типовые конструкции и детали зданий и сооружений Серия ПК-01-129/68

СБОРНЫЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПРЕДВАРИТЕЛЬНО НАПРЯЖЕННЫЕ СЕГМЕНТНЫЕ ФЕРМЫ для поврытий зданий пролетами 18,24 и 30м с шагом ферм 6 и 12м

Выпуск III ФЕРМЫ ПРОЛЕТОМ 24 м

NKITCIP INPOGAC

PASPA BOTA H bi

Центральным научно-исследовательским и проектно-экспериментальным икститутом промышленных зданий и сооружений / Цинипромзданий/
проект ным институтом N: 1

совместно с нии жь госстроя ссср

УТВЕРЖ ДЕНЫ ГОССТРОЕМ СССР ПОСТАНОВЛЕНИЕ №32 07 24 МАРТА 1969 г.

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВЫХ ПРОЕКТОВ
МОСК В А

СОДЕРЖАНИЕ

Лист		Стр.	Лист		Стр.
	Пояснительная записка	4 + 7	31	Каркасы КП17+КП22	42
	Пояснительная заниска./Приложение 1/	, 8			43
	Пояснительная записка./Приложение 2/	, 9.	32	Каркасы КП23+КП26	_
	Пояснительная записка./Приложение 3/	10	33	Каркасы КП27+КП30	44 .
	Пояснительная записка./Приложение 4/	II	- 34	Каркасы КПЗІ+КПЗ6	45
I	Раскод материалов на одну ферму	12	35	Каркасы КПЗУ+кП43	46
2	Выборка стали на одну ферму	13			
3	Выборка стали на одну ферму /продолжение/	I 4	36	Каркасы КП44+КП48	. 47
. 4	Фермы ФСМ241-ІН, ФСМ241-2Н, ФСМ241-2, ФСМ241-ЗН. Опалубочный чертеж.	15	· 37	Каркасы КП49+КП53	48
5	Ферма ФСМ241-ІН. Армирование ферм.	16 `	. 38	Каркасы КП54+КП58	49
<u>,</u> 6	Фермы ФСМ241-2Н, ФСМ241-2, ФСМ241-3Н. Армирование ферм.	17		•	
7	Фермы ФСM24I-IH, ФСM24I-2H, ФСM24I-2, ФСM24I-3H. Детали узлов I+7.	18	39	Каркасы КП59+КП64	50
8	Фермы ФСМ241-2Н, ФСМ241-2, ФСМ241-3Н. Детали узлов 8+11	19	40	Каркасы КП65, КП66, КП68, КП69	5 I
9	Фермы ФСМ24П-2, ФСМ24П-3, ФСМ24П-3/4, ФСМ24П-4, ФСМ24П-4/5, ФСМ24П-5Н,		41	Каркасы КП70+КП73	52
	ФСМ24П-5. Опалусочный чертеж.	20		-	
10	Фермы ФСМ24П-2, ФСМ24П-3. Армирование ферм.	21	42	Каркасы КП74+кП77	58
II	Фермы ФСМ24П-3/4, ФСМ24П-4. Армирование ферм.	22	43	Каркасы КР85 ^т ÷ КР90 ^т	54
12	Фермы ФСМ24П-4/5, ФСМ24П-5Н, ФСМ24П-5. Армирование ферм.	23	44	Voncer VDOT - VDOS	55
13	Фермы ФСМ24П-2, ФСМ24П-3, ФСМ24П-3/4, ФСМ24П-4, ФСМ24П-4/5, ФСМ24П-5Н,			Каркасы КР9I _н - KP95 _н	
	ФСM24П-5. Детали узлов I+8.	24	45	Каркасы КР96 _н + КР103	56
I 4	Фермы ФСМ24Ш-6, ФСМ24Ш-6/7Н; ФСМ24Ш-6/7, ФСМ24Ш-7Н, ФСМ24Ш-7,		46	Каркасы КРІО4 ₄ ÷ КРІІІ	57
	ФСМ24Ш-7/8Н, ФСМ24Ш-7/8. Опалубочный чертеж.	25			
15	Фермы ФСМ24Ш-6. Армирование ферм	26	47 ·	Cetku CI + CI4	58
16	Фермы ФСМ24Ш-6/7Н, ФСМ24Ш-6/7. Армирование ферм	27	48	Спецификация и выборка стали на напрягаемую арматуру и отдельные	
17	Фермы ФСМ24Ш-7Н, ФСМ24Ш-7. Армирование ферм	ູ 28		стержни	59
18	Фермы ФСМ24Ш-7/8Н, ФСМ24Ш-7/8. Армирование ферм	° 2 9		· ·	
19	Фермы ФСМ24Ш-5, ФСМ24Ш-6/7Н, ФСМ24Ш-6/7, ФСМ24Ш-7Н, ФСМ24Ш-7, ФСМ24Ш-7/8Н,		49	Закладные элементы МЗ-2, МЗ-3, МЗ-4.	60
	ФСM24U-7/8. Детали узлов I÷7	. 30	50	Варианты армирования нижних поясов феры стержневой арматурой из	• .
20	Фермы ФСМ241У-7/8, ФСМ241У-8, ФСМ241У-9Н, ФСМ241У-9, ФСМ241У-1ОН,	•		стали класса АТУ. Расход стали на ферму	61
	ФСM24IУ-IO, ФСM24IУ-IO/IIH, ФСM24IУ-IO/II. Опалубочный чертеж	31	•	order madood his radion order no goping	
21	Фермы ФСМ24ІУ-7/8. Армирование ферм	. 32	51	Варианты армирования нижних поясов ферм стержневой арматурой из	
22	Фермы ФСМ241У-8. Армирование ферм	33		стали класса А-ШВ. Расход стали на ферму	62
23	Фермы ФСМ24ІУ-9Н, ФСМ24ІУ-9. Армирование ферм	34	50	Parameter and the second of th	
		- ·	52	Варианты армирования нижних поясов ферм прядевой арматурой Ø9П7.	63
24	Фермы ФСМ24ІУ-ІОН, ФСМ24ІУ-ІО. Армирование ферм	85		Расход стали на ферму	
25	Фермы ФСМ241У-10/11Н, ФСМ241У-10/11. Армирожение ферм	36		Вариант ферм с заклалной решеткой	
26	Фермы ФСМ24IУ-7/8, ФСМ24IУ-8, ФСМ24IУ-9H, ФСМ24IУ-9, ФСМ24IУ-10H,	· .	53	Расход материалов на одну ферму	64
	ФСМ24IУ-IO, ФСМ24IУ-IO/IIH, ФСМ24IУ-IO/II. Детали узлов I + 4.	37	54	Фермы ФСД241-ІН, ФСД241-2Н, ФСД241-2, ФСД241-ЗН. Опалубочный чертеж	65
27	Фермы ФСМ241У-7/8, ФСМ241У-8, ФСМ241У-9Н, ФСМ241У-9, ФСМ241У-1ОН,		55	Фермы ФСД24І-ІН. Армирование ферм	66
	ФСМ-24IУ-IO, ФСМ24IУ-IO/IIH, ФСМ24IУ-IO/II. Детали узлов 5+9.	38	,,,	Achmu Achtat-III. vhwwhopguwe Achm	
28	Каркасы КПІ + кП5	3 9	56	Фермы ФСД241-2Н, ФСД241-2, ФСД241-3Н. Армирование ферм	67
29	Каркасы КП6 + КПІІ	40	57	Фермы ФСД241-1Н, ФСД241-2Н, ФСД241-2, ФСД241-3Н. Детали узлов 1+6	68
30	Каркасы КПІ2+ КПІ6	4I	58	Фермы ФСД24I-IH, ФСД24I-2H, ФСД24I-2, ФСД24I-3H. Детали узлов 7+II	69
	magnata masa	44			

T K 1968 Содержание

CEPUS NK-01-129/68 Bbm. III

Auct	•	Crp.
59	Фермы ФСД24П-2, ФСД24П-3, ФСД24П-3/4, ФСД24П-4, ФСД24П-4/5, ФСД24П-5Н, ФСД24П-5. Опалубочный чертеж	70
6 0	Фермы ФСД4П-2, ФСД4П-3. Армирование ферм	71
61	Фермы ФСД24П-3/4, ФСД24П-4. Армирование ферм	72
62	Фермы ФСД24П-4/5, ФСД24П-5Н, ФСД24П-5. Армирование ферм	73
63	Фермы ФСД24П-2, ФСД24П-3, ФСД24П-3/4, ФСД24П-4, ФСД24П-4/5; ФСД24П-5H, ФСД24П-5. Детали уэлов I+8	74
64	Фермы ФСД24Ш-6, ФСД24Ш-6/7H, ФСД24Ш-6/7, ФСД24Ш-7H, ФСД24Ш-7, ФСД24Ш-7/8H, ФСД24Ш-7/8. Опалубочный чертеж	75
65	Фермы ФСД24—6, ФСД24—6/7Н, ФСД24—6/7. Армирование ферм	76
66	Фермы ФСД24Ш-7Н, ФСД24Ш-7. Армирование ферм	77
67	Фермы ФСД24Ш-7/8Н, ФСД24Ш-7/8. Армирование ферм	78
68	Фермы ФСД24Ш-6, ФСД24Ш-6/7Н, ФСД24Ш-6/7, ФСД24Ш-7Н, ФСД24Ш-7,	
	ФСД24Ш-7/8Н, ФСД24Ш-7/8. Детали узлов I+7	79
69	Фермы ФСД241У-7/8, ФСД241У-8, ФСД241У-9Н, ФСД241У-9, ФСД241У-10Н, ФСД241У-10, ФСД241У-10/11Н, ФСД241У-10/11. Опалубочный чертеж	٥٤
70	Фермы ФСД241У-7/8. Армирование ферм	81
71	Фермы ФСД24ІУ-8. Армирование ферм	8 2
72 .	Фермы ФСД24ІУ-9Н, ФСД24ІУ-9. Армирование ферм	83
73 .	Фермы ФСД241У-10Н, ФСД241У-10. Армирование ферм	84
74	Фермы ФСД24IУ-IO/IIH, ФСД24IУ-IO/II. Армирование ферм	85
75	Фермы ФСД241У-7/8, ФСД241У-8, ФСД241У-9H, ФСД241У-9, ФСД241У-10H, ФСД241У-10, ФСД241У-10/IIH, ФСД241У-10/II. Детали узлов I+4	8 6
76	Фермы ФСД24IУ-7/8, ФСД24IУ-8, ФСД24IУ-9H, ФСД24IУ-9, ФСД24IУ-10H, ФСД24IУ-10, ФСД24IУ-10/IIH, ФСД24IУ-10/II. Детали уэлов 5+10	87
77	Сборные элементы решетки СЫ + СЫЗ	88
78	Сборные элементы решетки СБ14 + СБ28	. 89
79	Сборные элементы решетки СЬ∠У + СБЗб, СБЗ8 + СБ42	. 90
80	Сборные элементы решетки СБ43 + СБ50	91
81	Каркасы КРІІ2 <mark>т</mark> + кРІІ9	. 92
82	Каркасы КРІ20 т + КРІ27	93

ТК Садержание 1968 (продолжение) C e P U 9 //K-01-129/68 Bbin. // Фермы, запроектированные в настоящем выпуске, могут применяться взамен ферм, разрасотанных в выпусках Ш и XII серии ПК-01-129 под одинаковые группы нагрузок, указанные в маркех ферм.

- 2. Изготовление ферм предусматривается в двух вариантах:
- с закладными заранее заготовленными элементами решетки;
- с отновременным бетонированием поясов и решетки.

Рабочие чертежи варианта ферм с заклапной решеткей разработаны, исходя из использования опалубочных форм сегментных ферм серми ПК-ОІ-І29, выпуск Ш. Изменена лишь высота опорных узлов ферм /номинельная высота увеличена с 800 до 900 мм, исходя из унификации решения стен в пределах высоты покрытия, а также в целях уменьшения уклона кровли на участках над крайними панелями ферм/.

Рабочие чертежи варианта ферм с одновременным бетонированием поясов и решетки разработаны с сохранением всех основных опалубочных размеров ферм по серии ПК-QI-129. При этом в очертания промежуточных узлов внесены изменения, повышающие технологичность изготовления арматурных изделий. Высота опорных узлов также принята 900 мм.

Соответствующие марки ферм с одновременным бетонированием поясов и решетки и с закладной решеткой запроектированы одинаковой несущей способности.

- 3. Разработаны 4 типоразмера ферм. Марки ферм У типоразмера, разработанные в серии ПК-OI-129, в настоящий выпуск не включены.
- В целях сокращения количества типоразмеров ферм, применяемых в одном районе строительства, некоторые марки ферм разработаны в двух смежных опалубках. В этих случаях выбор типоразмера ферм должен производиться, исходя из наличия форм на пречириятиях сборного железобетона с учетом технико-эксномического офоснования целесообразности ввечения новых типоразмеров форм.
- 4. Основной вариант ферм, рекомендуемый лля применения, запроектирован для покрытий с плитами шириной 3,0 м. Лля шага 3 м разработаны также фермы пол плиты шириной 1,5 м. При шаге фермы 12 м для тех случаев, когда несущая способность плит шириной 3,0 м недостаточна, разработаны фермы для комбинированной раскладки плит с применением на части покрытия плит шириной 1,5 м, имеющих повышенную несущую способность. Схемы комбинированной раскладки плит даны на листе 13 выпуска 1-1.
- 5. Выбор марок ферм по нагрузкам, приложенным в соответствии со схемами, приведенными на листах 12 и 14 выпуска 1-1, производится при помощи ключей, помещенных в выпуске I-1 с учетом распределения марок ферм по типоразмерам /см. приложение 2 к пояснительной записке/. В случае, если фактические нагрузки отличаются от нагрузок, данных в ключах подбора ферм, рекомендуется пользоваться "Справочными материалами по выбору ферм для различных комбинаций нагрузок", выпуск I-2 настоящей сепии/.
- 5. Нижние пояса ферм армируются предварительно напряженной стержневой, проволочной или прядевой арматурой с натяжением на упоры механическим способом. Для стержневой арматуры допускается натяжение арматуры электротермическим способом без изменения армирования.
- В фермах, отличающихся только видом напрягаемой авматуры, ненапрягаемая арматура принята одинаковой, кроме каркасов опорных узлов.
- 7. Фермы предназначены для покрытий зланий с неагрессивной средой, а также со слабоагрессивными и среднеагрессивными газовыми средами за исключением ферм с прядевой арматурой диаметром 9 мм, которые не допускается применять в зданиях со среднеагрессивными средами

при газах группи "А" с относительной влажностью воздуха >75% и группи "Б" с относительной влажностью воздуха 31+75%.

При изготовлении ферм, предназначенных для применения в агрессивных газовых средах, должны быть учтены требования по плотности бетона, составу вяжущих, заполнителей и специальных добавок; а также требования по защите закладных элементов и арматуры от коррозии, разработанные в составе проекта здания в соответствии с "Указаниями по проектированию антикоррозионной защиты строительных конструкций промышленных зданий в производствах с агрессивными средами СН 232-37" и другими действующими нормативными документами.

- 8. Марки стали для напрягаемой и ненапрягаемой арматуры ферм, эксплуатация которых предусмотрена на открытом воздухе и в неотапливаемых зданиях, а также ферм, подвергающихся воздействию динамических или многократно повторяющихся нагрузок, должны приниматься по указаниям авторов проектов зданий в зависимости от условий применения ферм, в соответствии с требованиями "Инструкции по проектированию железобетонных конструкций" /Стройиздат, 1958 г./.
- . 9. Фермы обозначаются маркам», состоящими из букв и цифр. Первые три буквы обозначают тип конструкции и способ изготовления /ФСМ фермы стропильные с одновременным бетонированием поясов и решетки, ФСД фермы стропильные с закладной решеткой/, последняя буква-вил напрягаемой арматуры нижнего пояса /АГУ стержни класса А-ГУ, А стержни класса А-ШВ, В проволока, П пряди Ø 15П7 и П9 пряди Ø 9П7/. Римская цифра в марках обозначает типоразмер опалубки, араб жие цифры пролет фермы и номер определенной группы нагрузок, причем дробный номер соответствует группе нагрузок, промежуточной между нагрузками, обозначенными числителем и знаменателем дроби. Марки ферм, рассчитанные на установку плит покрытия шириной только 3,0 м, имеют индекс Н, установка на них плит шириной 1,5 м не допускается. Марки ферм без индекса Н рассчитаны на установку плит шириной как I,5, так и 3,0 м. Например, ферма пролетом 24 м с одновременным бетонированием поясов и решетки, выполняемая во П типоразмере опалубки на 5 группу нагрузок, рассчитанная на установку плит покрытий шириной 3,0 м, с проволочной напрягаемой арматурой из стали класса Вр-П, обозначается маркой ФСМ24П-5НВ.

К маркам ферм со стержневой напрягаемой арматурой, натягиваемой электротермическим способом, добавляется индекс Э. Например, указанная выше марка фермы со стержневой арматурой из стали класса A-ШВ, натягиваемой электротермическим способом, обозначается маркой ФСМ2411-5НАЗ

Дополнительная маркировка ферм по закладным элементам производится в проектах зданий.

10. Указания по расчету ферм, нагрузки, детали узлов креплений горизонтальных связей и опирания ферм, примеры разбивки закладных элементов для креплений плит покрытий, стоек фонаря и связей для ферм приведены в выпуске I-I настоящей серии.

п. изготовление ферм

11. Изготовление ферм предусматривается в условиях заволов железобетонных изпелий и оборудованных полигонов в соответствии с требованиями следующих нормативных и инструктизных документов:

а/ глав СНиП:

І-В. 5-32 "Железобетонные изделия. Общие указания";

I-B.5.1-32 "Железобетонные изделия для зданий":

ш-в. $1-32^*$ "Бетонные и железобетонные конструкции монолитные. Общие правила производства и приемки работ";

I-B. I-62 "Заполнители для бетонов и растворов";

I-В. 2-32 "Вяжущие материалы неорганические и тобавки пля бетонов и растворов":

TK 1968

Пояснительная записка

Серия ЛК-01-129/68 Вып. Ш

7 5

Moseed

І-В. 4-62 " Арматура для железобетонных конструкций";

Ш-А. II-62" Техника безопасности в строительстве";

- б/ ГОСТ 10922-64 "Арматура и закладные детали сварные для железобетонных конструкций. Технические требования и методы испытаний";
- в/ ГОСТ 13015-67 "Изделия железобетонные и бетонные. Общие технические требования";
- г/ ГОСТ 10180-67 "Бетон тяжелый. Методы определения прочности";
- д/ "Технологических рекомендаций по сварке арматуры железобетонных конструкций" (Стройиздат, 1966 г./:
- е/ "Временной инструкции по технологии изготовления предварительно напряженных железобетонных конструкций / Госстройиздат, 1959 г./;
- ж/ "Указаний по технологии производства арматурных работ в промышленном и гражданском строительстве" Н9-61 /Госстройиздат, 1962 г./;
- з/ "Указаний по назначению режимов тепловой обработки предварительно напряженных конструкций, изготавливаемых по стендовой технологии" /Госстройиздат, 1964 г./;
- и/ "Инструкции по технологии предварительного напряжения стержневой, проволочной и прядевой арматуры железобетонных конструкции электротермическим и электротермомеханическим способами" /Стройиздат, 1966 г./;
- к/ "Указаний по применению в железобетонных конструкциях стержневой горячекатаной арматуры класса A-IV из стали марок 20XГ2Ц, 20XГСТ и 80С" /CH 269-65/;
- л/ "Руководства по применению арматурных прядей и канатов в предварительно напряженных железобетонных конструкциях "/Стройиздат, 1967 г./,

Стальные детали изготовляются и устанавливаются в соответствии с главой СНиП Ш-В.5-62 "Металлические конструкции. Правила изготовления, монтажа и приемки" и "Инструкцией по технологии изготовления и установке стальных закладных деталей в сборных железобетонных и бетонных изделиях" /СН 313-65/.

- 12. Предварительно напрягаемая арматура в нижних поясах ферм принята в следующих вариантах:
- а/ из горячекатаной стали периодического профиля класса А-ІУ по ГОСТ 5781-61;
- б/ из горячекатаной стали периодического профиля класса A-ШВ по ГОСТ 5781-61, упрочненной вытяжкой при контроле напряжений и удлинений;
- в/ из жолоднотянутой стальной проволоки периодического профиля класса Вр-П по гост 8480-63:

г/из семипроволочных арматурных прядей класса П-7 диаметром 15 мм по ЧМТУ/ЦНИИЧМ 426-61;

Предусмотрен также дополнительный вариант армирования семипроволочными арматурными прядями класса П-7 диаметром 9 мм по ЧМТУ/ЦНИИЧМ 426-61 /см.лист 52/ и варианты замены стержневой арматуры класса А-ІУ и А-ШВ стержнями других диаметров /см.листы 50 и 51/.

13. Значения контролируемых напряжений для принятой стали приведены в таблице 1.

Таблица І.

Наименование арматуры	Контролируемое напряжение при натяжений арматуры механическим способом кг/см2
Горячекатаная периодического профиля класса А-ІУ по ГОСТ 5	578I-6I 5400
Горячекатаная периодического профиля класса А-ШВ по ГОСТ 5781-61, упрочненная вытяжкой, с контролем напряжений и удлинений	5000
Семипроволочные пряди класса П-7 диаметром I5 мм по ЧМТУ/ПНИИЧМ 426-61	12000
Холоднотянутая стальная проволока периодического профиля класса Вр-П ГОСТ 8480-63	12800
Семипроволочные пряди класса П-7 диаметром 9 мм по ЧМТУ/ЦНИИЧМ 426-61	I3600

Величины контролируемого напряжения даны для изготовления ферм на стендах. При изготовлении ферм с натяжением арматуры на формы эти величины должны быть скорректированы с учетом фактических потерь от деформации форм.

При отсутствии перепада температуры между натянутой арматурой и упорами контролируемое напряжение должно быть уменьшено на 800 кг/см2.

Величина контролируемого напряжения при натяжении стержней электротермическим способом может отличаться от указанного выше номинального значения на величину предельных отклонений ; 520 кг/см2.

- 14. При натяжении стержневой арматуры нижнего пояса электротермическим способом следует руководствоваться "Инструкцией по технологии предварительного напряжения стержневой, прово-лочной и прядевой арматуры железобетонных конструкций электротермическим и электротермомеханическим способами".
- 15. При изготовлении ферм с прядевой арматурой необходимо следовать указаниям "Руководства по применению арматурных прядей и канатов в предварительно напряженных железобетонных конструкциях". При этом следует обратить особое внимание на плавный отпуск арматуры, который рекомендуется производить одновременно для всей арматуры с помощью клиновых или винтовых устройств, песочных муфт или гидродомкратов.
- 16. При изготовлении ферм не допускается передача на напрягаемую арматуру какой-либо дополнительной нагрузки /от опалубки, арматурных каркасов и т.д./.
- 17. Марка бетона по прочности на сжатие к моменту отпуска натяжения арматуры нижнего пояса указана на листах армирования ферм и должна составлять не менее 70% от проектной прочности.
- 18. Верхний пояс ферм и решетка армируются пространственными каркасами, собираемыми из плоских каркасов с применением контактной точечной сварки. Пространственные каркасы могут изготавливаться и другими способами, например, из плоских каркасов с последующим гнутьем, с непрерывной намоткой поперечной арматуры и другими способами, повышающими технологичность изготовления.
- Защитные слои арматуры должны обеспечиваться пластмассовыми фиксаторами или прокладками из бетона.

Допускаемые отклонения от толщины защитного слоя бетона не должны превышать величин, приведенных в табл.3 СНиП I-в. 5.I-62 для всей арматуры, включая распределительную.

20. Дополнительные закладные элементы для крепления плит покрытия и связей по фермам следует принимать в соответствии с выпуском I-I настоящей серии. Закладные элементы для креплений путей подвесного транспорта должны приниматься по чертежам проекта здания.

1968

Пояснительная записка

10117

A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH

- 22. Обрезка арматуры должна производиться на расстоянии IO-I2 мм от бетонной поверхности. Торцевые грани ферм в пределах расположения напрягаемой арматуры необходимо защищать плотным це-ментно-песчаным раствором состава I:З толщиной I5 мм.
- 23. При изготовлении ферм с учетом немедленной распалубки две боковые грани элементов могут иметь скосы с уклоном I:20 за счет соответствующего увеличения размеров сечения.
- 24. В случаях, когда основные варианты и варианты замены напрягаемой стержневой арматуры, приведенные на листах 50 и 51, не могут быть приняты, допускается временно заменять стержни на другие диаметры при обязательном соблюдении следующих условий:
- а/ усилие обжатия нижнего пояса должно быть равно усилию, соответствующему основному варианту армирования;
- б/ распределение арматуры в нижнем поясе должно быть таким, чтобы стержни не мешали свободной укладке ненапрягаемой арматуры и бетона;
 - в/ зашитный слой арматуры не должен быть меньше указанного в чертежах:
- г/ разрешается сочетание разных диаметров, но во всех случаях нижний пояс должен быть центрально обжат, причем, по углам сечения должны располагаться стержни;
- д/ максимальный диаметр рабочих стержней не должен превышать 25 мм в фермах, изготовляемых в опалубке I типоразмера, и 32 мм в остальных фермах.
- 25. На боковой повержности опорных узлов ферм должны быть нанесены несмываемой краской марка, номер фермы и дата ее изготовления.

ш. контроль производства ферм

26. При изготовлении ферм должен осуществляться систематический контроль производства и качества изготовления ферм в соответствии с требованиями глав СниП: I-B.5-62, I-B.5.I-62 и ГОСТ 13015-67.

Фермы, предназначеные для применения в агрессивной среде, не должны иметь раковин, выбоин и околов. Исправление дефектов последующей штукатуркой не допускается. Мелкие дефекты поверхности /околы, выятины глубиной и диаметром до 2-3 мм/, возникшие в результате перевозки, монтажа и т.п./, должны быть выровнены шпаклевочным слоем на той же лаковой основе, что и лакокрасочное покрытие.

27. При изготовлении ферм должен осуществляться систематический контроль прочности бетона и арматуры.

При этом в журнале работ необходимо регистрировать следующие сведения:

- а/ качество материалов, состав и подвижность бетонной смеси;
- б/ данные об отступлениях от проекта при изготовлении арматурных каркасов и закладных элементов;
 - в/ данные об отступлениях от проекта в армировании;
 - г/ характеристика напрягаемой арматуры и величины сил натяжения;
 - д/ прочность бетона при отпуске натяжения арматуры и отпуске ферм потребителю;
 - е/ данные о режиме термообработки;
 - ж/ даты бетонирования, натяжения и отпуска натяжения арматуры.

Все работы по изготовлению должны производиться под наблюдением ответственного лица из инженерно-технического персонала предприятия.

ту. приемка ферм

28. Приемка ферм ОТК должна производиться с соблюдением требований ГОСТ 13015-67 "Изделия железобетонные и бетонные. Общие технические требования".

Величины защитных слоев должны строго соответствовать проекту. Фермы, предназначенные для применения в агрессивной среде, должны соответствовать требованиям п.26 настоящей записки.

- 29. На каждую принятую и разрешенную к отпуску потребителю ферму предприятие-изготовитель составляет паспорт.
- 30. При хранении ферм более четырех месяцев вопрос о возможности их применения под проектную нагрузку решается проектной организацией, вследствие снижения трешиностойкости из-за увеличения потерь предварительного напряжения, (см.вып. I-2 настоящей серии).

У. КАНТОВАНИЕ, ХРАНЕНИЕ И ТРАНСПОРТИРОВАНИЕ ФЕРМ

31. При кантовании отрыв фермы от поддона может производиться при помощи конусов, петель /приложение I/ или других приспособлений. После подъема верхнего пояса на высоту 200-300 мм стропы закрепляются в обхват за узлы верхнего пояса, и ферма поворачивается вокруг ребра нижнего пояса в вертикальное положение.

Хранить фермы следует в вертикальном положении. При этом фермы должны опираться на два узла нижнего пояса и развязываться.

Схемы строповки и опирания ферм при кантовании, подъеме, перевозке и хранении приведены на стр.7.

- 32. Марка бетона при отпуске ферм потребителю должна устанавливаться в соответствии с требованием ГОСТ 13015-67 п.1.4.
- 33. При перевозке ферм автомобильным транспортом следует руководствоваться "Временными указаниями по перевозке унифицированных сборных железобетонных деталей и конструкций промышленного строительства автомобильным транспортом". /Стройиздат, 1966 г./.
- 34. Перевозка ферм железнодорожным транспортом должна осуществляться в соответствии с "Руководством по перевозке железнодорожным транспортом сборных крупноразмерных железобетонных конструкций промышленного и жилищного строительства"./Стройиздат, 1967 г./.

УІ. УКАЗАНИЯ ПО ИСПЫТАНИЮ ФЕРМ

35. При освоении изготовления предварительно напряженных ферм, с целью проверки принятой технологии изготовления и обеспечения надлежащего качества конструкций, необходимо производить испытания контрольными нагрузками в соответствии со схемами нагрузок, приведенными в приложении 4, для выявления прочности, жесткости, образования и ширины раскрытия трещин.

Испатание и оценку прочности, трещиностойкости и жесткости ферм следует производить в соответствии с ГОСТ 8829-66 "Изделия железобетонные сборные. Методы испатаний и оценка прочности, жесткости и трещиностойкости".

- 36. Величины расчетных и нормативных нагрузок приведены применительно к испытанию фермы в вертикальном положении.
- 37. Для предотвращения потери устойчивости узлы верхнего пояса должна быть через 3 м раскреплены из плоскости фермы. Крепление не должно препятствовать смещению верхнего пояса в плоскости фермы.
- 38. Схемы расчетных и нормативных нагрузок для испытания ферм и их величины приняты, исходя из максимальных значений усилий в поясах и элементах решетки, соответствующих принятым при расчете.

Пояса ферм испытываются симметричной нагрузкой в виде сосредоточенных грузов, прикладываемых по верхнему поясу. Для испытания элементов решетки ферма загружается в соответствии со схемами, приведенными в приложении 4. Фермы с прядевой и проволочной арматурой проверяются по образованию, ширине раскрытия трещин и прочности. Фермы со стержневой арматурой проверяются по ширине раскрытия трещин и прочности.

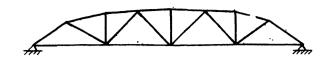
39. Контрольная нагрузка при проверке прочности ферм принимается равной расчетной, умноженной на коэффициент "С".

доэффициент "С" равен:

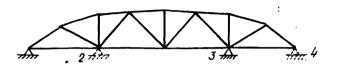
I,45 /I,4/ - при разрушении фермы из-за текучести растянутой арматуры или раздробления бетона сжатой зоны при одновременной текучести растянутой арматуры;

I,67 /I,6/ - при разрушении фермы из-за разрыва арматуры, раздробления бетона сжатых элементов или по косой трещине до наступления текучести арматуры, а также из-за выдергивания арматуры в узлах или их разрушения /в скобках указаны коэффициенты при испытании в горизонтальном по-ложении/.

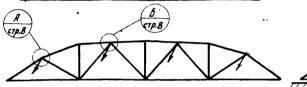
- 40. Контрольная нагрузка при проверке образования трещин в нижнем поясе ферм с прядевой и проволочной арматурой и ширина раскрытия трещин ферм со стержневой арматурой, в зависимости от дня испытания, определяется умножением нормативной нагрузки на соответствующий коэффициент, приведенный в приложении 4 настоящего выпуска. При промежуточных сроках испытания нагрузка определяется по линейной интерполяции.
- 41. Величина контрольной нагрузки должна быть скорректирована с учетом веса домкратов и траверс.
- 42. Элементы решетки ферм проверяются по ширине раскрытия трещин. Контрольная нагрузка при этом принимается равной нормативнои.
- 43. Контрольная ширина раскрытия трещин для решетки принимается равной 0,1 мм, для нижних по-ясов ферм со стержневой арматурой принимается равной 0,05 мм.
- 44. При испытании ферм контрольной нагрузкой по образованию и ширине раскрытия трещин в нижних поясах ферм следует зафиксировать в протоколе испытаний величину прогиба фермы. В случае, если величина измеренного прогиба при нормативной нагрузке превышает I/800 пролета фермы, возможность применения испытываемой партии ферм должна быть согласована с проектной организацией автором проекта ферм.
- 45. При испытании ферм, независимо от срока, прошедшего со дня их предварительного обжатия, марка бетона ферм должна быть не менее 90% от проектной.



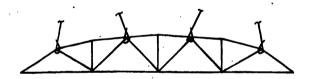
Опирание фермы при хранении



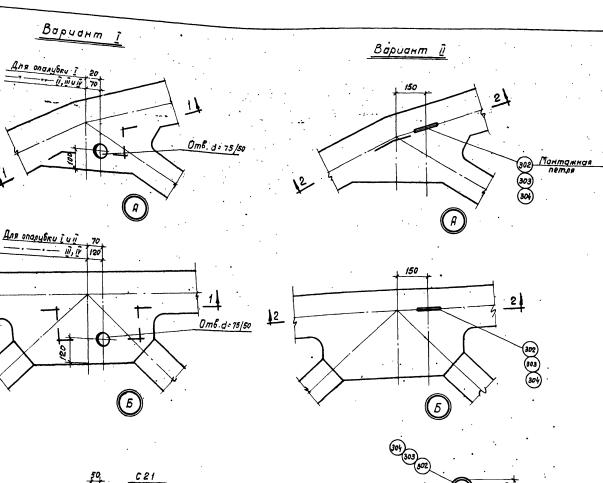
Οπυρακύε φερμό πρυ περεδοзκε (6 τογκαχ 1 υ 3 υλυ 6 πογκαχ 2 υ 4)

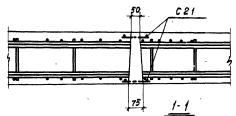


Строповка фермы при кантовании

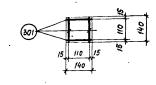


Σπροποδκα φερμό πρυ ποθτεμε





Привязка положения инвентарного конуса



Примечания

Привязать к арматуре

- 1. На данном листе показаны примеры устройства петель или места установки инвентарного конуса для отрыва ферм от поддона.
- 2. После кантования ферм отверстия, образованные инвентарным конусом, должны быть заделаны цементным раствором марки 200. Петли после кантования должны быть срезаны, а места их выхода на поверхность бетона покрыты цементным раствором

Деталъ установки петель

Приложение /

8

Спецификация и выборка стали

				_					
Mapka	٨	Эскиз	.ø	Длини		Общая	8 6 50 1	ка ст	
usdenua	поз.	0000	MM.	-MM	шm.	м Влина	φ mm	कुर्गेस व पुरुत्तिवश	Bec Kr
C21	301		58 <u>î</u>	140	4	0,6	58]	9,6	0,1
			· ·						
	302	160 Ch~7:50	16 A]	1600	1	1,6	16RI	1,6	2,5
		8	Ŀ						
1		350 350						,	
de	803	150	18# <u>T</u>	1630	1	1,6	18AĪ	1,6	3,2
E S					·		,		
		300 300							
16/	304	160	20 AĪ	17 60	1	1,8	20 P]	1,8	4,4
19/		· 1 · 1							
100		300 300							
0			-						
		2 1	•						
·									
Отдельные стержни	304	160 7:50 300 300 160 7:50	20 A]						

Спецификация марок арматурных изделий и расход стали на ферми

Приспособ- ление для отрыва ферм от поддона	Типоразмер опалубки	Марка Элемента или И поз.	Колич. штук	Pacxod cmasu Kč
Инвентарный конус	Ĩ, Ũ, Ѿ, <u>Ĩ</u> Ÿ	C 21	8 -	0,8
	Ţ	302	4	10,0
ï∏e m su	Ũ	302	4	10,0
	ũ	303	4	12,8
	<u>1</u> v	304	4	35,2

- 3. На заводах изготовителях магут быть применены^в другие способы отрыва ферм от поддона, например, устройство прорезей в поддане для пропуска временных захватав
- 4. Инбентарные приспособления для отрыва и кантования ферм должны быть разработаны с учетом требований техники безапасности.
- 5 На деталях условно не показана арматура решетки

Пояснительная записка TK-01-129/68 (приложение 1)

Распределение марок ферм пролетом 24м по типоразмерам опалубки

8,	Bec					Γρ	y n n	α	наг	py 3 K	· U				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Mungosa	фермы Т		1	2	3	3/4	4	4/5	5 6	6/7	7	7/8	8	9	10	10/11
		Марка Фермы	PCM24I-IH	OCHILITER OCHILITE	ФЕМ24Т-ЗН									,	٠.	
7.	9,2	Размер плит	3× 6	3×6 1,5×6	3×6											
		Марка бетона	400	400	500				- Al C							
		Марка фермы		ФСМ24II -2	QCM24II-3	ФСM24II-3/4	ФСM24II-4	ФСM24II-4/5	OF MINTERS SUMMENTS		,					
I	II //, 2	Размер плит Марка бетона		3×6, 1.5×6	3×6, 1.5×6	3×6, 1.5×6	3×6, 1.5×6	3×6, 1.5×6 3×12	3×6 1,5×6 3×12							
				400	- 400	400	400	500	500			- 31 - 410				
		Марка фермы					,		QCM24II-6	Child on the St						
<i>III</i>	14,9	Размер ПЛИТ		•			• • •		3×6, 1,5×6 3×12,	3×/2 1,5×6	3×12 1.5×6	3×12 1,5×12				
	5.	Марка бетона							400	400	400	500				
	·	Мар ка фермы										ФСM24 <u>IV</u> -7/8	ФСМ24 <u>IV</u> -8	OCHONICOH OCHONICS	OCHO PARTE 10H OCHO PARE 10	OCHIZLIRIO III OCHIZLIRIO II
ZT	18.6	Размер плит										1.5×6 3×12, 1,5×12	1.5 × 6,0	3 + 12	3 . 10	3×12
		Марка Ветона										400	400	400	500	500

Примечание

выбор марок ферм производится по ключам, помещенным в выпуске I-1 настоящей серии.

