МИНИСТЕРСТВО ТРАНСПОРТНОГО СТРОИТЕЛЬСТВА ГЛАВТРАНСПРОЕКТ ЛЕНГИПРОТРАНСМОСТ

ТИПОВОЙ ПРОЕКТ

ОПОР ЖЕЛЕЗНОДОРОЖНЫХ МОСТОВ ПОД ПРОЛЕТНЫЕ СТРОЕНИЯ ДЛИНОЙ 16,5-34,2 м 3.501-79
ЧАСТЬ <u>II</u>
ПРОМЕЖУТОЧНЫЕ ОПОРЫ МАССИВНО-СБОРНЫЕ

МИНИСТЕРСТВО ТРАНСПОРТНОГО СТРОИТЕЛЬСТВА ГЛАВТРАНСПРОЕКТ VEHLMUDOLDAHOWOCL

Типовой проект

ОПОР ЖЕЛЕЗНОДОРОЖНЫХ МОСТОВ ПОД ПРОЛЕТНЫЕ СТРОЕНИЯ ДЛИНОЙ 165-34,2 м З. 501-79 ЧАСТЬ II ПРОМЕЖУТОЧНЫЕ ОПОРЫ MACCUBHO - CEOPHE

> Начальник Ленгипротраномоста Главный инженер Ленгипротрансмоста

НАЧАЛЬНИК ОТД, ТИПОВОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ Главный инженер проекта

ВАСИЛЬЧЕНКО/ /Винокиров/ Артамонов/

/CEPOB/

Утбержден приказом МПС

1971r.

NΠ-24680 om 1/<u>IX</u>-72 r.

Содержание

nl jiucima	Наименование	N cmp
_	Пояснительноя записко	4-6
/	Сводный лист опар	7
2	Основные расчетные данные опор на суходале	8
3	Основные расчетные данные опор на водотоке	g
4	Сводный лист Блоков	10
5	Пример консптрукции опоры на суходоле	//
6	Пример конструкции опоры на водотоке	12
7	Сводный лист фундаментов опор	13
8	Блоки NN 1-9 Опалубачный чертеж	14
9	Блоки NN 10-23 Ополубочный чертеж	15
10	Блоки NN 1-8 Ярматурный чертеж	18
//	Блоки NN 7-8 Арматурный чертеж	/7
12	Блоки ЛЛ 10-15 Армотурный чертеж	18
/3	Блоки NN 16-19 Ярматурный чертек	19

N NUCTU	Наименование	N
14	Блоки NN 2021 Арматурный чертеж	20
15	Блоки м9, м22 и м23 Арматурный чертеж	2/
15	Сопряжение блаков и детали стыков	22
17	Расположение анкерных оолтов опорных частей и конструкция переходных тумв	23
18	Конструкция переходных тумб под неравные пролетные строения	24
19	Конотрукция подферменников опор под плитные пролетные	25
20	Конотрукция смотровых приопосаблений опор прямаугальнога вчертания в плане	26
21	Конструкция сматродых приспосаблений опар адтекаемого очертания в плане	27
22	Конструкция смотровых приспособлений. Блоки болок и плит.	28
23	Конструкция смотравых приспасоблений. Блаки балок и плит (прадалжение).	29
24	Конструкция консолей для опор контоктной сети	30
25	Схемы производство робот по сооружению опор	3/
	Общая пояснительная записка.	52 (33

Миповой проект опор железнодорожных мостов под пролетные строения длиной от 16,5 до 34,2м разработан Ленгипротрансмостом по плану типового проектирования 1971 года на основании проектного задания, утвержденного Министерством путей сообщений в октября 1970 г. м 15/117.

Проект состоит из 3 частей:

Yacmb] - Yemou

Часть ії- промежуточные опоры - массивно - сборные.

Часть ії - промежуточные опоры - бетонные монолитные

В настоящей второй части проекта представлены опоры высотой от 6.0 до 20,0м для мостов и виадуков, сооружаемых на суходолах и опоры мостов, сооружаемых в руслах рек.

I. Основные положения проектирования

1. Типовой проект разработан в соответствии с действующими нормами проектирования и техническими условиями:

СНиП <u>п</u>-Д. 7-62* "Мосты и трубы. Нормы проектирования"

СН и П III-Д. 2-62* "Мосты и трубы. Правила организации строительства, производства работ и приемки в эксплуатацию."

СН 200-62 "Межнические Условия проектирования железнодорожных, автодорожных и городских мостов и труб"

СН 365-67 "Указания по проектированию железобетонных и бетонных канструкций железнодорожных, автодорожных и городских мостов и труб".

При разработке проекта учитывались также отдельные положения других нормативных документов, ссылки на которые приведены в соответствующих частях проекта.

- 2. Временная нагрузка С14.
- 3. Ледовая нагрузка принята при расчетной толщине льда 0,80 м.
- 4. Опоры запроектированы под пролетные строения из обычного и предварительно напряженного железобетона с ездой поверху L_n = 16,5-27,6 м по типовым проектам Ленгипротрансмоста 1967 г. инв. м 556 и 557; длиной 34,2 м по проекту Ленгипротрансмоста 1969 г. шифр 1022 (для опытного применения) и под металлические пролетные строения с ездой поверху длиной 34,2 м по типовому проекту Гипротрансмоста 1971 г. инв. м 739. В проекте даны также рекомендации для случаев опирания на промежуточные опоры пролетных строений разных длин в пределах 16,5-34,2 м.
- 5. Условное сопротивление грунта по подошве фундаментов принято $2.5.3.0~\mathrm{u}~3.5~\mathrm{K}/\mathrm{cm}^2$
- 6. Конструкции опор по настоящему проекту применимы для районов с расчетной температурой воздуха не ниже - 40°С.
 - 7. Конструкции опор запроектированы без учета сейстостойкости.

II. Описание конструкции опор.

Опоры запроектированы из железобетонных контурных блоков с заполнением внутренней полости опоры монолитным бетоном.

Сечения опор в плане при расположении их на суходолах и выше ГВВ в русле реки имеют прямоугольное очертание, ниже ГВВ - сечения обтекаемой формы.

По высоте опоры запроектированы одноярусными, двухярусными, трехярусными. Размеры ярусов опор, располагающихся на суходолах и в опорах мостов, располагающихся в русле реки выше ГВВ, унифицированы. Ярусы имеют в плане три типоразмера — 2,60×3,00м; 3,60×3,60 и 4,50×4,00м. Высота ярусов определена в зависимасти от высоты опоры и длины опирающихся на опоры пролетных строений.

Мело опор, расположенных на суходоле, образуется из контурных блоков шести типоразмеров. Тело опор, расположенных на водотоке выше горизонта высоких вод, состоит из блоков опор на суходоле, ниже- из блоков обтекае-мой формы с полуциркульным очертанием носовой и кормовой частей десяти типоразмеров. Вес блоков до 3,01. Высота блоков -70 см.

Блоки армированы на монтажные усилия. Подферменники и прокладникижелезоветонные двухблочные с весом блока до 7,0т.

Бетон контурных блоков, подферменников и прокладников тарки 300 и бетон заполнения тарки 150 должны отвечать требованиям ГОСТ 4795-68. Арматура периодического профиля из стали класса А-11 и гладкая из стали класса А-17 в соответствии со СНи П 17-4. 7-62* и СНЗ65-67 п. 1.8 с учетом изменений согласно письма ГОССТРОЯ СССР НК-1794-1 от 25 мая 1972 г. При применении арматуры и стали полуспокойной плавки следует руководствоваться вышеуказанным письмом ГОССТРОЯ

При монтаже опоры контурные блоки устанавливаются на фиксаторы с последующей подпивкой швов цементным раствором.

Фундаменты опор запроектированы из монолитного бетона марки 200 с расположением их на естественном основании. Конструкция опор допускает применение других типов фундаментов в зависимости от местных гидрогеологических условий.

Рекомендовать в тиговом проекте обязательные способы производства работ по сооружению опор мостов не представляется возможным, так как мосты, а следовательно, и опоры могут сооружаться в самых разнообразных климатических, еидрогеологических, рельефных и прочих условиях; при этом, оснащение строительных организаций так же может быть самое различное. Поэтому в типовом проекте приводятся только некоторые принципиальные рекомендации, относящиеся к наиболее часто встречающимся условиям работ, а именно:

- сооружение опор на суходолах может производиться с применением кранов различного типа и различной мощности;
- краны используются для подачи и укладки в опоры блоков и бетона, для подачи к опорам различных вспомогательных материалов;
- для опор виадуков, в местах со значительными уклонами профиля, лучшим решением будет применение кабель кранов грузоподъемностью в зависимости от длины виадука и объема работ; для опор мостов, расположенных на ровной местности, автомобильных и гусеничных кранов грузоподъемностью от 1,6 до 30%;
- для опор, расположенных в руслах рек, могут применяться те же краны, что и для суходолов, только в случае применения автокранов или гусеничных кранов, последние располагаются на плаворедствах;
- доставка материалов производится по железной дороге или автотранспортом. В пределах стройплощадки-автотранспортом.

<u>IV. Мехнологические требования на изготовление</u> блоков и монтажные работы на объектах

Изготовление, транспортировка и монтаж сборных конструкций, а также все работы на стройплощадке должны выполняться в строгом соответствии с правилами организации и производства работ по строительству мостов и труб (Снип M-4. 2-62) и другими действующими нормативными документами.

Пребования к бетону контурных блоков

- 1. Блоки изготовляются из бетона по прочности на сжатие не ниже $300^{\kappa r}$ /cm² и по водопроницаемости не ниже марки B 4.
- 2. Бетон блоков должен отвечать требованиям морозостойкости в соответствии с указаниями ГОСТ 4795-68. (Бетон гидротежнический. Общие требования) и иметь марку не ниже МрЗ 200, а при клитатических условиях, соответствующих среднемесячной температуре наиболее холодного месяца ниже -15° не менее МрЗ 300. По качеству бетон должен соответствовать ГОСТ 4797-64 в части технических требований к татериалам для приготовления гидротехнического бетона.

3. Необходимая плотность бетона должна достигаться снижением водоце-ментного отношения, правильным подбором гранулометрического состава заполнителей, тщательностью перемещивания и укладки бетонной смеси.

Для увеличения плотности поверхностных слоев бетона для наружных ераней блоков целесообразно применять водопоглощающую опалубку (отсасывание воды из бетона повышает плотность его поверхностных слоев на глубину в 3-4 см).

- 4. В качестве вяжущих для бетана блоков следует применять портланд цемент по ГОСТ 10178 - 62*
- 5. Для изготовления блоков, подверженных действию агрессивной среды должен применяться бетон, обладающий стойкостью против такого воздействия

Водостойкость бетона должна удовлетворять требованиям Сн 249-63.

Для приготовления бетона в этих условиях необходимо применять специальные цементы (сульфатостойкие, пуццолановые портландцементы).

Требования к изготовлению контурных блоков

- 1. Изготовление блоков должно производиться на полигонах или заводах в дерево-металлической или металлической опалубке; при этом, в дерево-металлической опалубке доски должны быть строганными и сопрягаться между собой в плотный шпунт.
- 2. При изготовлении блоков допуски по высоте, длине и ширине наружных размеров блоков должны находиться в пределах ± 0,5 см. Блоки не должны иметь перекосов в вертикальной и в горизонтальной плоскостях.
- 3. Бетон, уложенный в опалубку, должен быть тщательно провибрирован, как правило, на вибростолах.
- 4. Извлечение блоков из опалубки должно производиться при достижении бетоном блоков прочности не менее 50% от проектной.
- 5. Процесс пропаривания блоков должен выполняться по специально разравотанной технологической карте.
- 6. На складах блоки должны укладываться в штабели на деревянных прокладках с высотой штабеля не более 3,0 м.
- 7. Строповка блоков при погрузочно-разгрузочных работах должна произво-диться за строповочные петли. Строповка тросами в обжват не допускается.

Укладка контурных блоков.

- 1. Укладка контурных блоков должна производиться по раскладочным схемам с обеспечением перевязки швов.
- 2. Верхние, нижние и внутренние поверхности блоков должны быть перед укладкой очищены от грязи, приставшего бетона и смочены водой.

- з. Блоки укладываются друг на друга на фиксирующие прокладки(клинья)
- 4. В проекте предусмотрена толщина шва равная 2 см, однака в працессе монтажа дапускается уменьшение талщины швав да 1,0 см. Швы перед уклад-кой бетона заполнения далжны быть законопачены.
- 5. Конфигурацией блоков предусматрено возможно более полнов заполнение швов раствором (бетоном) из внутренней полости опоры при вибрировании уложенного бетона внутри контура блоков. По окончании бетонирования опоры швы расконопачиваются, смачиваются водой и заполняются раствором (в необходимых случаях с его штыковкой), после чего должна производиться расшивка швов (вогнутого типа).
- 6. Укладка блоков опоры должна чередоваться с заполнением полостей опор. Бетонирование полостей опор производится сразу после укладки двух очередных рядов блоков. Возведение опор должно идти непрерывным циклом.
- 7. Укладка блоков производится по уровню.
- 8. Отметка верха опоры в процессе мантажа мажет уточняться путем регулирования талщины швов

Заполнение полостей опор

1.3 d П ол нение полостей опор должно производиться жестким бетоном марки 150 с осадкой конуса не более 2 см.

2.Материалы для бетона заполнения (щебень и песок) рекомендуется применять по возможности те же, что и для бетона контурных блоков.

3. В качестве вяжущего материала при заполнении полостей опор бетоном следиет применять портландиемент по ГОСТ (0178-52*.

