

ГЛАВТРАНСПРОЕКТ
ГИПРОТРАНСМОСТ

Типовые конструкции
СЕРИЯ 501-166

**Пешеходные мосты через
железные дороги с вариантом
северного исполнения**

Рабочие чертежи

*Откорректированный проект
утвержден МПС приказом П-5595
от 20/II 1978 г*

Учб N 728/2 - 78

МОСКВА
1978 г.

Состав проекта

№ п.п.	Наименование	№ чертеж	Инвентарные №
1	Состав проекта.	2	55552
2	Пояснительная записка.	3	55553
3	Основные данные по пролетным строениям	4	55554
4	Пролетное строение $L_p=21,0m$ $h=70cm$. Фасад, план, разрезы	5	55559
5	Пролетное строение $L_p=21,0m$ $h=70cm$ Арматурный чертеж балки.	6	55560
6	Пролетное строение $L_p=18,0m$ $h=70cm$. Фасад, план, разрезы	7	55561
7	Пролетное строение $L_p=18,0m$ $h=70cm$. Арматурный чертеж балки	8	55562
8	Пролетное строение $L_p=15,0m$ $h=70cm$. Фасад, план, разрезы.	9	55563
9	Пролетное строение $L_p=15,0m$ $h=70cm$. Арматурный чертеж балки	10	55564
10	Пролетное строение $L_p=12,0m$ $h=70cm$. Фасад, план, разрезы	11	55565
11	Пролетное строение $L_p=12,0m$ $h=70cm$. Арматурный чертеж балки	12	55566

№ п.п.	Наименование	№ чертеж	Инвентарные №
12	Пролетное строение $L=18,0m$ $h=53cm$. Фасад, план, разрезы.	13	55522
13	Пролетное строение $L=18,0m$ $h=53cm$ Арматурный чертеж балки.	14	55524
14	Арматурные сетки стык блоков пролетных строений	15	55567
15	Преднапряженное пролетное строение $L_p=21,0m$ Фасад, план, разрезы	16	55572
16	Преднапряженное пролетное строение $L_p=21,0m$ Арматурный чертеж балки (в нормальных и северных условиях)	17	55573
17	Арматурные сетки преднапряженного пролетного строения	18	55574
18	Перила моста и вертикальный щит ограждения контактной сети.	19	55580
19	Перила моста для северных климатических зон	20	57301
20	Плановые чертежи. Детали.	21	55581
21	Расчетный лист пролетных строений из обычного железобетона.	22	57302
22	То же преднапряженного пролетного строения $L_p=21,0m$.	23	57303

Шифр проекта	Поперечное сечение пролетных строений	Длина пролета	Высота	Марка бетона	Объем бетона	Масса бетона	Масса напрягаемой арматуры кг		Масса не напрягаемой арматуры кг			
							нормативные условия	северные условия	нормативные условия	северные условия		
728/2-78		Обычный железобетон	12.0	11.4	70	400 Mpa 300	10.0	12.0	—	—	1462.4	1556.4
		15.0	14.4	70	400 Mpa 300	12.6	15.1	—	—	1886.6	1742.6	
		18.0	17.4	70	400 Mpa 300	15.1	18.1	—	—	2744.5	2454.5	
		21.0	20.4	70	400 Mpa 300	17.6	21.1	—	—	3507.8	3087.8	
		18.0	17.4	55	400 Mpa 300	13.3	15.4	—	—	4016.0	3512.0	
		Преднапряженный железобетон	21.0	20.4	70	400 Mpa 300	17.6	21.1	98.4	98.4	1874	1874
728/5		Обычный железобетон	27.0	25.4	90	400 Mpa 300	27.9	33.5	—	—	8182.8	8182.8 (7185.2)
		24.0	23.4	90	400 Mpa 300	24.0	29.0	—	—	6582.8	6882.8 (6097.6)	
		Преднапряженный железобетон	24.0	23.4	90	400 Mpa 300	24.0	29.0	1116	1116	2395.1	2395.1

Примечание.

1. В скобках данные для северных условий при использовании арматуры класса А-III из стали марки 25Г2С

Шифр проекта	Поперечное сечение пролетных строений	Длина пролета	Высота	Марка бетона	Объем бетона	Масса бетона	Масса напрягаемой арматуры кг		Масса не напрягаемой арматуры кг			
							нормативные условия	северные условия	нормативные условия	северные условия		
728/4		Обычный железобетон	12.0	11.4	70	400 Mpa 300	10.0	12.0	—	—	171.0	928.1
		15.0	14.4	70	400 Mpa 300	12.6	15.1	—	—	174.6	919.0	
		18.0	17.4	70	400 Mpa 300	15.1	18.1	—	—	314.1	1131.5	
		21.0	20.4	70	400 Mpa 300	17.6	21.1	—	—	285.0	1122.1	
		18.0	17.4	55	400 Mpa 300	13.3	15.4	—	—	356.4	1332.3	
		Преднапряженный железобетон	21.0	20.4	70	400 Mpa 300	17.6	21.1	98.4	98.4	304.0	1321.4
728/5		Обычный железобетон	27.0	25.4	90	400 Mpa 300	27.9	33.5	—	—	171.0	836.8
		24.0	23.4	90	400 Mpa 300	24.0	29.0	—	—	174.6	830.4	
		Преднапряженный железобетон	24.0	23.4	90	400 Mpa 300	24.0	29.0	1116	1116	708.0	1212.0
										756.0	1206.6	

Министерство транспортного строительства СССР
 Гипротранспроект
 Гипротранспост

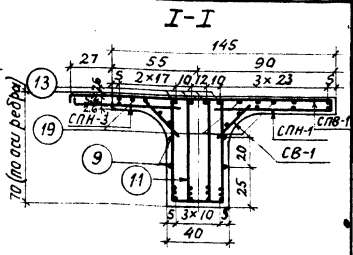
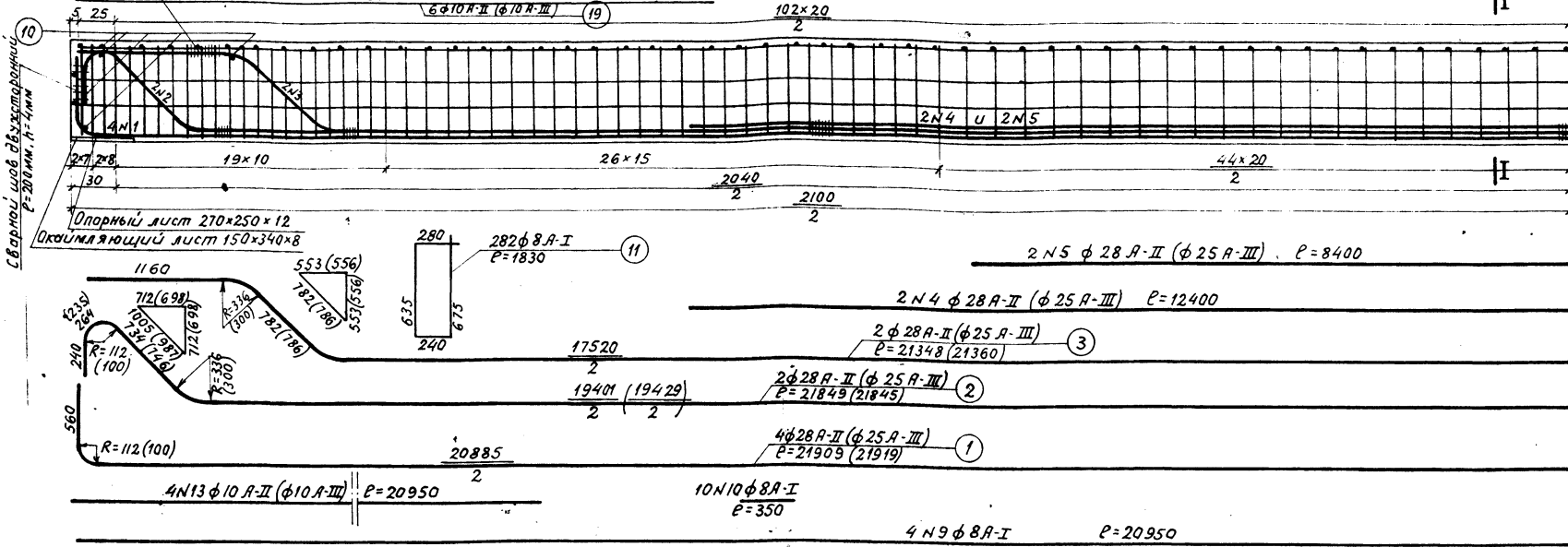
Типовой проект пешеходных мостов через железные дороги

