СОЮЗДОРПРОЕКТ

Вариант измененного армирования балок типовых конструкций серии 3.503.1-73

Инв. № 33500-М

1990 г.

Π/Π NδNδ	НАИМЕНОВАНИЕ	лист
I.	Содержание	1
2.	Пояснительная записка	2
3.	Армирование ребра балок ℓ = 12 м сварными карка- сами из арматуры класса А-П и А-Ш	3
4.	Армирование ребра балок $\ell = 18$ м сварными арматур- ными каркасами из арматуры класса A-II и A-II	4
5.	Специй и карка со сварными каркасами со сварными каркасами	5
6.	Специй и карка сарматуры на балку ℓ = 18 м со сварными каркасами	6
7.	Сетки плиты $\ell=12$ м	7
8.	Сетки плиты { = 18 м	8
9.	Таблици сравнения расхода материалов на балки со сварными каркасами	9
10.	Армирование ребра балок ℓ = I2 м вязаными карка- сами из арматуры класса А-П и А-Ш	10
II.	Армирование ребра балок ℓ = 18 м вязаными карка- сами из арматуры класов А-П и А-Ш	11
12.	Специтикация и выборка арматуры на байку ℓ = I2 м с вязаными каркасами	12
13.	Спецификация и выборка арматуры на балку ℓ = 18 м с вязаными каркасами	13
14.	Таблица сравнения расхода материалов не балки с вязаними каркасами	14
15.	Приложение: Рекомендации ШНИИС (НА 5 СТРАНИЦАХ)	

ВЗАМ. ИНВ ЦЕ									
NOAMUL H AATA	1.07 12.	Hopia. Kohi	Προχόρου	*Hee/	20,04 <u>2</u> u	Вариант изменениого армирования Ций серии 3.503.4-73(по протоко	BAKOK T	HNOELIX	қонет Рэк- . 90)
45 Nº 114.A. 110.		THR OUC HAY TP. BEL HYX	RACUH Kanna	Mys. Cusea		, Содержание	P C10.0	1 1 3AOP1	14 790EKT

Настоящий вариант измененного армирования балок со сварными арматурными каркасами длиной I2 и I8 м разработан на основании "Рекомендаций ИНИИС по переработке т.п. 3.503. I-73" в соответствии с протоколом совещания в ГКТУ строительства мостов от 24.0I.90 г.

Цель разработки - повышение надежности конструкции балок и улучшение технологии их заводского изготовления на базе уточнений нормативов для проектирования, приведенных в вышеуказанных "Рекомендациях", при условии сохранения существующих опалубочных форм.

В случае невозможности изготовить каркас сварным можно применять вязаный каркас. Рабочая арматура вязаных каркасов принята по аналогии с типовым проектом 3.503. I-73, т.е. с отгибами.
Расстановка хомутов, а также их конфигурация (два варианта)
приняты одинаковыми как для сварных, так и для вязаных каркасов.
Сетки плиты и вутов также одинаковы для балок со сварными и вязаными каркасами.

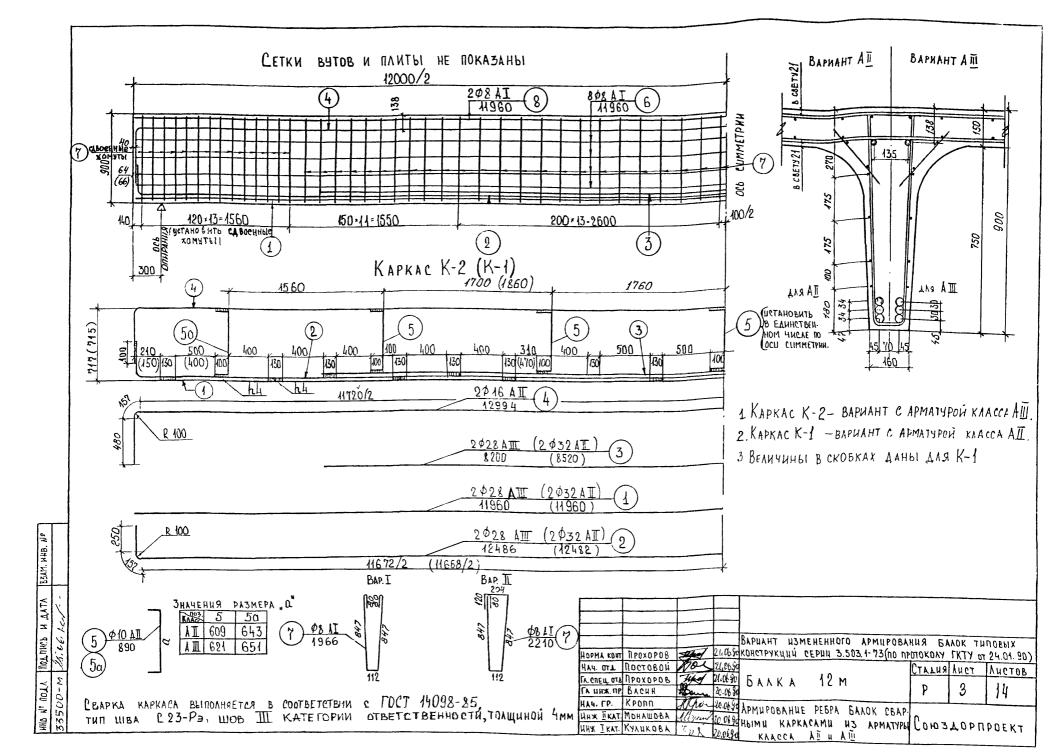
С целью унификации диаметр всех стержней арматуры сеток С-I и С-5 в варианте с арматурой класса А-П принят 14 мм. Разрешается эти сетки изготовлять по проекту 3.503. I-73-I , т.е. с установкой попеременно ϕ 10 мм и ϕ 14 мм.

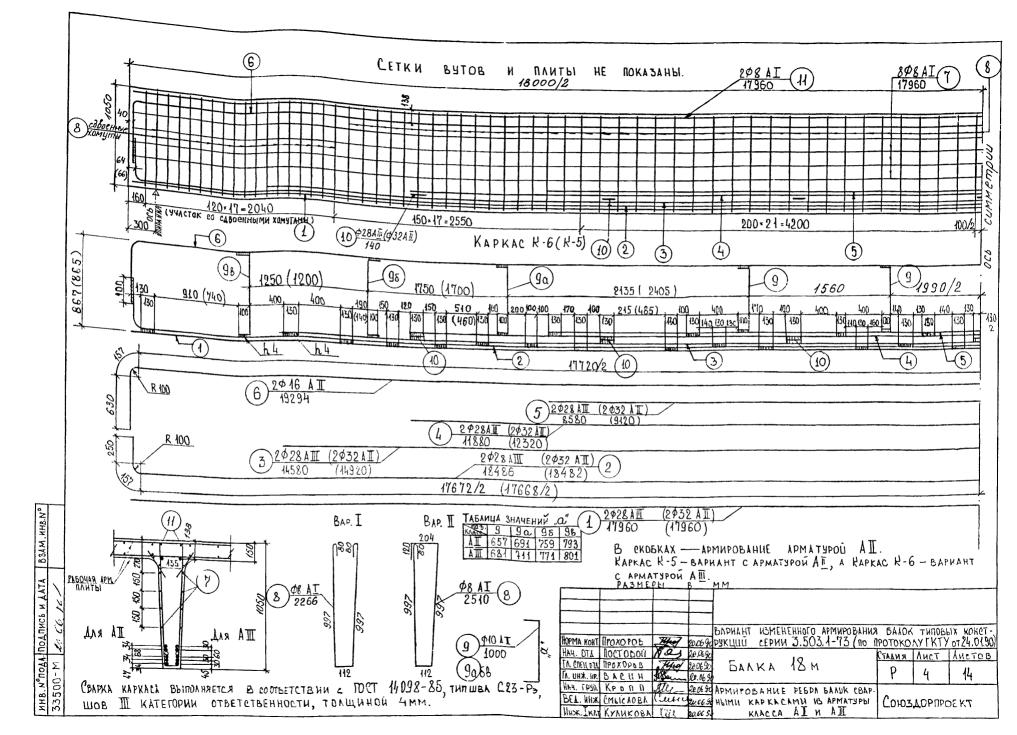
Маркировка балок, их закладные детали, требования к бетону и арматуре, а также компоновка габаритов пролетных строений и омоноличивание продольных швов принимаются по т.п. 3.503.1-73.

