

МИНИСТЕРСТВО ЭНЕРГЕТИКИ И ЭЛЕКТРИФИКАЦИИ СССР  
ГЛАВПРОЕКТ

Ордена Октябрьской Революции

Всесоюзный Государственный проектно-изыскательский и  
научно-исследовательский институт  
"Энергосетпроект"

СНИЖЕНИЕ МЕТАЛЛОЕМКОСТИ НА ВЛ  
35-330 кВ СО СТАЛЬНЫМИ ОПРАМАМИ ПУТЕМ  
ПРИМЕНЕНИЯ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ТИПОВ АНКЕРНО-  
УГОЛОВЫХ СПОР  
АНКЕРНО-УГОЛОВЫЕ СТАЛЬНЫЕ ОПОРЫ ВЛ 35-110 кВ

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ

ТОМ I

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

Главный инженер института *Рокотян* С.РОКОТЯН

Начальник технического отдела *Зименко* А.ЗЕМЕНКО

Главный специалист *Ленин* Л.ЛЕНИН

Главный специалист *Хотинский* В.ХОТИНСКИЙ

Инв. № 7227тм-1

г.Москва,  
1975 г.

7227-ГМ - Т1-2

МИНИСТЕРСТВО ЭНЕРГЕТИКИ И ЭЛЕКТРИФИКАЦИИ СССР  
ГЛАВНИИПРОЕКТ

Ордена Октябрьской Революции  
Всесоюзный Государственный проектно-изыскательский и  
научно-исследовательский институт  
"ЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ"  
Северо-Западное отделение

Снижение металлоемкости на ВЛ  
35-330 кВ со стальными опорами путем  
применения дополнительных типов  
АНКЕРНО-УГЛОВЫХ ОПОР  
АНКЕРНО-УГЛОВЫЕ СТАЛЬНЫЕ ОПОРЫ  
ВЛ 35-110 кВ

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ  
ТОМ I

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

Главный инженер отделения

 К. КРУГЛОВ

Начальник НИИКЭС

 А. КУРНОСОВ

Главный специалист

 С. ШЧИН

Главный инженер проекта

 Б. НОВГОРОДЦЕВ

г. Ленинград  
1975 г.

СОСТАВ ПРОЕКТА

Том 1. Пояснительная записка 7227ТМ-Т1

Том 2. Рабочие чертежи 7227ТМ-Т2

Том 3. Расчеты опор 7227ТМ-Т3

Патентный формуляр  
хранится в ПК СЗО/СОДЕРЖАНИЕ ТОМА

1. Титульные листы .....	1:2
2. Пояснительная записка .....	
3. Приложения: 1) Обзорный лист	7227ТМ-Т1-1,2
2) Габариты опор У-35-3, У35-4	7227ТМ-Т1-3
3) Нагрузки на фундаменты	7227ТМ-Т1-4
4) Расчет экономической эффективности	7227ТМ-Т1-5

Настоящая работа выполнена по теме "Снижение металлоемкости на ВЛ 35-330 кВ со стальными опорами путем применения дополнительных типов анкерно-угловых опор" в виде первого этапа, охватывающего анкерно-угловые стальные опоры ВЛ 35-110 кВ. Работа выполнена по плану новой техники, финансируемому по фонду освоения новой техники в капитальном строительстве, согласно приказу Минэнерго № 36/а от 17 июля 1973 года.

До последнего времени на линиях 35 кВ со стальными опорами, а также на линиях 35 кВ с промежуточными железобетонными опорами с проводами сечением от АС-70 до АС-150 применялись лишь одна одноцепная и одна двухцепная стальные анкерно-угловые опоры УЗ5-1 и УЗ5-2, рассчитанные на подвеску наиболее тяжелого провода в вышеуказанном диапазоне - провода АС-150. Однако основная часть линий 35 кВ, особенно одноцепных, сооружается с проводами АС-70 и АС-95, на которых можно применять более легкие анкерно-угловые опоры. В соответствии с "Предложениями по снижению металлоемкости" для линий с проводами малых сечений разработаны следующие анкерно-угловые опоры:

Одноцепная нормальной высоты УЗ5-3 с подставками для ее повышения на 5 и 9 м; соответствующие повышенные опоры обозначены цифрами УЗ5-3+5 и УЗ5-3+9.

Двухцепная нормальной высоты УЗ5-4 с подставками для ее повышения на 5 и 9 м; соответствующие повышенные опоры обозначены цифрами УЗ5-4+5 и УЗ5-4+9.

Обе опоры рассчитаны на обрыв двух проводов, т.е. являются нормальными анкерно-угловыми опорами.

Опоры выполнены со стволами квадратного сечения, верхние секции - с вертикальными поясами, нижние секции и подставки с наклонными поясами. Все секции и траверсы собираются из отдельных элементов на болтах.

Опоры не рассчитаны на подвеску грозозащитных тросов.

На тросовых участках линий следует применять опоры УЗ5-1 и УЗ5-2.

