

КОНТРОЛЬНЫЙ
ЭНЗЕМПЛЬ

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ ПО ГРАЖДАНСКОМУ СТРОИТЕЛЬСТВУ
И АРХИТЕКТУРЕ ПРИ ГОССТРОЕ СССР

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ 1.241-1
ПАНЕЛИ ПЕРЕКРЫТИЙ
ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ МНОГОПУСТОТНЫЕ

Выпуск 2³

ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯЖЕННЫЕ ПАНЕЛИ ДЛИНОЙ 886 СМ, ШИРИНОЙ 99
И 119 СМ, АРМИРОВАННЫЕ СТЕРЖНЯМИ ИЗ СТАЛИ КЛАССОВ А-IV И А-IV
МЕТОДЫ НАТЯЖЕНИЯ-МЕХАНИЧЕСКИЙ И ЭЛЕКТРОТЕРМИЧЕСКИЙ

ГПИСТРОЙМАШ
СТАНДАРТИЗ

РАЗРАБОТАНЫ:

ЦНИИЭП УЧЕБНЫХ ЗДАНИЙ ГОСУДАРСТВЕННОГО
КОМИТЕТА ПО ГРАЖДАНСКОМУ СТРОИТЕЛЬСТВУ
И АРХИТЕКТУРЕ ПРИ ГОССТРОЕ СССР
СОВМЕСТНО С НИИЖБ ГОССТРОЯ СССР

УТВЕРЖДЕНЫ:

ПРИКАЗАМИ ГОСУДАРСТВЕННОГО КОМИТЕТА
ПО ГРАЖДАНСКОМУ СТРОИТЕЛЬСТВУ
И АРХИТЕКТУРЕ ПРИ ГОССТРОЕ СССР
ОТ 25 ДЕКАБРЯ 1969 г. № 271
ОТ 26 ФЕВРАЛЯ 1970 г. № 23

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ
МОСКВА

ТИПОВЫХ ПРОЕКТОВ

Содержание	Марка	Лист	Стр.	Марка	Лист	Стр.
Пояснительная записка		С1	2			
Величины предварительных напряжений в арматуре и потери предварительного напряжения. Метод натяжения - механический		Ш-ПЗ	3-5			
Величины предварительных напряжений и потери предварительного напряжения. Метод натяжения - электротермический		П4	6			
Данные для испытаний		П5	7			
Метод натяжения - механический		П6	8			
Данные для испытаний		П7	9			
Метод натяжения - электротермический		П8	10			
Предварительно напряженные панели перекрытий. Напрягаемая арматура - стержни класса А-IV.		П9	11			
Размеры, мм						
Метод натяжения						
8860х 990х220 механический	П 89-10	1	12			
8860х 990х220 электротермический	П 89-10	2	13			
8860х 990х220 механический	П89-10	3	14			
8860х 990х220 электротермический	П89-10	4	15			
8860х 990х220 механический	П89-10	5	16			
8860х 990х220 электротермический	П89-10	6	17			
8860х1190х220 механический	П 89-12	7	18			
8860х1190х220 электротермический	П 89-12	8	19			
8860х1190х220 механический	П89-12	9	20			
8860х1190х220 электротермический	П89-12	10	21			
8860х1190х220 механический	П89-12	11	22			
8860х1190х220 электротермический	П89-12	12	23			

Содержание	Марка	Лист	Стр.
Детали сечений, профили продольных боковых граней панелей	П 89-10, I2 П89-10, I2 П89-10, I2	13	24
Детали расположения арматуры в крайних и средних ребрах панелей и установки пелли	П 89-10, I2 П89-10, I2 П89-10, I2	14	25
Арматурные изделия	К1, К2, В1, В2	15	26
Арматурные изделия	НК1-НК3	16	27
Арматурные изделия	С1, С2, Ш, О1-О5	17	28
Предварительно напряженные панели с усиленными торцами. Деталь заделки торцов панелей.	П89-10а, I2а П89-10а, I2а П89-10а, I2а	18	29

Применение арматурных сталел применено в соответствии со СН 390-69 "указания по применению в железобетонных конструкциях стержневой арматуры".

Стержни арматуры класса А-IV марки 80С и класса А-IV должны предусматриваться на всю длину элемента без сварных стыков.

Предварительное напряжение арматуры осуществляется механическим и электротермическим натяжением стержней до твердения бетона с передачей усилий на упоры формы. Изготовление панелей предусматривается по поточной или конвейерной технологиям. При механическом методе натяжения применено одновременное натяжение стержней домкратом, опертым на упоры формы.

Максимальное значение начального предварительного напряжения в арматуре при механическом натяжении принято $0,9 R_a$, при электротермическом - $R_a - \Delta\sigma_0$, где $\Delta\sigma_0$ - допустимое превышение величины предварительного напряжения.

На листах № П4, П5 приведены принятые в расчетах значения предварительных напряжений в арматуре и величина потерь предварительного напряжения.

На рабочих чертежах наряду со значением предваритель-

ного напряжения в арматуре (σ_0) приведена величина предварительного напряжения в арматуре перед бетонированием.

Длина натягиваемых стержней на чертежах показана условно, равной длине панелей. Длину заготовки натягиваемых стержней следует определять с учетом выпусков для захватных приспособлений, применяемых на заводах.

Концы натягаемой арматуры должны быть защищены слоем раствора не менее 5 мм.

На опорных участках панелей установлены "опорные сетки", воспринимающие местные напряжения в зоне заанкеривания. Предварительно напряженных стержней.

В нижней зоне панели, в середине пролета, поставлена "средняя сетка", служащая для распределения возможной сосредоточенной местной монтажной или эксплуатационной нагрузки в поперечном направлении.