В проекте использованы рационализаторские предложения Дмитровского завода МЖБК № 63 от 05.09.89 и № 30 от 23.05.89 по объединению сеток плиты проезжей части с каркасом ребра.

2

BSAM. MAB									
N AATA									
NOANWCL		Horr. 1010.	Reakoros Nacadeni		21.0690 21.0690		BANDK ONY [KT CTADHA]	TUNOBLK Y ot 21 huet	KOHETP 1.01.90 AUCTOB
It's UDA A.	ž	The Olle	PROXOPOD BACILH	44	21.0690 21.0690		р	2	4
19:16	33.500	HAY TO. BEA HINK hink VAT	KANNKUE V LWPICVORY KBOUU	Cubica	20,01 90 21 .06 9 20.01 34	MONTHITE RAHANSTIH TROM	Соноз	4,0PNP	OEKT





Cn	тецификация			идо ан	ц ы	ANKY L=	12m/A	LA AII
	AHHABOHAMNAF KILH XA THOM BOTHAMAKE	N N CTEPXH	мм Цьофпур [,]	ДЛИНА СТЕРЖНЕЙ, ММ	KOK-BO	THEMENE RAJUBO N. AHNAL	КОЛ - ВО ЭЛЕМЕНТ. ШТ.	К А Ш∂О , А Н N ЛД . М
-		1	φ 32 A∏	11960	1	11.96		23.92
Knc-1	K-1	2	Φ32 AI	12482	1	12.48		24.96
19	Плоский	3	Φ32 AII	8520	1	8.52		17.04
POCTPAHCTE KAPKIC	KAPKAC	4	Φ16 AI	12994	1	12.99	2	25.99
ACTB.	(2 wT.)	5,5°	\$10 AI	29 0	7	6,23		12, 46
TPA	AAKTAMAA	6	Ø& AI	11960			8	95.68
		7	IA &Q	1966 2210			104	204,46
OT.	AEVPHPIE NH XA 3 I	2	IA 8¢	11960			2	23. 92
$\ \ $	LETK N BYTOB	12	Ø6 AI	350	15	5.25	8	42.00
9	CB (8WT)	13	Ø6 AI	3160	2	6,32		50.56
BYTOB	BEDXHINE CLETHINE	14	Ø6AI	3250	6	19, 50	3	58.50
z	C-1 (3um)	15	PHAI	2100	15	31.50		94.50
плиты	KPA WHHE	16	Ø6 AI	1650	6	9.90	4	39.60
È	C-5 (4un)	15	Φ14 AI	2100	15	31.50		126.00
CETKI	CPEAHNE HNXKHUE	14	Ø6 AI	3250	6	19.50	3 -	58,50
핕	С-3 (Зшт)	15	944 AΙ	2100	31	65, 10	2	195.30

Cı	<u>ІЕЦИ</u> ФИКАЦИЯ	API	IA9 ŁTAM	HY O'T'I	43 EI	AKY 6=1	2 n /1	/ IIIA RA
	ЭИНАВОНЭМИАН ХІНН ЖАТНОМ	CTEPXH		CTEPXHEN	KON- BO	TH 3M3AE R ALLIIO		RАЩ₫0С АНИΛДТ
_	SVEWEHLOB		MM	MM	ХЕТШ	MAHNAL		M
A 2		1	\$28 A III	14 960	11	11.96	}	23.92
KII/A?	K-2	2	Ø28AⅢ	12486	1	12.49		24.97
	Плоский	3	Ø 28 AⅢ		1	8.20		16.40
KAPK	KAPKAC	4	\$16 AI	1299 կ	1	12.99	2	25.99
POCTPAHCIB KAPKAC	(2 wr)	5,5	\$40 AII	890	7	6, 23		12,46
TPA	POTUBOYCAA	6	Ø8 AI	11960	_		8	95, 68
IPOC	Хомчты	7	PRAI	1966 2210	_		104	204,46
0	TAEABHLIE TEPЖHU	8	Ø8 AI	11960		_	2	23,92
П	CETK N BYTOB	12	Ø6 AI	350	45	5, 25	0	42.00
84108	CB (8 mt)	13	Ø6 AI	3160	2	6.32	8	50,56
مُ	CPEAHNE BEPYHNE	14	Ø6 AI	3250	6	19.50	7	58.50
3	С-2 (Зшт)	15	Ø12 AII	2100	15	31.50	3	94.50
NAUTEI	KPANHUE	16	Ø6AI	1650	6	9.90		39.60
E	C-6 (4WT)	15	Ф 12 AШ	2100	15	31.50	4	126.00
TKU	CDETHNE	14	Ø6AI	3250	6	19.50	7	58.50
CET	С-4 (Зшт)	15	\$12 AII	2100	31	65.10	3	195.30

BURDAKA	LIGETAMGA A RAL	PH DAHY	PYVYG F= 15
Пьофпур	BEC	ДАИНА,	Овщий
ММ	1n.m, Kr	ДЛИНА,	BEC, Kr
Ø32 AII	6.31	65.92	415.96
Ø16 AII	1,58	25.99	44.06
\$14 AII	1.21	415.80	503.12
Ø10 AI	0.617	12,46	7,69
DA &I	0.395	324,06 349,44	128,00
DE AI	0.222	249, 16	55.31
		A III	
Ито	:070	IIA	967,83
		λI	18331
Все	ro:		1151,14

Выборка арматуры на одну балку L=12м / Для АШ /

		10	ΙΔ -
UNOCONVP	BEC	калидо Даниа,	Овщий
MM	Tuw Kr	ДХИНА,	BEC.
#488¢	4.83	65, 29	315.35
Ø16 AII	1.58	25, 99	41.06
Ø 12 AII	0.888	415,80	369,23
\$40 AI	0.617	12,46	7,69
Ø & AI	0.395	324,06 349,44	128,00
96 AI	0.222	249.46	55.31
		ΜŢ	684.58
OTN	:07	λII	48,75
		ΑI	183,31
Все	۲۵:		91664 92667

XONUTH ROBER S. BONAHTAX:

B HUCKHTERE - ALAR BAP. I

I HAMEHATERE - LAR BAP. I

Опалубочный чертеж балки см. типовой проект 3.503.1-73. Выпуск 1. лист 010 000 СБ; конструкцию закладных деталей— на листах 001800,001900, 002100; потребность стали на закладные детали— на листах 000000РС1, 000000 РС 2.

							
				Вариант измененного армирова	OLAG RUH	K TUNDE	LIX KOHOT-
	NPOXOPOB	Mary	20.06.90	РУКЦИЙ СЕРИИ 3.503.1-73 (ПО ПРО	TOKONY LI	TY OT	24.01.90)
1144.0.0	Постовой	700	20,0630		CTALUS	Luct	AUCTOB
Ara pano.k	NPOXOPOB	Hopal	20,06,90	Балка 12 м		1,1,1,5,1	1
TA. 4 HX. NP.		tisa	20.00.50		P	5	14
HAH. TPYNNL	KPONN	Jela-	2026 42	Спецификация и выборка арм	1.	····	<u> </u>
тая 🗓 жий	ABOWAHOM	Mir.j.	20.CG 90	TABPI HY BYYKA 60 CPYBHFMN	COR	10 A E	NPOEKT

