

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ Э.407-113

**МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ ОПОРЫ ВОЗДУШНЫХ ЛИНИЙ
ЭЛЕКТРОПЕРЕДАЧИ НАПРЯЖЕНИЕМ 6-10 И 35 кВ
С МАЛЫМИ СЕЧЕНИЯМИ ПРОВОДОВ ДЛЯ ПЕРЕХОДОВ
ЧЕРЕЗ ИНЖЕНЕРНЫЕ СООРУЖЕНИЯ**

Выпуск II

Сварные нецинкуемые опоры

Опоры типа УАПЗ5-1н ÷ УАПЗ5-3н рассчитаны на нагрузку проводов марок до АС70/И включительно, опоры типа УАПЗ5-4н ÷ УАПЗ5-6н до АС95/16 включительно.

Грозозащитный трос (канат В-Г-В-Жс-120 ГОСТ 3082-69) подвешивается только на опорах УАПЗ5-1н ÷ УАПЗ5-3н.

При расчете опор приняты следующие значения допустимых напряжений:

по проводам АС35/6,2; АС 50/8,0; АС70/И; АС95/16; бг = 10,5 кс/мм²; бз = 9,25 кс/мм²; бг = 6,25 кс/мм²; по тросу - бмах = 30 кс/мм².

Величины нормативных давлений ветра на провода и тросы определяются по формуле 9; на конструкцию по формуле 7 главы II-У.9-62 СН и П, а также СН и П II-Б-74.

При определении давлений ветра на провода, трос и конструкцию опоры учитывалось увеличение скоростного напора ветра по высоте в соответствии с табл.1, "Инструкции" ЭСП №1562ТМ.

Расчетные нагрузки на конструкцию опоры, провода и трос определены по тем же формулам что и нормативные, но с введенным коэффициентом перегрузки согласно табл.5 СН и П II-У.9-62.

Расчет опор на прочность проведен по методу предельных состояний в соответствии с указаниями СН и П II-У.9-62; СН и П II-В, 3-72 и "Инструкции на расчету стальных опор и фундаментов к ним линий электропередачи напряжением выше 1 кВ" (Энергосетьпроект. проект № 1562 ТМ).

3. Конструкция опор

На обзорных листах (лист 4,5) показаны шесть типовых опор с габаритами 19, 15 и 12 м для применения их на напряжения 6-10 и 35 кВ.

Опоры типа УАПЗ5-1н; УАПЗ5-2н; УАПЗ5-3н предназначены на напряжение 35 кВ с грозозащитным тросом, опоры УАПЗ5-4; УАПЗ5-5н УАПЗ5-6н - на напряжение 6-10 и 35 кВ без грозозащитного троса.

Основная опора имеет габарит 12 м, базу - 2,1 м.

Опоры с габаритами 19 и 15 м получают путем применения подставок высотой 7 м и 3 м под основную опору.

Опоры разработаны свободностоящими, одноопечными, решетчатой конструкции из элементов уголкового профиля. Нижняя и верхняя секции опоры, тросостойка траверсы и башмаки выполнены сварными. Подставки под опоры и тяги траверсы для удобства транспортировки сделаны болтовыми.

Сварку элементов производить электродами Э42 А ГОСТ 9467-60. Образование отверстий должно производиться в соответствии с п.п. 3,31; 3,33 и 3,34 СН и П II-У.9-62.

Опоры устанавливаются в районах с расчетной температурой минус 40°С и выше. Материал конструкций опор: сталь марки В Ст 3 пс ГОСТ 380-71. Опорную плиту башмака опоры изготавливать из стали марки В ст 3 Г пс.

Прокат принимался по следующим стандартам:

Сталь угловая по ГОСТ 8509-72, сталь листовая по ГОСТ 15903-74 или полосовая по ГОСТ 103-57*; метизы принимались по следующим стандартам: гайки по ГОСТ 5915-70, шайбы круглые по ГОСТ 1371-68*; болты по ГОСТ 7798-70.

Изготовление, приемку и поставку опор ВЛ производить согласно ТУЗ4-004-73; монтаж и окраску опор производить в соответствии с требованиями СН и П II-В.5-62*.

4. Фундаменты.

Опоры УАПЗ5-1н ÷ УАПЗ5-6н устанавливаются на отдельно стоящие железобетонные фундаменты грибовидной формы; разработанные институтом "Энергосетьпроект" в типовых проектах 407-4-32 и 407-4-36.

Для определения нагрузок на фундаменты следует пользоваться расчетными листами / листы 25-29/ и формулой:

$$N_{\text{выр}}^{\text{сж}} = \frac{\sum M}{2B} \pm \frac{B}{4} \pm \frac{C_1 + C_2}{4};$$

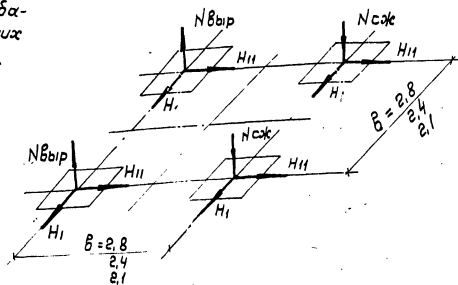
ΣM - сумма расчетных изгибающих моментов всех внешних сил действующих на опору на уровне фундаментов.

B - вес опоры.

C₁ - вес проводов.

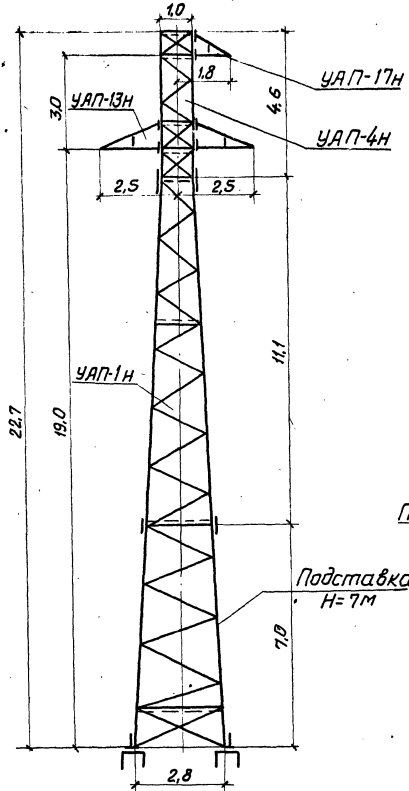
C₂ - вес троса

B - база опоры.

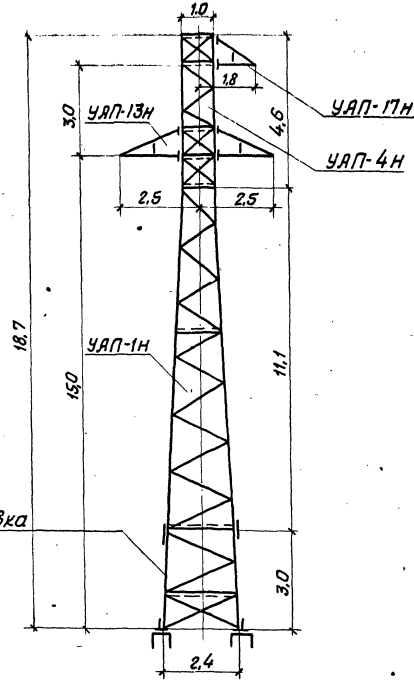


ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА
ИЗДАТЕЛЬСТВО
МАССКА

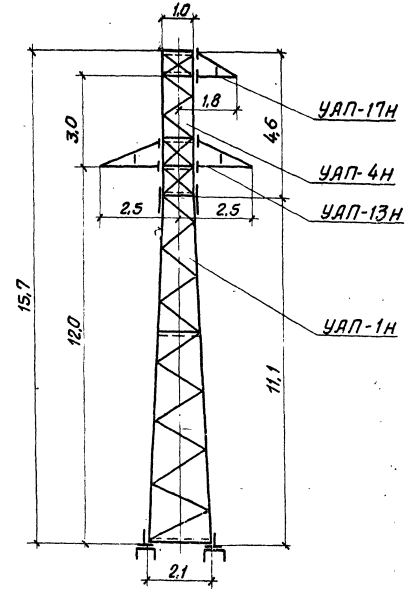
УАП35-4Н



УАП35-5Н



УАП35-6Н



1. Чертеж выполнен на листах 4,5
2. Размеры даны в метрах

№ п/п	Тип опоры	Масса, кг
1	УАП35-4Н	2176,0
2	УАП35-5Н	2333,0
3	УАП35-6Н	1837,0

ТК
1976

Схемы переходных опор ВЛ6-10 и 35 кВ

Серия
Э.407-К3
66-лист Лист

Проект: 1976
 Инженер: [Имя]
 Проверил: [Имя]
 Утвердил: [Имя]
 Главный инженер: [Имя]