Сетки и каркасы выполняются из стальной низкоуглеродистой холоднокатанной проволоки класса В-I (ГОСТ 6727-53^х).

Подъемные петли выполняются из стали класса А-I марок ВМСтЗсп, ВМСтЗпс, ВМСтЗоп или ВМСтЗис (ГОСТ 380-60^х).

Условное обозначение арматурных сталел в рабочих чертежах принято по СНиП I-B. 4-62.

Панели изготовляются из тяжелого бетона проектной мар-

ТК
1969г.

ПАНЕЛИ ПЕРЕКРЫТИЯ
ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ МНОГОПУСТОТНЫЕ

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

Серия I.24.I-I

Выпуск 2. Лист П2

ки по прочности на сжатие 400. Кубиковая прочность бетона к моменту отпуска напряжения должна быть не менее 70% от проектной марки. Завод-изготовитель должен гарантировать получение 100% прочности бетона к 28-дневному возрасту.

При производстве работ в зимнее время и в других случаях, когда по условиям возведения зданий не может быть обеспечено своевременно приращение прочности бетона, поставщик обязан поставлять панели с прочностью бетона не ниже 100% проектной.

Панели запроектированы с одним закрытым торцом, заданным в заводских условиях в процессе формирования. Применение панелей без заделки открытого торца допускается в тех случаях, когда напряжение от расчетной нагрузки в стенах на уровне верхней плоскости панели не превышает 22 кг/см². При больших напряжениях торцы должны быть усилены в заводских условиях заделкой бетонными вкладышами. Заделка вкладышей в торцы выполняется непосредственно после извлечения пунсонов, до пропаривания панелей; при этом должно быть обеспечено плотное примыкание вкладышей. Панели с усиленными торцами имеют аналогичную марку с добавлением индекса "а", например, ПС89-10а. Детали заделки торцов панели и величины расчетных нагрузок, допускаемых на торцы, принятые в соответствии с рекомендациями отделения

научно-исследовательских работ ЦНИИЭП жилища (заключение от 7.XI.65 г.), даны на листе 18.

Подъем панелей при транспортировке и монтаже должен осуществляться с помощью траверс, обеспечивающих вертикальность строп под нагрузкой, или "лауком" с углом наклона строп к горизонту не менее 60°.

Места опирания панелей при складировании и транспортировке принимаются на расстоянии 350 мм от торцов по всей ширине панели.

Глубина опирания панелей должна быть не менее 100 мм от торцов по всей ширине панели.

Для обеспечения совместной работы смежных панелей и трещинований звукоизоляции перекрытия, швы между панелями должны быть тщательно заполнены бетоном марки 150 или раствором марки 100.

Изготовление, приемку, паспортизацию, хранение и транспортировку панелей производить по ГОСТ 9561-66 с учетом указаний СНиП I-B. 5-62 и I-B. 5.1-62; проверку прочности, жесткости и трещиноватости - по ГОСТ 8829-66, монтаж - по СНиП III-B.3-62. До перехода к массовому заводскому производству панелей рекомендуется произвести испытание серии опытных образцов по методике согласованной с НИИЖБ.

Ученых Заданий	ЦНИИЭП
И. Куткин	Зам. директора
В. Комаров	Н.В. Нав. Д.Т.
Э. Шахвер	Г.А. Нав. Д.Т.
	Р.К. Прямин

ТК
1969г.

ПАНЕЛИ ПЕРЕКРЫТИЙ
ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ МНОГОПУСТОТНЫЕ

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

Серия I.241-I
Выпуск 2. Лист ПЗ

ЦНИИ

Учебный 3-данный

1959 г.

ТК Панели перекрытий
Железобетонные многопустотные

Величины предварительных напряжений и потери предварительного напряжения. Метод натяжения — механический.

Н. Кр. и — 10
П. 88.10, — 10
П. 88.10, — 10

Серия 1.247-1
Выпуск 2
Лист 114

10457

7

Марка панелей	Предварительное напряжение в арматуре, контролируемое при натяжении σ_0 кг/см ²	Потери предварительного напряжения до обжатия бетона кг/см ²		Предварительное напряжение в арматуре перед бетонированием кг/см ²	Потери предварительного напряжения после обжатия бетона кг/см ²
		релаксация напряжений стали	Деформация анкеров		
П89-10	5400	310	225	4870	400
П89-10	5400	310	225	4870	400
ПТ89-10	5400	310	225	4870	400
П89-12	5400	310	225	4870	400
П89-12	5400	310	225	4870	400
ПТ89-12	5400	310	225	4870	400

Испытания
И. Крайкин

Техник
В. С. Сидоров

Л. И. Ив.
А. Фролов

Л. И. Ив.
Э. Шахов

Л. И. Ив. ОА.
В. Кондров

Л. И. Ив. ОА.
В. Греков

Л. И. Ив. ОА.
Л. Купчик

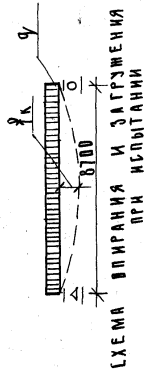
6

Марка панели	Допустимое превышение величины преварительного напряжения $\Delta \sigma$ кг/см ²	Преварительное напряжение в арматуре, учитываемое при назначении данных заготовки σ кг/см ²	Потери преварительного напряжения до ожатия бетона кг/см ²		Преобразованное бетонированием кг/см ²	Потери преварительного напряжения после ожатия бетона кг/см ²		
			релаксация напряжения стали	деформация анкеров		Усадка бетона	Ползучесть бетона	
П89-10	720	5280	290	450	300	4240	400	250
П89-10	720	5280	290	450	300	4240	400	340
ПТ89-10	720	5280	290	450	300	4240	400	540
П89-12	720	5280	290	450	300	4240	400	180
ПС89-12	720	5280	290	450	300	4240	400	450
ПТ89-12	720	5280	290	450	300	4240	400	710