٥	ТЕЦИФИКАЦИ:	l R	Ідчетамч	AH I	индо	БАЛКУ	L=18	IA RAN M	[/	Спецификат	RUJ	APMATYPL	al Ha	БН Т О	BANKY L=	18 m .	/III 811
	HANMEHOBAHNE		Ubodonyp	A NHA CTEPXHEU		JAEME HT		РАДИЗО В В В В В В В В В В В В В В В В В В В	١	HAUMEHOBAHUE		профиль,	AHHA_	I AH	STEMENT	VAL O	NA JUAGO
ابز	XIJH KATHON BOTH BMBAE	HE N	им			MAH'N VY	1 LIT.	АЛИНА, М	احا	MOHIAWHON	HEU	мм	MM	KOY-BO	RAMBO M,AH WAL	ЭЛЕМЕ!	НДЛИНА,
10	d l	1	Ø32 AⅡ	17960	1	17,96		35.92	K		1	Ø28 AⅢ	17960	1	17.96		35. 92
ار ک	K-5	2	\$32 A II	18482	1	18.48	1 '	36.96	PKAC	K-6	2	Ф28 A Ш	18486	1	18.49	1	36.97
KAPKACKI	Плоский	3	Ø32 AII	14920	1	14.92] '	29.84	N X	Procknu	3	\$28 AII	4580	1	14.58		29.16
1	LVADVAO	4	Ø32 AI	12320	1	12.32] !	24.64	-∄		4	Ø28 AⅢ	11880	1	11.88		23.76
ПРОСТРАНСТВЕНИВІЙ	(2 шт.)	5	¢32 AⅡ	9120	1	9.12	2	18.24	[POCT PAHCT BEHHLIÙ	(2 шт.)	5	Ø28 AⅢ	8580	1	8.58	2	14, 16
15 15 18 18	· /	6	Φ16 AII	19294	1	19.29]	38,59	H		6	Ø16 AI	19294	1	19.29	_	38.59
CTPA		9,9a, 98,98	\$10 AII	1000	10	10,00		20,00	1 PA		9,90,	Ø10 AII	1000	10	10.00		20,00
		10	Ø32 <i>AI</i> I	150	7	1,05		2,10	100		10	Ø28 AⅢ	150	7	1,05	Í	2,10
	APMATYPA	7	P8 AI	17960			8	43.68		APM ATYPA	7	Ø8 AI	17960			8	113 60
	ИТЕМОХ	8	48 HT	2266			48	335,37		Хомяты	8	φ8 AI	2266 2510			148	335.37
QT.	FEYPHPIE"	11	Ø8 AI	17960			2	35,92		F L M H N	11	Ø8 AI	17960	_		2	35.92
	CETKU	12	Ø6AI	350	45	5.25	12	63,00		CETKU	12	Ø6 AI	350	15	5,25		63.00
108	BYTOB (12mm		Ø6AI	3160	2	6.32	14	75.84	BUTUB	СВ (12шт)	13	Ø6 AI	3160	2	6.32	12	75.84
8	CPELHUE,	14	Ø6 AI	3250	6	19.50	-	97.50	841	CPE A HUE BEPX HUE	14	φ6 A I	3250	6	19.50	5	97.50
2	C-1 (5ur)	15	Ø 14 AII	2100	15	31.50	5	157.50	Z	С-2 (5шт)	15	Ø 12 AⅢ	2100	15	31.50	0	157.5D
MAUTE	КРАЙНИЕ		Ø6 AI	1650	6	9.90	1.	39.60	7	KPAHHUE	16	Ø6 AI	1650	6	9,90		39.60
1 L	С-5 (4шт)		Ø14 AII	2100	15	31.50	4	126,00	HAMAI	С-6 (4шт)	15	Ø12AII	2100	15	31.50	4	126.00
1-	CPEAHUE -		Ø6 AI	32.50	6	19.50	-	97.50		CLETHNE	4	Ø6AI	3250	6	19.50	7	97.50
티	С-3 (5шт)	15	Ø44AI	2100	31	65.40	5	325.50	CETKM	С-4 (5шт)	15	Ø12 AⅢ	2100	31	65.10	3	325.50

ВЫБОРКА		HA OAH	
LIBOOD FLYP	BEC	ОБЦЦАЯ	Оешии
MM	1n.m, Kr	WHY'	BEC,
Ø32AII	6.31	147,70	932,00
Ø16 A.II	1.58	38.59	61,00
Ø14 AII	1,21	609,00	736,90
\$10AII	0.617	20,00	12,34
Ø 8 AI	0.395	544.97 554.08	203,41,217,68
Φ6 AI	0.222	373.44	82,90
		A III.	
NTOF	o:	λII	1742,2
		ΑI	286,3300,6
BCET	0:		2028 <u>5</u> 2042,8

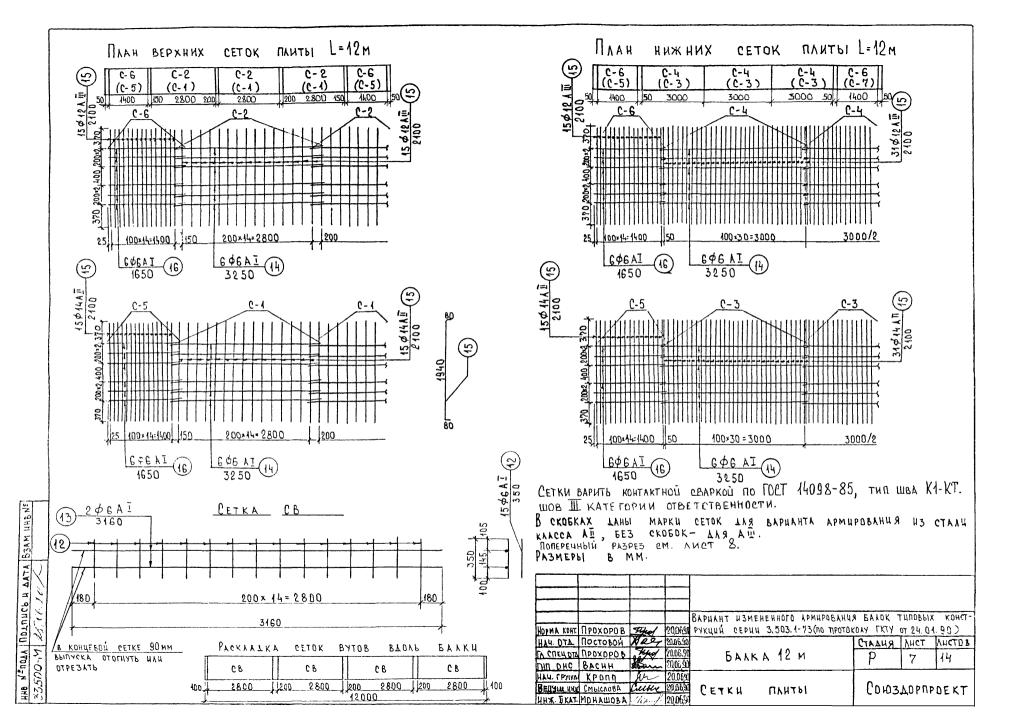
BLIBOPKA APMATYPLI HA OAHY BANKY L=18 M / AM A III OBULLA DEULLIÙ Профиль BEC жинх, М BEC. MM In.M. Kr \$28 ATT 700,69 4.83 145,07 Ø16 AI 61,00 1.58 38,59 Ø 12 AII 0.888 609,00 540,79 IIA O) O 0.617 20,00 12,34 0.395 5150 PRAI \$6AI 0,222 373,44 82,9 1241,5 AII 73,34 Итого: AI AI BCETO:

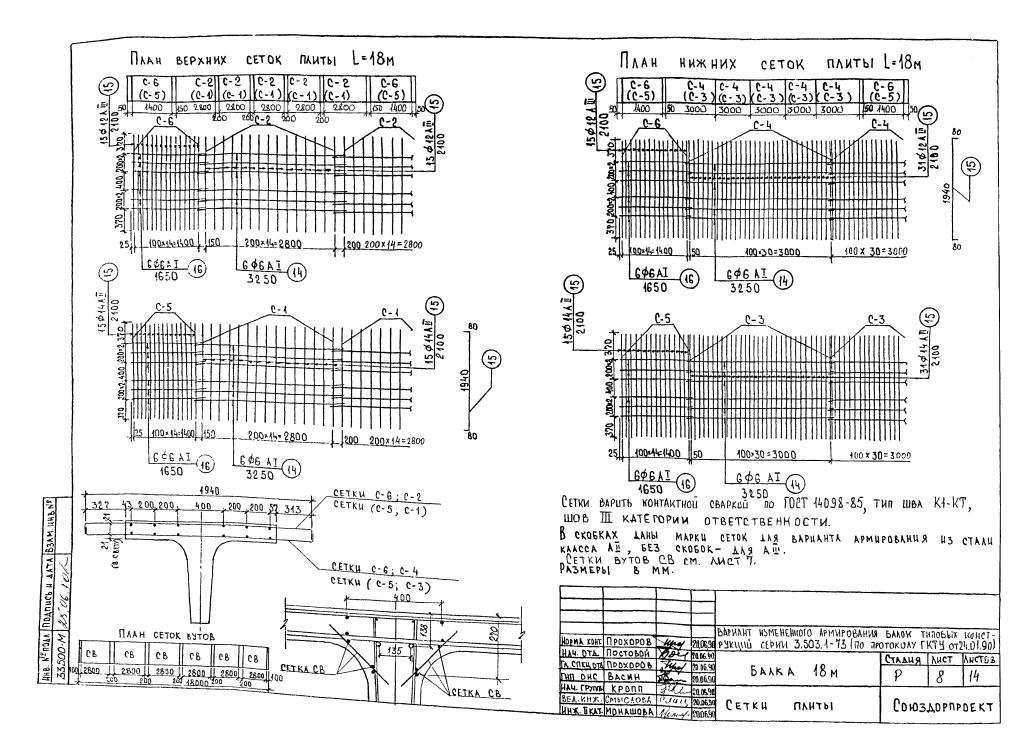
:XATHANGLE XYEL B IGHEL & .CON IGTYMDX : I . SAG RLL — SASTHADNE B

B SHAMEHATER - AAR BAP. II.

