СССР ГИПРОПРОМТРАНССТРОЙ

СВАЙНЫЕ ОСНОВАНИЯ ПОД МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ ПРОЖЕКТОРНЫЕ МАЧТЫ ВЫСОТОЙ 21 и 28 м

СЕРИЯ 3.501-67

Инв. N 787

MOCKBA 1971r

ТИПРОПРОМТРАН ССТРОЙ

СВАЙНЫЕ ОСНОВАНИЯ ПОД МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ ПРОЖЕКТОРНЫЕ МАЧТЫ ВЫСОТИЙ 21 И 28 м.

СЕРИЯ 3.501-67

Ymbepjedensi cobnecmnsim paanopajeenuem Mumpancompos v MAC 25 maa 1871; NG-310 v A-14039 Pabavue vepmesea libedensi li geücmése smum me paanopajeenuem c 1 vinaa 1971; Начальник гипропромирансстром Глумовор.

Главный инженер Селия зимовор.

Начальник этдела виженерных НШШХ Г. Головин г.

Главный специалист Мварми з. Барановор.

Главный инженер проекта реформа.

Инв. N 787

Содержание

N п.п.	Наим	енование	40	pmeo	ke i	N листа
1	Обложка					1
2	Питульный	ЛИСТ		***************************************	,	2
3	Содержание и	пояснитель	ьная	Запис	κO	3
4	Условия примен щих мачто н	ения фунда = 21 и 28 м	менп	70 8 d	ня отпдельностоя	4
5	то же, для мачт	п, совмещен	ных	с конт	актной сетью	5
6	г рафики д ля оп щенных с конп	ределения с пактной с	5 пр р етьн	. с б ай (для мачт, совме 1 м	6
7	<i>∏10 же</i> , н≈ 28	M -				71
8	Основные дан	чые роств	берко	в		8
9	Арматурный	чертеж р	ocml	верка	ΠΠ-1	9
10	n	"	η		ПП-2	10
11	. 11	"	"		ПП-3	11
12	Спецификация Выбарки мета.	металла гла .на рас	pocmi mbep	верка Эки	ПП-3	12
1.3	Детали соедин					13
14	Детали устал крепления мач	новки пнке _ј Іты	оных	δολτη	ов для	14
15	Закрвпление	мачт на	paan	пверка	x	15
15	Устроиство ого	мовков и сх	ема	подъем	а растверков	16
17	Основные данн	ые свай				17
18	К онструкция	τ δα υ θ λ υ	ной	5 м		18
19				6 м		19
20	n.	, ,		8 м		20
21	"	4 4		10 м	The second secon	21

Пояснительная записка

Проект свайных оснований под металлические прожекторные мачты высотой 21 и 28 м составлен по техническому заданию МПС N П-27005 от 6 октября 1970 г

Свайные фундаменты предназначены для металлических прожекторных отдельностоящих мачт и мачт собмещенных с подвеской контактной сети, устанавливаемых В I и I районах по ветру, по проектам и нб № 469/2 и 469/3

Применение фундаментов по настоящему проекту дапускается в районах с расчетной зимней температурой наружного воздука до минус 40°С и выше, в обычных сеологических условиях и нормативной глубине промерзиния да 2½м. В вечной мерзлоте и в пучинистых грунтах приме нение фундаментов не допускается

Конструкция ростверков принята по типовиму проекту свайных фундаментов для опор гибких поперечин инв N 319 и отличается от последних только армированием и расположением анкерных болтов

В результате произведенной проработки, с учетом сокращения количества типоразмеров, принято три типа ростверков, отличающихся формой в плане, количеством и диаметром анкерных волтов, а также количеством свай. Основные данные ростверков см. в таблице:

Пип	Размеры в плане	Калич	Янкерны	0	
ростверка			Количест в а	Диаметр мм	Вес Т
<i>пп-1</i>	3,5 × 2,05	4	16	36	6,9
пп-2	3,5 × 2,05	6	24	36	6, 9
ПП-3	3,8 × 2,85	8	24	42	9,5

Проверка ростверков прочности произведена для наиневыгоднейшего сочетания нагрузок, приведенных в проекте мачт.

Конструкция свай длиной 5,6,8 и 10м полностью сохранена по типовому праскту инв N 319

Материалы Бетон по прочности на сжатие марки 300; марка бетона по морозостойкости М_{Р3}, в зависимости от температуры наиболее холодной пятидневки "t "принимается по таблице:

t	-20° и выше	-21° ∂o - 40°
Мрз	100	150

Арматтура - горячекатаная арматтурная сталь периодического профиля классов А-Ш и А-Ш и гладкая класса А-І по ГОСТ 5781-61 Область применения арматурных сталей в зависимости от расчетной температуры наруженого воздужа устанавливается при прибязке, в соответствии с требованиями "Указаний па применению в железобетонных канструкциях стержневой арматуры," СН 390-69.

Анкерные бляты, анкера и накладки, независимо от расчетной плеыпературы, изготовляются из стали марки ВМ (ВК) Ст 3 сп по ГОСТ 380-60*, с дополнительным испытанием на загио в холодном состоянии, соеласно п. 2.5 2.

Для фундаментов, сооружаемых в верессивных средах, выбор защитных мероприятии далжен производиться в соответствии с рекомендациями "Указаний по проекти ровинию антикоррозийной защиты строительных канструкции", СН 262-67 При оценке ствпени верессивнаго воздействия внешней среды на бетон следует

руководствоваться "Методическими указаниями по апределению степени агрессивного воздействия внешней среды на транспортные сооружения из бетона и железоветона", разработанными ЦНИИС Минтранстроя в 1969е. Требования к бетану и тип изоляционного покрытия должны быть пгаворены в заказных спецификациях на изделия

Изготовление блаков должно удоблетворять требованиям ГОСТ 13015-67 "Изделия железобетанные и бетонные Общие технические требования".

Для обеспечения проектной толщины защитного слоя бетона на арматурных каркасах должны быть укреплены пракладки из пластмассы или цет раствора.

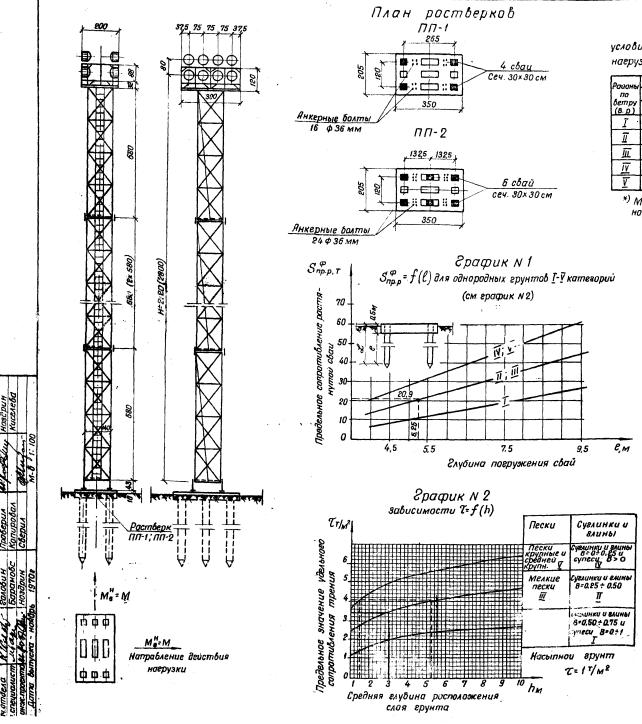
Особое внимание при изготовлении свай и растверков должно быть обращено на установку анкеров и анкерных болтов для крепления мачты

Установка их должна производится по шаблону, обеспечивающему проектное положение в плане и по высоте

Сооружение фундаментов выполняется, аналогично фундаментам для опор с гибкими поперечинами, в соответствии с требованиями, Технических указаних по технологии производства строительных и монтажных работ при электрификации железных дарог (устроиства энергоснавжения)", ВСН 116-65 Минтрансстрая.