Исполнитель: Д.И. Драндин
 Проверил: Копылов
 1978 № 1-50 Ш.б. № 5553

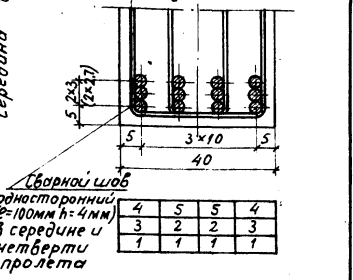
Основные данные по пролетным строениям: 728/2-78 4

Проект авторегистр. № 1978г

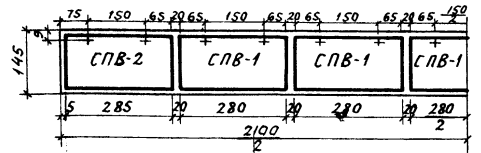
Продольный разрез по оси балки



Деталь расположения арматуры в нижнем поясе. Сечение I-I

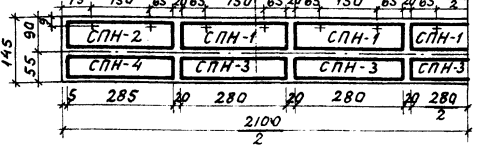


Схемы расположения сеток Сетки плиты-верхние

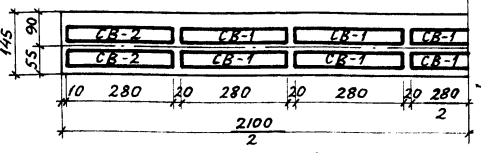


+ Места постановки закладных деталей перильных стоек

Сетки плиты-нижние



Сетки впадов



Спецификация арматуры на один блок

№	Количество стержней	Арматура ф 28 в ст. 3пс2 или 10ГТ или ф 8 ст. 3пс3 или в ст. 3пс2				Арматура ф 25 и ф 8 ст. 25Г2С				
		Диаметр стержня	Длина стержня	Общая длина	Масса 1 п. м	Общая масса	Диаметр стержня	Длина стержня	Общая длина	Масса 1 п. м
1	4	ф 28 А-II (ф 28 Ас-II)	2191	87,6		ф 25 А-III	2192	87,7		
2	2	—	2185	43,7		—	2185	43,7		
3	2	—	2135	42,7		—	2136	42,7		
4	2	—	1240	24,8		—	1240	24,8		
5	2	—	840	16,8		—	840	16,8		
19	6	ф 10 А-III (ф 10 Ас-III)	450	27,0		ф 10 А-III	450	27,0		
9	4	ф 8 А-I	2095	83,8		ф 8 А-I	2095	83,8		
10	10	—	35	3,5		—	35	3,5		
11	282	—	183	516,0		—	183	516,0		
13	4	ф 10 А-II (ф 10 Ас-II)	2095	83,8		ф 10 А-III	2095	83,8		
Итого арматуры				110,8	0,617	68,3	ф 10 А-III	110,8	0,617	68,3
Арматура сеток				215,6	4,83	104,0	ф 25 А-III	215,7	3,85	830,0
				603,3	0,395	238,0	ф 8 А-I	603,3	0,395	238,0
						217,7	ф 10 А-III			217,7
						151,0	ф 8 А-I			151,0
Всего арматуры						1715,0	Всего арматуры			1505,0

Примечания.

- В нормальных климатических зонах применяется арматура из стали класса А-II марки ВСт.5сп2 и из стали класса А-I марки Ст.3пс3 по ГОСТ 5781-75 и 380-71*
- В северных климатических зонах применяется арматура из низколегированной стали 10ГТ или 25Г2С. Расчетная продольная арматура из стали класса Ас-II марки 10ГТ диаметром 28мм. Расчетная продольная арматура из стали класса А-III марки 25Г2С диаметром 25мм по ГОСТ 5781-75 и ГОСТ 380-71*. Конструктивная арматура диаметром 8мм из стали класса А-I ВСт.3сп2 по ГОСТ 5781-75 и ГОСТ 380-71*.
- Каркасы и сетки из стали 25Г2С изготавливаются вязаными.

Проект откорректирован в 1978 г. ГИП подпись

Министерство транспортного строительства СССР
 Главтранспроект
 Гипротрансмаст

Типовой проект пешеходных мостов через железные дороги
 Длина: Г.М. Драндана
 Рабочие чертежи: Г.М. Драндана, И.В. Драндана

Пролетное строение Lп = 21,0 м
 Арматурный чертеж балки
 728/278 6

1978 М.В. 1:25 Ил.В.55584

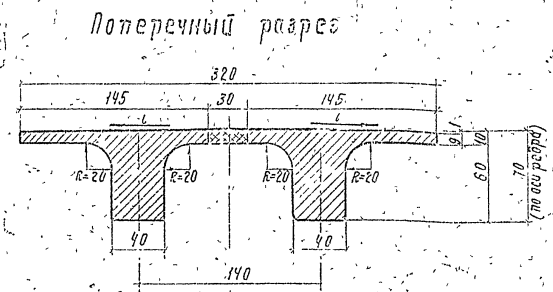
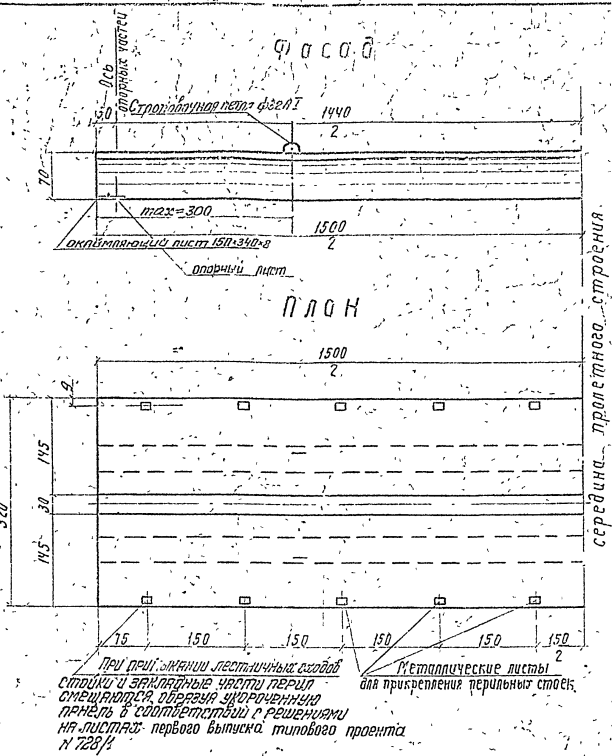


Таблица объемов основных работ на пролетное строение

№ п/п	Наименование материалов	Измеритель	Количество
1	Сборный бетон М 400, Мрз 300	м ³	12,1
2	Монолитный бетон М 400; Мрз 300	м ³	0,5
3	Мажитовая масса блока	т	15,1
4	Арматура: <u>Болты по длине стыка</u>	кг	18310/16240 - 55,6
5	Металл закладных элементов	кг	58,4 (449,84)
6	Асфальтовое покрытие толщиной 2 см	м ²	48,0
7	Металлические перила	мм/кг	30/573,0

9 см. лист № 5

Примечания:

1. Пролетное строение длиной 15,0 м запроектировано из обычного железобетона для пешеходных мостов, сооружаемых в нормальных и северных климатических зонах.
2. Для нормальных зон арматура принята из стали класса А-1 и А-III, для северных зон из стали класса А-1 и А-III 10Г.Г. (А-III 25 Г2С).
3. Изготовление пролетных строений должно производиться в условиях обеспечивающих проектное качество продукции, с учетом требований СНиП Ш-43-75; СН 365-67; РСМ 155-69.
4. При установке блоков на монтаже производится объединение их путем бетонирования свободных выпусков арматуры провольного шва бетоном проектной марки. Отмоличивание стыка выполняется при температуре не ниже +5°C.
5. При металлических опорных частях закладные листы для прикрепления перильных стоек должны быть изолированы от арматуры плиты для предотвращения конструкции от блуждающих токов, при резиновых опорных частях, такая изоляция не требуется.
6. При изготовлении блоков пролетного строения предусматривается строительный подъем, равный по середине пролета 1/2 см.
7. Блок снимается с поддона.