Опалубочный чертеж балки см. типовой проект 3.503.1-73. Выпуск 1. лист 030 000 СБ; конструкцию закладных деталей — на листах 00 1800, 001900, 002100; потребность стали на закладные детали — на листах 000000 PC1. 000000 PC2.

	,						
			_				
				BAPNAHT NAMEHEHHOTO APMNPODAHNA EA	YOK THUO	эріх коно	Z GAKATI Q
HOPMA KOHT	TIPOXOPOB	Hed	28.06.40	CEPHU 3.503.4-73 LAU MPOTOKONY 1	KTY OT	24.01.	
	NOCTOBOIL	you.	20.06.90		CTADUS	NUCT	VACTOR
TA. COEU, OTA	POXOPOB		2 4. 06.90		0	C	14
Ta. Mux.np.	BACHH	Joan	20,06,90		P	0	17
Hay, reynou	KPONN	Slipe	0.06.90	CIEULIPLIKALLIA H BLIGOPKA			1
BEL HICK	(Mbic NOBA	(XIII)			COHOZA	LOPHPI	DEKT
TANIXUH	KYNHKODA	Fins.	ku.D6.94	CBAPHOLE KAPKACHI			l

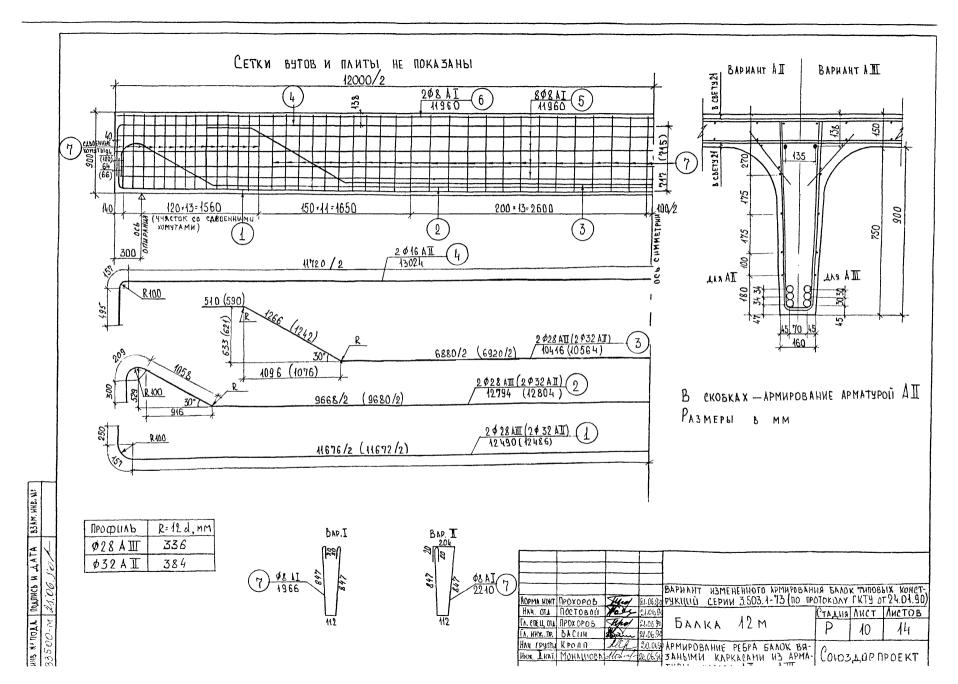


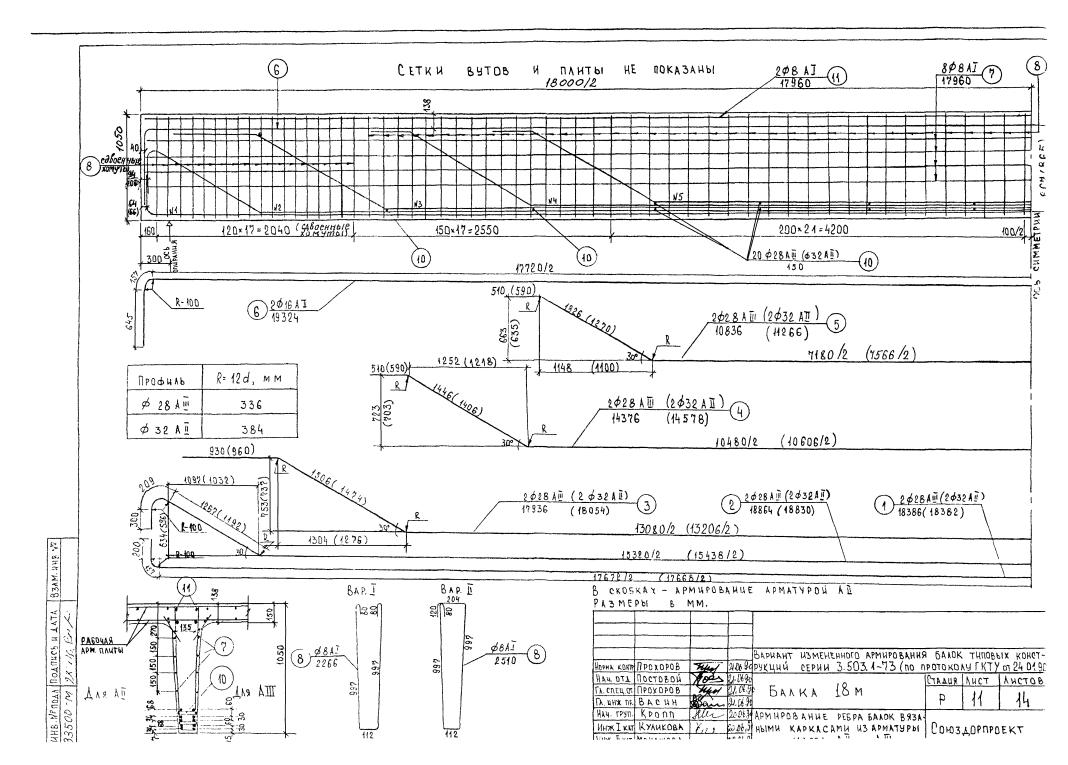


	T	т	T .													
			И	3 A E	ΛИ	Я	A F	MA	ТЧР	' НЫ	E					<u> </u>
구 구	Z Y	O'Z Z	Α	P M A	TY	PΑ	k	(CCA	۰, ۲	([Всего,	
NPOE K	7 <	K A A C C PAECHE À APMATYPE)	·-I		A-IL					A – III				ΚΓ	%
9	4 9	Xda	Ø6	Ø8	Итого	Ø 10	Ø14	Ø16	Ø32	Итого	Ø12	Ø16	Ø28	Итого		
- 73	10	II A	59.93	160,48	220.41	98.29	444.18	41,16	433.56	987, 19		_	_	_	1207.6	100
3503.4	12m	III A	59.93	160.48	220.41	52,94	_	41,16		94, 10	369.23		329,55	698.78	1013.3	100
ПРЕДСТАВЛЕНИЫЙ ВАРИАНТ	12 m	IA	55.31	128.00 138.03	<u>183,31</u> 193,34		503.12	41.06	415.96	967,83		_	_		<u>1151,14</u> 1161,17	95.3 96.2
ПРЕДСТАВЛЕН ВАРИАНТ	12 M	A III	55.31	128.00 138.03	<u>183.31</u> 193.34	7.69	_	41.06		48,75	369.23	_	315.35	684.58	916.64 926.67	90.5 91.5
1-73	18m	II A	£9.23	233.64	323.47	131.98	612.38	61.07	1034.15	1839.58					2463.05	100
5.503.1-	1011	III A	89.83	233,64	323.47	68.49		61.07		129,56	540,79		723.38	1324,17	1777.2	100
ПРЕДСТАВЛЕННЫЙ ВАРИАНТ	18m	AΙ	82.90	203.43 217.7	2 <u>86,33</u> 300,6	12.34	736.90	61.00	932.00	1742.24		-			2028.57 2042,84	93.8 94,4
ПРЕДСТАВЛЕН ВАРИАНТ		III A	82.90	203.43 217.7	<u>286,33</u> 300,6	12.34		61.00		73.34	540.79	_	700.69	124148	1 <u>601.15</u> 1615.42	90.1