ΤK	Пояснительная записка
1968	(приложение 2)

				·		P _e 0	счеп	пные		CUNUS	7 6	3181	иент	yx q	рврм	(1	/ _T ;	MTM)	<u> </u>			Прил	ожение з
ſ		44	1 .	รหนย์						HUÚ		пая						p.	a c r o	cbi	Сто	ย์ หบ	
- 1	Схема	Марка	no.		 		переда			<u> </u>	нечэлов От		реда		наерус Оз	·	74		1	1.3	Vı	V ₂	
	фермы	ферм	U _t	U2 N	O ₁	O ₂	03 N	04 N	03.4 N	_N '	M	N	7 <u>2</u> M	N	M	N '	/4 M	A1 N	A2 N	· N	<i>N</i>	N	
ŀ		¢DCM24I-1H	47	63 (54)	-34 -44	- <u>35</u> -44	- <u>83</u> -46	- <u>48</u> -34	- <u>46</u> - <u>22</u>	 "	 /" -			<u> </u>				5.3	- 8	-4.4	4.7	2.6	
.		CME4I-IN	- ''	(54)	- 44 - 42 - 38	-44 -43 -38	-46 -46 -42	-34 -46 -42	-22 - <u>46</u> -31	 				<u> </u>	ļ <u>.</u>	 -	<u> </u>			20		70	
	. *	фсм241-2	68	82 (71)	-38	-38	- 42	-42	-31	- <u>50</u> -26	1 04	- <u>52</u> -21	+	- <u>50</u>	1/0.4	- <u>56</u> -25	1/0.4	10.7	<u>-6.2</u> -123	8,6	9,7	7.8	
		фсм 24I-ЗН	79	99 (86)	- <u>42</u> - <u>53</u>	- <u>66</u> -27	- <u>64</u> - <u>42</u>	- <u>46</u> -62	- <u>46</u> - 48	-20	,,,			1			u, -	14,6	-6.2 -17.4	12,2	12, 2	9.4	
- }		фсм241-2	68	82 (71)	- <u>42</u> -38	- <u>43</u> - 38	- <u>46</u> -42	- <u>46</u> - 42	- <u>46</u> -31	- 76	1.4	-73	2.Q	-81	1.4	-81	1.4	10.7	<u>-6.2</u> -12.3	8.6	9.7	7.8	
		фсм241-3	79	99	- <u>42</u> - <u>53</u>	- <u>66</u> - 27	- <u>64</u> - <u>42</u>	-46 -62	- <u>46</u> - 48	-98	2.7	- 98	2.7	_106	2.4	- 106	2,4	14.6	-6.2 -17.4	12.2	12,2	9,4 .	
		фсм241-3/4	9,0	110	- <u>56</u> -69	- <u>66</u> - 58	- <u>55</u> -66	- <u>61</u> -60	- <u>6/</u> -37	- 100	3.0	_98	3.0	-106	2.4	- 106	2.4	14,6	<u>-8</u> -17	12,2	12,9	10,5	-
ŀ		фсм2411-4	91	121 (104)	- 64 - 72	- <u>66</u> -70	- <u>63</u> -75	- <u>70</u> -70	- <u>70</u> -42	- 109	3.1	-112	3.0	-120	2.8	-120	2.8	17.4	-12,5 -10.5	12,2	/3.4	11.4	l
1	- /	фсм24_11-4/5	100	130 (110)	- <u>50</u> -87	- <u>52</u> -94	- <u>50</u> -100	- <u>76</u> -78	- <u>76</u> -46	-114	3.0	-116	3.0	-130	2.8	- 130	2,8	18	-10 -19	14.7	15,4	12,6	
	Λ	фсм24_11-54	112	139 (117)	- <u>54</u> -83	- <u>61</u> -84	- <u>58</u> -100	- <u>70</u> -90	- <u>70</u> -58									19 .	-10_	15	. 15.8	12.7	
		фсм24 <u>Т</u> -5								-124	4	- 134	3,2	- 137	3.0	- /37	3,0		-19				
	$K \perp$	фст24_11-6	112	(117)	-/45	-145	-158	-160	- <u>70</u> - <u>58</u>	- 124	4	- 134	3.2	- 137	3.0	- 137	3.0	19	-10 -19	15	15.8	12.7	
ı	2	фсм 24 Ш б/н	128	151	-158	-162	-168	-168	- <u>85</u> -58									20,6	<u>-12</u> -19	17.6	16,8	/3.9	
ı	4 2	фсм24 <u>ш</u> -6/7		(130)					i	-140	4.1	-145	3,4	-150	3.0	- 150	, 3.0		-19				
-	X.F	¢DCM24≣-7H	139	161	-162	-162	-182	-182	- <u>85</u> -71	·								20,6	-14	17.6	16,8	14.7	
٠	2/2	фсм24 🖫 - 7		(137)						- 155·	4.4	- 164	3,8	- 163	. 3.2	163	3.2		-18	<u> </u>			
١	\$\\Z_{1}^{2}	фсм24 <u>т</u> 78#	. 154	176 (150)	-172	-190	-205	-205	- <u>144</u> -28									20.6	-30	18.4	18.7	15.5	
١	/e	CDCM24 <u>II</u> -7/8		17307						-160	5.1	-162	4.5	-166	3.9	- 178	3.0	20,0	4				
١	V	фсм 24 <u>IV</u> -7/8	154	176 (150)	-190	-190	-205	-205	- <u>144</u> - 28	- 160	5.1	-162	4,5	- 166	3.9	- 178	3.0	20.6	<u>-30</u> -4	18,4	18.7	15.5	1
		фст24 <u>.īv</u> -8	157	198 (168)	- 230	-225	-225	-225	- <u>139</u> - 69	- 186	5.7	- 185	4,9	- 195	4.0	195	40	23,4	<u>-15</u> -24	18.4	20,9	17.7	Ì
		фсм24 <u>т</u> V-9н	186	221	-230	-225	-240	-240	- 139 - 85		<u> </u>							02/	-21	18.4	23,4	19.4	
·		фсмг4 <u>т</u> -9		(191)	> .		<u> </u>			- 200	5.7	-200	5.7	-220	4,6	-220	4.6	23,4	-20			.,,,	
		фст24 <u>1</u> 7-10#	205	239	-239	-260	-275	-275	- <u>217</u> - 30									30,2	<u>-20</u>	21	25,1	19.4	
1	•	фстг4.1₹-10		(203)		<u> </u>			120	- 228	6.2	- 228	6,2	-232	4,4	-232	4.4	DUIL	-30				
·		фст24 <u>т</u> -10 ₄₁₄	214	261 (224)	-250	-260	- 290	-290	- <u>179</u> - 82									35,6	-44	22.8	26,3	21,4	
		¢pcm24 <u>1</u> V-10/41			<u> </u>			<u> </u>	<u> </u>	-250	8.4	-255	7,5	-257	4,6	-257	4.6		-9				
ا د ر	Примеча	THUS Dacue muhu				de da	,	L								L		L	L	L			l

пратечения 1. В тоблице расчетных эсилий в сповтах даны нармативные эсилия для ниэкнеео пояса 2. Для элементав, еибпость катарых вызывает необходимасть эчитывать влияние

длительного воздействия нагрэзки, усилия даны дробью: в числителе - длительног, в знатенателе-кратковременное значение. 3. Панель верхнего поята под фонарем обозначена Оз.,

1968

Пояснительная записка. (Приложение 3)

Серия пк-01-129/68

CXEMBI 302DYXCEHUA

Nº Nº CXEMBI	1	Испытываемый элемент	Схемы загружения
. 1	3, 0	0, 02 03 04	P. P. P. P. P. P.
.2	1,5	<i>U, U₂</i>	P. 3 2 3 4 2 4 A A
3	3,0 см. примеч. 4	D,	2 8 9 9 9 9
			0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 0

Козффициенты перехода от нормативной нагрузки к контрольной по образованию и ширине раскрытия трещин в нижних ΠΟЯСαΧ DEPM

Напряеаемая	Срок испытания в днях										
арматура	7	14	28	100							
Проволока и пряди	1, 18	1, 16	1, 11	1, 05							
Стержни	1,22	1, 15	1, 12	1.0							

Контрольные нагрузки для испытания

Марка фермы	Нагрузка	D,	Pz	ρ_{3}	ρ,	P5	ρ_{δ}	ρ,	ρ8	Pg	Pio
ØCM24-1	Нармативная	5,6	5,0	_	-		1		-	_	-
WC11124-1	Расчетная	6,6	5,8	_	_		_	_			느
OCM24-2	Нормативная	7,7	4,3	6,4	2,6	5,1	2.5	4,4	4.0	4,4	2,6
WC11124-2	Расчетная	8,9	4,9	7,4	3,0	5,9	3,0	5,1	4,6	5,1	3,0
OCM24-3	Нармативная	9,5	3,0	8,5	2,0	6,3	4,5	4,5	5,5	4,9	5,5
WEM124-3	Расчетная	10,7	3,4	9,6	2, 2	7,1	5,1	5,1	6,2	5,5	6,2
PCM24-3/4	Нормативная	10,3	5,3	8,0	4,7	5,8	4,7	5,3	5,1	4,7	6,0
PC/127 /4	Расчетная	12,0	6,2	9,3	5,4	5,6	5,4	6,3	5,9	5,5	7,0
OCM24-4.	Нармативная	11,4	4,6	8,7	5,5	6,0	5,5	5,7	6,0	5,4	6,2
ΨL/124-4.	Расчетная	13,4	5,4	10,2	6,4	7,0	6,4	6,7	7,0	5,3	7, 2
OCM24-4/5	Нармативная	12,1	5,4	9,4	5,7	6,7	5,3	6,5	5,8	6,3	5,8
פני-124	Расчетная	14,5	6,5	11,3	5,9	8,1	6,4	7,8	7,0	7,5	7, 4
manail =	Нормативная	12,9	5,0	10,0	5,8	7,1	5,8	7,0	6,2	5,8	7.9
ФСM24-5	Расчетная -	15,6	7,3	12,1	7,0	8,6	7,0	8,4	7,5	7,0	9,6
	Нормативная	12,4	5,5	9,7	5,6	5,9	5,6	6,7	6,0	5,6	7. 7
ФСМ24-6	Расчетная	15,0	6,5	11,6	6,7	8,3	5,7	8,1	7, 2	5,8	9,3
Anna/ 6/-	Нормативная	14,1	6,3	11,3	5,7	8,4	5,7	7,9	6,6	6,8	8,2
ФСM24-6/7	Расчетная	16,5	7,4	13,2	7,0	9,8	6,7	9,5	7,7	7,9	9,6
a 22/ -	Нормативная	14,9	8,0	12,0	5,1	9,1	6,1	8,2	7,5	6,9	8,8
ФСM24-7	Расчетная	17,7	9,4	14,1	7,2	10,7	7,2	9,7	8,8	8,1	10,4
0040/7/-	Нормативная	15,5	10,6	13,7	5,7	9,9	7,6	8,2	9,1	6,8	10,
ФСМ24- ⁷ /8	Расчетная	19,5	12,5	16,1	6,7	11,5	9,1	9,6	10,7	8,0	12,
ФСM24-8	Нормативная	18,3	12,7	14,5	7,8	10,5	7,8	9, 6	10,0	7,5	11.7
4C1124-0	Расчетная	21,8	15,2	17,2	9,3	12,5	9,3	11,3	11,8	8,9	/3, 5
PCM24-9	Нормативная	21,2	20,0	16,7	9,4	11,9	9,4	10,7	12,0	9,4	12,0
4UN124-9	Расчетная	24.7	23,1	19,3	10,9	13,8	10,9	12,4	13,9	10,8	13,5
PCM24-10	Нармативная	22,6	13,4	18,2	9,0	13,9	9,0	11,7	13,2	9,6	12,8
WC1424-10	Расчетная	26,9	16,0	21,7	10,4	16,6	10,4	13,9	15,8	11,4	15,2
Margal 10/	Нармативная	25,2	12,3	20,6	9,3	16,0	9,3	12,6	16,0	8,2	18,1
ØCM24-19/11	Расчетная	29,6	14,4	24.2	10,9	18,7	10,9	14,8	18,7	9,6	21,1

RPUMEYAHUЯ

1. При испытании фермы в горизонтальном положении должена выть учтена наерузка от собственного веса фермы.

учнами мисрузки и саастаемноги осса ферма.

2. При испатини ферм рекомендуется следующий порядак заеружсения:

а) по схеме Гили 2 до компролоной наерузки по образобанию и

шириме раскрытия трещин;

б) по схеме 3 сначала до компролоной наерузки по образобанию и

шириме раскрытия трещин, а затем до наерузки, равной 1,4 от расчетной;

б) по схеме 1 или 2 до разрушения.

3. В марках ферм условно опущены индексы, обозначающие типоразмер опалубки и бид напрягаемой арматуры.

Пояснительная записка 1968 $(\Pi \rho u \lambda o \pi c e \mu u e 4)$

Серия NK-01-129/68

4. Для ферм пролетом 24м при плитах шириной 1,5 м испытание элемента Д, можно проводить по измененной схеме 2 с заменой первой от опоры силы Р, на Р.г.

ОЕКТИМИ ИНСТИТУ.

						Pα	cxod	матер	υαλοβ.	40 00	44 ØE	PMY					4	12
N.º	Марка фермы	Pacxod . cmanu kr	Напрягаетая арматура	Bec	Марка бетона	Объем Бетона м 3	Марка фермы	Pacxod emanu kr	Напрягаемая арматура	Bec 1	Марка бетона	Οδъεм δεπομα м 3	Марка фермы	Pacxod cmanu kr	Напрягаемая арматура	Bec T	Марка Беглона	Объем бетона
	DCM24I-1HAIX	494	4 \$ 20 A IV	:			PEM24II-5HAIY	999	4 \$ 28 A IX + 1 \$ 20 A IX				ФСМ 24IV ⁻⁷ /8AIV	1203	7 ø 2 5 A I V			
11	DCM24I - IHA	544	4 \$ 22 A III B	,			PCM24II-5HA	1056	5 \$ 28 A III B		500		@CM2418-7/8A	13/6	5 ø 32AIIB		400	
11-	СM24I-1HП	405	5 p 15/17		400		ФСМ24II-5HП	775	11 \$ 15 117		,50		ФСМ24.TX -7/8/Л	973	140 1517		,	
11	CM24I - IHB	370	32 ¢ 5 8 p II				ФСМ24 <u>I</u> I-5HB	729	72 \$ 5 BpI	11,2		4 47	OCM2417 -7/8B	883	92 ¢ 5BpII			
- 11	CM24I-2HAIR	662	4 \$22AIV +1 \$18AIV				PCM24II-5AII	1052	+ 1 \$ 20 A IV	.,,=		, , ,	PCM24IX-8AIX	1328	8 \$ 25 AIX			
11	PCM24I - 2HA	686	5 \$ 22 A II B		400		PCM24II -5A	1/09	5 \$ 28AIIB	,	500		OCM24II -8A	1421	9 \$25AIIB	•	400	
11	DCM24I-2HII	529	7\$ 15 117		700		ФCM24II-517	828	11 \$ 15/17				PCM24IX-817	1055	15 \$ 15177		'**	
- 11	DCM24T-2HB	482	44 \$ 5 Bp II	9.2		3,68	ФСМ24II-5B	782	72 ¢ 58pII				PCM24II-8B	954	104 ¢ 58pII			
11	DCM24I-2AIY	729	4 \$ 22 A TV +1 \$ 18 A TE			,	PCM24TE-5AIY	. 976	+ 4 φ 28 A IV + 1 φ 20 A IV				PCM24IX-3HAIX	1505	9 \$ 25AIX	•		
11-	DCM24I- 2A	752	5 \$ 22 A III B		400		ФСМ 24III - 6A	1033	5 ¢ 28 A III B	•	400		OCM24IV-9HA	1600	8 \$ 28AII B		400	,
a	OCM 24 I-211	595	7 ø 15 177		1,00		ФСM24III - 6П	763	11 \$ 15117		,		ФСМ24II - ЭНП	1170	18 \$ 15117 ·	•		
a la	DCM 24T - 2B	549	44 ø 5 8 p II				OCM 24 III - 68	706	72 ø 5 B p II				PCM24IX-9HB	1094	120 \$ 5BpI			
	DCM24I-3HAIY	` 739	4 \$ 25AII				PCM24II - 5/7HAIX	1065	5 ¢ 28AIY	,			PCM24IV-SAIV	1642	9 \$ 25AIX			
0 1	DCM24I-3HA	799	- 6 \$ 22 A III B		500		ФСM24III-6/7 НА	1132	7 ¢ 25 A III B	•	400		ФСM24II - 9A	1737	8 \$ 28AIIB		400	
	DCM24I-3H11	597	8 \$ 15.77		500		ФСМ 24II - ⁶ /7ИП	822	12 \$ 15177		""		ФСМ24 II -9П	1301	18.4 15177	18,6	İ	į ·
G g	PCM24I-3HB	566	56 ¢ 58pI				ФСМ24 <u>Т</u> Т-6/7 НВ	766	80 \$5BpI				PCM24II -9B	.1231	120 \$5BpII		<u> </u>	7.42
	DCM 24 II- 2.AIX	639	4 \$ 22 A II + 1 \$ 18 A II				ФСМ24III- ^Б /7 AII	1124	5 ¢ 28AII	, i			OCMZHIY- IOHAIX	1604	6 p 32AII			· .
3 1 -	PCM 24 II - 2A	562	5 \$ 22AIIB		400		ØCM24III-6/7A	119.1	7 \$ 25AIIB		400		OCMZ4IX - IOHA	1738	9 \$ 28 A III B		500	
131 11	OCM 24 II - 211	471	6 \$ 15 117 .		700		ФСM24II-5/7Л	881	12 \$ 15/17] . [ФСM24IX-,10HП	1244	20 ¢ 15 117			· ·
	DCM24II-28	452	42 \$5BpI				PCN2475-6/7B	825	80 \$58pI]	OCM24II - 10HB	1144	128 φ 5ΒρΙΙ			<u> </u>
101	DCM24II-3AII	724	4 # 25AII .				PCM74III-THAIV	1151	+ 4 \phi 28 A III + 2 \phi 22 A III		:		PCM24IX-IOAIX	1673.	·6 \$ 32 A II			1.
10	PCM24II-3A	783	5 \$ 22 AII B				POM24III-THA	1239	5 \$ 28AIIB	14.9	400	5.94	OCM 24IV - 10A	1809	9 \$28AIIB		500	
	PCM 24 II - 3/1	573	8 ø 15/17		400	1	ФСМ24711-7НП	906	13\$ 15117	"			OCM24II-ION	1315	20 \$15/17		ļ. <i>,</i>	
	OCM24II - 3B	536	52 \$ 5Bp.II			ļ	ФCN 24111-7HB	839 .	84 \$ 5BpII	<u> </u>			OCM 24 IX - 108	1215	128 \$5BpII	•	<u> </u>	
	PCM24II - 3/4 AII	796	6 \$ 22AII				PCN24III-TAIN	/292	+ 4 \$ 28 A IV + 2 \$ 22 A IV	1			OCM 24II - 10/11 HATI	. 1813	6 \$ 32 A III + 1 \$ 25 A III			
421 11	OCM24I-3/4A	830	4 \$ 28 III B		/	4.47	PCM24III - 7A	1380	5 \$ 28 A III B		400		ØCM24IX-10/11HA	1896	+ 6 ¢ 32 A ■ B + 2 ¢ 25 A ■ B		500	
	PCM24I-3/4/7	614	9\$1517	11.2	400	4.47	PCN2411-711	1047	13 \$ 15177]	700		OCM2418-19/11 HIT	1407	22 ø 15/17			
() F	OCM24II-3/4B	577	50 \$5BpII]	OCM 74II - 78	980	84 \$ 5 BpII				ФСМ 24II - 10/11 Н В	1309	144 \$ 5BpI			.
	PCM24II-4AII	939	5 \$ 25AIX	l			OCM 24.TE-7/8 HATE	1213	7 \$ 25 AIR				PCM24II 19/11AII	1982	6 \$ 32 A IV 1 \$ 25 A IV 6 \$ 32 A IV		"	
100	ФСМ24II- 4A	1012	4	i i	١.	ļ	PCM\$471-7/8HA	/322	5 ø 32 A III B		500		OCM24II - 10/11 A	2075	+ 2 \$ 25 A IEB		500	
;	OCM24II-41	748	10 \$ 15/17] ·	400		ФСМR4711-7/8 НП	954	14 p 15177	4	300	1	OCM 2428-19/1117	1586	22 \$ 15/17			
3 3 4 1 1	OCM24I -48	701	64 \$ 5BpI				ФСМЕ4 <u>Т</u> Т- ⁷ /8НВ	889	92 ø 58pI	1		1	OCM24IY-10/118	1488	144 ¢ 58pI		<u> </u>	1
1 F	PCM24II-4/5AIY	926	+ 9 022AIX + 9 6 18 AIX]			GCM2+III - 7/8AIX	1272	7 \$ 25 AII	1					•	-		
	DCM24II-4/5A	1003	5 \$ 25 A TE B]	500	1	OCMC/III-1/8A	/38/	5 ø 32 A II B	1.	500							
Z 1	PCM24II-4/511	721	10 \$ 15.77				ФСМ74 <u>Т</u> Т-7/8П	1014	14 \$ 15/17	· ·			·					
	OCM24I-4/58	687	68 ø 58 p.II	<u> </u>	<u></u>	<u></u>	ФСМ.4 <u>Т</u> Т-7/8В	948	92 ¢ 58pI	L	<u> L</u>	<u> </u>	i					

Примечание

Впоказатели расхода стали не включен вес закладных элементов и опарных листов.

TK		Pacxod	материалов	нα	ферму
1968	4		· ·		

TEPUS TK-01-129768 Banyck Jusm II 1

131.2 33.4 109.6 32.4 80.2

1540 15.8 109.6 71.6 55.4

131.2 33.4 1096 324 80.2

387

406

387

N°º

продения проверия

ленинград

OCM 24 III-6A IV

ФСМ 24 10-6 Я

COCM 24 III 6 II

ФСМ24 10-68

59

579

290 290

252 252

579

1968

18.2 18 48.6 49

18.2 18 48.6 49

976

1033

763

706

13,6

13,6

13,6

13.6

Выборка стали на адну ферму

14 17 17

1007 -

1064

794

737

CEPUR NK-01-129/68 BURYCK AUCT 111

D					
<i>Β</i> Ыδορκα	.с тали	ud			
DUOUPKU		H.a	O d H Y	ферму,кг	

		ŀ	Іапря	гаем	αЯ	ар	Ma	тура								-	не	наг	пряє	ae	ма	я	₫ P	ма	my	ρđ			•		T	8	304	падн	bie i	de mi	7.711	
Марка	C ma.	ль Г	OCT 57	81-61			таль		Cmq.	л b с а 07	Сто	IND Rali	<u> </u>	-	ma				781	-				_	ль [5781	-61		аль		D HE	CA	тал	6	C me	аль	•
*****	K	ласа	d A- 1	<u>v</u>			5781 1 A-		KADC YMTY WWWYN	426-61	r 00	:T	Ì						Л- <u>і</u>					1	лac				10CTE	727-5	310	<u>0,5</u>	raci	578	<i>m</i>	roct 3	80-60	0งีนเน่น
фермы		φ, /	и м	To	+ ""						8480		-							4			1 ~	"			••		/bioc] is :	z ,5	клас		<u> </u>		1 CT3	packad
				Отого			MM	Отово	фин	Отова	ф, нн 58р <u>ії</u>	200					\$,						Итого	Ŀ	φ,	MM	· ·	050	Ø, Mr	Umoeo	Pa	E E	φ,	MM	020	бим	Отого	478
	32A IV 28		IV EZAIV		92A <u>iū</u> B	28AjjiB	SAMB.	·	15n7	ľΩ	58p <u>i</u> i	ΠU	22 A <u>il</u>	<u>i</u> ii 2	DAM 18	RAĮĮ 1	SA <u>i</u> ii 1	14A <u>M</u>	12A ili	10 A.L	ĪĪ 8AĪĪ		15		14A	8AI	6 A	Ę	5BI	1 5		ું જે	14A <u>I</u> II		Umo	12.	UM	
ФСМ 24 10 - 6/7 НА 11 ФСМ 24 10 - 6/7 НЯ	13	79	+-+	579	1	- ,	646	646						Ŧ							1 80.2		421		·		19.8						13,6	\exists	14.	17. D	17	096
ФСМ24 <u>11</u> - 6/7 НП ФСМ24 <u>11</u> - 6/7 НВ								070	316	316				\pm	5	28 3	30	68.0	600	71.6	1 80.2 5 55.4	╁	421	 			19.8			45	11.		13,6 13,6			17.0 17.0		853
ФCM 24 ₩-6/7 AW	5	79	+-+	579	+ -		-				280	280		+	5	28 1	10.2	85.6	60. 0	32.0	4 80.2 4 80.2		421	_		<u> </u>	19.8	20	45.4	1 45	76	6	13,6		14	17.0	17 .	797
ФСМ 24 <u>Т</u> - 6/7 А ФСМ 24 <u>Т</u> - 6/7 Л			1			- 4	646	646						1	5	282	73.0	25.0	15.0	32.4	V 80 8	-	476 476	 	-		40.5		28.0	4 28 4 28	110		13,6 13,6			17.D 17.D		1155 122
ФСМ24 <u>ш</u> -6/78			+-+		-	-		 -	318	316	280	280	<u> </u>	7	5	28 2	958	7.4	15.0	71 6	5 55.4	1	496				40.8	41	284	1 28	88	31	13,6		14	17. O	17	912
ФСМ 24 <u>M</u> - 7 НА Q ФСМ 24 M - 7 НЯ	4	63	14.3	606		COU					LOU			\pm	11:	16.0)1	63.O	25.0	544	65.2	4 80.2 2 55.4		476			├	30.8						13,6 13,6			17.0 17.0		856 1132
ФCN 24 1 - 7 HT			$\pm \pm$			694	+	694	342	340				·	1	16.0 1	63.0	25.0	54.4	65.6	2 55.4		477				30,8	31	37.2	37	12	39	13.6		14	17.0	17	1270
ФСМ2 Ч <u>Ш</u> - 7 НВ ФСМ2Ч <u>Ш</u> - 7 Я Ш	1 1,	63	143	606	-				012	072	294	294		\pm	1	16.D 1	63.0	25.0	54.4	65.2	3 55.4 2 55.4	 	496		-	 		31	37.2				13,6			17.0 17.0		937 870
ФСM24 D - 7 A	1	"	143	000		6 94	-+	694							15.2	- 1	63.0	25.0	15.0	65.	2 55.4 2 55.4	-	605			36.6	16.6	53	28.4	1 28	12	92	13,6		14	17.0	17	132'3
ФСМ24 D-7Л ° ФСМ24 D-7В	-		+-+		1	·			342	342			138.4	4 1	15.2 3	0.4	63.0	7.4	7.4	71.8	5 55.4 5 55.4	-	605 624			36.6	16.6	53	28.4	<u>28</u> 28		<i>80</i> 147	13,6 13,6			17.0 17.0		1411
ФСМ 24 <u>II</u> - 7/8 НА IX		64		646			-				294	294	138.4	4 1	15,2		63.0	25.0	15.0	65.6	2 55.4 2 55.4	1	605		_	36.6	16.6	53	28.4	1 28	3 9	80	13,6		14	17.0	17	1011
ФСМ 24 II - 7/8 Н А ФСМ 24 III - 7/8 Н П	\vdash		1-1		755			755				_		1	e	80.8 ć	0.6	25.0	54.4	65.6	2 55.4	1	500 500	+-	-	-	130.	30	37.2 37.2	37	1.	213 322	13,6 13,6			17.0 17.0		1244 1353
ФСМ 2411 - 7/8 НВ			$\pm \pm$				_	-	368	<i>3</i> 68	322	322		+	3	11.2	0.6	7.4	544	71.6	5 55.4 2 55.4	L	519 500				30.	30	37.2 37.2	37	9	54	13.6		14	17.0	17	985
ФСМ24 <u>II</u> - 1/8 A IV ФСМ24II - 7/8 A	 -	64	6	64€	755						J	000		\pm	3	72.4 E	0.6	25.0	15.0	72.0	0 554	_	558			÷	140.	90	28.4	1 28	1/2	89 ?72	13,6 13,6	-		17.0 17.0		920 1303
ФСМ 24 <u>III</u> - 7/8 П					1			755	368	368			├	+	3	72.4 C	20.6	25.0	15.0	72.0	0 55.4 4 5 5.4	┼	558 578			 	4Q.	2) 40 3) 40	28.4	1 28	1.	1 <u>81</u> 114	13,6 13,6			17.0 17.0		1412 1045
ФСМ 24 <u>11</u> 11- 7/8 В ФСМ 24 <u>17</u> - 7/8 А 12	+	64	5	646	-	-	-				322	322			3	72.4 É	20.6	25.0	15.0	78.	0 554		558				140.0	2 40	28.4	1 28	3 9	148	13,6	,	14	17.0	17	979
ФСМ 24 IV-7/8 A					755			755	├	├—	-		-	+							Y 69.8 Y 69.8		496 496			 	19.6	19	46.2	2 46	14	203 316	13.6	\Box			20	1241
ФСМ 24 <u>IV</u> - 7/8 П ФСМ 24 IV - 7/8 В	+-+		+		+	-	-		368	368				3	9.6	67.2	0.6	131.2	27.8	84	2 698	2	540				19.	1 19	46.6	2 46	9	73	13.6		14		20	1350
ФСМ 24 II - 8 A II		73	8	738				_	┼	-	322	322	├	1	- 1 8.0 J	67.2 A	.U.b	140.0 140.0	27.8	70.	4 69.8 0 69.8	}	496 523		├	5.2			46.0	2 46 9 46		83 328	13,6	-			20	9/7
ФСМ24 <u>1</u> V - 8 A ФСМ24 <u>IV</u> - 8 П	1. +		+		+		831	831		<u> </u>				6	8.0 1	39.6	- [140.0	27.8	78.	0 69.8		523	3		5.2	15.	21	45.	9 46	5 10	121	13,6 13,6		14 14		20	1362 1455
ФСM24 IV-8В			1.1					-	421	421	364	364	-	1	07.6 1 8.0 1	39,6 39,6					8 69.8 0 69.8		568 523		 	5.2 5.2	15.	21	45.	9 46 6 46		055 54	13,6				20	1089
ФСМ 24 IV - 9 Н А IV ФСМ 24 IV - 9 Н А	+-+	83	1	83/	+	926		000			,			1	24.4 2	10.0	- 1	804	27.8	91.	8 69.8		604		1-	9.4	23.	1 33	36.6	9 37	7 19	505	13,6 13,6	 	<i>14</i>		20	988 1539
ФСМ 24 12 - 9 НП			11		1	1		926		474	-	-	╀		24.4 d		-	80.4 62.8	27.8	91.	8 69.8 8 69.8	-	604 626	-	-	9.4	23.	7 33 7 33	36.8 36.8	8 37	7 10	500 170	13,6		14.	19.8	20	1634
ФСМ 24 <u>W</u> - 9 H B ФСМ 24 W - 9 Я W	+	83	1	831	+	-		-			420	420		1	24.4 6	210.0	- 1	80.4	27.8	91	8 69.8		604	<u> </u>		9.4	[23]	7 33	36.6	8 37	7 11	994	13,6 13,6		14	19.8	20	1204 1128
фсм24 <u>Г</u> - 9 я					1	926		926	-	 .			179.		39.2 . 39.2						2 69.8 2 69.8		721	1	┼	50.9	1 11.	62 1 62	28.	4 2		342 737	13,6 13,6				20	1676
ФСМ24 IV - 9 п ФСМ24 IV - 9 В	$\pm \pm$	_			+			-	474	474		420	178.	16	78.6		-	8.8	27.8	84.	2 69.8 2 69.8	31	743	3	1	50.	1 11.	3162	28.	4 2	8 1.	307	13,6		14	19.8	20	1341
ФСМ24 IZ-10 НА IZ ФСМ24 IZ-10 НА	906	-	\top	900	5	10112			+		420	720	87.0	6	39.2 . 6.4 /	2/0,0	-	804	55.4	65.	0 72.8	?	721 621		+	7.0			28.4 6 38.0		_	231 501	13,6 13,6			19.8 19.8	20	1265 1635
ФСМ 24 <u>IV</u> - 10 НП					1	10Y2	-	104		526		-			6.4		-	80.4 62.8	55.4	65	0 72,2 0 72.2	?	645	7	\vdash	7.0	23.	30.	6 38.	0 30	B 1	738	13,6		14	19.8	20	1772
ФСМ 24 <u>W</u> -10 H В ФСМ 24 <u>W</u> -10 A W	906		+	90		\vdash			1020			449	87.6	6	6.4	2/0.0	-	80.4	55.4	65	0 72.	?	62	7	\dagger	17.0	23.	5 l <i>30.i</i>	6 38. 6 38.	Ol 3.	8 1	244 144	13,6		14	19.8 19.8	20	1278 1178
ФСМ 24 IV - 10 A	100			34	·	1042		104	,	-	<u> </u>				71.2 i		-	26.4 26.4	55,4	65	0 12.2 0 12.2	?	688 688		ļ	26.	6 23.	5 50.	2 29. 2 29.	4/2	9 1	673	13,6		14	19.8	20	1707
ФСМ 24 <u>I</u> V − 10 Л ФСМ 24 <u>I</u> V − 10 В	1-1		+-+		+	1				526		1,,	87.0	6	210.8	210.0	_	8.8	55.4	65.	0 72.	2	710		\perp	26.	6 23.	5 5 0.	2 29.	4 2	9 1	809 315	136		14	19.8	20	1843
ΦCM24 12-10/11HA		9	2	99				_	+-	-	449	449									0 723 0 76.0		688 726	5		26.1	6 IZ3.	6 I <i>5a.</i>	2129.	412	9 1 3 1	215	13,6		14	19.8	20	1249
ФСМ 24 <u>Й</u> -10/11 НА ФСМ 24 <u>Й</u> -10/11 НП	+-+		+-+		906	1-1	185	1091					267.	7.6	56.4	94.0	48.8	80.4	27.8	75.	0 76.	2	1726	51		1276	51 <i>18</i>	1 IUS	7133	บไล	2 1 /	200	13,6		14	19.8	20 20	1837
ФСН24 IV-10/11 HB								+	1580	580		504	267	7.6	6.4	94.0 94.0	48.8 48.8	80 4	1 27 8	75.	0 76.	0	748	5	+	27.	6 18. 6 18	1 45	7 33.	4 3	3 1	407	13,6		14	19.8	20	1441
ФСМ 24 <u>10</u> -10/11 A 10 ФСМ 24 (2-10/11 A	905	9,	=	99	906	-	185	100	,			'	315.	1.8	89.0	94.0	90.4	26.4	1 27.8	75.	0 76.	0	89		19.4	28.0	18.	1 65	5 24.	8 2	5 1. 5 1. 5 2	982		-	14	19.8	20	1343
ФСМ 24 <u>Г</u> V-10/11П	11		11		1		100	1091	580	580	 	+-	3/5.	5.8 6	285	94.0	90.4	8.8	27.8	3 75.	0 76	9	9/6	-	1199	128.0	9 1 <i>1K</i>	1 しんさ	.51.29	81 P	511	COC	11 120	=	14	19.8	20 20	2109
ФСМ 24 10-10/11 В											.504	504	315.	5.8	89.0	94.0	90.4	26.4	27.8	75	0 76.	0	89		19.	28.0	0 18.	1 65	5 24.	8 2	5 1	188	13 <u>6</u> 13.6		14	19.8	20	1620 1522
•						•						• '	•				٠.																					

