ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР ПО ДЕЛАМ СТРОИТЕЛЬСТВА

типовые детали и конструкции зданий и сооружений

Серия ПК-01-118

СВОРНЫЕ ЖЕЛЕЗОВЕТОННЫЕ ПЛИТЫ ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯЖЕННЫЕ ПЛИТЫ для легкосврасываемых кровель промышленных зданий

выпуск II равочие чертежи плит размером 15 ×6 м

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СОВЕТА МИНИСТРОВ ССОР ПО ДЕЛАМ СТРОИТЕЛЬСТВА

типовые детали и конструкции зданий и сооружений

Серия ПК-01-118

СБОРНЫЕ ЖЕЛЕЗОВЕТОННЫЕ ПЛИТЫ ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯЖЕННЫЕ ПЛИТЫ для легкосарасываемых кровель промышленных эданий

выпуск II равочие чертежи плит размером 1,5 ×6 м

PASPABOTAHU

государственным институтом типового и эиспериментального, проект прования и технических исследований /Гипротис/и изучно-чеследовательским чист итутом бетона и незезоветона /ИИИЖБ/ Академии строительства и архитектуры СССР

YTBEPKAEHЫ

Государственным Комитетом Совета Министров СССР по делам строительства Приказ 37.410 от 7.41 - 62г

центральный институт типовых проектов МОСКВА 19.63

Садержание

Aucm	Cm _i
	Пояснительная записка
<i>1</i> .	Пример раскладки плит в покрытии с легко- сбрасываемой кровлей
2 .	Опалубочный чертеж плит. Технико-экономические показатели
3 .	Опалубочный чертем плит. Технико-экономические показатели
4.	ярнир ов ание пояти пнит.
s	Поперечный разрез мил
•	Расположение предварительно напряженной арматуры в продальном ребре!!
6 .	Армиравание плит. Детали
7.	Ярпатурные каркасы и сетка плит. Специрилация арпатуры
8.	Saraadisie saemenmsi.

Плиты предназначены для применения в покрытилх протышленных зданий с пезносбрасываемой кравлей*; в зданиях с обычной или агрессивной^{мя} средой; при ялоской или снатной /до 20°/ кровле.

Пашты размером 1,5×6м с отберстия ми инладываются с шагом 3 м (см. лист 1).

При проектировании зданий с притенением плит настоящей серии необходить вдаль трайних жэленн этладывать цельные плиты /серии ПК-01-14/кг или серии ПК-01-111/ полосой шириной не менее 3m, вдаль средних кольнн — -полосой шириной не менее 6m. в зданиях с мостовыми кранами вдоль крайних кольны следует укладывать не менее двух рядов цельных плит.

Если цельные плиты не обеспечат пространственную работу карких здания в соответствии с требовичити у Указаний по притенению крито панельных плит в покрытиях протышленных зданий, разработанных Гипротисот и НИИЖЕ от , следзет увеличить количество рядов цельных плит или предустатреть гаризонтильные стальные связи.

Примынание плит по настолщему выпоску к цельным плитам Золжно осяществляться вплотнум /см. лист //.

Приты данной серии изготовляются в опаливочных формах плит размерет (5×6 м серии ПХ-01-111 и отличаются от них только налучием в полке отверстий размером 1010×1260 мм и 1010×1310 мм.

2.8 зависимости от конструкции стальных форм нарэжные грани ребер плит изготовлениел с эклонем /при изготовлении плит с натяжением арматуры на поддон, с эчетом возможности немедленного съета вортов впалявки/или вез эклона/при изготовлении плит с натяжением арматуры на форму!

3. Армирование плит мастолщего выпуска и цельных плит серии ПК-8+1H совладает, за исключением армирования верхней зоны ребер, где вместо сеток устанавливаются горизонтальные наркасы.

В этличие от серии ПК-01-111 плиты, армиробинные сталью класка Я-Щиеимент сбоих номеров и обозначаются иналогично плитам, армированным сталью класса Я-Д.