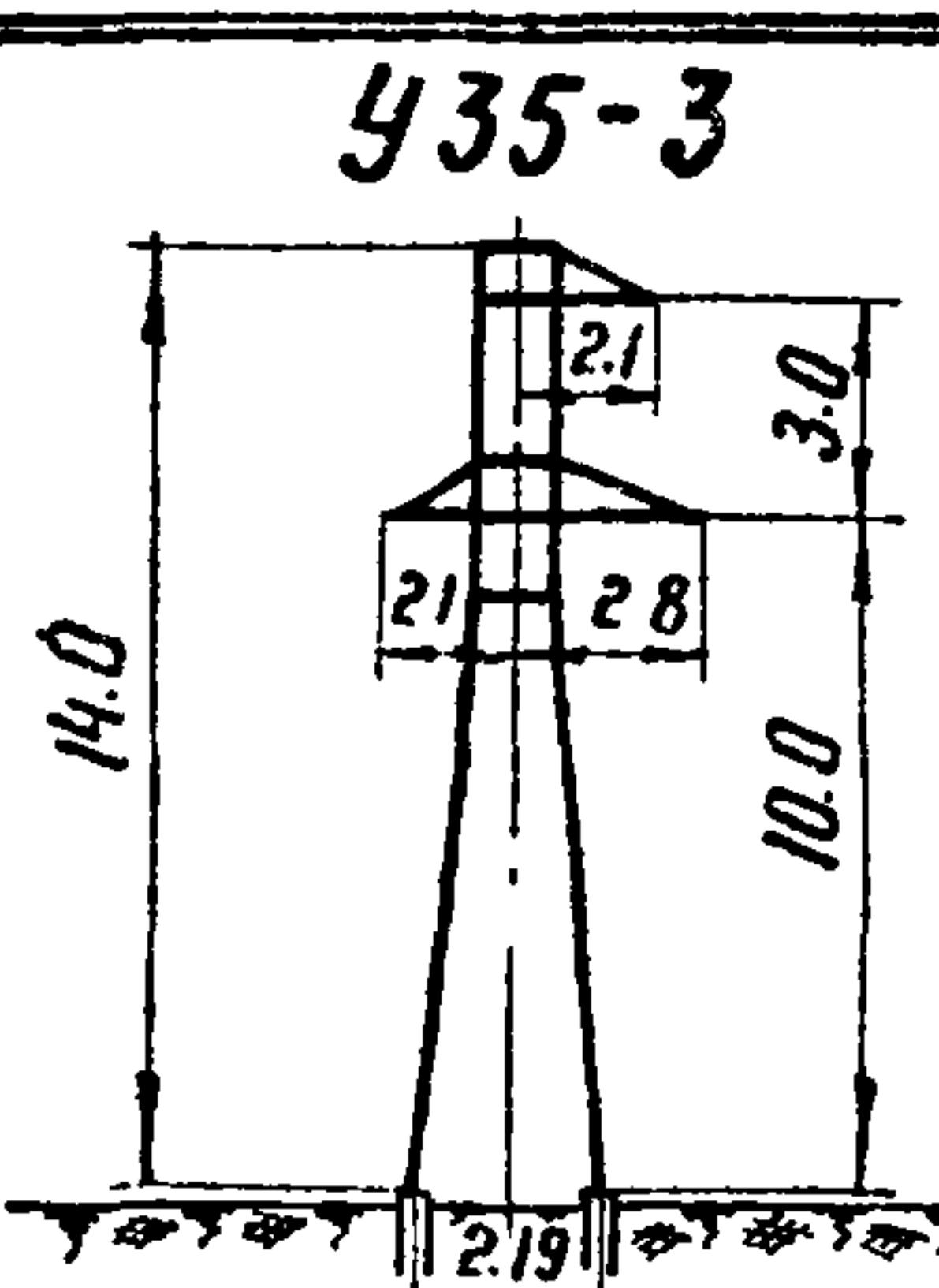
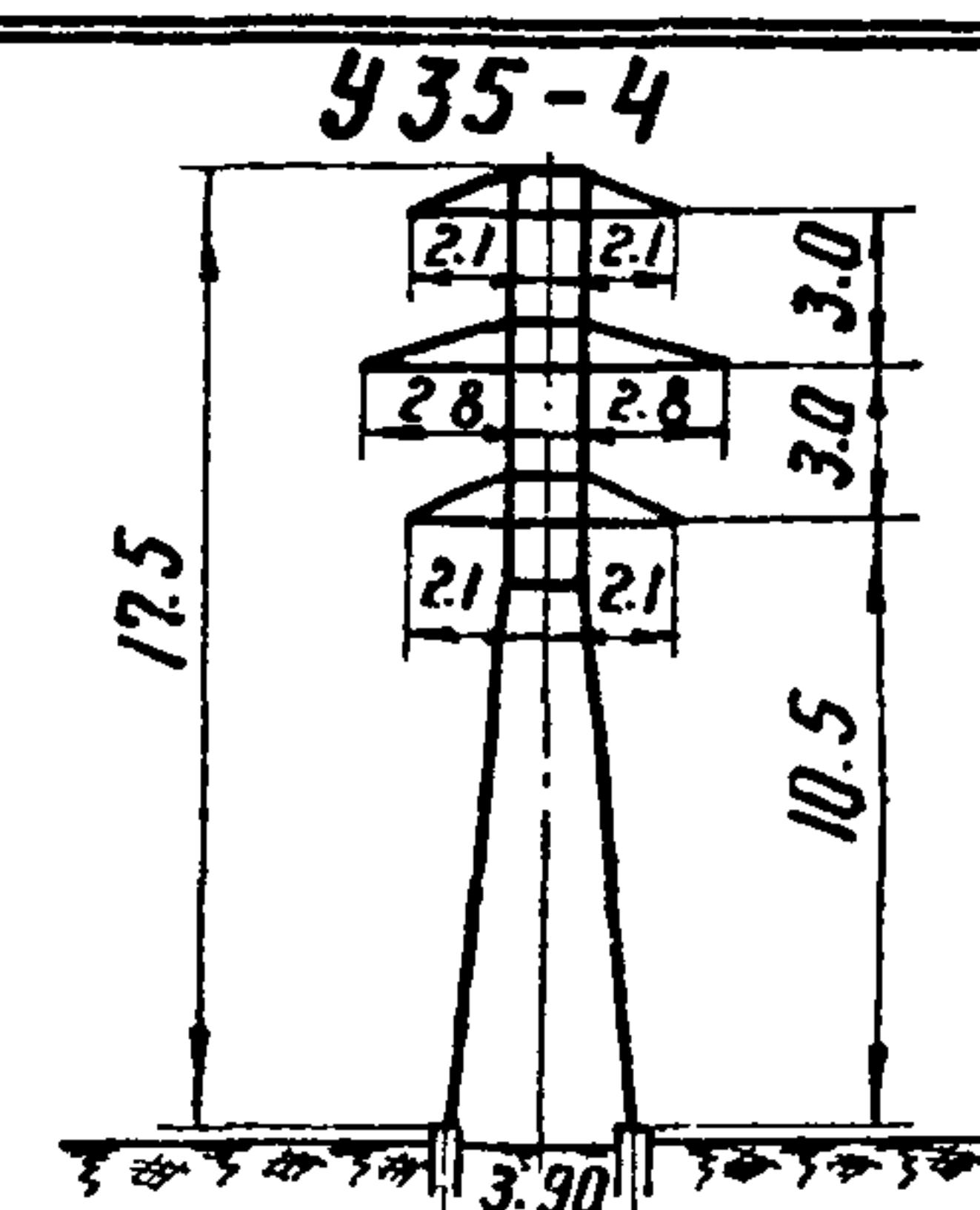