таблица опорной

Тип опоры	Марки УАП	№ чертежа	Наименование секции	Наименование конструкции	Сечение	Длина, м	Кол. шт.	Масса, кг		Болты
								Однонаки	Всех	
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
УАП 35-3Н	1Н	12,13	Нижняя секция	Ствол опоры	по чертежу	11,10	1	991,0	991,0	М20
	2Н			Стыковые	$\delta=10$	0,4	4	4,8	19,0	
	3Н			накладки	$\delta=10$	0,4	4	4,8	19,0	
	4Н			Ствол опоры	по чертежу	4,7	1	441,0	441,0	М20, М16
	5Н	14,15	Верхняя секция	Стыковые накладки	$\delta=8$	0,3	1	1,5	2,0	
	6Н				$\delta=8$	0,3	1	1,5	2,0	
	7Н				$\delta=8$	0,3	1	2,5	3,0	
	8Н				$\delta=8$	0,3	1	2,5	3,0	
	9Н				$\delta=8$	0,2	2	2,0	4,0	
	10Н			$\delta=8$	0,2	2	2,0	4,0		
	13Н	16,17	Траверса $L=2,5M$	Ферма	по чертежу	2,0	2	40,0	80,0	
	14Н			Тяги	L 50x5	2,1	2	8,0	16,0	
	15Н				L 50x5	2,1	2	8,0	16,0	
	16Н			Стойка	L 50x5	0,5	4	1,5	6,0	
	8Н	18,19	Траверса $R=1,8M$	Распорка	L 50x5	0,65	2	2,5	5,0	
	17Н			Ферма	по чертежу	1,3	1	30,0	30,0	
	18Н				L 50x5	1,5	1	5,7	6,0	
	19Н			Тяги	L 50x5	1,5	1	5,7	6,0	
	20Н	20	Тросостойка	Стойка	L 50x5	0,6	2	2,0	4,0	
	8Н			Распорка	L 50x5	0,65	1	2,5	3,0	
21Н	20	Тросостойка	по чертежу	2,4	1	81,0	81,0			
76Н	23,24	Башмак	по чертежу		4	30	120,0			
Масса металла на опору								1061		
Масса метизов								48		
Масса наплавленного металла								18		
общая масса опоры								1227		
УАП 35-6Н	1Н	12,13	Нижняя секция	Ствол опоры	по чертежу	11,10	1	991,0	991,0	М20
	2Н			Стыковые	$\delta=10$	0,4	4	4,8	19,0	
	3Н			накладки	$\delta=10$	0,4	4	4,8	19,0	
	4Н			Ствол опоры	по чертежу	4,7	1	441,0	441,0	М20, М16
	9Н	14,15	Верхняя секция	Стыковые накладки	$\delta=8$	0,2	2	2,0	4,0	
	10Н				$\delta=8$	0,2	2	2,0	4,0	
	11Н				$\delta=8$	0,2	1	2,0	2,0	
	12Н				$\delta=8$	0,2	1	2,0	2,0	
	13Н						$\delta=8$	0,2	2	2,0
	14Н	16,17	Траверса $L=2,5M$	Ферма	по чертежу	2,0	2	40,0	80,0	
	14Н			Тяги	L 50x5	2,1	2	8,0	16,0	
	15Н				L 50x5	2,1	2	8,0	16,0	
	16Н			Стойка	L 50x5	0,5	4	1,5	6,0	
	8Н	18,19	Траверса $R=1,8M$	Распорка	L 50x5	0,65	2	2,5	5,0	
	17Н			Ферма	по чертежу	1,3	1	30,0	30,0	
	18Н				L 50x5	1,5	1	5,7	6,0	
	19Н			Тяги	L 50x5	1,5	1	5,7	6,0	
	20Н	20	Тросостойка	Стойка	L 50x5	0,6	2	2,0	4,0	
	8Н			Распорка	L 50x5	0,65	1	2,5	3,0	
	76Н	23,24	Башмак	по чертежу		4	30	120,0		
Масса металла на опору								1174		
Масса метизов								46		
Масса наплавленного металла								17		
общая масса опоры								1237		

№ п/п	Профиль	Масса, кг		Материал	ГОСТ
		УАП35-3Н	УАП35-6Н		
1	L 100x7	480	480		8509-72
2	L 75x5	128	128		
3	L 63x5	637	637		
4	L 50x5	265	229		
5	L 40x4	53	20		
6	$\delta=16$	76	76		19903-74
7	$\delta=10$	38	38		
8	$\delta=8$	96	90		
9	$\delta=6$	12	3		
10	-100x5	18	18		103-57*
11	-80x5	56	56		
12	Алюминий 3-42А	18	17		9467-60
Всего:		1879	1732		

1. Монтаж опоры производить на болтах нормальной точности. Резьба болтов должна находиться вне сближаемых элементов. При длине ненарезанной части болта большей, чем толщина сближаемых элементов, ставить дополнительную круглую шайбу под головку болта.
2. Закрепление заек против отвертывания производить керновкой.
3. Степ-болты устанавливать не ниже 3м от уровня земли.
4. Чертеж выполнен на листах 10.11.
5. Марки без индекса „Н“ принадлежат как сварным, так и болтовым опорам данной серии.

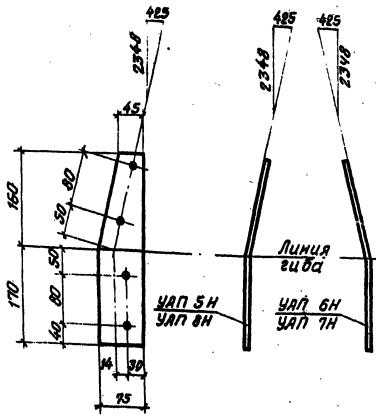
ТК
1976

Монтажные схемы опор УАП35-3Н и УАП-6Н.

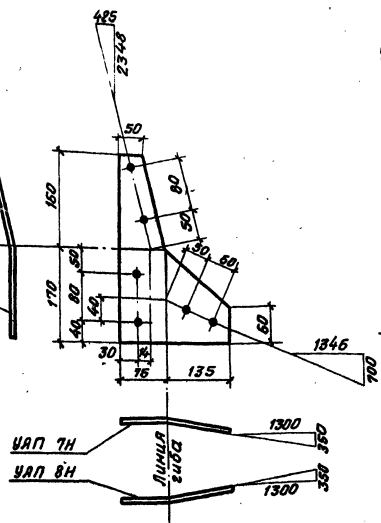
Серия
3.407-13
Выпуск лист
II 11

Копировать
Филипп
Шинс-чу
Пантелеев
УАП35-3Н
УАП35-6Н
Линжер
УАП35-3Н
УАП35-6Н
Линжер