- 4. В ЧИСЛИТЕЛЕ УКАЗАН РАСХОД АРМАТУРЫ С ХОМУТАМИ ПО ВАРИАНТУ \bar{L} , в знаменателе по варианту \bar{L} .
- 2. В ТАБЛИЦУ СРАВНЕНИЯ РАСХОДА АРМАТУРЫ НЕ ВКЛЮЧЕНЫ ЗАКЛАДНЫЕ ДЕТАЛИ, Т. К. ОНИ ОДИНАКОВЫ ДЛЯ СРАВНИВЛЕМЫХ ВАРИАНТОВ АРМИРОВАНИЯ.

							
				RNHAGCGNMGK OTOHHAHAMEN THANGAB			
HOPM, KOLITP	ED40XOU	Alfred	20,0690	<u>иий серии 3.503.1-73 (по прот</u>	D KOYA [KTY ot	24.01.90)
	MOCTOBOLI	Hore	20.06.90		RNAATS	AUCT	AUCTOB
	DOXOPOB	Hoof	20.06.90		D	0	lle
IN. WHX. NP.		Ben	OCHOCK		Ρ	9	17
HAY TPYNOL	KPONN	the	20.06.90	ТАБЛИЦА СРАВНЕНИЯ РАСХОДА			
		Mondo	20.06.90	MATEPUNOB HA BANKY. CO	Cows	AUDUB	OFKT
TANT XHK	KYNUKARA		90 DE 90	KIM A A A NO A XI KIMI LII LABS			





_	т цификация		IJPLI	на одн	<u>y</u> 6	ANKY L	12n/	\ILA RA
KUB-4	HAMMEHOBAHNE XIJH XATHOM BOTH 3M 3AE	N N CTEPXI	Профиль, ММ	СТЕРЖИЕЙ ММ	W Т Т Т К КО У-В С Н В Т Т	<u>ТИ ЭМЕ НТ</u> ОБЦЦА Я И ЛИНИД	KOA-BO JAEMEHT LUT.	ка шао "А и и ад м
KAPKAC	РАБОЧАЯ	1	Ø32 AI	12486	1	12,49	2	24.97
KAP	APYTAMAA	2	Ø32 AII	12804	4	12,80	2	25,61
1614		3	Ø32 AII	10564	1	10, 56	2	21.13
BEHHUM		4	\$ 16 AII	13024	1	13,02	2	26,05
AHET	ПРОТИВОУСАДОНН. ДРМАТУРА	5	\$ BAI	11960	_		8	95.68
12	ИТЕМОХ	7	Ø 8 AI	1966 2210			104	204.46
Poc	PIAHARAATO	В	Ø8AI	11960	1	11,96	2	23.92
\Box	CETKH	12	Ø6 AI	350	15	5, 25	8	42.00
8yTOB	вуто в (8ип)	13	Ø6 AI	3160	2	6.32	٥	50.56
1	CLETHNE	14	Ø6 A I	3250	6	19,50	7	58.50
Z	BEPXHUE C-1 (3UIT)	15	Ø14 AII	2100	15	31.50	3	94,50
IANNTBI	КРАЙНИЕ	16	Ø6 AI	1650	6	9,90	1.	39,60
	С-5 (4шт)	15	O44 AII	2100	15	31,50	4	126.00
	СРЕДНИЕ НИЖНИЕ	14	$\phi 6 AI$	3250	6	19.50	3 -	58.50
CE	C-3 (3uit)	15	$\phi / 4AI$	2100	31	65.10	ا د	195.30

C	<u> ΠΕΊ, ΙΙΦΊ ΚΑ ΙΙ, ΙΙ</u>	R R	149 LTAM	HA O.L.	43 EA	AKY L=1	2 m /4	LE A RE
6 - 90%	IMOHINAKHBIX	N N H X KQ3TS	им Пьофи у Р	LLUHA CTEPXHEI MM	HA 1 OB-NON WETW	TH AMANE R A,WAO M , WHNAL		84ШдО , 44 и к.Д. М
. 1	I	1	Ø28 AII	12490	1	12,49	5	24,98
KADKAC	APMATUPA	2	Φ28 AII	12794	1	12, 79	2	25,58
	1	3	\$28 AII	10416	1	10,42	2	20.83
FHHE	L	4	Φ16 AⅡ	13024	1	13,02	2	26,05
POCTPANATA	HPOLA SYCHUTOGII	5	DA 8 Þ	H 960	_		8	95,68
0 TPA	XOMUT & I	7~	Ø8 AI	1986 2210			104	204.46
l Po	312H2A3ATO NH XK43T)	6	DA SD	4960	1	11,96	2	25,92
	CETKN BYTOB	12	Ø6 AI	350	15	5.25	g	42.00
80	(8шт)	13	Ø6 AI	3160	2	6.32	<i>D</i>	50.56
87.4	CETHNE	14	Ø6 A I	3250	6	19.50	3	58.50
×	С-2 (Зшт)	15	Ø12 AII	2100	15	31.50		94,50
亙	KPAÑHUE	16	ϕ 6 AI	1650	6	9.90	1.	39.60
THAT	С-6 (4шт)	15	\$12 ATT	2100	15	31,50	4	126.00
¥	LPEAHUE	14	Φ6 AI	3250	6	19.50	3	58,50
CETKH	С-4 (Зшг)	15	Ø12 AⅢ	2100	31	65.10		195.30

BPIEOBK V	Idqe TAM9A	THY OTHA	PYVKA F= {
Ubownyp	BEC	РАДИ В	Овщий
ММ	∠n.m. kr	TYNHA,	Kr.
Ø32 AII	6.31	74,71	452,49
Ø16 AⅡ	1.58	26.05	41, 16
Ø11. VII	1.21	415.80	
P & AI	0,395	38456	128.00
Ø6 AI	0.222	249.16	55,31
		λIII	
O T N	ro:	ÅIL	996,77
	[AΙ	183.34
BCE	ro:		1180,08

магетичка ендо ин ичетимаи анчогив /Ша ал/

ПРОФИЛЬ,	BEC Inm. Kr	<i>каша</i> О , <i>аниа</i> Д М	Ο δ αιτιτί Βές, Κ ι
\$28 A III	4.83	71, 39	344.81
Ø16 AI	1.58	26.05	41, 16
Ø 12 AII	0.888	415.80	369.23
Ø 8 AI	0395	324.66 349.44	128.00
Ø6 AI	0.222	249.16	55.31
		III A	714,04
NTOI	. o:	ΙA	41, 16
		ΔI	183,31
BCE	Γ 0 :		93851 948.54

XOMUTE NOS. 7 LAHE B LABYX BAPHAHTAX:

B HUCANTERE - LAR BAP. II
B SHAMEHATERE - LAR BAP. II

Опакубочный нертеж балки см. типовой проект 3.503.1-73, выпуск 1. лист 010 000 СБ, конструкцию закладных деталей — на листах 001800, 001900, 002100; потребность етали на закладные детали — на листах обробире 1, 000 000 рС 2.

							
				2000	9 64101		UV VAUOT-
	T2044.22	- Til 1	2/06/40	ВАРИАНТ ИЗМЕНЕНКОГО АРМИРОВАНИ РУКЦИЙ СЕРИИ 3.503.1-73(ПО ПРОТО	KONY FK	CTY or 2	4. 01. 90)
	MPOXOPOB MOCTOBOÙ		21.0690	_	RNAATS		ANCTOB
TA. CREU, OTA	11 POXOPOB	Med	21.06.91	Barka 12 m	D	12	14
Гл. инж пр.	BYCHH	\$182mm	21.069	0			
HAH, TPUMPUL TAHE, KUN	MOHELHARA	Mariant	ec 06 H	CHEHUAKA HUR O BAYAH HAKT MMIJHAERA O KAYAA AH HAKT	C010	90 <u>4</u> ,8	NPOEKT
HHX I KAT	KYNIKUER	Vu2	99.06 BU	KAPKALNMN.			