достижении 80% проектной прочности бетона в Подобранный состав бетона должен отвечать требованиям СНиП Ш-43-75 и требованиям проекта.
9. Закладные детали опорных и торцевых листов даны на листе №2.

Министерство транспортного строительства СССР
Гипротранспроект

Типовой проект пешеходных мостов через железные дороги

Рабочие чертежи

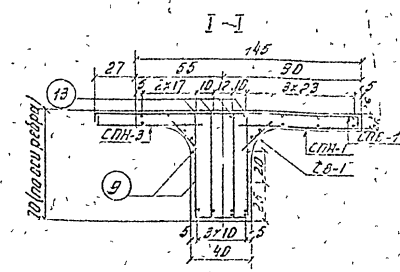
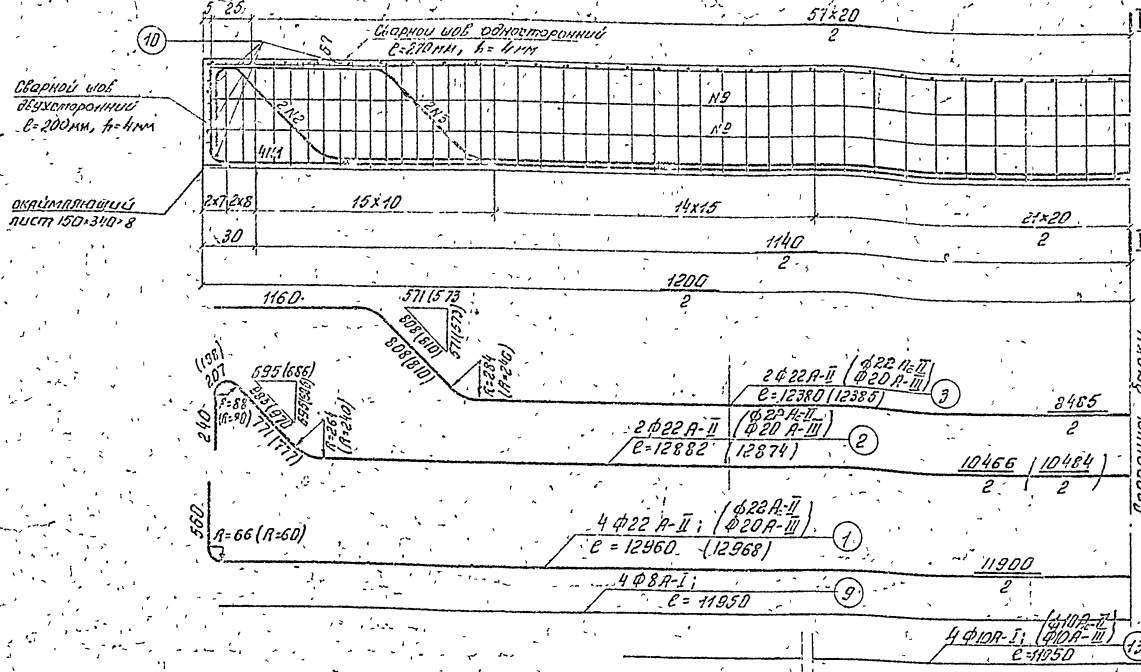
1978г. №10138. УИИВ.153533. Искра.ИЛ

Пролетное строение Чл=15,0м b=70см Фасад, план, разрезы

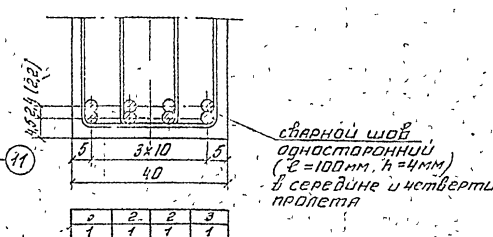
Лопов Ирандин Воронцов

1978/12/20

Продольный разрез по оси балки



Деталь расположения арматуры в нижнем поясе



Спецификация арматуры на один блок

№ п/п	Кол-во стержней шт.	Арматура φ22 в ст 5спл или 20ГТ и φ8 ст 3спл или 38ГТ				Арматура φ20 и φ8 ст 25Г2С				
		Диаметр мм	Длина стержня см	Общая длина м	Масса кг	Диаметр мм	Длина стержня см	Общая длина м	Масса кг	
1	4	φ22 А-II	1296	51.8						
2	2	φ22 А-II	1288	25.8						
3	2	φ22 А-II	1238	24.8						
9	4	φ8 А-I	1195	47.8						
10	10	φ8 А-I	35	3.5						
11	172	φ8 А-I	183	313.0						
13	4	φ10 А-III	1195	47.8						
Итого арматуры		φ22 А-II		102.4	2.98	306.0		102.4	2.47	253.0
		φ20 А-III		47.8	0.617	29.6		47.8	0.617	29.6
		φ8 А-I		366.3	0.395	145.0		366.3	0.395	145.0
Арматура стоек		φ10 А-III		124.4				124.4		
		φ8 А-I		83.6				83.6		
Всего арматуры				690.6				637.6		
Стропильная	2	φ22 А-I	190	3.8	4.85	18.4	φ22 А-I	190	3.8	4.85
платформа										

Примечания

- В нормальных климатических зонах применяется арматура из стали класса А-II марки ВСтЗпс3 ГОСТ 5781-75 и 380-Г.
- В северных климатических зонах применяется арматура из низколегированной стали 10ГТ или 25Г2С. Расчетная продольная арматура из стали класса А-II марки 10ГТ диаметром 22 мм и расчетная продольная арматура из стали класса А-III марки 25Г2С диаметром 20 мм по ГОСТ 5781-75 и ГОСТ 380-Г. Конструктивная арматура диаметром 8 мм - класса А-I В Ст 3спл по ГОСТ 5781-75 и ГОСТ 380-Г.
- Кляксы и сетки из арматуры 25Г2С изготавливаются вязаными.

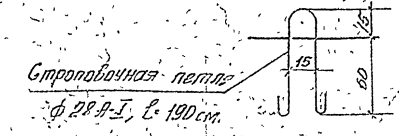
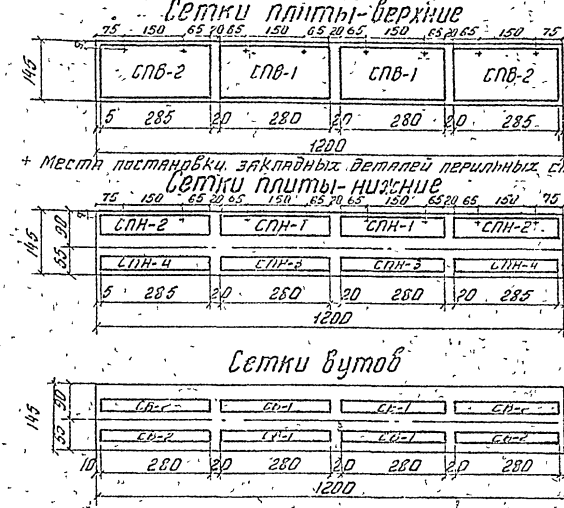


Схема расположения сеток



Министерство транспортного строительства СССР

Типовой проект пешеходных мостов через железные дороги

Рабочие чертежи

Экспертный институт

Инженер-проектировщик

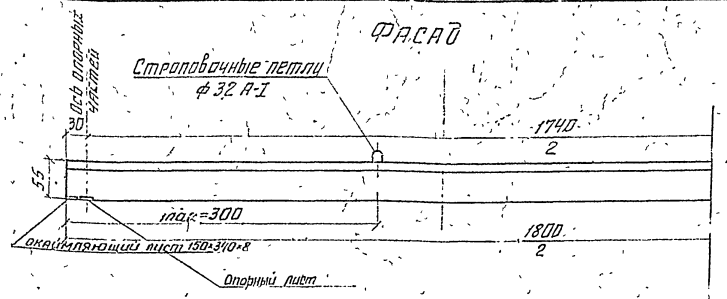
Проверен

Исполнитель

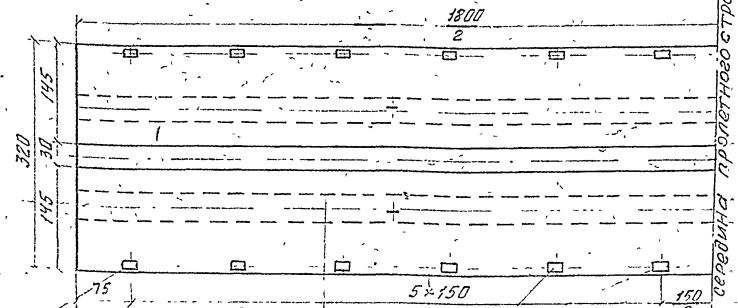
12/8/76

Копирован

Корректирован



План



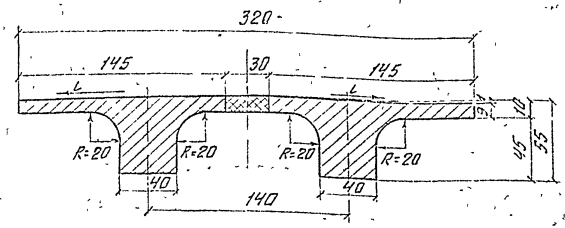
При применении железобетонных стоек и закладных частей для стоек, должна использоваться марка с соответствием с требованиями на листе первого титульного листа № А-12/11