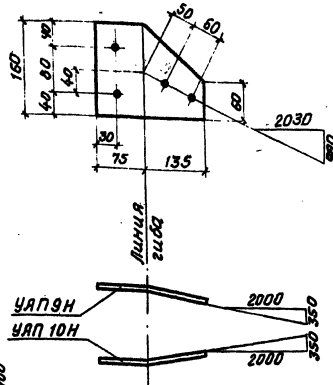
УАП5Н и УАП6Н



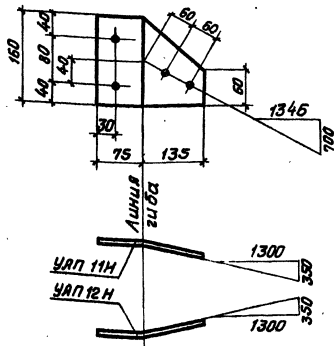
УАП7Н и УАП8Н



УАП9Н и УАП10Н



УАП11Н и УАП12Н



Изготовить для аппар. с тросостойкой				Изготовить для аппар. без тросостойки			
Марка	Кол. шт	Масса, кг		Марка	Кол. шт	Масса, кг	
		одной марки	всех			одной марки	всех
УАП 4Н	1	441,0	441,0	УАП 4Н	1	441,0	441,0
УАП 5Н	1	1,5	1,5	УАП 9Н	2	1,8	3,6
УАП 6Н	1	1,5	1,5	УАП 10Н	2	1,8	3,6
УАП 7Н	1	2,5	2,5	УАП 11Н	1	1,8	1,8
УАП 8Н	1	2,5	2,5	УАП 12Н	1	1,8	1,8
УАП 9Н	2	1,8	3,6				
УАП 10Н	2	1,8	3,6				
Итого:		456,2		Итого:		451,8	

Спецификация

Марка УАП	№ дет.	Сечение	Длина, мм	Кол. шт.		Масса, кг		Примечание
				Т	Н	дет.	всех марка	
4Н	1	75x75x6	4675	2		32,0	64,0	441,0
	1а				2	32,0	64,0	
	2	63x63x5	1165	4		5,6	22,0	
	3				4	5,2	20,0	
	4				4	5,1	20,0	
	5				8	4,0	32,0	
	6	50x50x5	1210	9		4,5	40,0	
	7				16	4,0	64,0	
	8				8	3,7	30,0	
	9				12	3,2	38,0	
	10	80x6	350	8		1,3	10	
	11				4	1,2	4,0	
	12				4	1,1	4,0	
	13				4	0,8	3,0	
	14	80x6	175	12		0,65	8,0	
	15			25	0,6	14,0		
16	80	16	0,3	4,0				
5Н		75x8	330	1	1,5	1,5	1,5	Гнуть
6Н		75x8	330	1	1,5	1,5	1,5	Гнуть
7Н		210x8	330	1	2,5	2,5	2,5	Гнуть
8Н		210x8	330	1	2,5	2,5	2,5	Гнуть
9Н		210x8	160	1	1,8	1,8	1,8	Гнуть
10Н		210x8	160	1	1,8	1,8	1,8	Гнуть
11Н		210x8	160	1	1,8	1,8	1,8	Гнуть
12Н		210x8	160	1	1,8	1,8	1,8	Гнуть

1. Все отверстия для болтов $\phi 17$ мм, кроме оговоренных.
2. Все швы $h=6$ мм.
3. Швы варить электродом типа Э42А ГОСТ 9467-60.
4. Чертеж выполнен на листах 14,15

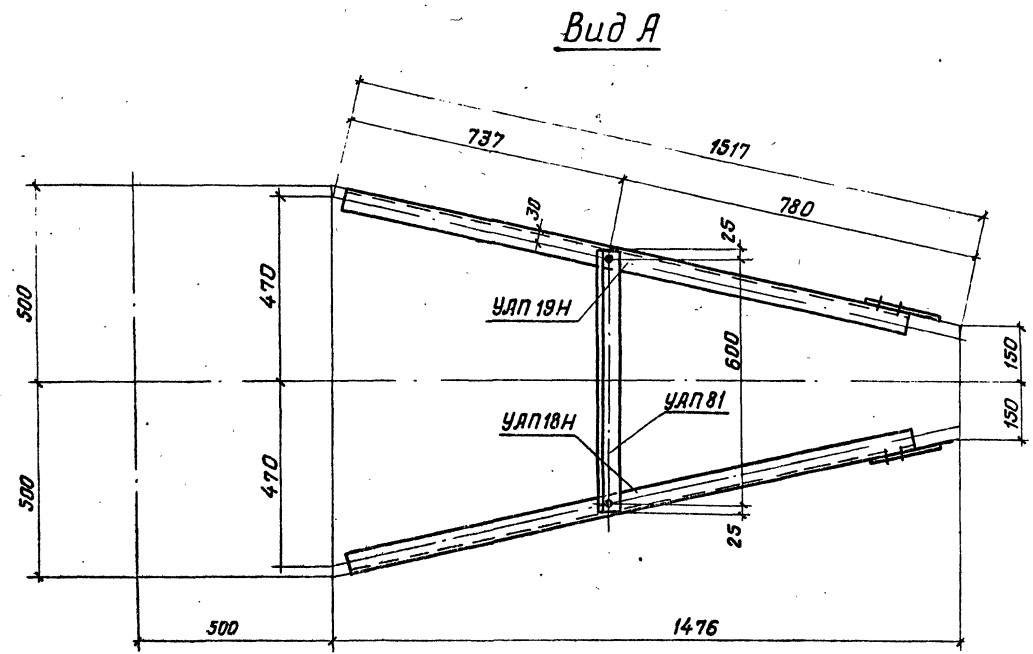
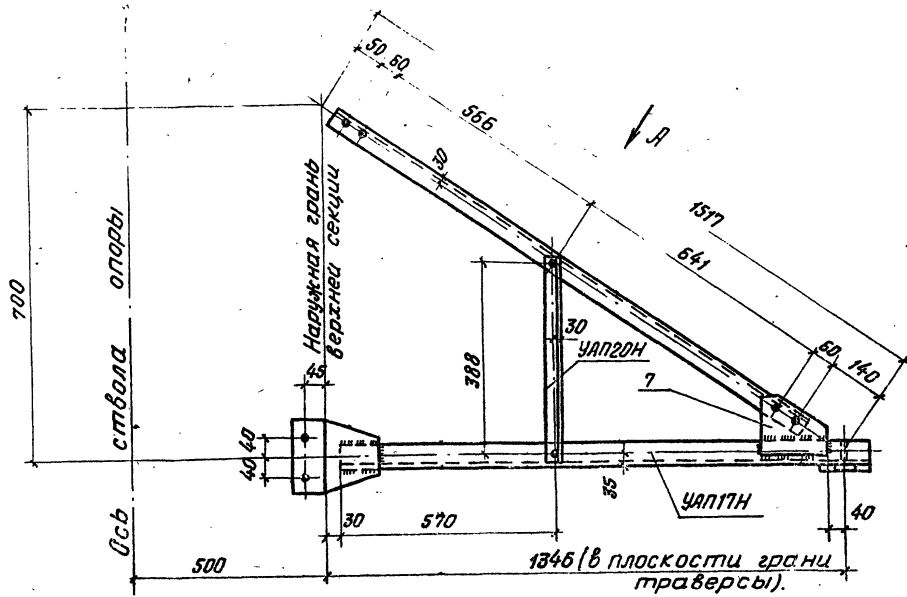
ИЗДАНИЕ 1.0
 ДИЗАЙН-ПРОЕКТ
 РЕЛЬЕФНОПРОЕКТ
 ИЛЛЮСТРАЦИЯ
 СЛУЖ. ВЕНГРИИ
 ДИЗАЙНЕР
 ПИЛТАГОВ
 ПИЛТАГОВ