LIMBURGARION	9 A	PMATYPE		ANYO	BANKY	L= 18	M LARAI
эннавснэмнаН хідн Жатном Вотнэмэле	N N CTEPX- HE H	Профиль. ММ	CTEPXHEN,	KON-BO	THEMENT RALLIBO	KON- BO	84 µ30 , АННАД М
	1		18382	1		2	36, 76
PAFOYA9			18830	1		2	37, 66
APMATYPA			18054	4			36, 11
			14578	1			29,16
			11266	1	11.27	2	22,53
District VAL			19324	1	19.32	2	38,65
46 471/67			17960			8	143,68
XOMYTH	-8	1 0 N=	2510	_		148	335.37
15110115	10		150			20	3,00
TEPXHU			17960	1	17,96	2	35,92
BYTOB	12		350	15	5, 2.5		63,0
	13	ØB AI	3160	2	6,32	12	75,84
BEPXHHE		\$6 NI	3250	e	19,50		97, 50
	15	\$14 A II	2100	15	31,50	5	157, 50
	16		1650	G	9, 90		39,60
	15	-	2100	15	31,50	4	126,00
HAXHAE	+	\$6AI	3250	6	19,50		97,50
С-3(5шт)	15	Ø14AI	2100	31	65,10	5	325,50
	РАБОЧАЯ АРМАТУРА ДЕЛЬНЫЕ ТЕРЖНЦ СЕТКИ ВУТОВ СВ (12 шт) СРЕДНИЕ ВЕРХНИЕ С-1 (5 шт) КРАЙНИЕ С-5 (4 шт) СРЕДНИЕ НИЖНИЕ	МОНТАЖНЫХ СПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ НЕЙ РАБОЧАЯ 2 АРМАТУРА 3 4 5 6 6 7 ХОМУТЫ 8 10 10 10 10 10 10 10	МОНТАЖНЫХ ПСЕРХ- НЕЙ ММ РАБОЧАЯ 4 ФЗ2АП РАБОЧАЯ 2 ФЗ2АП АРМАТУРА 3 ФЗ2АП 5 ФЗ2АП 5 ФЗ2АП 6 Ф16АП 7 ФБАП 40 ФЗ2АП 8 ФВАП 40 ФЗ2АП 40 ФЗАП 40 ФЗАП <td>МОНТАЖНЫХ СПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ ПЕЙ ММ СПЕРЖНЕЙ ММ РАБОЧАЯ 2 ФЗ 2 АП 18382 АРМАТУРА 3 ФЗ 2 АП 18054 4 ФЗ 2 АП 14578 5 ФЗ 2 АП 14578 5 ФЗ 2 АП 14266 6 Ф16 АП 19324 ХОМУТЫ 8 Ф8 АЛ 2266 ХОМУТЫ 8 Ф8 АЛ 47960 СЕТКИ ВУТОВ 12 Ф6 АЛ 350 СЕТКИ ВУТОВ 12 Ф6 АЛ 3250 СРЕДНИЕ ВЕРХИНЕ ОС-1 (5шт) 15 Ф14 АП 2400 КРАЙНИЕ СС-5 (4шт) 15 Ф14 АП 2100 СРЕДНИЕ НИХНИЕ 14 Ф6 АТ 3250</td> <td>МОНТАЖНЫХ РЕЙ НЕЙ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ММ КОЛ-ВО ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ММ КОЛ-ВО М КОЛ-ВО</td> <td>МОНТАЖНЫХ ОПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ НЕЙ ММ СПЕРЖНЕЙ ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ММ РАБОЧАЯ 2 ФЗ 2 АП 18382 1 18.38 АРМАТУРА 3 ФЗ 2 АП 18830 1 18.85 АРМАТУРА 3 ФЗ 2 АП 18054 1 18.85 5 ФЗ 2 АП 18054 1 14.58 5 ФЗ 2 АП 11266 1 11.58 5 ФЗ 2 АП 19324 1 19.32 ХОМУТЫ 8 Ф 8 АП 19324 1 19.32 ХОМУТЫ 8 Ф 8 АП 17960 1 17.96 СЕТК И ВУТОВ 11 Ф 8 АП 17960 1 17.96 СЕТК И ВУТОВ 12 Ф 6 АП 350 15 5.25 СРЕД НИЕ ВУТОВ 14 Ф 6 АП 350 6 19.50 СРЕД НИЕ ВОГОВ ВОГО</td> <td>МОНТАЖНЫХ СПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ ММ СТЕРЖНЕЙ ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ВАЕМЕН ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ВАЕМЕН ММ ММ ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ВАЕМЕН ММ ММ ММ МВ МЕМ ВАЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ ВАЕМЕН МВ ВАЕМЕ</td>	МОНТАЖНЫХ СПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ ПЕЙ ММ СПЕРЖНЕЙ ММ РАБОЧАЯ 2 ФЗ 2 АП 18382 АРМАТУРА 3 ФЗ 2 АП 18054 4 ФЗ 2 АП 14578 5 ФЗ 2 АП 14578 5 ФЗ 2 АП 14266 6 Ф16 АП 19324 ХОМУТЫ 8 Ф8 АЛ 2266 ХОМУТЫ 8 Ф8 АЛ 47960 СЕТКИ ВУТОВ 12 Ф6 АЛ 350 СЕТКИ ВУТОВ 12 Ф6 АЛ 3250 СРЕДНИЕ ВЕРХИНЕ ОС-1 (5шт) 15 Ф14 АП 2400 КРАЙНИЕ СС-5 (4шт) 15 Ф14 АП 2100 СРЕДНИЕ НИХНИЕ 14 Ф6 АТ 3250	МОНТАЖНЫХ РЕЙ НЕЙ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ММ КОЛ-ВО ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ММ КОЛ-ВО М КОЛ-ВО	МОНТАЖНЫХ ОПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ НЕЙ ММ СПЕРЖНЕЙ ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ММ РАБОЧАЯ 2 ФЗ 2 АП 18382 1 18.38 АРМАТУРА 3 ФЗ 2 АП 18830 1 18.85 АРМАТУРА 3 ФЗ 2 АП 18054 1 18.85 5 ФЗ 2 АП 18054 1 14.58 5 ФЗ 2 АП 11266 1 11.58 5 ФЗ 2 АП 19324 1 19.32 ХОМУТЫ 8 Ф 8 АП 19324 1 19.32 ХОМУТЫ 8 Ф 8 АП 17960 1 17.96 СЕТК И ВУТОВ 11 Ф 8 АП 17960 1 17.96 СЕТК И ВУТОВ 12 Ф 6 АП 350 15 5.25 СРЕД НИЕ ВУТОВ 14 Ф 6 АП 350 6 19.50 СРЕД НИЕ ВОГОВ ВОГО	МОНТАЖНЫХ СПЕРХ- ЗАЕМЕНТОВ ММ СТЕРЖНЕЙ ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ЗАЕМЕН ММ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ВАЕМЕН ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ВАЕМЕН ММ ММ ММ ММ СТЕРЖНЕЙ КОЛ-ВО ОБЩ А Я ВАЕМЕН ММ ММ ММ МВ МЕМ ВАЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ МЕМЕН МВ ВАЕМЕН МВ ВАЕМЕ