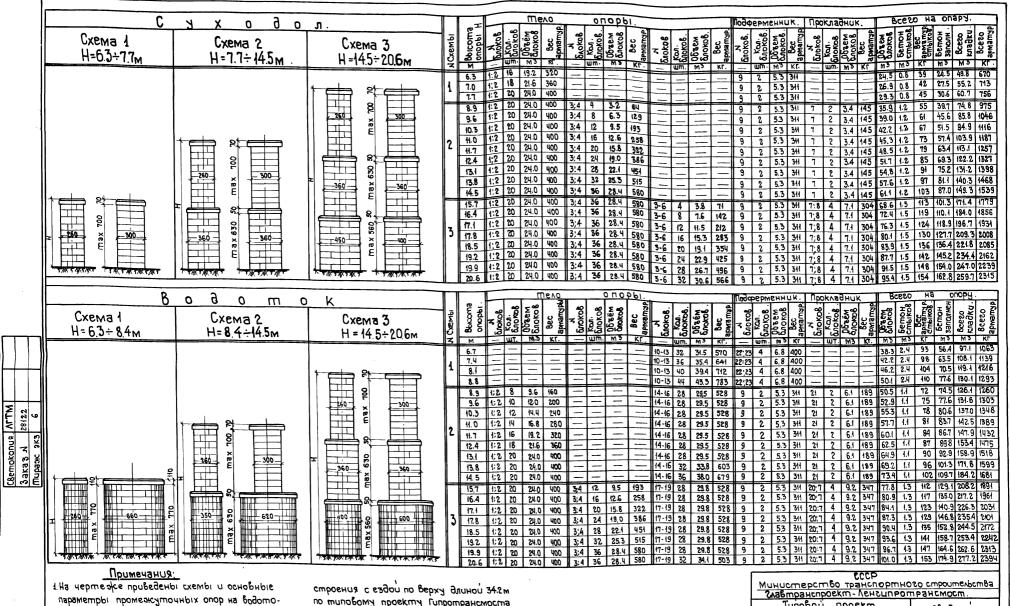
4. В целях повышения пластичности бетонной смеси рекомендуется вводить воздухововленающие или гозообразующие добавки Дозировка добавок должно устанавливаться бетонной лабораторией.

5. Укладка бетона должна выполняться с вибрированием, слоями не более 30 см. Особо тщательно необходимо производить укладку бетона в пределах скосов блоков

Условия применения опор

Применение конструкции опор, розроботонных в настоящем типовом проекте, должно производиться в зависимости от местных гидро-геологи-ческих условий, наличия соответствующего оборудования и от конструкции моста в целом.

Применение массивно-оборных опар или опор из монолитного бетона должно определяться, кроме тога, и требованиями, связанными с техникоэкономическими показателями по стоимости, трудоемкости и продол-жительности работ.



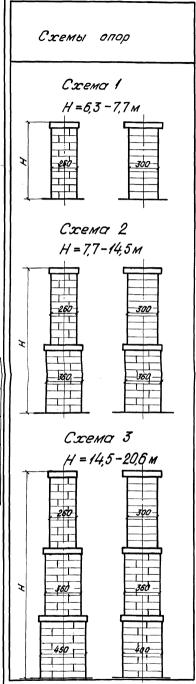
ke u cyxodone nod pabhble u hepabhble skenes--нодорожные пролётные строения длиной от 465 до 27.6м по типовым проектам Ленгипротранс--моста 1967г. UHB. A 556 и 557; длиной 342 м по проекту Ленгипротранстоста 1969 г. шифр 1022 (для опытноэнтелоди выхониллетьм воп и (киненемида оз-

по типовому проекту Гипротрансмоста 1971r. UHB N739.

г.Примеры конструкции опор см. листы 45 и 6; сводную спецификацию блоков см. лист Ж; основные расчетные данные чпсшрі напз консшряктою фянда-MEHMOS-JUCM M?.

Tunoboù npoekm Сводный onop aceres Hodopoachbix Mocmob nod nporemhole empoenus druhoù 165 - 34.2 M лист опор 181 APUM Jucm NA . дэцпбол далит. бто. ивН доном*вт*д**к** 1970r Kon. Сёров Виденск ап.жени. M-6-Рук. группы Васильев Undagodu. Edogobus исполнил

TL. JAPORUKOBAY. KONUDOBAKA: The JAPORUKOBAY



	8					Cxe	W61	301	PYXC	ения					
Расчетные пролеты	доио юм.	comos H 19de	Сечение по обрезу фундамент	Cxe	emar 1	<u> </u>	Cxe	Ma I	7	Cxe	Ma I	7	Cxe	ма Т	Z
проленты	Сжемы	Зысот опоры		ΣP	ΣΗ	ΣΜ	$\sum P$	ΣΗ	ΣΜ	ΣΡ	ΣΗ	ΣМ	ΣP	ΣΗ	Σ
M		M	М	///	m	MIII	m	///	MTM	/17	///	ПТМ	П	Т	m
	1,	6,30	2,6 × 3,0	601,7	<i>38</i> ,8	236,6	439,9	38,8	3/2,1	253,3	12,0	98,4	601,7	13,0	110,
	1	7,70	2,6 × 3,0	630,9	39,3	292,1	463,6	39,3	367,6	277,0	12,5	116,4	630,9	13,0	128
	ĺ.	10,30	3,6 ×3,6	721,0	40,5	<i>396,</i> 7	537,4	40,5	472,2	350,8	13,6	150,1	721,0	13,0	161
16,5 +16,5	2	12,40	3,6 ×3,6	794,0	41,4	481,7	596,4	41,4	557,2	409,8	14,5	179,3	194,0	13,0	185
•	L	14,50	3,6 ×3,6	865,0	42,3	571,7	655,4	42,3	647,2	468,8	15,4	2/3,3	865,0	13,0	210
	۱_	16,40	4,5 = 4,0	956,0	43,2	649,7	728,4	43,2	725,2	541,8	16,5	240,9	956,0	13,0	24
	3	18,50	4,5 * 4,0	1056,0	44,2	737,7	810,4	44,2	813,2	623,8	17,6	271,4	1056,0*	/7,6 ×	27
	İ	20,60	4,5 × 4,0	1156,0	45,2	836,3	914,4	45,2	9118	707,8	18,4	3/3,9	1156,0	18,4 ×	3/3
	Γ,	6,30	2,6 × 3,0	642,4	42,4	263,6	485,5	42,4	346,3	287,0	13,7	117,8	642,4	14,6	128
	<u>'</u>	7,70	2,6 × 3,0	671,3	42,5	324,1	509,2	42,9	406,8	310,7	14,2	137,2	671,3	14,6	140
		10,30	3,6 × 3,6	761,4	44,1	437,7	583,0	44,1	520,4	384,5	15,3	175,7	761,4	14,6	180
187+187	2	12,40	3,6 × 3,6	834,4	45,0	530,7	642,0	45,0	613,4	443,5	16,2	208,6	834,4	14,6	21
-,, -,,		14,50	3,6 ×3,6	905,4	45,9	<i>628,</i> 7	701,0	45,9	711,4	502,5	17,1	245,9	905,4	14,6	24
		16,40	4,5 × 4,0	996,4	46,8	7/3,7	774,0	46,8	796,4	575,5	18,2	276,5	996,4	14,6	270
	3	18,50	4,5×4,0	1096,4	47,8	807,7	856,0	47,8	890,4	657,5	19,3	311,3	1096,4*	19,3 ×	311
	<u> </u>	20,60	4,5 = 4,0	1196,4	48,8	915,3	940,0	48,8	998,0	741,5	20,1	357,0	1196,4*	20,1*	35
	Γ_{ϵ}	6,30	2,6 * 3,0	<i>766,</i> 7	48,7	<i>303</i> ,7	573,1	48,7	396,8	345,5	17,8	159,1	766,7	18,2	165
	_	7, 70	2,6 * 3,0	795,6	49,2	372,2	596,8	49,2	465,3	369,2	18,3	184,5	795,6	18,2	190
Ī		10,30	3,6 × 3,6	885,7	50,4	501,8	670,6	50,4	594,9	445,1	19,5	234,6	885,7	18,2	238
23.6+23.6	2	12,40	3,6×3,6	958,1	51,2	611,0	729,4	51,2	704,1	501,8	20,4	276,0	958,1	18,2	270
20,0120,0		14,50	<i>3,6 × 3,6</i>	1026,4	52,1	717,6	785,4	52,1	810,7	557,8	21,2	320,5	1026,4	18,2	316
	۱_	16,40	4,5 * 4,0	1120,7	53,2	826,8	861,6	53,1	919,9	634,0	22,3	359,6	1120,7*	22,3×	359
	3	18,50	4,5 * 4,0	1220,7	54,1	923,8	943,8	54,1	1016,9	716,0	23,4	402,5	1220,7	23,4*	402
		20,60	4,5 * 4,0	1320,7	55,1	1046,4	1027,6	55,1	1139,5	800,0	24,2	457,1	1320,7	24,2*	457
		6,30	2.6 × 3,0	894,0	53,6	<i>335,</i> 7	687,0	53,6	453,8	404,1	20,6	190,2	894,0	21,3	203
	1	7,70	2,6 × 3,0	922,9	54,1	413,2	710,7	54,1	529,3	427,8	21,1	219,2	922,9	21,3	233
		10,30	3,6 ×3,6	1013,0	55,3	555,8	784,5	55,3	671,9	501,6	22,6	278,2	1013,0	21,3	288
27,6+27,6	2	12,40	3,6 * 3,6	1086,0	56,2	672,8	843,5	56,2	788,9	560,2	23,5	326,2	1086,0	213	333
21,0 . 21,0		14,50	3,6 × 3,6	1157,0	57,1	794,8	902,5	57,1	910,9	619, 2	24,0	374.6	1157,0	21,3	377,
	۱_	16,40	4,5 ×4,0	1248,0	58,0	898,8	975,5	58,0	1014,9	692,6	25,1	416,2	1248,0	25,1	416
	3	18,50	4,5 * 4,0	1348,0	59,0	1017,8	1057,5	59,0	1133,9	774,6	26,2	467,2	1348,0"	26,2	461
		20,60	4,5 * 4,0	1448,0	60,0	1148,4	1141,5	60,0	1264,5	858,0	27,0	518,7	1448,0*	27,0	518
	١,	6,30	2,6 * 3,0	999,3	61,3	389,3	765,5	61,3	520,5	442,5	26,7	254,6	999,3*	26,7*	254
	1	7,70	2,6 × 3,0	1037,2	61,8	476,8	789,2	61,8	608,0	466,2	27,2	291,6	1037,2"	27.2	291,
		10,30	3,6 * 3,6	1127,3	63,0	639,4	863,0	63,0	770,6	542,1	28,4		1127,3"	28,4"	
34,2+34,2	2	12,40	3,6 * 3,6	1200,0	63,8		922,0	63,8	905,8	598,8	29,3	426,0		29,3*	426
U-7,2 : U-7,2	_	14,50	3,6 ×3,6	1271,3		910,0	972,8	64,7	1041,2		30,1		1271,3*	30,1"	487,
	1,	16,40	4.5 = 4.0	1354,3		1037,0	1050,3	65,6	1168,2	731,0	31,2	544,6	1354,2 ×	31,2	544
	3	18,50	4,5 = 4,0	1462,3		1176,4	1136,0	66,5	1296,4	787,8	32,1	606,6	1462,3×	32,1*	608
	1	20,60	45 = 40	1562,3	67,4	1309,0	1220,0	67,4	1439,0	867,8	33,1	681,1	1562,3*	33,1"	681

Расчетные сжемы загружения:

Вдоль оси моста
<u>Схема III</u>. Постоянная нагрузка+временная нагрузка
на двух пролетах+тормоэная сила+продольный ветер.

<u>Схема IV.</u> Постоянная нагрузка+временная нагрузка на одном пролете + тормозная сила+продольный ветер.

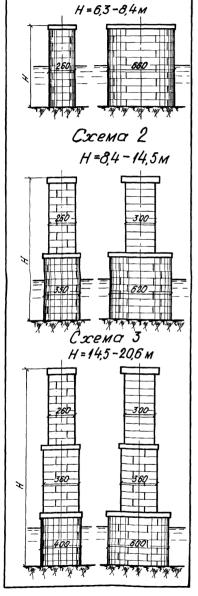
Поперек оси моста

<u>Схема У.</u> Постоянная нагрузка+временная нагрузка
от пороженего подвиженого состава на двух пролетах
+ поперечный ветер.

<u>Схема II</u>. Постоянная нагрузка + временная нагрузка на двух пролетах + поперечные удары подвижного состава.

* Расчетные данные по схеме:
Постоянная нагрузка+временная нагрузка на
двух пролетах + поперечный ветер на пролетные
строения и опору.

[nabmpai	чспроект	- Ленгипро	ОПТРОНОМО	CM	
Muno. onop syene nod npo dnun	бой проек ознодоромск олетные ст ой 16,5-34,2 Часть <u>І</u> І.	Основные расчетные данные опор на суходоле.			
Hay. ora.run.np.	Tolly	Артистонов	Шифр 1181	Nucm H 2	
Гл. инже. пр.	39/>	Серов	1971 Kan. Gen		
Рук. группы	Union every	Виденек	Cy. Coans	9k	
Проверия	Bacul	Bacussel	1828/ <u></u>	8	
<i>Исполнил</i>	Currous -	Сидорова	1 / 2	1	