TK 1968

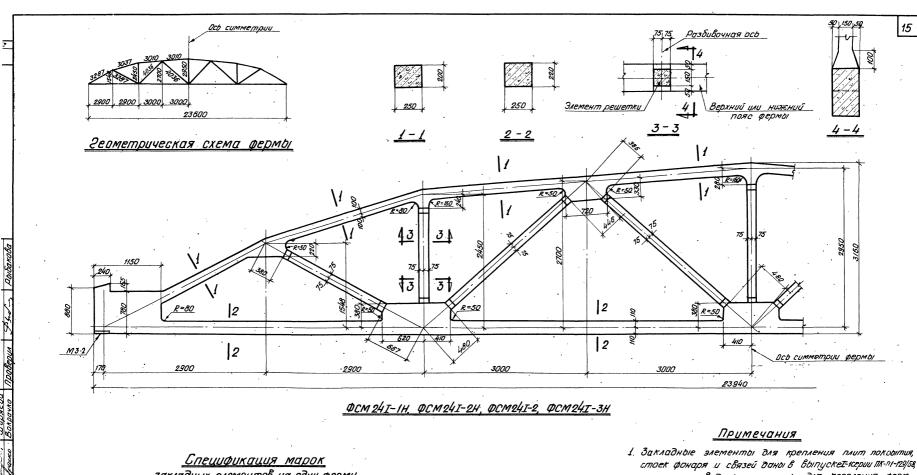
Выборка стали на одну ферту (продолжение)

Серия ПК 01-129/68 Выпуск Лист <u>Т</u> 3

Cm. UHSTEHED Sergial BONDOUND NOBEDUN OF

√ •

г. Ленинград



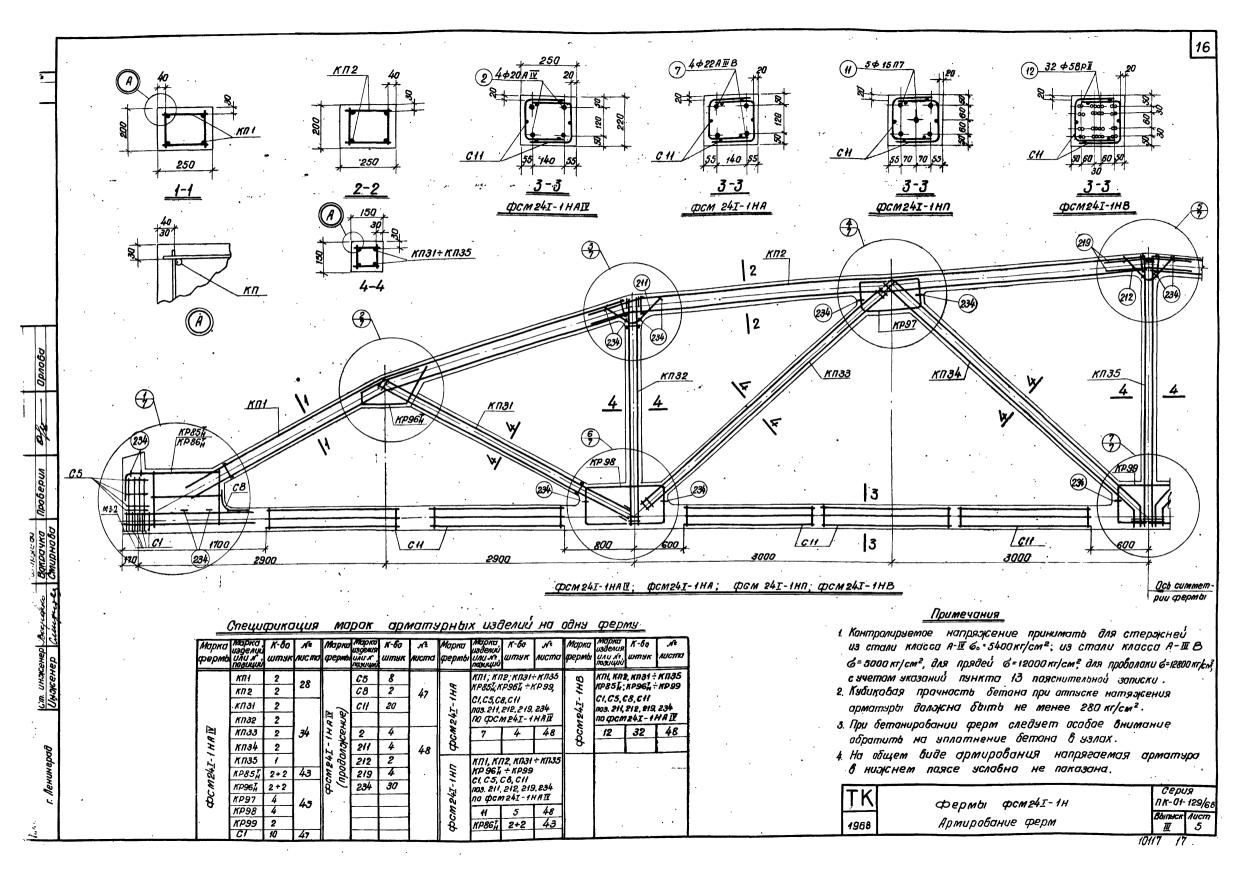
Закладных элементов на одну ферму

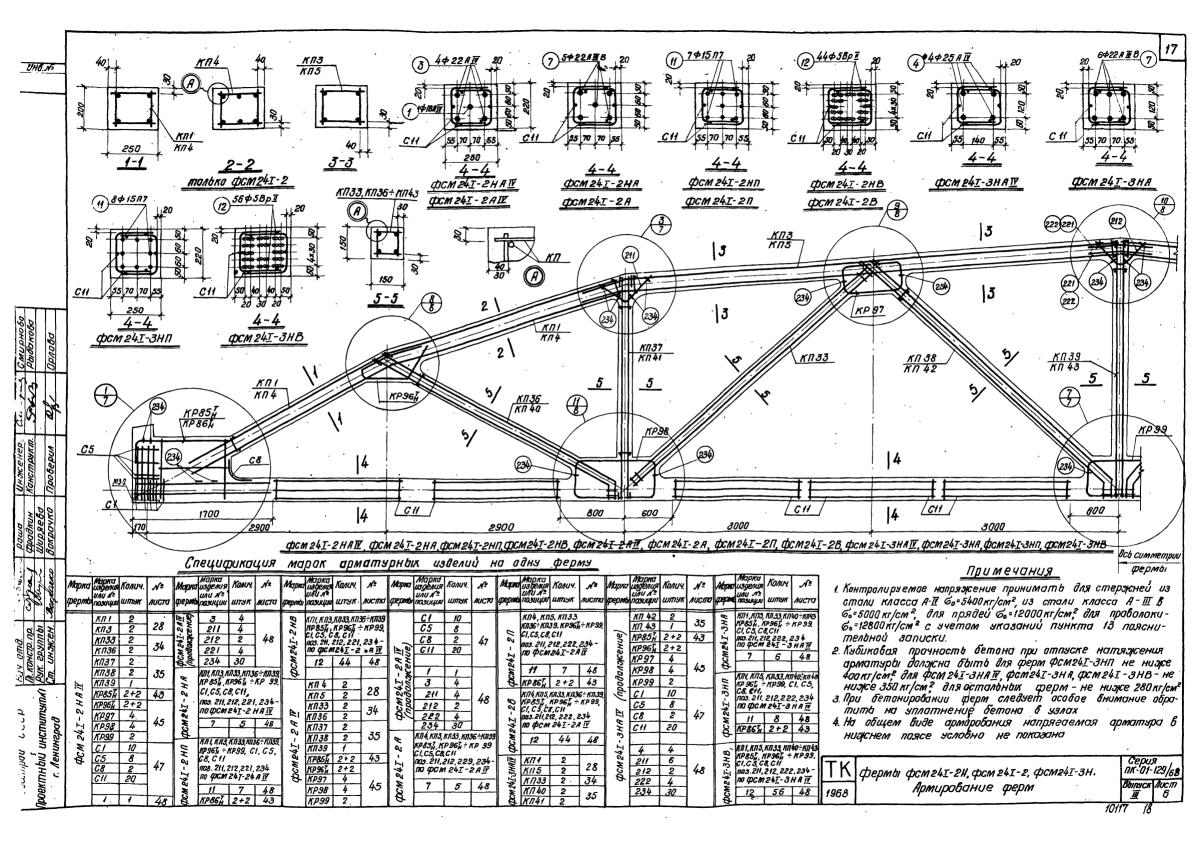
Марка фермы			√° ∧иста
OCM24I-1H OCM24I-2H PCM24I-2 PCM24I-3H	M3-2	2	49

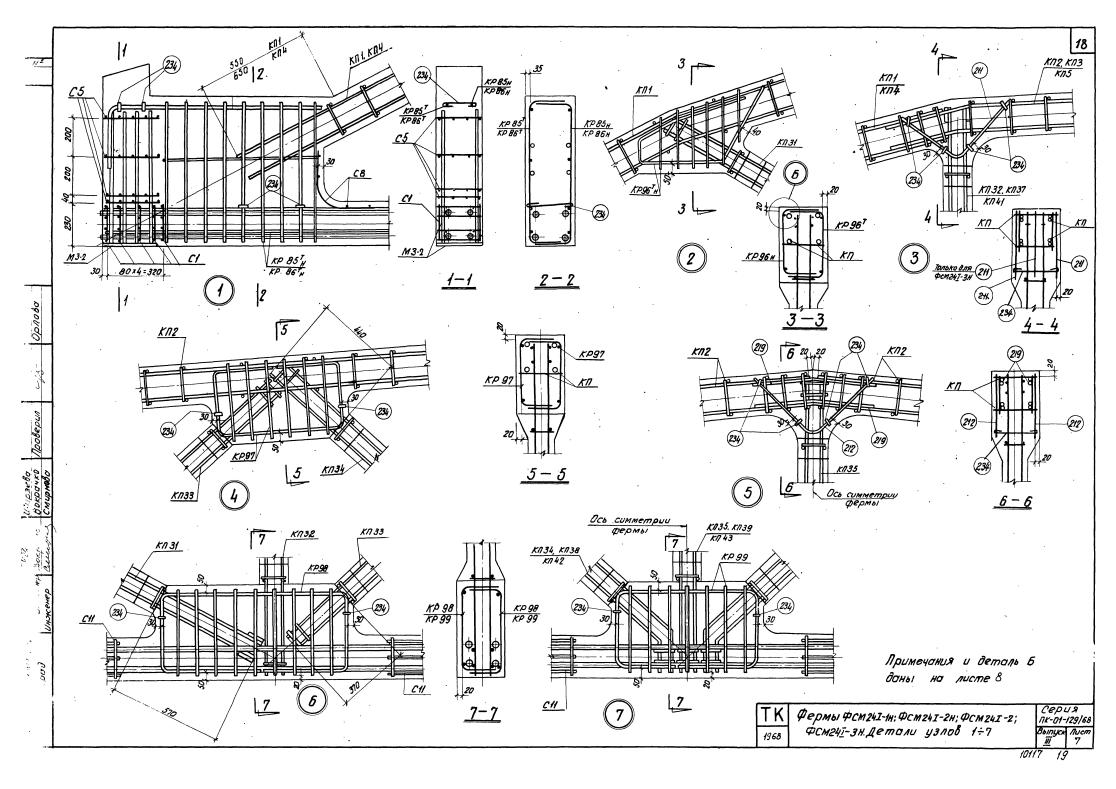
- там же приведены элементы для крепления ферм к колоннам.
- 2. Привязку всех элементов решетки по ширине ферм принять по сечению 3-3.
- 3. В марках ферм условно опущены индексы, обозна чающие вид напрягаемой арматуры.

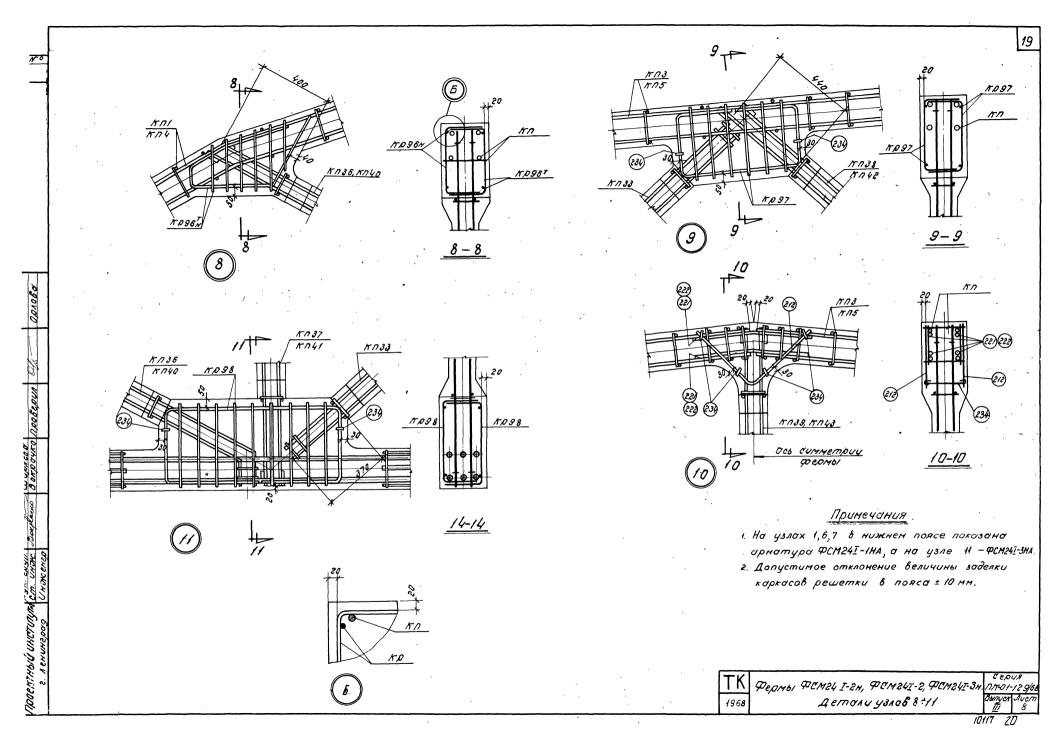
TK | PEPMOI OCM 24I-1H, OCM 24I-2H, OCM 24I-2, OCM 24I-3H. 11K-01-129/58 Οπαληδοημοί νερπεχε.

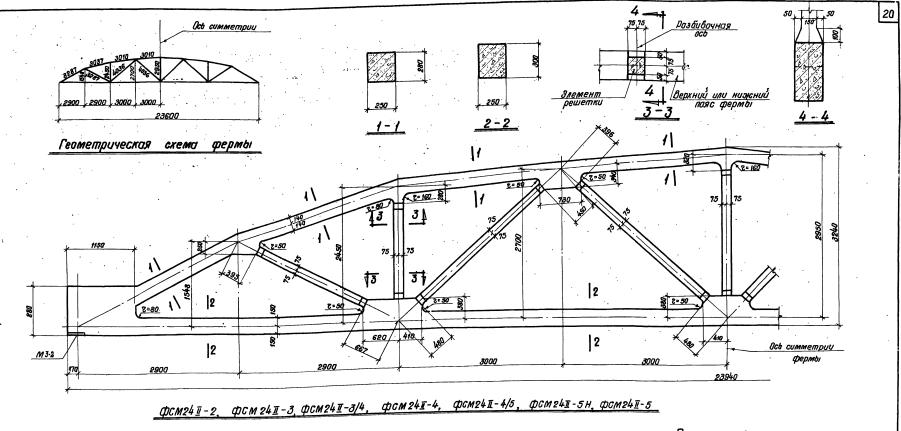
Серия











Спецификация марок закладных элементов на одну ферму

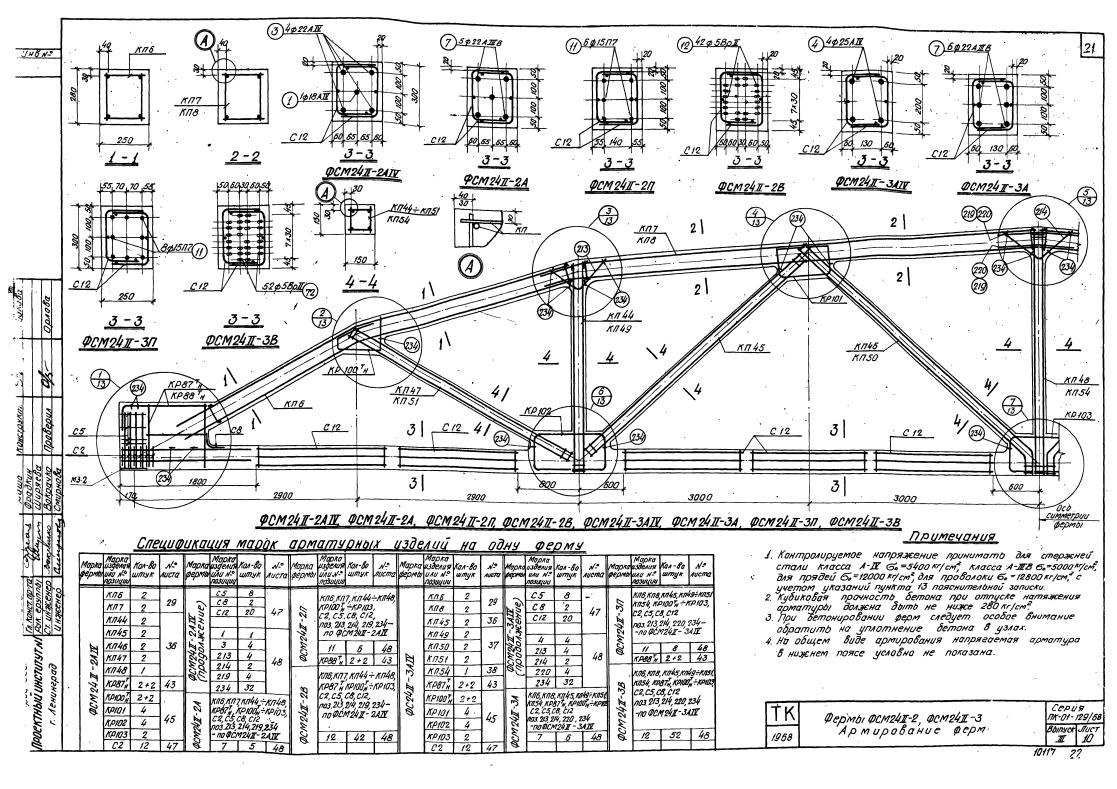
Марка ферм ы	Марка элемента	Кал-во шт	Nºº NUCITICI
фсм24 <u>1</u> -2 фсм24 <u>1</u> -3	M3-2	2	49
рсм24 <u>1</u> 1-3/4 Фсм24 <u>11</u> -4 Фсм24 <u>1</u> 1-4/5			
фсм24 <u>п</u> -5н фсм24 <u>п</u> -5			ł

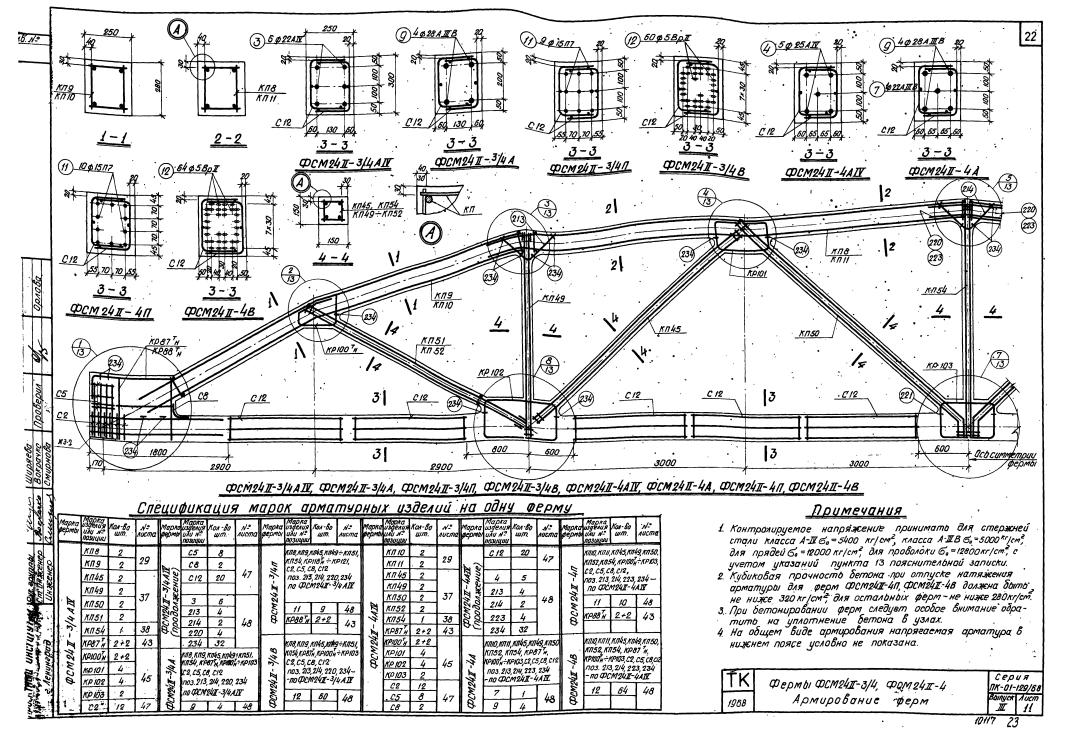
Проектнышинститэты г. Ленинарад

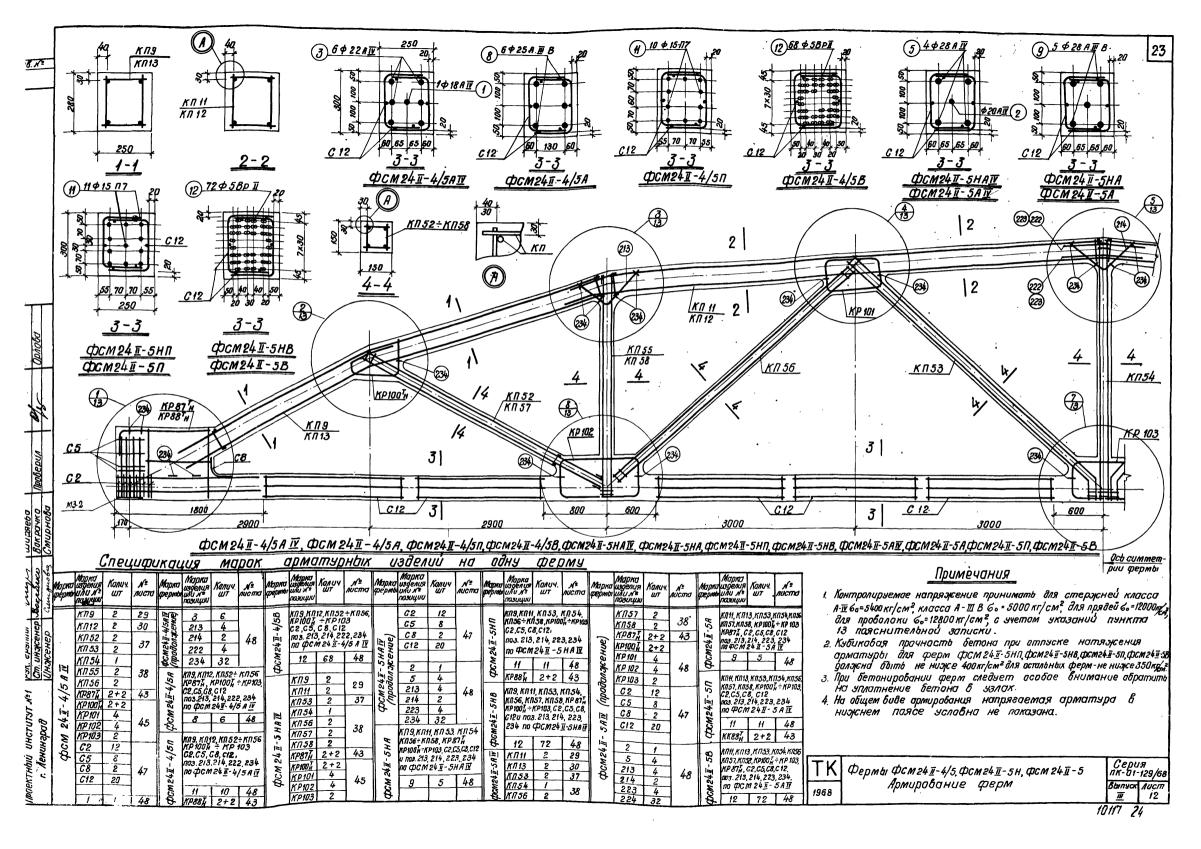
Примечания

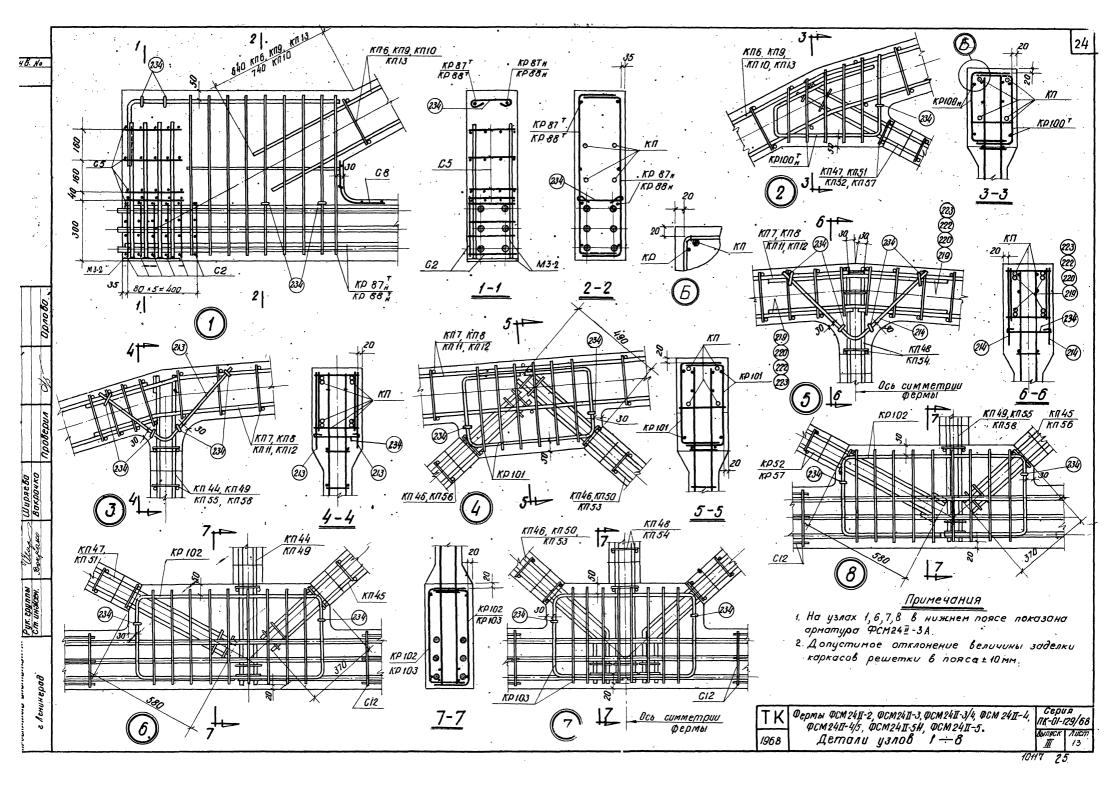
- 1. Закладные элементы для крепления плит покрытия, стоек фонаря и обязей даны в выпыске I-1 серии ЛК-01-125/ва; там же приведены элементы для крепления форм к колоннам
- 2. Прибязки всех элементов решетки по ширине ферм принять по сечению 3-3
- з. В марках ферм эсловно опущены индексы, обозначающие вид напрягаемой арматыры.

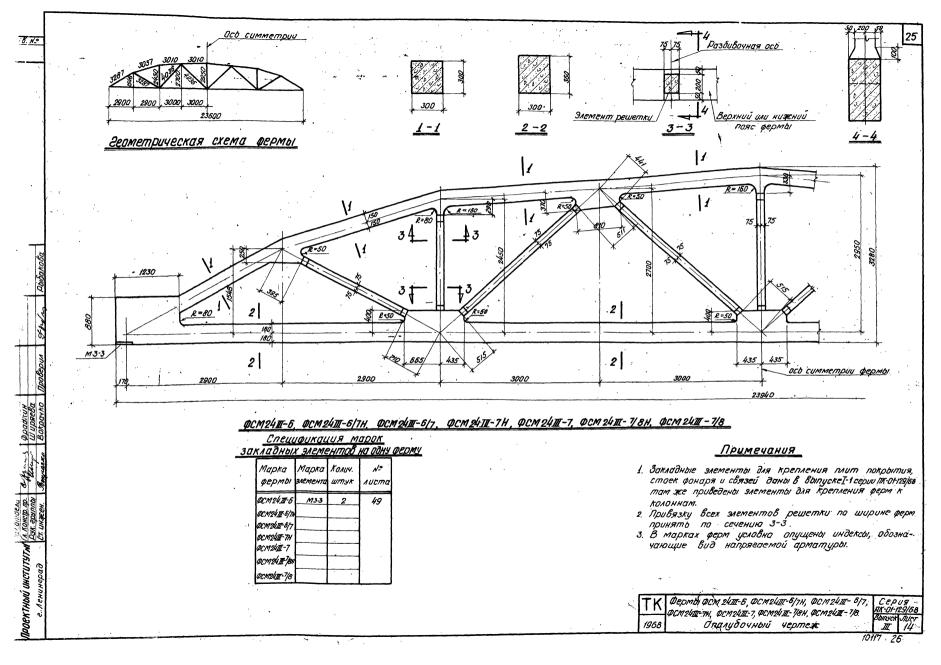
Κ	Фермы ФСм24 <u>Т</u> -2,фсм24 <u>Т</u> -3,фсм24 <u>Т</u> -3/4,фсм24 <u>Т</u> -4,	Cepu	।त
	фсм24 <u>Т</u> -4/5,фсм24 <u>Т</u> -5H, фсм24 <u>Т</u> -5.	NK-01-1	129/68
68	Опал'я бочный черте экс	Bbinscir III	Aucm 9