'	LNEGUPUKA	แนя	APMAISE	/	-			Ananui
u	HAUMEHOBAHH	NN	ПРОФИЛЬ,	ДАННАД СТЕРЖНЕН	HA 1 KDA-BO	PAEMEHT	KOA-BI	оОБЩАЯ АЛИНА,
CX	SAEMEHTOB	HEN	MM	MM		AAH HA,M	W7.	M M
\(\tau_{-1}^{-1} \)	4	1	Ø28 A	18386	1	18.39	2	36,77
KY	PABOHAR	2	Ø28A !!!	18864	1	18.86	2	37,73
177		3	\$28 A III	17936	1_	17.94	2	35,87
77	APMATYPA	4	Ø28 A 🗓	14376	_1	14.38	2	28,75
CTREHHHIÚ		5	φ28 A Ψ	10836	1	10.84	2	21,67
12		6	Ø16 AI	19324	1	19.32	2	38,65
-r	A SELTICAL	7	ZAAD	17960			_8	11.7 00
100		8	ϕ 8AI	2260 2510			148	335,37
4		10	\$28A III	150			20	3, 0
DTA	LEACH CTEPXIII	11	Ø8 AI	17960	1	17.96	2	35,92
1	CETK H BYTOB	12	Ø6 AI	350	15	5.25		63, 00
T T V	(12шт)	13	\$6 AI	3160	2	6,32	12	75,84
C	CPEAHUE BEPXHUE	14	Ø6 AI	3250	6	19,50	_	97.50
л s	C-2(5mt)	15	\$12 A III	2100	15	31,50	5	157. 50
8470	KPAUHUE	16	Ø6A፲	1650	6	9,90	, [39,60
	С-6 (4шт)	15	φ12 AII	2100	15	31. 50	4	126,0
T X	CPETHRE	14	\$6 AI	3250	6	19,50	_	97,50
CET	C-4 (5 mt)	15	Φ12 A III	2100	31	65,10	5	325, 50
1								

/ Chenudukanus apmatypol ha gany banky L=18 m /AAS A III / BUBODKA APMATYPOL HA GANY BANKY

	L=18M /1	ANN AU/			
ПРОФИЛЬ,	BEC	ОБЩАЯ	Общий BEC,		
мм	In.M, Kr	ANHA,	Kr		
\$32 A II	6,31	165,22	1042,6		
\$16 AL	1,58	38.65	61,1		
Ø 14 A E	1,21	609,00	736, 90		
\$ BAI	0,395	514.52	203,4217,7		
Ø G A I	0,222	373,44	82, 90		
		ΑŪ			
Итог	٥ -	ΑŪ	1840,6		
		ΑĪ	286.3 300,6		
	BCEF	0	2126.9		

BPIEDLKY ADWATADPI HY OTHA ETYKA 1=18m /118 A [1] /

	C- 10 M		/
Профиль,	BEC	ДЛИНА,	Obmuú BEC,
MM	1 n.m., KΓ	M M	Kr_
\$28 A E	4, 83	163,79	791, 1
\$16 A E	1,58	38,65	61.1
Ø 12 A ĪŪ	0,888	609,0	540,8
ϕ 8AI	0,395	514,97 551.08	203,4 217.7
\$6AI	0,222	373.44	82, 9
		AŪ	1331,9
UTO	го	A Jī	61,1
		IA	286,3 300,6
	BCEFO		1679,3 1693, 6

Хомуты поз. 8 даны в двух варнантах:

- B 44CANTERE AAA BAP. I
- B 3HAMEHATELE ALA BAP. II

DNALYBOUHHA HEPTEX BANKH CM. THROBOH RPOEKT 3.503.1-73. BURNCK1 AHCT 030000 CF; KOHCTPYKUHO BAKAAAHHX LETAAEÚ- HA AUCTAX 001800, 001900, 002100; NOTPERHOCT CTANH HA 3AKAAAHLE AETALH - HA AHCTAX DODODOPC1 DODODDPC2.

	r								
			ļ.,						
	ļ								
		<u> </u>	-	D. A.					
HOPMA KOH	ПРОХОРОВ	HAO!	21.0690	Вариант измененного Армирования Рукций Серин 3.503.1-73(по пр	Τ Χοκότο Έλουσο	иповых КТЧ от 2	4.01.90)		
ATO PAH	Постовой	Hos	21.0650		CTAAHA		AHETOB		
TA. CREY OF	ПРДХОРОВ	May	21.0630	BANKA 18M	<u> </u>		11		
TA WHIX RP	BACHH	# Barra	20 06 50		1 4	13	14		
HAY. TP.	KPONN			Спецификация и выборка					
TAX I KAT	KYNHKOBA	LAUL	ω ω γ 0	APMATUPHI HA BANKY	COHOSA	COHOSLOPAPOEKT			
HAX. II KAT	Монашова	Mount	20.06 9	/ BASAHDIE KAPKACHI /	<u> </u>	· 			
	1414. 10	23,000	4.		40044	T A3			

BHB NR NDAA NOANWEB H AATA BSAM HHB. Nº 33500-M 25,00 AC AC

MHB Nº 33500 -M

	т		,													···
					Изд,	EKN	Я	A	PMA	, ту	PHb	I E				
r r	Z Z	ق ح		APMATYPA KNACCA, KT								BCETO,				
	Z ~	K A A C C PASOUE U APMATYPEI	I A					A- II	-			Å -	Ш		Kr	%
IPOE	40	NA PA	Ø6	Ø&	Итого	\$10	\$14	Ø16	Ø32	Итого	Ø12	Ø16	Ø28	Итого		
- 73	10	ITA	59.93	160.48	220,41	94.09	414.18	41.16	441.59	991.00			_	-	1211,41	100
3.503.1	12m	A_III	59,93	160.48	22041	48.74		41.16	_	89.90	369.23		334.96	704.19	1014.5	100
ЗАЕННЫЙ Ч.Н.Т	10	IIA	55.31	128.00 138.03	183.31 193,34		503.12	41.16	452,49	996,77			-		1180,08 1190,11	97.4 98.2
ПРЕДСТАВЛЕННЫЙ В А РИ А ИТ	12m	ΑШ	55.31	128.00 138.03	<u>183.31</u> 193.34		_	41.16		41.16	369.23		344.81	744,04	938,51 948.54	92.5 93.5
- 73	18 m	II 4	89:83	233,64	323,47	127.04	612,38	61.07	1037.11	1837.60					2464.07	100
5.505.1	16 M	IITA	89.83	233.64	323,47	63,55		61.07		124.62	540,79		786.86	1327.65	1775.74	100
B AE HHIJA A H T	10	IIA	82.90	<u>203.4</u> 217.7	286.3 300.6		736,90	61.10	1042,6	1840,60					2126.9 2141,2	<u>98.4</u> <u>99.1</u>
IPELCTABAEHHHÜ BAPHAHT	18M	ATM	82.90	203.4 211.1	<u>286.3</u> 300.6			61.10		61.10	540.8		791,10	{331,9	1679,3 1693,6	94,6 95,4

- 1. В числителе указан расход арматуры с хомутами по варианту $\overline{\mathbb{L}}$, в знаменателе по варианту $\overline{\mathbb{L}}$.
- 2. В таблицу сравнения расхода арматуры не включены закладные детали, т. к они одинаковы для сравниваемых вариантов армирования.

		 	,				
			L				
ļ		ļ	ļ				
}				BADILANT HOMENT HUNGA ACMUDANANIN	SALA!	TUNGLIV	I/AHATRUV.
HOPM, KOHT.	MPDXOPOB	Topal	60.0690	RNHABO9NM9A GICHHHHBHEN THANGAB TO9N ON) EY-1.EOE.B UNGBO	DKONY F	KTY of	24.01.901
	POCT OBOU	Dais	20.06.90		CTALUA		LAUCTOB
TA. CMY OTA	BOY OXOGIL		00.0690		D	11.	11.
TA. HHX. FIP.			W. Cf. Åt		P	14	14
HAY, TPYMAS		the	20,06 90	ТАБЛИЦА СРАВНЕНИЯ РАСХОДА			
NHW. TKAT	Монацова	More	(1.06 P	MATERNANOB HA BANKY C BA-	Союз,	лорпр	0 E KT
HIIX I KAT	KYNHKOBA	Ku.	20 06 40	SAHLIMU KAPKACAMU.			

РЕКО МЕНДАЦИИ

по переработке типового проекта 3.503.1-73 вып. 0,1

І. Цель разработки рекомендаций.

За счет уточнения методов расчетов и конструктивно-технологически: требований к армированию, при условии сохранения существующих спалубочных форм, изменить армирование сборных элементов с целью повышения надежности конструкции и улучшения технологии их заводского изготовления.

В связи с указанными целями лабораторией железобетонных мостов цНИИС предлагается следующие уточнения нормативов для проектирован которые распространяются на переработку типового проекта 3.503.1-73 вып.О.1, поскольку все работы по уточнению нового конструктивного решения будут проводится при участии лаборатории железобетонных мостов цНИИС. Основой этих работ являются натурные испытания балок существующего типового проекта, проведенные лабораторией в 1990 г.