Схемы опор

Cocema 1

_	r				·											
		douo	5 7	Сечение			Xembl	T		אצפחי	·					
	Расчетные	0/94		110 обрезу фундамента	Cxe	ма <u>П</u>	,	Cx	гма <u>Т</u>	V	Cxe	РМ $\alpha \ \underline{I}$	7	Cxe	ма \bar{Y}	Z
1	пролеты	Czemb/	Borca, anopol	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	ΣΡ	ΣΗ	ΣΜ	ΣΡ	ΣΗ	ΣΜ	ΣΡ	ΣΗ	ΣΜ	ΣΡ	ΣΗ	ΣΜ
٦	М		M	M .	r	r	TM	T	7	TM	T	7	TM	r	7	TM
	}	1	6,70	2,6 × 6,6	729,0	38,5	231,6	543,7	38,5	307,1	357,1	158,2	683,1	729,0	160,5	700,3
١	}	Ľ	8,80	2,6 × 6,6	815,0	39,1	311,9	614,4	39,1	389,3	427,8	158,9	706,2	815,0	160,5	727,3
1	1		10,30	3,5 ×6,20	845,0	39,5	385,1	639,4	39,5	460,4	452,8	210,7	931,5	845,0	211,0	954,3
1	165+16,5	2	12,40	3,5 × 6,20	887,0	40,2	466,5	672,4	40,2	542,0	485,8	211,3	957,7	887,0	211,0	981,8
	10,5 +10,5	<u> </u>	14,50	3,5 × 6,2	975.0	41,4	<i>550</i> ,7	744,4	41,4	626,2	557,8	211,7	985,9	975,0	211,0	1008,8
=		3	16,40	4,0 × 6,0	1039,0	41,7	628,1	796,4	41,7	703,6	609,8	241,7	1128,1	1039,0	240,0	1149,8
-		١٧	18,50	4,0 ×6,0	1111,0	42,7	716,9	856,4	42,7	792,4	669,8	242,5	1159,2	1111,0	240,0	1176,8
.		<u> </u>	20,60	4,0 × 6,0	1160,0	43,3	801,3	897,4	43,3	876,8	710,8	243,1	1188,2	1160,0	240,0	1203,8
		/	6,70	2,6 ×6,6	<i>769,4</i>	41,9	258,6	589.3	41,9	341,3	390, 8	160,0	702,3	769,4	162,1	718,9
1		Ľ_	8,80	2,6 ×6,6	<i>855,4</i>	43,5	343,8	660,0	43,5	426,5	461,5	160,6	728,1	855,4	162,1	748,0
			10,30	3,5 ×6,2	885,4	43,1	426,1	685,0	43,1	518,8	486,5	211,9	918,6	<i>885,</i> 4	212,6	979,2
1	407 407	2	12,40	3,5 *6,2	927,4	43,8	515.5	718,0	43,8	598,2	519,5	2/3,0	986,8	927,4	2/2,6	1009,7
	18,7+18,7		14,50	3,5×6,2	1015,4	45,0	<i>607,7</i>	<i>790,0</i>	45,0	690,4	591,5	213,4	1017,8	1015,4	212,6	1041,2
1	1	3	16,40	4,0 =6,0	1079,4	45,3	692,1	842,0	45,3	774,8	643,5	243,4	1163,7	1079,4	241,6	1184,2
1		٦	18,50	4.0 *6.0	1151,4	46,3	786,9	902,0	46,3	879,6	703,5	244,2	1198,5	1151,4	241,6	1215,2
	ļ <u>-</u>		2Q6Q	4,0 =6,0	1200,4	, 46,9	880,3	943,0	46,9	963,0	744,5	244,8	1231,3	1200,4	241,6	1246,2
		1	6.70	2,6×6,6	<i>893,7</i>	48,2	298,7	676,9	48,2	391,8	449,2	164,1	744,8	893,7	165,7	755,2
1		<u> </u>	8,80	2,6 × 6,6	979,7	490	398,0	747,6	49,0	491,1	520,0	164,7	778,6	979,7	165,7	793,2
1		2	10,30	<i>3,5 ×6,</i> 2	1017,4	49,4	492,3	777,7	49,4	585,4	550,1	216,0	1015,8	1017,4	216,2	977,0
-	0764076		12,40	<i>3,5 × 6,2</i>	1060,4	50,1	594,7	812,9	50,1	687,8	585,3	217,2	1054,2	1060,4	216,2	1017,0
-	23,6+23,6		14,50	<i>3,5 × 6,</i> 2	1149,9	51,3	701,5	<i>886,4</i>	51,3	794,6	658,8	217,5	1093,1	1149,9	216,2	1106,7
		~	16,40	4,0 * 6,0	1203,7	51,6	805,2	929,6	51,6	898,3	702,0	247,5	1222,4	1203,7	245,2	1257,7
1		3	18,50	4,0 *6,0	1275,7	52,6	904,0	989,6	52,6	996,1	762,0	248,3		1275,7	245,2	1295,7
1		L	20,60	4,0 *6,0	/324,7	53,2	1011,4	1030,6	53,2	1104,5	803,0	248,9	1307,2	/324,7	245,2	/333,7
		1	6.70	2,6 × 6,6	921,0	53,1	329,7	790,8	53.1	445,8	507,9	166,9	775,0	921,0	168,8	793,5
1	ĺ	Ŀ	8,80	2,6 × 6,6	1107,0	54,7	441,9	861,5	54,7	558,0	578,6	167,5	814,0	1107,0	168,8	836,0
1			10,30	3,5 * 6,2	1137,0	54,3	544,2	8 86,5	54,3	660,3	603,6	218,8	1057,3	1137,0	219,3	1080,5
1	27.6+27.6	2	12.40	3,5 ×6,2	1179,0	55,0	657,6	9/9,5	55,0	773,7	636,6	219,9	1101,5	1179,0	219,3	1125,5
	21,0+21,0	-	14,50	3,5 × 6,2	1267,0	56,2	773,8	991,5	56,2	889,9		220,3	1146,5	1267,0	219,3	1169,5
ı		7	16,40	4,0 = 6,0	1331,0	56,5	877,2	1043,5	56,5	993,3	760,6	250,3	/306,2	1331,0		/327,5
1	j	3	18,50	4,0 × 6,0	1403,0	57,5	997,0	1103,5	57,5	1131,1	820,6	251,1		1403,0	248,3	
1		-	20,60	4,0 ×6,0	1452,0	58,1	1113,4	1144,5	58,1	1229,5	861,6	251,7	1402,0	1452,0	248,3	1416,5
1		1	6,70	2,6 × 6,6	1135,3	60,8	384,3	869,3	60,8	515,5	546,3	174,0	840,0	1135,3	173,3	841,2
1		\vdash	8,80	2,6 ×6,6	1221,3		507,5	940,0		638,7		175,6		1221,3	173,3	892,2
			10,30	3,5 * 6,2	1259,0	62,0	628,9	970,1	62,0	760,1	647,/	224,9		1259,0	223,8	1146,2
	34,2+34,2	2	12,40	3,5 * 6,2	1302,0	62,7	759,3	1005,3	62,7			226,1	1206,0			
-	UT, 2 TUT, 2	\vdash	14,50	3,5 × 6,2	1376,5	63,9	891,2	1064,8		1022,4			/262,0			1255,2
		3	16,40		1466,5					1146,7			1436,0			1419,2
			18,50	4,0 *6,0	1518,2		1114,8		65,1	1246,0						1473,8
J			20,60	4,0 ×6,0	1588,5	65,8	1247,0	1221,8	65,8	1378,2	898,8	231,0	1542,6	1588,5	252,8	1528,2

Расчетные схемы загружения

BBOAL OCU MOCHIC

Схема II. Постоянная нагрэзка + временная на двях пролетах + птормозная сила + продольный ветер.

Схема II. Постоянная нагрязка + временная нагрязка на одном пролете + тормозная сила + продольный ветер.

Поперек оси моста

Схема $\overline{\underline{V}}$. Постоянная нагрузка + временная нагрузка от пороженего подвиженого состава на двух прояетах + давление льда на опору.

 $\underline{Cxema} \ \underline{\underline{VI}}$. Постоянная нагризка + временная нагризка на двих пролетах + поперечные идары подвижного состава+ + давление льда на опори.

	ство тран			
	анспроек.			
Mui	товой пров	PK/TT _	Основно	IP
ONOD HEEN NOO NOOM ONU	езнодорбже етные стр ной 165-342 Часть II	IBIX MOCITIOD OEHUЯ M	расчетны опор на во	е данные дотоке.
Hav.ora.run.np.	Tolley	Артамонов	Шифр 1181	Sucm N3
Гл. инж. пр.	9/3er>	Cepos	1971 CR Charles	g <i>H</i> —
Рук. группы	4 Jeweller	Budener		+
Проверия	A Brewent	Bacusses	328/2	19
UCHOANUA	Cudoobs	Сидорова	1/2	

	800	Houmeno- Bonue Brokob		Γαδαρυ <i>πι</i> μω ε	Объем	Poexod	армат A- <u>II</u>	Umaro	Bec Snoka
].	Homepa Snoko 6	owe noke	Сжема	размеры см	бетона м ³	A-I	kr	kr	7
	1-2	190000	300	179×300×68	1.20	16.6	4.9	21.5	3.0
	3-4	mena	239	119 * 239 * 68	0.79	14.0	3.7	17.7	2.0
	2-6	Блоки	329	329×159×68	1.12	16.4	4.5	20.9	2.8
	7	прокладника	380	380×210×50	1.72	72.3		72.3	4.3
	8	Baoku	470	470 * 230 * 50	1.83	79.6		79.6	4.6
	6	Блок подферменника	280	280×225×70	2.65	139.3	_	139.3	6.6
	11-01	/90	622	229 × 199 × 68	0.84	13.6	3.9	17.5	2.1
	12-13	mena onopu	#12 #12 \$	412 × 100 × 68	1.13	17.2	3.3	20.5	2.8
	14-15	Блоки	306	366×100×68	1.00	16.3	3.0	19.3	2.5

Γ	» «n	0 %		Габаритные	Объем	Pacaco	д арма	туры	Bec
	okor	Ноимено- воние блоков	CREMA	размеры	Бетона	A-I	A- <u>I</u> Ī	Umoro	блока
1	5 6	1,60		CM	M ³	Kr	kr	kr	7
	16	/9	324 2	324×174×68	1.11	16.5	3 . 5	20.0	2.8
	17-18	mera onopbi	295	295×100×68	0.87	15.1	2.7	17.8	2.2
	6)	Bnoku	3770	370×199×68	1.26	17.6	3.9	21.5	3.2
	20	прокладника	120	420*325*50	2.86	101.0	_	101.0	7.2
	21	ού πχουσ	110 S2	370×340×50	3.05	94.3	_	94.3	7.6
	22	подферменника	280	280×185×55	1.35	56.5	_	56.5	3.4
	23	ρου προυσ	280 111111111111111111111111111111111111	280 × 230 × 108	2.89	172.9	_	172.9	5.9

Примечания:

1. Блоки N 2, 4, 6, 11, 13, 15 и 18 являются зеркальным изобрафением блоков N 1, 3, 5, 10, 12, 14 и 17.

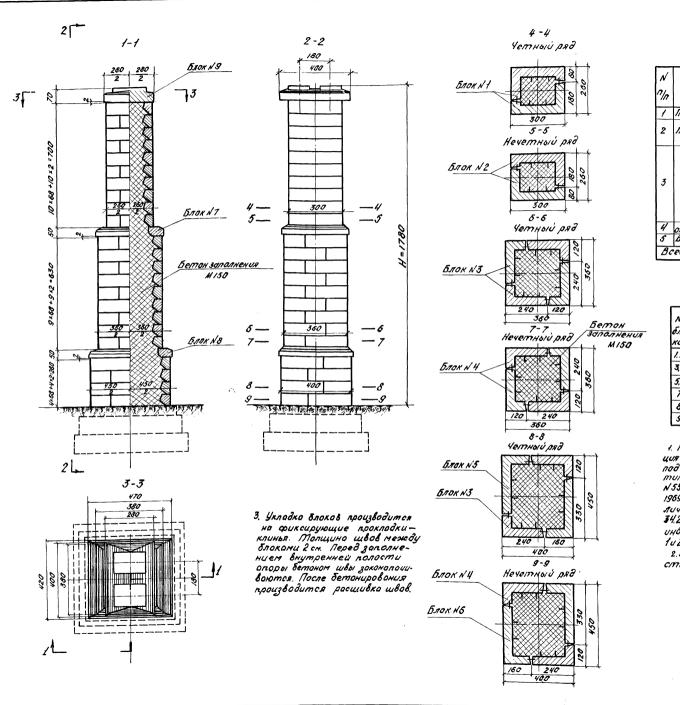
2. Β δησκα Ν1, 2 σης ασθελεί δανοκ, αποπροβεία πρυσποσοδητεμού β βεραμεν ρ ρηθή κομπρικία δησκοβ οπορ πρεσοποίμενο χεπρούς πβο

атверстий - см. лист N 21.

3. При изготовлении блоков бетом, уложенный в ополубку, волжен выть тистепью провидирован, кок кравине, но вивростави.

Министер	-780 TP4H	CCCP COOPTHOFO	трочтельс	mba
[na8m	POHCAPO	ekm-JeH	runpompah	CMOCM
Mune prop skene pod npone day	BOÚ NDO NOBODOĐE PHOÚ 16.5- YUCME [ekm Ibiz Mocmol NPOEHUR 34.2 M	s Сводн лист бли	
Нач.отд.тип.пр.	Toisen	Артамонов	Wygop 1181	Листи4
Гл. унж. пр.	730g~	Серов	1971 Kon. Raw	M.
Pyk. rpynnoi	Wheyer	Виденек	1971 chep. Chan	<i>a</i> ¥ 7:100
Проверия	V John	TAROKOB	7888/_	" <i>1</i> 0

400



OS TEMBI OCHOBHBIX POSOM

N		N	KOJT-80	Od 8 e odhozo	м блохо	Bee	0
1/1	Наименование	блоко	<i>anoxo</i> o	бегон	mypd	бетон	mypel
///			WM.	M3	×	N/ 3	7
7	Подферменник	9	2	2,55	0.155	5,30	0.311
2	Прокладник	7	2	1.72	0,072	3,44	0.144
_	WOONS CON SA	8	2	1.83	0.080	3,56	0.160
		1	10	1.20	0,020	12,00	0.200
	Тело	2	10	1.20	0,020	12,00	0.200
3	16010	3	20	0.79	0.016	15,80	0.320
,	0/10/061	4	24	0,79	0,015	18.95	0.384
		5	4	1.12	0,019	4.48	0.076
		6	4	1,12	0,019	4,48	0.076
4	OMOHONUNU BOHUR CITTELKOB	_		_		1.48	0,077
5	Бетон Заполнения	_	_	_	_	127,66	
Bo	eeo boime ofpese \$4	HOOM	енто	,		209,26	1,948

Χαρακπερυσπυκυ δποκοβ

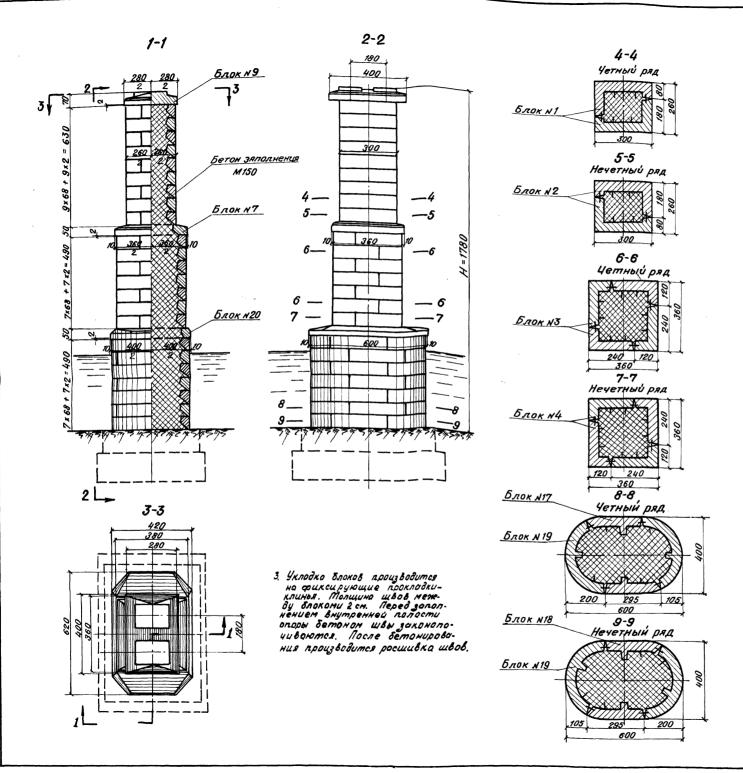
N 510-	Габаритные размеры	0 б в ем блока	В ес ористуры	Вес блока
x08	CM	M3	KF	7
1.2	3004/79 +68	1.20	20	3.0
3,4	239 ×//9 ×68	0.79	16	2,0
5.6	329 ×/59 ×68	1,/2	19	2,8
7	380 ×2/0×50	1,72	72	4.3
8	470 1 230 150	1.84	80	4.6
9	280 × 225 × 70	2,55	155	5,5

Примечания:

1. На чертеже в качестве примера паказана канструкция массивно-сбарнай опары высатой 17.8 м по схеме 3 пад пролетные страения длиной от 16.5 во 27.6 м по типовоям проектам Ленеипротрансмосто 1967 г. сив. N 556 и 557; длиной 34.2 м по проекту Ленеипротрансмоста 1969; шифр 1022 (для опытного применения) и под метоллические пролетные страения с ездой по верху длиной 34.2 м ра типовому проекту Гипротрансмоста 1971г. инб. N 739, Конструкция опор других высот по схемам 1 и 2 аналогична показанной на чертеже.