металлические листы для прикрепления перильных стоек

Примечания:

1. Пролетное строение длиной 18,0 м запроектировано из обычного железобетона для пешеходных мостов, сооружаемых в нормальных и северных климатических зонах.
2. Арматура принята для нормальных климатических зон из стали класса А-I и А-II; для северных - из стали класса А-I и А-II-10ГГ (А-III 25Г2С).
3. Изготовление пролетных строений должно производиться в условиях, обеспечивающих проектное качество продукции с учетом требований СН и П III-43-75; СН 365-67; ВСН-155-69.
4. При установке блоков на монтаже производится объединение их путем обетонирования выпусков арматуры продольного шва бетоном проектной марки. Обетонивание стыка выполняется при температуре не ниже +5°C.
5. При металлических опорных частях: закладные листы для прикрепления перильных стоек должны быть изолированы от арматуры плиты для предохранения конструкции от дельтающих токов, при резиновых опорных частях такая изоляция не требуется.
6. При изготовлении блоков пролетного строения и арматурного каркаса, предусмотреть строительный поддон, равный по середине пролета $l_p = 18,0 \text{ м} - 11,0 \text{ см}$.
7. Подобранный состав бетона должен отвечать требованиям СН и П III-43-75 и требованиям проекта.
8. Закладные детали опорных и торцевых листов даны на листе № 21.
9. При изготовлении конструкции для нормальной климатической зоны блок снимается с поддона по достижении 80% проектной прочности бетона; для северной климатической зоны - 100%.
10. Вес стропильных пеллей в объеме работ не включен.

Поперечный разрез



Поперечное сечение блока

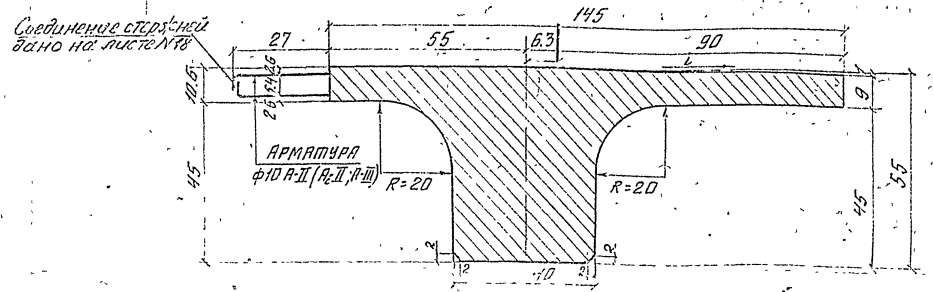


Таблица объемов основных работ на пролетное строение

№ п/п	Наименование материалов	Изм	Кол-во чество
1	Сварный бетон марки М 400, Мрз 300	м ³	12,7
2	Монолитный бетон М 400, Мрз 300	"	0,6
3	Монтажные работы	т	15,4
4	Арматура	кг	3721
5	Металл закладных элементов	кг	6121(1,3)
6	Асфальтовое покрытие толщиной 2 см	м ²	57,6
7	Металлические перила	мм/кг	36/690

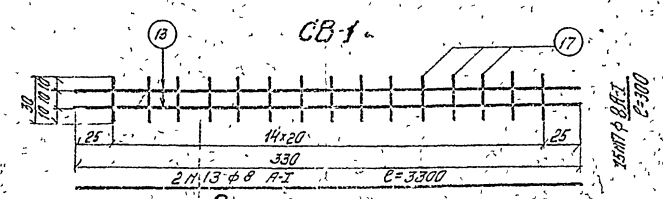
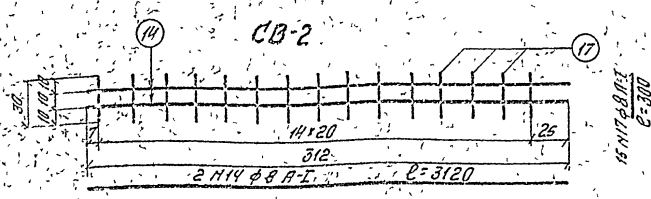
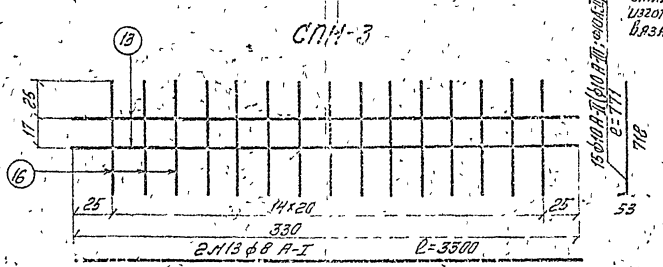
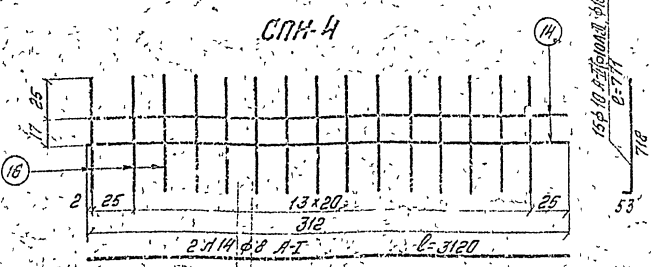
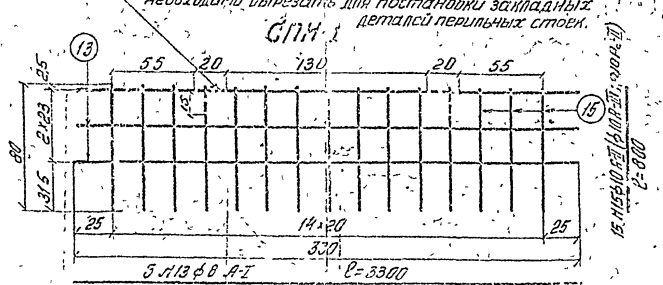
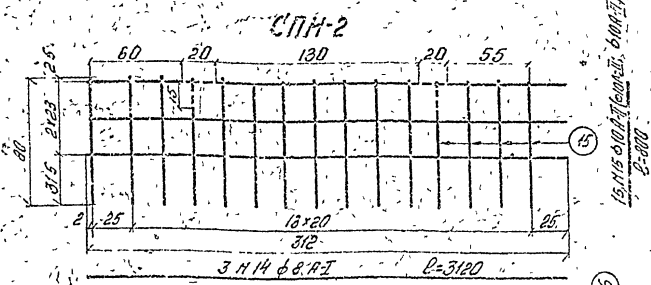
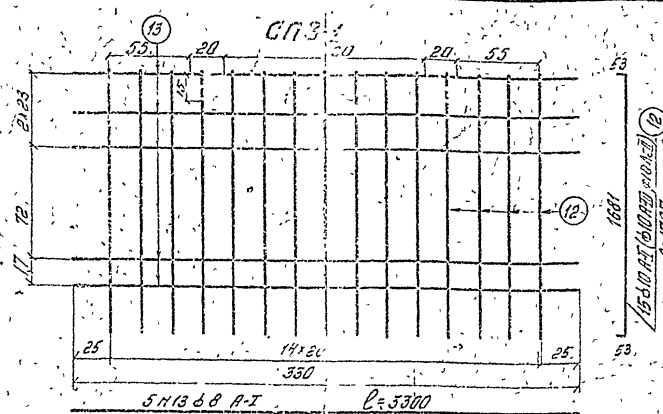
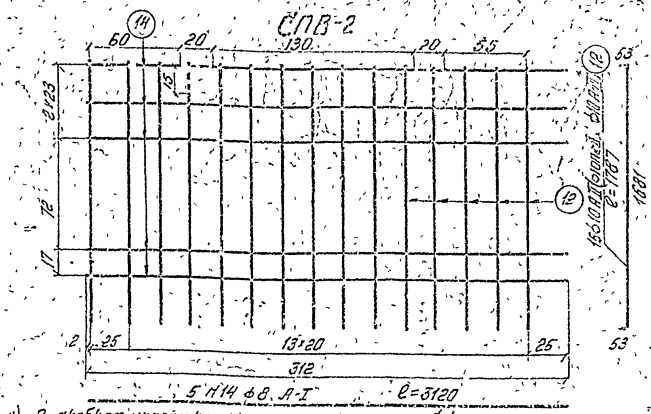
* В знаменателе приведено количество арматуры для северных климатических зон при уменьшении арматуры класса А-III. В скобках дано количество металла закладных элементов для северных климатических зон.