4. Предварительно напряженная арматура запроектирована в двя варимах.

— Пример решения легкосбраст вастой кробли приведен в серии ЦИ-50 [1-82-р2.

Бого 1. Бого и того эта эксных произ водственных зданий китической протышенных об ст. прика 7.

ај сталь горяченатаная пориодического профиля класса А-Ё по ГОСТ 5781-4; бј сталь горяченатаная периодического профиля класса А-Ё по ГОСТ 5781-61; эпрочненная вытяжкой. При этом сталь класса А-Ё марки 351С подвергается вытяжке на 4,5%, а сталь класса А-Ё марки 2512С подвергается вытяжке ма33%.

5. Для сварных харкасов применяется холоднотянитая низночелеродистая проволока по ГОСТ 6727-53 и сталь воряченатаная периодического профиля класса $A-\overline{\mathbb{H}}$ по ГОСТ 5781-61. По ненцам предольных ребер расположены стальные закладные элементы для крепления плиты н основным несищим нонструкциям покрыта.

6. Марка бетона принята равной 200 и 300.

7. В случае притемения плит в условиях агрессивной среды в наждот конкретнет случае в проекте здания следует разработать тероприятия по защите ветона и артатуры в соответствии с тредовациями Циструкции по защите артатуры железоветонных конструкций от коррозии" /гасстройиздат, 1962г./и "Инструкции по применению и защите железоветьта в цехах с агрессивными средати"/госстройиздат 1961г/

Указанные инстрикции разработаны HUUЖБ'от АСи АСССР.

8. Расчет плит произбеден в соответствии со СНИП, "Нормами и техническими зсловиями проектирования бетонных и жалезобетонных конструкций"/НиТУ 123-55/и "Инструкцией по проектированию предварательно напряженных железоветонных конструкций "/СН 10-57/.

вебра плит рассчитаны нак свободноопертые однопропетные билки. По трещиностейности продольных ребер плиты отнесены к третые категории.

9. Расчетным равномерно распределенным нагрызку на плиты /включая собственный вес плит/следзет принимать не более: для <u>INSA-18</u> - 600 мг/м²;

NHCA-13 -910 Kr/M2;

NHCA-14-1050AT/M2.

10. Нормативные и условные расчетные сопротивления основной рабочей арматуры приводены в табя 1.

Тавлица 1

 Вид стали
 Сталь класса Я-Й
 Сталь класса Я-Й, упрочненная вытяжной

 Нартативное сваративление в кг/ств
 6000
 5500

 Условное расчетное сопротивление в кг/ств
 5100
 4000

Possidaen Wyter

Н. Величины предварительного напряжения и чеилий натяжения рабочей арматуры продольных ревер далжны приниматься согласно тавля

Ταδρυμα 2

	Cman	класса А-	Ÿ	Сталь класса А-Д, упрочненкая вытяз		
Mapaa Aaumbi	Homep cevenus pacvemnosi duamemp 8 mm	Кантролируе- мое напряже- мие при натя- жении в вг/ст ²	Усилие мат я жовния на один стер- жень в их	Немер сечения /расчетный Виаметр в мм/	Кантролирие- мое напря- эквние при на- тяжение в пру	Ham A DIC BHUA
1,5×6	14	5300	8200	16	4300	8700
15×6	16	6000	12/00	18	5000	12800
15×6	18	6080	/5300	20	5000	<i>15700</i>

При определении величин контролируетых напряжений учтены также петери предварительного напряжения артатуры (800 кг/ст²), проявляющиеся за счет податливости поддона (форты) или деформации анкерных устройств.

12. К метенти передачи предварительного напряжения на плити кивековая прочность бетона должна быть не ниже 70% проектной тарки. При этем ятляск арматиры следиет производить плавно, без скачков.

13. Изготовление и приетка плит производится в свответствии с "Техническими усповиями на изготовление и приетку сворных железоветомных и ветомных изделий"/СН1-61/ и "Вретенной инструкцией по технологиями изготовления предварительно напряженных железоветонных конструкций» / Госстройиздат (359 г./.