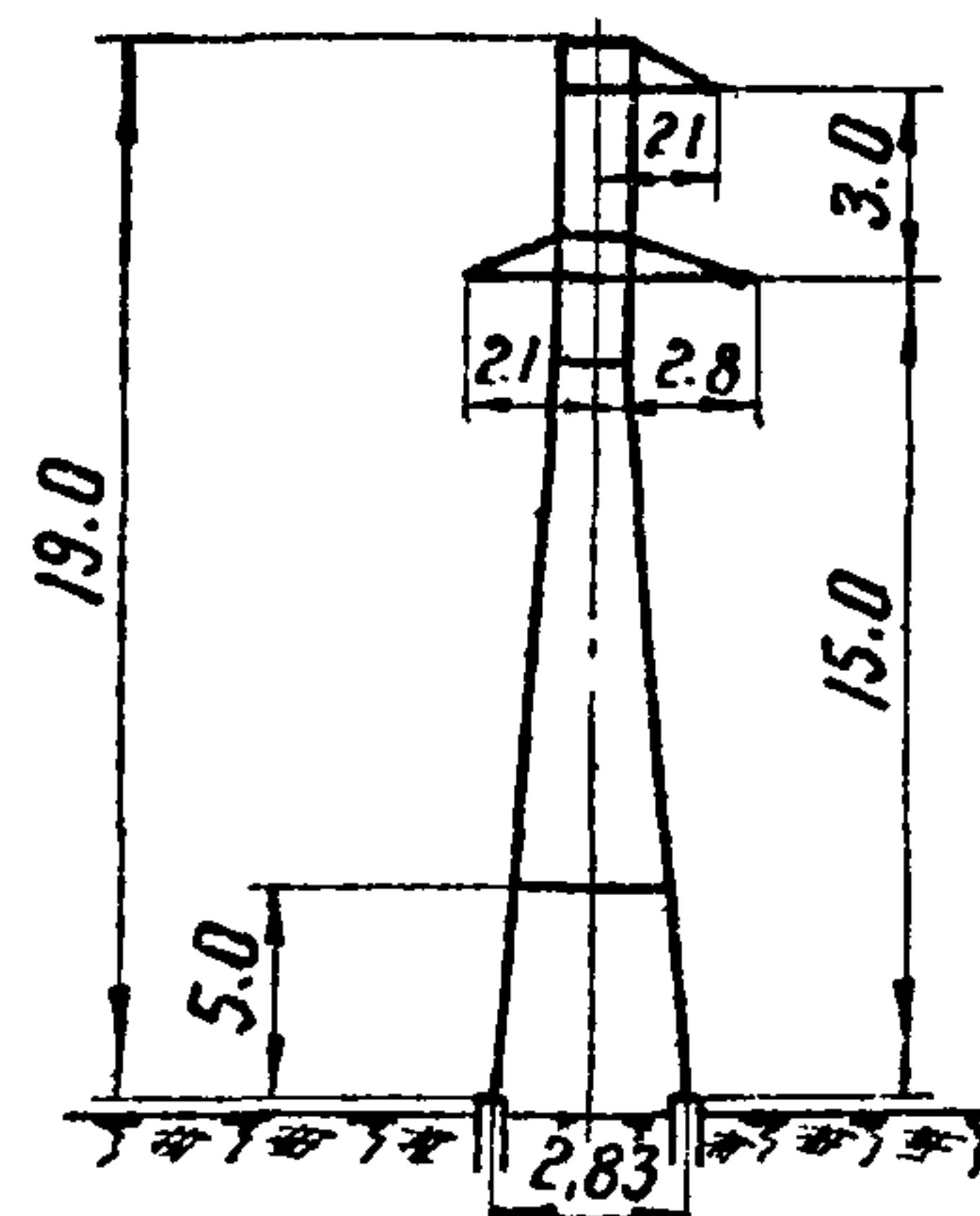
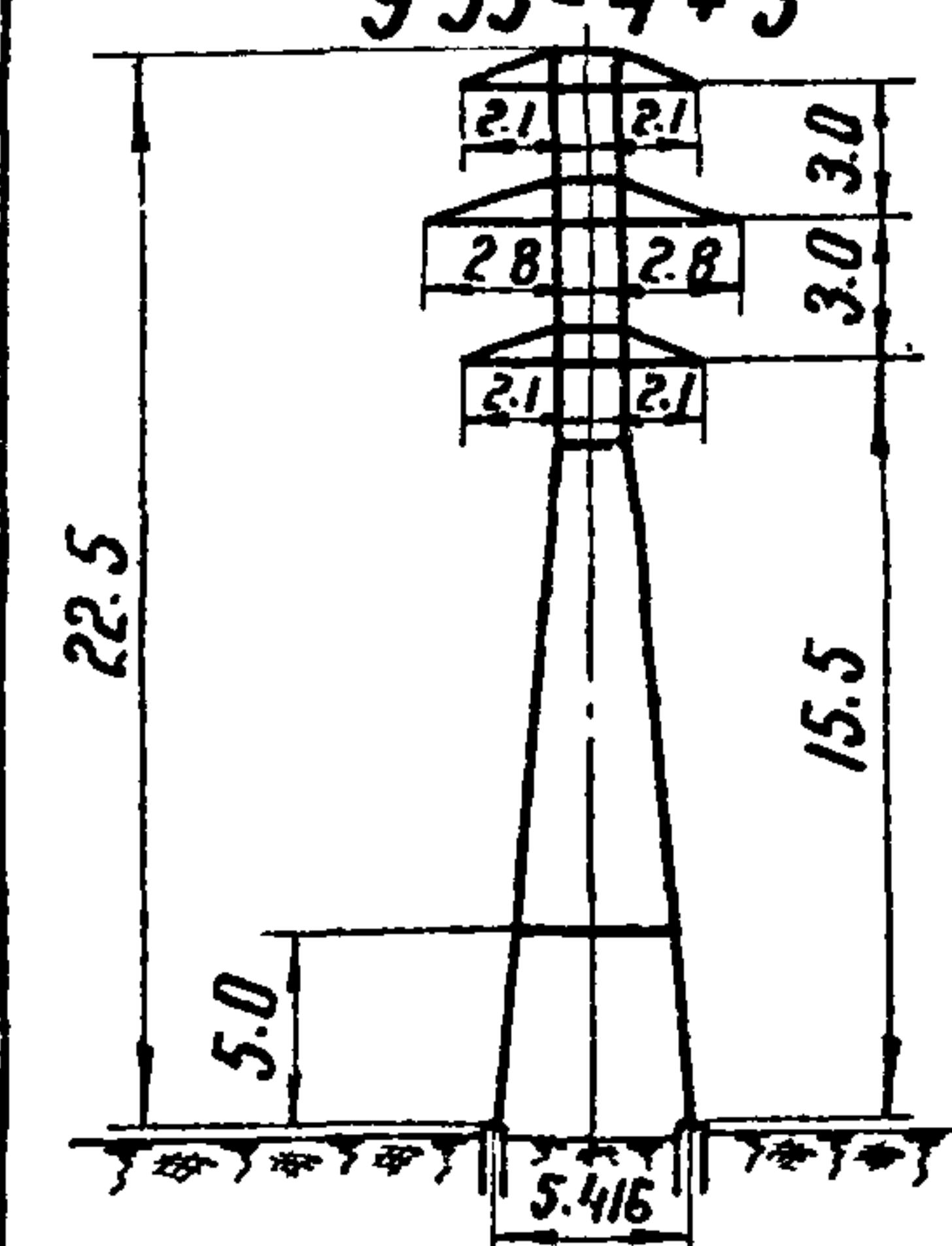