Условий применения фундаментов выбор типа ростверка в зависимости от конструкции мачты и ветрового района и длины свай в зависимости от грунтовых условий, с примерами расчета приведены на листах 4-7 и особых пояснений не требуют

СССР Сбайные основания под металлические серия прожектарные мачты, бысотой Ви 28м 3.501-67 Содержание и пияснительная записка 787 3



ίΠαδλυμα 1

условий применения растверков и наерузок на ристянутую сваю этр.рвт.

Районы	Высота мачты Н в м								
ПО		21			28				
ветру (в. р.)	MB TM	тип растыеры	Snpp	ME TAT	тип ростверка	Sapp			
Ĩ.	18,6		6,5	28.7	ПП-1	14,0			
Ī	24,2		10.9	37,5		20,9			
፲፲	31,2	<i>ПП-1</i>	16.3	48,3		29.3			
ĪŸ	38,3		22,0	60.8	77.0	24.8			
<u>V</u>	50.3		31,2	78,3	<i>ΠΠ-2</i>	34.0			

*) М_в = М- изгибающий момент от нармативных ветровых нагрузок.

ΙΠαδλυμα 2

условии применения свай по прочности

Длина сваи		S He õonee	Примечание	
<u>м</u> 5	C 5-1	28 28	$S \geq S_{npp}^{\varphi}$	
8	C 8-2	34	•	ĺ
10	C10-2	34		

Проверка устойчивости фундаментов

1. Расчет устоичивости фундаментов выполняется в соответствии с "Техническими указаниями по рисчету фундаментов опор контактной сети" ВСН 23-60.

2. Для обеспечения устойчивости фундаментов в врунте долж. ны выть совлюдены два условия:

 $S_{np.p} \leq S_{np.p}^{\varphi}$ () $S_{np.p} \leq S$ (2)

Snp.p- предельнае сопротивление растянутой свай в т в зависимости от величины изгибающего момента М в тм. Для отдельностоящих мачт Snp.p іринимается по таблице 1, а для мачт, совмещенных с контактный сетью-по графикам № 3-12 приведеннымна листах 6-7 Snp.p-предельное сопротивление свай в зависимости от грунтовых условий и глубины погружения в т. Для однородных грунтов Snp. принимается по графику № 1; При расположении свай в неоднородном грунте подсчитывается по др-ле 3:

 $S_{np,p}^{\#} = 1.2 (h_1 T_1 + h_2 T_2 \cdots)$ 3, ede:

1,2 - периметр свай в м

 $h_1 \, T_1 \, h_2 \, T_2 \, \dots \,$ толщина и сопротивление трению, (см. график N 2) пересекаемых слоев ерунта

Для сваи, погружаемых вибраторами, значение в пр. р, получаемые по графику м 1 или подсчитанные по формуле 3, должны умножаться на следующие коэффициенты в

Ерунты	BAUH0	Сувлинок	Супесь	Песок
d	0.7	0,8	0,9	1, 1

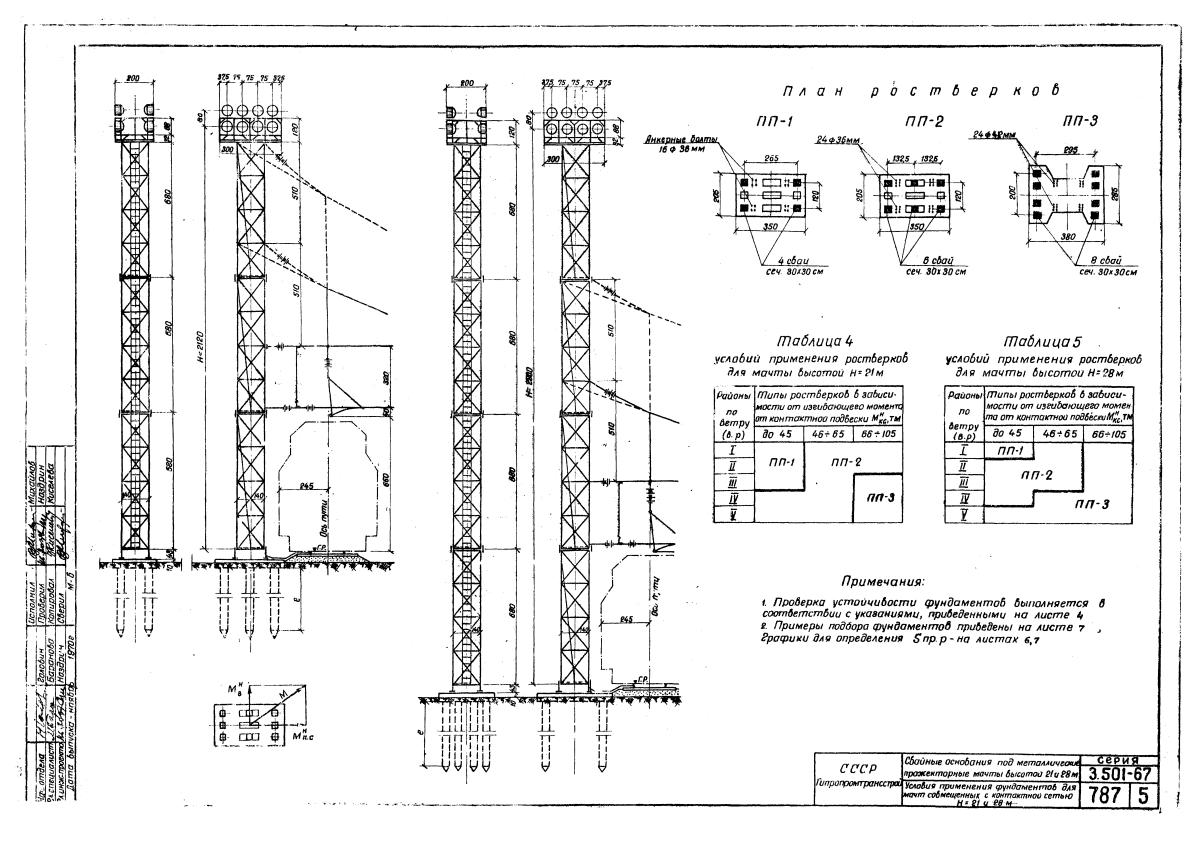
S-сопротивление растянутой свай по прочности, принимаемое по таблийе 2.