Отклонения размеров плит не должны превышать величин, эказан-

И. Арматэрные каркасы должны изготовлятыся при помощи точечной сварки в соответствии с «Техническими условиями на сварняю арматэрэ для железоветонных конструкций" 7973-56/ и указаниями по технологии электросварки арматэры железоветонных конструкций (всп 38-57 меття потоки-мет».

Стильные детили изготовляются в соответствии с Техничестии

условиями на изготовление и монтаж стальных нонструкций из углеродистых и низколегированных сталей ^у /GH95-60/.

15. Толщина защитного слоя устанавливается:

а/для предварительно напряженной арматуры продельных ревер-25 мм.

в) для нижней арматуры поперечных ровер-15 мм. Допускаемые отклонения по беличине защитного слоя в реврах +5.-3 мм.

16. Внешний вид плиты должен идоблетворять следзющим требованиям:

а) искривление граней в горизонтальной плоскости допускается на величину не более 2 мм на каждый погонный метр плиты, а на всю длину не более: наружу -5 мм, внутрь -10 мм;

в) раковины на реврах и нижней поверхности плиты допускаются размером не более 10 мм и глубиной не более 5 мм, в наличестве не свыше двух на наждый погонный метр плиты;

в на верхней поверхности плиты допускаются местные наплывы и неровности высотой не волее 5 мм, в количестве не свыше Звях на каждый погонный тетр плиты;

гі околы ребер и челов допускаются на елябиня не валее 7 мм; в одном поперечном сечении допускается только один окол.

Допускаемые по пунктам б°и г° раковины и околы должны быть заделаны до установки плит в покрытие.

17. Для проверки прочности и жесткости плит следзет производить испытание их на изгив в соответствии с требованиями
ГОСТ 8829-58 Детали железоветонные сворные. Методы испытати и оценки прочности жесткости и трещиностой кости?

Отвор желеговетонных деталей для испытаний производится в соответствии с тревованиями ГОСТ 8829-58.

Испытиние плит производится по схеме, приведенной на

PUCSHKE / cmp. 6/-

Аве опоры на одном конце продольных ревер дояжны быть в продольным направлении шарнирно - неподвижными, а две спагы на дрягом конце - шарнирно - подвижными / на катках /. В попеченом направлении все опоры могзю быть неподвижными.

unas Copresi II Tal.

Нагряжиние плит осяществляется пятем установки ряда отдельных грязов или сплошной нагрязкой, создаваемой воздушными баллонами или водой.

Нагрязка в виде ряда грязов располагается по всей поберхности плиты отдельными столбами размером в плане не врлее фолесовами размером в плане не врлее фолесовами с подсыпкой слоя поска для болге равномерной передачи нагрузки.
Между столбами на все время испытания должны оставаться за-зоры > 100 мм.

Нагрямсения производится небольшими /до 20%/ долями палной испытательной нагрязки.

После приложения каждой доли нагрязки плита выдерживает ся в течение 10 мин.

18. Испытание плит на жесткость производится нормативной нагризкой, определе<u>нной</u> по формиле

еде: Рн — нормативная нагрэзка в кг/м²;
др — полная расчетная нагрэзка в кг/м²;
равная 130 кг/м²;

42-коэффициент перегрязки.

Прогиб при мормативных нагрязках не должен превышать 20 тм. Величины нагрязок Рн приведены в табл. 3.

19. Вценка прочности плит производится по величине разрушающей нагрузки. Величина разрушающей нагрузки, полученной при испытании каждого образца, должна выть не тенге контрольной разрушающей нагрузки, определенной в зависитости от величины прогива в тотент разрушения, по фортулам:

ајпри прозибе, не менее, чем в два раза превышающем прогиб от нормативной нагризки - для всех видов разришения;

при любом прогибе - в сличае разришения не из-за разрыва арматиры, не по косой трещине и не по сжатой зоне

 $P_{Pasp} = \frac{C}{m} q_p - \frac{R}{6\xi};$ 23e: P_{pasp} — Величина контрольной разрушающей нагрузки в ке/м²; q_p — полная расчетная нагрузка в ке/м²;

С — коэффициент равный 54;

4 — сэбственный вес плиты равный 1000 кг;

е-длина плиты равная 5,96 м; в-ширина плиты равная 1,49 м; т-козерерициент условий равоты равный 1,0.