ТК
 1976

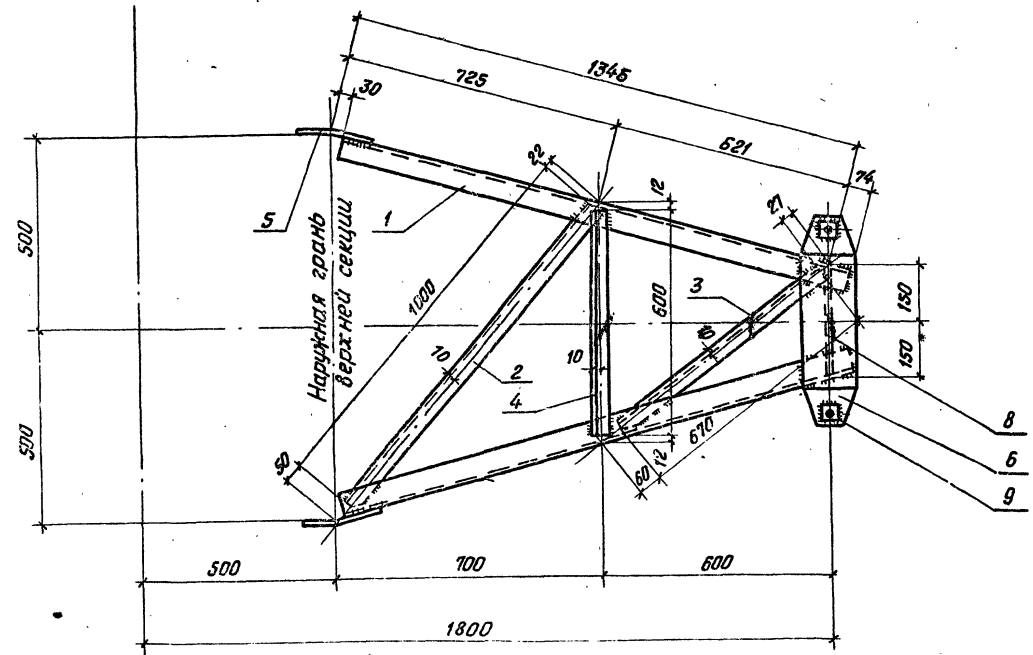
Верхняя секция УАП-4Н

Серия
 Э.407-13
 Выход Лист

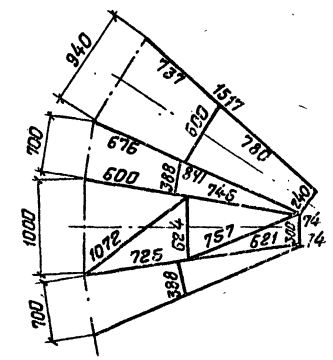
КОЖЕКИН
 Филатов
 Шидловский
 ПАНИТЕ 028
 КОЖЕКИН
 Филатов
 Шидловский
 ПАНИТЕ 028
 КОЖЕКИН
 Филатов
 Шидловский
 ПАНИТЕ 028



Вид А



Геометрическая схема
(развертка)



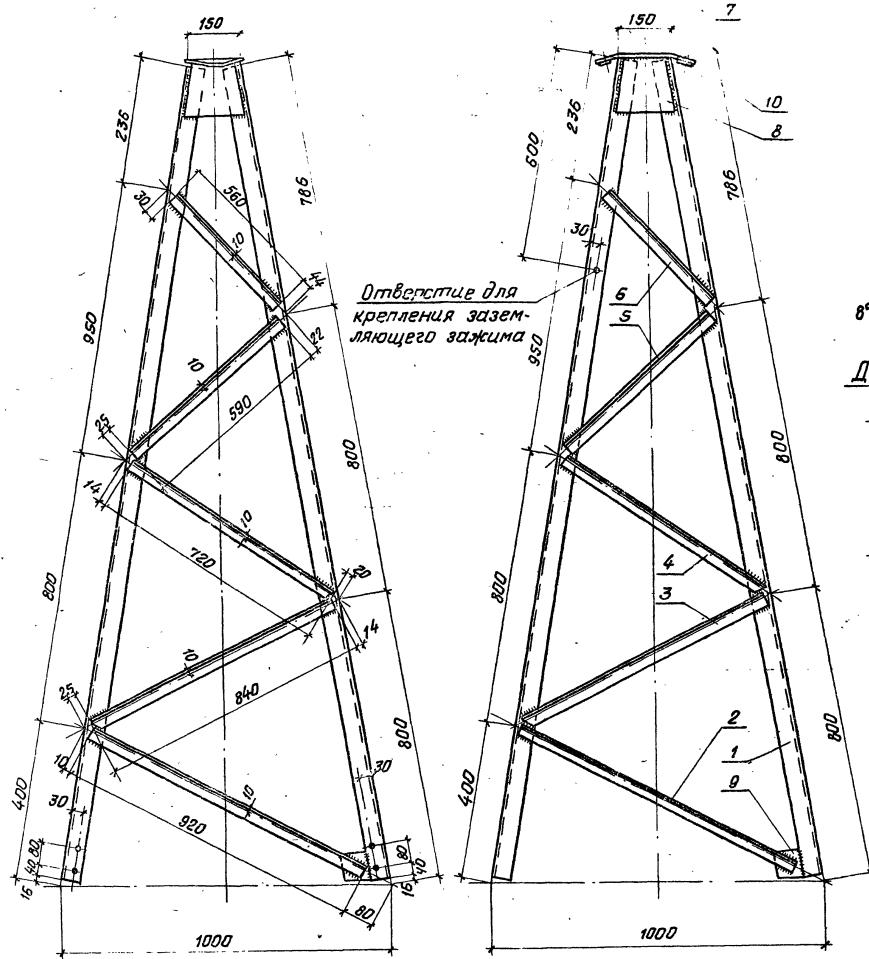
Чертеж выполнен на листах 18,19

ТК
 1976

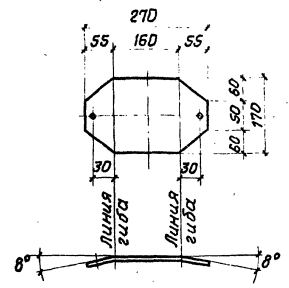
Траверса УАП-17Н $l = 18$ м

Серия
 3.401-42
 Выпуск Лист
 1 18
 СФ-243-0

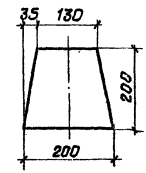
КОМПАНЬИ
 ЗАКАЗЧИК
 ПРОЕКТА
 Исполнитель
 Проект
 Проверка
 Утверждение
 Москва



Деталь 7



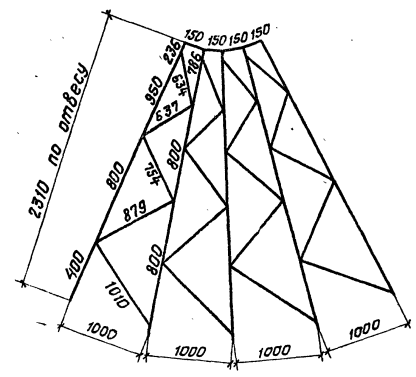
Деталь 8



Деталь 10



Геометрическая схема (развертка)

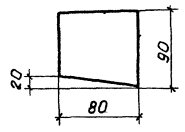


Марка УАП	№ дет.	Сечение	Длина, мм.	Кол. шт.		Масса, кг		Примечание
				Т	Н	дет	всех марок	
21Н	1	150x50x5	2370	2	2	9,0	36,0	81,0
	2		920	4	4	2,2	8,8	
	3		840	4	4	2,1	8,4	
	4	140x40x4	720	4	4	1,7	6,8	
	5		590	4	4	1,4	5,6	
	6		560	4	4	1,3	5,2	
	7	-170x8	270	1	1	2,2	2,2	Гнуты
	8	-200x6	200	4	4	1,7	6,8	
	9	-80x6	90	4	4	0,35	1,4	
	10	-40x6	40	2	2	0,1	0,2	

Марка	Кол. шт.	Масса, кг
УАП 21Н	1	81,0
Итого:		81,0

1. Все отверстия для болтов - φ17
2. Все швы h=5 мм
3. Швы варить электродом Э42Я (ГОСТ 9467-60)