2. Οπολυβοντωίε νέρπεχυ δλοκόδ εκιλυετή Ν8; δειπολυ επωκόδ -λυετή ΝΙδ. Φυνιδομέντημο ολορ -λυετή Ν7

Министер	cmbo mpak	CCCP CROPMHOEO	cmpoume	toc/nbo
	SHCAPOEKI			
Mul	oboù npoe	KM	Пример	
ONOD MEA	езнодорожно	XX MOCMOS	KOHEMOU	XUUU
100 0	esmodopowni ooxerringe unou 16,5-34	троения	ONOPOLNOC	уходоле
0.1	UHOU 16,5 -34	(2'M		
	Youmo II			
HON OTO TUR.	Tour.	Яртомоно	8] Wuqop 1181	TUCMA
GT. UHX. MP.	750m	Cepos	Konupa	M-5
PYK. 2DYNI	of Unicella	Виденек	1971 Konupia	Day 1:100
Проверил		Bocunses	828/	7
UCHOAHUA	0,000		ر / 20 ا	111



Объемы основных рябот

N		N	Kan-bo	Об с одного	Бем Блока	Все	? ro
$^{\eta}/_{\eta}$	Няименовяние	блока	<i>БЛОКОВ</i>	бетон	АрмяТУ-	бетон	лрмат.
			ШТ	M3	r	M3	7
	Подферменник	9	2	2.65	0,155	5,30	0,311
2	Прокладник	7	2	1.72	0,072	3,44	0,144
	7,000,000,000	20	2	2,86	0, 101	5,72	
		1	8	1,20	0,020	9,60	0,160
3	Тело опоры	2	10	1.20	0,020	12,00	0,200
		3	12	0,79	0.016	9,48	0,192
		4	16	0.79	0,016	12,64	0,256
		17	6	0,87	0,017	5.22	0,102
		18	8	0.87	0,017	6.96	0,136
		19	14	1.26	0,021	17. 64	0.294
4	OMOHOJUYUB. CTWKOB	_		_	_	1,33	0.077
5	Бетон ЗАПОЛНЕНИЯ	-	_	_	-	148,29	_
В	сего выше обре	JA Ø	YHARM	EHTA		237,62	2.074

XAPAKTEPUCITUKA BROKOB

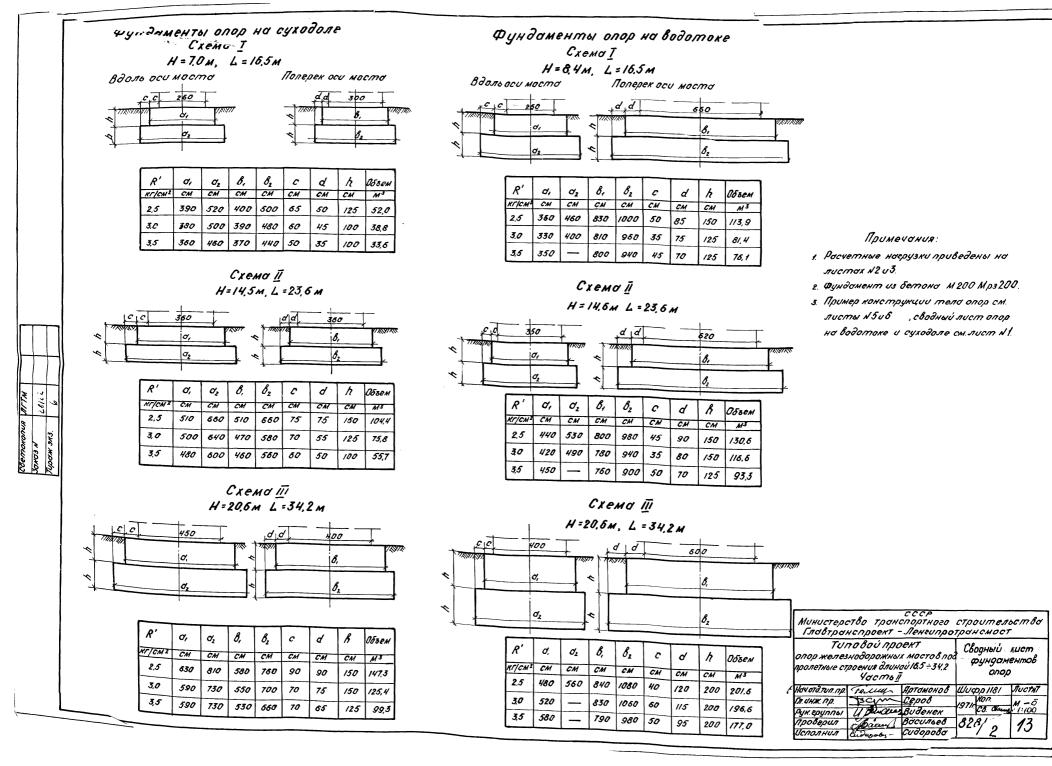
N 6Л0- КОВ	Гя 6 яритные рязмеры	Oõbem Broka	Вес ярмятуры	Вес блокя	
	СМ	M3	KF	T	
1,2	300 x 179 × 68	1.20	19,9	3.0	
3,4	239 x 119 x 68	0,79	16,1	2.0	
7	380 × 210 × 50	1,72	72,3	4.3	
9	280 × 225×70	2,65	155.3	6.6	
17.18	295 × 100 × 68	0.87	17.0	2,2	
19	370 × 199 × 68	1,26	20,7	32	
20	420 × 325 × 50	2.86	101, 0	7.2	

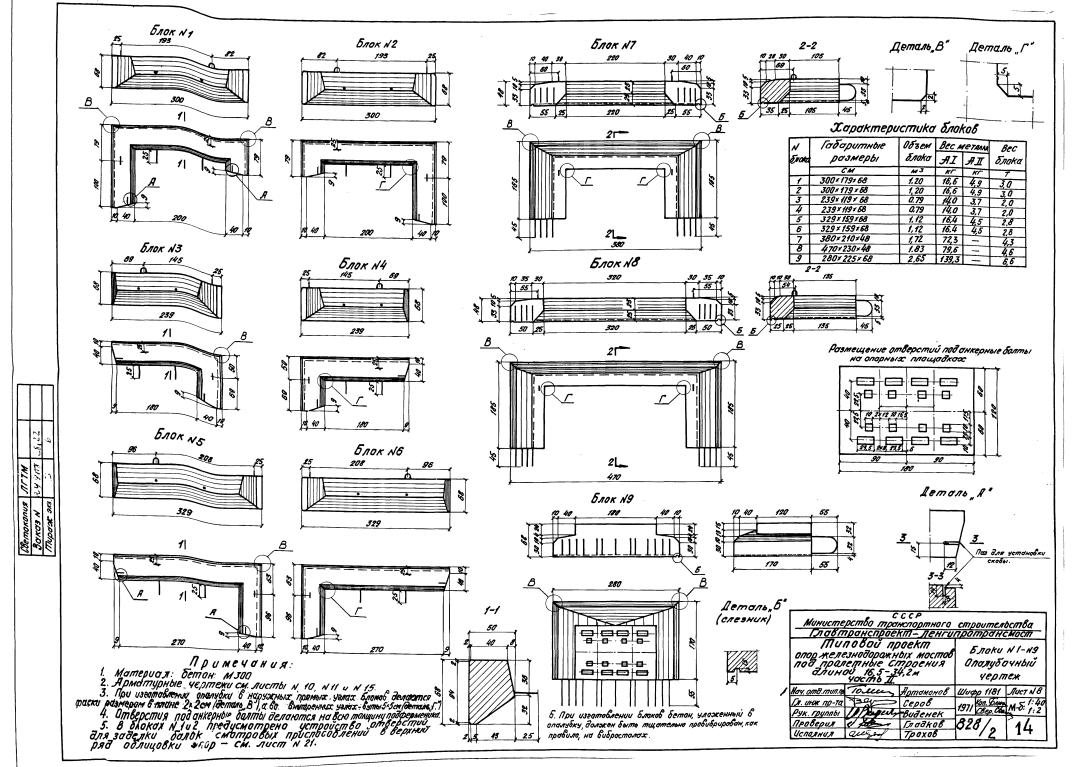
ПРИМЕЧАНИЯ:

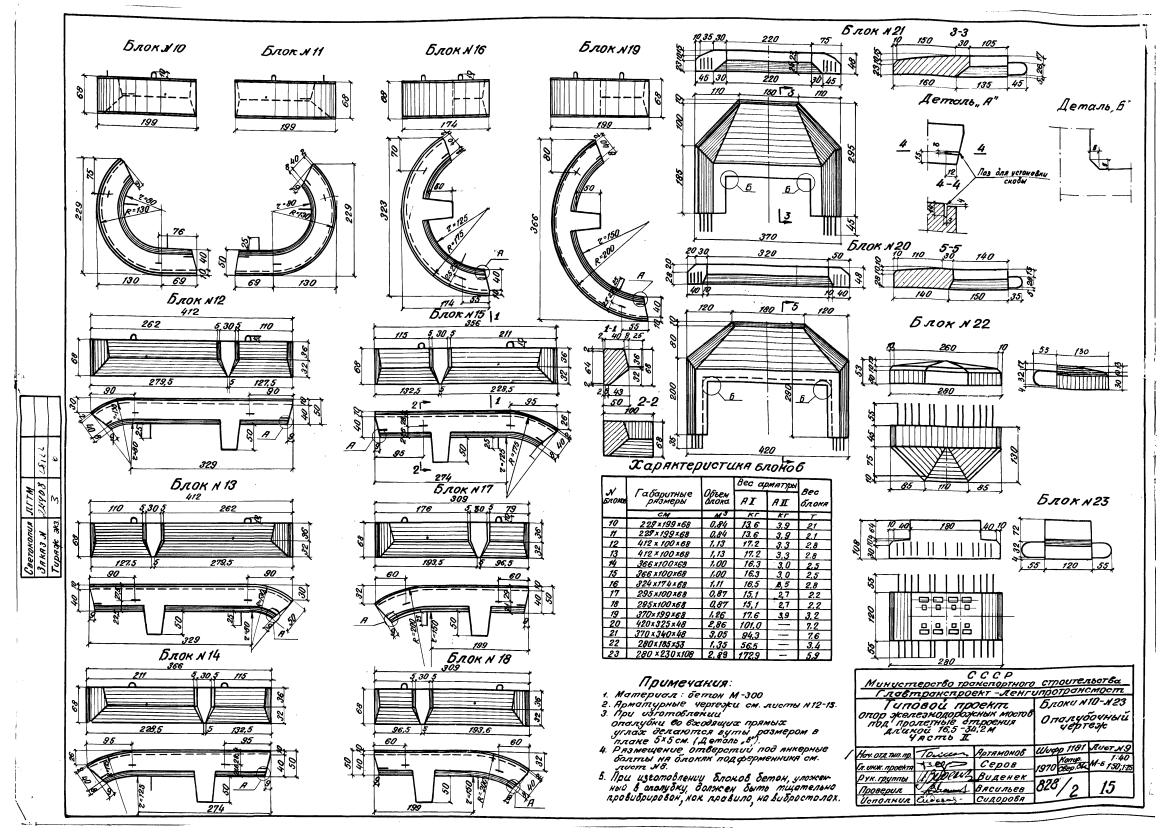
1. На чертеже в качестъбе примера показана конотружция массивно-сборной опоры высотой 17.8 м по сжеме 3 под мнесивные строения длиной от 16,500 27,6м по сжеме в под пролетные строения длиной от 16,500 27,6м по типовам проектям Ленгипротряномостя 1967г. ине и 558 и 557, длиной 34,2м по проекту Ленгипротряномостя 1969г. шифр 1022 (для опатного применения) и под металлические пролетные строения с ездой по берху длиной 34,2м по типовому проекту Гипрогряномостя 1071 г. ине. и 739.