Величины нагризок Рразр приведены в табл.З В пои прогибе менее чем в два раза превы

б) при прогибе, менег, чем в два раза превышающем прогив от нормативной нагрязки - в слячае разрыва арматяры, или разряшения по косой трещине или разряшения сжатой зоны Ровар = 1.15 Ровар

20. Если разрушение плиты произойдет не из-за разрыва арматуры и разрушающая нагрузка будет менее 100%, но не менее 85% от контрольной, вичисленной в соответствии с п. 19 а, в то производится повторное испытание плит, вторично отобранных в том же количестве из той же партии.

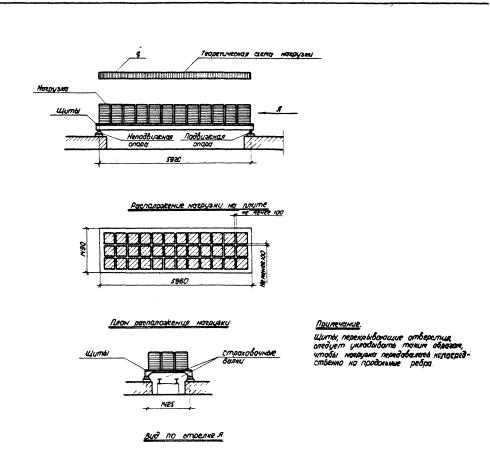
Если при испытании дополнительных плит величина разрушающей нагрузки окажется не менее 85% от нагрузки, установленной в п.19 а, б, то вся партия плит признается годной.

Если разряшающая нагрязка хотя бы одной из первоначально или повторно испытанных плит бядет менее 85% от нагрязки, ястановленной в п.19 а, в, или если разрящение хотя бы одной из первоначально или повторно испытанных плит произойдет из-за разрыва арматяры при нагрязке, менее ястановленный в п.19 а, вся партия приемке не подлежит.

Таблица З

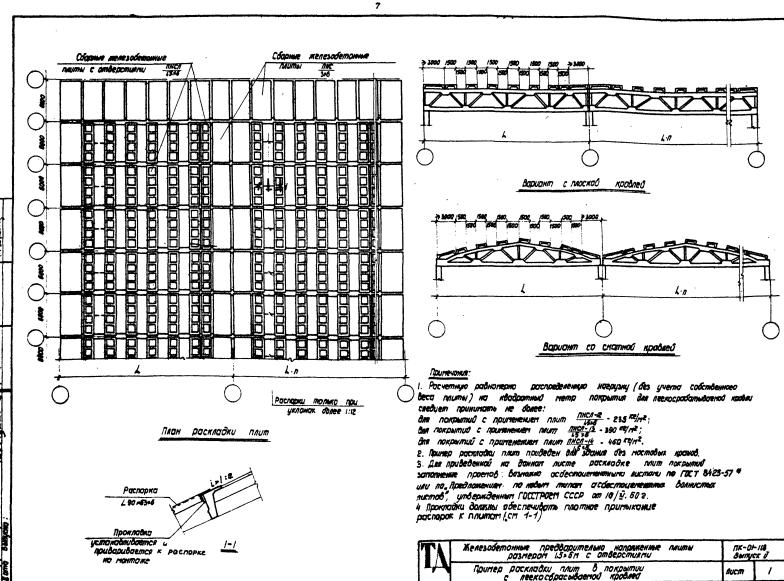
. भव्यम्य त्रायमका	Нормативная равномерно распре- реленная нагрузка Рж вля за- мера прозива (без собственноговеся) в кг/мг	Контрольная разрушающая равномерно распределенная нагрузно Рраці (без собственного беса) в кз/м²
<u> ЛНСЛ-12</u> 1,5×6	395	730
<u> 7HCJ1-13</u> 1,5×6	650	1165
1,5×6	770	1360