Деталь 9

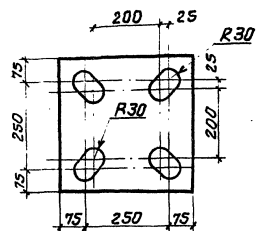


ТК
197Б

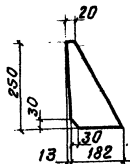
Тросостойка УАП-21Н

Серия
 3.407-113
 Выпуск Лист
 II 20

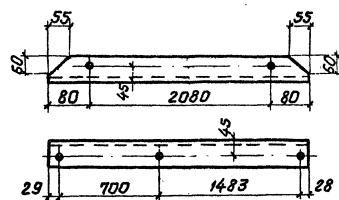
Деталь 1



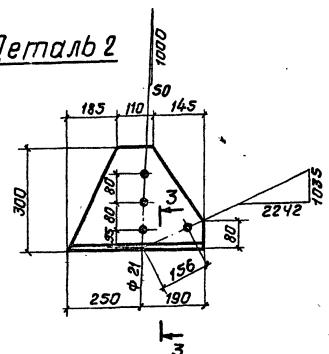
Деталь 3



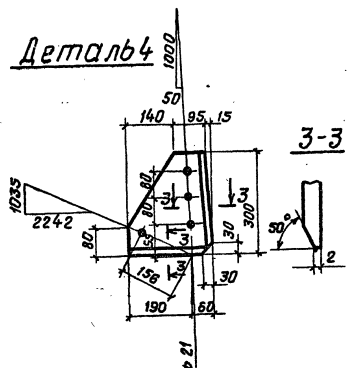
УАП 74



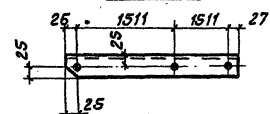
Деталь 2



Деталь 4



УАП 75



Марка УАП		мм Дет.	Сечение	Длина, мм	Кол. шт.	Масса, кг			При. рачение
						Идет.	Всех	Марки	
26H			L-110x110x7	3015	1	37	37	37	
71			L-63x63x5	2365	1	11,4	11	11	
72			L-63x63x5	2415	1	11,6	12	12	
25H			L-63x63x5	2320	1	11,3	11	11	
74			L-75x75x6	2240	1	15,4	15	15	
75			L-63x63x5	3075	1	14,8	15	15	
76H	1	-	400x16	400	1	18,6	19		
	2	-	300x8	440	1	5,2	5		
	3	-	195x8	250	1	1,5	2	30	
	4	-	250x8	300	1	3,7	4		

Требуется на опору			
Марка УАП	Кол.	Масса, кг	
		одной марки	Всех
26H	4	37	148
71	8	11	88
72	4	12	48
25H	4	11	44
74	4	15	60
75	2	15	30
76	4	30	120
Итого:			538

1. Все отверстия $\phi 17,0$
2. Все обрезы уголков 25 мм
3. Все швы $h=8$ мм
4. Швы варить электродом тип 3-42А ГОСТ-9467-60
5. Чертеж выполнен на листах 23,24.

Министерство СССР
 Главинститпроект
 Инженер
 Москва

Инженер
 Проект
 Проект
 Проект
 Проект

Инженер
 Проект
 Проект
 Проект

ТК
 1976

Подставка Н=3м

Серия
 Э.407-1/3
 Выпуск Лист
 II 24

Часть опоры	Наименование элемента опоры	Обозначение элемента		Расчетные усилия Т		Схема	Сечение	Расчетная площадь сечения см ²	Момент сопротивления см ³	Габаритные размеры, см		Расчетная длина элемента, м	Площадь, м ²	γ ₀	l = $\frac{L}{R_{y0}}$	k = $\frac{l \cdot \gamma_0}{L_p}$	M _н или M _p	Плотность				Средняя температура, °С	Средняя температура, °С	Средняя температура, °С	Средняя температура, °С	Напряжения в кс/см ²				Количество шпалт	Примечания
		Сжат	Растяж	R _x	R _y					γ								σ _н	σ _м	Σσ	R										
										горизонт	вертикал																				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29			
Подставка	Пояс	Ц ₁	23,67	—	—	I	L 110×7	15,2	—	—	2,19	103	48	72,7	0,690	—	—	4,8	120	0,874	0,9	11,95	1980	—	1980	2100	6M20	1. Материал опоры сталь марки В Ст.3ПС по ГОСТ 380-71 с пределом текучести: 2400 кс/см ² . 2. Опора рассчитана на подвеску проводов марки АС70/11 и грозозащитных тросов марки С-35. Расчетная скорость ветра - 20 м/сек, q = 50 кс/м ² . На расчетных схемах даны нагрузки на опору, исходя из повторяемости по климатическому условию 1 раз в 10 лет.			
	Пояс	Ц ₁	23,50	—	—	I	L 110×7	15,2	—	3,40	—	200	59	72,7	0,364	—	—	1,14	67,5	120	0,782	—	11,9	1975	—	1975	2100		—		
	Раскос	Д ₁	0,51	—	—	III	L 63×5	6,13	—	—	1,25	142	114	—	—	—	—	0,89	101	200	0,575	0,75	2,64	193	—	193	2100		1M16		
	"	Д ₂	1,06	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	273	218	—	—	—	—	0,77	168	200	0,246	0,75	1,13	938	—	938	2100		—		
	"	Д ₃	1,10	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	264	211	—	—	—	—	0,77	163	200	0,251	0,75	1,20	915	—	915	2100		—		
	"	Д ₄	1,16	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	254	203	—	—	—	—	0,77	156	200	0,284	0,75	1,31	885	—	885	2100		—		
	"	Д ₅	1,22	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	245	196	—	—	—	—	0,77	151	200	0,301	0,75	1,38	865	—	865	2100		—		
"	Д ₆	1,29	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	236	189	—	—	—	—	0,77	145	200	0,325	0,75	1,49	865	—	865	2100	—				
"	Д ₇	1,36	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	227	182	—	—	—	—	0,78	140	200	0,348	0,75	1,6	850	—	850	2100	—				
Нижняя секция	Пояс	Ц ₂	20,84	—	—	I	L 100×7	13,80	—	3,08	—	190	62	54,2	0,286	6,6	1,095	68	120	0,780	—	10,75	1930	—	1930	2100	6M20	3. Расчет опоры выполнен по методу предельных состояний в соответствии со СНиП-У9-62 и, Инструкцией по расчету стальных опор и фундаментов к ним линий электропередачи напряжением выше 1кВ Проект 1552 ТМ "Энергосетьпроект". 4. Суммарное давление ветра на конструкцию опоры при направлении ветрового потока под углом 45° к оси траверса при 20-летнем ветре V=10 мм Q=660 кгс (Q _x =Q _y =528 кгс); при 20-летнем ветре V=20 мм Q=735 кгс (Q _x =Q _y =587 кгс) при q=14 кг/м ² .			
	Раскос	Д ₈	1,53	—	—	III	L 63×5	6,13	—	—	1,25	227	182	9,52	0,042	6,8	0,70	127	200	0,412	0,80	2,02	758	—	758	2100	—				
	"	Д ₉	1,63	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	219	175	9,52	0,044	6,6	0,70	123	200	0,433	0,80	2,12	768	—	768	2100	—				
	"	Д ₁₀	1,72	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	210	168	9,52	0,046	6,2	0,70	118	200	0,461	0,80	2,25	762	—	762	2100	—				
	"	Д ₁₁	1,87	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	202	161	9,52	0,047	6,1	0,70	113	200	0,493	0,80	2,42	772	—	772	2100	—				
	"	Д ₁₂	1,96	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	193	154	9,52	0,049	5,85	0,71	109	200	0,519	0,80	2,54	772	—	772	2100	—				
	"	Д ₁₃	2,16	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	185	148	9,52	0,052	5,5	0,72	107	200	0,533	0,80	2,62	825	—	825	2100	—				
	"	Д ₁₄	2,28	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	177	141	9,52	0,054	5,3	0,74	104	200	0,554	0,80	2,72	838	—	838	2100	—				
	"	Д ₁₅	2,60	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	169	135	9,52	0,057	5,0	0,75	101	200	0,575	0,80	2,82	923	—	923	2100	—				
	"	Д ₁₆	2,63	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	158	126	9,52	0,061	4,7	0,77	97	200	0,608	0,80	2,98	883	—	883	2100	—				
	"	Д ₁₇	3,12	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	151	121	9,52	0,063	4,5	0,78	95	200	0,626	0,80	3,07	1015	—	1015	2100	—				
"	Д ₁₈	3,12	—	—	III	"	6,13	—	—	1,25	144	115	9,52	0,066	4,3	0,795	92	200	0,652	0,80	3,2	975	—	975	2100	—					
Верхняя секция	Пояс	Ц ₃	11,6	—	—	I	L 75×6	8,79	—	—	1,48	90	61	19,3	0,214	3,2	1,044	64	120	0,800	—	7,03	1550	—	1550	2100	4M20	Σб - получено для монтажа в соответствии с проектом			
	Раскос	Д ₂₀	2,36	—	0,0325	III	L 50×5	4,8	3,13	—	0,98	13,70	93	4,63	0,067	3,2	0,95	88	200	0,679	0,80	2,61	905	1040	1945	2100	—				
	"	Д ₂₁	1,55	—	0,0325	II	L 50×5	4,8	3,13	—	0,98	13,70	93	4,63	0,067	3,2	0,95	88	200	0,679	0,80	2,61	593	1040	1633	2100	—				
	"	Д ₂₂	2,80	—	0,0325	II	L 63×5	6,13	5,06	—	1,25	125	100	9,52	0,076	2,8	0,87	87	200	0,683	0,80	3,35	835	640	1476	2100	—				
	"	Д ₂₃	0,52	—	0,0325	I	L 50×5	4,8	3,13	—	0,98	13,70	67	4,63	0,083	2,3	0,98	66	200	0,790	0,80	3,03	172	1040	1212	2100	—				
Распорка	S ₁	2,84*	—	0,0325	III	L 63×5	6,13	5,06	—	1,25	100	80	9,52	0,093	2,3	0,98	78	200	0,726	0,80	3,53	807	640	1440	2100	—					
	S ₂	1,83*	—	0,0325	III	L 50×5	4,8	3,13	—	0,98	100	102	4,63	0,046	4,65	0,86	88	200	0,679	0,80	2,61	702	1040	1742	2100	—					
Тросовый кд	Пояс	Ц ₄	2,6	—	—	I	L 50×5	4,8	—	1,53	—	95	62	4,63	0,049	2,38	1,031	950	120	0,591	—	2,83	918	—	918	2100	4M16	Σб - в монт. режиме			
	Раскосы	Д ₂₄₋₂₆	0,30	—	0,025	I	L 40×4	3,08	1,60	—	0,78	100	128	1,90	0,019	2,58	0,750	85	180	0,617	0,80	1,52	197	1510	1707	2100	—				
	Раскосы	Д ₂₇₋₂₉	0,77	—	—	I	"	3,08	1,60	—	0,78	70	90	1,90	0,027	1,81	0,935	84	200	0,687	0,80	1,72	443	—	448	2100	—				
Траверса	Пояс	Ц ₅	2,86*	—	0,0325	III	L 63×5	6,13	5,06	1,94	1,25	200	103	9,52	0,048	1,93	1,02	105	120	0,547	0,75	2,52	1130	640	1770	2100	2M16	Σб - в монт. режиме			
	Тяга	T	—	1,6*	—	III	L 50×5	3,95	—	—	0,98	110	113	4,63	0,042	—	—	—	—	—	0,75	2,96	541	—	541	2100	2M16				
	Распорка	R	—	0,3	—	—	L 50×5	3,95	—	—	0,98	60	62	—	—	—	—	—	—	—	0,75	2,96	—	—	101	2100	1M16				
Раскос	С ₁	2,1	—	—	—	L 40×4	3,08	—	—	0,78	75	97	1,90	0,025	< 2	0,90	87	180	0,683	0,80	1,68	1230	—	1250	2100	—					