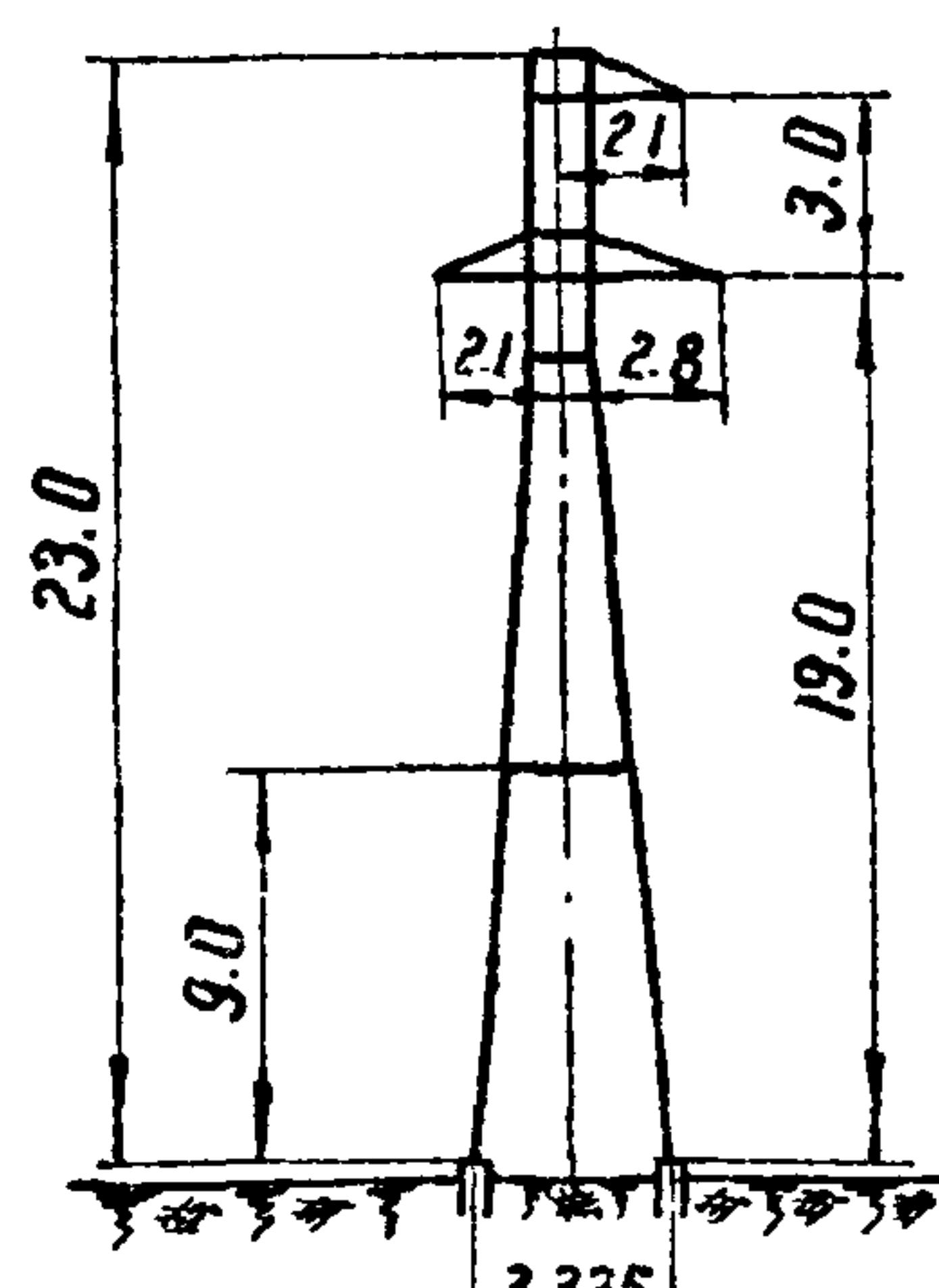
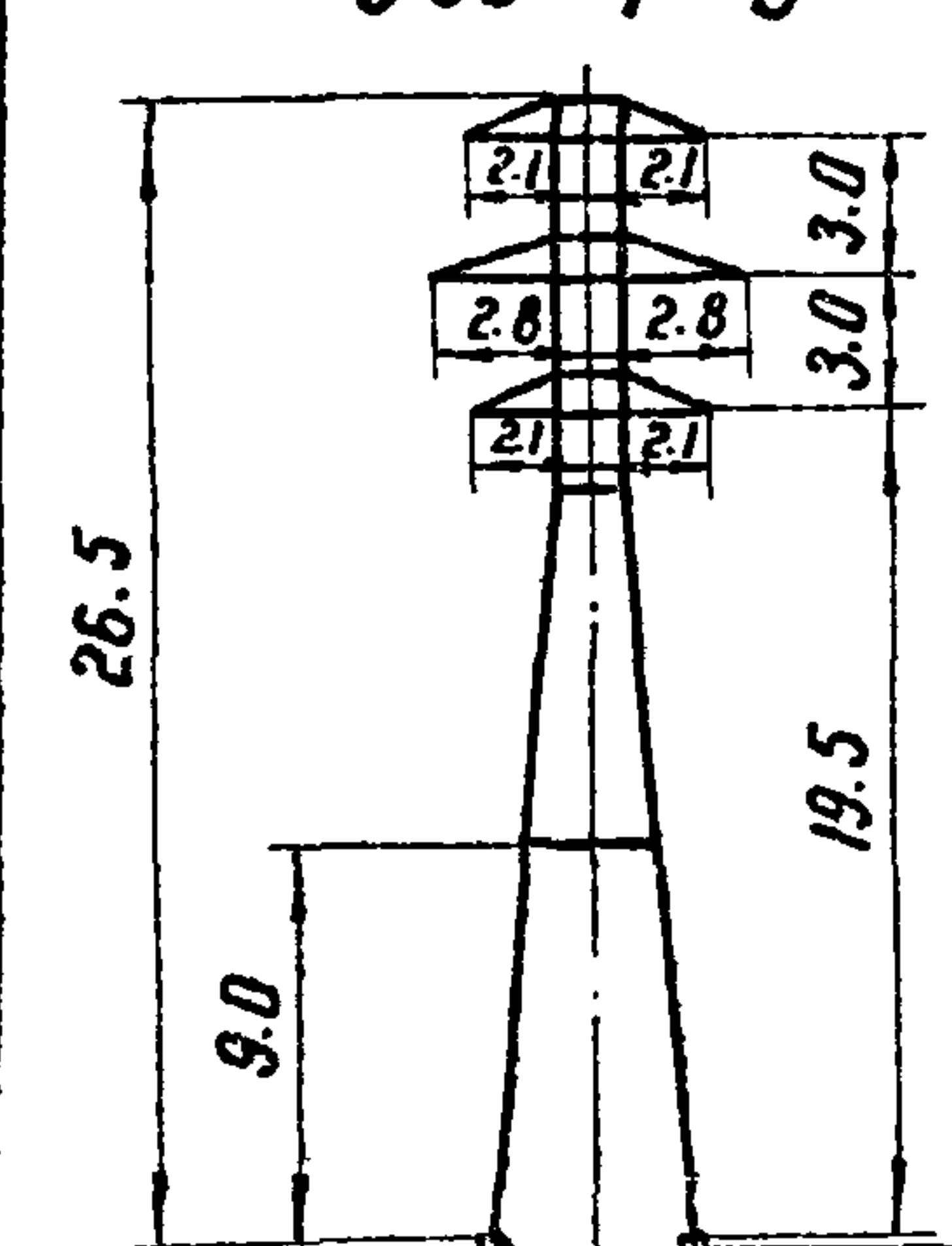
Первоначально намечалось разработать аналогичные опоры для