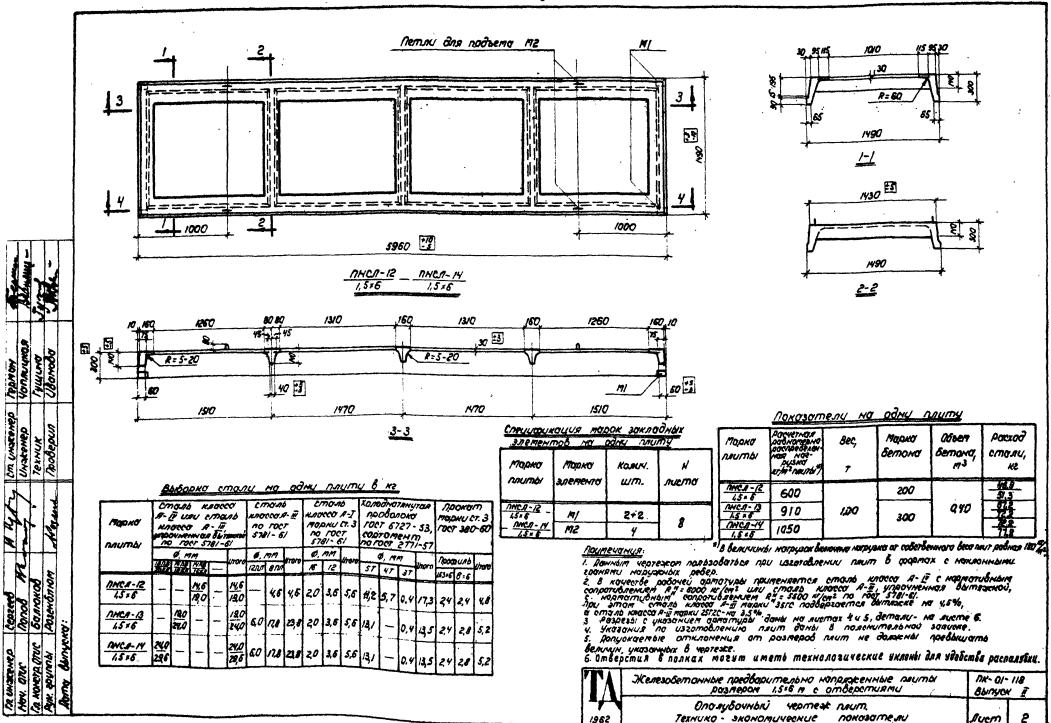
21. Транспортирование изделий должно осуществляться в соответствии с $\frac{1}{n}$ на заниями по монтажи и приемке Сворных железоветонных конструкций n /CH 180-61/.