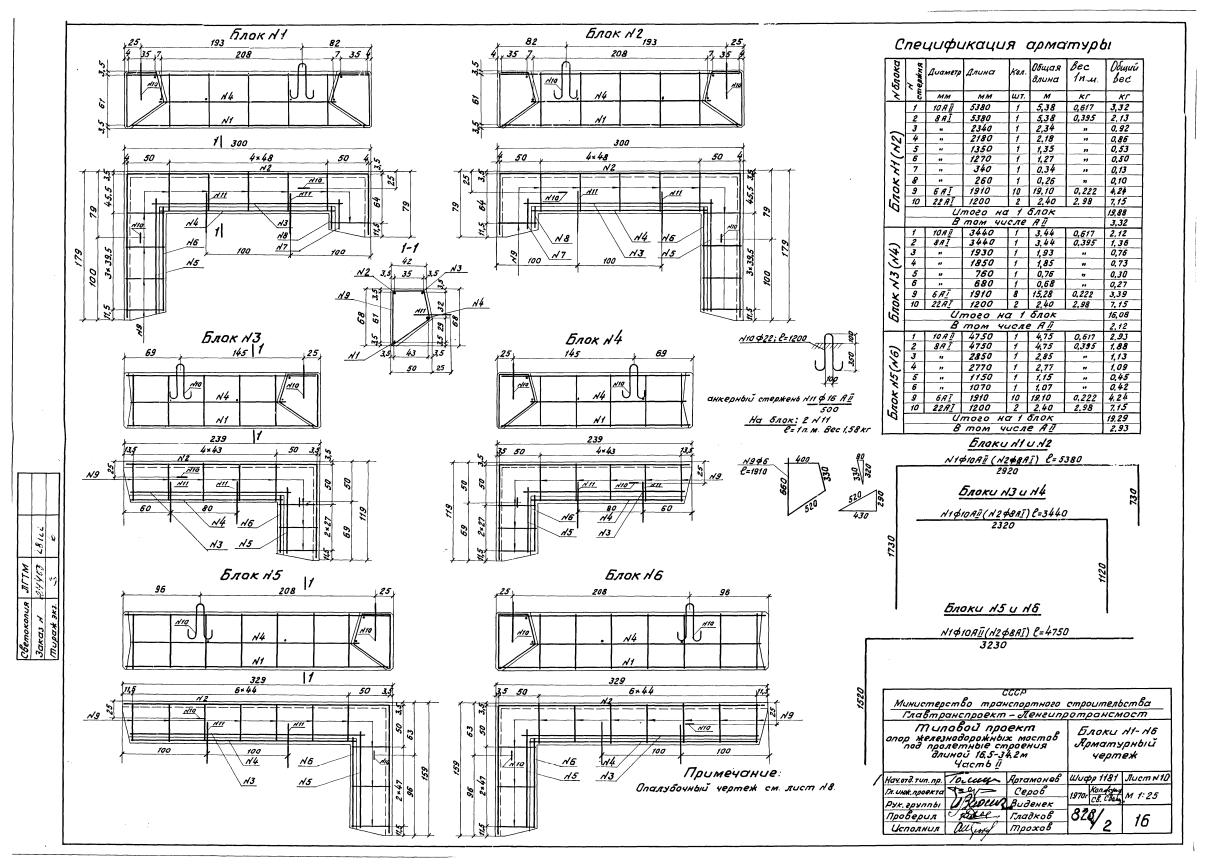
ПИТЕ ОНО. № 135.
Конструкция опор других высот по схемям 1 и 2 аналогична показанной на чертеце.
2. Опалубочные чертецеи блоков см. хист N 8°, детали стыков -лист N 16°, фундаменты опор-лист N 7.

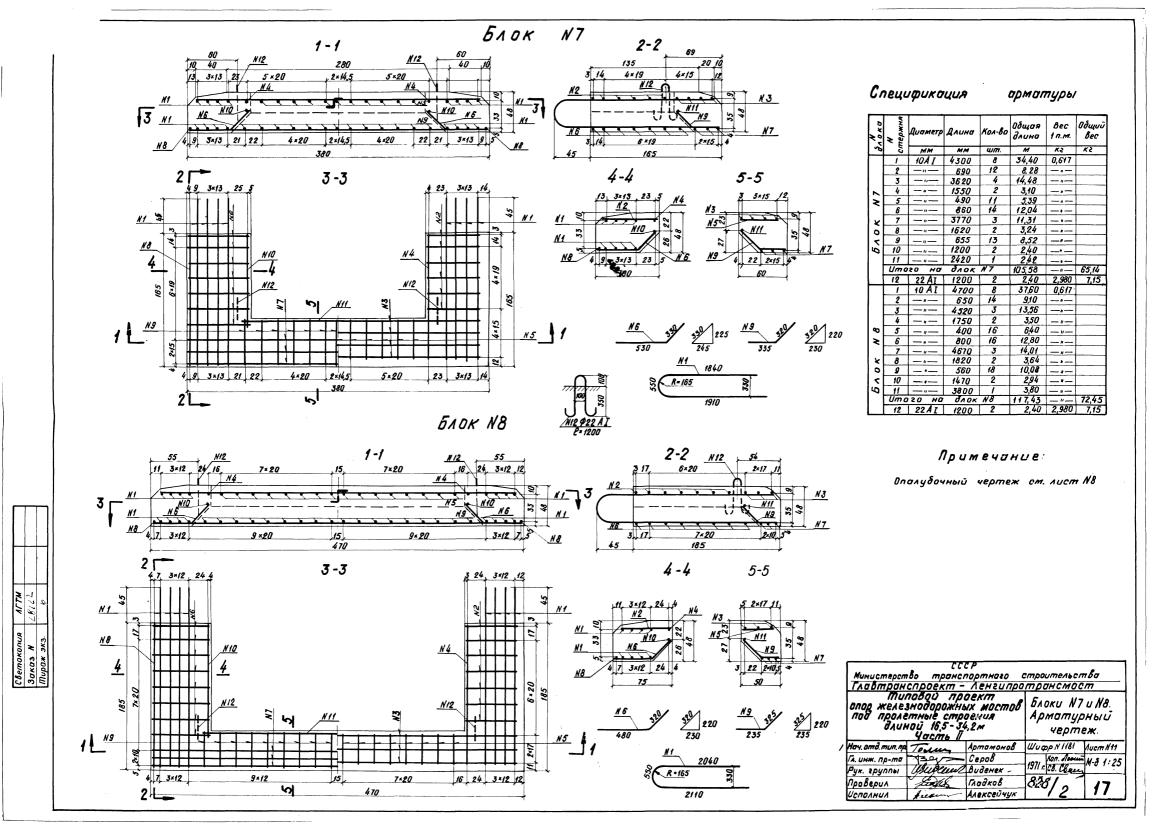
конструкции опо-				
конструкции опо-				
водотоке				
Шифр N 1181 Лист N6				
1970 Coepus Co. 1: 100				
0001				
020/0 12				