ТК
1989г.Панели перекрытия
мелкобетонные многослойныеВеличины преварительных напряжений в арматуре
и потери преварительного напряжения.
Метод назначения - эластостатический.М.Архи
П89-10, -12
П88-10, -12
ПТ89-10, -12Серия 1.241-1
Выпуск 2
Лист
П.5

МАРКА ИЗДЕЛИЯ		ПРОВЕРКА ПО ОБРАЗОВАНИЮ ТРЕЩИН*						ПРОВЕРКА		ЖЕСТКОСТИ	
		КОНТРОЛЬНАЯ НАГРУЗКА ЗА ВЫЧЕТОМ СОБСТВЕННОГО ВЕСА ИЗДЕЛИЯ /КГ/М/ ДАЛ СЛУЧАЯ ИСПЫТАНИЯ В ВОЗРАСТЕ * П. 2.3.6. / ГОСТ/						КОНТРОЛЬНАЯ НАГРУЗКА ЗА ВЫЧЕТОМ СОБСТВЕННОГО ВЕСА ИЗДЕЛИЯ КГ / М ² П. 2.3.3 / ГОСТ/	КОНТРОЛЬНЫЙ ПРОБНОЕ ОТ- КОНТРОЛЬНОЕ НАГРУЗКИ f _k ММ П. 2.3.3 / ГОСТ/		ВЕЛИЧИНА ИЗМЕРЕННОГО ПРОТЯЖЕНИЯ ММ П. 2.3.2 / ГОСТ/ ПРИ КОТОРОЙ ИЗДЕЛИЯ ПРИЗНАЮТСЯ ГОДНЫМИ ПРИ КОТОРОЙ ТРЕБУЕТСЯ ПОВТОРНОЕ ИСПЫТАНИЕ
		3	7	14	28	100					
		СЮТОК	СЮТОК	СЮТОК	СЮТОК	СЮТОК					
		493	479	460	438	393	360	12,7	≤ 15,2	> 15,2, но < 16,5	
		669	649	629	595	540	500	17,7	≤ 21,3	> 21,3, но < 23,0	
		952	923	878	822	719	670	23,7	≤ 28,4	> 28,4, но < 30,8	
		504	489	472	444	393	360	12,7	≤ 15,2	> 15,2, но < 16,5	
		698	678	645	609	540	500	17,7	≤ 21,3	> 21,3, но < 23,0	
		957	934	893	827	719	670	23,7	≤ 28,4	> 28,4, но < 30,8	
		* ВЕЛИЧИНА НАГРУЗКИ /КГ/М/ ПРИ ПЯВЛЕНИИ ПЕРВОЙ ТРЕЩИНЫ, ПРИ КОТОРОЙ ИЗДЕЛИЯ ПРИЗНАЮТСЯ ГОДНЫМИ, ДОЛЖНА БЫТЬ БОЛЬШЕ ИЛИ РАВНА КОНТРОЛЬНОЙ НАГРУЗКЕ ЗА ВЫЧЕТОМ						СОБСТВЕННОГО ВЕСА ИЗДЕЛИЯ ** ПРИ ПРОВЕДЕНИИ ИСПЫТАНИЙ В ПРОМЕЖУТОК- ИМЕ СРОКИ ВЕЛИЧИНА НАГРУЗКИ ОПРЕДЕЛЯЕТСЯ ПО ИНТЕРПОЛЯЦИИ.			
ТК	Панели перекрытий	Данные для испытаний					Метод натяжения — механический		МАРКА П89-10-12 П89-10-12 П89-10-12		Серия 1241-1 Выпуск 2 ИСПИТ
1959г	Железобетонные многослойные										10457 10

При проведении испытаний следует руководствоваться указаниями ГОСТ 8029-66



ПРОВЕРКА		ПРОЧНОСТИ	
МАРКА ИЗДЕЛИЯ	ПЛОЩАДЬ ЗАГРУЖЕНИЯ ПРИ ИСПЫТАНИИ	ВИД РАЗРУШЕНИЯ И ВЕЛИЧИНА КОЭФФИЦИЕНТА "С"	ВЕЛИЧИНА РАЗРУШАЮЩЕЙ НАГРУЗКИ КГ/М ²
П89-10	870x96	Текучесть продольной растянутой арматуры или раздробление бетона сматри одновременно с текучестью продольной арматуры L=14	995
ПС89-10	870x96	Текучесть продольной растянутой арматуры или раздробление бетона сматри одновременно с текучестью продольной арматуры L=14	1245
ПТ89-10	870x96	Текучесть продольной растянутой арматуры или раздробление бетона сматри одновременно с текучестью продольной арматуры L=14	1580
П89-12	870x116	Текучесть продольной растянутой арматуры или раздробление бетона сматри одновременно с текучестью продольной арматуры L=14	990
ПС89-12	870x116	Текучесть продольной растянутой арматуры или раздробление бетона сматри одновременно с текучестью продольной арматуры L=14	1240
ПТ89-12	870x116	Текучесть продольной растянутой арматуры или раздробление бетона сматри одновременно с текучестью продольной арматуры L=14	1570

Текучесть продольной растянутой арматуры характеризуется прогибом изделия на величину, превышающую 1/50 длины пролета п.3.2.10 /ГОСТ/, раздробление бетона от сматри одновременно с текучестью продольной растянутой арматуры характеризуется прогибом 8/5 раза и более превышающим прогиб от контрольной нагрузки по проверке жесткости с одобрением МЕНАМ при раскрытии трещин нормальных к оси элемента на величину 1 мм и более п.3.2.16 /ГОСТ/