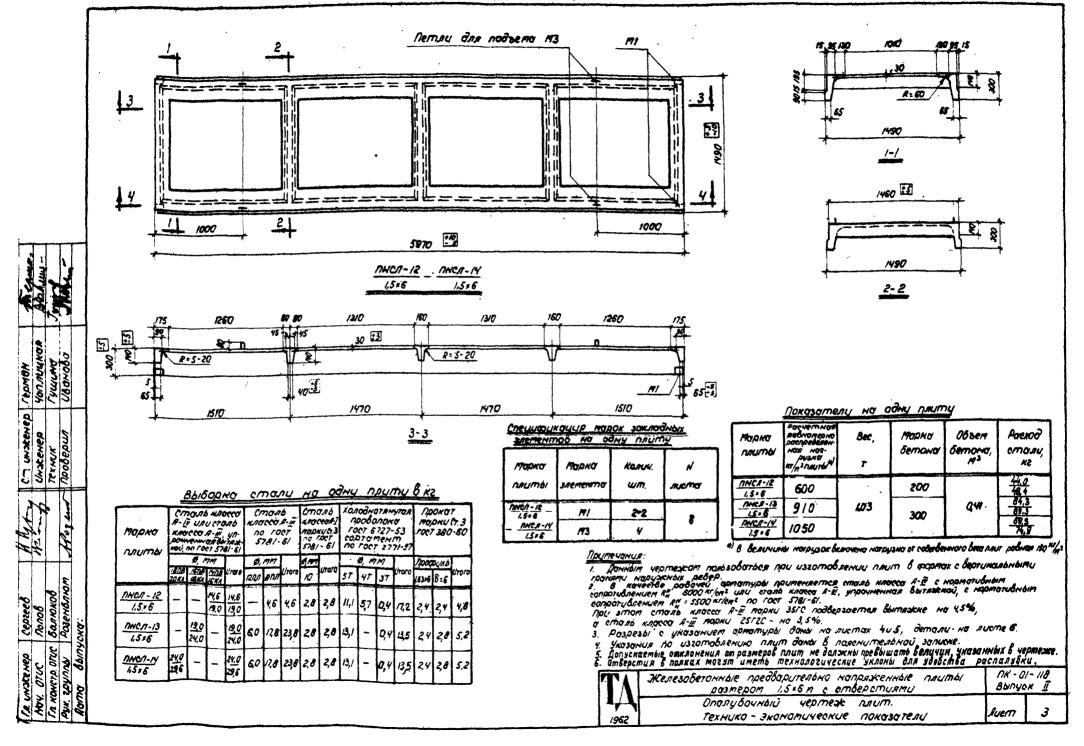
Crosero Donad Seesawad Absendanan

A towns my

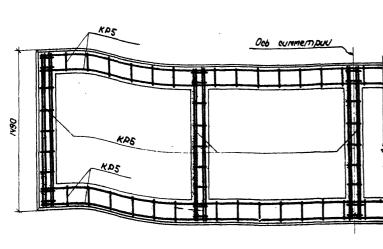








10

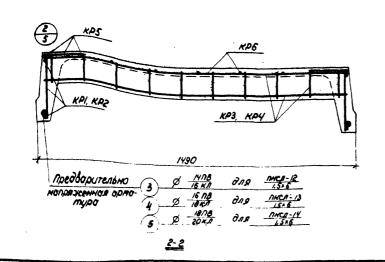


LEDWOH HOS LAND HOS L

Samokod Pozensmom

א לפאנים פובני

План расположения КР5 и КР6



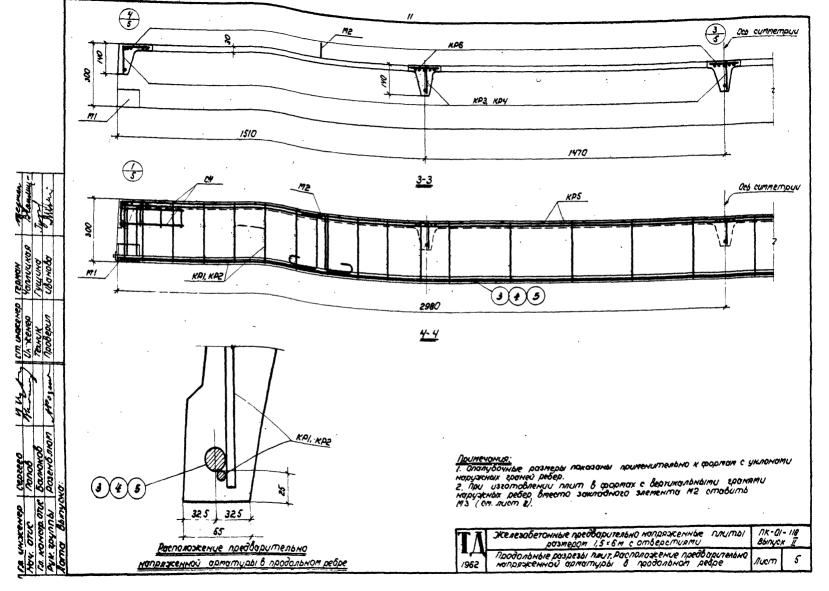
Сленпфопканта марок арматирных USDENUU NO ODNY MUMY