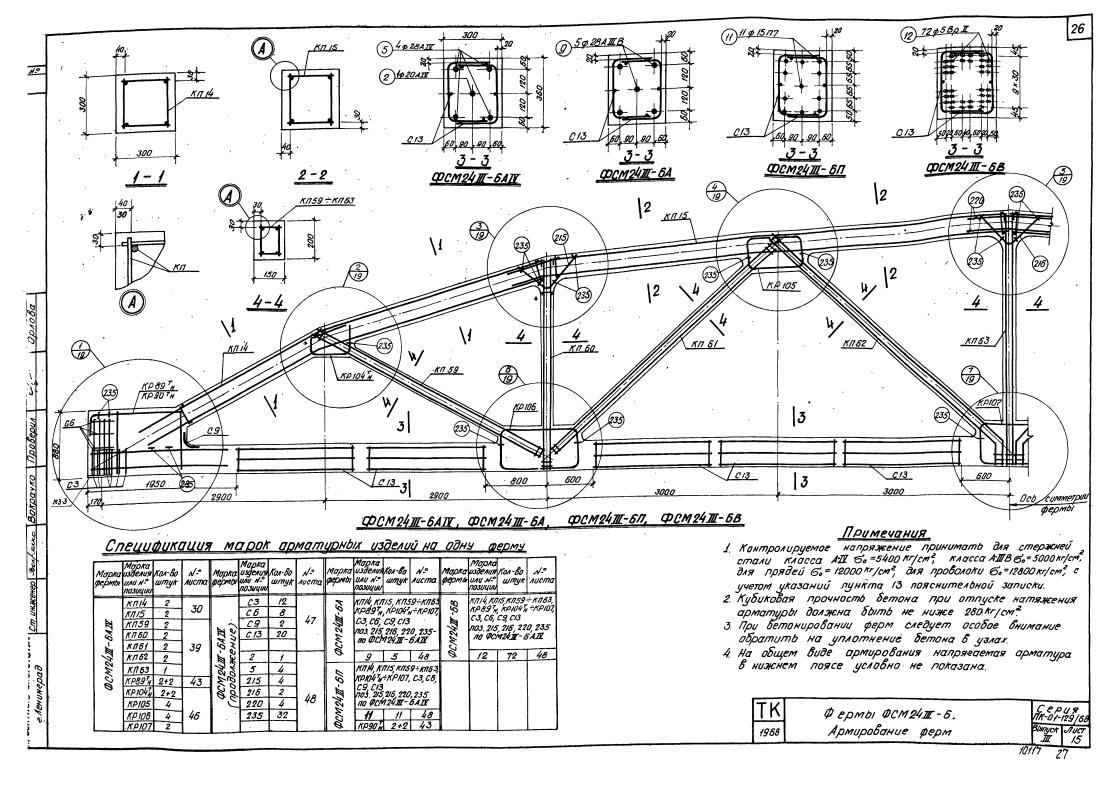


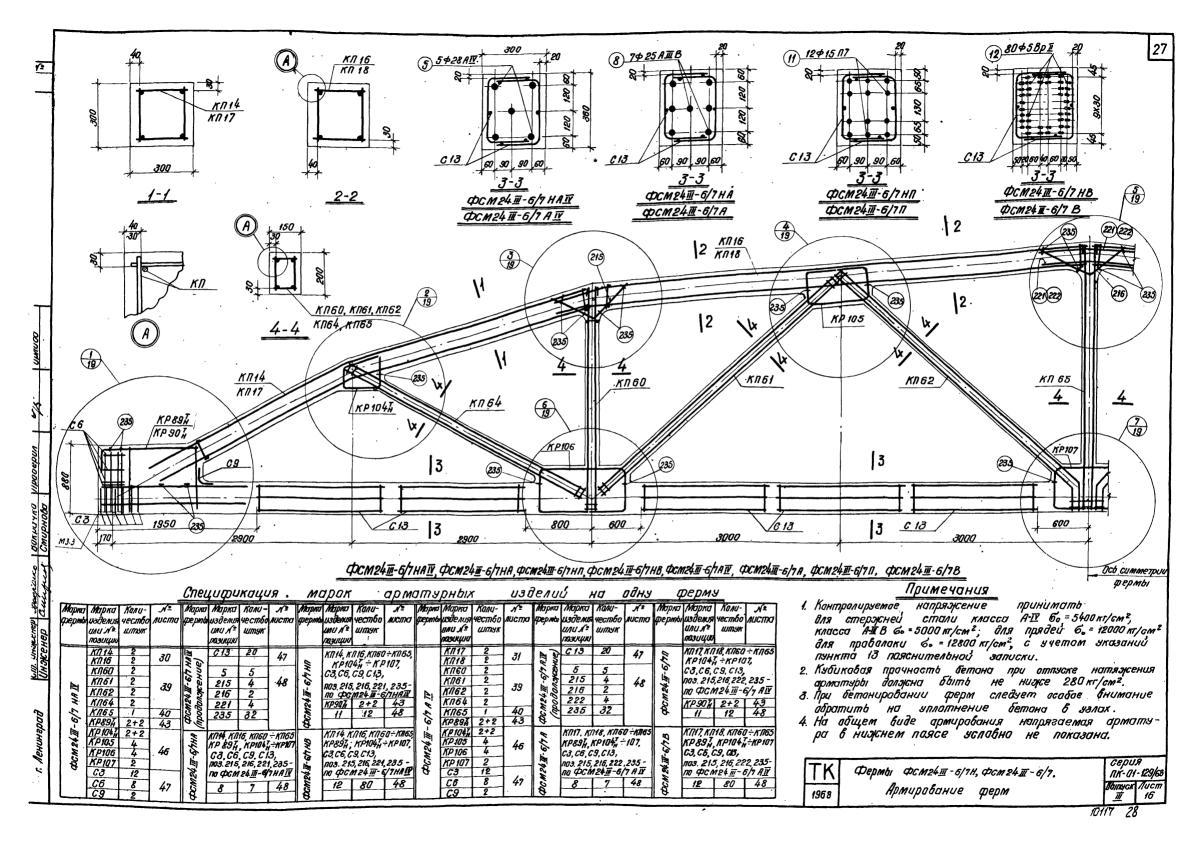


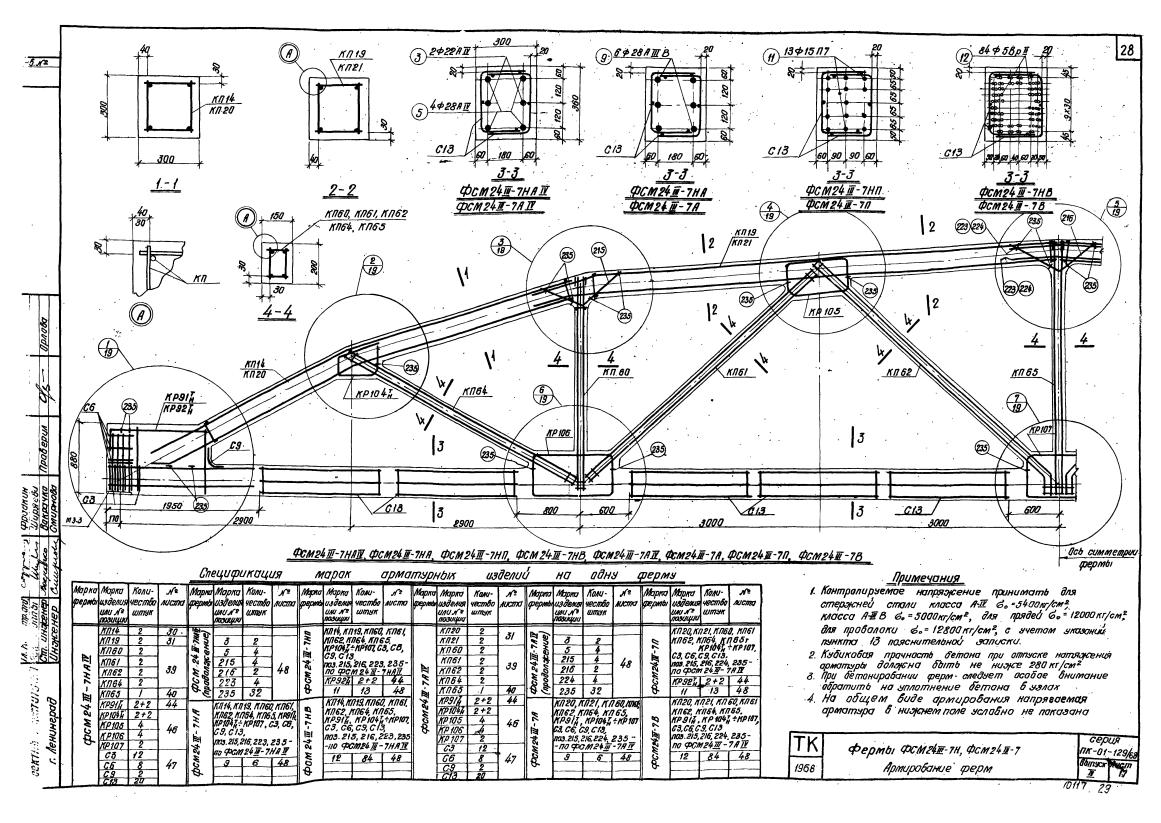


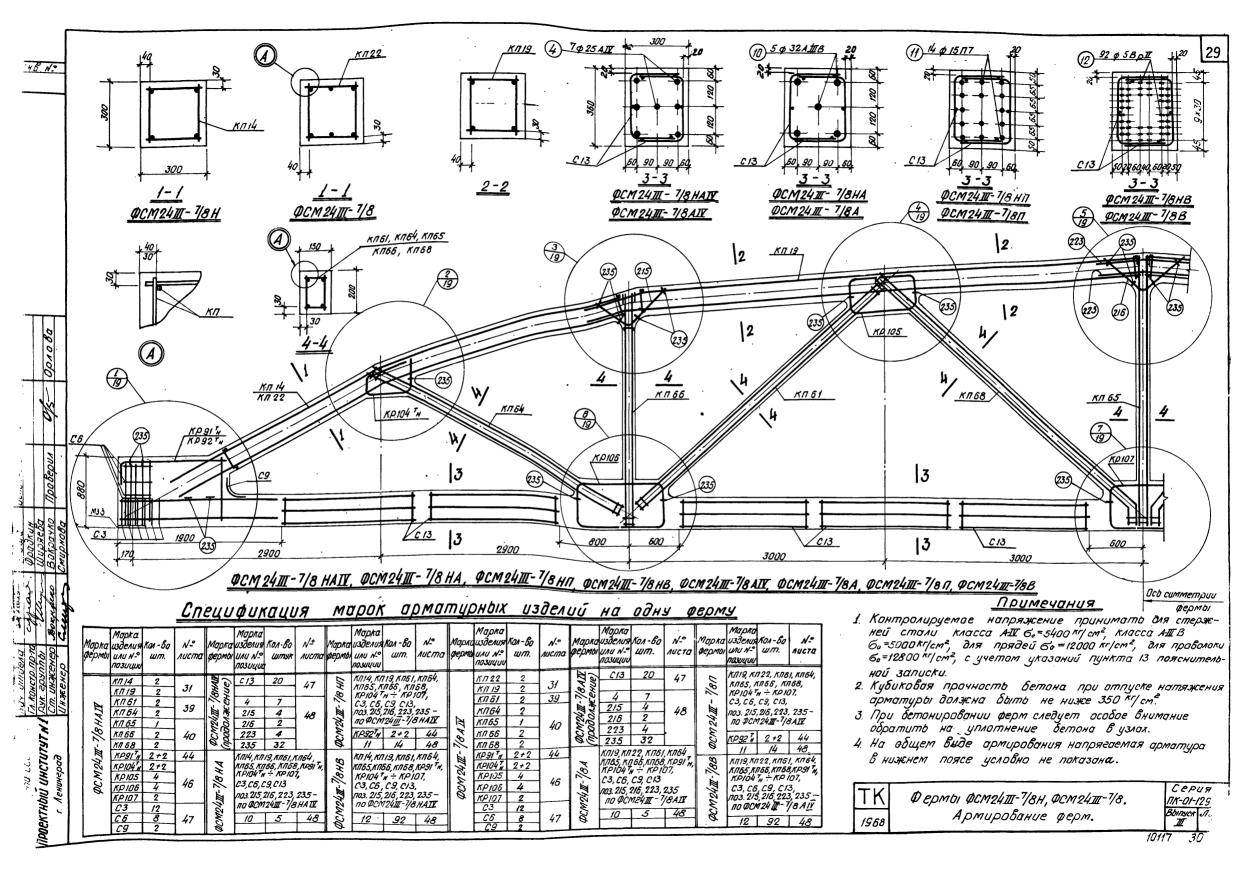


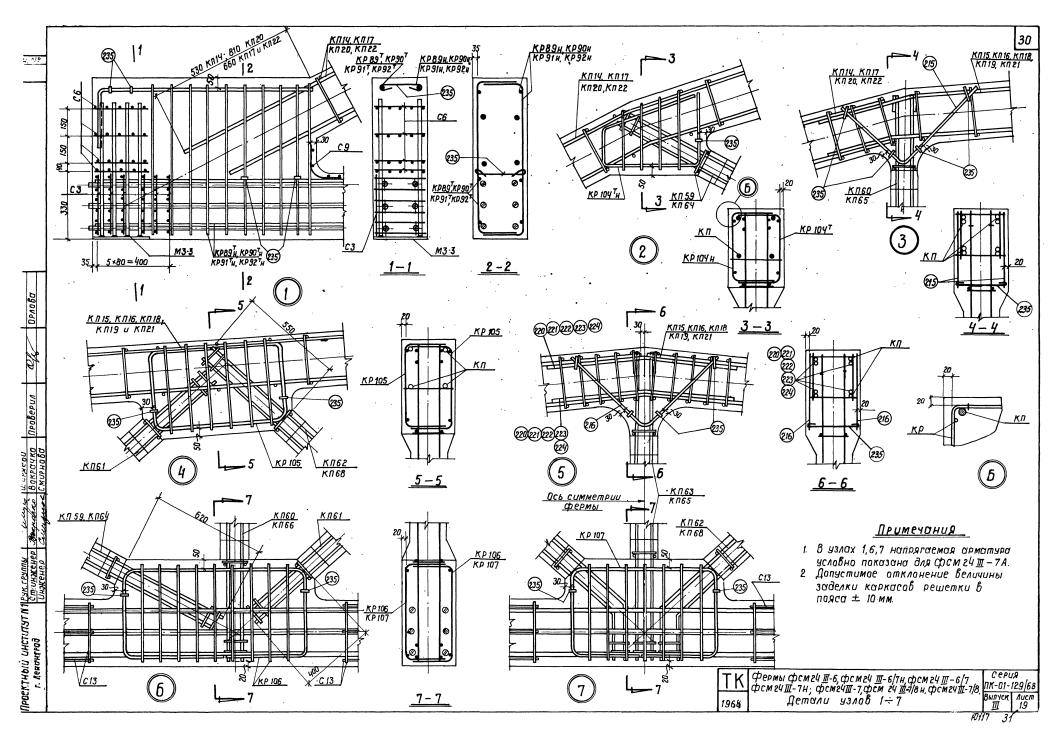


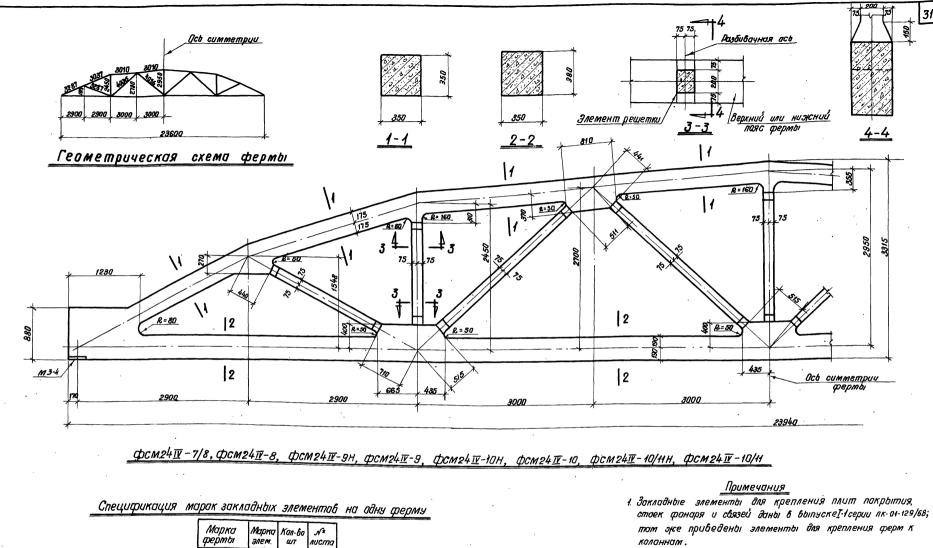










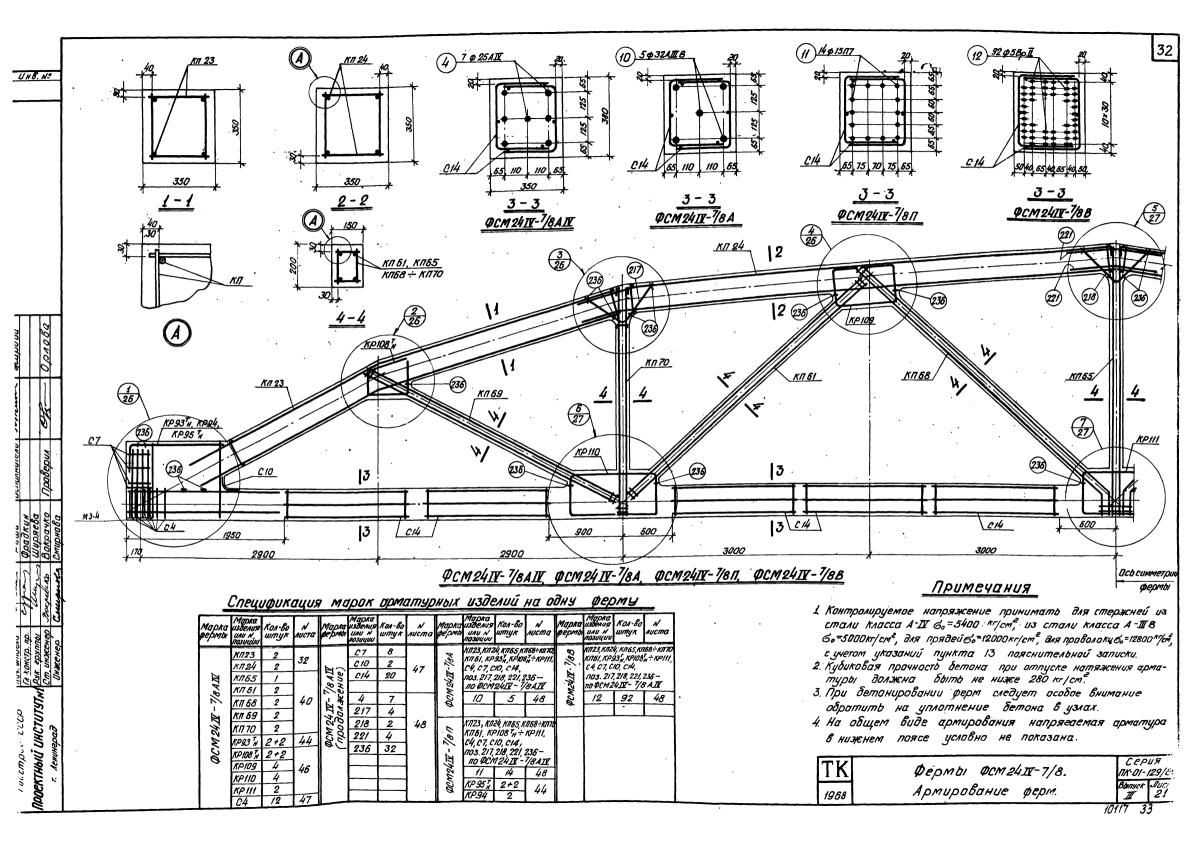


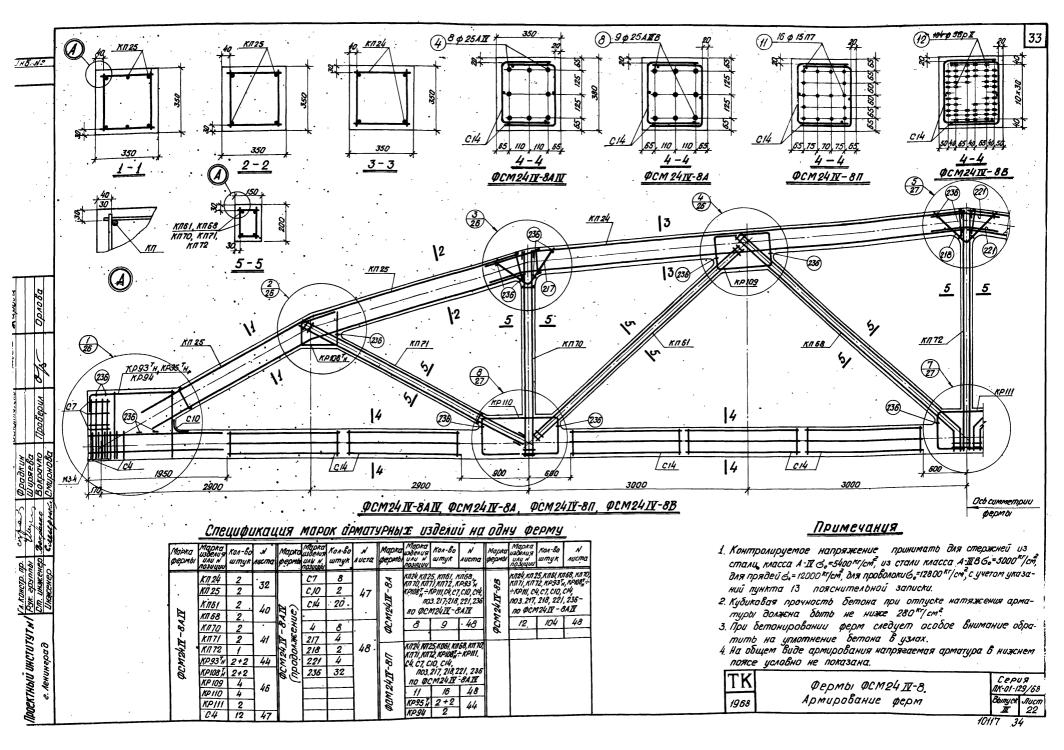
Марка ферты	Марка элем.	Кол-во шт	√2 NUCITICI
фсм 24 <u>т</u> - 7/8	M3-4	2	49
фсм 24 <u>ī</u> v̄ - 8			1
фсм 24 <u>і</u> Ў-9н			İ
фсм24 <u>ї</u> 7-9 фсм24 їў-10н		1	1
фст24 <u>17</u> -10 ФСМ24 <u>17</u> -10			1
ФСМ 24 <u>IV</u> - 10/н I			1
DCM 24 18-10/41	1	l	1

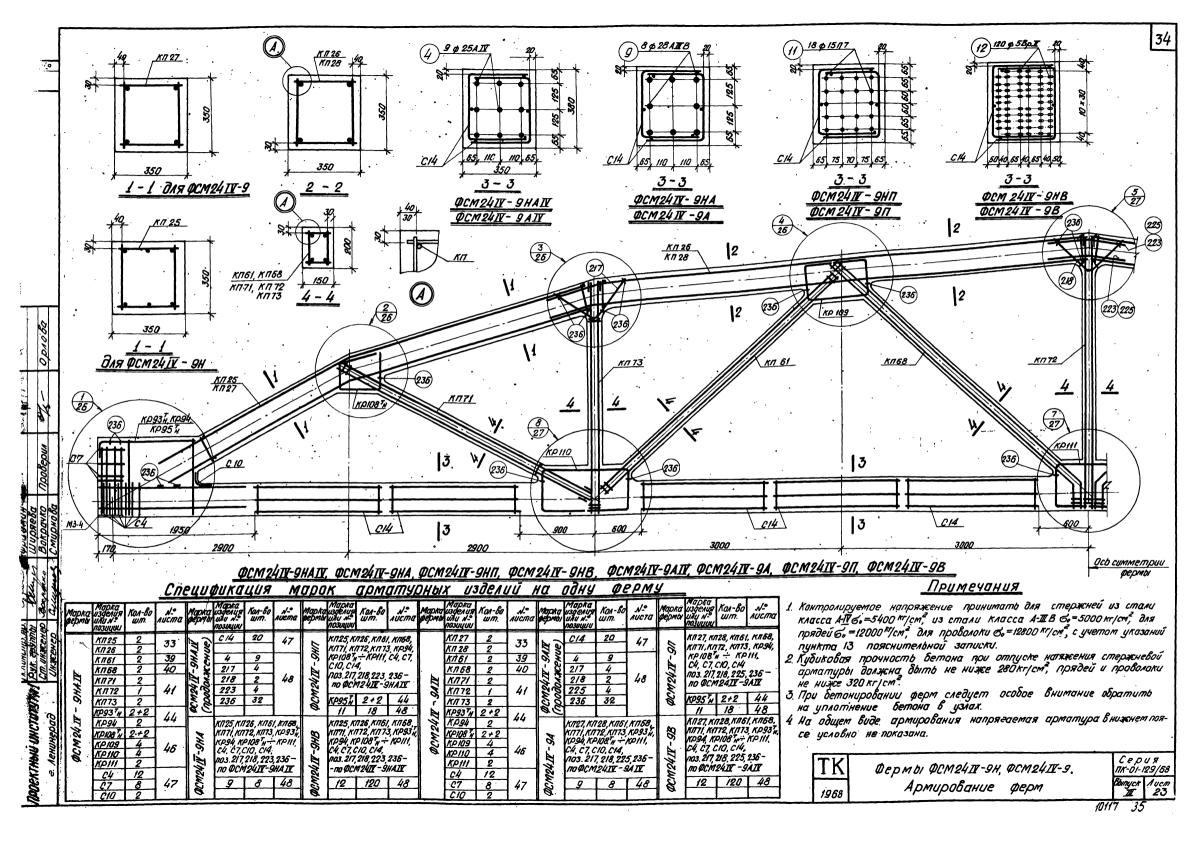
- 2. Прибязки всех элементов решетки па ширине ферм принять по сечению 3-3.
- 3. $\dot{\mathcal{B}}$ марках ферм эслобна опыщены индексы, обазначающие вид напрягаетой артатыры.

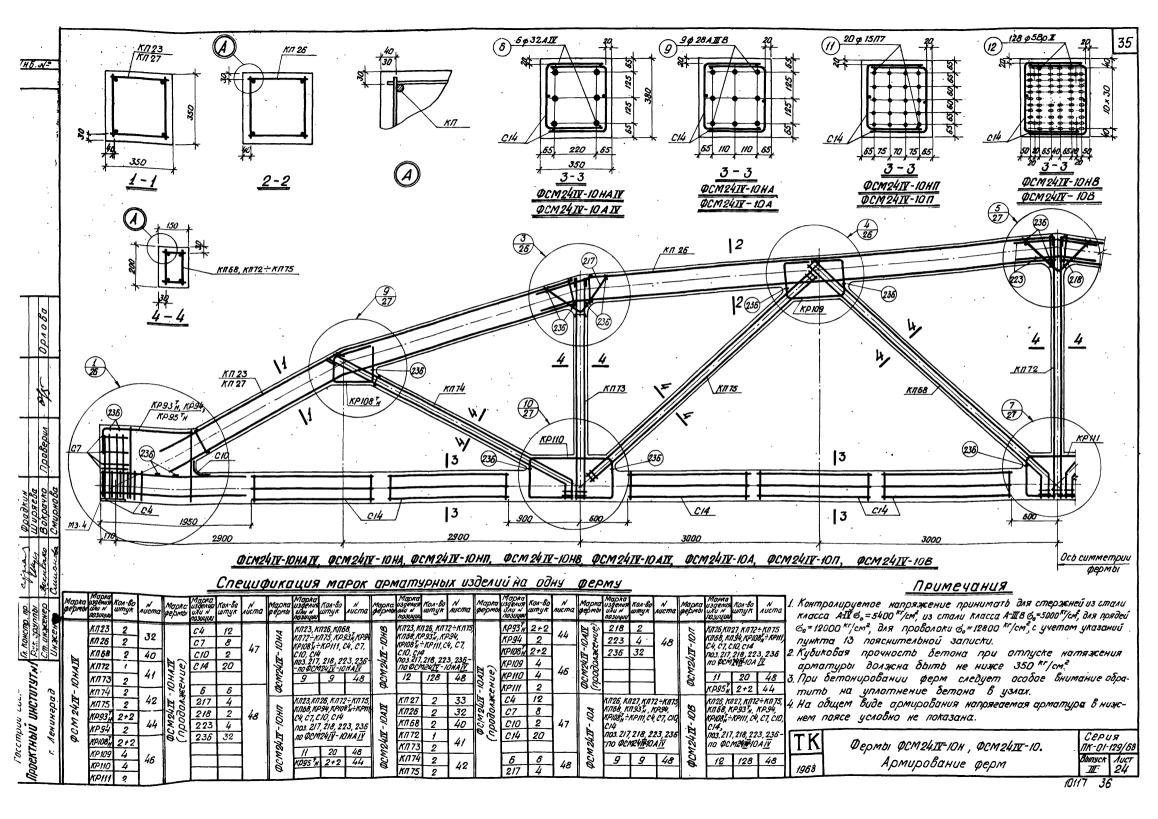
ΤK	Фермы фсм24 <u>1</u> Т-7/8, фсм24	IV - 8,	фсм24 <u>т</u> -9H,	Фсм2411-9,
	фсм24 <u>1Т</u> -10H, фсм24 <u>1Т</u> -10, ф	CM 24]	₹-10/11H, фсм2	411-10/11
1968		чер	теж	