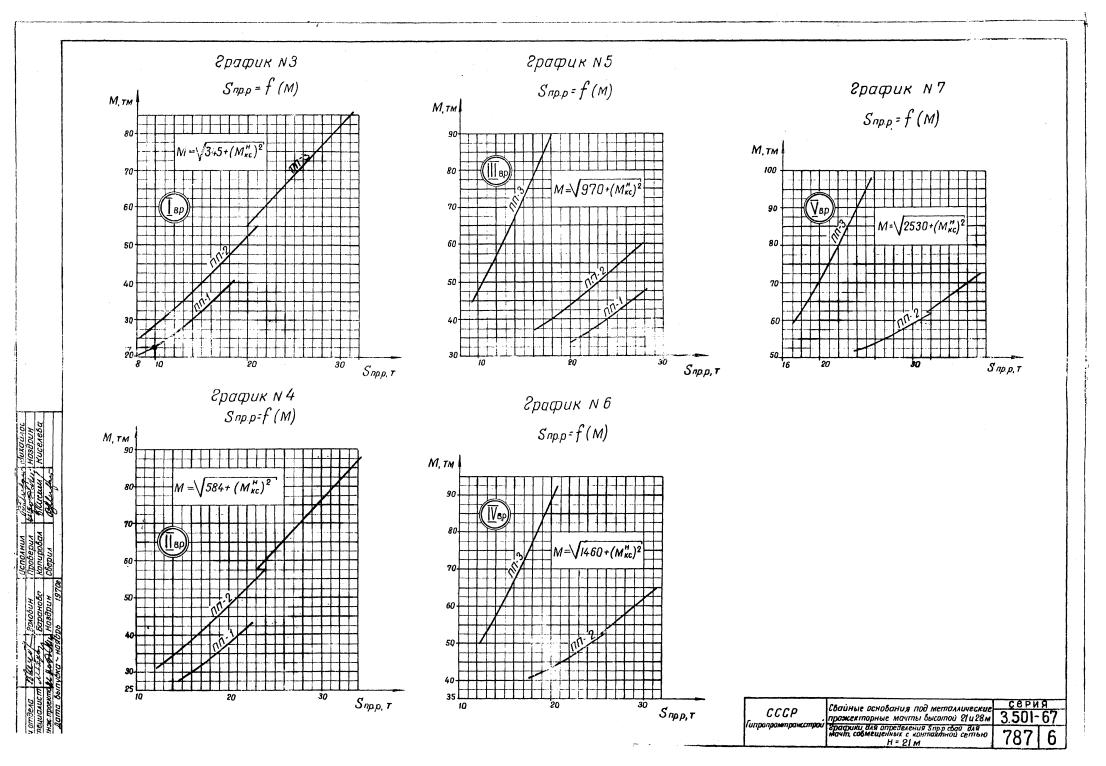
3. При пользобании графиком N2 наименобание грунта устанаблибается по крупности частиц (для пескоб), по числу пластичности и природной влажности (для супесей, суглинков и глин) в соответствий со СН и П — А.10-62.

вии со СН и П -A.16-62. 4. глубина забибки (поеружения) растянутых свай в ерунт далжна быть не менее 4 м.

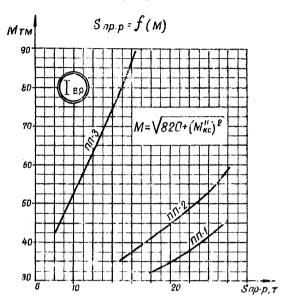
Примеры подбора фундаментов приведены на листе 7

CULP	Свайные ос нования под металлические п рожекторные мачты высотой 21 и 80м	3.501-	
	Уславия пр именения фундаментов вля отдельностоящих мачт H=21 и 28 м	707	4

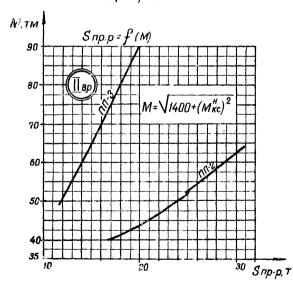


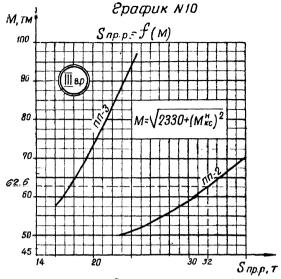


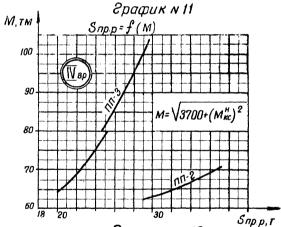
градик м8

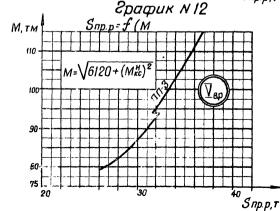


2рафик №9









Примеры подбора фундаментов

Пример N1. Пребуется подобрать фундамент для отдельностоя-щей мачты высотой 28м во ў ветровом районе. грунты основания-сувлинки с коэффициентом консистенции В=0,4, по графику N2 от-несены к категории ў. Сваи завиваются дизель-молотом, с< 1,0. Подбор фундамента выполняется в следующей последовательности: 1. По таблице 1 на листе 4 мачта должна устанавливаться на ростверке типа ПП-1. Предельное сопротивление растянутой сваи

составляет S.п.р.р. = 20.9 т. 2. По графику NI при 8 пр. р = 20.9 т требуемая глубина повружения сбай с=6.25 м.

з.Принимаются сваи длиной в м типа Сб-1; в=5,5 м. По графику N I Snp=22t. 4. Проверяем соблюдение условий (см. лист 4):

$$S_{np,p} \leq S_{np,p}^{\varphi}$$
 20,9 < 22 r (1)
 $S_{np,p} \leq S$ 20,9 < 28 r (2)

<u>Пример №2</u> Пребуется подобрать свайный фундамент для мач-ты бысотой 28м совмещенной с контактной сетью в <u>и</u> ветровом районе, Величина нармативного момента от контактной подвески к путу Мжс = 40 тм. грунты основания до влубины 2,5м средние пески, ниже суглинки с коэффициентом консистенции В=0,4. По графику N2.coombemcmbeнно, относятся к У и II категории грунтов. Свай ποερνοκαιόπιση δυδραπιοράм.

Подбор фундамента быполняется в следующей последовательности:
1. По таблице N 5 на листе 5 мачта должна устанавливать ся на ростверке типа ПП-2.

г. По формуле на графике NIO определяется величина момента

$$M = \sqrt{2330 + 40^2} = \sqrt{3930} = 62.6 \text{ TM}$$

3. По графику N 10 при M=62,6 тм определяется бпрр = 32.0 т. 4. Задается длиной свай £=8 м, тип свай С8-2 5. По фирмуле 3 (см. лист 4) определяется бпрр=1,2(h,T,+h₂T₂). Для удобства пользования все расчетные данные заносятся в παδλυμγ:

		Средняя глубина	По граф	UNY N2	
повружения сваи в м	врунта М		категор грунта	TIME	α
7.5		0,5x2,1+0,4=1,45		4,0	1,1
7,5	7,5 - 2,1 = 5,4	0,5 x 5,4+2,1+0,4=5,2	Ī	4.05	0.8