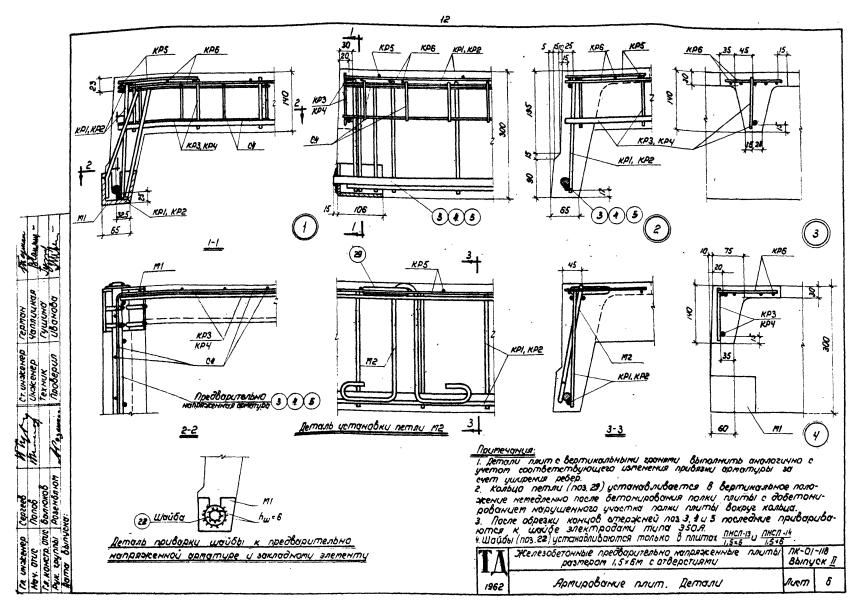
190pxa 101UM6	Марка изделия или наз.	Kanuy. wm.	nuema
	3	2	
	KPI	2	l
NHCN-12	KP3	5	}
1,5=6	KP5	2	l
	KP6	5	1
	04	4	
	CM. TH	7	
NHCN-13	4	2	
1,516	KPZ	2	
	KP4	5	
	22	4]
		Y, KPS, KPS	
1.5= 6	01, 103, 22	CM. NHC8-13	{
,,,,,	5	2	

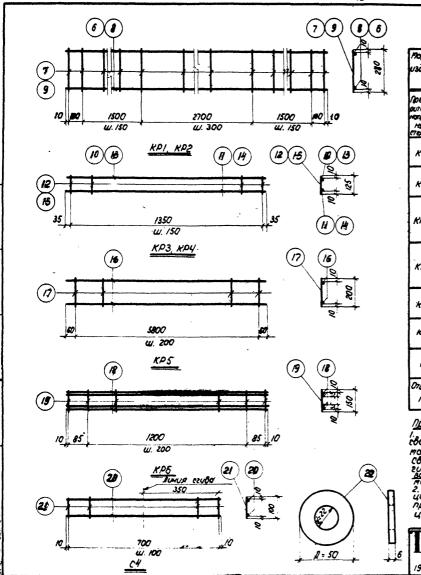
NOUMEYONUE розмеры показаны примениттельно к формам наружных граней ребер. Опалубочные C UKNOHUMU

Желегобегонные предворутельно напряженные плиты рогмером 1,5 ° 6 м с отберстиями Артирование полки плит. Поперечный разрез плит Лист

AK-OI-118







POR OUNTED

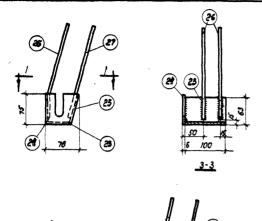
Спецификация и выборка стали на одно принатирное изделие