Министерство транспортного строительства СССР
 Главтранспроект
 Типовой проект
 пешеходных мостов
 через железные дороги
 Рабочие чертежи
 1978 М-61 3/1
 Проект откорректирован в 1978 г.
 Кировск

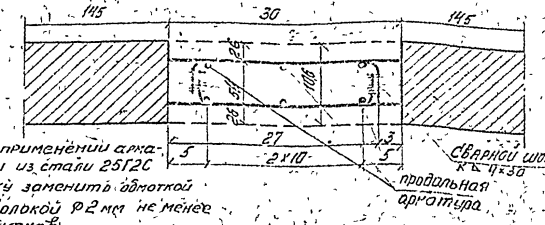
Полкратов
 Арайлин
 Дорффец
 Гладушкова
 Егорова

Пролетное строение
 18,0 м 11-35 с.1
 в нормальных и северных
 климатических зонах
 7/28/87 13

Копирован документ, корректировка 1985



Продольный стык блоков пролётной стоечки



При применении арматуры из стали 25Г2С сварку заменить плотной проволокой $\phi 2$ мм не менее 10. Биткой

Пролётная стоечка	Стройка	Диаметр	Классификация
12	10	$\phi 10$ В-III	3.7
15-21		16. В-III	
12	55	$\phi 22$ I-II (И-IV, А-III)	18.0

Проект затвержден 19.7.87

Спецификация арматуры сетки

И. сетки	Диаметр	Длина	количество	общая длина	Масса 1 м	общая масса	
И. сетки	мм	см	шт	м	кг	кг	
СПБ-1	12 $\phi 10$	178.7	15	26.8	0.617	16.5	
	13 $\phi 8$	330.0	5	16.5	0.395	6.5	
Итого на сетку							23.0
СПБ-2	12 $\phi 10$	178.7	15	26.8	0.617	16.5	
	14 $\phi 8$	312.0	5	15.6	0.535	6.2	
Итого на сетку							22.7
СПН-1	13 $\phi 8$	330.0	5	9.9	0.395	3.9	
	15 $\phi 10$	80.0	15	12.0	0.617	7.4	
Итого на сетку							11.3
СПН-2	14 $\phi 8$	312.0	5	9.9	0.395	3.9	
	15 $\phi 10$	80.0	15	12.0	0.617	7.4	
Итого на сетку							11.1
СПН-3	13 $\phi 8$	330.0	2	6.6	0.395	2.6	
	16 $\phi 10$	77.0	15	11.6	0.617	7.2	
Итого на сетку							9.8
СПН-4	14 $\phi 8$	312.0	2	6.2	0.395	2.5	
	16 $\phi 10$	77.0	15	11.6	0.617	7.2	
Итого на сетку							9.7
СВ-1	13 $\phi 8$	330.0	2	6.6	0.395	2.6	
	17 "	30.0	15	4.5	0.617	7.2	
Итого на сетку							9.7
СВ-2	14 $\phi 8$	312.0	2	6.2	0.395	2.5	
	17 "	30.0	15	4.5	0.617	7.2	
Итого на сетку							10.7

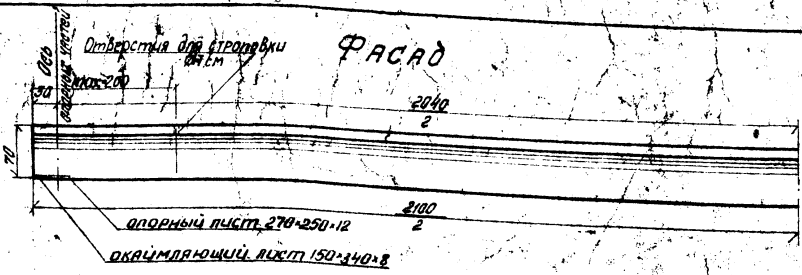
L, м	количество сеток								масса арматуры сетки на один блок кг		общая масса сетки на один блок кг
	СПБ-1	СПБ-2	СПН-1	СПН-2	СПН-3	СПН-4	СВ-1	СВ-2	$\phi 10$	$\phi 8$	
24.07	6/7	2	6/7	2	6/7	2	12/14	4	216.2	210.0	426.2
21	5	2	5	2	5	2	10	4	217.7	151.0	368.7
18	4	2	4	2	4	2	8	4	186.6	129.2	315.8
15	3	2	3	2	3	2	6	4	156.5	107.4	263.9
12	2	2	2	2	2	2	4	4	129.4	85.6	215.0

Примечания:
1. В нормальных климатических зонах применяется арматура из стали класса А-III марки ВСт3пс2 и из стали класса А-1 марки Ст3пс3 ГОСТ 380-71, ГОСТ 5781-75.
2. В северных климатических зонах применяется арматура из низколегированной стали класса А-II марки ВСт3пс2 и из стали класса А-1 марки Ст3пс3 ГОСТ 380-71, ГОСТ 5781-75.
3. Стропильные пилы и т.п. с арматурой класса А-1 марки ВСт3пс2 ГОСТ 380-71, ГОСТ 5781-75.

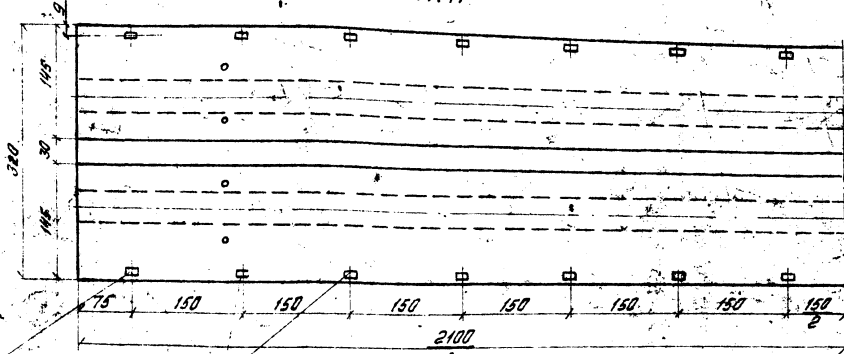
Министерство транспортного строительства СССР
Гипотранспроект
Гипотранспроект
Типовой проект
пешеходных мостов
через железные дороги
Рабочие чертежи
Лист № 5/25 (из № 5/35)

Арматурные сетки
стык блоков
пролётных стоек

720/78 15



План



Средняя пластинчатая ступень

При примыкании лестничных входов ступицы и закладные части перил ставятся, образуя окончательную панель в соответствии с решениями на листах рабочего чертежа типового проекта ИИВ № 728/1.

Металлические листы для прикрепления перильных стоек.