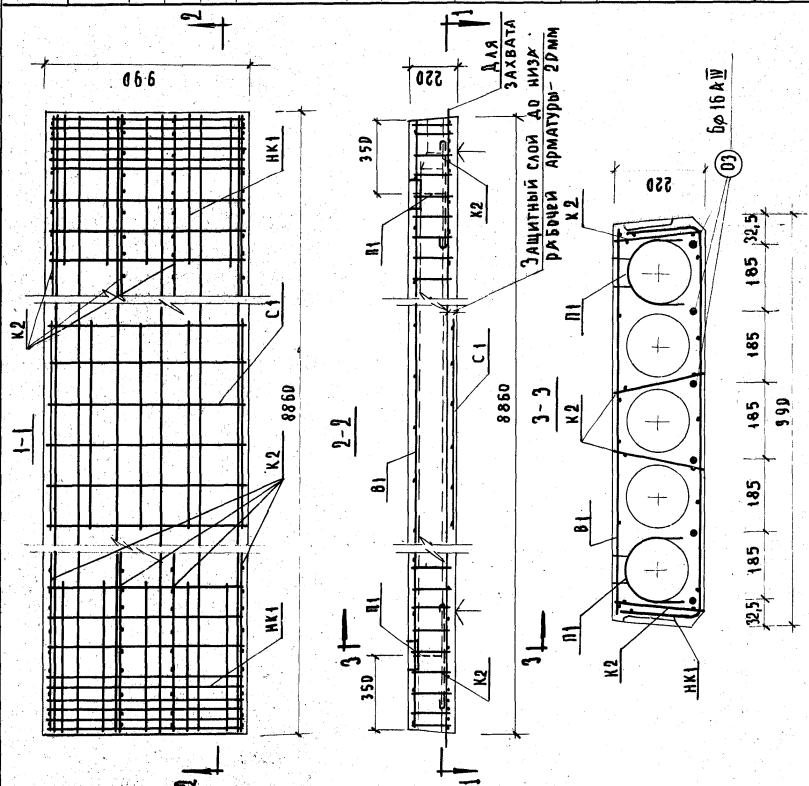
МАРКА ПАНЕЛИ ПЕРЕКРЫТИЯ
П89-10, -12, -14
ПТ89-10, -12, -14
СЕРИЯ 1.041-1

МЕТОД НАТЯЖЕНИЯ — ЭЛЕКТРОТЕРМИЧЕСКИЙ

МАРКА ИЗДЕЛИЯ	ПРОВЕРКА ПО ОБРАЗОВАНИЮ ТРЕЩИН*						ПРОВЕРКА ЖЕСТКОСТИ			
	КОНТРОЛЬНАЯ НАГРУЗКА ЗА ВЫЧЕТОМ СОБСТВЕННОГО ВЕСА ИЗДЕЛИЯ / КГ/М ² / ДЛЯ СЛУЧАЯ ИСПЫТАНИЯ В ВОЗРАСТЕ ≤ 2						КОНТРОЛЬНАЯ НАГРУЗКА ЗА ВЫЧЕТОМ СОБСТВЕННОГО ВЕСА ИЗДЕЛИЯ КГ/М ² п. 2.3.3 / ГРСТ/	КОНТРОЛЬНЫЙ ПРОБЕГ ВТ КОНТРОЛЬНОЙ НАГРУЗКИ ГК ММ п. 2.3.3 / ГРСТ/	ВЕЛИЧИНА ИЗМЕРЕННОГО ПРОГИБА ММ п. 2.3.2 / ГРСТ/	
	9 СУТОК	7 СУТОК	14 СУТОК	28 СУТОК	100 СУТОК	ПРИ КОТОРОЙ ИЗДЕЛИЯ ПРЯЖАЮТСЯ ГЛАДНЫМИ			ПРИ КОТОРОЙ ТРЕБУЕТСЯ ВОВТОРНОЕ ИСПЫТАНИЕ	
П89-10	506	489	461	441	393	360	12,7	$\leq 15,2$	$> 15,2$, но $< 16,5$	
П89-10	704	686	656	616	540	500	17,7	$\leq 21,3$	$> 21,3$, но $< 23,0$	
ПТ89-10	1014	968	914	844	719	670	23,7	$\leq 26,4$	$> 26,4$, но $< 30,0$	
П89-12	510	494	461	441	393	360	12,7	$\leq 15,2$	$> 15,2$, но $< 16,5$	
П89-12	727	704	666	624	540	500	17,7	$\leq 21,3$	$> 21,3$, но $< 23,0$	
ПТ89-12	1040	1000	944	862	719	670	23,7	$\leq 26,4$	$> 26,4$, но $< 30,0$	

* ВЕЛИЧИНА НАГРУЗКИ / КГ/М² / ПРИ ПОВЫШЕНИИ
ПЕРВОЙ ТРЕЩИНЫ, ПРИ КОТОРОЙ ИЗДЕЛИЯ
ПРИЗНАЮТСЯ ГЛАДНЫМИ, ДОЛЖНА БЫТЬ БОЛЬШЕ
ИЛИ РАВНА КОНТРОЛЬНОЙ НАГРУЗКЕ ЗА ВЫЧЕТОМ
СОБСТВЕННОГО ВЕСА ИЗДЕЛИЯ.
** ПРИ ПРОВЕРДЕНИИ ИСПЫТАНИЙ В ПРОМЕЖУТОЧНЫЕ
СРОКИ ВЕЛИЧИНА НАГРУЗКИ УВЕЛИЧИВАЕТСЯ ПО
МАТЕРИАЛАМ.