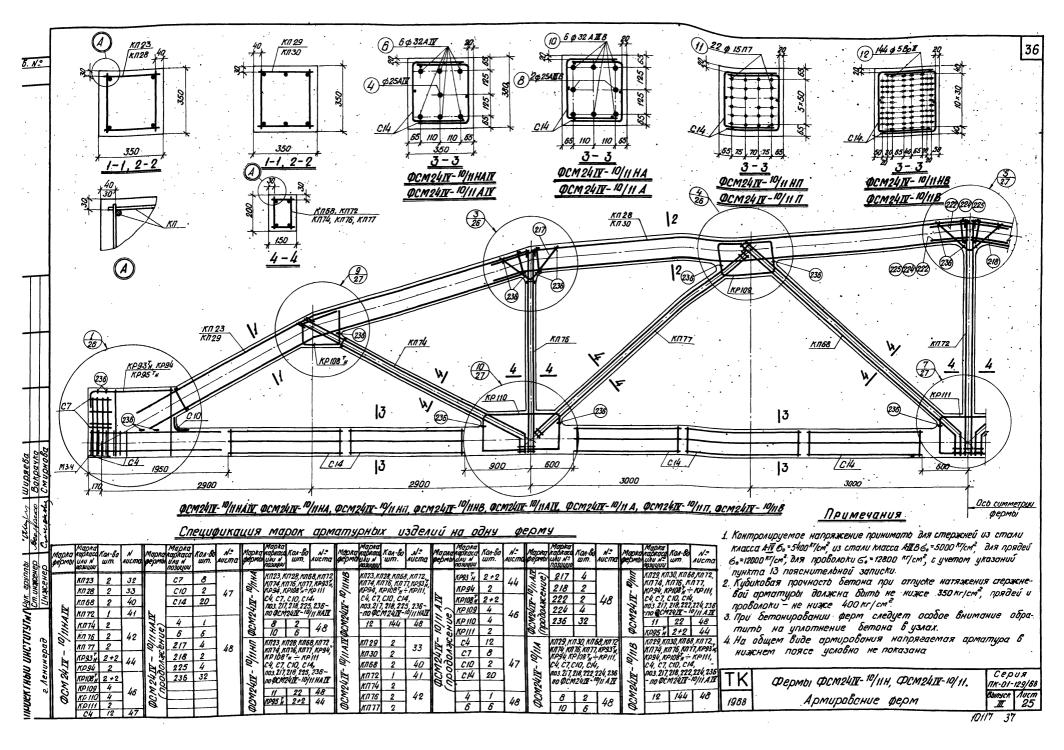
Серия пк-01-129/68

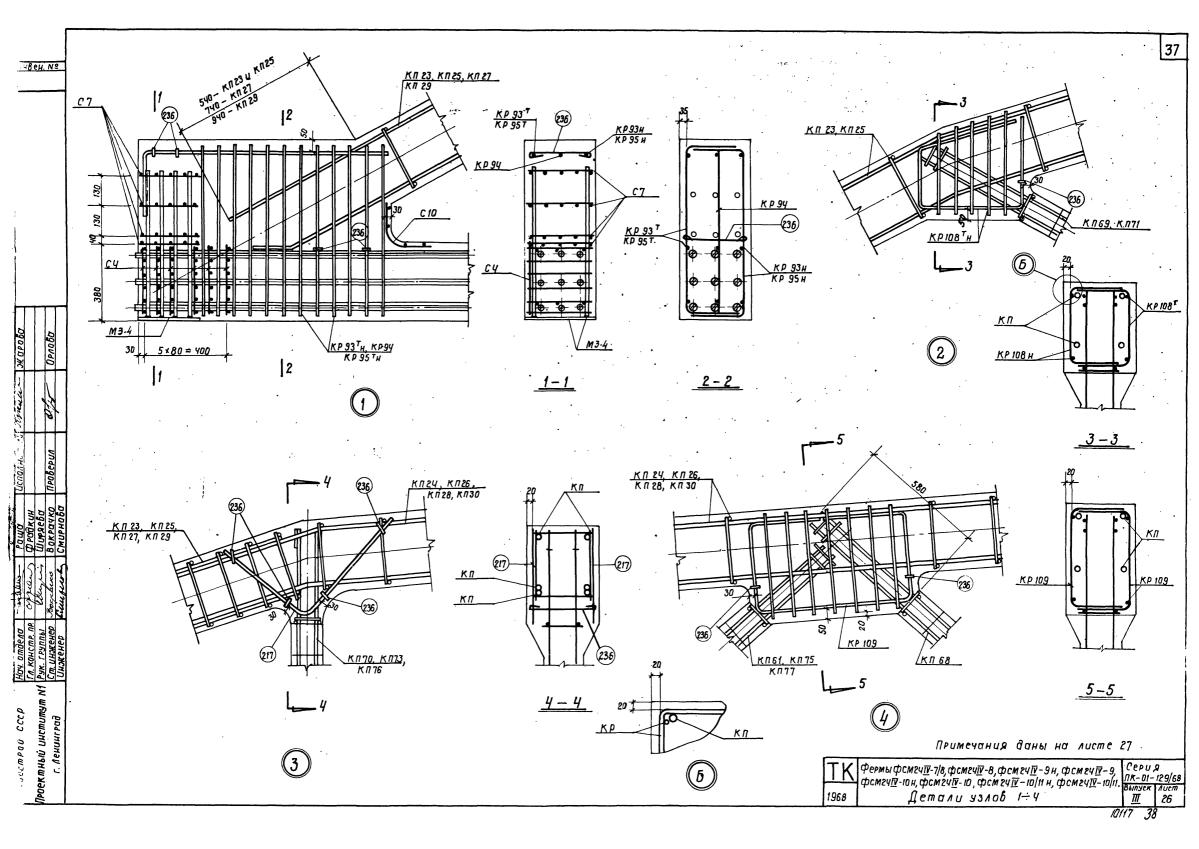


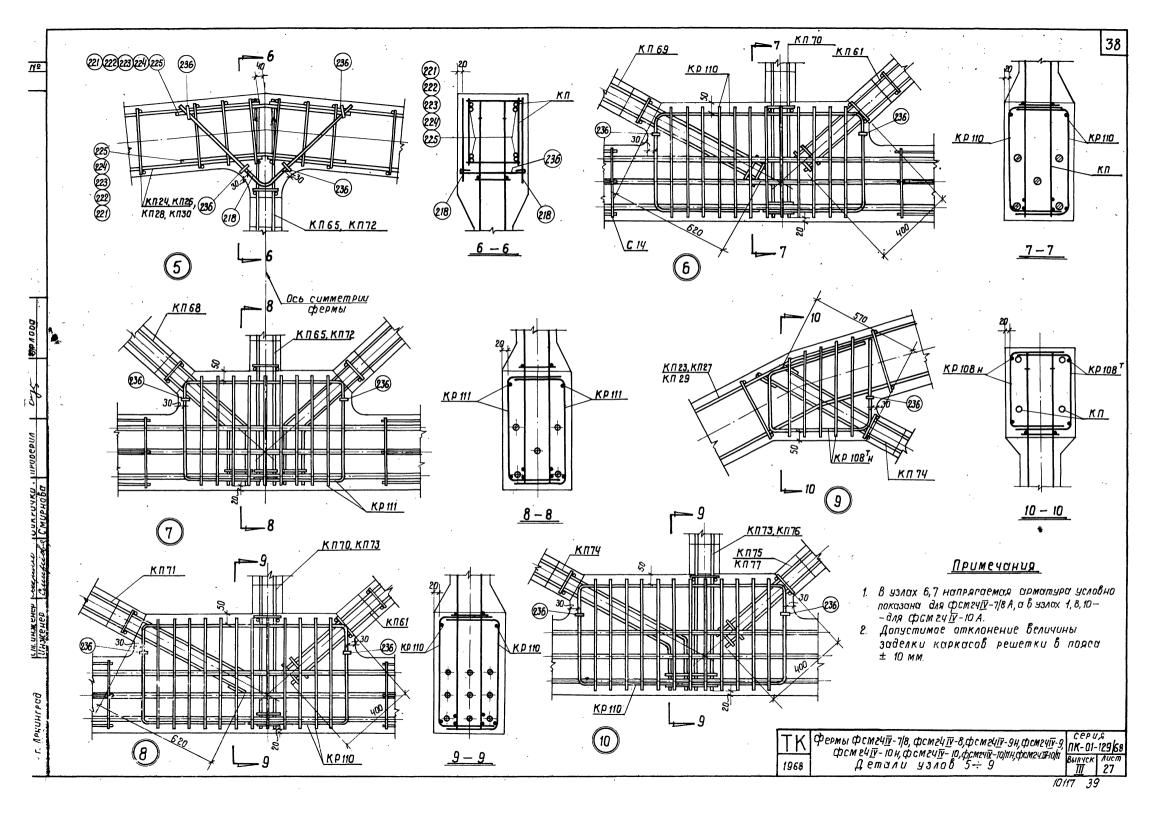


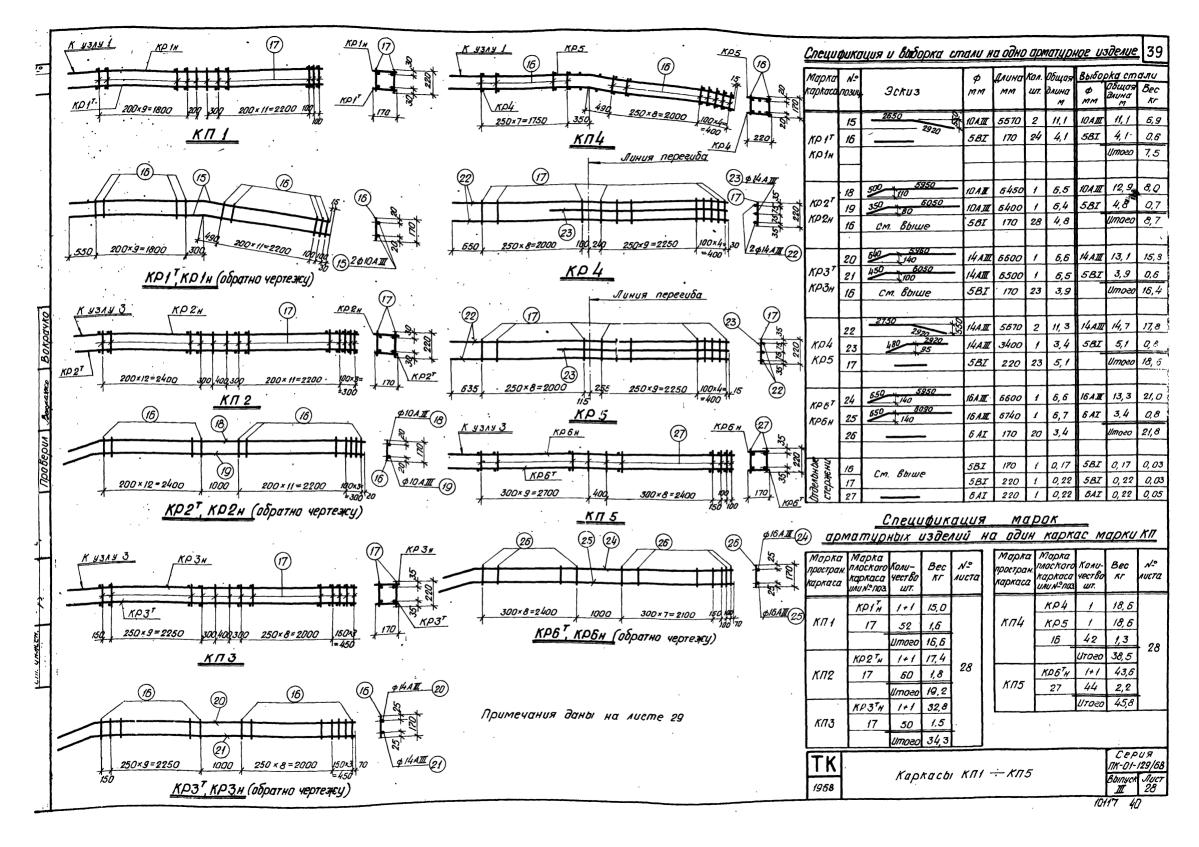


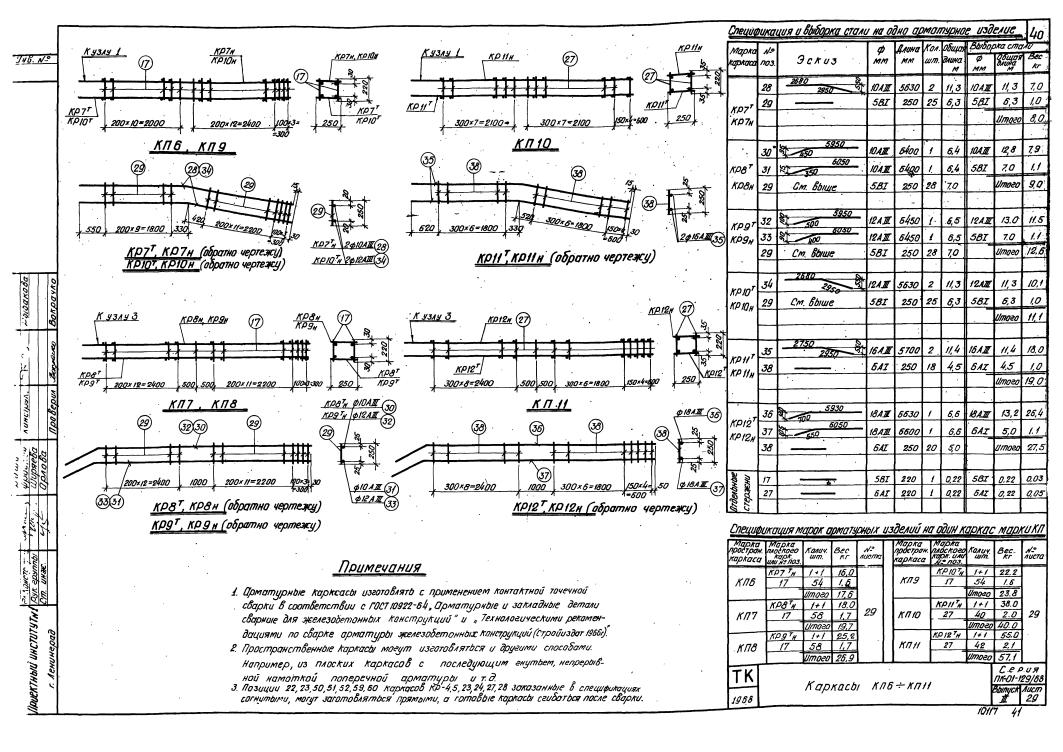


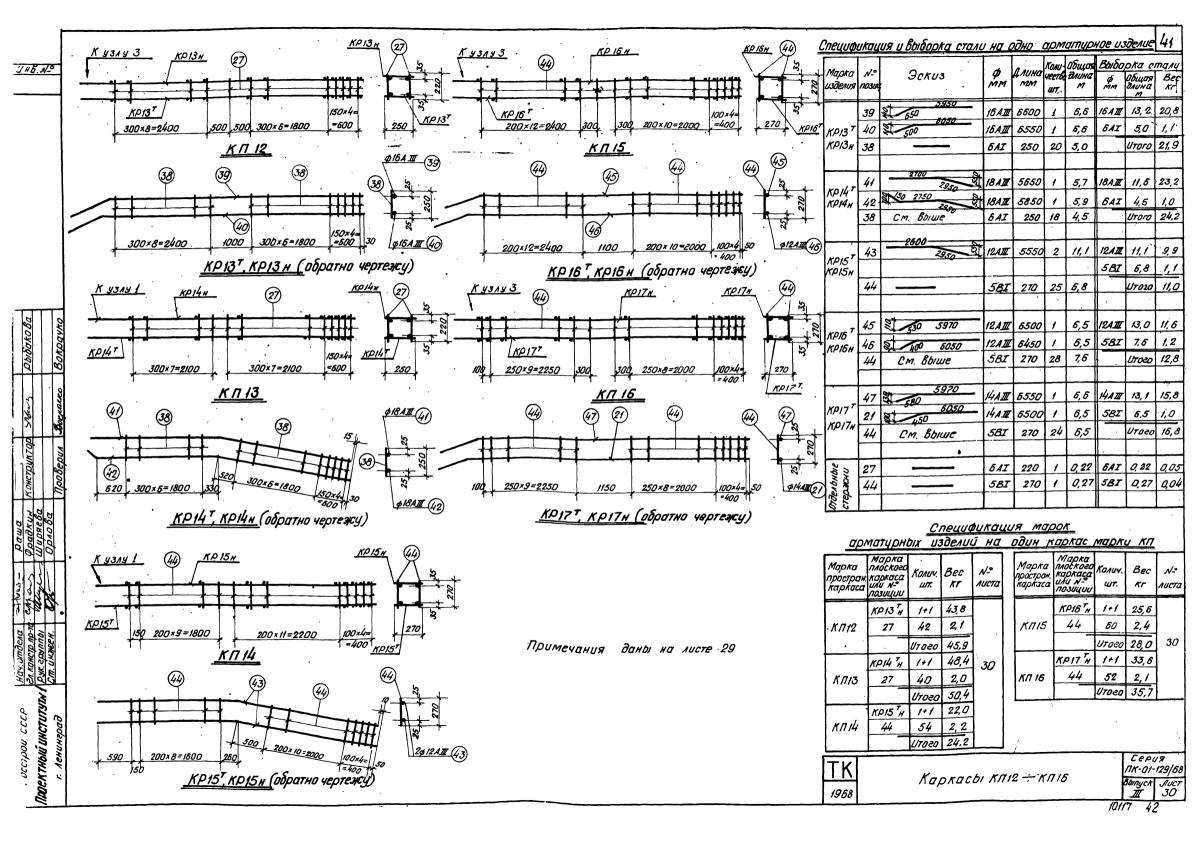


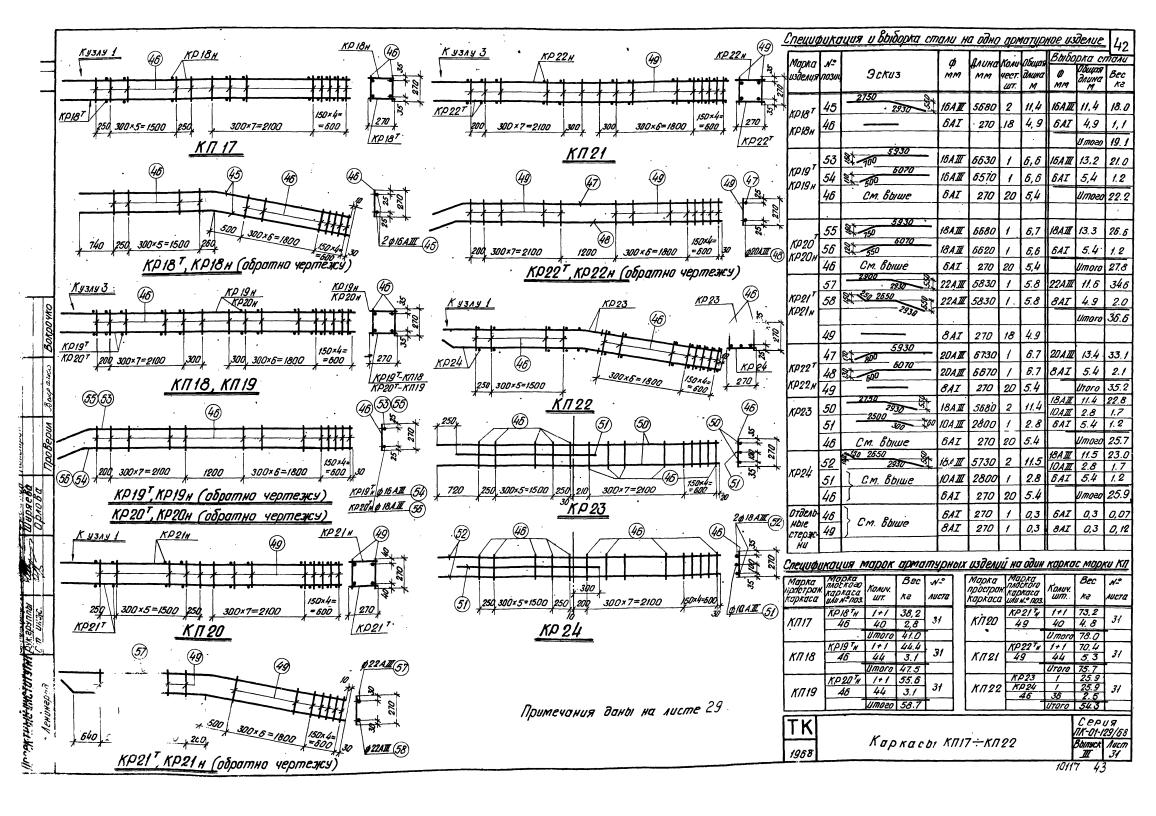


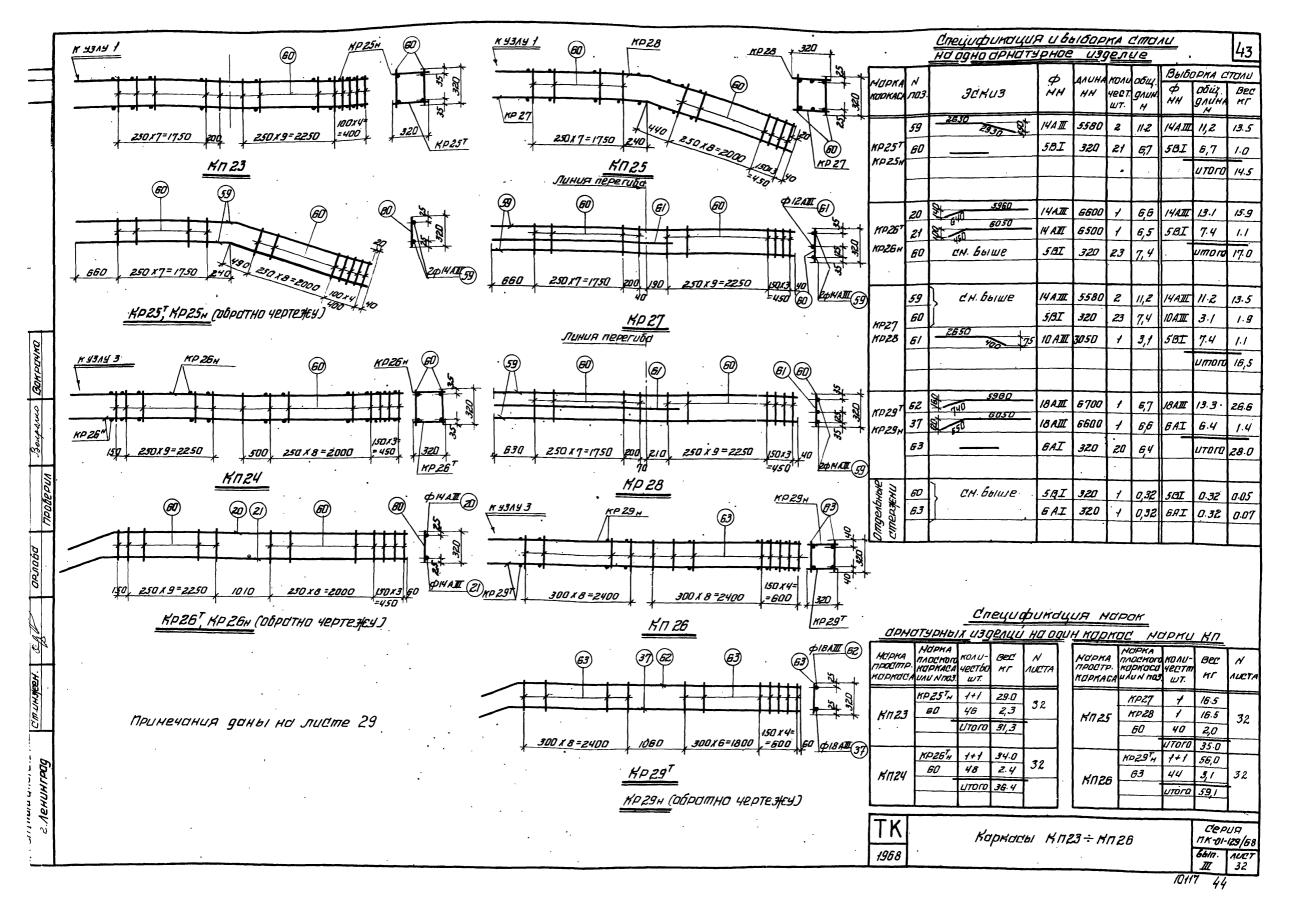


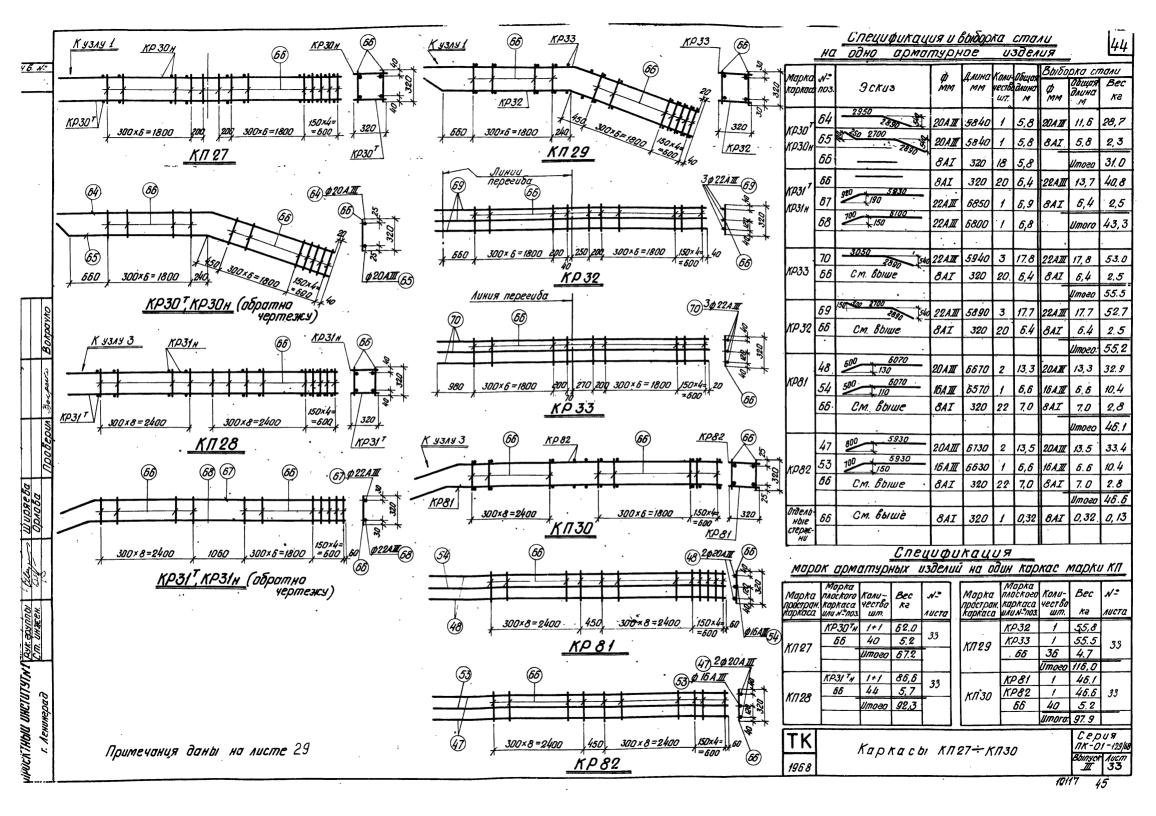


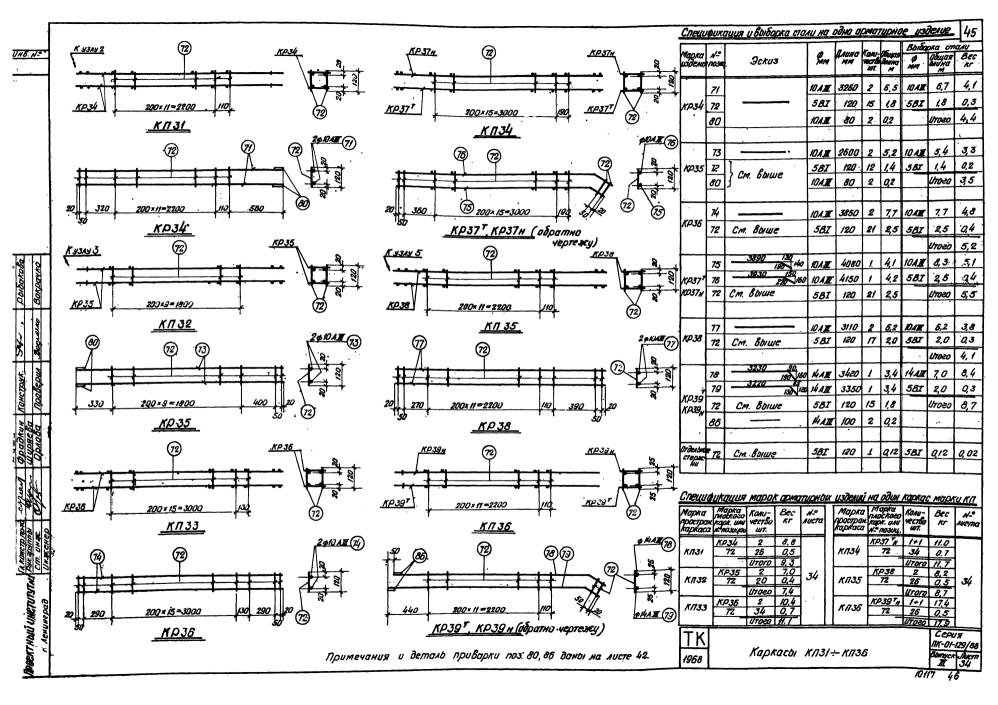


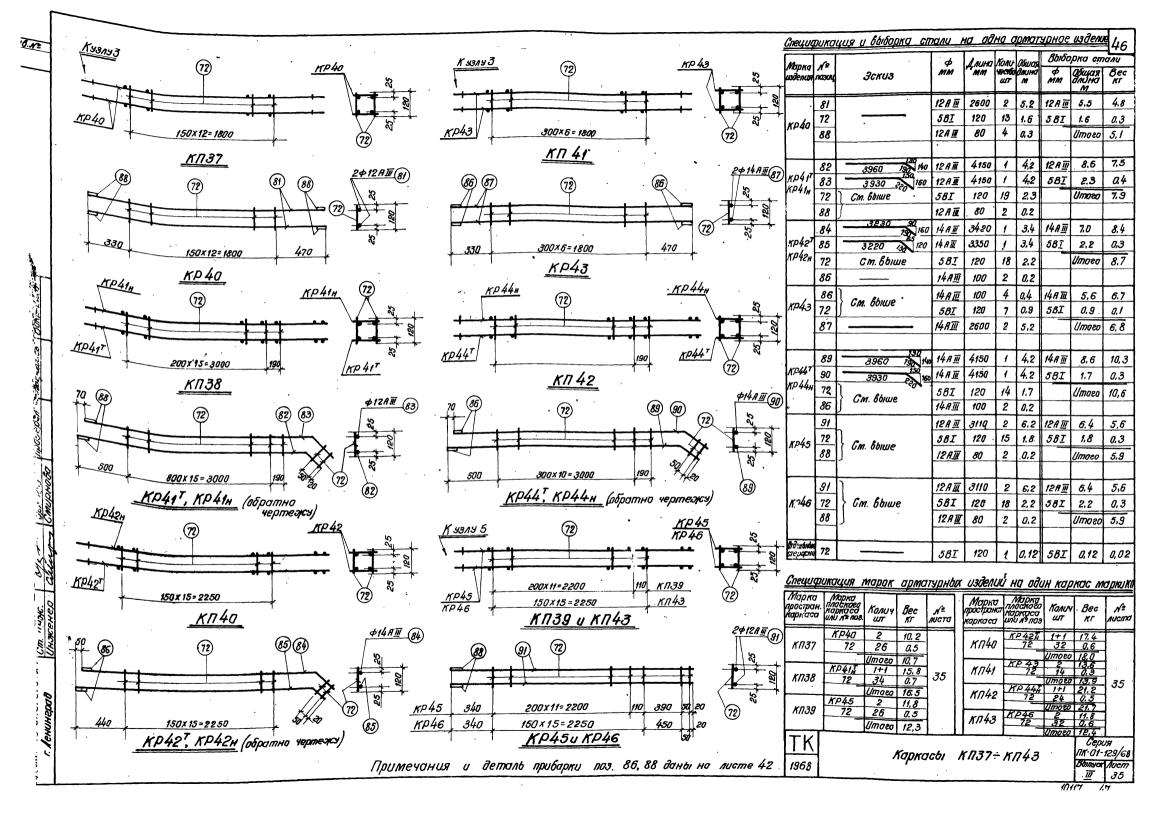


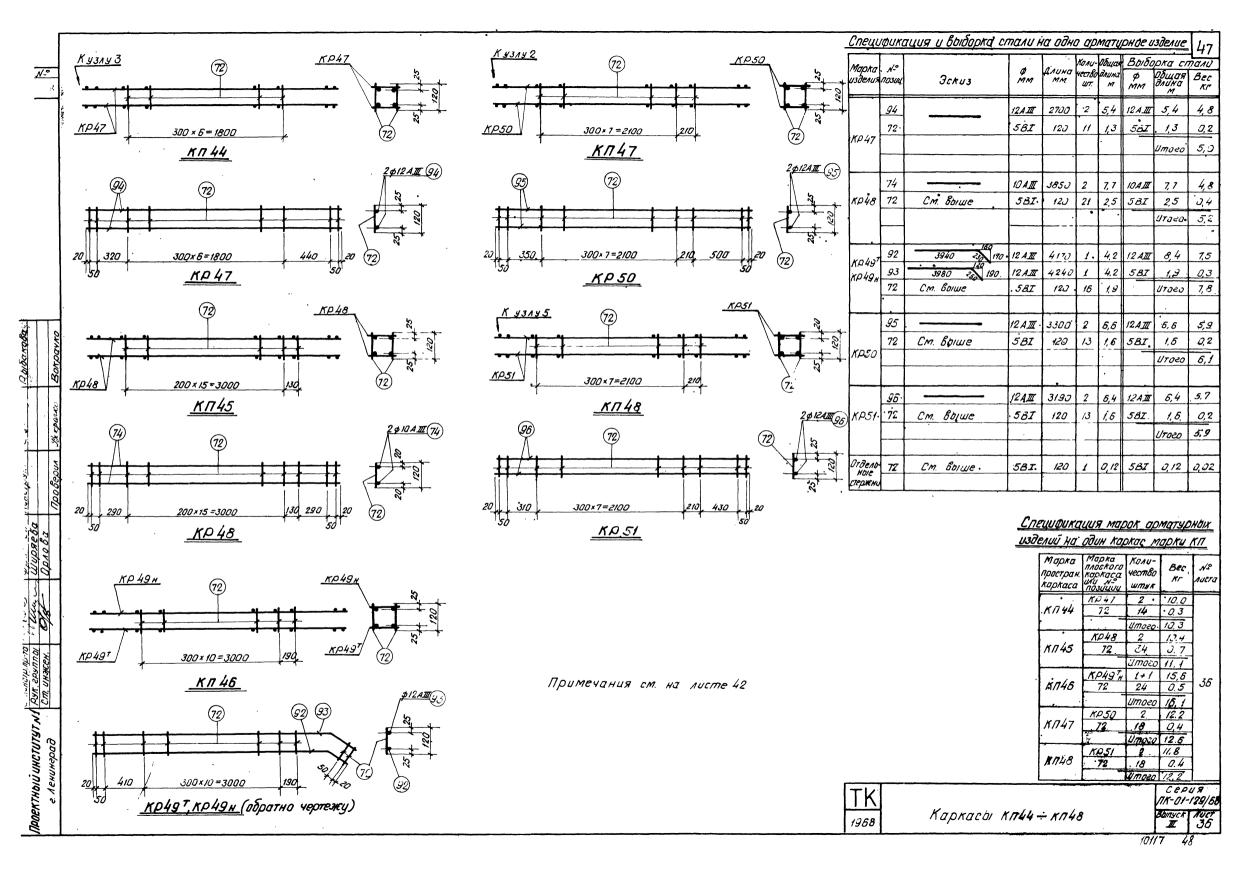


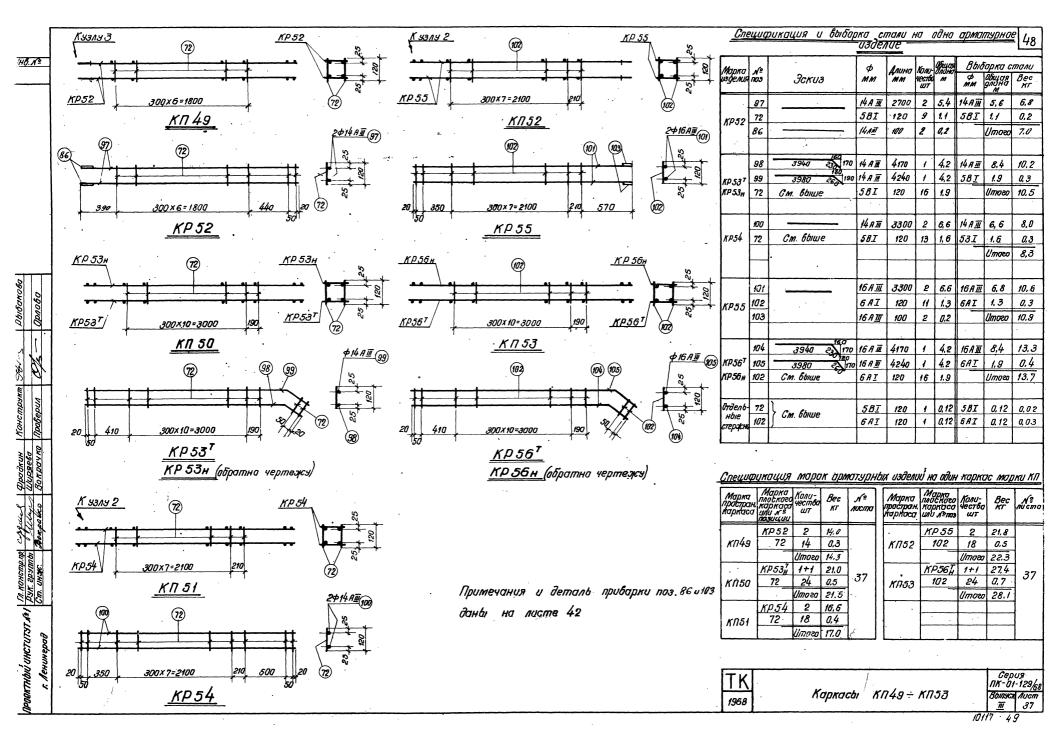


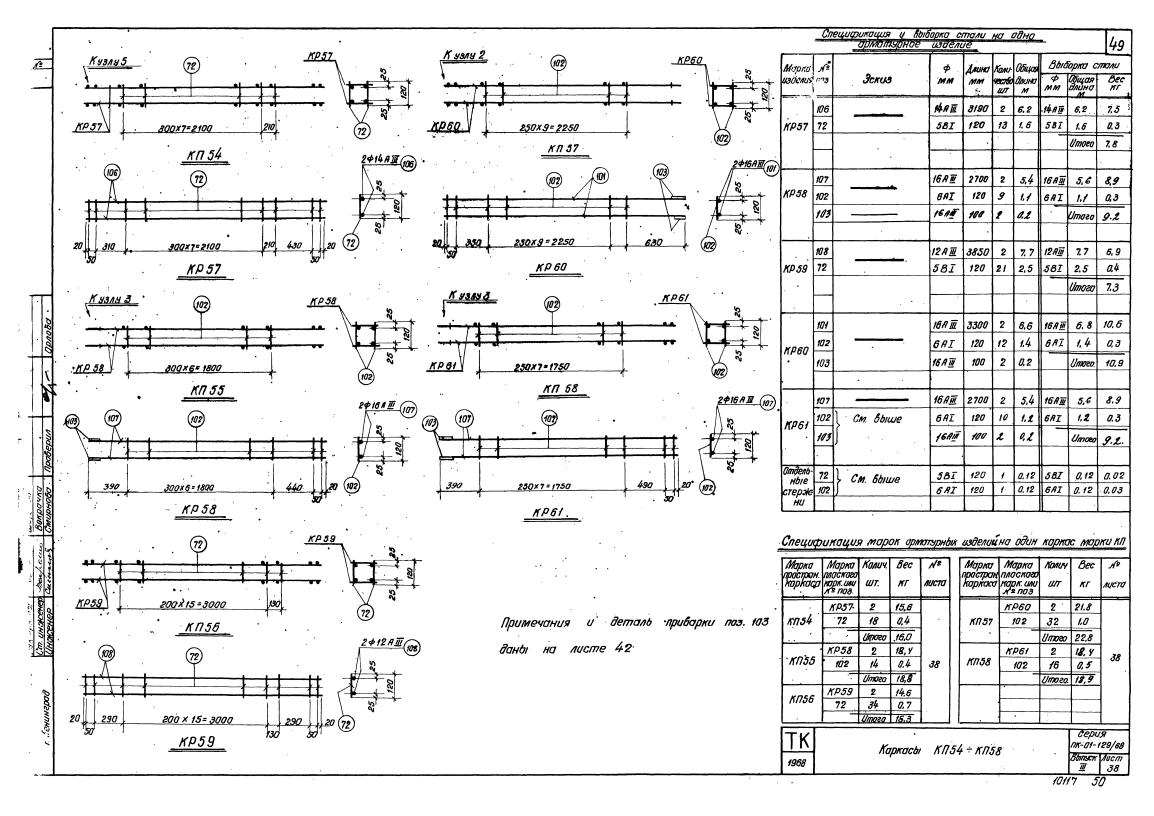


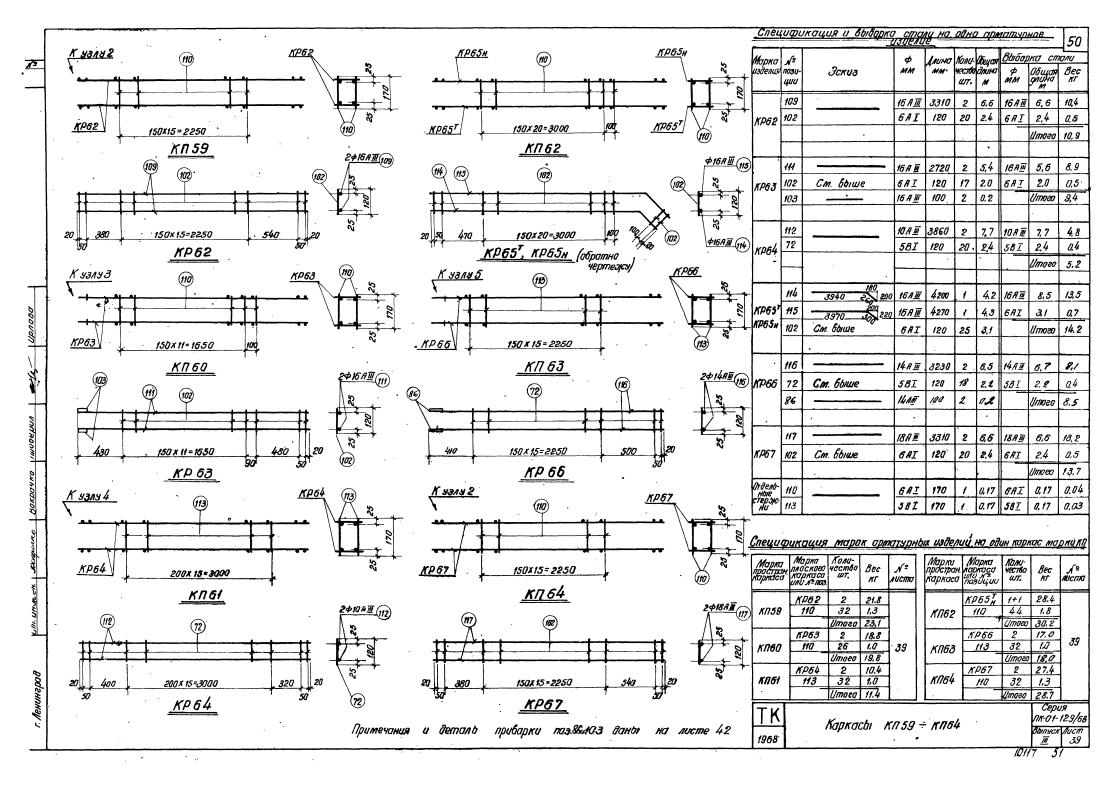


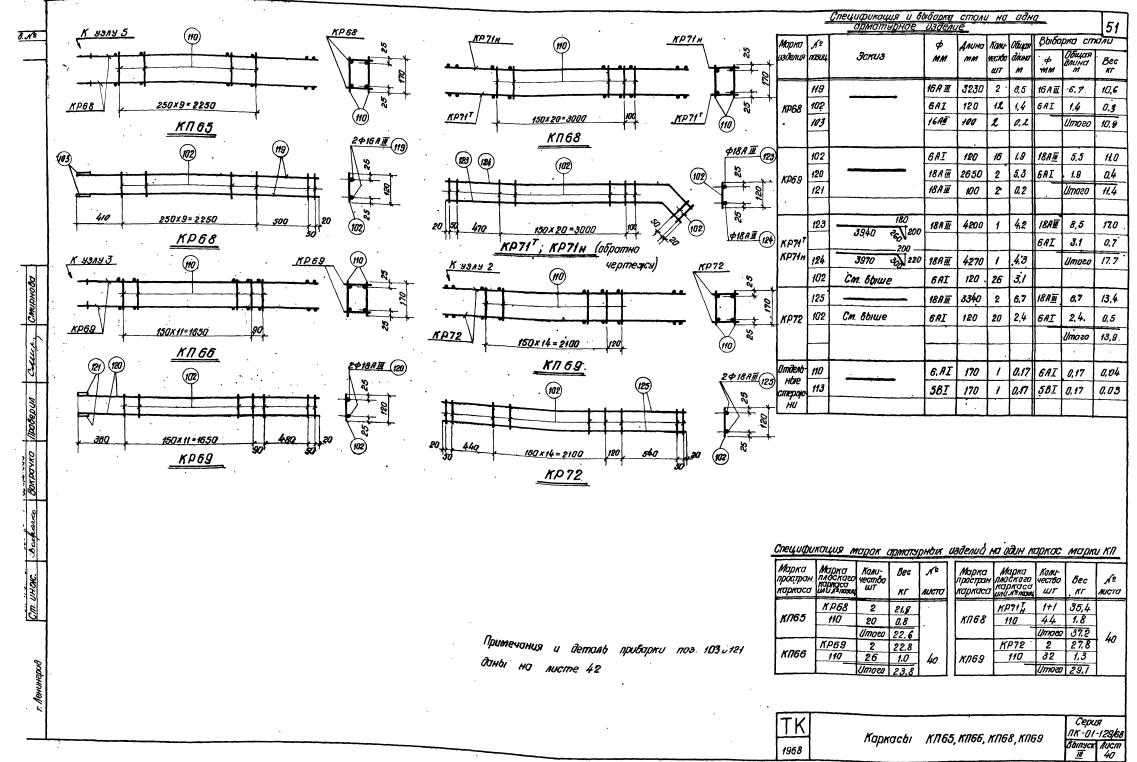


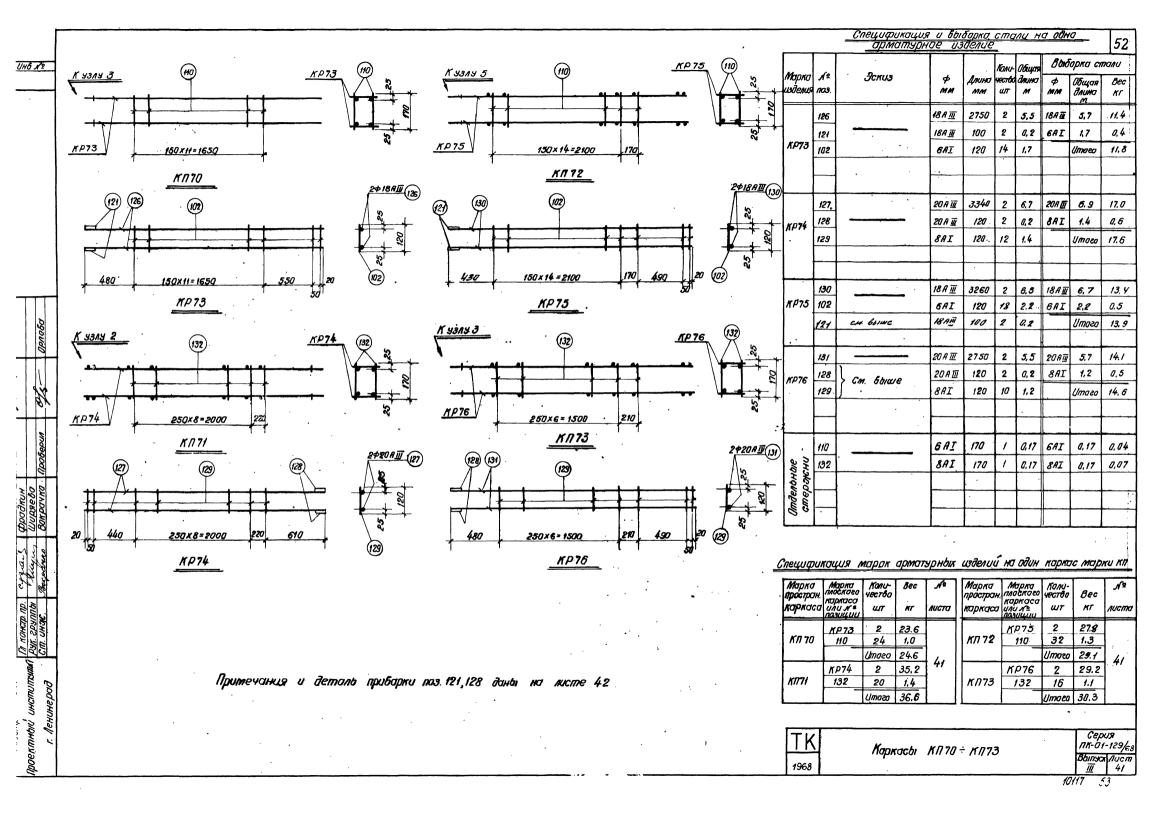


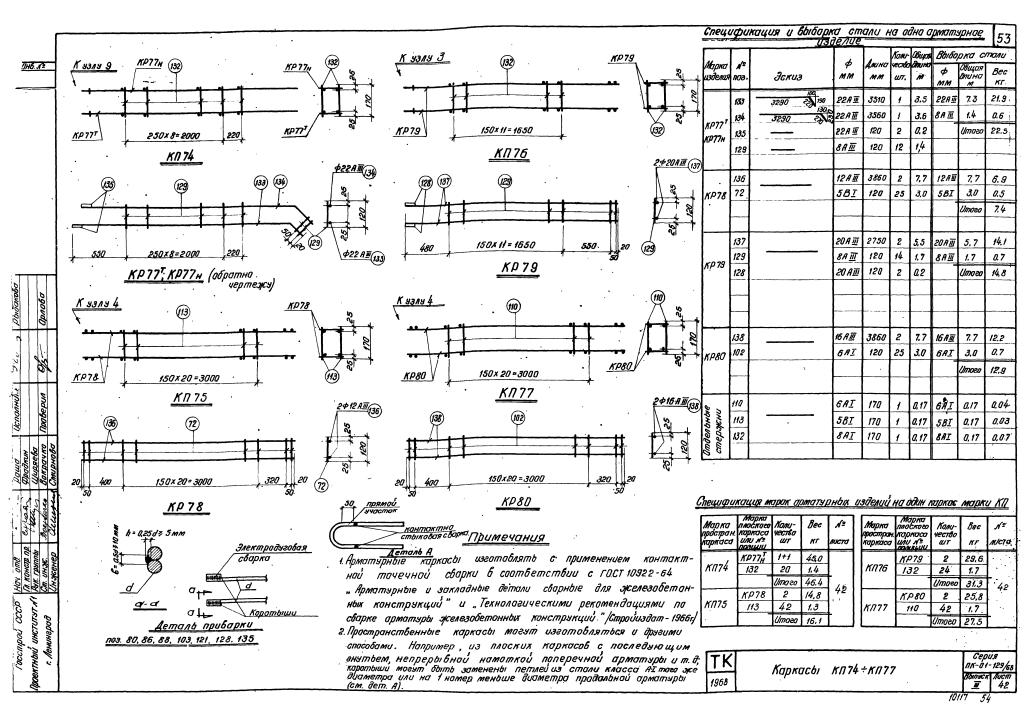


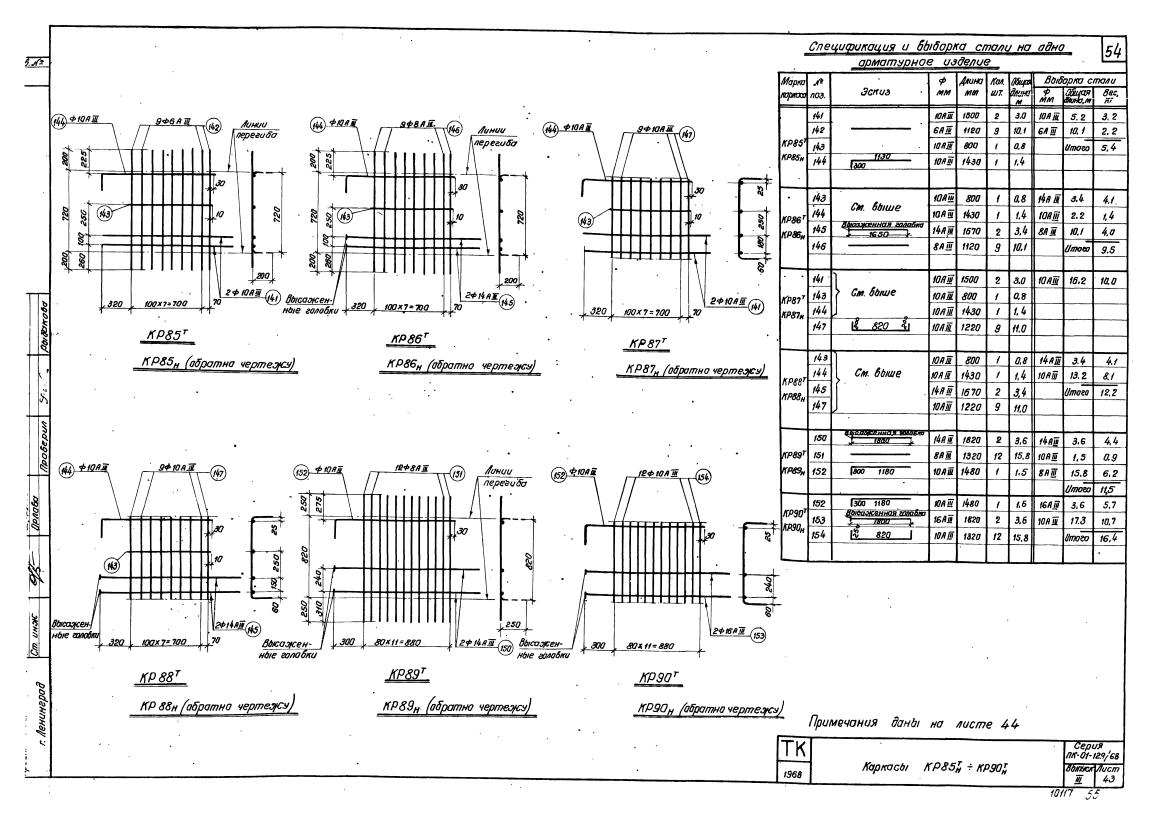


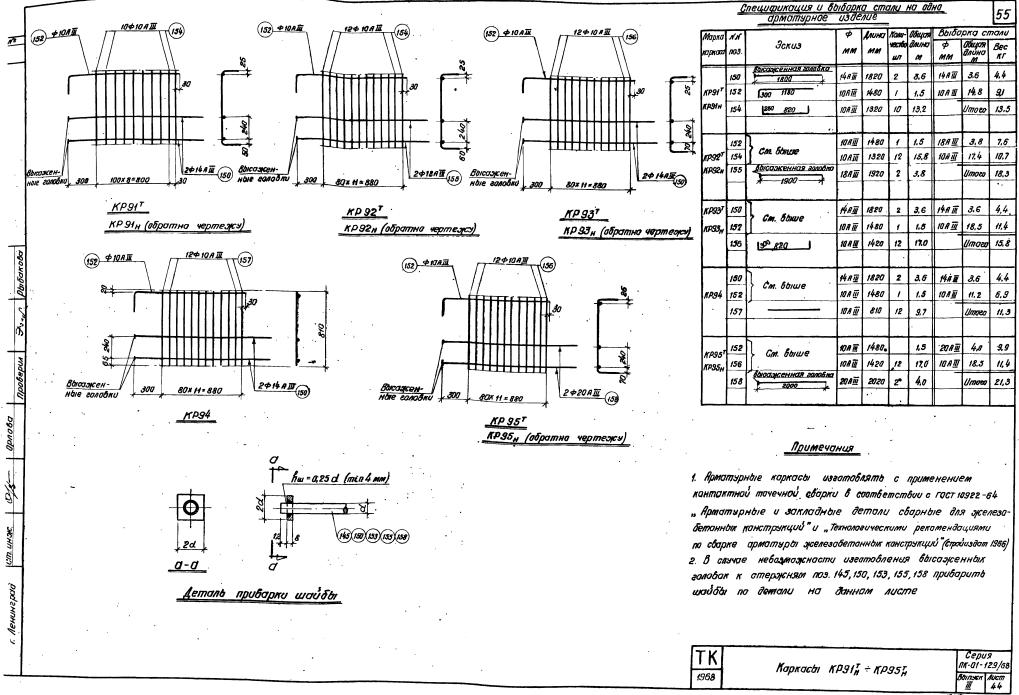


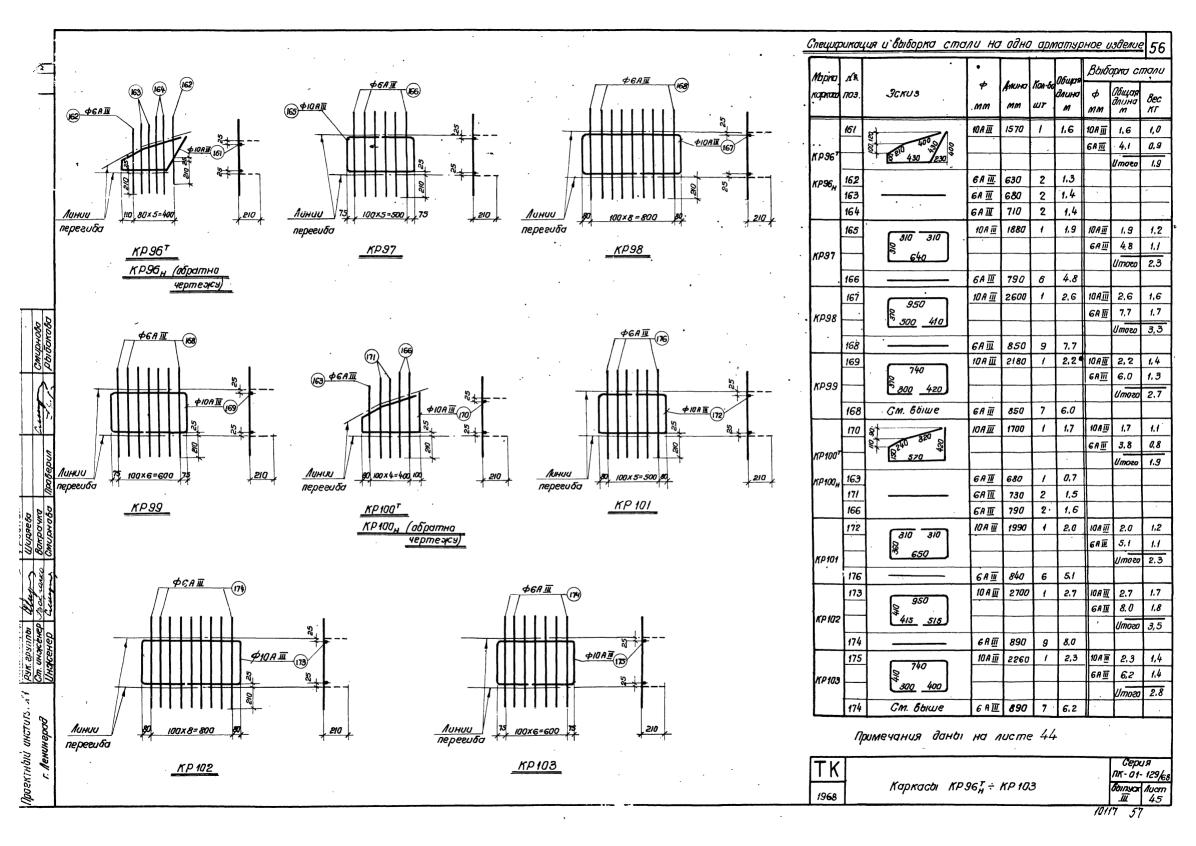


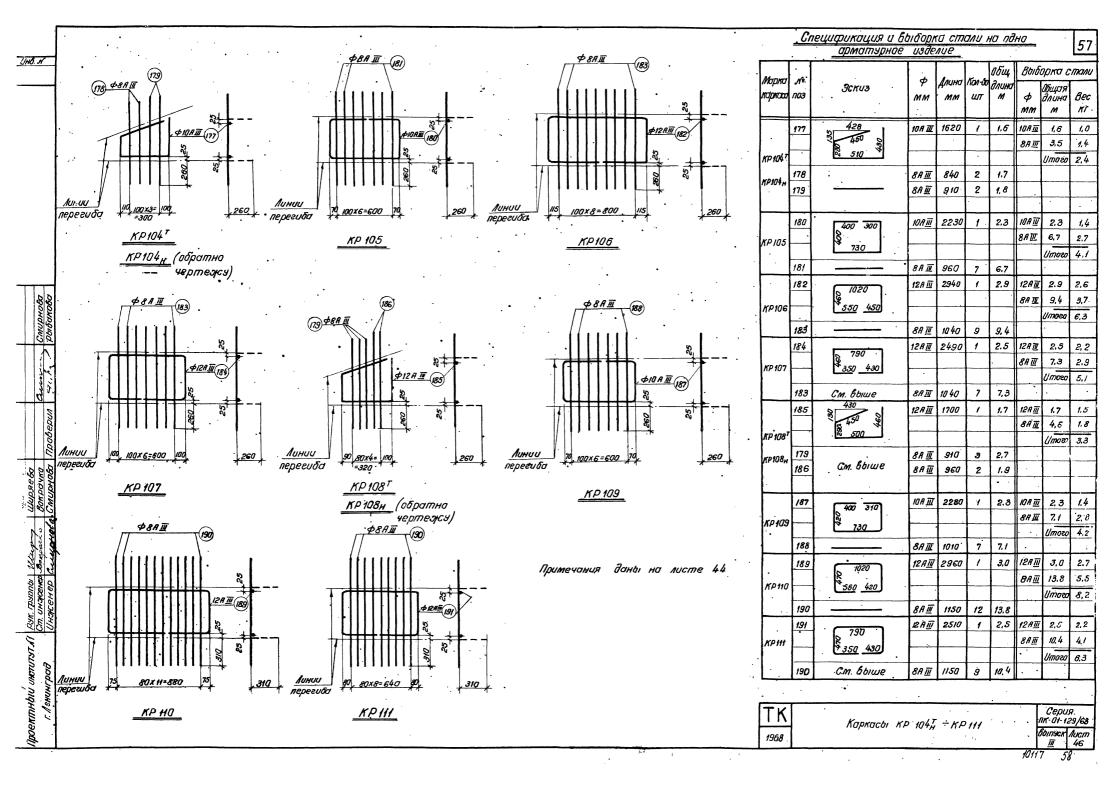


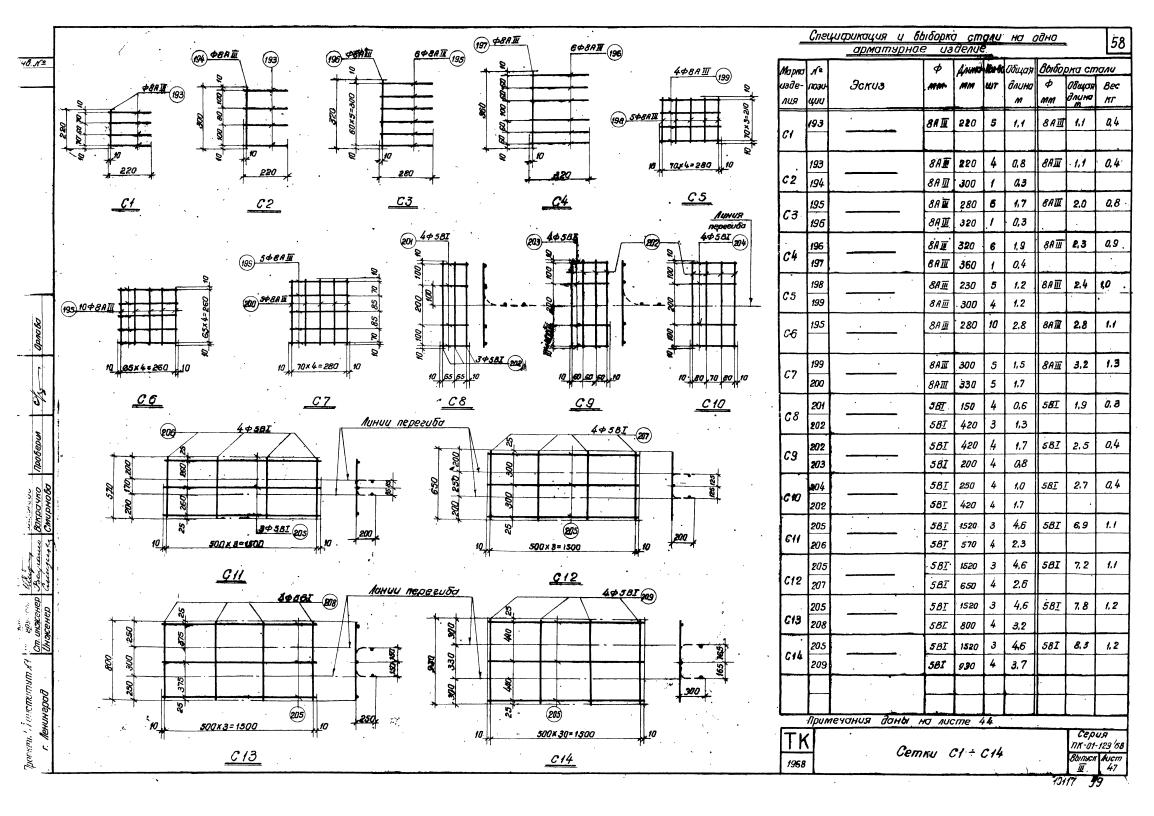












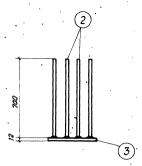
Спецификация и выборка стали на одно арматурнов изделие

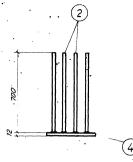
		A								
Марка	. 1		ø	Длина	Кол.	Общая	Βτιδομ	oka ci	many	
изделия	1143.	Эскиз	MM	MM	шт.	длина м	Ø MM	องกหล องกหล	Bec	
	1.		I8AIV	23940	1	23,9	'IBAIX	23,9	47,8	
283	2			23940	,	23,9	20AII	23,9	59,1	
стержни	3			23940		23.9	22 AIV	23,9	71,5	
	4			23940	<u>'</u>	23,9	25AIV	23,9	92,3	
арматура-отдельные		·					28AIV	23,9		
	5			23940		23,9			15,8	
	6		<u> </u>	23940		23,9	32AII		151,Q	
odh	7			23940		23,9	22AIIB	23,9	71,5	
non	.8		25AII 8	23940	1	23,9	25A.IB	23,9	92,3	
	9		28 A III 6	23940	1	23,9	28 ∴	23,9	115,8	
KDIN	10		32AIIB	23940	1	23,9	32AIIB	23,9	151,0	
Напрягаемая	#		15.777	23940	1	23, 9	15/17	23.9	26,3	
solu	12		58pI	23940	1	23,9	58pII	23,9	3,5	
17/										
	211	320*	14 A 🎹	770	1	0,8	14 A 🎹	0,8	1.0	
	2/2	420	14 A 🎹	.840	1	0,8	14 A.M	0,8	40	
	213	440	14AII	960	1	1,0	14 A 🎹	1,0	1.2 .	
EHU.	214	530°S	14 ATT	1060	1	1, 1	14 AZZ	1.1	1,3	
стержени	215	460	14 A III	1040	1	1,0	14 A III	1,0	1.2	
CZ	216	552	14 A.III	1100	1	1,1	14 AII	1,1	1,3	
2/9/6	217	520	14 A III	1150	1	1,2	14AZĪĪ	1,2	1,5	
Отдельные	218	500	14A I II	1200	1	1,2	IYAII	1,2	1,5	
пде			•							
0										
ш						لــــا				

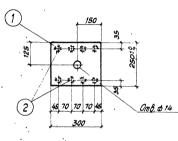
•												š.
١	Марка	N				ø	ANIHA	KOA	Общая	Выбор		<i>गेंच</i> 44
	рделия		3	CKU3		MM	MM	шт.	длина	ø	Общоя длина	Bec
1									M	MM	M	A7:
		219	_4	00 400	120	IOAII	800	1	0,8	10AII	0,8	0,5
		220	_4	50 430	120	12 A III	900	/	0,9	12 AII	Q.9	0,8
	22/	_5	500	18	14AIII	1000	1	1.0	14 A III	1,0	1, 2	
		222	_5:	50 550	2 \$8	16 AII	1100	1	1,1	16 A III	1,1.	1,7
		223	_50	0 600	78	18 A 🏻	1200	1	1,2	18 A III	1,2	2,4
		224		50 650	*	20A.III	1300	1	13	20A.III	1,3	3,2
	٥	225		100	100	22 A.II	1400	1	1.4	22 A.II	1,4	4,2
3	*	226	190	to 530/ 3	50	I4 AII	1070	1	1,1	18A III	!/	1.3
	. (3 KC	227	190	5/5 /30 5/5 /15	20	14 A.III	1160	1	1,2	IYAII	1,2	1.5
		228	720	450 120 450	110	14 AII	1180	1	1,2	14 A III	1,2	1,5
۱	É	229	310	20 520	310	14 A 🏻	1360	1	1,4	14 AII	1,4	1,7
	v	230	310	30	50	14AII	1150	/	1,2	14 4 🎹	1.2	1,5
			345	590 120 HATT	345	14AII	1300	/	1,3	14AII	1,3	1,6
		232	300	200	520	14.4 <u>II</u>	1490	1	1,5	14A <u>II</u>	1,5	1.8
	٩	233	360	5.00 5.00	360	14 AII	1500	1	1,5	144.11	1,5	1,8
	101	234		311		5 <i>BI</i>	350	1	0,4	5 B Z	0,4	Q, 1
1	HOI	235	F	380		6AI	400	1	0,4	6AI	0,4	0,1
	18.1	236	F	330 *		6AI	450	1	0,5	6AI	Q,5	0,1
	Вπ		F	370								
	0		-									
			-									
į												
l			L									

<u>Примечание</u> Позиции 211÷218 гнуть под углом 90°. К Спецификация и выборка стали на чапрягаемую арматуру и отдельные стерзени

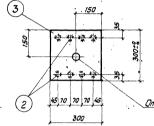
CEPUR TK-01-129/68 W Bbingck Just III 48



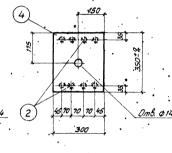


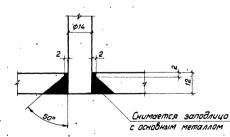


M3-2



M3-3





Деталь соединения втавр анкерного стержня с листом электросбаркой в раззенкаванном отверстии

Спецификация и выборка стали

на один закладной элемент

Марка	Nº 110,3	Профиль	Длино мм	Kon. 'um.	Во Одной поз.	Bcex 103.	Марки	Примечания
	. 1	- 250×12	300	1	7.1	7,1		
M3-2	2	<i>₱14A Ⅲ</i>	700	8	485	6,8	13,9	
		•						
٠.	2	См. выше	700	8	4.85	6,8		
M3-3	3	~ 300×12	300	1.	8,5	8,5	15,3	
	2	CM. BORUE .	700	8	0,85	6,8		
M3-4	4	~ 350×12	300	1	9,9	9,9	16,7	•
L		•						

Примечания

- 1. Материал для листов закладных элементов-сталь ... морки В. Ст. ЗПС по ГОСТ 380-60?
- 2 Соединение втовр анхерных стержней с листами закладных элементов производить под слоет арлоса. Положение привариваетых стержней должно строго соответствовать проекту.
 В тех случаях, когда принятая технология сварки
- В тех случаях, когда принятая технология сворки не обеспечивает требуетую точность изготовления деталей, рекомендуется применять дуговую сворку в разъенкованных отверстиях пластин (см. деталь на данном листе).
- 3 Дбише рекомендации по изготовлению закладных элементов даны в выпуске I серии 1. 400-6 "Унифииированные закладные детали сборных железобетонных канструкций промышленных предприятий."

TK

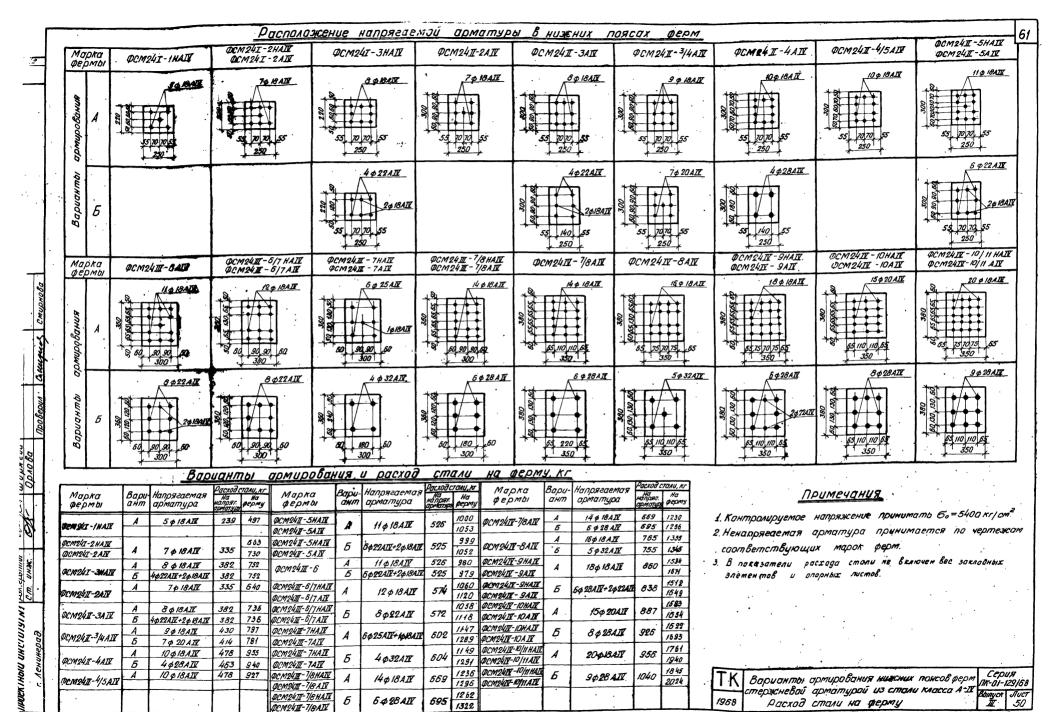
Закладные элементы мз-2,мз-3,мз-4

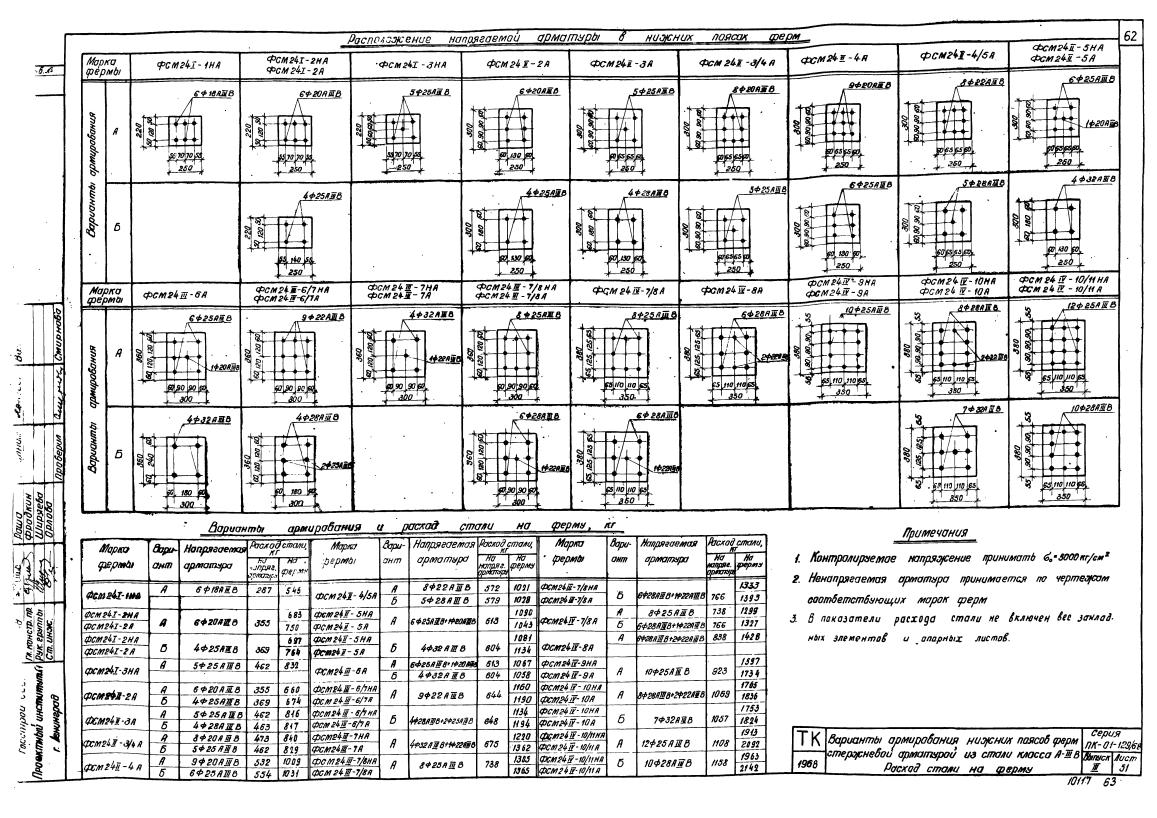
. Серия Лк-01-129/68 Выпуск Лист Ш 49

7117 61

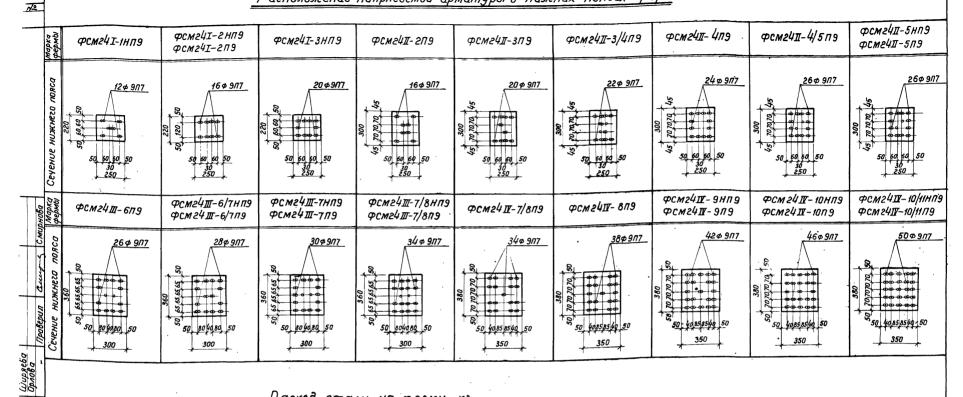
CTUTYT NT PYK EDGINN WELL CONTROLLED CONTROL

Проектный институт И1 г. Пенинград





Расположение напрягаемой арматуры в нижних поясах ферм



Расход стали на ферму, ке

Марка	Напрягаемая	Расход	стали, кг	Марка	Напрягаемая	Расход	стали, кГ
фермы	арматура	На напряг. арматуру	На ферму	фермы	арматура	На напряг. арматуру	на ферму
ФСм24I-1H/19	120 9/17	114	388	Фсм2411-6119	26 Ø 9/17	247	720
ФСМ241-2НП9 ФСМ241-2П9	16¢9/17	152	497 563	ФСМ24 <u>II</u> -6/7НПЭ ФСМ24II-6/7ПЭ	28¢9/17	266	772 831
Фсмг41-3нп9	20 Ø 9/17	190	577	ФСМ24 <u>Ш-1</u> НП9 ФСМ24Ш-7П9	30 ¢9/17	285	85 <u>0</u> 99 <u>1</u>
ФСМ2411-2П9	16¢9/17	152	465	ФСМ 24 III-7/8 НПЭ ФСМ 24 III-7/8 ПЭ	34¢9117	323	909
ФСм24II-3П9	20 ø 9/17	190	5\$3	Фсм2411-7/8119	3409117	323	.919