2. Предложения по уточнению методов расчета

Расчет пролетных строений следует выполнять по CHull 2.05.03-64 с учетом следующих дополнений и измянений. К соответствующим пунктам технических условий.

- 2.1. Расчет сечений наклонных к продольной оси элемента.
- <u>п.3.7о</u>. Расчет по прочности наклонных сечений должен производится с учетом переменности сечения на действие поперечной силы между наклонными трещинами (см.п.3.77), по наклонной трещине и повертикальным сечениям между хомутами (п.3.78).

На действие изгибающего момента по наклонной трещине для элементов с поперечной арматурой (см.п.3.83).

п.3.78. Следует использовать в следующей редакции:

Расчет наклонных сечений элементов с поперечной арматурой на действие поперечной силы (черт. 7) следует производить из условий:

для элементов с ненапрягаемой арматурой

$$Q \leq \sum R_{sw} A_{si} \sin \alpha + \sum R_{sw} A_{sw} + Q_w + O_{\epsilon}$$
 (95), The

- максимальное значение поперечной силы от внешней нагрузки, расположенной по одну сторону от рассматриваемого нажленног сечения;
- $\sum R_{sw}$ сумма проекций усилий всей пересекаемой ненапрегаемой (накл. Азубы) ной и нормальной к продольной оси элемента) арматура при $\sum R_{sw}$ Азу не проекции сечения С (не превышающей 2 ho);
 - R_{Sw} расчетные сопротивления ненапрягаемой арматуры с учетом коэффициентов m_{QY} , определяемых по п.3.40;
 - ∠ угол наклона стержней (пучков) к продольной оси элемента в
 месте пересечения наклонного сечения;
 - Qe поперечное усилие воспринимаемое бетоном сжатой эсин над концом наклонного сечения и определяемое по формуле

$$Q_{e^{2}} = \frac{2R\theta_{t} \theta h_{o}^{2}}{C} \leq mR\theta_{t} \cdot \theta \hat{R}_{o}$$
 (37)

- бho толщина стенки (ребра) или ширина сплошной плить и расчетная высота сечения, пересекающего центр сжатой воны наклонного сечения;
 - С длина проекции невыгоднейшего наклонного сечения на предольную ось элемента определяемая сравнительными расчетым согла но требованиям п.3.79;

m = 1,3 + 0,4 ($\frac{RR_{ch}}{C_{b}}$ -1), но не менее 1,3 и более 2.5

(RgL — расчетное сопротивление на скалывание при изгисе (табл.23); $T_{\rm Q}$ — наибольшее скалывающее напряжение ст эксплуатационной (нормативной) нагрузки; при $\widetilde{C}_{\rm Q} \leq 0.25\,\mathrm{M}$ — проверку на прочность по наклонным сечениям допускается не производить, а при $\overline{C}_{\rm Q} > R_{\rm SSL}$ — сечение должно быть перепроектировано;

 $Q_{\mathbf{w}}^{\Gamma}$ ю усилие, воспринимаемое горизонтальной арматурой, где $A_{\mathbf{w}}^{\Gamma}$ ест площадь горизонтальной напрягаемой или ненапрягаемой арматуры пересекаемой наклонным сечением под углом β

Значение коэффициента К определяется условием

$$0 \le K = \frac{3 - 50^{\circ}}{40^{\circ}} \le 1$$
;

В сечениях, расположенных между хомутами при $\beta = 90^{\circ}$, $Q_{\rm w}^{\Gamma} = 1000 \ A_{\rm w}^{\Gamma}$.

<u>п.3.79</u>. Невыгоднейшее наклонное сечение и соответствующую ему проекцию на продольную ось элемента следует определять посредством сравнительных расчетов из условия минимума поперечной силы, воспринимаемой бетоном и арматурой.

При сосредоточенном действии нагрузки вблизи опоры. Наиболее опасное наклонное сечение имеет направление от нагрузки к опоре.

1.3.80. Для железобетонных элементов без поперечной арматуры должно соблюдаться условие $Q \not\in \mathcal{G} \mathcal{E}$, ограничивающее развитие наклон ных трещин. Значение $Q \not\in \mathcal{G}$ определяется по формуле $(\mathfrak{G7})$ при m=1.3.

n.3.81. Не следует учитывать в расчете.

3. Предложения по изменению конструкции

<u>п.3.18</u>. Таблица 43. Исключается конец фразы п.3 "кроме концевых участков балок и п.4". "Хэмуты на длине концевых участков балок Т.е. минимальный диаметр хомутов принимается на всей длине не менее 8 мм.

п.3.125. В изгибаемых разрезных балках и, как правило, в плитны конструкциях толщиной более 30 см концы растянутых стержней по обрыве их по эпфре моментов, следует, как правило, анкеровать в сжатой зоне бетона, определяемой расчетом на трещиностойкость. Концы отгибаемых стержней должны иметь в сжатой зоне прямые участки, параллел ные продольной арматуре, длиной не менее 10 диаметров арматуры. В высоких балках, когда длина наклонного участка отгибаемого стержня, находящегося в пределах сжатой зоны балки, составляет не менее указанной величины, устройство на конце стержня прямого участка, параллельного продольной арматуре, не требуется.

Гладкие стержни, заводимые посредством отгибов в сжатую зону,

следует заканчивать прямыми крюками, имеющими после загиба прямые участки не менее трех диаметров арматуры.

Для арматуры периодического профиля и при сварных соединениях допускается для автодорожных и городских мостов заделка стержней в растянутой зоне бетона изгибаемых и внецентренно сжатых элементов на длину не менее 30 диаметров стержней за местом их теоретическог обрыва. При этом конец обрываемого стержня должен быть, как правил приварен к соседнему проходящему непрерывно арматурному стержне связующих швов длиной не менее 4-х диаметров арматуры и не менее 10 см и толшиной не более 4 мм.

п.3.127. В разрезных балках и на концевых участках неразрезн балок заводимые за ось опорной части растянутые стержни предельной арматуры должны иметь прямые участки длиной не менее в диакетрев. Кроме того, крайние стержни, примыкающие к боковым поверхностям балки должны быть отогнуты у торца под углом 90°и продолжень вверх до половины высоты.

Необходимо обеспечивать расстояние (в см) от торцов балки не менее: 30 - до оси опирания и 15 - до края опорной плиты.

п.3.133. В сварных арматурных каркасах арматура располагается группами не более трех стержней в каждой. Стержни в группе объединяются между собой сварными односторонними связующими швеми. Длиза мето сельности постановкой продольных коротышей диаметром не менее трех дламетров, постановкой продольных коротышей диаметром не менее 25 мм. Коротышустанавливаются перед отгибами и не более, чем через 2,5 м по длине вразбежку по отношению друг к другу. Они привариваются к рабочей арматуре односторонними связующими швами толщиной не более 4 мм х длиной не менее 2-х диаметров рабочей арматуры.

Связующие сварные швы между стержнями в группе располягается вразбежку по отношению к коротышам и смежным связывающим плам так, чтобы расстояние в свету между швами было не менее 40 см в случае,

если смежные швы наложены на общий пропольный стержень и 10 см. если связующие швы относятся к разным продольным стержням каркаса. Кроме того необходимо, чтобы любое поперечное сечение группы стержней пересекало не более одного сварного шва.

Допускается, при соответствующем обосновании, вертикальные стержни сварных сеток в стенках приваривать.

п.З.143. Хомут в стенках балок толщиной до 50 см, в пределах приопорных участков, длиной равной четверти пролета, считая от оси опоры, устанавливаются по расчету, включая и расчет по сечениям между хомутами, с шагом не более 15 см.

На среднем участке балки плиной, равной половине пролета, хомуты устанавливают с шагом не более 20 см.

Допускается применение сдвоенных хомутов из арматуры одного класса и диаметра.

п.3.155. Сварные соединения арматуры должны отвечать требованиям ГССТ 1409--65 и ГССТ 10922-75. Кроме того, при проектировании полжна указываться категория ответственности применяемых соепинений и соответствующая им категория требований к контролю качества сварных соединений.

Сварное соединение, несущая способность которого определяется из расчета по первому предельному состоянию - относят к I категоди: - по второму предельному состоянию - относят ко ll категории, а в остальных случаях соединения относят к Ш категории ответственности и соответственно к Ш категории контроля качества.

Заведующий лабораторией А.Б.С. Мостов пНИКС А.П. цейтлин

Завепутний отделением CRIME ESTSON

И.Д.Рассказов