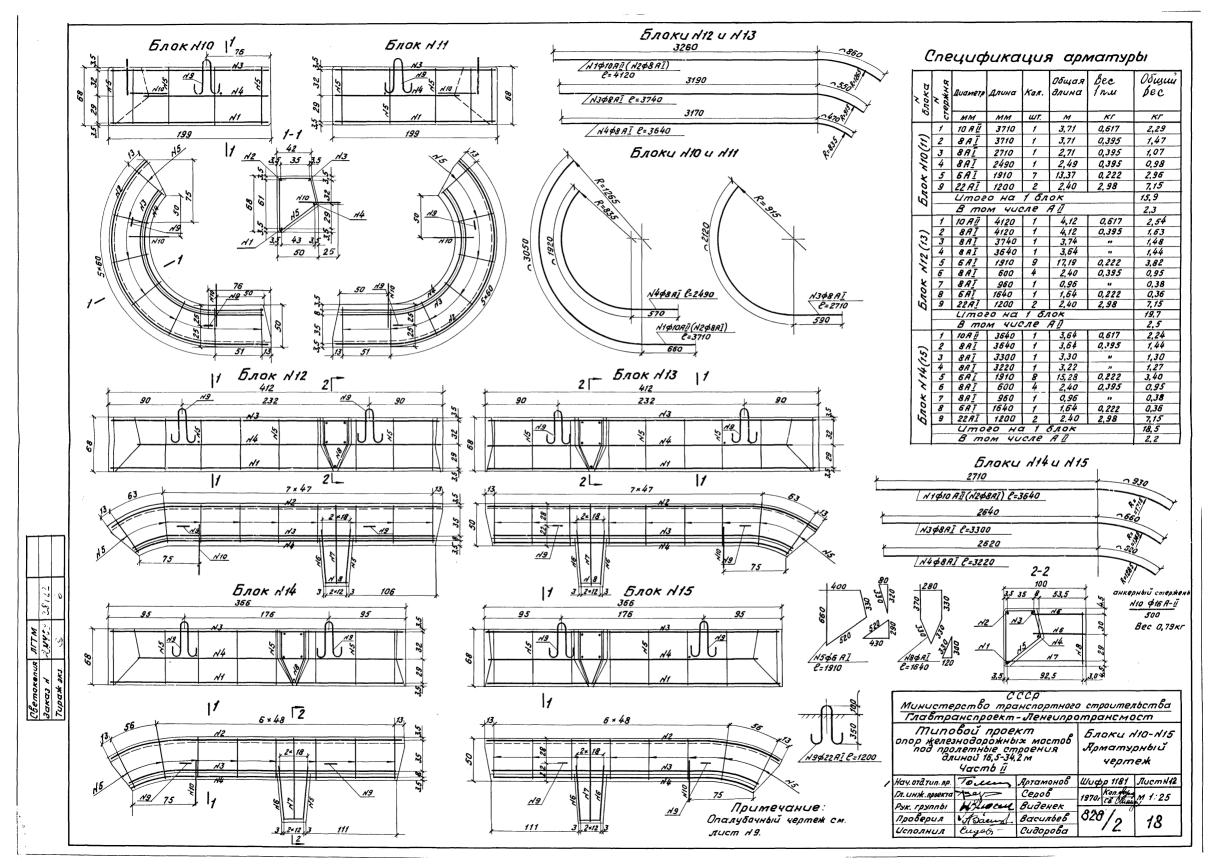


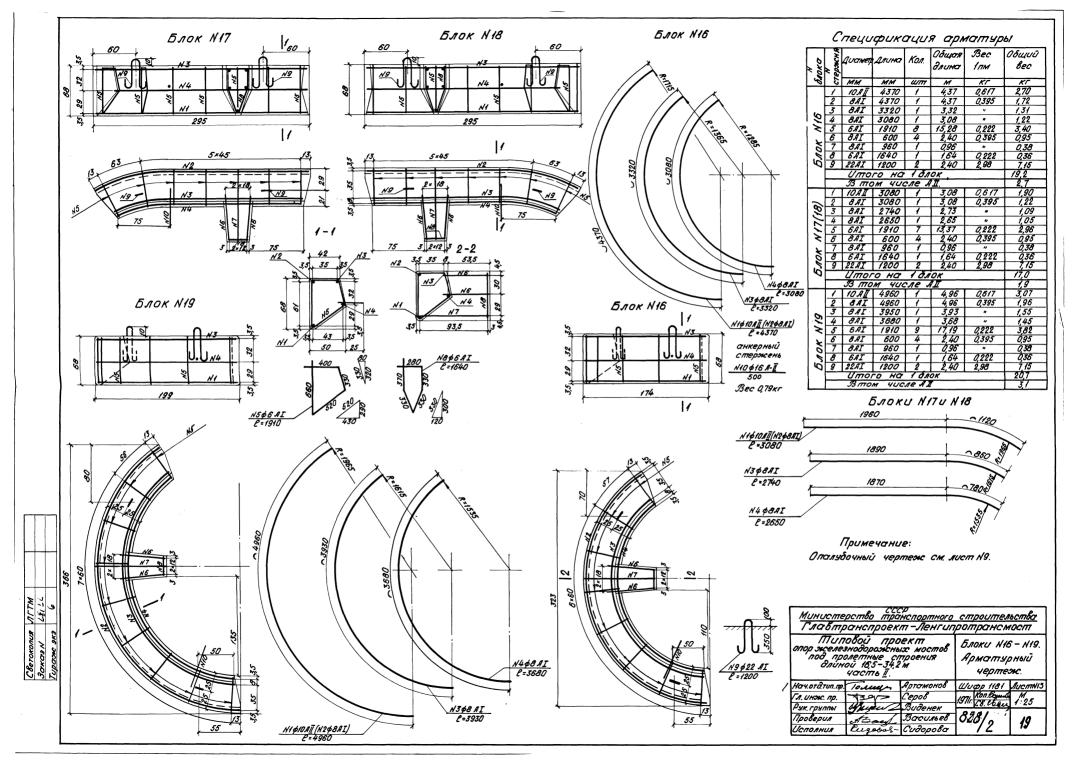


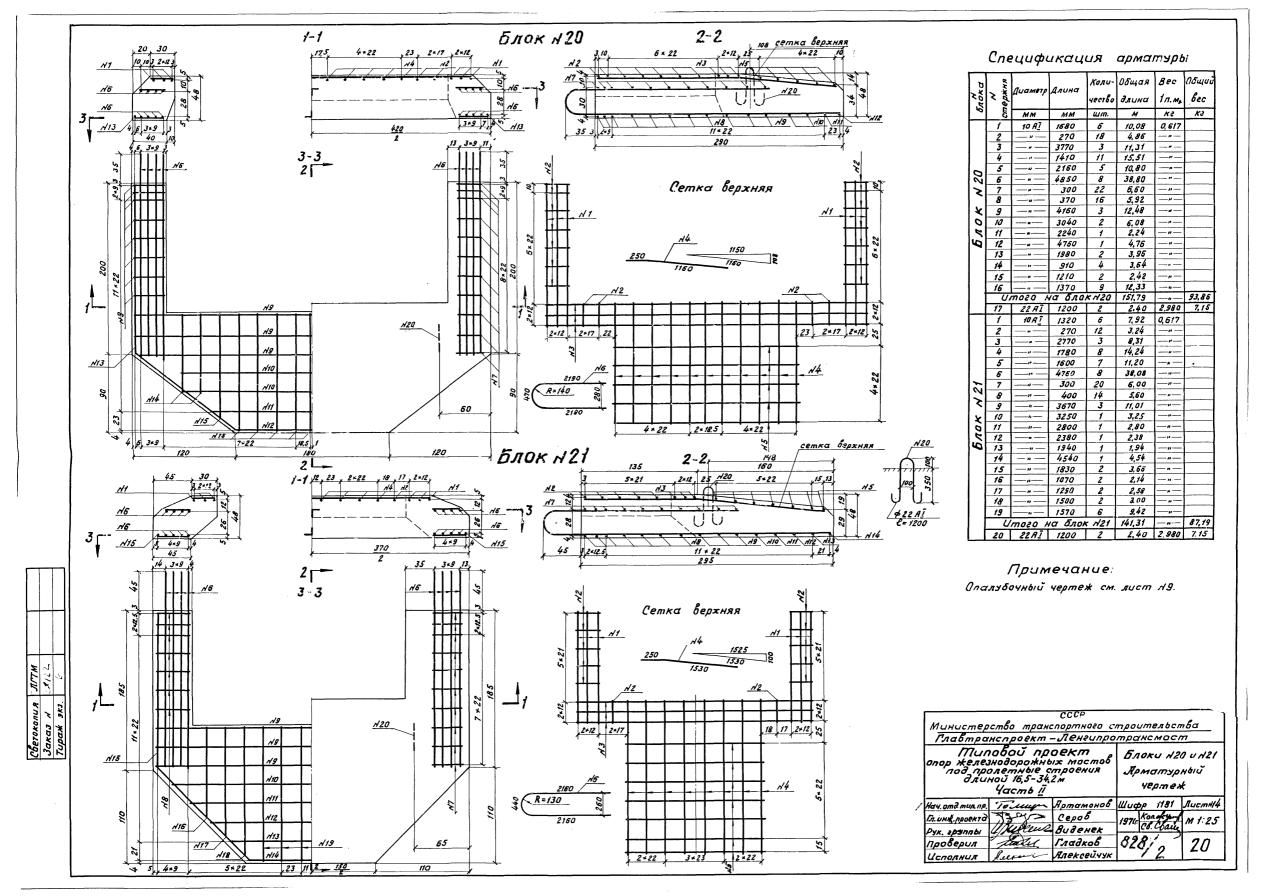


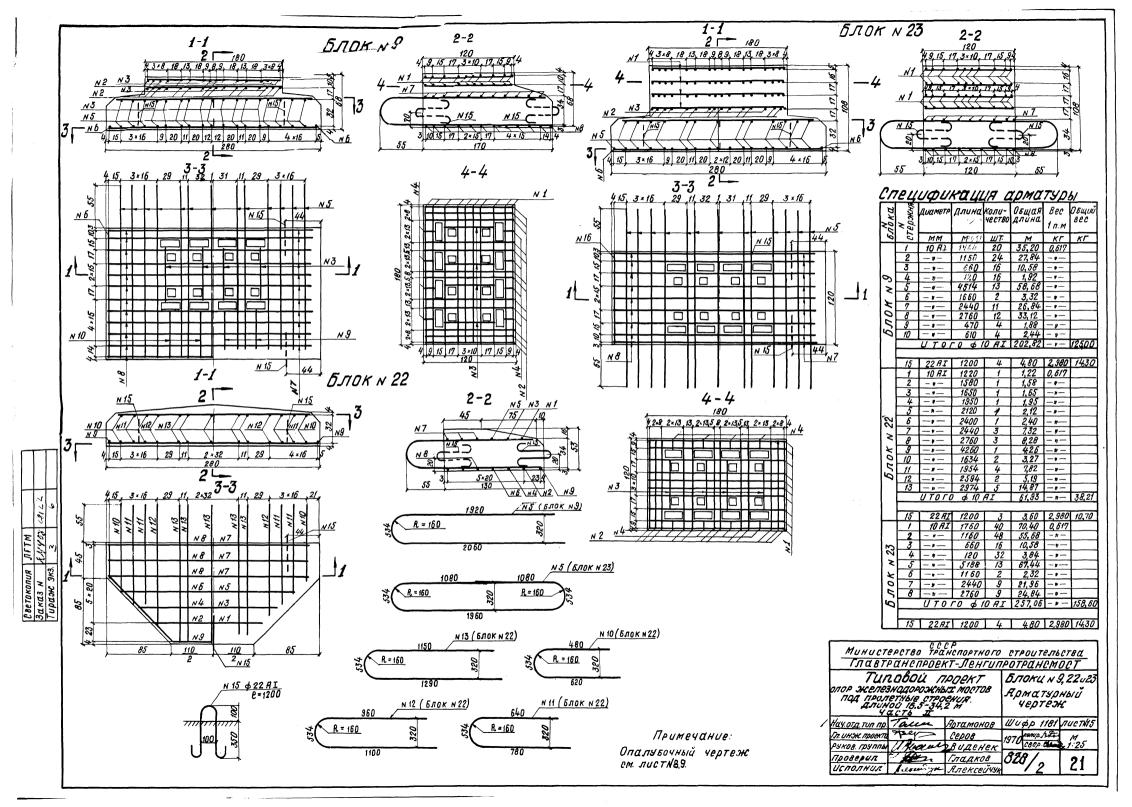


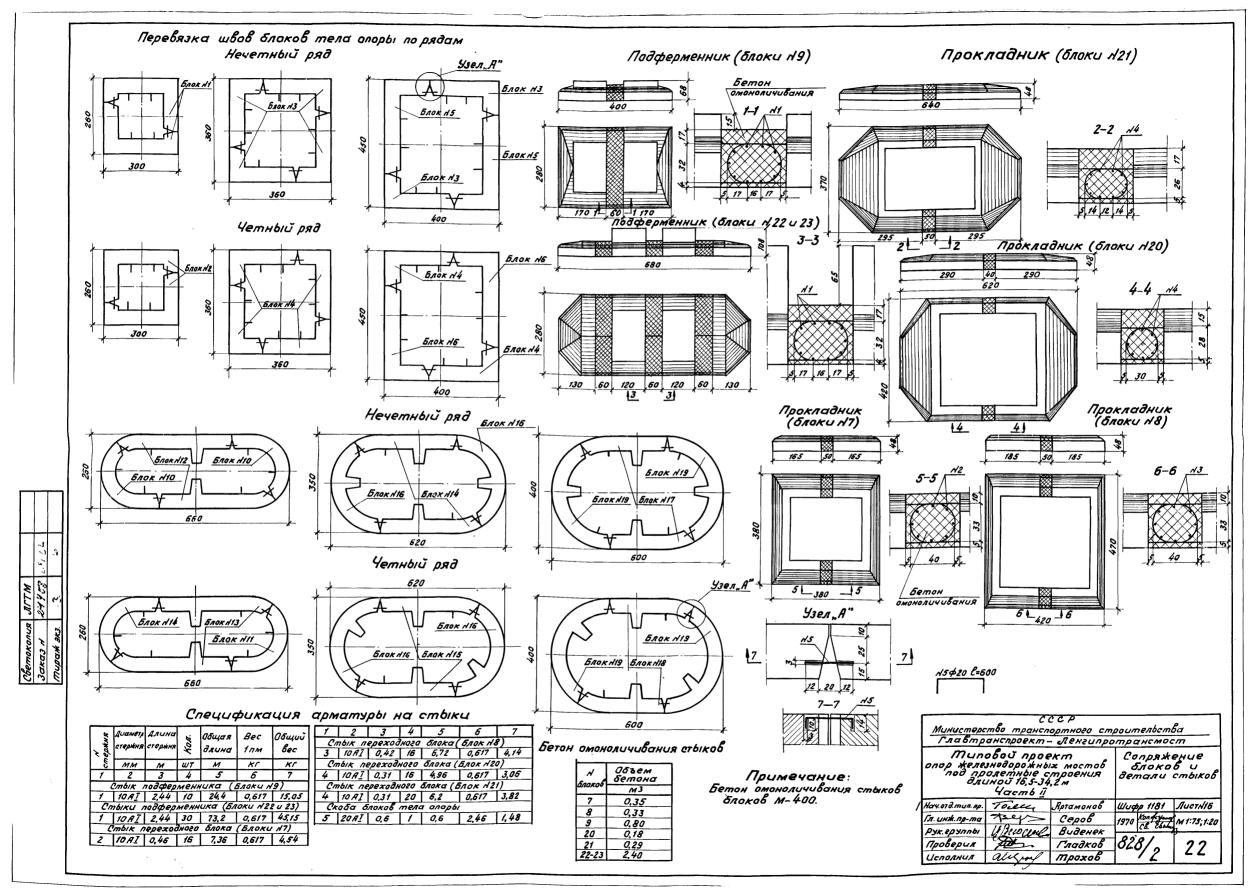


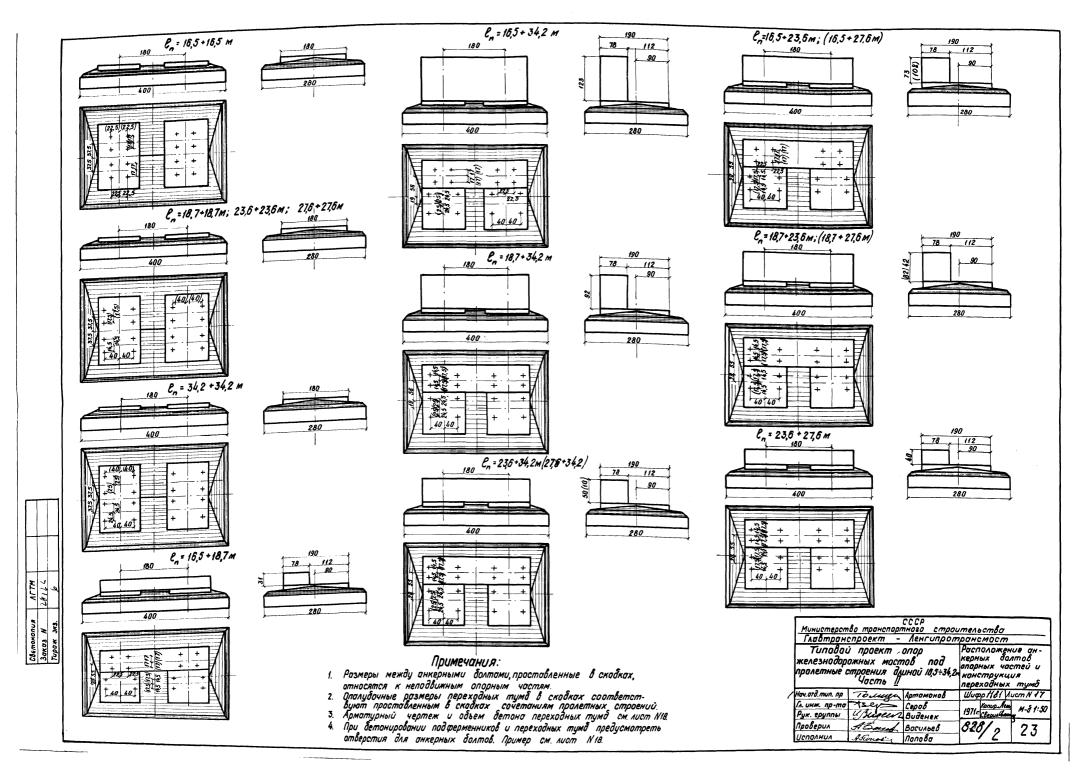


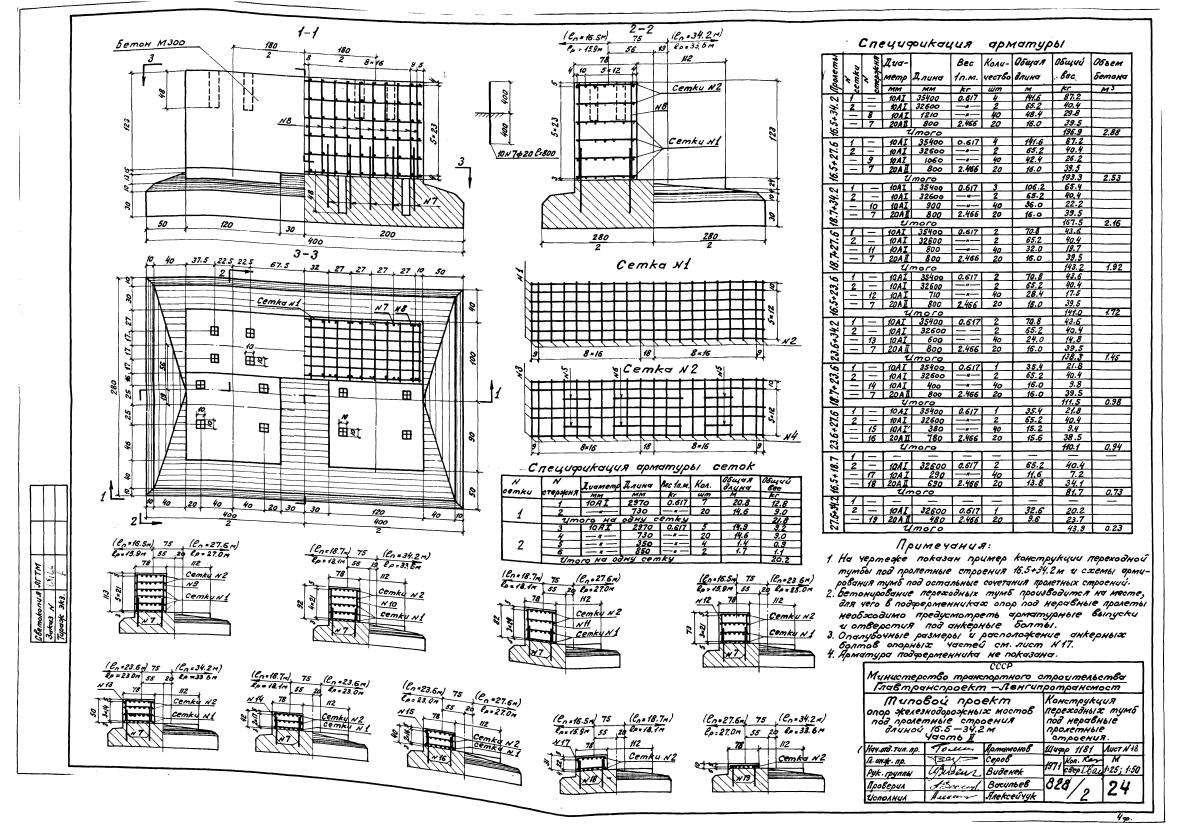


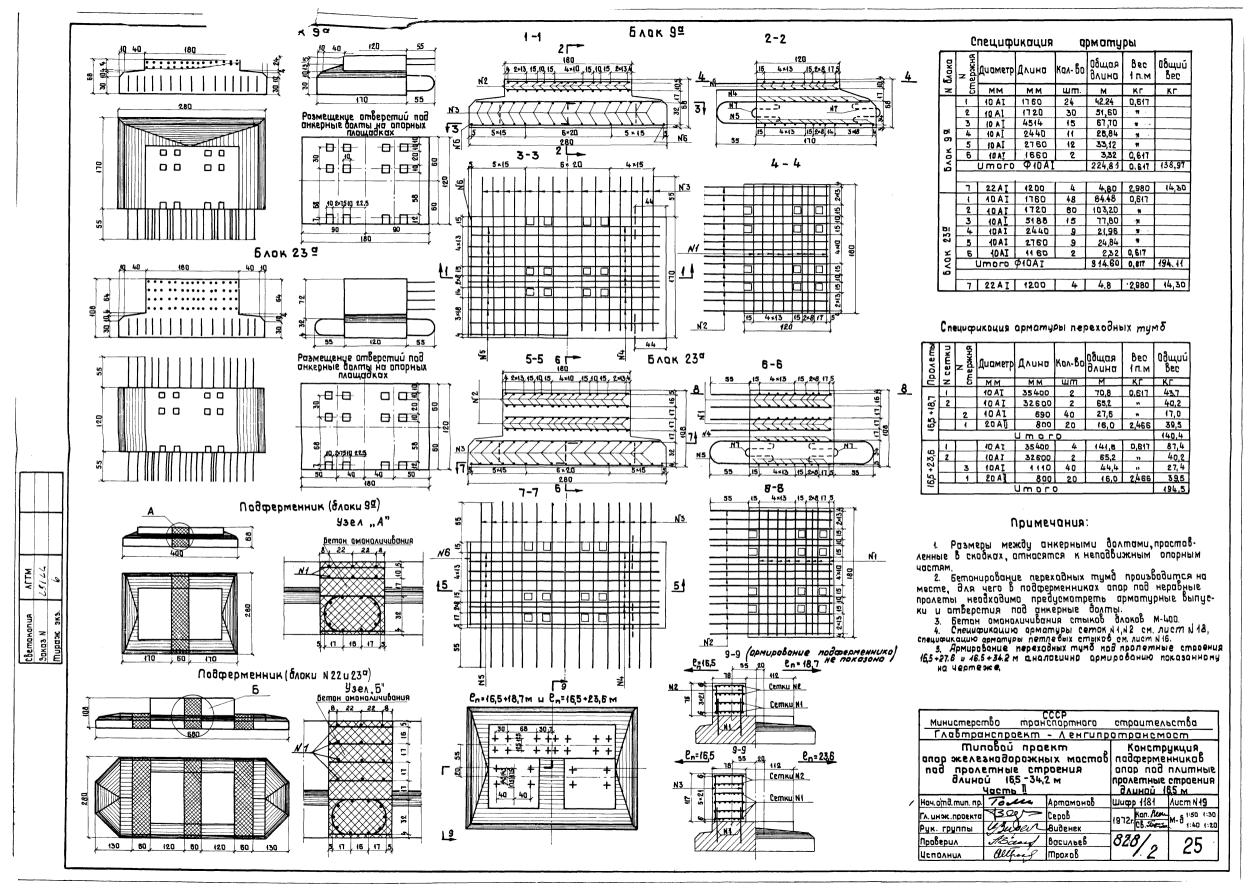


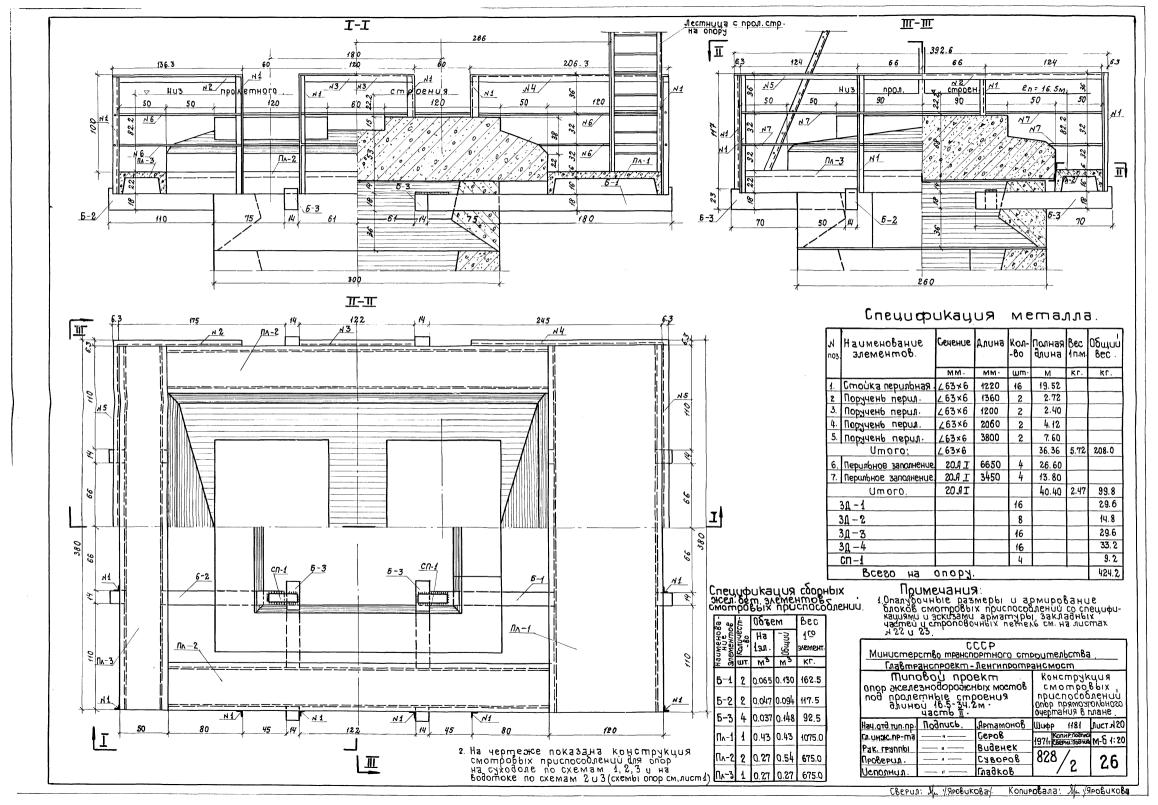


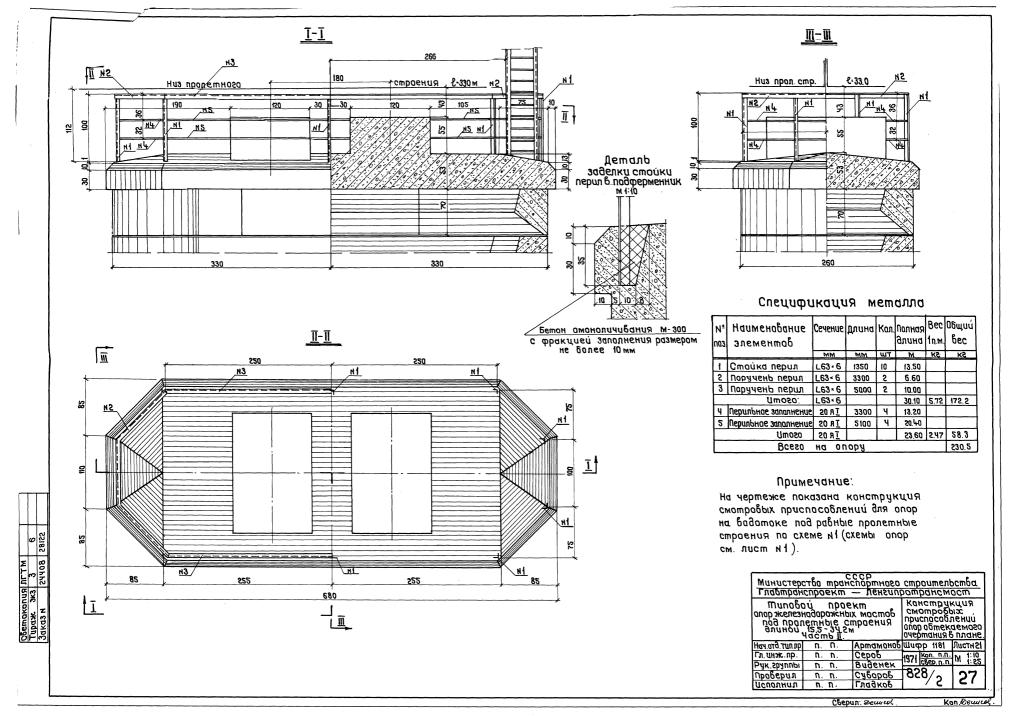


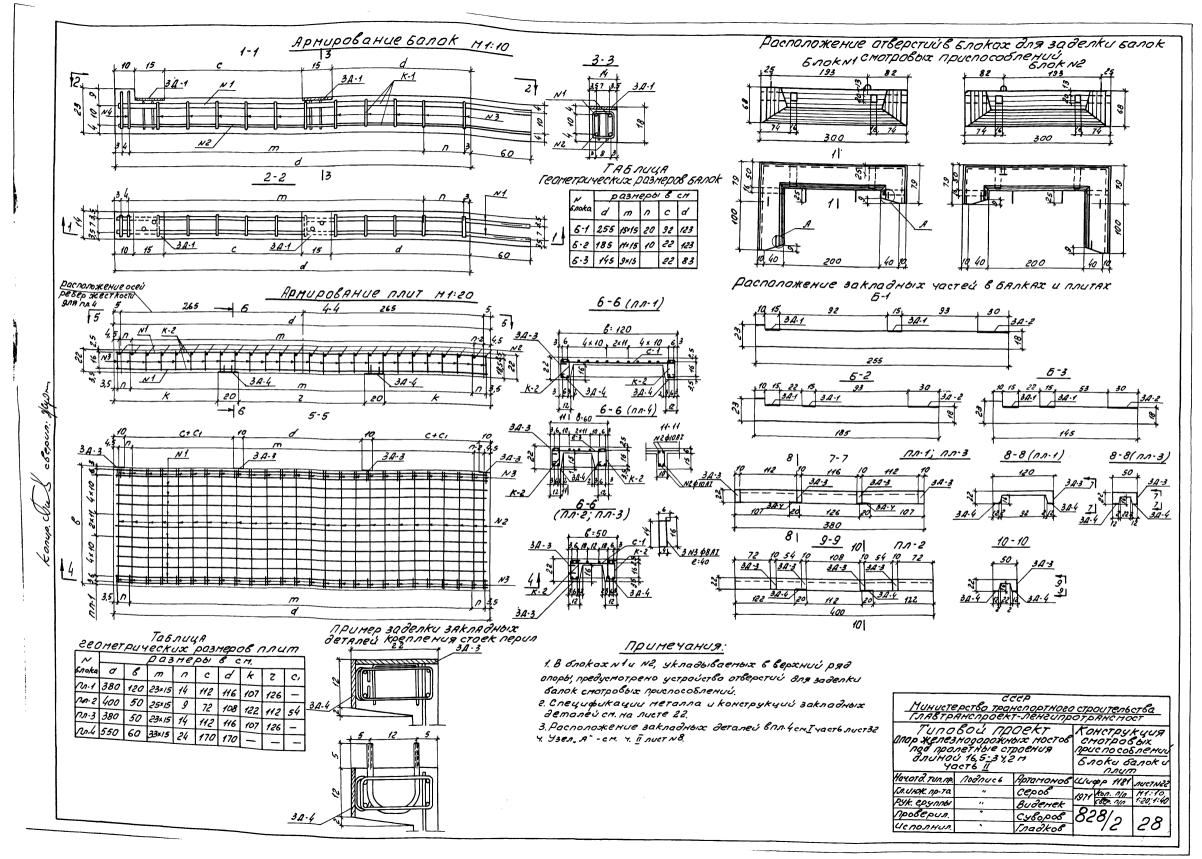


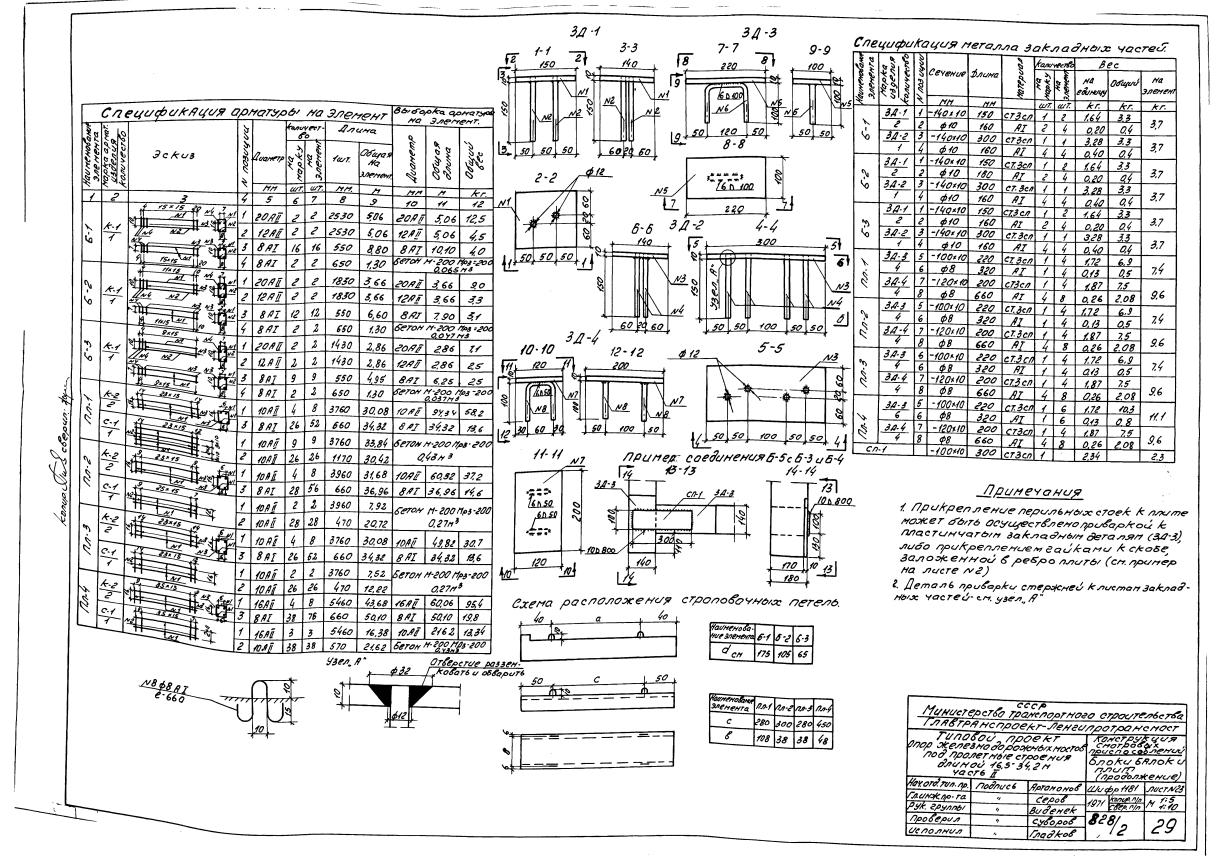


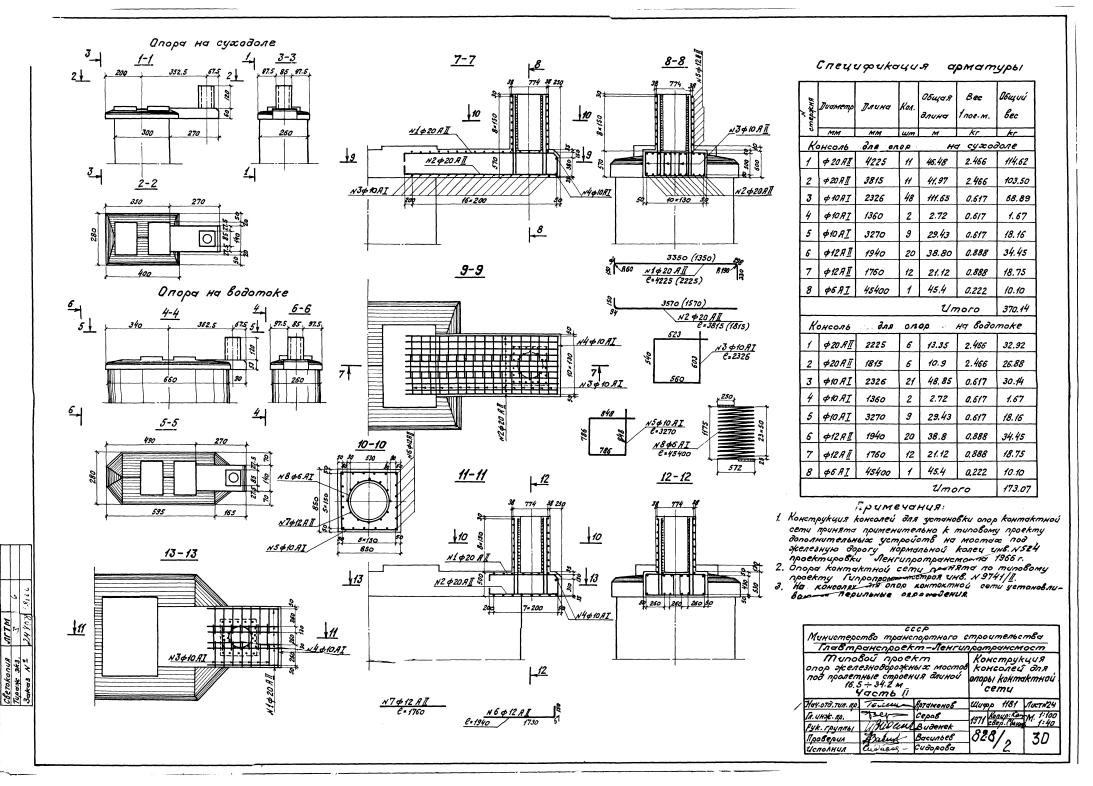


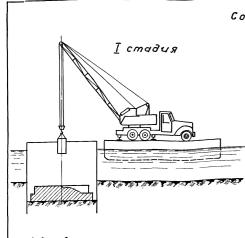


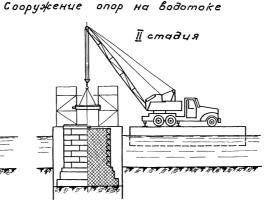


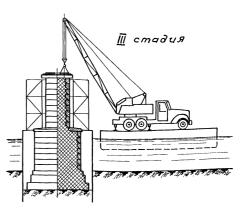






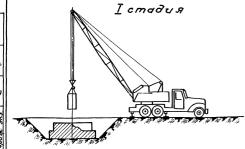


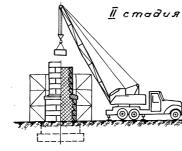


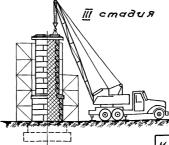


- 1. Забивка шпунтового ограждения.
- 2. Разработка котлована с водоотливом. 3. Устройство опалубки фундамента.
- 4. Бетонурование фундамента.
- 1. Установка контурных блоков на высоту одного-двух рядов на фиксатораж с креплением иж в плане скобами.
- 2. даполнение полостей опор бетоном с вибрированием в пределах установленных контурных блоков
- 3. Установка следующих одного-двух рядов контурных влоков с последующим бетонированием и в таком порядке до
- 4. Установка подмостей из УИКМ.
- 5. Продолжение работ по возведению опор в выше указанном порядке.
- 1. Установка контурных блоков и бетонирование полостей опор до подферменника.
- 2. Укладка блоков подферменника и его омоноличивание. 3. Установка анкерных болтов и опорных частей на
- подферменнуке. 4. Расшивка швов , демонтаж подтостей ч уборка шпунта.

Сооружение опор на суходоле







- 2. Укладка блоков подферменника и его
 - омоноличивание. 3. Установка анкерных болтов и опорных
 - частей на подферменнике.

1. Установка контурных блоков и δεπομυροβαμμε ποποςπεύ οπορ δο

подферменника.

4. Pacuyoka woob u demonmanc nadmocmeú.

- 1. Разработка котлована
- 2. Устройство опалубки друндамента 3. Бетонирование фундамента.
- 1. Установка подмостей из УЦКМ.
- 2. Установка контурных блоков на высоту одного-двух рядов на фиксаторах с креплением их в плане сковами. 3. Заполнение полостей опор бетоном с вибрированием в пределах
 - установленных контурных блоков.
- 4, Установка следующих одного-двух рядов контурных блоков с последующим бетонированием и далее в таком же порядке.

Министерство транопортного строительства Главтранспроект — Ленгипротрансмост Μυποβού προekm Схемы производства опор железнодороженых мастов под работ по пролетные строения алиной 16.5-34.2м сооружению опор Нач. отд. тип. пр Толи Артамонов Шифр 1181 Лист 25 Uncens Budenek

Общая пояснительная записка.

Типовой проект опор экселезноворожных мостов пов пролетные строения влиной от 16.5 м во 34.2 разработам Ленгипротранстостом по плану типового проектирования 1971 года на основании проектного зования, утворженного Министерством путей сообщения в октября 1970 года за N- 15/117.

Проект состоит из 3-х частей:

YacmiI - Yamau

Часть Т - Промежуточные опоры массивно - сборные

Часть Ії - Промежуточные опоры маналитные

I - Общие положения проектирования

1. Типовой проект разработан в соответствии с вействующими нармами проектирования и техсническими условиями:

СН и П. 🗓 - Д. 7-82* - "Мосты и трубы". Нормы проектирования.

CHuNIII-1.2-62 - "Мост и трубы." Правила ареанизации строительства, произвойства работ и приемки в эксплуатацию.

CH 200-82 "Технические уславия праектирования экселеэноворожных; овтодорожных и городских мостов и точь. "

СН 385-67 _{и.} Укозания по проектированию экселезобетонных и ветонных конструкций экслезновороэкных, автовороэкных и городских тостов и труб!! При разработке проекта цчтены токэке атвельные полоэкения других нартатив-