* Аварийный режим для опоры, установленной на пролет 200м с углом поворота троса 50°, провод АС-70/11 голланд В-20 мм

1. Материал опоры сталь марки В Ст.3ПС по ГОСТ 380-71 с пределом текучести: 2400 кс/см².
2. Опора рассчитана на подвеску проводов марки АС70/11 и грозозащитных тросов марки С-35. Расчетная скорость ветра - 20 м/сек, q = 50 кс/м². На расчетных схемах даны нагрузки на опору, исходя из повторяемости по климатическому условию 1 раз в 10 лет.
3. Расчет опоры выполнен по методу предельных состояний в соответствии со СНиП-У9-62 и, Инструкцией по расчету стальных опор и фундаментов к ним линий электропередачи напряжением выше 1кВ Проект 1552 ТМ "Энергосетьпроект".
4. Суммарное давление ветра на конструкцию опоры при направлении ветрового потока под углом 45° к оси траверса при 20-летнем ветре V=10 мм Q=660 кгс (Q_x=Q_y=528 кгс); при 20-летнем ветре V=20 мм Q=735 кгс (Q_x=Q_y=587 кгс) при q=14 кг/м².
5. В схемах нагрузок даны составляющие от тяжения вдоль траверса и перпендикулярные к ним.
6. Чертеж выполнен на листах 25, 26.

Минэнерго БССР
Главный проект
Белэнергопроект
Минск

ТК
1976

Расчетный лист опоры с тросом

Лист
407-113
Выпуск
26

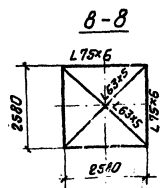
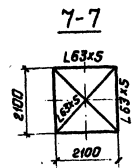
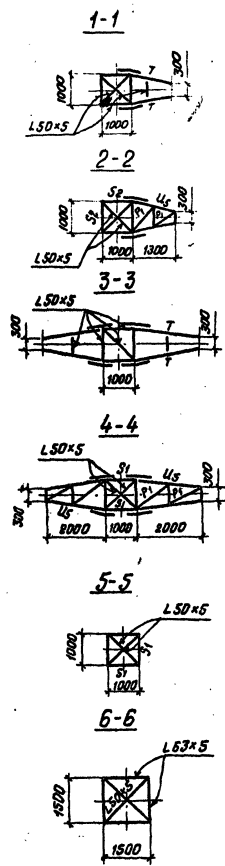
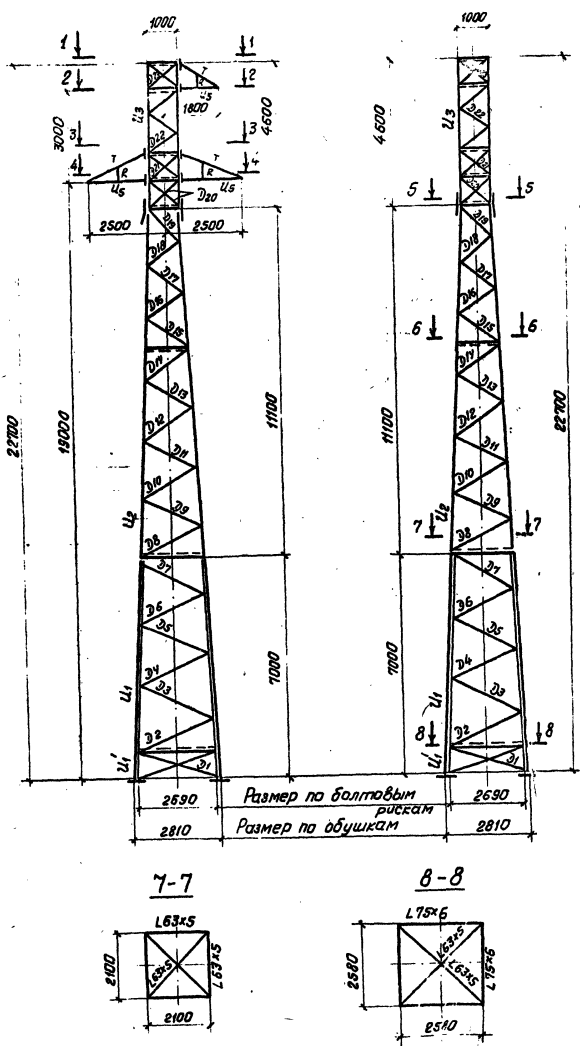


Схема I

Провода не обарваны и покрыты гололедом.
 Ветер направлен под углом $1.17+0.3$ 45° к оси траверс. Угол поворота трассы 60° . Провод АС-70/II
 $t = -5^\circ\text{C}$; $q_0^M = 14 \frac{\text{кгс}}{\text{м}^2}$; $\sigma = 20 \text{ мм}$.
 Схема-расчетная для поясов ствола опоры и масса опоры с гололедом 4.1 т тяг траверс.