ТК 1989 г.	ПАНЕЛИ ПЕДЕКРЫТИЙ	ДАННЫЕ ДЛЯ ИСПЫТАНИЙ.	МАРКА П 89-10, - 12 ПТ 89-10, - 12	СЕРИЯ 1.244-1
	ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ МНОГОСЛОЙНЫЕ	МЕТОД НАТЯЖЕНИЯ-ЭЛЕКТРОТЕРМИЧЕСКИЙ.		Выпуск 2



РАСЧЕТНАЯ СХЕМА

- ПРИМЕЧАНИЯ:
1. Поверхности, отмеченные знаком ∇ , подготовить под покраску.
 2. Температура электронагрева в арматуре превышать 400°C.
 3. Арматурные изделия см. листы 13, 16, 17.
 4. Сечения и детали см. листы 13, 14.

Характеристика изделия		Изделия		Арматурные изделия			
Вес панелей	кг	2558		Наименование	Марка	Код	Узм. вес кг
Объем бетона	м ³	1,02		Вторич. каркас	K2	8	18,00
Приведенная трамбовка бетона	см	11,87		Верхняя сетка	C1	1	1,09
Расход		123,41		Верхняя сетка	B1	1	8,72
Стали	кг	14,32		Вторные сетки	HK1	2	6,40
Марка бетона		121,0		Монтажные петли	П1	4	5,32
Классовая прочность бетона к моменту отпуски напряжения не менее	кг/см ²	400		Напр. арматура	У3	6	83,88
Нагрузки, причина к изделию	кг/м ²	280		Всего: 123,41			
Расчетная нагрузка	кг/м ²	600		ВЫБОРКА СТАЛИ			
Нормативная нагрузка	кг/м ²	500		Диаметр арматуры мм	Алина м	Вес кг	Р _д кг/см ²
Норм. длит. арм. изделия		350		16AII	53,16	83,88	5100
Норм. соств. вес изделия		296		14AI	4,40	5,32	2100
Расчетный прогиб с учетом алигального действия нормативной нагрузки		358		8BI	35,68	14,08	2500
				5BI	24,30	5,40	6727,33
				4BI	148,54	14,73	3150
Характеристика напрягаемой арматуры							
Диаметр стержня	мм	16AII		Преварительное напряжение в арматуре, учитываемое при расчете или алигальное стержня	кг/см ²	5280	
Коэф. стержня		6		Допустимое превышение величины предв. арматуры напряжением	кг/см ²	120	4240
Марка		1089-10		Серия		1-241-1	
Метод натяжения - электротермический.				Выпуск		2	Лист 4

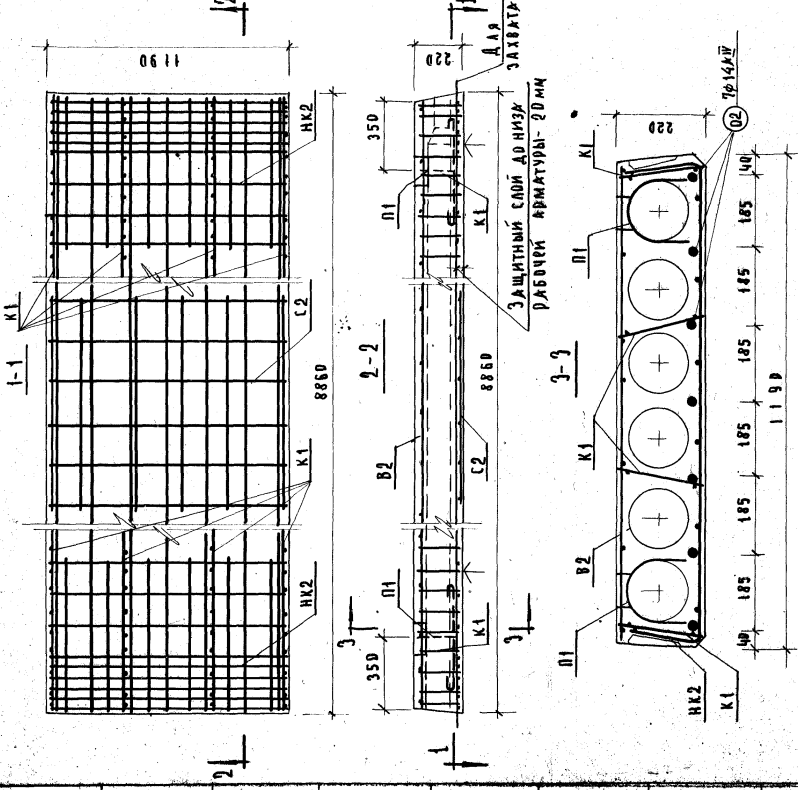
ТК Панели перекрытий
1969 г. Железобетонные многослойные

Преварительное напряжение панели перекрытия
1089-10

Арматурные изделия
Серия 1-241-1
Выпуск 2 Лист 4

ХАРАКТЕРИСТИКА ИЗДАРИЯ		АРМАТУРНЫЕ ИЗДАРИЯ	
ВЕС ПАНЕЛИ	КР 3100	КР 3100	
ОБЪЕМ ВЕТОНА	М ³ 1.24	М ³ 1.24	
ПРИВЕРЖЕННАЯ ТОЛЩИНА ВЕТОНА	СМ 12.06	СМ 12.06	
РАСХОД	ВСЕГО	КР 110.99	
	НА 1м ² ПАНЕЛИ	КР 10.67	
СТАЛИ	НА 1м ² ВЕТОНА	КР 39.4	
МАРКА ВЕТОНА	400	400	
КУБКОВКА ПЛОТНОСТЬ ВЕТОНА К МОМЕНТУ ОПУСКА НАРМЖЕНИЯ НЕ МЕНШЕ	КР/СМ ² 280	КР/СМ ² 280	
НАРУЖКИ	РАСЧЕТНАЯ	КР/М ² 470	
	НОРМАТИВНАЯ	КР/М ² 360	
ИЗДАРИЯ	НОРМ. ДИМ. ДИСТЕ	210	
НОРМ. СОБСТВ. ВЕС ИЗДАРИЯ		296	
РАСЧЕТНЫЙ ПРОЛИБ С УЧЕТОМ ДИЛТАБНОГО АРМЖЕНИЯ НОРМАТИВНОЙ НАРУЖКИ		1	
		433	