при ризричите приекти учтены также итрельные паложения пругих нартатий. ных вокументов, ссылки на которые приведены в соответствующих развелах приекта.

2. Временная наерузка - С14.

- 3. Опоры запроектированы обнопутные, под прометные строения из обычного и превварительно напряженного экслезоветона с ездой повержу по типовым праектам Ленеипротранстоста 1961г. инв. № 556, 551; блиной 34,2 м по проекту Ленеипротранстоста 1969 г. инв. № 556, 551; блиной 34,2 м по проекту Ленеипротранстоста 1968 г. инфр 1022 (бля опытного притенения), о токже под метоллическое пролетное строение блиной 34,2 м по типовату проекту Гипротрансмоста 1970 г. инв. № 739.
 - 4. Промежуточные опоры запроектированы под равные и неравные пролеты.
- 5. Рундаменты опор на естественном основании с условным сопротивлением грунта 2,5-3,0-3,5 $^{\kappa 0}$ /cm².
- в. Конструкции опар запраектированы бия районов с расчетной температурой наружного возбуха не ниже -40° С.
 - т. Конструкции опор зопроектированы без учета сейстостойкости.

II-Kohempykuuu onop.

Устои

в проекте разработаны 2 вида устоев:

- сооружаемые из сборных бетонных и железобетонных элементов,
- сооружаемые из монолитного ветона
 - 1. Сварные устои запраектированы 4-х типов:
- массивно -сворные из железоветонных контурных влоков, заполняемые монолитной ветонной кладкой (для насыпей высотой от 60 до 15,0 м под пролетные строения влиной от 18,5 до 34,2 м);
- свайные- в виде высокого ростверка на призматических экелезобетонных сваях сечением 35×35 ст и 40×40 ст и на экселезобетонных сваях-оболочках

Buamempom Q.6 m (Bus насылей coombememberнo bucomoù 8.0 - 12.0 m u 8.0 - 12.0 m);

устой на призматических сваях запроектированы под прометные строения блимой 16,5-34,2 м; устой на сваях-обалочках — под прометные строения блимой 16,5-34,2 м; — стоечные - в виде высокого растверка на призматических экелезобетонных стойках сечением 35×35 см и 40×40 ом и на экелезобетонных оболочках диа-метром 0,6 м, опирающихся на массивные фундатенты; устой для насыпей высотой до 10,0 м запроектированы под пролетные строения влиной 16,5-18,7 м, бля насыпей высотой до 12,0 м

- под пролетные строения длиной 21,0 34.2 м;
- рамные экелезоветонные вля насыпей высотой в.О-Ю.О м под пролетные строения блиной 16.5 м.
- 2. Устои из монолитного бетона запроектированы для насылей высотой 6.0-15.0 м под пролетные строения блиной от 16,5 до 34,2 м.

TPOME XCYMOUNDIE ONOPSI

в проекте разработаны звида промежуточных опор:

- -массивно-сборные для сужодолов и водотохов из эксяезобетонных контурных блоков, заполняемые монолитным бетоном;
- монолитные массивные для сужодолов и водотоков, бетонные;
- монолитные пустотелые только для сужодолов, бетонные.

Опоры для суходалов приняты прямоцеольного очертания в плане. Опоры для водотоков в пределах горизонта вод приняты полущркульного очертания в плане, выше этого горизонта-прямоцеольного очертания.

Ш-Основные данные по действующим типовым проектом прометных строений.

Основные данные по пролетным строениям, на которые рассчитаны представленные в настоящем проекте опары экспезнодороэкных мостов, приведены в табя. 1.

Основные показатели по типовым пролетным строениям.

					7.50.0				Τσοπυ	401.
NN 20.	Наименование	Tannan Tauna	Pacyem- HAIU NOONEM	Росстоя- ние межс Ву балкоты	ชื่อ กอซื้อเม- ชื่อ กอซื้อเม-		Ronnsiù Bec c Barracm	BEC OBHOÚ BOTKU	BAICCE BRODHAIX BOBBURCH	частви
		M	M	M	M	M3	T	7	M M	nenogouge M
	Пропетное строение из объчного экспезобетона инв. N558 Ленгипротранс- моета 1967г	16, 50	15,80	1,80	1,90	36,9	131,4	49,2	0,194	0,194
2 3 4 5	Пролетные строения из преднапря эксеного эксеезо- бетона инв. № 557 Ленеипротранстоста 1967с	16,50 18,70 23,6 27,6	15,80 18,00 22,90 26,90	1,80 1,80 1,80 1,80	1,90 2,05 2,35 2,76	35,2 44,4 64,3 83,0	125,8 154,8 213,0 270,4	46,9 58,7 82,9 107,6	0,194 0,38 0,38 0,38	0,194 0,38 0,38 0,38