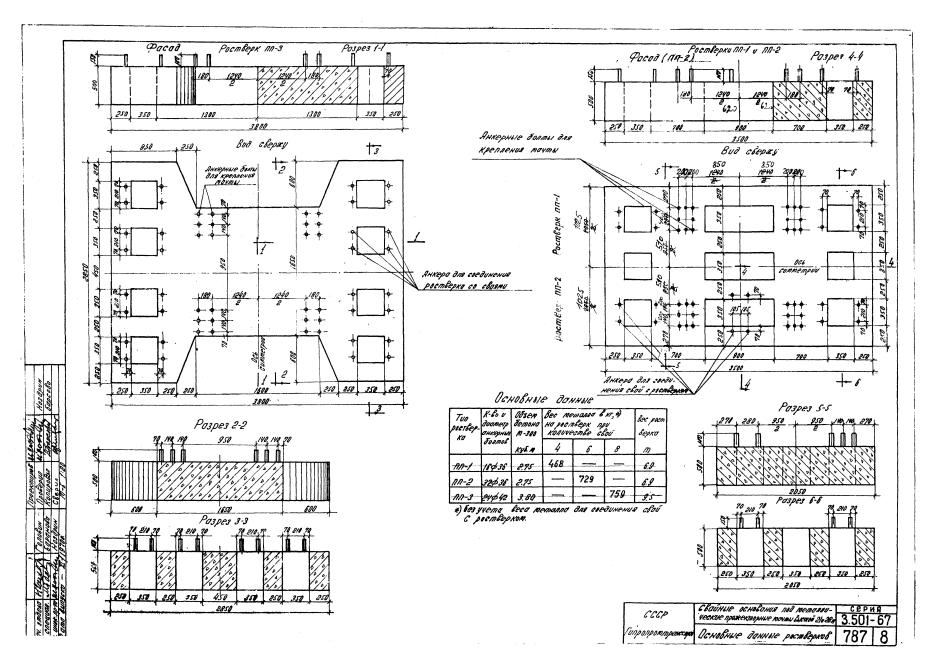
 $S_{np,p}^{\varphi} = 1.2 (2.1 \times 4.0 \times 1.1 + 5.4 \times 4.05 \times 0.8) = 32.4 \tau$ в.Проверяем соблюдение условий (см. лист.)

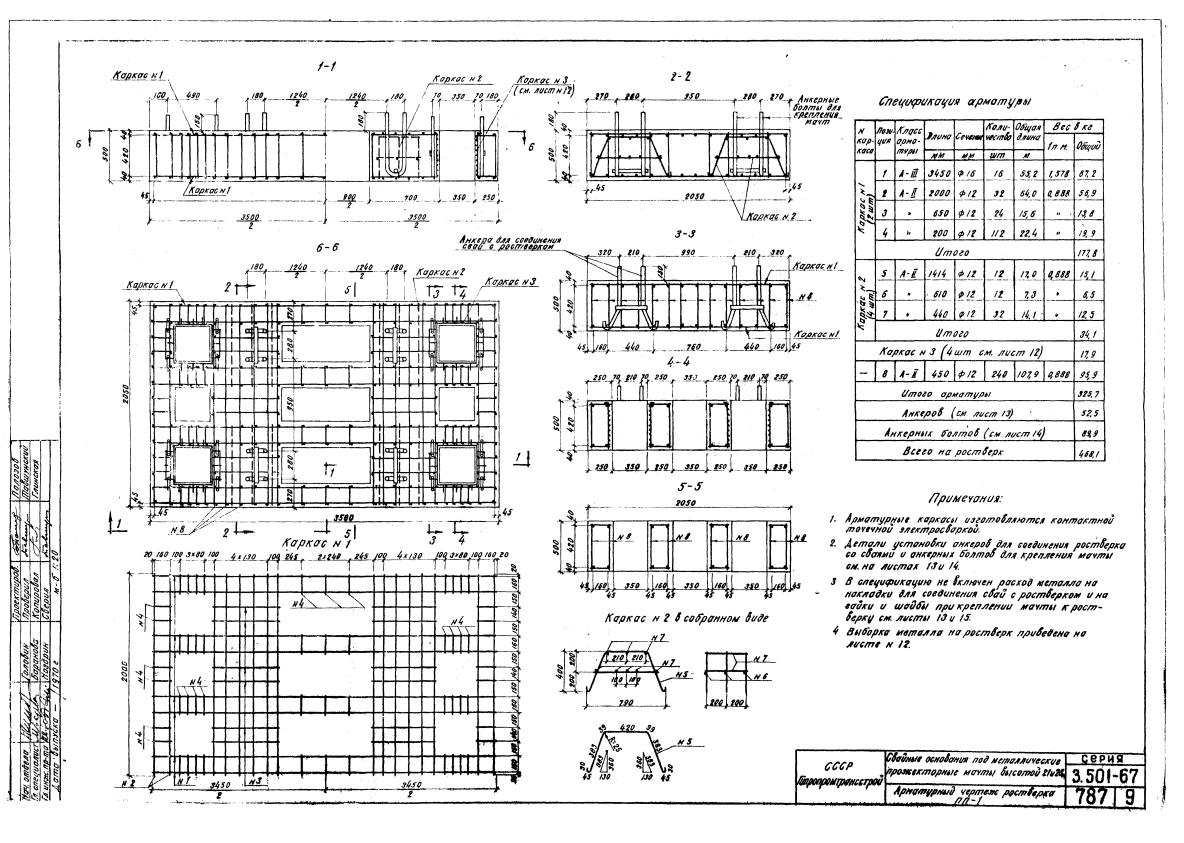
$$S_{np,p} \leq S_{np,p}^{\varphi}$$
, 32,0 < 32,47 (1)

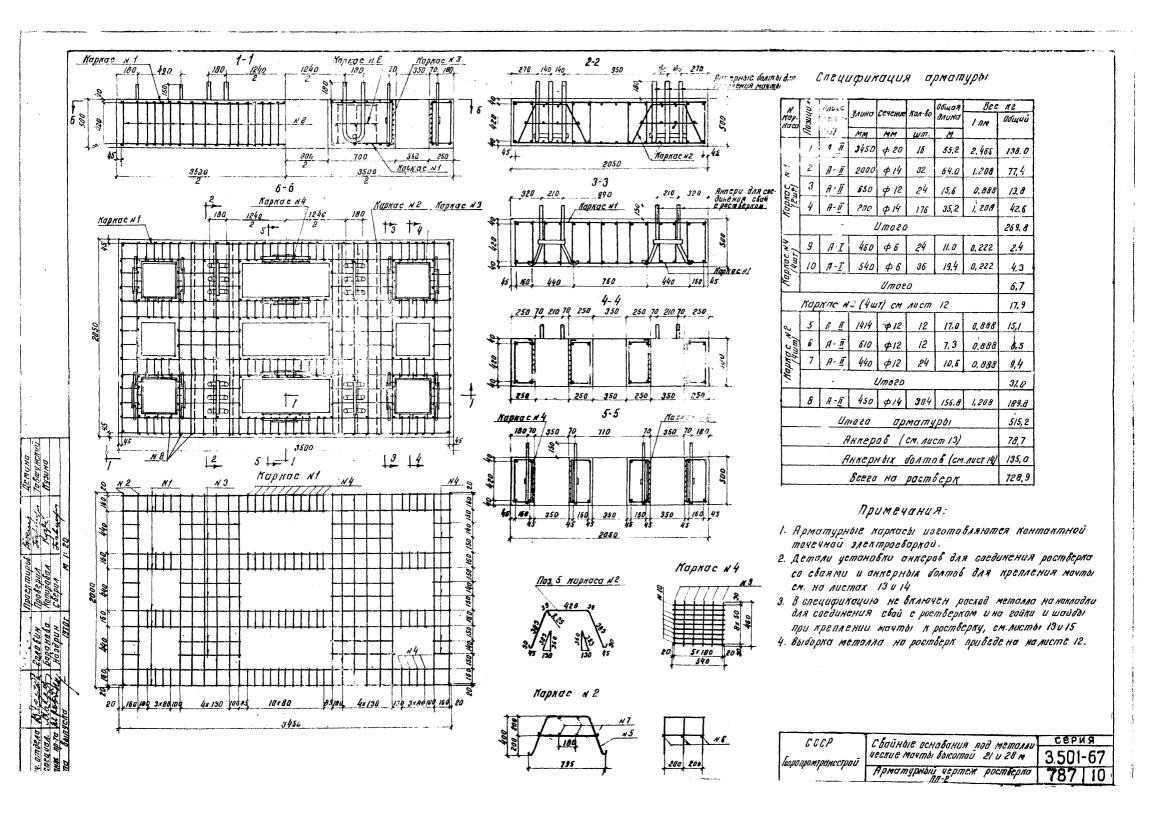
$$S np.p \leq S$$
; $32.0 \leq 347$ (2)