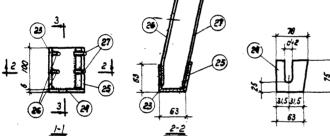
Мариа	#		ø	Asuna	KONY.	Общая	BUSODKO CTON		
usделия	<i>1</i> 03	Эскиз	MM	MM	шт.	BOUND M	WU CEVEN	goman guna M	Bec Kr
Apedbo- ouzenbno	3		IYNB IGKJI	5990	/	6,0	14NB	ĠO	7,3 9,5
MONDAFARIN MONE	4		18KS	5990	1	6,0	18 KA	6,0	<u>9,5</u> 12,0
CTEPACNU	5		20KJ	5990		6,0	18 NB 20 KJ	6,0	14,8
KPI	6	-	47	5920	2	11,8	47	20,7	2,/
7.7	7		47	280	32	29	Un	020	2,/
KPZ	1		811.11	5920	2	11,8	800	20,7	8,1
KPE	9		800	280	32	8,9	Um	020	8/
	18		47	1420	1	1,4	811,11	1.4	4,6
KP3	#		8N.A	1420	1	44	47	27	43
	12		47	125	10	4,3	Um	020	0,9
	B		57	1420	1	44	IZNI	1.4	1.2
KPY	#		1200	1450	1	44	57	2,7	QY
	15	,	57	125	10	43	Umo	<i>20</i>	1.6
KP5	*		57	5920	2	14.8	57	17,8	2,8
RPS	17		57	200	30	60	Um	020	2,8
KP6	18		57	/390	4	1,6	57	7,0	4
7.50	14		57	150	9	44	Um	020	1,1
نیم			37	720	2	44	37	2,2	9/
CIT	21		37	100	8	98	Umozo		0,/
Ordenia	22	Μαϊδα Ω = 50	6.6	_	1	-	8:6	_	9/
<i>103</i> .			1				ł	ļ.	1

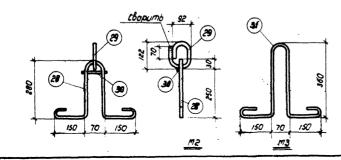
NDUMEYONUR.

	TA	Железобетонные предварительно напряженные плиты размерам 1,5×6m с отберстиями		NK-QI-118 Bbinyck II		
<u>6</u>	1962	Ярматурные каркасы у сетка плут, Спецификация арматуры	Suem	7		









Специаринация и выборна стали на один заклодной элемент

MOJORO	*			ARUNG	HORUY	Bec, Kr				
SACMENTO	103.	JCRU3	1,000,000 rijer	MW	wm.	Odmoi Boex Mosuuw		MARKU	Примечания	
	28	Угалак	16316	100	1/	26	0,6			
	24	Полоса	-75+6	78	1	<i>q</i> 3	0,3]		
MI	25	Λολοςα	-70×6	100	1	<i>q</i> 3	0,3	ني ا		
	26	40 230	811.11	270	2	0,1	0,2	1,6		
	27		8กภ	270	2	Q,1	Q2	1		
	28		12	1040	1	9	0,9		cm.	
M2	29	<u>_</u>	16	320	1	95	0.5	1,5	чертеж	
	38		57	90	1	QD2	0,02			
/173	31		10	1200	/	0,7	Q7	0,7	Ст. чертеж	
) De	L							



POUMEYONUS:

- 1. Сворку производить в соответствии с Уназаниями потемологии электросворки арматулы железабетонных конструкций <u>вск за 57</u> ментипо зче.
- 2. Все сворные швы принитаются h_{ω} = 6mm, пои сворже круглого стеруель с плоскостью B = 6mm.
- 3. Петлю по притенять в тех случаях, когда условия изготовления допускают расположение верха петли выше поверхнасти ветома.
- оетома. 4. Две штуки закладной детали MI делать обратно чертежу.

	AK-01-118 BUNYCK II			
	1962	Закладные элементы	sucm	8