ФСм24II-3/4п9	22 Ø 9/17	209	585	ФСм2411-8П9	38¢9/17	361	995
Фсм24ІІ+4п9	24ø9177	228	713	ФСм24 II-9HП9 ФСм24 II-9П9	42 \$ 9117	399	1095
фсм24II-4/5П9	26 ¢ 9/77	247	705	ФСм24 IV-10нП9 ФСм24 IV-10П9	46¢9Л7	437	1155
РСМ24II-5HП9 РСМ24II-5П9	26 Ø 9/17	247	733 786	ФСM24 II-10/11HП9 ФСM24 III-10/11П9	50¢9∏7	475	1332

New Unstable Com UNDA.

. Примечания

- 1. Кантролируемае напряжение принимать Go=13600 кг/см2
- 2. Ненапрягаемая арматура принимается по чертежам соответствующих марак ферм
- 3. В покозатели расхода стали не включен вес зокладных элементов и опотоных листов.

1968 Росхой стала на ферму		TK 1968	Вариант армирования нижних поясов ферм прядевой арматурой Ф9П7. Расход стали на ферму	Сер ЛК-01 Вылуск Ш	12
----------------------------	--	------------	--	-----------------------------	----

64	

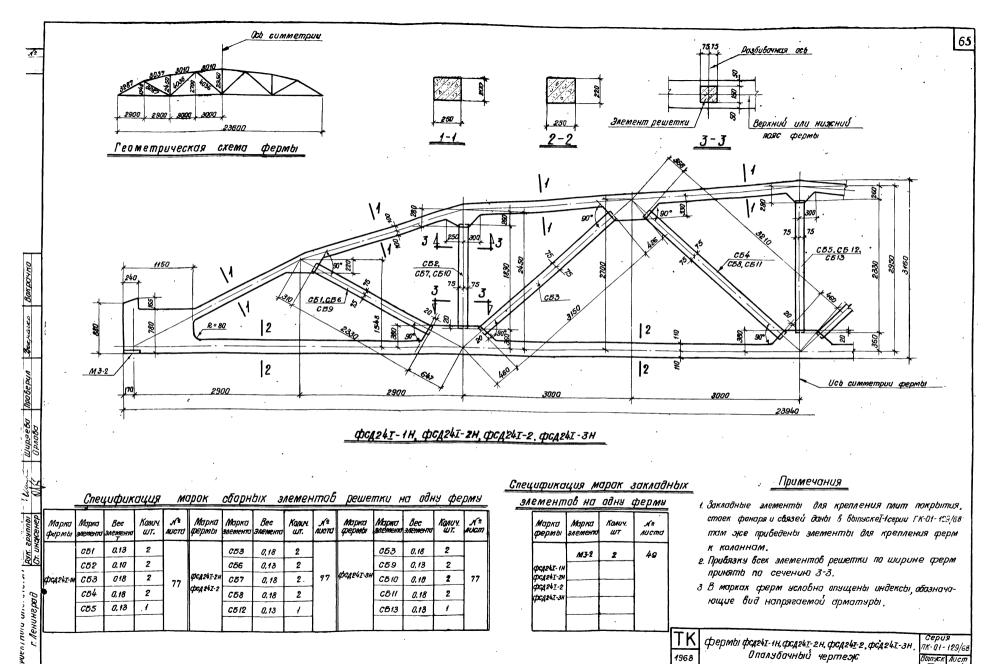
									_ <i>D</i>	асхад	· MC	mepu	210	в на	00	44 0	RPM	14									e	54
N-P	10-10-1-	0	//			Бета	H, M 3			Mapka	Dacrod	Напрягаемая	Bec		Бето	Y, M3			Mapra	Pacran	Напоягае та	Bec		5 e m	OH, M 3	•		
	'''		Напрягоема			ояса	Ηα εδο	PHBIE PEWETKY	Bcero	-/	l	арматура	m	Ha no		На сби эметента	pewentu		Фермы	1	арматура		Ha no		На сбор элемент	n pewerku	Bcero	·]
ļ	#epmbi	CMANU Kr	арматура	<i>m</i>	Марка Бетона	Объем Бетона			M ³	g e pinor	Kr	oper raing/20		Марка бетана	Объем Бетона	Марка бетана	Двъем бетона	M ³	70,7.10	· /c-	-,- · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		Марка Бетона	Объет бетона	Марка Бетона	Объем Бетона	M -	
ļ	DCA24I-IHAIY	494	4 \$ 20 A IX							PCA24T-5HAIY	999	4 \$ 28 A IX † 1 \$ 20 A IX						,	ФСД24IV-7/8AI	1207	7 p 25 AIV							
	PCA24I-1HA	544	4φ22AIIB]	400	}	400			OCA24II-SHA	1056	5φ28AIIB		500		400			OCA24IY-1/8A	13 16	5 ø 32 A III B		400		400			
١	PCA24I-IHI T	406	5 p 15/17	1		İ				ФСД2471-5НП	775	11 ø 15/17		300		700			PCA24IX-7/81		14 \$ 15/17		,,,,					
1	РСД24I-IHB	<i>377</i>	32¢58pII 4¢22AIX		<u> </u>	4				9CA24II-5HB	729	72 \$58p# 4 \$28 AJY	11.2		3,94		0.53	4.47	OCA24IY-7/8L		92 \$5BpI							
- 1	OCA 24I - 2HAIY		1 19 18 AII]		l	į			ФСД2411-5АП	1	7 1 \$ 20 A.IV							OCAZHIY-BAI	 	8 p 25AII							
	PCA24I-2HA	685	5¢22AIIB	į	400	i	400			OCA 2411-5A	1109			<i>500</i> ·		400			OCA 24TV-81	1421	9		400		400			1
	PCA 24I-2H11	529	7¢ 15/77	9,2	{	3, 15		0,53	3. 68	PCA24II-511	828	11 \$ 15117							OCA 2411-88		104 \$580II							
	PCA24I-2HB	482	44 <u>φ58ρΙ</u> 4 φ 22 ΑΙΥ † 1 φ 18 ΑΙΥ	i	¦	1				PCA24II-58	782	72 \$58p.II 4 \$ 28 A II † \$ 20 A III					<u> </u>		PCA 240X-9HA	 	9 \$25AIV		<u> </u>	1				
ı	ФС <u>Д24I-2AIY</u> ФС <u>Д24I-2A</u>	729 7 5 2	,							OCA 24III - 5AIX	976								OCA24IV-9HA		8 o 28 A III B		١.					1
			5 \$ 22 A III B	İ	400		400			ФС <u>А</u> 24 <u>Т</u> -6А	1033	5φ28AIIB		400		400			PCA24IX-9HI		18\$15117		400		400			
20	ФС <u>424I-21</u> ФС <u>424I-28</u>	595 549	7φ 15177 44 φ58ρΙΙ	İ		}				ФСД24ТТ-БП ФСД24ТТ-БВ	706	11 \$ 15177 72 \$ 5 B p II			l			PCA 24 IV- SHE	—	120¢58;p.II			[]			·		
гмирно	PCA24I-3HAII		4 \$ 25 AIK		 	1	 			ФСД 24Ш-67 РСД 24Ш-677НАТИ		5 \(28AIV		-						9 \$ 25 AIV			1					
	PCA24I-3HA	799	6 \$ 22 A III 8		500		400			PCA24TE FINAL	1/32	7 \$ 25 AMB	9						OCA24IY-9A	1737	8 \$ 28 A III 8	40.0	400 6	6 73	400	250	7,42	l
1	PCA24I-3HIT	597	8 \$ 15/17	1	300		400			PCA24III-6/7HT		12 \$ 15.17		400	:	400		İ	OCA24IV-917	1307	1307 18\$\phi\$15177 18,6 400 6.73 400 0.83	0,03	1,42	l				
1	PCA24I-3HB	566	56 \$ 5 Bp II	1						ФC42471-67116	1	80ø58pI							PCA21IX-SB		120 \$5 BpI							l
1	ACA 24II-2AII	63,9	4 \$ 22 AIX * 1 \$ 18 AIX			1				PCA24III-5/7AII	1/24	5 \$ 28 AII							PCAZ4TE-10HA	1501	6 \$ 32 A IV							
	OCA 2411-2A	I	5 \$ 22 A III B		//		/			PC424III-6/7A	1151	7 \$ 25 A III B		400		400		ŀ	PCA24ET-IOKA	/738	9¢28AIIB		500		500	·		
12	ФCA24II-211	471	6 \$ 15 M7	}	400		400			PCA24III-6/711	881	12\$1517		. 400					PCA24II-IOHII	1244	20 ¢ 15/17							
3	OCA24II-2B	452	42φ58ρ Ι]						ФC424III- ⁶ /18	825	8Q \$5BpII	14.9		5.27		0.67	5.94	PCA24II-IOHE	1144	/28 ø 58 p.II							
1	ФCA24II-3AIX	724	4 \$25AIK	ļ						PCA 24 III- THAIN	1151	4 φ 28 A IV +2 φ 22 A IV							PCA2/IT-IDAIL	 	6 \$32AIK							
H	PCA24II-3A	783	6φ22AIIIB		400		400.	ĺ		ФСД24ТТ-ТНА	1239	5φ28AIIB	78	400		400		1	PCA247Y-10A	 	9¢28AIIB		500		500			
N N	DCA24II-311	573	8\$ 15117							ФСД 24111-7НП	996	13 \$15.77		400	1			1	PCA241Y-1011	T	20\$15177							
	ФC4,24II-38	536	52¢58pI			,				ФС Д2411 -7HB	839	84 φ 58 ρ II 4 φ 28 Α II			,			Ì	DC424/I-108	1215	128458pII 8432AII							
+	PCA24II-3/4AII		5 \$ 22AIX	11,2	}	3,94		0,53	4.47	PCA24III-TAIX		+2\$22AII						1	9CM2417 19HAL		+ 14 25 A IX 5 4 32 A III B							
	PCA2401-3/4A	830	4 \$ 28 A III B		400		400			ФСД 24 III - 7A	1380	6 \$ 28AII B		400		400			PC424II-19/11 HA		[*] 2φ25AⅢB		500		500			
2	PEA 24II - 3/411		9 \$ 15/17	·	1					ФСM24III-7Л	1047	† ·						1	PCAZHIT-19/11HB		22 p 15/17 144 p 58 p II							
1	ФСМ24II- ³ /4В		50 ¢58pII	l	 	1				ФСД2411-78	980	 ' ' ' 						l	ACAZUT IO/IIAI		144 \$ 38 A IX 5 \$ 32 A IX +1 \$ 25 A IX							
	PCA24II-4AII	939	5							ФСД 24III- ⁷ /8HAII ФСД 24III- ⁷ /8 HA	1213	7 \$25 A III 5 6 32 A III 8						ļ	DCA 2471-19/11		6 \$32 ATT B †2 \$25 ATT B							
4	ФС <u>Д24II-4A</u> ФС <u>Д24II-4</u> П	1012 748			400		400			PCA24III-78HA		14 \$ 15.77	,	500		400			PCA24IE JOHN		22 \$ 15117		500		500			
	ФC424II 48	701	10 Ø 15/77 54 Ø 58 P.II		·					ФСД 24III-7/8HB		92 \$ 5 B p II				•			PCA 24II - 10/m		14 05BOT							
4	OC12400 7.540		+ 6 \$ 22 A IV + 1 \$ 18 A IV	1		1		l		PCA24III-78AIY		7 \$ 25 A IV					1	1	-		· · · · · · ·							•
-	OCA2411-4/5A	200		1	500					OCA 24 III - 7/8 A	1381	5 ¢ 32 A III B		500		400								,				
B	ФCA24II-4/517	721	ID \$ 15177		300		400			ФCA24III-7/817	1014	14 ø 15/17		300	1	700										,		
8	PCA 24II - 4/58		58φ5BpⅡ				<u></u>			ФСД24111-7/88	948	92¢58pI		<u> </u>	L	L		<u> </u>										-

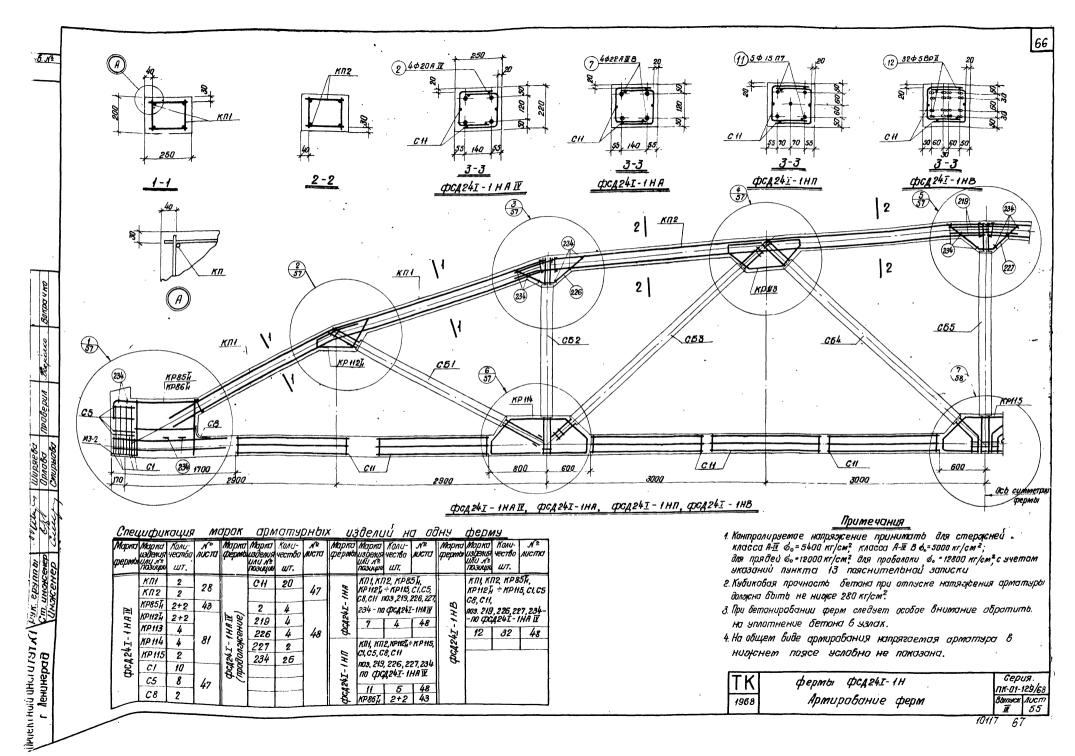
Примечание

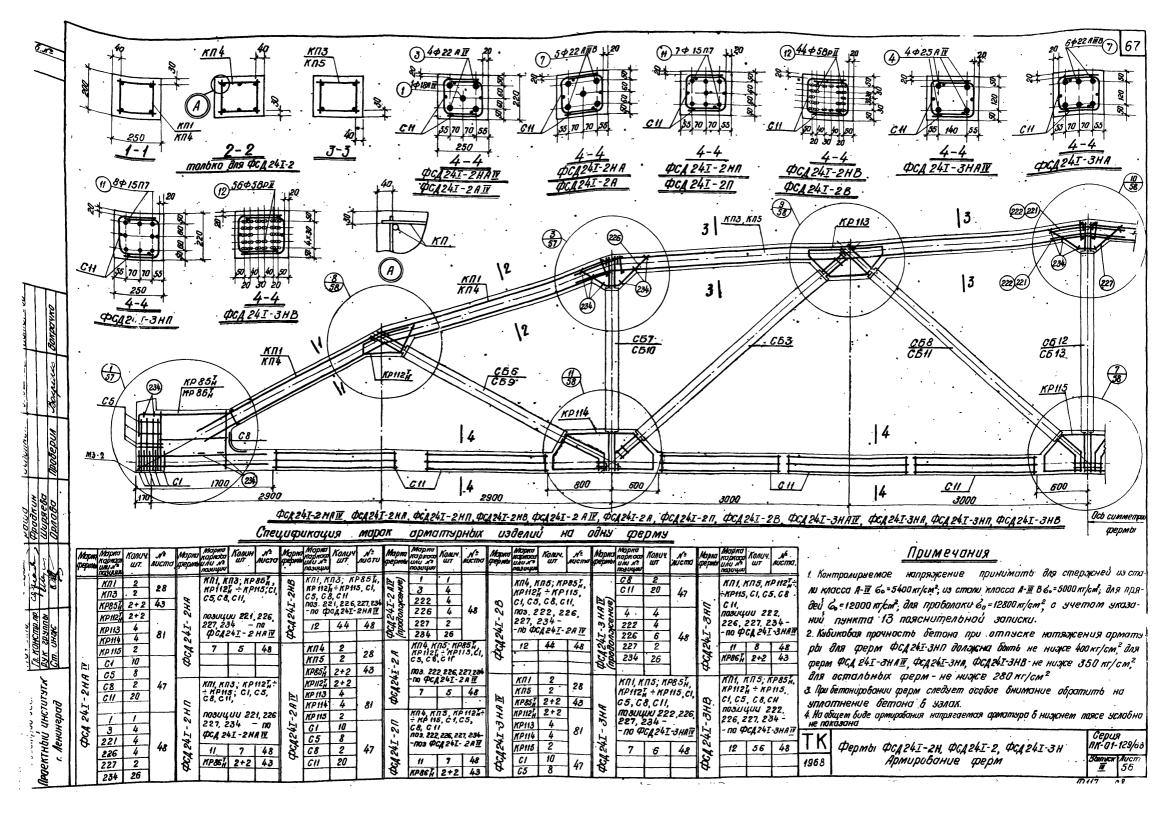
В показатели расхода стали не включен вес закладных элементов и опорных листов.