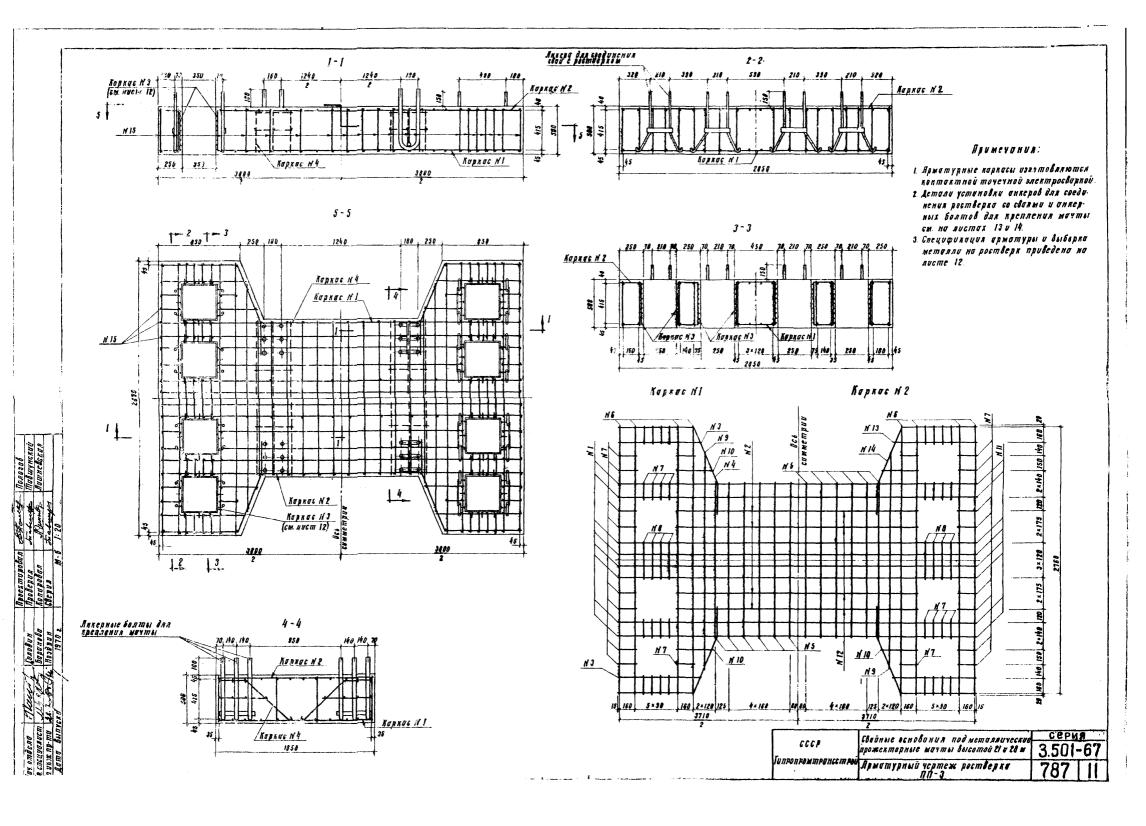
При несоблюдении этих условий, следовало бы задаться другой длиной свац и расчет повторить.

> Свайные основания под металлические CCCPпрожекторные мачты высотой ЕІ и 28 м 3.501-6 Гипропромтран**сстро**й Графики для определения Snp.p cbaù для мачт, совмещенных с контактной сетью H = 28 м





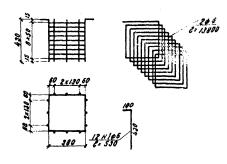




Спецификация арматуры на ростверк ПП-3

N	Пози-	Класс арма-	Алина	Сечение	Nar-bo	Общая	Bec	6 KE
Коркаса	448	ונסקצותו	MM	M M	wm	длина	Inn	Общий
	1	1- Ⅲ	3740	<i>\$ 22</i>	8	29, 92	2, 984	
	2	1-11	2520	\$ 22	4	10,08	2,984	30,1
7	3	A- <u>₩</u>	870	\$ 22	4	3,48	2,984	10,4
1	4	A- <u>I</u> I	1775	Ø 22	4	7,10	2,984	212
Kapras n I (Iwm)	5	A- <u>I</u> I	1610	p 12	12	19,32	9.888	17,2
00	б	A- Ī	2800	\$ 12	8	2, 24	0,888	20
apr	7	A- <u>I</u> I	200	p 12	52	10,40	0,888	9,2
*	8	A- II	400	ø 12	8	3, 20	0,888	2,8
	g	A-II	2360	ø /2	2	4,72	0,888	4,2
	10	A- <u>I</u> I	400	φ/2	4	1,60	0,888	1,4
		gentamana	4	mozo				187,7
	11	A-II	3740	420	8	29, 92	2,466	73, 7
	12	A-Æ	2520	φ20	4	10,08	2,466	24,8
· fui	13	A-II	870	p 20	4	3,48	2,466	8,6
Коркас н 2 (1 шт)	14	A- <u>II</u>	1775	\$20	4	7,10	2,466	17,5
2	5	A-II	16/0	\$12	12	19,32	0,888	17.2
N 21	6	1- <u>II</u> .	2800	P12	8	2, 24	0,888	20
מ'שני	7	A-Ī	200	\$12.	. 52	10,40	9,888	3, 2
*	8	A-II	400	φ12	. 8	3,20	0,888	2,8
	9	A-II	2360	φ12	2	4,72	0,888	4,2
	10	A- <u>II</u>	400	\$ 12	4	1,50	0,888	14
	<u> </u>			Umoz	0			161,4
		KOPKO	rc N S	(8	wmyk,)		35,7
*	16	A- <u>I</u> I	1418	φ12	/2	17,02	0,888	15,1
Каркас н (4 шт)	17	A- <u>I</u>	570	Ø12	12	6, 84	9.888	6/
Kap.	1,8	A-I	200	φ 12	28	5,60	0;888	50
	<i>Итого</i>							
	15	A- <u>I</u> I	450	ø /2	156	70, 20	Q 888	624
	Um	080	рмату	1961				4784
	Анкеров (см. лист 13)							
	Анкерных болтов (см. лист 14)							
	Boe	EO HO	poemi	берк	····			159,0

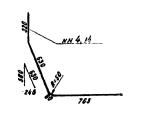
Каркас и 3

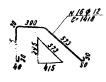


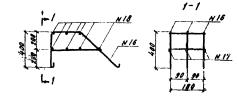
Спецификация арматуры на каркас н 3

N	Knace	Knace Co.			Bec Ke		
1111	армитуры	COYEHUC	AMINA	Karto	1 _{RM}	0ઠા; ખો	
L		MM	MM	um			
1	A-I	\$6	530	12	0,222	1,41	
2	*	Ø 5	1380	1	9.222	3.08	
L	U	7020				4.47	

Kapkac N4







Примечание.