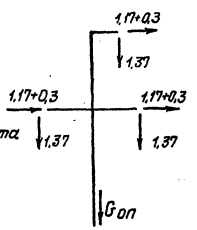


Схема II

Провода не обарваны и покрыты гололедом. Ветер направлен под углом 45° к оси траверс. Угол поворота трассы 0° . $t = -5^\circ\text{C}$; $\sigma = 20 \text{ мм}$; $q_0^M = 14 \frac{\text{кгс}}{\text{м}^2}$.
 Провод АС-70/II Концевой режим.
 Схема-расчетная для расколов верхней секции опоры и масса опоры с гололедом 4.1 т поясов траверс.

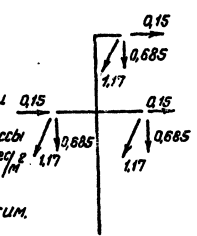
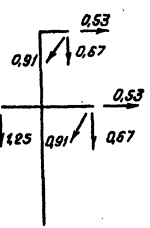


Схема III

Обарваны два провода покрытые гололедом $t = -5^\circ\text{C}$; $\sigma = 20 \text{ мм}$; $q_0^M = 0$.
 Угол поворота трассы 60° .
 Провод АС-70/II
 Схема-расчетная для расколов ствола опоры масса опоры с гололедом 4.1 т



Чертеж выполнен на листах №27,28.

УТВЕРЖДЕНО: ДИРЕКТОР ПРОЕКТА
 Исполнитель: ШИШОВИЧ
 Проверено: ПАВЛОВИЧ
 Проект: ПАВЛОВИЧ
 Конструктор: ПАВЛОВИЧ
 М.П. ШИШОВИЧ
 М.П. ПАВЛОВИЧ
 М.П. ПАВЛОВИЧ

ТК
 1976

Расчетный лист опоры без троса

Серия
 З.40-113
 1976

МИНЭНЕРГО СССР
ГЛАВНИИПРОЕКТ
ЭЛЕКТРОПРОЕКТ
Москва

Начальник отдела
Г. И. Шибанов
Инженер
Л. И. Шибанов

Инженер
Л. И. Шибанов

Кожанкина
Филатова
Шилова
Пантелеев

Часть опоры	Наименование элемента опоры	Обозначение элемента	Расчетные усилия, тс		Центрирующий момент ТМ	Схема	Сечение	Расчетная площадь сечения, см ²	Момент сопротивления, см ⁴	Гибкость инверсии, см		Расчетная длина элемента, см	Гибкость R	γ ₃₀	i = $\frac{240}{R_{200M}}$	ρ = $\frac{17}{i \cdot R}$	М.п. или М.р.	Гибкость		Корректирующий коэффициент изгибающего момента	Корректирующий коэффициент условий работы	F.т или F.т-у	Напряжение σ ^{квс} , /см ²				Количество и диаметр болтов	Примечание
			R _x	R _y						λ _к = M _к / λ	λ _н = M _н / λ							от N	от M				Σσ	R				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29
Подставка	Пояс	Ц ₁	23,8	—	—	I	L 110x7	15,2	—	—	2,19	105	48	12,7	—	—	1,0	48	120	0,874	0,9	11,95	1990	—	1990	2100	6M20	
	Пояс	Ц ₁	23,8	—	—	I	L 110x7	15,2	—	3,40	—	200	59	12,7	—	—	1,14	67,5	120	0,782	—	11,90	2000	—	2000	2100	—	
	Раскос	Д ₁	0,70	—	—	III	L 63x5	6,13	—	—	1,25	142	114	—	—	—	0,89	101	200	0,575	0,75	2,64	26,5	—	265	2100	1M16	
	— " —	Д ₂	1,48	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	273	218	—	—	—	0,77	168	200	0,246	0,75	1,13	1310	—	1310	2100	—	
	— " —	Д ₃	1,54	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	264	211	—	—	—	0,77	163	200	0,261	0,75	1,20	1285	—	1285	2100	—	
	— " —	Д ₄	1,59	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	254	203	—	—	—	0,77	156	200	0,284	0,75	1,31	1215	—	1215	2100	—	
	— " —	Д ₅	1,71	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	245	196	—	—	—	0,77	151	200	0,301	0,75	1,38	1240	—	1240	2100	—	
— " —	Д ₆	1,77	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	236	189	—	—	—	0,77	145	200	0,325	0,75	1,49	1185	—	1185	2100	—		
— " —	Д ₇	1,87	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	227	182	—	—	—	0,78	140	200	0,348	0,75	1,60	1170	—	1170	2100	—		
Нижняя секция	Пояс	Ц ₂	20,5	—	—	I	L 100x7	13,8	—	3,08	—	190	62	54,2	0,286	6,6	1,036	68	120	0,780	—	10,75	1905	—	1905	2100	6M20	
	Раскос	Д ₈	2,03	—	—	III	L 63x5	6,13	—	—	1,25	227	182	9,52	0,042	6,8	0,70	127	200	0,412	0,80	2,02	1005	—	1005	2100	—	
	— " —	Д ₉	2,18	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	219	175	9,52	0,044	6,6	0,70	123	200	0,433	0,80	2,12	1030	—	1030	2100	—	
	— " —	Д ₁₀	2,29	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	210	168	9,52	0,046	6,2	0,70	118	200	0,461	0,80	2,26	1015	—	1015	2100	—	
	— " —	Д ₁₁	2,49	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	202	161	9,52	0,047	6,1	0,70	113	200	0,493	0,80	2,42	1030	—	1030	2100	—	
	— " —	Д ₁₂	2,61	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	193	154	9,52	0,049	5,9	0,71	109	200	0,519	0,80	2,54	1030	—	1030	2100	—	
	— " —	Д ₁₃	2,88	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	185	148	9,52	0,052	5,5	0,72	107	200	0,533	0,80	2,62	1090	—	1090	2100	—	
	— " —	Д ₁₄	3,05	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	177	141	9,52	0,054	5,3	0,74	104	200	0,554	0,80	2,72	1120	—	1120	2100	—	
	— " —	Д ₁₅	3,50	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	169	135	9,52	0,057	5,0	0,75	101	200	0,575	0,80	2,82	1240	—	1240	2100	—	
	— " —	Д ₁₆	3,60	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	158	126	9,52	0,061	4,7	0,77	97	200	0,608	0,80	2,98	1210	—	1210	2100	—	
	— " —	Д ₁₇	3,96	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	151	121	9,52	0,063	4,5	0,78	95	200	0,626	0,80	3,07	1290	—	1290	2100	—	
— " —	Д ₁₈	4,25	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	144	115	9,52	0,066	4,3	0,795	92	200	0,652	0,80	3,20	1325	—	1325	2100	—		
— " —	Д ₁₉	4,85	—	—	III	— " —	6,13	—	—	1,25	133	106	9,52	0,072	4,0	0,825	88	200	0,679	0,80	3,34	1450	—	1450	2100	—		
Верхняя секция	Пояс	Ц ₃	7,63	—	—	I	L 75x6	8,79	—	—	1,48	90	61	19,3	0,214	3,2	1,044	64	120	0,800	—	7,03	1085	—	1085	2100	4M20	
	Раскос	Д ₂₀	2,36	—	0,0325	III	L 50x5	4,80	3,13	—	0,98	13x70	93	4,63	0,067	3,2	0,35	88	200	0,679	0,80	2,61	905	1040	1945	2100	—	
	— " —	Д ₂₁	1,26	—	—	II	— " —	4,80	3,13	—	0,98	13x70	93	4,63	0,067	3,2	0,35	88	200	0,679	0,80	2,61	483	1040	1523	2100	—	
	— " —	Д ₂₂	2,28	—	—	II	L 63x5	6,13	5,06	—	1,25	125	100	9,52	0,076	2,8	0,87	87	200	0,683	0,80	3,35	680	640	1320	2100	—	
	— " —	Д ₂₃	0,57	—	—	II	L 50x5	4,80	3,13	—	0,98	13x50	57	4,63	0,093	2,3	0,38	66	200	0,790	0,80	3,03	188	1040	1228	2100	—	
Распорка	С ₁	4,10	—	—	II	L 63x5	6,13	5,06	—	1,25	100	80	9,52	0,093	2,3	0,38	78	200	0,726	0,80	3,55	1155	640	1795	2100	—		
— " —	С ₂	2,61	—	—	II	L 50x5	4,80	3,13	—	0,98	100	102	4,63	0,046	4,7	0,86	88	200	0,679	0,80	2,61	1000	1040	2040	2100	—		
Тягач	Пояс	Ц ₅	4,1	—	0,0250	II	L 63x5	6,13	5,06	1,94	1,25	200	103	9,52	0,048	1,93	1,02	105	120	0,547	0,75	2,52	1630	490	2120	2100	2M16	
	Тяга	Т	—	1,71	—	I	L 50x5	3,95	—	—	0,98	110	113	—	—	—	—	—	—	—	—	0,75	2,96	578	—	578	2100	2M16
	Распорка	Р	—	0,3	—	—	—	3,95	—	—	0,98	60	62	—	—	—	—	—	—	—	—	0,75	2,96	101	—	101	2100	1M16
Раскос	Р ₁	3,15	—	—	II	L 40x4	3,08	—	—	0,78	75	97	1,90	0,087	2,20	0,90	87	180	0,683	0,80	1,68	1870	—	1870	2100	—		