подвески проводов АС-70 и АС-95 также для линий 110 кВ. Однако было установлено, что доля линий 110 кВ с проводами АС-70 и АС-95 мала (менее 10% общей протяженности сооружаемых линий этого напряжения). Поэтому разработка дополнительных типов спор для проводов этих марок была признана нецелесообразной и заменена разработкой тросостоеек с установкой молниеотводов на опорах У110-3 и У110-4, рассчитанных на подвеску проводов марок до АС-150 включительно, доля которых достигает 70%. В настоящее время при необходимости установки молниеотводов на концевых опорах У110-3 и У110-4 приходится заменять значительно более тяжелыми опорами У110-1 и У110-2, что неделесообразно.

Область применения разработанных опор указана на обзорном листе в приложении I,2 к настоящему тому, габариты опор У35-3 и У35-4- в приложении З, а нагрузки на фундаменты- в приложении 4.

В остальном действительные указания "Пояснительной записки" 3078ТМ-Т1 "Унифицированные стальные нормальные опоры ВЛ 35, 110 и 150 кВ", следует добавить, что на вновь разработанных опорах, рассчитанных на нагрузки от проводов АС-95 по ГОСТ 839-59<sup>Х</sup> можно также подвешивать провода АС 70/II и АС 95/I6 по ГОСТ 839-74 при условии, что нагрузки от подвешиваемых проводов не будут превышать указанных на расчетных листах соответствующих опор.