Поперечное сечение блока

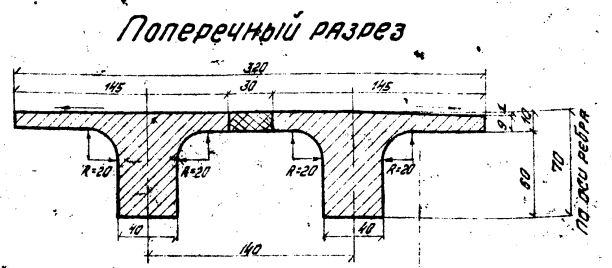
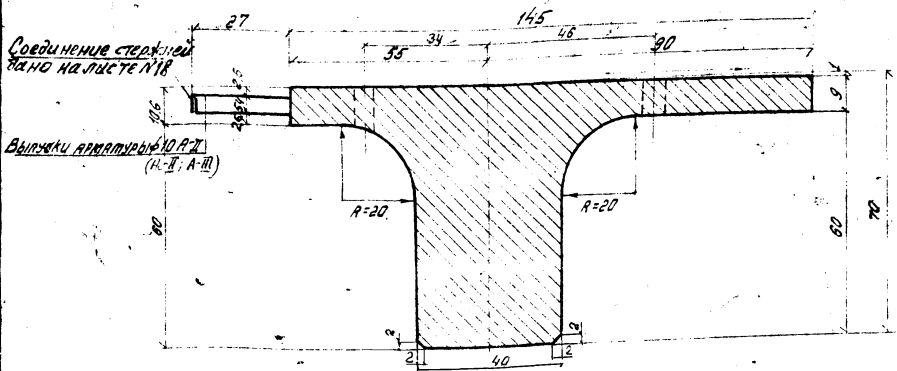


Таблица объемов работ на пролетное строение

Л.п/п	Наименование материалов	Измеритель	Количество
1	Сборный бетон марки М 400, Мрз 300	м ³	16,9
2	Монолитный бетон марки М 400, Мрз 300	м ³	0,7
3	Монтажные деревянные блоки	т	21,1
4	Арматура <small>напряженная класса В-П ненапряженная класса А-I, А-II, А-III</small>	кг	984
5	Металл закладных элементов	кг	75,1(1930)
6	Наружное покрытие толщиной 2 см.	м ²	67,2
7	Металлические перила	пм/кг	42 / 808,0

В скобках дано количество металла закладных элементов для северных зон.

Примечания:

- Пролетное строение длиной 21,0 м запроектировано из преднапряженного железобетона для пешеходных мостов, сооружаемых в нормальных и северных климатических зонах.
 - Для нормальных зон арматурные сетки принимаются из стали класса А-I и А-II, для северных зон - из низколегированных сталей.
 - Изготовление пролетных строений должно производиться в условиях, обеспечивающих проектное качество продукции.
 - При установке блоков на монтаже производится объединение их путем обетонирования свободных выпусков арматуры продольного шва бетоном проектной марки. Монолитивание стыка выполняется при температуре не ниже +5°C.
 - Закладные листы для прикрепления перильных стоек должны быть изолированы от арматуры плиты для предотвращения контактной коррозии.
- При резинавых опорных частях талая изоляция не требуется.
- В блоках пролетных строений длиной - 21,0 м при перебежке на плечо из двух платформ опираются на турникеты по осям опорных частей. Меньше загруженная сторона платформ оборудуется балюстрадами в соответствии с инструкцией ЦД МП!

Проект откорректирован 6 1978 г.
ИИВ № 728/1

Министерство транспортного строительства СССР

Лаборатория проектирования

Гипротранспост

Типовой проект пешеходных мостов через железные дороги

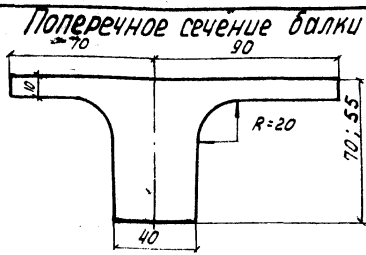
Рабочие чертежи

1978, м. 01.40, лист 1555812

Состав: [таблица с именами: Сидорова, Давыдова, Гусева, Егорова]

Предварительное количество ступеней: 2, ширина: 1,5 м

Посадочный размер: 728/1, 16



Геометрические характеристики
 $h = 70 \text{ см}$
 $F_{сеч} = 0,4172 \text{ м}^2$
 $h_{прив} = 11,1 \text{ см}$
 $h = 55 \text{ см}$
 $F_{сеч} = 0,357 \text{ м}^2$
 $h_{прив} = 11,1 \text{ см}$

Расчет на прочность и трещиностойкость
Сечение 1/2 лр

Формулы для расчета		$l_n, \text{ м}$				
		12,0	15,0	18,0	21,0	18,0
		70	70	70	70	55
расчет на прочность	$x = \frac{R_a F_a - R_{np} (\delta'_n - \delta) h'_n}{R_u b}$ $M_{нес} = R_u \delta x (h_0 - 0,5x) + R_{np} (\delta'_n - \delta) (h_0 - 0,5h'_n) h'_n$	$x = 2,0$	$x = 3,4$	$x = 4,4$	$x = 6,6$	$x = 6,5$
		$M_{нес} > M_{расч} (70)$				
расчет на трещиностойкость	$\alpha_T = 3 \frac{\sigma_a}{E_a} \gamma_2 \sqrt{R_2} < 0,02 \text{ см}$ $\sigma_a = \frac{M}{F_a Z}, \quad Z = h_0 - a'$	$M = 28,7$	$M = 45,8$	$M = 66,8$	$M = 91,7$	$M = 59,7$
		$M_{нес} > M_{расч} (70)$				
		$\alpha_T = 0,0125$	$\alpha_T = 0,0097$	$\alpha_T = 0,0113$	$\alpha_T = 0,010$	$\alpha_T = 0,0084$
		$\alpha_T = 0,0157$	$\alpha_T = 0,0130$	$\alpha_T = 0,0152$	$\alpha_T = 0,0133$	$\alpha_T = 0,0100$

Характеристика материалов

№ п/п	Наименование	Ед. изм.	Нормальное условие	Северное условие
1	Марка бетона	кг/см^2	400	400
2	Модуль упругости	E_b	350000	350000
3	Сжатие осевое	$R_{пр}$	170	153
4	Сжатие при изгибе	R_u	210	189
5	Марка стали		Ст.5	25 Г2С
6	Модуль упругости	E_a	$2,1 \cdot 10^6$	$2,1 \cdot 10^6$
7	Расчетное сопротивление при расчете на прочность	R_a	2700	2700

Расчетная арматура в 1/2 лр балки

$l_n, \text{ м}$	12	15	18	21 $h=70 \text{ см}$	18,0 $h=55 \text{ см}$
Для нормальных условий - Ст.5	6 ф 22 А-II	10 ф 22 А-II	8 ф 28 А-II	12 ф 28 А-II	10 ф 32 А-II
Для северных условий - 10 ГТ	$F_a = 22,8 \text{ см}^2$	$F_a = 38,0 \text{ см}^2$	$F_a = 49,3 \text{ см}^2$	$F_a = 73,9 \text{ см}^2$	$F_a = 80,4 \text{ см}^2$
Для северных условий - 25 Г2С	6 ф 20 А-III	10 ф 20 А-III	8 ф 25 А-III	12 ф 25 А-III	10 ф 28 А-III
	$F_a = 18,85 \text{ см}^2$	$F_a = 31,4 \text{ см}^2$	$F_a = 39,2 \text{ см}^2$	$F_a = 59,0 \text{ см}^2$	$F_a = 61,5 \text{ см}^2$

Нагрузки на 1 балку

Нагрузки на 1 п.м. балки		нормативные		ρ	расчетные на прочность	
1	Собственная масса балки с перилами	$\rho_{св}$	γ/m	1,06/0,914	1,1	1,165/1,005
	$h=70 \text{ см}$ $h=55 \text{ см}$					
2	Асфальтовое покр.	$\rho_{покр.}$	"	0,064	1,5	0,096
3	Толпа 400 γ/m^2	$q_{тп.}$	"	0,60	1,4	0,84
4	Суммарная нагрузка на прочность	$\Sigma q_{проч.}$	"			2,101/1,941
5	Суммарная нагрузка на трещиностойкость	$\Sigma q_{трещ.}$	"	1,724/1,578		

Расчет колебаний

Формулы для расчета	$l_n, \text{ м}$				
	12	15	18	21 $h=70 \text{ см}$	18,0 $h=55 \text{ см}$
Собственная масса толпа: 150 кг/м^2					
$q = 1,06 + 0,064 + 0,225 = 1,349 \text{ Т/м}$					
$m = \frac{q}{g} = 0,138$					
$k = \frac{95}{l^2} \sqrt{\frac{0,85 E_y}{m}}$					
$T = \frac{1}{k}; \quad 0,7 < T < 0,5$					
	0,12 (0,11)	0,19 (0,17)	0,27 (0,25)	0,42 (0,38)	0,36 (0,33)

* В скобках даны значения колебаний без учета толпы

Таблица строительного подъема

пролет м	h см	строительный подъем в середине пролета см
12	70	3
15	70	4
18	70	6
18	55	11
21	70	10

Примечания:

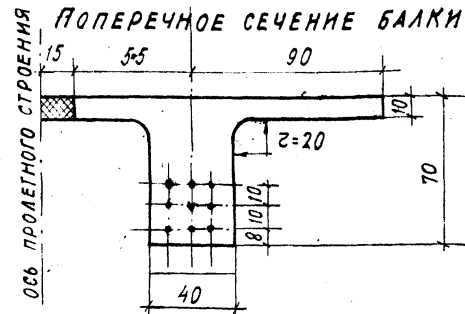
- Расчет производился 1) для нормальных климатических условий - по СН 200-62, СН 365-67 и инструкции по проектированию железобетонных конструкций 2) для северных климатических условий - по ВСН-155-69; СН 200-62; СН 365-67.
- При расчете на поперечную силу опорного сечения расчетных отгибов не требуется.
- Нормальные климатические условия распространяются на территории с расчетной t° выше минус 40 $^{\circ}$ С, северные климатические условия - на территории с расчетной t° ниже минус 40 $^{\circ}$ С. в соответствии с ВСН-155-69.