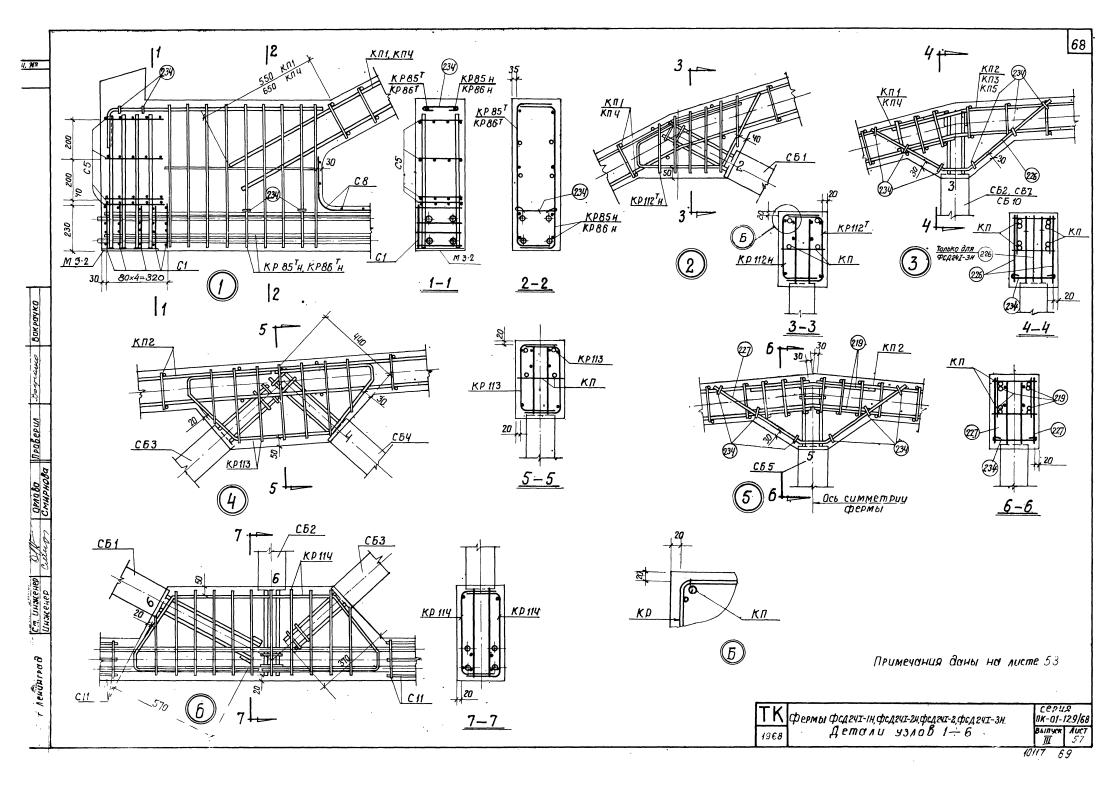
Расход татериалов на ферму

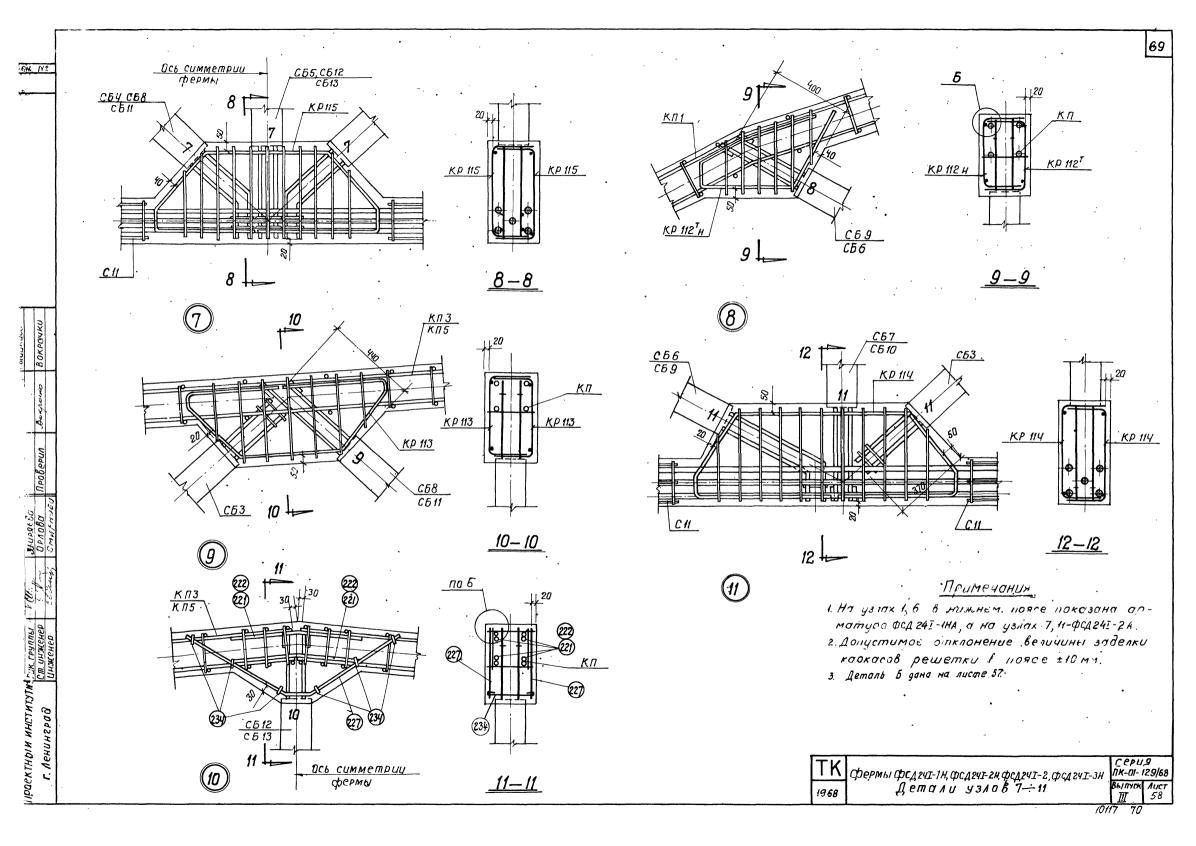
CEPUS NK-01-129/68

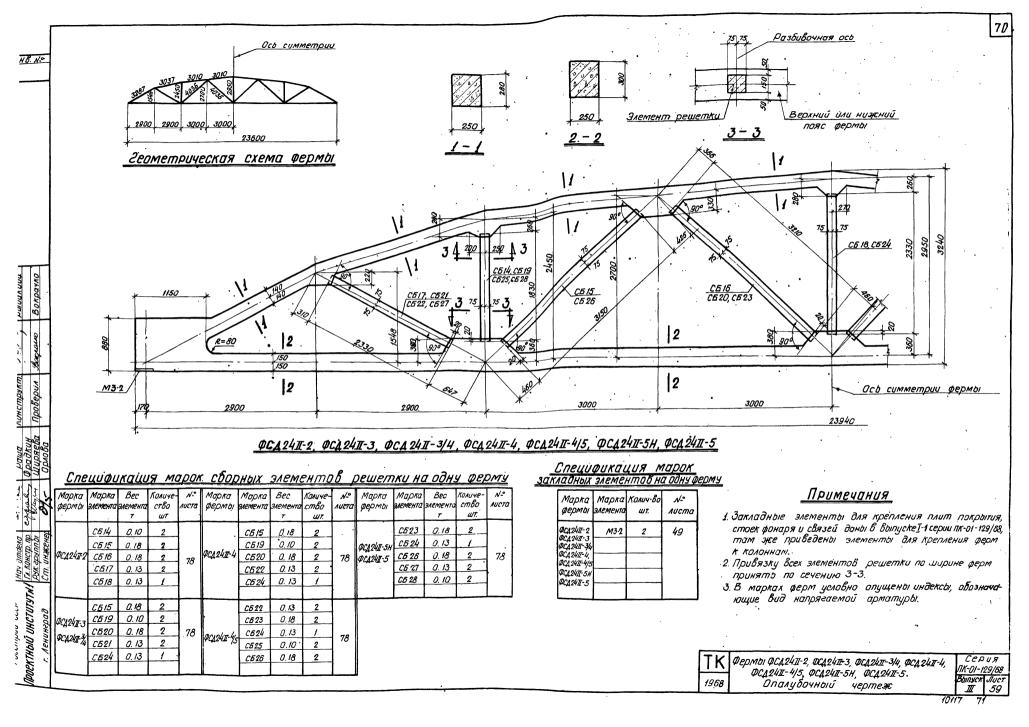


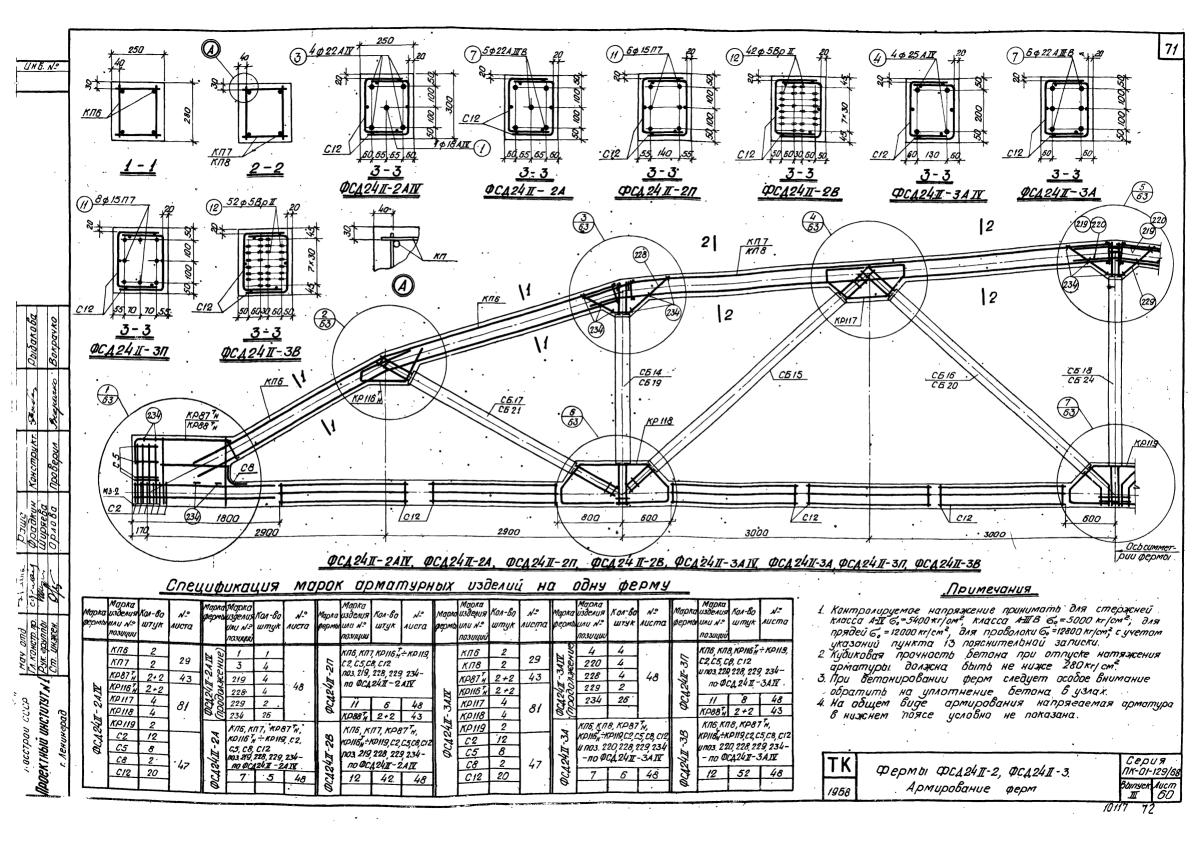


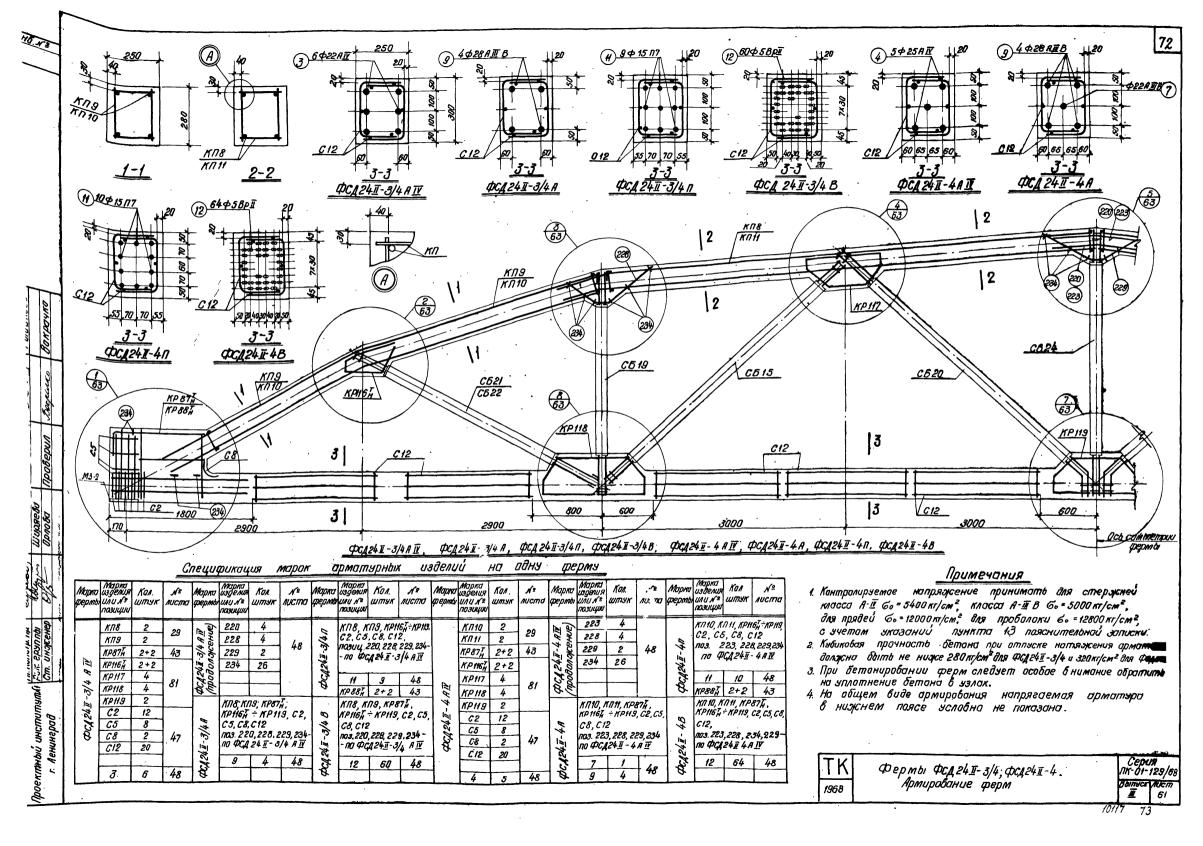


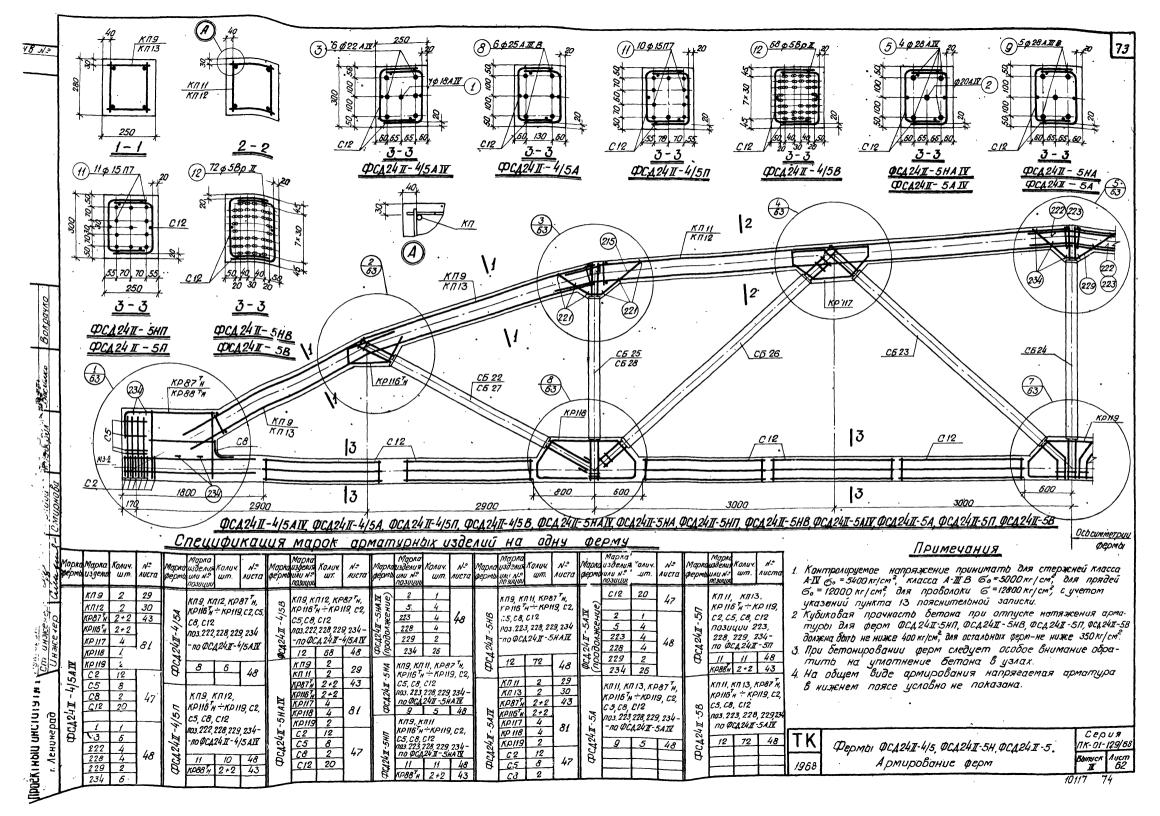


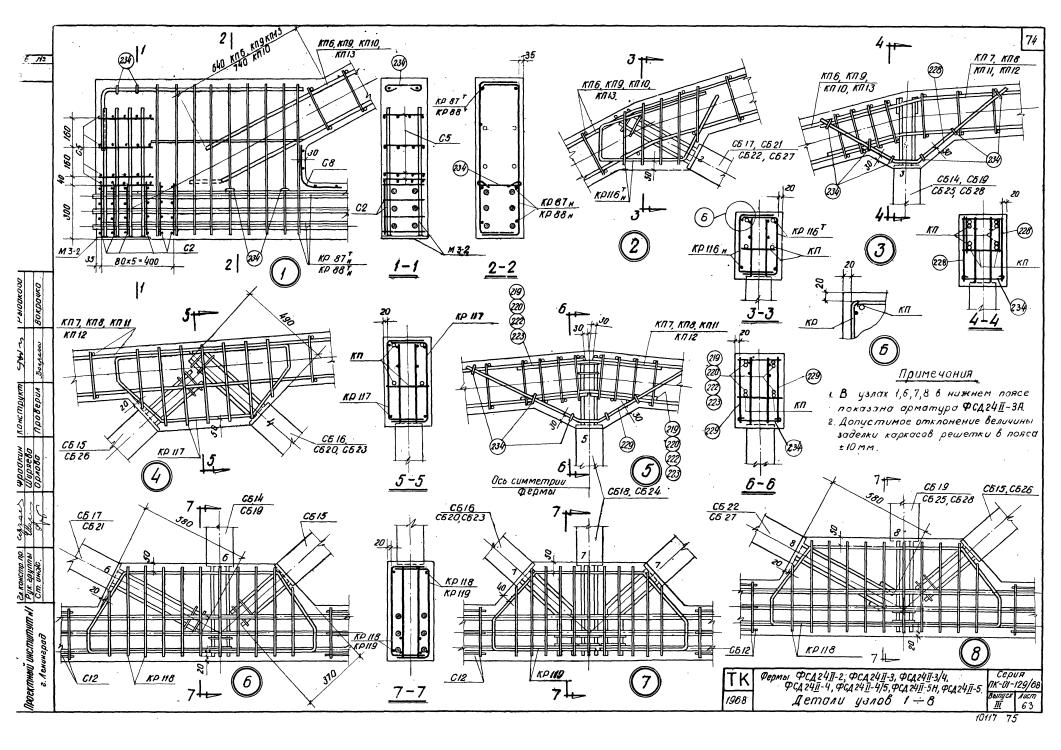


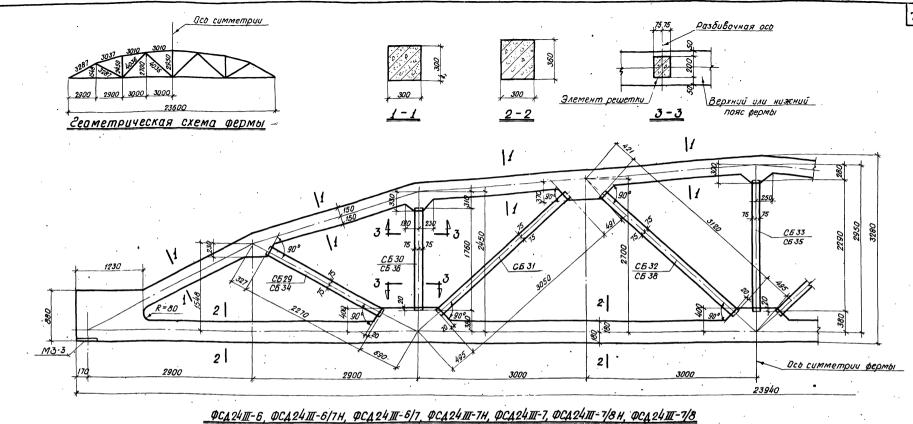












Спецификиция марок сборных элементов решетки на одну ферму

,	1	-														_
- 5	epynnb/	,01		Марка э лемент а	элемента	Количе- СТВО ШТ.	Марка фермы	Марка жем ента	Вес заемента т	Колуче- ство шт.	N- ° ∧υςτα	Марка фермы	Марка элемента	элемента	Количе- с гво шт.	Nº NUCTŒ
4	DYK			C5 29	0.18	2		C630	0.13	2			C 6 3 4	0.18	2	
,	2	-		C 5 30	0.13	2	PC424III-971	C531	0.23	2		ФСД24Т-7/өн	CE35	0.18	1	
	7.UT-97.		P4424III-6	C531	0.23	2	PC424III-5/7	<i>CБ32</i>	0.23	2		PCA24III-7/8		0.13	2	79
	UHCT	poder		C532	0.23	2	ФСД24III-7Н ФСД24III-7	C 534	0.18	2			C531	0.23	2	
	7	deH.		<i>C53</i> 3	0.18	1		CB35	0.18	1			CE 38	0.23	2	
	Holu	нпна														
	poeki	ï							,							
	Š		1													

Спецификация марок закладных элементов на одну ферму

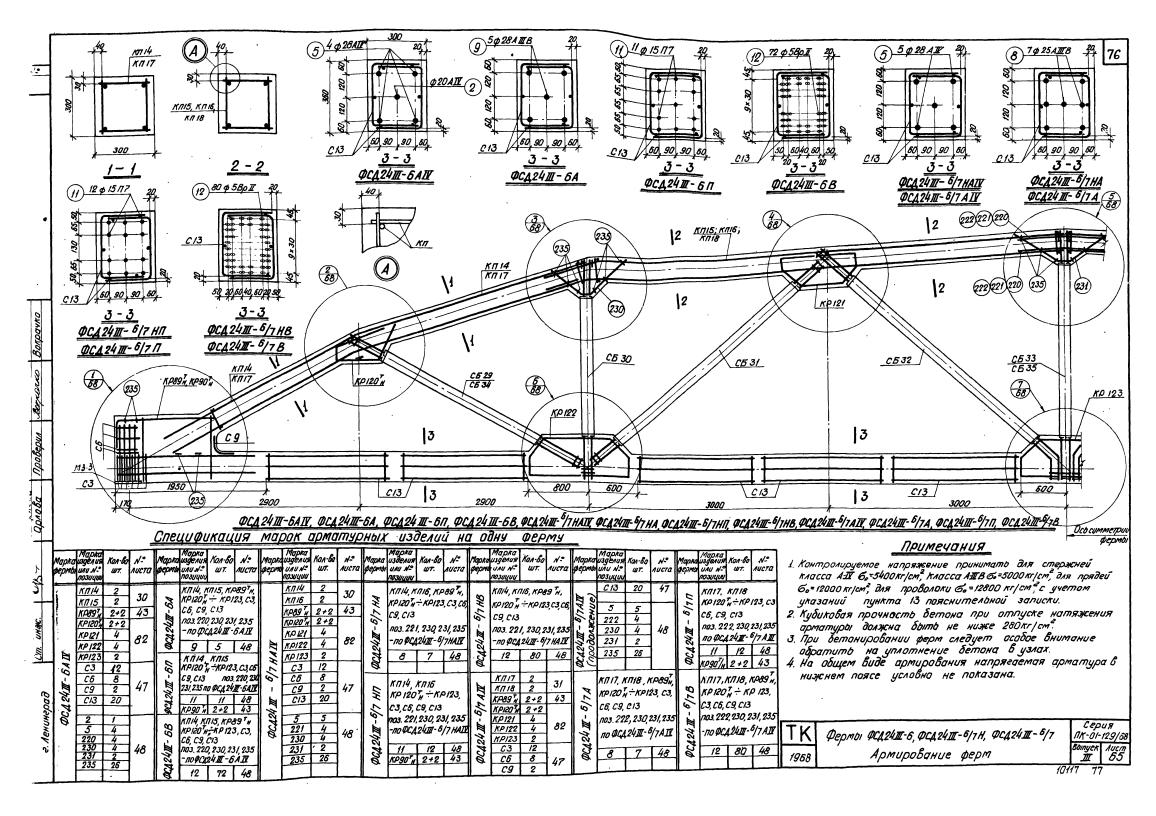
Марка фермы	Марка элемента	Количе- ство шт.	Nº ∧ucta
ФСД24III-6 ФСД24III-6/7Н ФСД24III-6/7 ФСД24III-7Н ФСД24III-7/8 ФСД24III-7/8		2	49

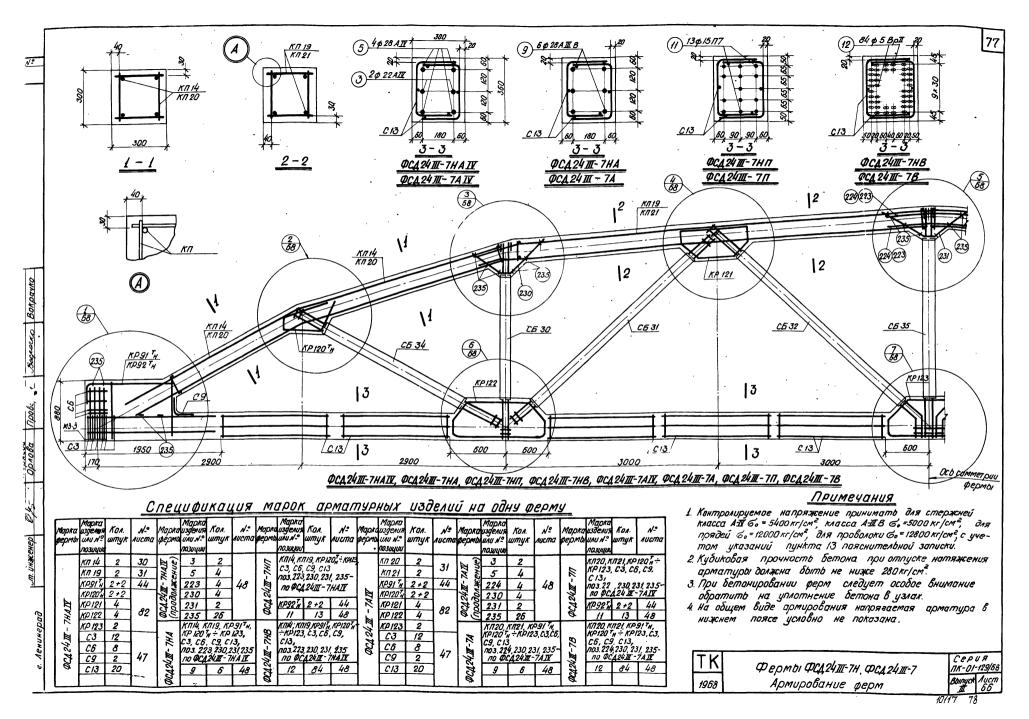
RPUMEYAHUR

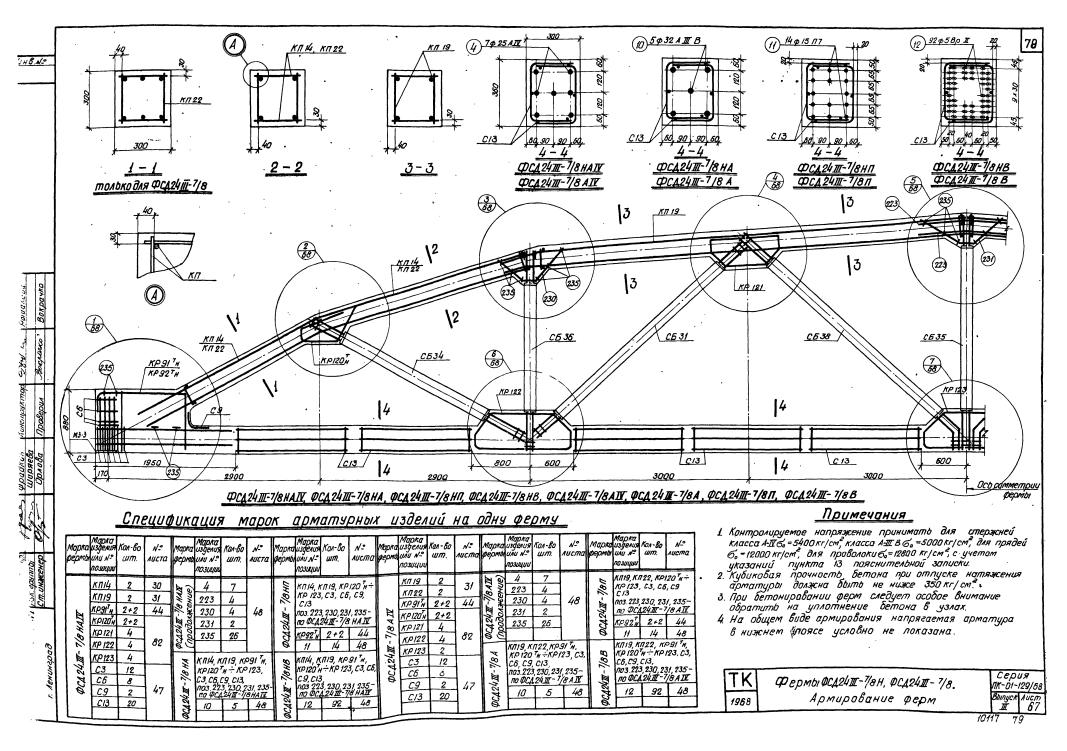
- 1 Закладные элементы для крепления плит покрытия, стоек фонаря и связей даны в выпуске 1-1 серии ПК-01-129/68; там же приведены элементы для крепления ферм к колоннам.
- 2. Привязки всех элементов решетки по ширине ферм принять по сечению 3-3.
- 3. В марках ферм условно опущены индексы, обозначающие вид напряваемой арматуры.