**Обзорный лист  
анкерно-угловых стальных опор ВЛ 35 кВ**

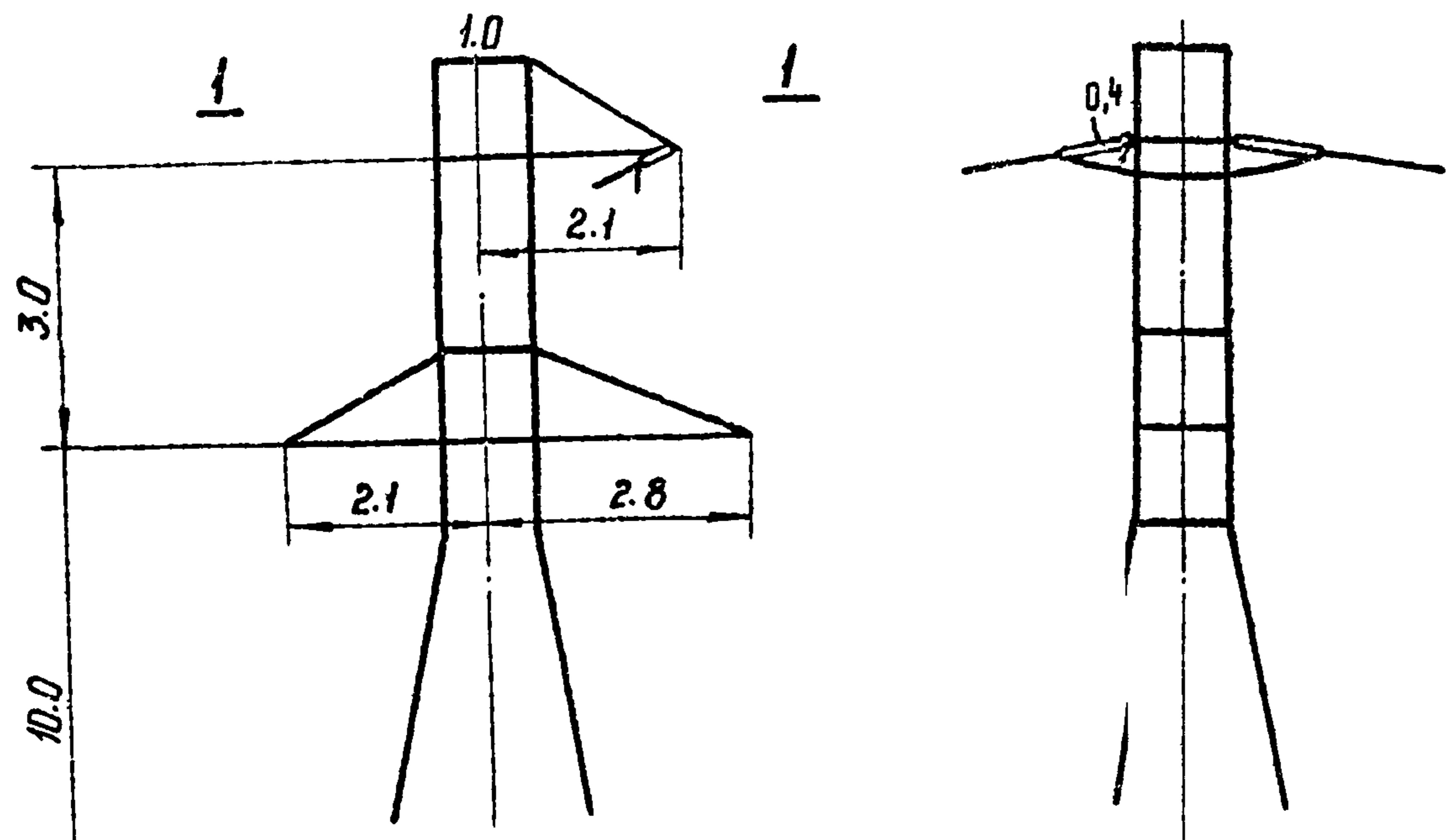
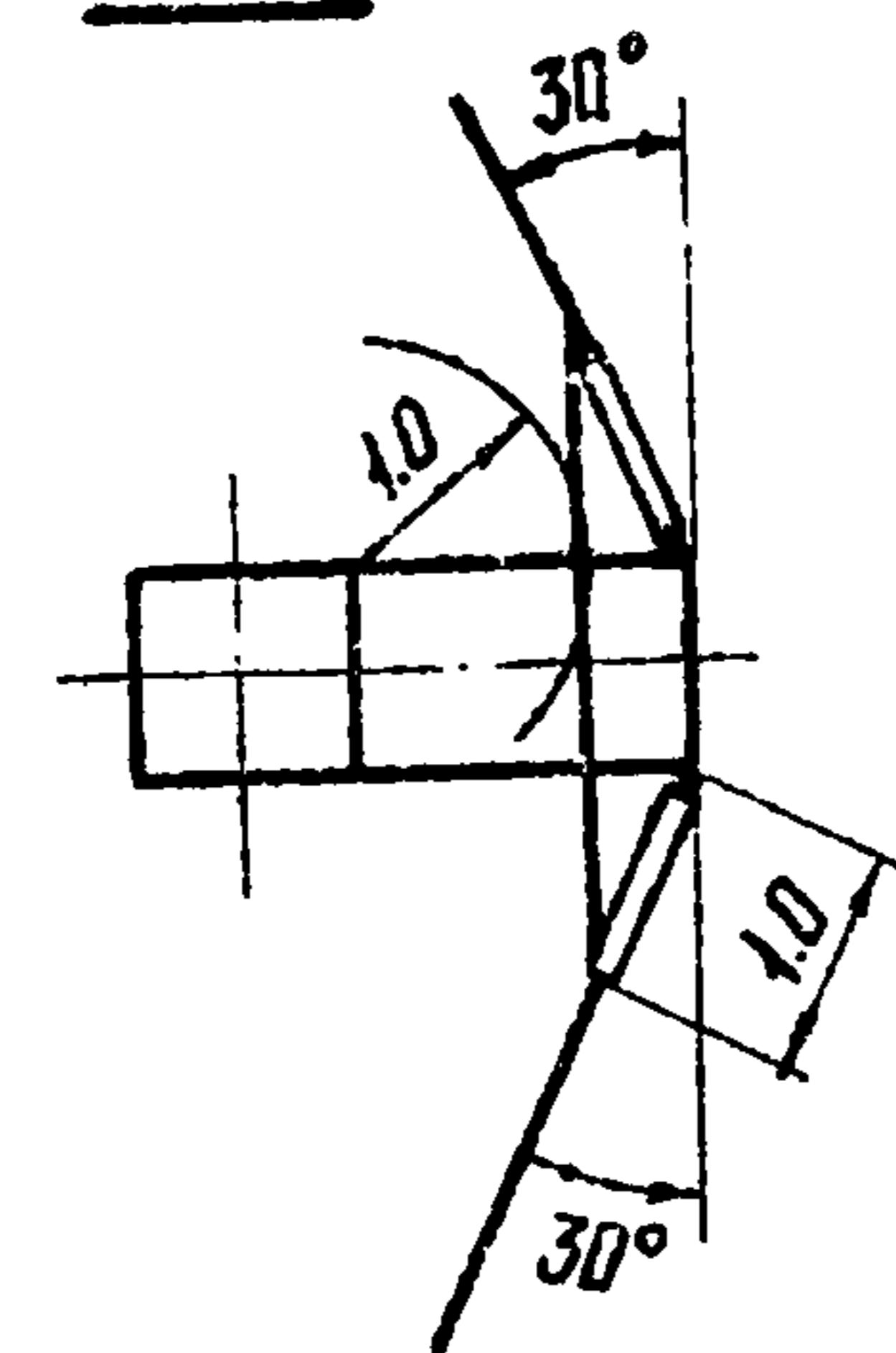
<b>Напряжение ВЛ</b>	<b>35</b>
<b>Цепность</b>	<b>одноцепные</b>
<b>Марка проводов</b>	<b>AC-70 и AC-95 (AC 70/II и AC 95/I6)</b>
<b>Район гололедности</b>	<b>I - IV</b>
<b>Опоры нормальной высоты.</b>	 <b>Y35-3</b>
	 <b>Y35-4</b>
<b>Вес (кг)</b>	<b>1700</b>
<b>Опоры, повышенные на 5 метров</b>	 <b>Y35-3+5</b>
	 <b>Y35-4+5</b>
<b>Вес (кг)</b>	<b>2906</b>
<b>Опоры, повышенные на 9 метров</b>	 <b>Y35-3+9</b>
	 <b>Y35-4+9</b>
<b>Вес (кг)</b>	<b>2385</b>
	<b>3986</b>
<b>Вес (кг)</b>	<b>2920</b>
	<b>5266</b>
<b>N7227 ТМ-71-1</b> <span style="float: right;">лист 11</span>	