Министерство транспортного строительства СССР
 Главтранспроект
 Гипротранспост
 Расчетный лист
 пешеходных мостов
 через железные дороги
 Рабочие чертежи
 1978г. М.б. 1-20 Инв. №57308
 Исполнил: ИИ Лямина
 Проверил: ИИ Доросев
 728/2-78 22

Проект откорректирован
 8 1978г. г.п. ИИ

Копир: Чесалкина Корректи:

Полная длина l м	21,0
Расчетный пролет l_p м	20,4
Временная нагрузка : толпа 400 кг/м ²	
Марка бетона	Обычные условия 400
Бетона	Северные условия 400
Напрягаемая арматура	Проволока стальная круглая холоднокатаная ϕ 5 мм ГОСТ 7348-63
Количество пучков в блоке	5
Количество проволок в пучке	24
Ненапрягаемая арматура в обычных условиях из стали марок Ст3пс, Ст3, в северных условиях - из низколегированных сталей.	
Отпуск предварительно напряженной арматуры и обжатие бетона производится при достижении 100% проектной прочности.	



СОПРОТИВЛЕНИЯ БЕТОНА И МЕТАЛЛА

НАИМЕНОВАНИЕ	НОРМАТИВНЫЕ		РАСЧЕТ НА ПРОЧНОСТЬ		РАСЧЕТ НА ТРЕЩИНОСТОЙКОСТЬ		СЕВЕРНОЕ ИСПОЛН.	
	НОРМАТИВ	ВЫЧИСЛ	НОРМАТИВ	ВЫЧИСЛ	НОРМАТИВ	ВЫЧИСЛ	НА ПРОЧНОСТЬ	НА ТРЕЩ.
БЖАТНЕ ОСЕВОЕ	R_n	280	R_{np}	165	R_{np}	190	148,5	-
БЖАТНЕ ПРИ ИЗГИБЕ	R_n	350	R_n	205	R_n	235	184,5	150
СКАЛЫВАНИЕ ПРИ ИЗГИБЕ	-	-	-	-	R_m	53	-	-
РАСТЯЖЕНИЕ	R_p	25	-	-	R_p	16	-	-
ГЛАВНЫЕ НАПРЯЖ. (РАСТЯЖИВ.)	-	-	-	-	$R_{г.рп}$	24	-	-
МОДУЛЬ УПРУГОСТИ	$E_s = 350\ 000$							
НАПРЯГАЕМАЯ АРМАТУРА	НОРМАТИВНОЕ СОПРОТНВ.	R_s	17000	-	-	-	-	-
	РАСЧЕТНОЕ СОПРОТНВ. В СТАДИИ СОЗДАНИЯ ПРЕДНАПРЯЖЕНИЯ, МОНТАЖА, ТРАНСПОРТИРОВАНИЯ	-	-	-	-	R_n	11000	11000
	РАСЧЕТНОЕ СОПРОТНВ. В ЭКСПЛУАТАЦИИ	-	-	R_{n2}	9800	-	-	9800
	МОДУЛЬ УПРУГОСТИ	$E_a = 1,8 \cdot 10^6$						
РАСЧЕТНОЕ СОПРОТНВ. НЕНАПРЯГАЕМОЙ АРМАТУРЫ	-	-	R_a	1900	-	-	1900	-

РАСЧЕТ ПРОИЗВЕДЕН ПО МЕТОДУ ПРЕДЕЛЬНЫХ СОСТОЯНИЙ СОГЛАСНО СН 365-67, ВСН-155-69 (СЕВЕРНОЕ ИСПОЛНЕНИЕ).

Проект откорректирован в 1978 г.

РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ И МОМЕНТЫ ОТ СОБСТВЕННОГО ВЕСА И ВРЕМЕННОЙ НАГРУЗКИ (В СЕРЕДИНЕ ПРОЛЕТА)

№ п/п	НАИМЕНОВАНИЕ	ОБОЗНАЧЕНИЯ	ЕДИН. ИЗМЕРЕНИЯ	ВЕЛИЧИНА
ПОГОННЫЕ НАГРУЗКИ				
1.	СОБСТВЕННЫЙ ВЕС	g	Т/п.м	1,12
2.	ВРЕМЕННАЯ НАГРУЗКА	p	Т/п.м	0,6
РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ И МОМЕНТ (НА ПРОЧНОСТЬ)				
3.	$g \cdot 1,1 + p \cdot 1,4$		Т/п.м	2,1
4.	СУММАРНЫЙ МОМЕНТ	M_{g+p}	ТМ	10,9
МОМЕНТЫ НА ТРЕЩИНОСТОЙКОСТЬ				
5.	ОТ СОБСТВЕННОГО ВЕСА	M_g	ТМ	58,2
6.	СУММАРНЫЙ МОМЕНТ	M_{g+p}	ТМ	89,5

ПРОВЕРКА ПРОЧНОСТИ (I ПРЕДЕЛЬНОЕ СОСТОЯНИЕ) СЕЧЕНИЯ В СЕРЕДИНЕ ПРОЛЕТА

№ п/п	НАИМЕНОВАНИЕ	ФОРМУЛА	ВЕЛИЧИНА
1.	ПОЛОЖЕНИЕ НЕЙТРАЛЬНОЙ ОСИ - X CM	$R_n \cdot J_n - R_{np} \cdot (b \cdot h^3) / h_n - R_m \cdot V_x = 0$	9,3
2.	КОЭФФИЦИЕНТ УСЛОВИЯ РАБОТЫ	$\beta = \frac{X}{h_n} \leq 0,55$	0,163
3.	МОМЕНТ ОТ ПОСТОЯННОЙ И ВРЕМ. НАГРУЗОК	$M = M_g \cdot 1,1 + M_p \cdot 1,4$	109,0
4.	УСЛОВИЕ ПРОЧНОСТИ	$M \leq m_2 \cdot R_{cb} \cdot (b \cdot h - b_0 - 0,5 \cdot X) + R_{np} \cdot (b \cdot h - b_0 - 0,5 \cdot X) \cdot h_n / h_n$	144,5
5.			143,0

ПРИНЯТЫЕ ПОТЕРИ ПРЕДВАРИТЕЛЬНОГО НАПРЯЖЕНИЯ В АРМАТУРЕ. НАПРЯЖЕНИЯ В АРМАТУРЕ.

№ п/п	НАИМЕНОВАНИЕ	ОБОЗНАЧЕНИЯ	ВЕЛИЧИНА
1.	ОТ УСАДКИ И ПОЛУЗУЧЕСТИ	σ_{σ}	1080
2.	ОТ РЕЛАКСАЦИИ СТАЛИ	σ_{ρ}	430
3.	ОТ ДЕФОРМАТИВНОСТИ АНКЕРОВ	σ_{μ}	340
4.	ОТ ТЕМПЕРАТУРЫ	σ_{θ}	400
ДЛЯ СЕВЕРНОГО ИСПОЛНЕНИЯ			
5.	$0,4 (\sigma_1 + \sigma_2)$		430
6.	ОТ РЕЛАКСАЦИИ СТАЛИ		500
7.	ОТ ДЕФОРМАТИВНОСТИ АНКЕРОВ		300
8.	ОТ ТЕМПЕРАТУРЫ		400
ПРЕДВАРИТЕЛЬНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ В АРМАТУРЕ			
9.	ДО ПРОЯВЛЕНИЯ ПОТЕРЬ	σ_{σ}	10100
10.	В МОМЕНТ СПУСКА НАТЯЖЕНИЯ	σ_n	8910
11.	В ЭКСПЛУАТАЦИИ	σ_{σ}	7230