В спецификации арматуры на ростверк ПП-3 и в таблице выборки металла на ростверки не включен раской металла на накладки.

Выборка металла на ростверки

Г	Mun pocmbep-	Ap	мату	00 43	omani	KAOC	ca	BM (BK) Cr.	3cn	Gmass	
nn		roct	A-II 578/	- 61	A- TOCT S	Ī 181-61	A- <u>I</u> 5781-61	1100	T 259 T 380	0-57* 0-60*	1030CB- 101 103-57	В сего метама
	ra	\$ 22	\$ 20		\$ 14			ŀ	1	\$ 42		K8
1	<i>III- 1</i>		_	89.5	-	220, 6	17,9	44,0	87,6		4,5	468,1
2	nn-2	_	139, 6		309 8	44,8	24,6	66,0	131,4	_	12.7	728,9
3	pn-3	155, 3	124, 8		_	162, 2	35,7	88,0		176,2	17.0	759,0

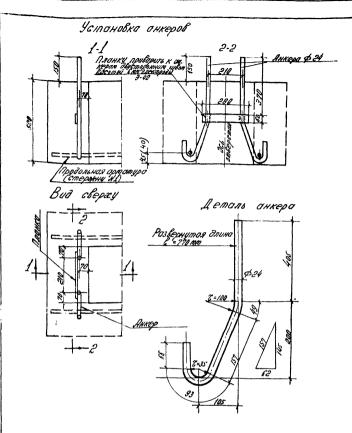
СССР Гипропр**омгрансстро**й

Свайные основания под металлические прожекторные мачты высотой глигвы

серия 3.501-67

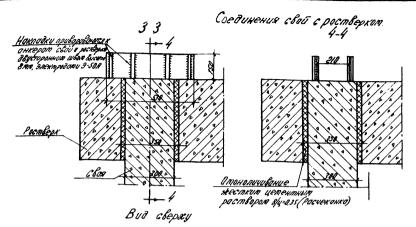
Спецификодия металла ростверка ПП-3 Выборка металла на ростверки.

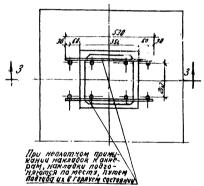
7 | 1



Спецификация теталла онкеров.

Mun	Ноименоваже	Beaus	laura	Konu-	80	r.
роствер.	Элетента		4,,,,,,,	VET MEO	lum.	Ocuve
10		MM.	CA.	Шn.	K2	K2
	AHKEP	\$24	77	16	2.75	44.0
nn-1	Планка	60×8	28	8	1.08	8.5
				poem		
	AHKEP	\$24	77	24	2.75	66.0
111-2	ΠΛΟΉΚΟ	60×8	28	12	1.06	12.7
				poem		
	AHKEP	\$24	77	32	2.75	88.0
111-3	ΠΛΟΉΚΟ	60×8	28	16	1.06	17.0
L		Un	020 H	0 006	meeps	105.0





Росжод патериаловна соединение свай с ростверхом

Tun	Konu-		Poombop 40			
<i>9001829</i> -	120160	CEVENUE	Kar-60	Ber	KE.	BANUE CEQU
KO.	choù	MM	Wn		Общий	Ky5.19
nn-1	4	08)	8	11.2	89, 6	0.06
חח-2	б	18x	12	11,2	134.4	0.29*)
<i>ПП-3</i>	8	×05/	16	11.2	179,2	0.13

*) 8 mon vucne demon M-300 - 0,22 Kys. A.

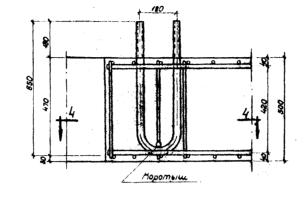
Примечания:

1. Анкера и накладки изготовляются из стали группы ВМ СТ. Зсп. или вК СТ. Зсп. ГОСТ 380-60*, с дополнительным требованием испытания на загиб в жолодном состоянии согласно пункту 2.5.20, соотнест гост 2590-57° и 103-57° и 103-67° с строго по допины устанивливаться строго по

2. Анкера болжны установливаться строго по шаблону, надежно закреппенноту на форме. Допуск в установке анкеров не должен превышать т 5 мм. л. Отоноличивание стыка свой с растверком производится расчеканкой жесткий цепент. ныт раствором после установки почты В растверке ПП-2 две сваи, задива. егые в проете (для облегчения вега) отоноличивантся детаном тарки 300.

СССР Квойные основания под метамичес 3.501-67 метамичес 3.501-67 метамическая 3.501-67 метамическая 3.501-67 метамическая свай 787 13

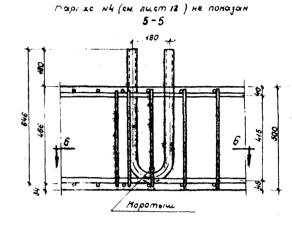
DD-1 Haphac N2 (cm nucm 9) He nonagan 1-1 Коротыш



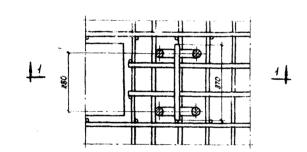
Установна аннерных болтов в раствернах

Карнас №2 (см. лист 10) не поназан

· nn-2



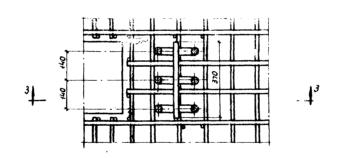
NN-3



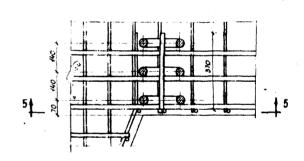
2-2

балты

\$42 e=1350

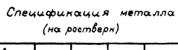


4-4



6-8

Яннерные



Тил роств е рна	Наименование элементов	socm	Сечение	Длина	тол·во	Вес не	
					(петель)	lum	Общий
			MM	MM	um.		
	Янкерный болт	2590 -57*	\$ 36	1370	8	10,85	87,60
nn-4 .	Поротыш	MA A - IÎI	\$ 16	870	4	0,58	2,32
			* ·		Un	1080	89, 98
	Аннерный болт	8590-57 ⁴	908	1370	12	10,95	181,40
UU-5	Коротычи	Mr. A-III	\$20	870	4	0,91	3,64
					um	080	185,04
nn-3	Яннерный болт	a690 - 57 th	\$42	1350	/2	14,58	176,16
	Kopemeru	MA. A-W	Ø RR	370	4	1,10	4,40
					Um	010	180,66