Сварная секция

Сварная секция

Σσ - найдено в монтажном режиме с соответств. коэф. запаса

1. Материал опоры сталь марки В Ст 3ПСВ по ГОСТ 380-71 с пределом текучести 2400 кгс/см²

2. Опора рассчитана на подвеску провода марки АС-95/16.

Расчетный пролет 150м; на расчетных схемах даны нагрузки на опору, исходя из расчетной повторяемости по климатическим условиям 1р-3 в 10 лет / III район по ветру, IV- по гололеду).

3. Расчет опоры выполнен по методу предельных состояний в соответствии со СНиП II-9-62 и "Инструкцией по расчету стальных опор и фундаментов к ним линий электропередачи напряжением выше 1кВ" (проект 1562 т.м. Энергосетьпроект).

4. Суммарное давление ветра на конструкцию опоры при направлении ветрового потока под углом 45° к оси траверса Q = 735 кгс (Q_x = Q_y = 735 × 0,8 = 587 кгс) при q₀^H = 14 кгс/м²

5. В схемах нагрузок даны составляющие от тяжений вдоль траверса и перпендикулярные к ним

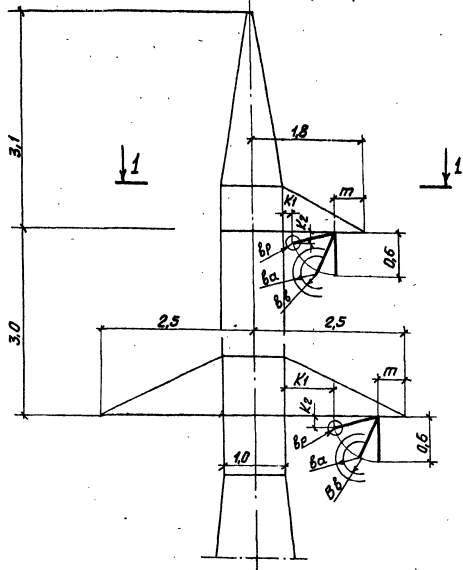
6. Чертеж выполнен на листах 29, 30.

TK
1976

Расчетный лист опоры без троса

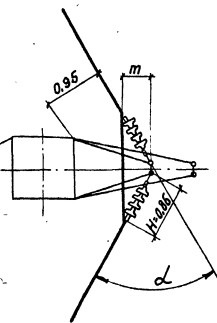
Серия
3407-10
Выпуск Лист
II 30

Таблица усилий действующих на шлейф и величина отклонения шлейфа.



N п/п	Наименование	Усл. обозн.	Величина нагрузки при ветре в кс.								
			по атмосферным перенапряжениям $q_a = 0,1q = 6,5 \text{ кс/м}^2$			по внутренним перенапряжениям $q_b = 0,1q = 6,5 \text{ кс/м}^2$			по наибольшему рабочему напряжению $q_p = 65 \text{ кс/м}^2$		
1	Марка провода		АС-35/6,2	АС-60/8,0	АС-70/11	АС-35/6,2	АС-50/8,0	АС-70/11	АС-35/6,2	АС-50/8,0	АС-70/11
2	Давление ветра на 1по.г.м шлейфа провода в кс.	P_1	0,065	0,075	0,089	0,065	0,075	0,089	0,653	0,750	0,890
3	Масса одного погонного метра провода	P_2	0,150	0,195	0,275	0,150	0,195	0,275	0,150	0,195	0,275
Отклонение шлейфа											
4	Отклонение шлейфа в градусах	$\Delta_{авр}$	23,4	21,1	18	23,4	21,1	18	77,1	75,4	72,8
5	Угол поворота трассы ВЛ в градусах	α	60			60			60		
6	Смещение шлейфа в м	m	0,43			0,43			0,43		
7	Минимальные изоляционные воздушные промежутки в см	δ	$\delta_a = 40$			$\delta_b = 30$			$\delta_p = 10$		
8	Фактическое расстояние до заземленной части опоры в см	K_1	62			62			28		
		K_2	54			54			15		

1-1



В соответствии с ПУЭ 662 п. II-5.59 подниматься на опору следует со стороны, противоположной верхней траверсе

Размеры указаны в метрах.

1. На схеме опоры показано приближение шлейфа провода к токоведущим частям опоры при напряжении ВЛ равном 35кВ/приняты 4 изолятора типа ПЭ-51 при повороте трассы ВЛ на 60°.

При меньших напряжениях ВЛ фактические расстояния от шлейфа провода до токоведущих частей опор будут больше за счет сокращения длины гирлянды (уменьшается "m"- смещение шлейфа)

2. Расчетные климатические условия для расчета токоприближений по внутренним и атмосферным перенапряжениям и наибольшему рабочему напряжению приняты на основании Решения Главтехуправления и Главтехстройпроект Минэнерго СССР №3-10/70 от 4 мая 1970г. (см. директивное указание №29/III от 14 октября 1970г института "Сельэнергопроект").

3. Комплектацию гирлянд изоляторов проводить по типовому проекту, Гирлянды изоляторов ВЛ 35-300кВ №3516ТМ ин-та "Энергосетьпроект" и директивному указанию №31/III от 25 января 1973г ин-та "Сельэнергопроект"

Училище: Школы: Платеж: Ул. им. Лескова: Рук. проекта: Инженер: М.Ш.С.

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ
ГОССТРОЙ СССР
Свердловский филиал
620062, г.Свердловск-62, ул.Генеральская, 3-А
Заказ № 2432 инв. № 01/243-02 тираж 2010
Сдано в печать 14/IV 1978г. Цена 1-98 коп.