ХАРАКТЕРИСТИКА НАПРЯГАЕМЫХ АРМАТУРЫ		АРМАТУРЫ	
ММ	КОЛИЧЕСТВО СТЕРЖНЕЙ	ПРОДАВЦЕЛАННОЕ НАПРЯЖЕНИЕ В АРМ-ЖЕНИИ ПРИ ВЕЛИЧИНИ НАЗНАЧЕНИИ ДЛИНЫ ЗАРЯТОВОЙ СЕРИИНЫ	ПРЕВАРИТАЛЬНОЕ НАПРЯЖЕНИЕ В АРМЖЕНТИИ ПРИ ВЕЛИЧИНИ НАПРЯЖЕНИЯ В АРМЖЕНТИИ
02	7	120	4240
14 А Д	7	5280	
МАРКА	ПРИБИЯ	1.24+1	
П83-12	ВЫПУСК 2	АМСТ 6	

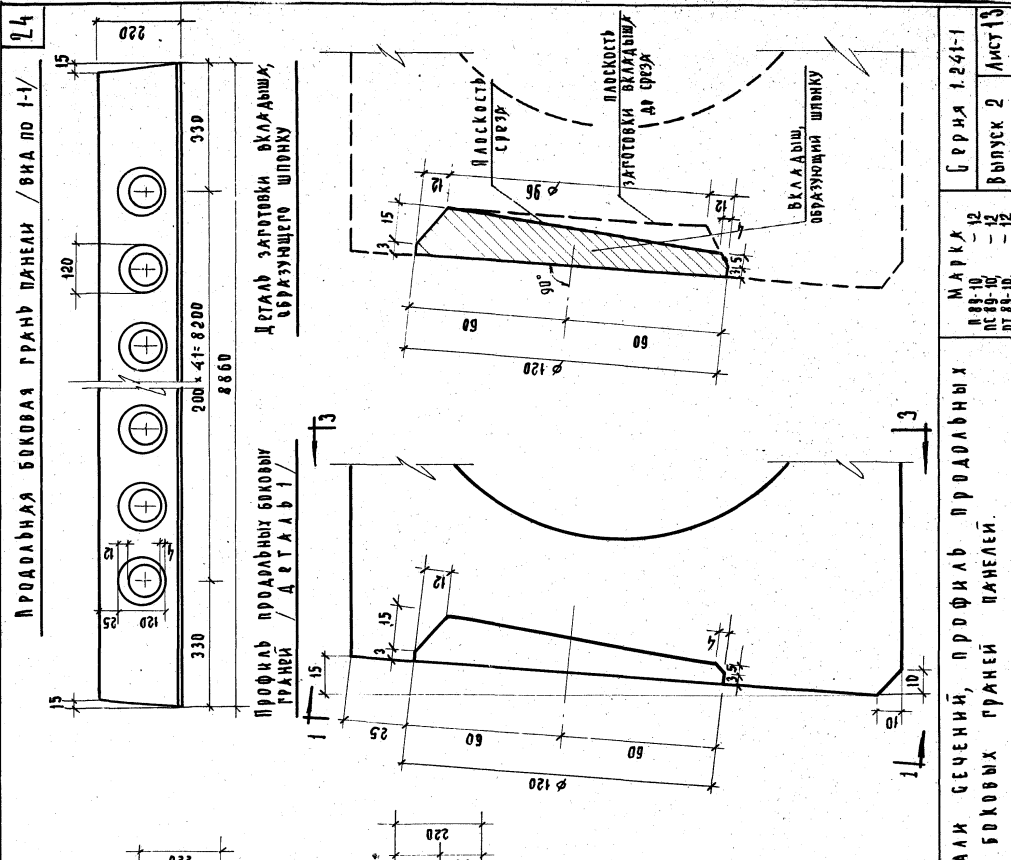
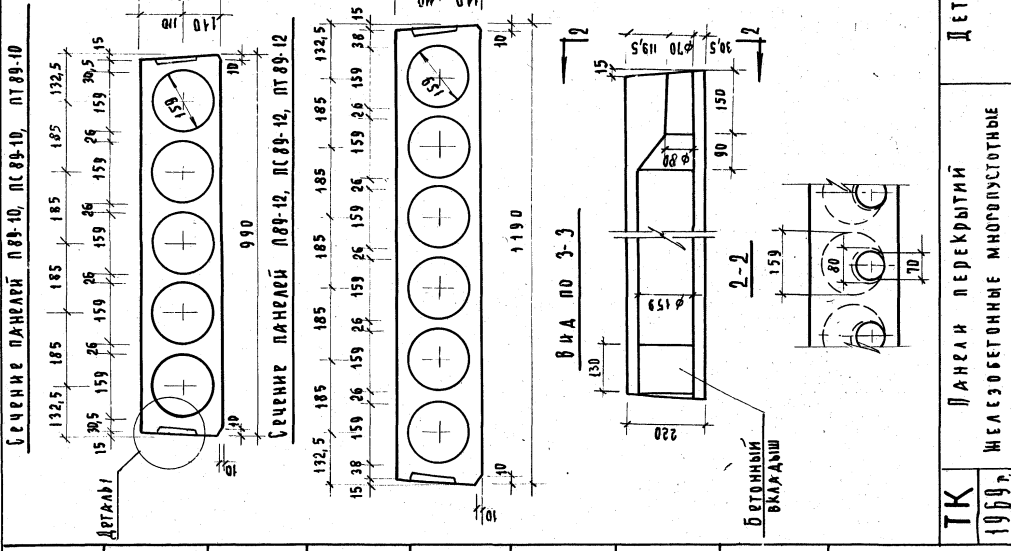