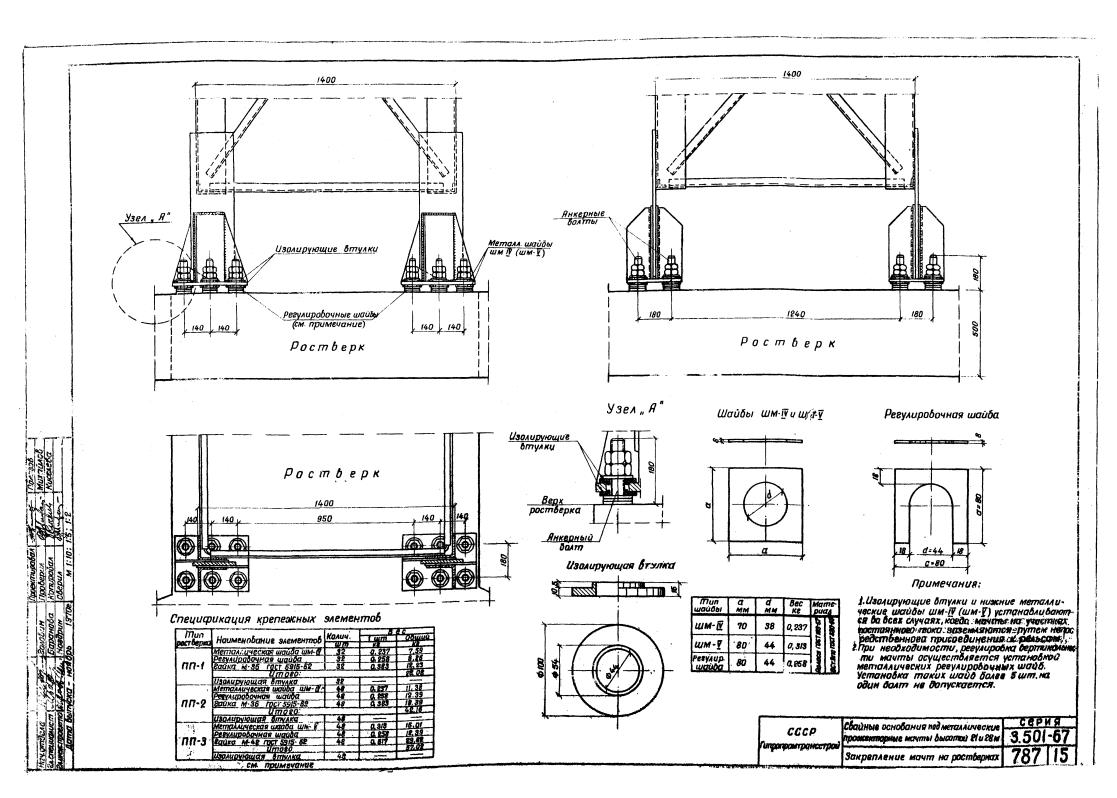
*) CH. APUMEVOHUE 11.1

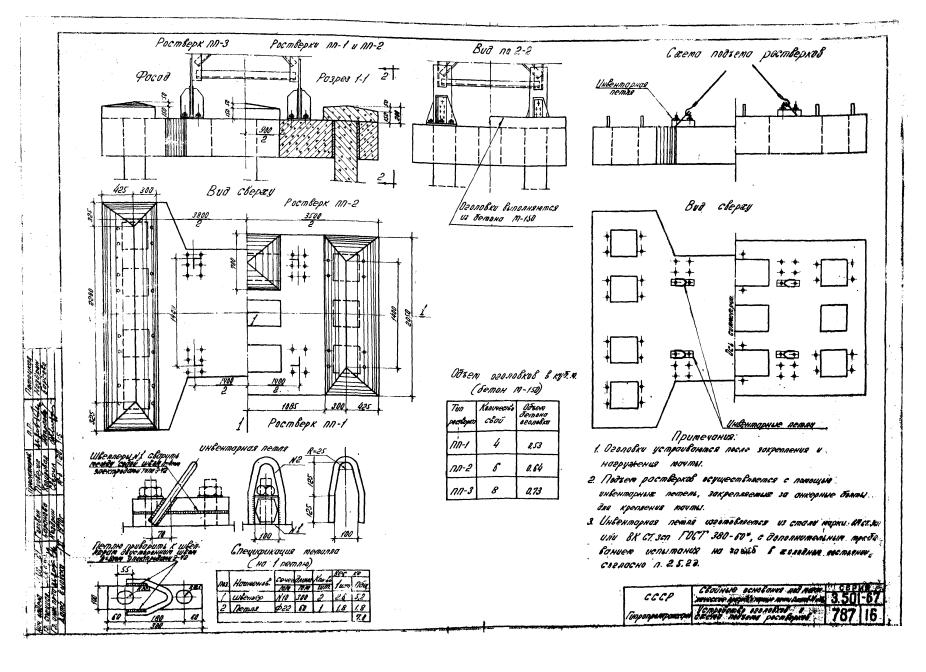
Принечания:

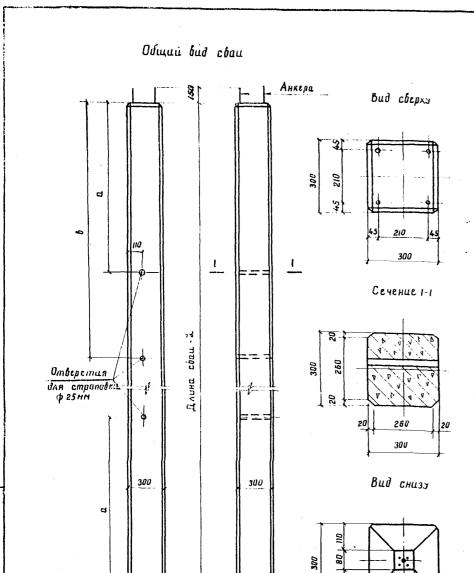
- 1 Аннерные болты из отали МОРКИ ВМ Ст 3 сп или ВК Ст 3 сп гост зво-вь с дополнительным требованием испытания на загиб в холодном состоянии, согласно п. 25.23, сортамент по ГОСТ 2590-57.

 2. Болты должны угланавливаться строго по шаблону, надежно закрепленному на форме Допусн в установне болтов не должны превышать 2 5 мм.
- 3. Яннерные болты завибаются Ітольно в горячен COOMO AHUU

	CCCP	Свайные основания под металличе-	Серия		
	<i>дипропронтранестрой</i>	оние проженторные начть. высот, глиген	3.501-	67	
		Детали установни аннерные болтов вля препления мачты	787	14	





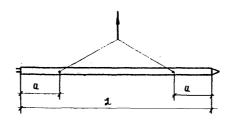


Основные данные свай

AN	Tun	Длина	Вес	אנגאלטקו מאנע מאנע מאלטח	a omkoc is cmpo	Расход материалов	
n/n	cóqu	1) DEC	a	6	Бетон Н - 300	Арма- тура
		М	m	CM	CM	KYÓ. M	KS
1.	C5-I	5	1,15	100	100	0.46	46,4
5	C6-1	6	1,38	120	120	0,55	55.2
3	E6-2						5 6.7
4	C8-2	8	8 1.83	160	240	0,73	86.0
5	C8-30	8					112.6
6	C10-2	10	2,27	210	290	0.91	98,6
1	C10-3	10	D , D ,		1.50		125.2