ФОРМУЛА	СЕЧЕНИЕ	РАСЧЕТ. Q T	НОРМАТ. Q T
1	$q = g \cdot l_p$	НА ОПОРЕ	21,4
2	$q = g \cdot l_p$	НА РАССТОЯНИИ 2,8 м ОТ ТОРЦА	16,2
3	$q = g \cdot l_p$	НА РАССТОЯНИИ 4,2 м ОТ ТОРЦА	13,2

ПРОВЕРКА СЕЧЕНИЙ В ПЕРИОД ИЗГОТОВЛЕНИЯ, СТАДИИ ПРЕДНАПРЯЖЕНИЯ АРМАТУРЫ, ЕЕ СПУСКА И ОБЖАТИЯ БЕТОНА. ТРЕЩИНОСТОЙКОСТЬ ПО III ПРЕДЕЛЬНО СОСТОЯНИЮ

№ п/п	НАИМЕНОВАНИЕ	ФОРМУЛА	НОРМАЛЬНЫЕ ТЕМПЕРАТУРНЫЕ ЗОНЫ		СЕВЕРНОЕ ИСПОЛНЕНИЕ		СЕВЕРНОЕ ИСПОЛНЕНИЕ	
			СЕРЕДИНА ПРОЛЕТА	ОПОРА	СЕРЕДИНА ПРОЛЕТА	ОПОРА	ОБРЫВ НА 2,8 м ОТ ТОРЦА	ОБРЫВ НА 4,2 м ОТ ТОРЦА
1.	ВЕЛИЧИНА ПРЕДНАПРЯЖЕНИЯ АРМАТУРЫ	$\sigma_n = \sigma_{\sigma} - \sigma_{\rho}$	8910	8910	8910	8910	8910	8910
2.	ПРОДОЛЬНОЕ УСИЛИЕ	$N_{np} = \sigma_n \cdot F_n$	231	125,5	231	125,5	208,5	208,5
3.	ЭКЦЕНТРИСИТЕТ ПРИЛОЖЕНИЯ СИЛЫ.	$e = y_n - \sigma$	29,9	25,4	29,9	25,4	29,9	29,9
4.	НАПРЯЖЕНИЕ В БЕТОНЕ ОТ ПРЕДВАРИТЕЛЬНОГО НАТЯЖЕНИЯ	$\sigma_{\sigma} = \frac{N_{np}}{F_{пр}} (1 \pm \frac{e \cdot y_n}{r^2})$	226	103	326	103	184,5	184,5
5.	ИЗГИБАЮЩИЙ МОМЕНТ ОТ СОБСТВ. ВЕСА БАЛКИ.	M	58,2	9,05	58,2	9,05	25,1	25,1
6.	НАПРЯЖЕНИЕ ОТ СОБСТВЕННОГО ВЕСА БАЛКИ.	$\sigma_g = \frac{M}{W}$	128,0	-20,55	128,0	-20,55	-55	-55,2
7.	СУММАРНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ	$\sigma_{\sigma} = \sigma_n + \sigma_g$	80,8	12,6	80,8	12,6	34,5	34,5

ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ СЕЧЕНИЙ

№ п/п	НАИМЕНОВАНИЕ	ОБОЗНАЧЕНИЯ	НА ОПОРЕ	В СЕРЕДИНЕ ПРОЛЕТА
1.	ПЛОЩАДЬ СЕЧЕНИЯ	F_b	4022	4022
2.	ПЛОЩАДЬ АРМАТУРЫ	F_n	14,1	28,2
3.	ПЛОЩАДЬ ПРИВЕДЕННОГО СЕЧЕНИЯ	$F_{пр}$	4080,5	4139
4.	СТАТИЧЕСКИЙ МОМЕНТ ОТНОСИТЕЛЬНО НИЖ. ГРАНИ	$S_{пр}$	176900	177370
5.	ПОЛОЖЕНИЕ У.Т. СЕЧЕНИЯ ОТНОСИТЕЛЬНО НИЖ. ГРАНИ	y_n	43,4	42,9
6.	ОТНОСИТЕЛЬНО ВЕРХНЕЙ ГРАНИ	y_b	26,6	27,1
7.	МОМЕНТ ИНЕРЦИИ ПРИВЕДЕННОГО СЕЧЕНИЯ	$J_{пр}$	194700	194700
8.	МОМЕНТ СОПРОТИВЛЕНИЯ ПО ВЕРХНЕЙ ГРАНИ	W_b	71900	72000
9.	МОМЕНТ СОПРОТИВЛЕНИЯ ДЛЯ НИЖНЕЙ ГРАНИ	W_n	44100	45400

РАСЧЕТ НА ПРОЧНОСТЬ ПО ГЛАВНЫМ И КАСАТЕЛЬНЫМ НАПРЯЖЕНИЯМ

НАИМЕНОВАНИЕ	СТАТИЧЕСКИЙ МОМЕНТ ПО НЕЙТРАЛЬНОЙ ОСИ	НОРМАЛЬНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ ПО НЕЙТРАЛЬНОЙ ОСИ	КАСАТЕЛЬНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ НЕЙТРАЛЬНОЙ ОСИ	ГЛАВНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ ПО НЕЙТРАЛЬНОЙ ОСИ	ГЛАВНЫЕ РАВНОДЕЙСТВ. НАПРЯЖЕНИЯ ПО НЕЙТРАЛЬНОЙ ОСИ
1.	34,42·10 ³	27,1	5,1	8,2	29,4
2.	33,97·10 ³	44,7	5,7	7,0	45,8
3.	29,18·10 ³	27,1	3,6	5,1	27,9
4.	34,2·10 ³	58,3	4,7	5,7	58,9
5.	33,97·10 ³	44,7	8,1	9,9	46,3

ПРОВЕРКА СЕЧЕНИЙ В ЭКСПЛУАТАЦИОННЫЙ ПЕРИОД. ТРЕЩИНОСТОЙКОСТЬ ПО III ПРЕДЕЛЬНО СОСТОЯНИЮ

НАИМЕНОВАНИЕ	НОРМ. ТЕМП. ЗОНА		СЕВЕРНОЕ ИСПОЛНЕНИЕ		СЕВЕРНОЕ ИСПОЛНЕНИЕ	
	СЕРЕДИНА ПРОЛЕТА	НА ОПОРЕ	СЕРЕДИНА ПРОЛЕТА	НА ОПОРЕ	ОБРЫВ НА 2,8 м ОТ ТОРЦА	ОБРЫВ НА 4,2 м ОТ ТОРЦА
1.	7830	7830	8470	8470	8470	8470
2.	221	110,5	239	119,3	119,2	159,1
3.	29,9	25,4	29,9	25,4	25,4	27,7
4.	199	91,1	215	101,5	97,7	139
5.	89,5	13,9	58,2	9,05	25,1	25,1
6.	197	-31,6	-12,8	-20,6	-57,2	-57,2
7.	124,2	19,3	80,8	12,6	34,9	35,5
8.	2,0	59,5	87	80,9	40,7	81,8
9.	86,8	7,4	39	-0,3	22,1	11,8

<p>ФОРМУЛЫ</p> <p>$m = \frac{q}{9,81}$</p> <p>$K = \frac{95}{1 + 0,85 \cdot \frac{e}{r^2}}$</p> <p>$\sigma_{\sigma} = 0,7 \cdot \sigma_{\sigma} \leq 0,5$</p>	<p>ТИПОВОЙ ПРОЕКТ ПЕШЕХОДНЫХ МОСТОВ ЧЕРЕЗ ЖЕЛЕЗНЫЕ ДОРОГИ. РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ.</p> <p>1978г.</p>	<p>МИНИСТЕРСТВО ТРАНСПОРТНОГО СТРОИТЕЛЬСТВА СССР</p> <p>ГЛАВТРАНСПРОЕКТ</p> <p>ГИПРОТРАНСПРОЕКТ</p> <p>ГЛАВ. ИНЖ. ГИМ. НАЧ.-К. ОТА. ГЛАВ. ИНЖ. ПР. ПРОВЕРИЛ. ИСПОЛНИЛ.</p> <p>АРАМАНДИН. ДОРОЖЕВ. КАШАЛОВА. ГОРЯЧЕВА.</p>	<p>РАСЧЕТНЫЙ ЛИСТ ПРЕДНАПРЯЖЕННОГО ПРОЛЕТНОГО СТРОЕНИЯ $l = 21$ м</p> <p>728 / 2-78</p> <p>23</p>
--	---	---	--