РАСЧЕТНАЯ СХЕМА

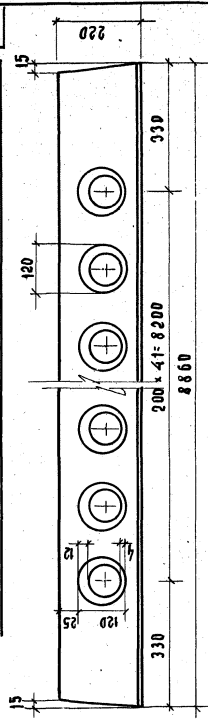
ПРИМЕЧАНИЯ:

1. ВЕРХУШКИ, ОТМЕРЕННЫЕ ЗНАКОМ А, ПОДГОТОВИТЬ ПОД ПОКРЫШКУ.
2. ТЕМПЕРАТУРА ЗАКРЕПЛЕНИЯ НЕ ДОЛЖНА ПРЕВЫШАТЬ 400С.
3. АРМАТУРНЫЕ ИЗДАРИЯ СМ. ЛИСТЫ 15, 16, 17
4. БЕТОН И СТАЛИ СМ. ЛИСТЫ 13, 14

ТК	ПАНЕЛИ ПЕРЕКРЫТИИ	ПРЕВАРИТАЛЬНО НАПРЯЖЕННАЯ ПАНЕЛЬ ПЕРЕКРЫТИЯ.	МАРКА	ПРИБИЯ	1.24+1
	ЖЕЛАЗОБЕТОННЫЕ МНОРОСПУСТНЫЕ	МЕСТО НАТЯЖЕНИЯ-ЗАКРЕПЛЕНИЯ	П83-12	ВЫПУСК 2	АМСТ 6



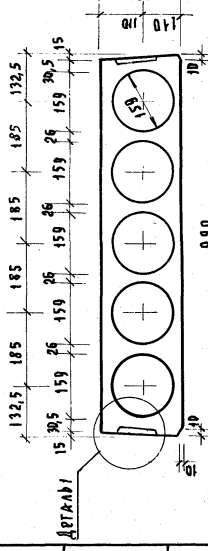
ПРОДОЛЬНАЯ БОКОВАЯ ГРАНЬ ПАНЕЛИ / В НА ПО 1-1 / 24



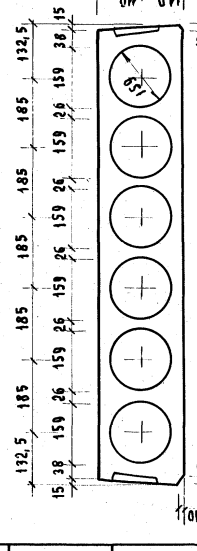
ПРОФИЛЬ ПРОДОЛЬНЫХ БОКОВЫХ ГРАНЕЙ / ДЕТАЛЬ 1 /

ДЕТАЛЬ ЗАРЯТКИ ВКЛАДЫША ОБРАЗУЮЩЕГО ШПОНУ

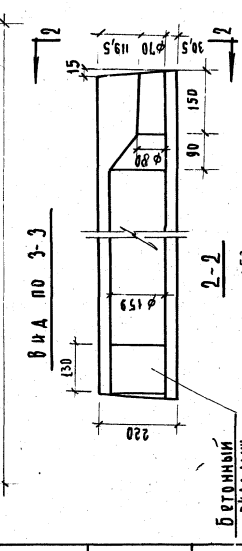
Сечение панелей ПС80-10, ПС80-10, ПС80-10



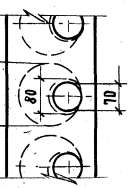
Сечение панелей ПС80-12, ПС80-12, ПС80-12