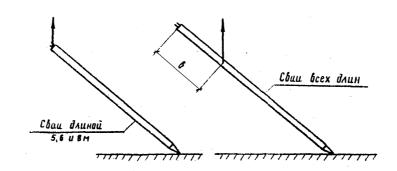
Схемы стропооки свий

При тринспортировке



При подъеме

80 110



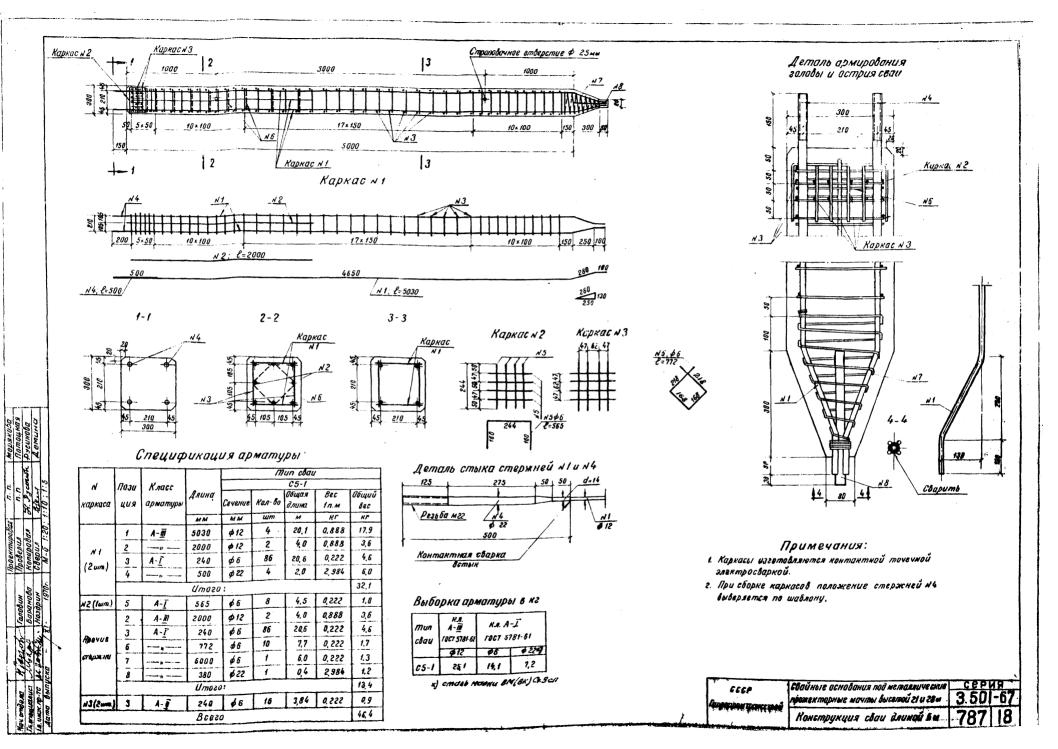
Замена арматэры кл А-<u>Т</u> на арматэрэ кл А-Т

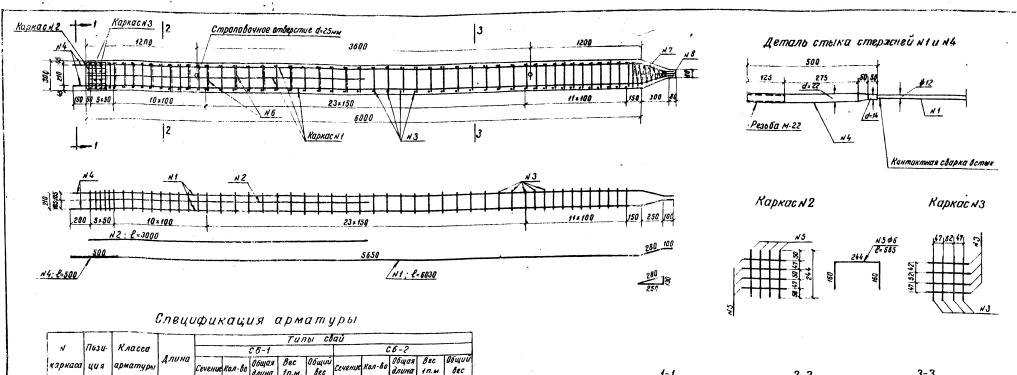
Позиция спержней	C5-1.	C6-1	C6-2; C8-2; C8-3, CIU-2, CIU-3		
	A-III	кл А•і[Увирсаніт	KA A 型	AA J-II Journal	
1,2,9	Ø12	,5 / 4	φ14	\$16	
3, 4.5, 6, 1, 8	Кацес арматэры и диаметр сох- раняются дез изненения				

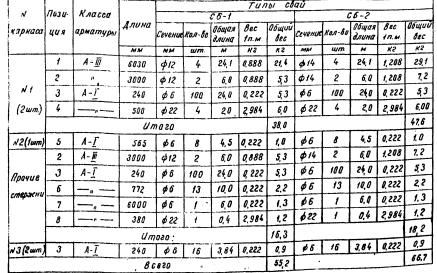
Примечания

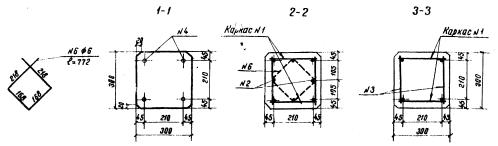
і Конструкция свай полностью сихринени по типовиму Прискту сборных свайных железобетонных ФУНдаментов неталлических опор гибких поперечин инв N 319. г Материал свай: бетон марки 300; продульная арматура из горячекатаной стали переодического профиля ГОСТ 5781-61 класса А 🔟 или А 🗓 (вариант), прочия из горячекатаной гладкий стали класса A-I; анкера N4 · из круглий (глидкий) BMCT.3CH UAU BKCT.3CH FOCT 380.60, СПИЛИ МАРКИ с дополну дельным требованием испытания на загиб в хо-ADDHOM COCHORHUL CORACCHO DYHKITY 2.5.2 d, COPTOMENT NO FOCT 5781-61 U FOCT 2590-57." з Тип сван обозначен быквой "С" и цифрами: первая - длина сваи в метрах, вторая - тип армирования. 4При замене арматуры класса А- й на ирматуру класса А-й гост 5781-61, количество стержней и их расположение сахраняется по чертежам, листы 18-21.

СССР Гипропричипрансстрой	Евайные основания под нетоллические	CEP	19
	прожекторные мачты выготой гли гвм	3.501	-6/
	Основные данные свай	787	17









Примечания:

- 1. Каркасы изготовляются контактной точечной электрооваркой.
- 2. При сборке каркасов, положение стержней м 4 выверяется по шаблани.
- 3. Детали армиравания см. на листе 18.

Выборка арматуры вка

Tun sbau	Knacc A-III 1007 5781-61		Класс А- <u>Г</u> ГОСТ 5781-61		
C6-1	\$12	\$14	\$6	\$ 224	
	32,0		16,0	7,2	
C6-2		43,5	16,0	7,2	

x) cmans Mapku BM (BK) Cr. 3cn

С С С Р Ги пропромучестрой	Свайные основания под металличес-	CBPN	ıЯ	
	NUB ITPONEKTOPMSIE NOVTSI BNICOTOŬ 21 u 28 m	3.501	-67	
	Конструкция свай длиной 6м	787	19	١,

