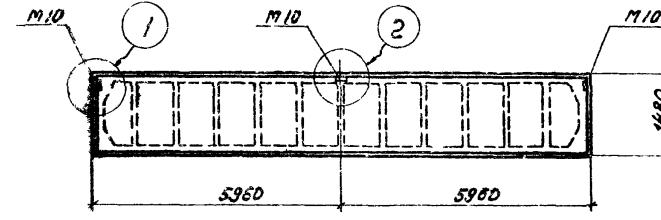
Сборка

Комплект

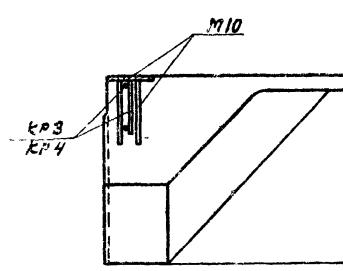
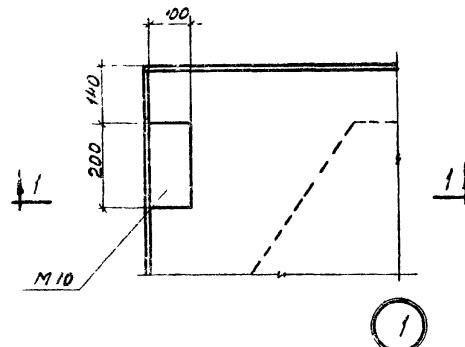
Установка



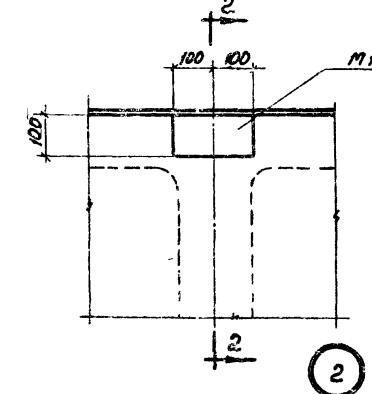
Марки плит с индексом „α”



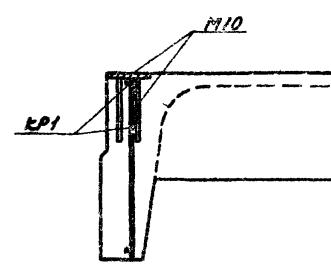
Марки плит с индексом „β”



1-1



2



2-2

Спецификация марок дополнительных  
закладных деталей на плиту

Дополнит ельные изде лия индекс марки плиты	Марка	Колич штук	№ листа Вып.3 Чертеж
α	M10	2	27
β	M10	3	

Примечания:

1. Индексом „α” обозначаются марки плит с закладными  
деталями для крепления параллелей длиной 18 м.
2. Индексом „β” обозначаются марки плит с закладными  
деталями для крепления параллелей длиной 6 м.
3. Предварительно напрягаемая арматура, в том числе сетка  
на полки в сечениях условно не показана.

TK	Изолированные плиты покрытий размером 1,5x12,7	Серия 1.465-3
1708	Разбивка закладных деталей для крепления параллелей	Вып.3 лист 25