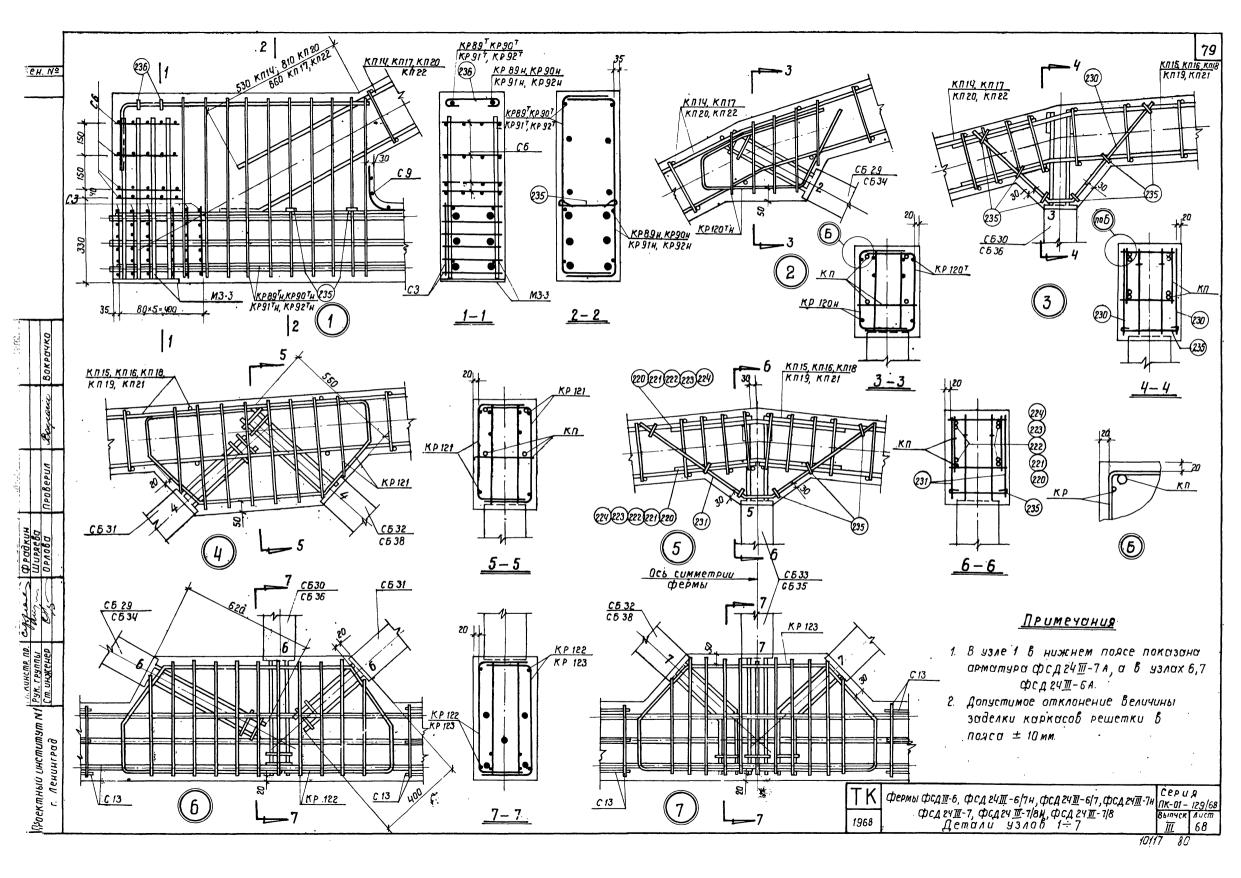
Фермы ФСА24Ш-6, ФСА24Ш-6/7H, ФСА24Ш-6/7, ФСА24Ш-7H, ФСА24Ш-7, ФСА24Ш-7/8H, ФСА24Ш-7/8. Опалубочного чертеж 1968

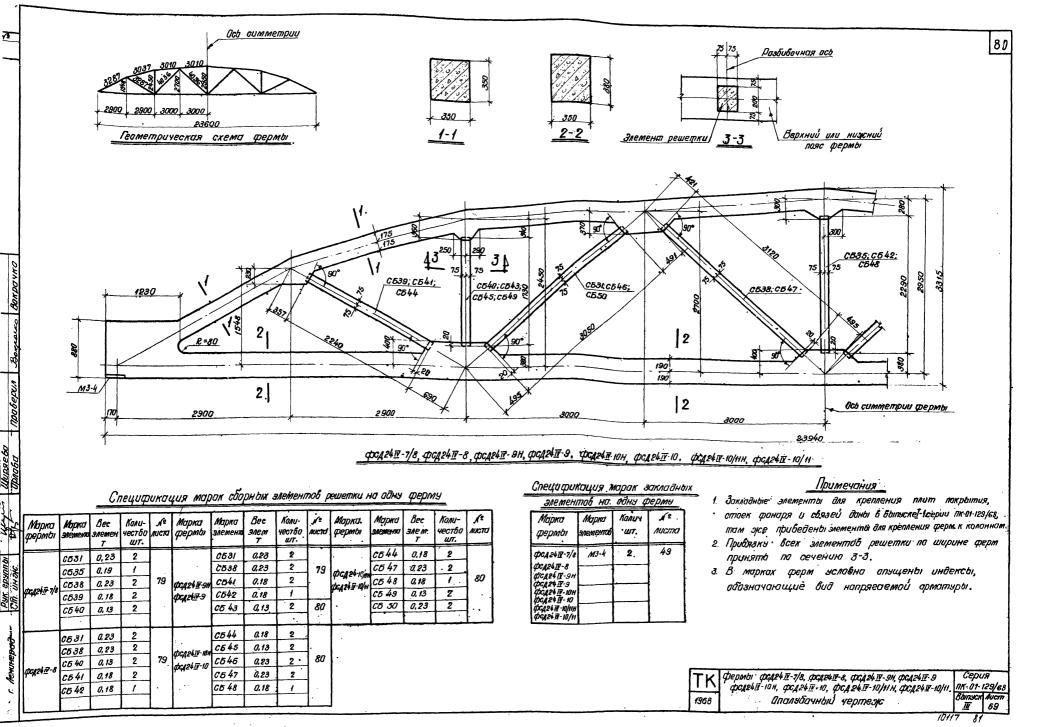
CEPUR NK-01-129/58 Bunyer Auer III 64

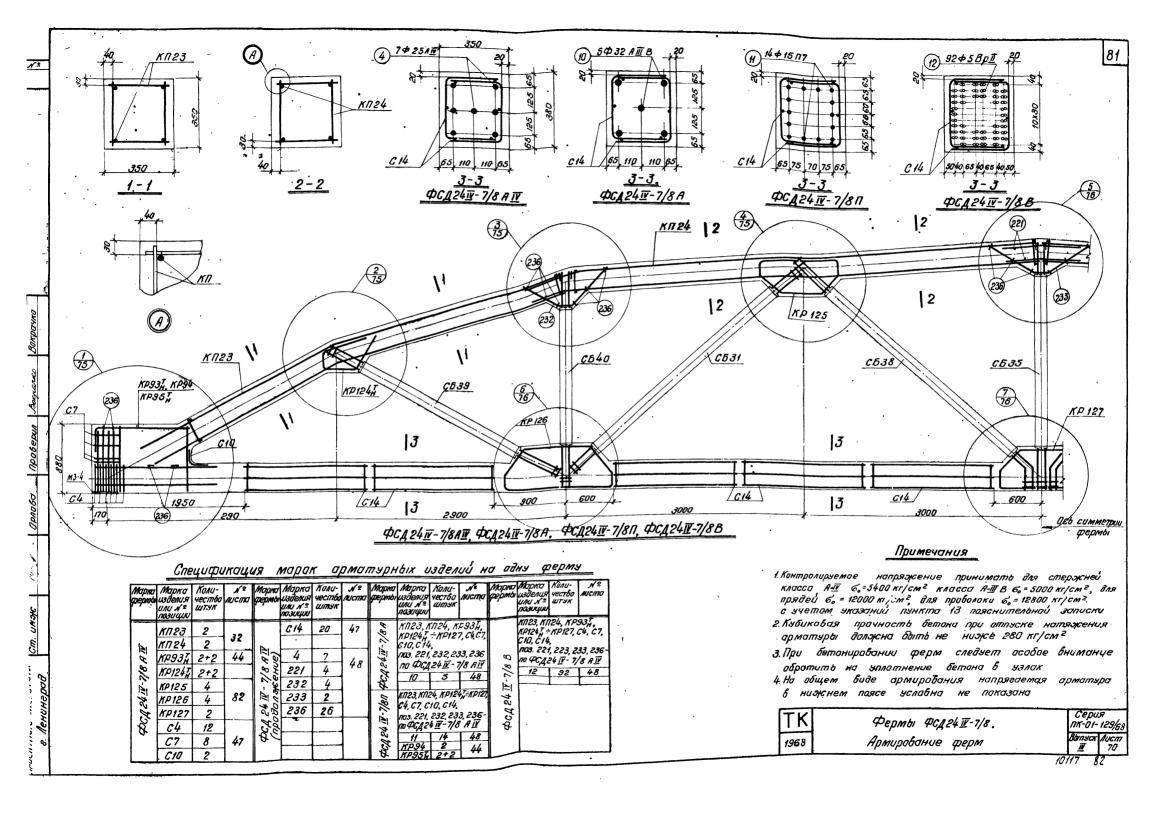


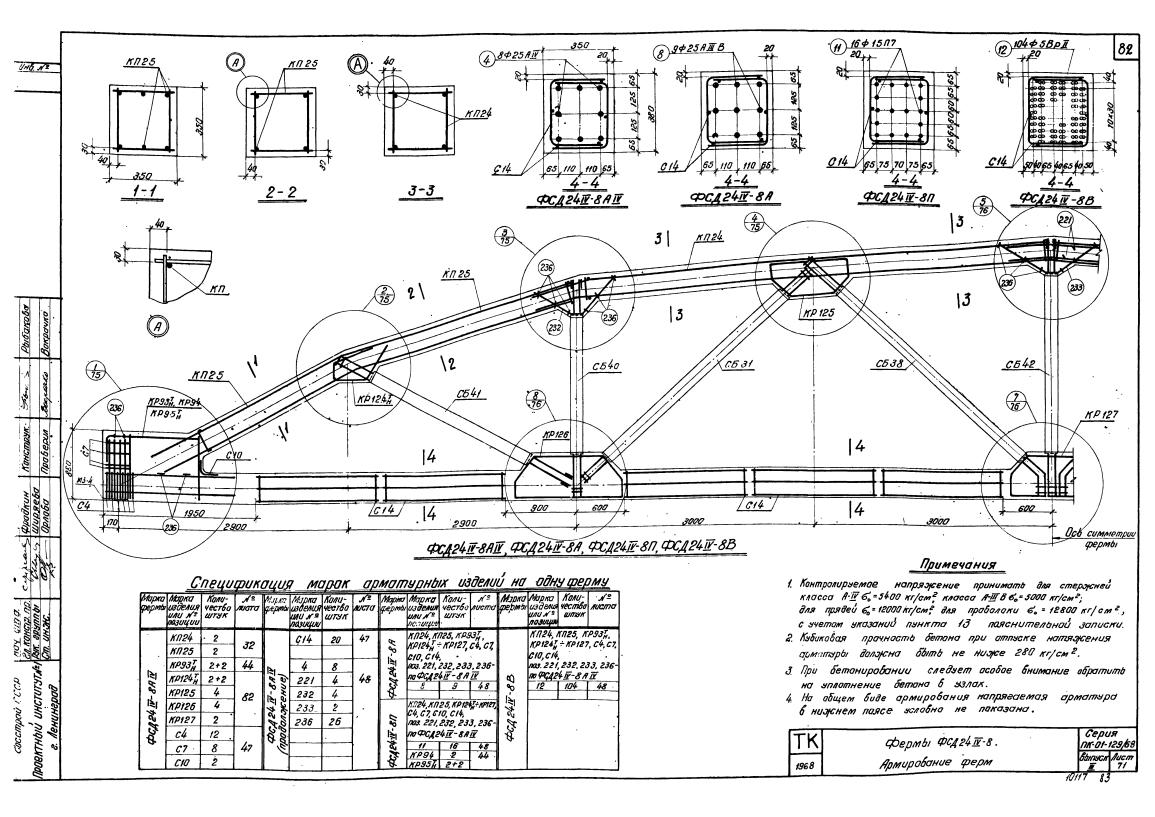


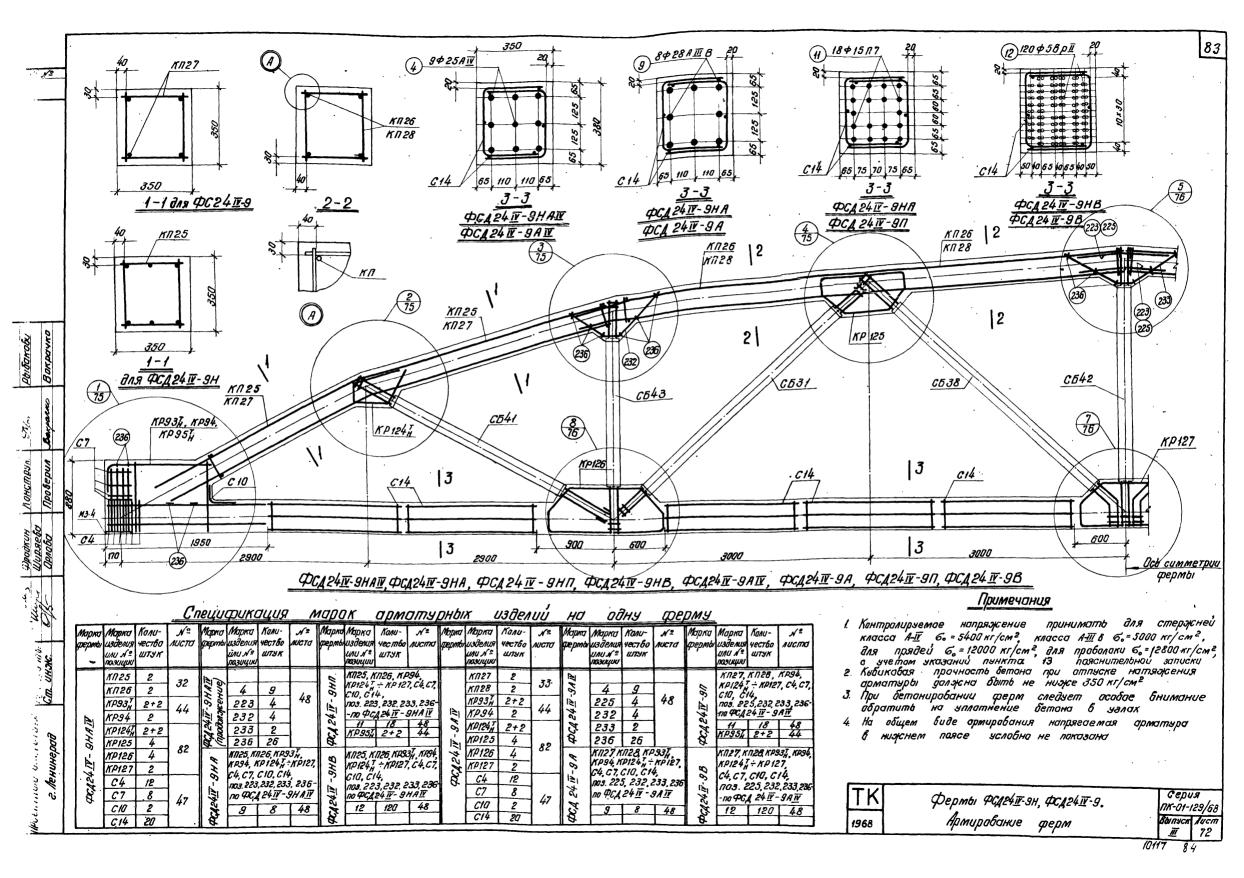


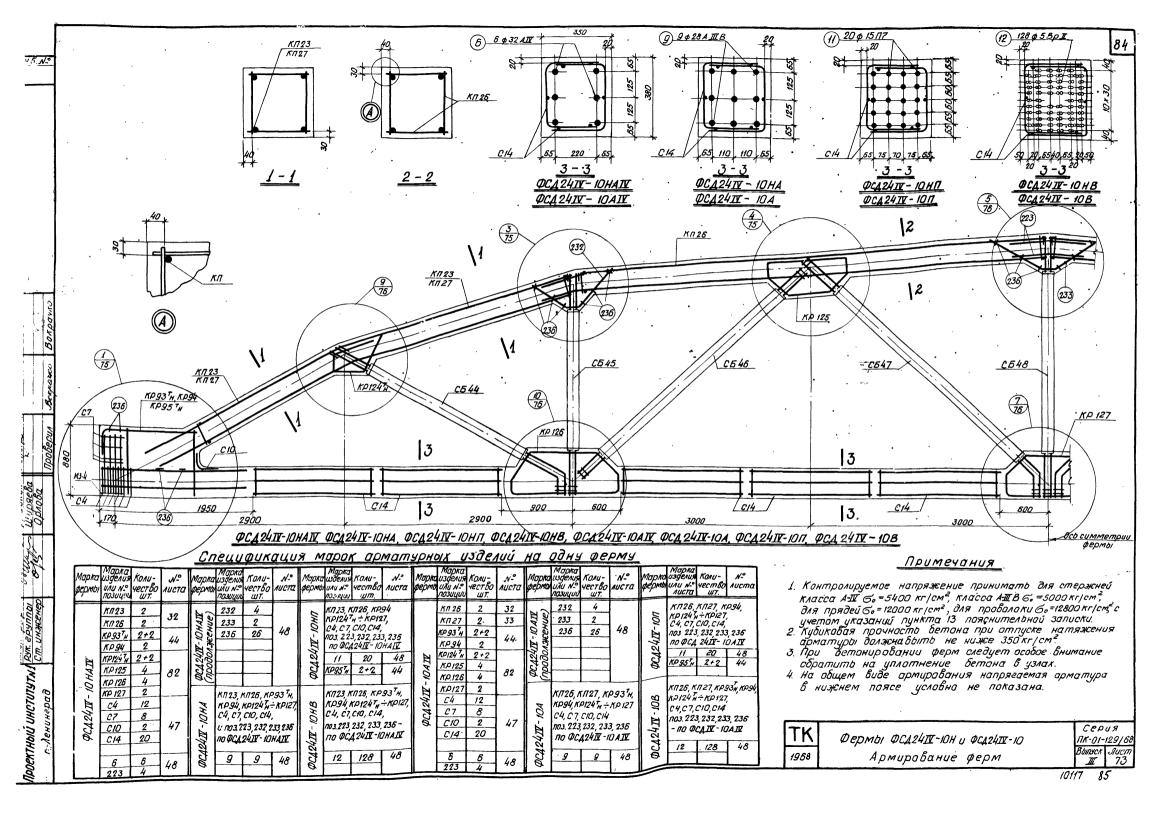


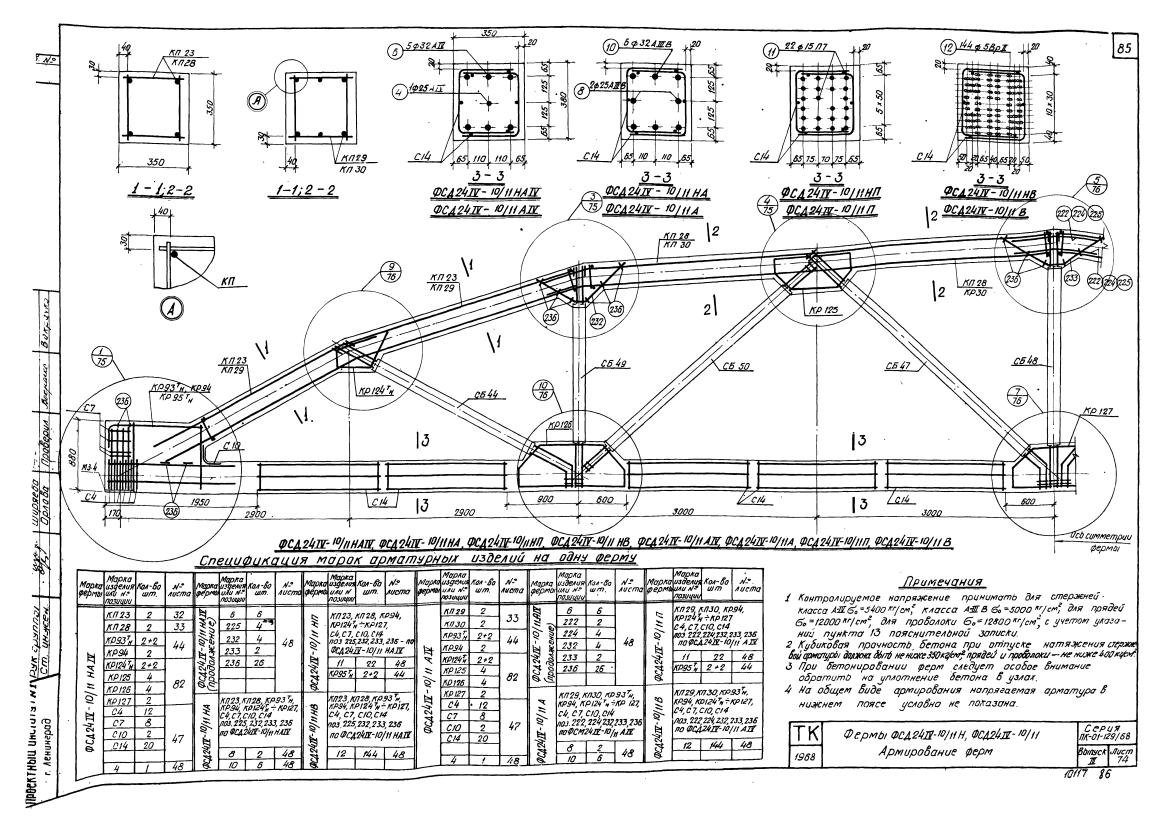


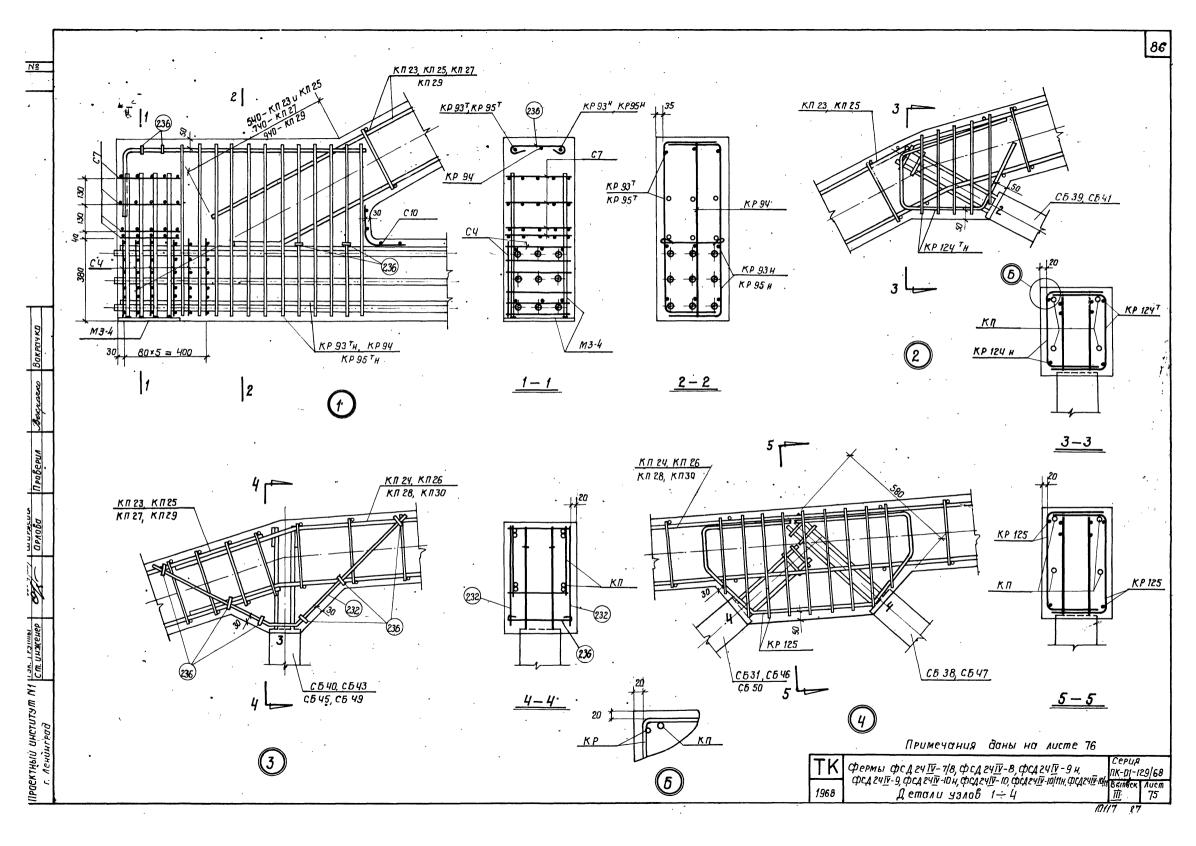


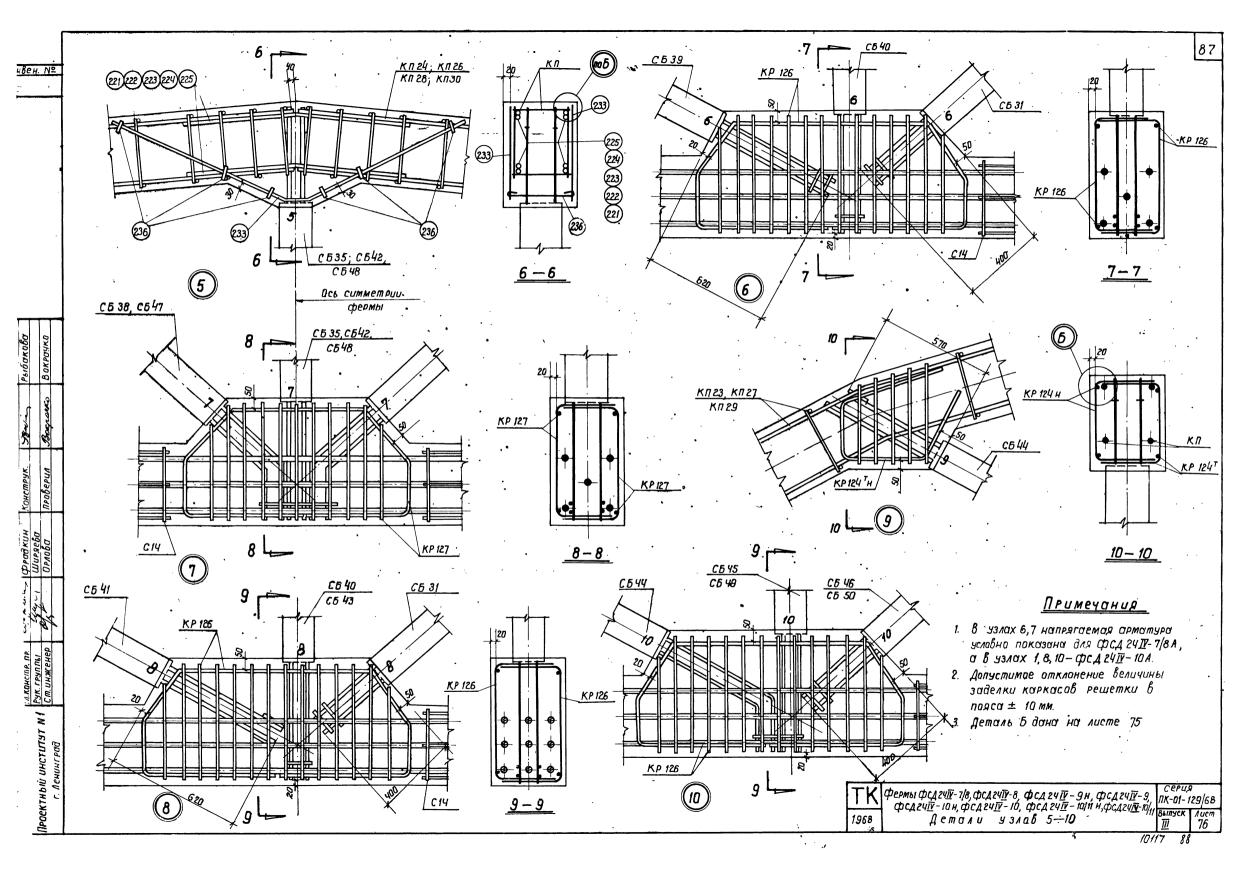


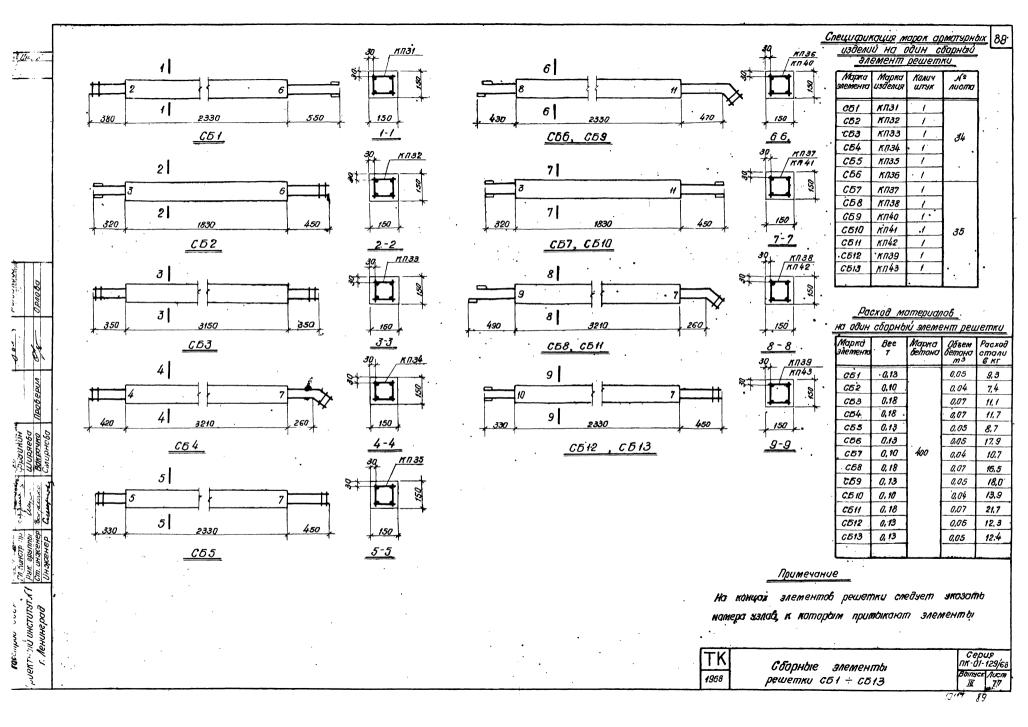


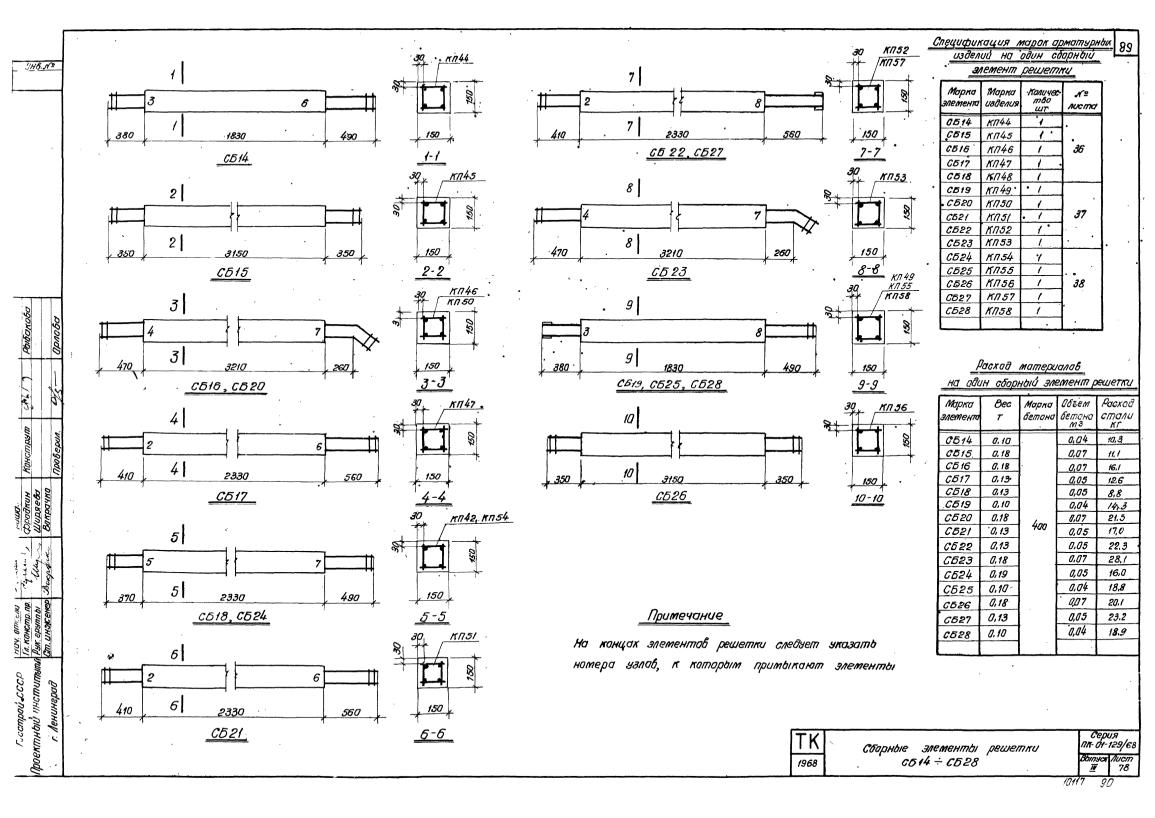


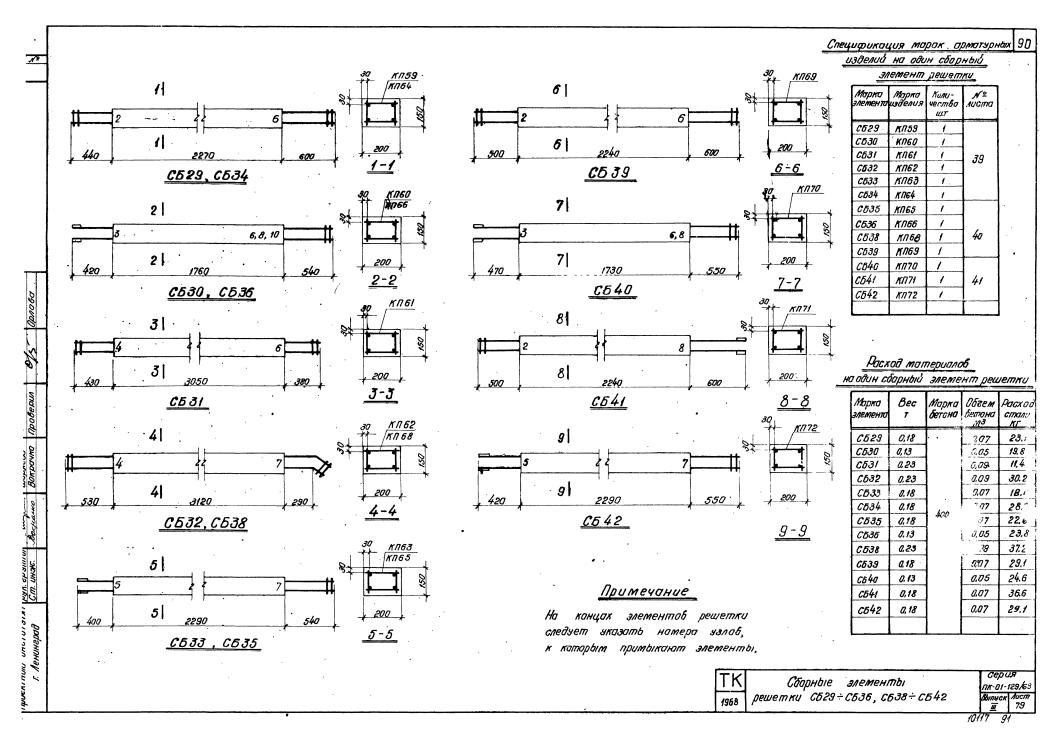


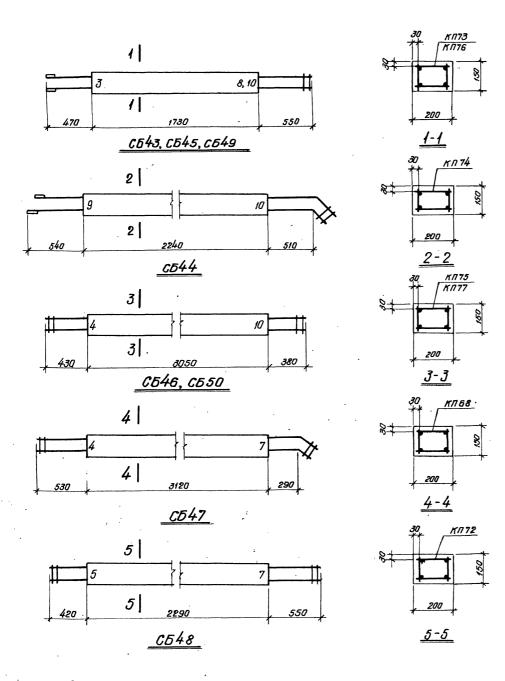












Спецификация марок арматырных изделий на один оборный элемент

решетки

<u> </u>							
Марка эпетента	Марка изделия	Коли- чество шт	Va Va				
C543	KN73	1	41				
C544	KN74	1.	42				
C545	KN73	<i>f</i>	41				
C546	KN75	1					
C547	K 1168	1	42				
C548	K/172	1	72				
C549	KN76	1					
C550	KN77	1					

<u>Расход материалов</u> на адин сборный элемент решетки

Марка элемента	Вес T	Марка бетона	Объем бетона м з	Расход стали кг
C543	0,13	400	0.05	30,3
C544	0.18		0.07	46.4
C545	0.13]	0,05	30,3
C546	0,23	500	0,09	15./
C547	0,23		0,09	37.2
C548	0,18] 500	0,09	28,3
C549	0,13]	0,05	31.3
C550	0,23		0,09	27,5
		1		
		1		

<u>Примечание</u> На концах спедыетнов решетки спедыет указать натера зэлов, к. катарым примыкают элементы

TK	Сбарные элементы	Серия ЛК-01-129/68		
1968	решетки СБ43 ÷ СБ50	Bbinsex #	Лист 80	