В НА ПО 3-3

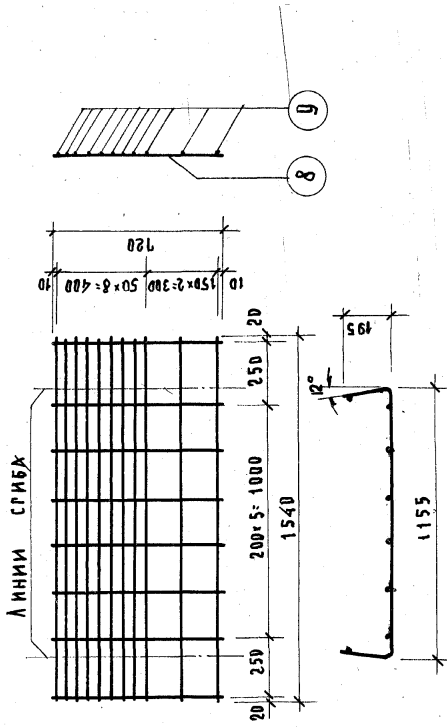


БЕТОННЫЙ ВКЛАДЫШ

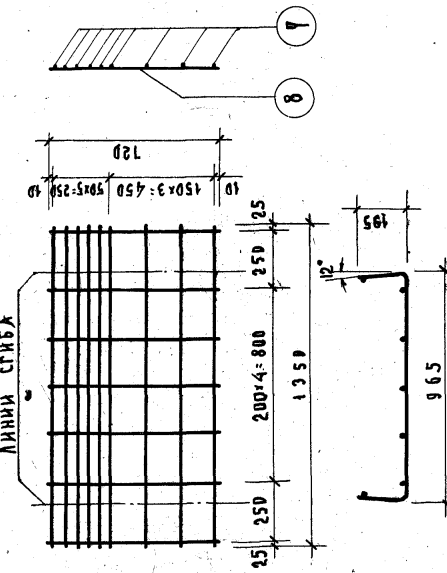


И.М. Директор	И.Я. Д.А.	И.Я. Д.А.	В.Ряков	В.Комаров	Э.Шалов	Техник	Проверил
---------------	-----------	-----------	---------	-----------	---------	--------	----------

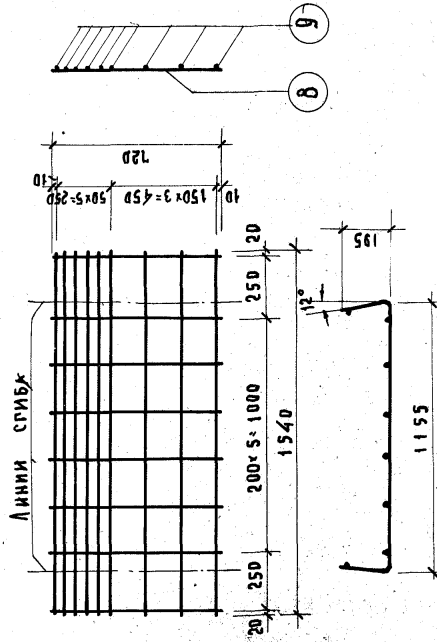
НКЗ



НК1



НК2



ПРИМЕЧАНИЕ:

СВАРКУ КАРКАСОВ ПРОИЗВОДИТЬ
В СООТВЕТСТВИИ С ГОСТ 10922-64

КЛАССИФИКАЦИЯ СТАЛИ

Марка изд.	Марка изд.	№ 1 элемент	Вес изд.		Вес изд.		
			кв. м	шт.		кг	
НК1	7	68I	9	1350	12,15	2,70	3,20
	8	48I	7	720	5,04	0,50	
НК2	9	68I	9	1540	13,86	3,08	3,65
	8	48I	8	720	5,76	0,57	
НК3	9	68I	11	1540	16,94	3,76	4,33
	8	48I	8	720	5,76	0,57	

ТК

1969 г.

Панели перекрытий

Железобетонные многослойные

Арматурные издреля.

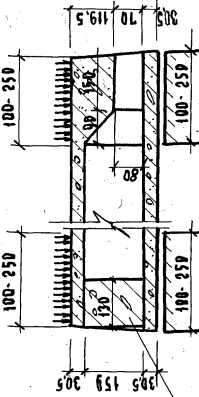
Марки

НК1 - НК3

Выпуск 2

Лист 16

ДЕТАЛЬ ЗАДЕЛКИ ТОРЦОВ ПАНЕЛЕЙ



ВКЛАДЫШ БЕТОННЫЙ
СФОРМИРОВАННЫЙ
И ОТВЕРЖЕВАНЫЙ

П Р А М Е Ч А Н И Я

1. Панели, обозначенные марками с индексом α , отличаются от основных панелей / без индекса / только усилением открытых торцов бетонными вкладышами.
2. Расчетные нагрузки на опорные концы /исходя из призмочной прочности бетона марки 400/ приняты:
при глубине опирания 10 см — 50 кН/см²
25 см — 35 кН/см²
3. При промежуточных значениях глубины опирания панели величины расчетных нагрузок принимаются равными расчетным, умноженным на коэффициент по ГОСТ 8829-66.
3. Бетонные вкладыши и панели изготовить из бетона одинаковой марки.
4. Заделку вкладышей в торцы выполнять непосредственно после извлечения лункинов арматурными панелями, беспрерывно вложить арматуру.
5. Закрытые торцы панелей, образующие при формировании с вкладышами отверстием малорадиуса, укалывать на стену с помощью нагрузки.

Марка панелей	Метод нагружения	Характеристики изгиба					
		Вс. бетон, м ³	Объем бетона, м ³	Вес стали, кг	Расход цемента, кг		
П89-10 α		2593	1.037	12.00	91.93	10.63	88.75
П89-10 α		2593	1.037	12.00	110.29	12.80	106.20
П89-10 α	Механические	2593	1.037	12.00	138.29	16.08	133.25
П89-12 α	Чески	3142	1.257	12.12	105.35	10.12	83.30
П89-12 α		3142	1.257	12.12	133.55	12.83	106.3
П89-12 α		3142	1.257	12.12	158.71	15.30	126.3
П89-10 α		2593	1.037	12.00	97.57	11.31	90.20
П89-10 α	Закрытые торцы	2593	1.037	12.00	123.41	14.32	111.00
П89-10 α	Терми	2593	1.037	12.00	156.19	18.35	132.35
П89-12 α	Чески	3142	1.257	12.12	110.99	10.67	88.25
П89-12 α		3142	1.257	12.12	148.45	14.28	118.00
П89-12 α		3142	1.257	12.12	196.56	18.91	158.30

ТК
1969г.

Панели перекрытий
железобетонные многослойные

Предварительно напряженные панели с усиленными торцами.
Деталь заделки торцов панелей.

Марки П89-10 α , -12 α , ПТ89-10 α , -12 α

Серия 1.241-1

Выпуск 2 Лист 10

Силава

10457

30