6	Метальическае пролет — кае строение инв. NT39 Гипротранстоста 1970г.	34,2	33.6	2,00	2,97	* 51,3 54,8	3/1./	_	0,52	0.52

- * числитель вес металла в т
- знаменатель объем экслезабетанной плиты, включенной в работу, в мэ

▼ Технико - экономическое сравнение

Технико-эканомическое сравнение, приведенное в таблицах 2и3 для протеженточной опоры высотой 445 м и четая при Ннас= 85 м, является характерным примером, пазволяющим, в некоторой степени, ориентироваться в технико-экономической целесообразности отдельных типов опор, отличающихся характером сборности и монолитности.

При привязке опар по настоящему проекту обязательно должна производиться сравнение различных конструкций опор тежду сабой, учитывающее условия притенения, изложенные в главе I

У Условия применения опор

выбор типа конструкций опор для применения в конкретных условиях местности и строительства должен производиться в зависимости от гидрогеологических условий района строительства с ччетом наличия на месте строительства мотериалов для бетона условий их транспортирования, наличия у строителей необходимого оборудавания и предприятий по производству сборных конструкций, а так же в зависитости от общих принятых конструктивных решений моста в целом.

Применение массивно-сборных опор из монолитного бетона должно определяться, кроме того, и требованиями, связанными с техническо-экономическими показателями по стоимости, трудоем-касти и продолжительности работ.

Применение бетанных пястателых опор ограничивается районами, где расчетная температура наружного воздуха не ниже - 15°С (средняя наибалее холодной пятидневки) и где есть возможность организовать особо тщотельный контроль за приготовлением и укладкой бетона при возведении этих опор, обеспечивающий высокое качества конструкций.

Технико-экономическое сравнение Промежиточные опоры высотой Н= 14,5 м

Ταδλυца 2

, ,	•		140λ0402			
Паказатели	Измеритель	Массивно- сборные (с монолитным зап.)		Постотелые бетонные		
	мз	149,3	149,3	114,4		
Объем пладки	%	100	бетанные в	76		
()	тыс. руб.	10,5	7.0	6,8		
Стоимость работ	%	100	66	65		
Трудосткость работ (беь уче- та изготовления блаков и примене	чел. дн.	52,0	132,0	144,4		
ния инвентарной опалувки)	%	100	254	278		
Продол экительность	BHEÚ	4.3	11,0	12,0		
работ	%	100	256	279		

Примечания:

2. Показатели трядоетности и продолжентельности работ характеризуют роботы, выполняетые непосредственно на строиплощадке и приведены без учета изготовления блоков, поставляетых с заводов, и притенения инвентарной опалубки.

Технико-экономическое сравнение Устои при высоте насыпи Ннас.=85 м.

Ταδλυμα 3

Покозатели	Ивмери- тель	Массивно - сборные		CMOUKU -	Cmoeynore (nousmamus, cmouxu (es.35 x 35 cm)	Рамные	CBQÚHBIE (CBQU - - 060,00KU d=0,6 m)	CBOUHUR (NOUS MOTUS CBOU CBU 35 × 35 CB4)
1	2	3	4	5	6	7	8	9
Obsem	M3	187.0	188,6	143,6	143.7	111,5	84.4	83,7
KNOOKU	%	100	101	77	77	60	45	45
Стоимость	тыс. руб	11,2	9,5	9,9	10,0	8,9	11,1	10,2
palom	%	100	85	88	89	80	99	91
Трудоемкость	481. BH.	123	162	126	125	136	95	95
работ	%	100	132	102	102	110	77	77
Прадолжитель	дней	9,8	12,7	9,6	9,6	10.2	7,5	7,5
ность работ.	%	100	137	103	103	40	81	81

Примечания:

- 1. Для технико-экономического сровнения устои по графат 3-7 приняты с тонолитными фундаментами на грунтах с условным сопротивлением R'=35кг/см², для свайных устаев глубины погружения свай приняты для грунтов с условным сопротивлением R=25кг/см² (средневернистые воданасыщенные пески средней плотности).
 - 2. Тоже, что и в таблице 2.

Главный инженер проекта п/п (Серов)

^{1.} Технико-экономическое сравнение относится лишь к надфиндаментной части опоры.