7227ТМ-Т1-7

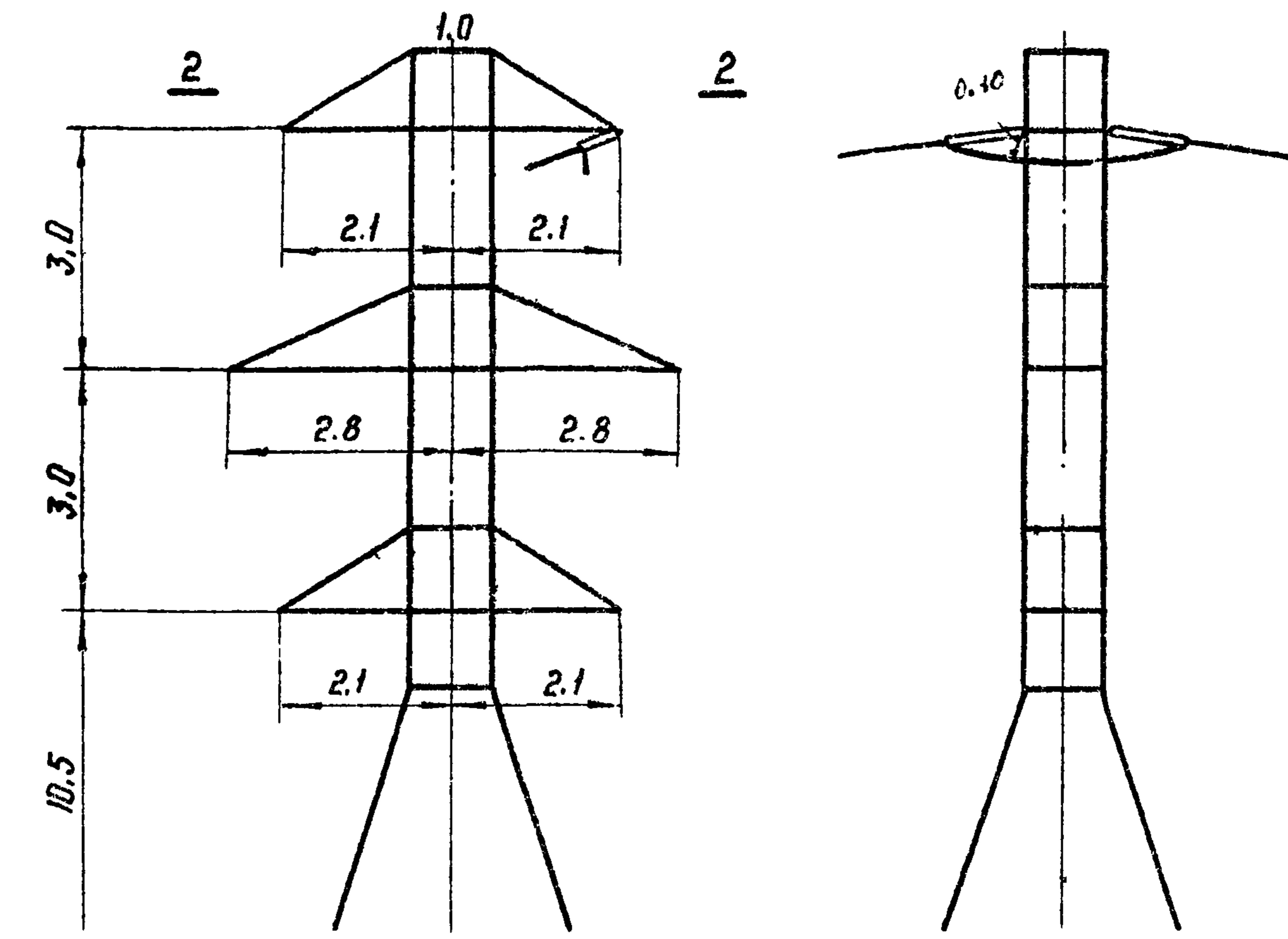
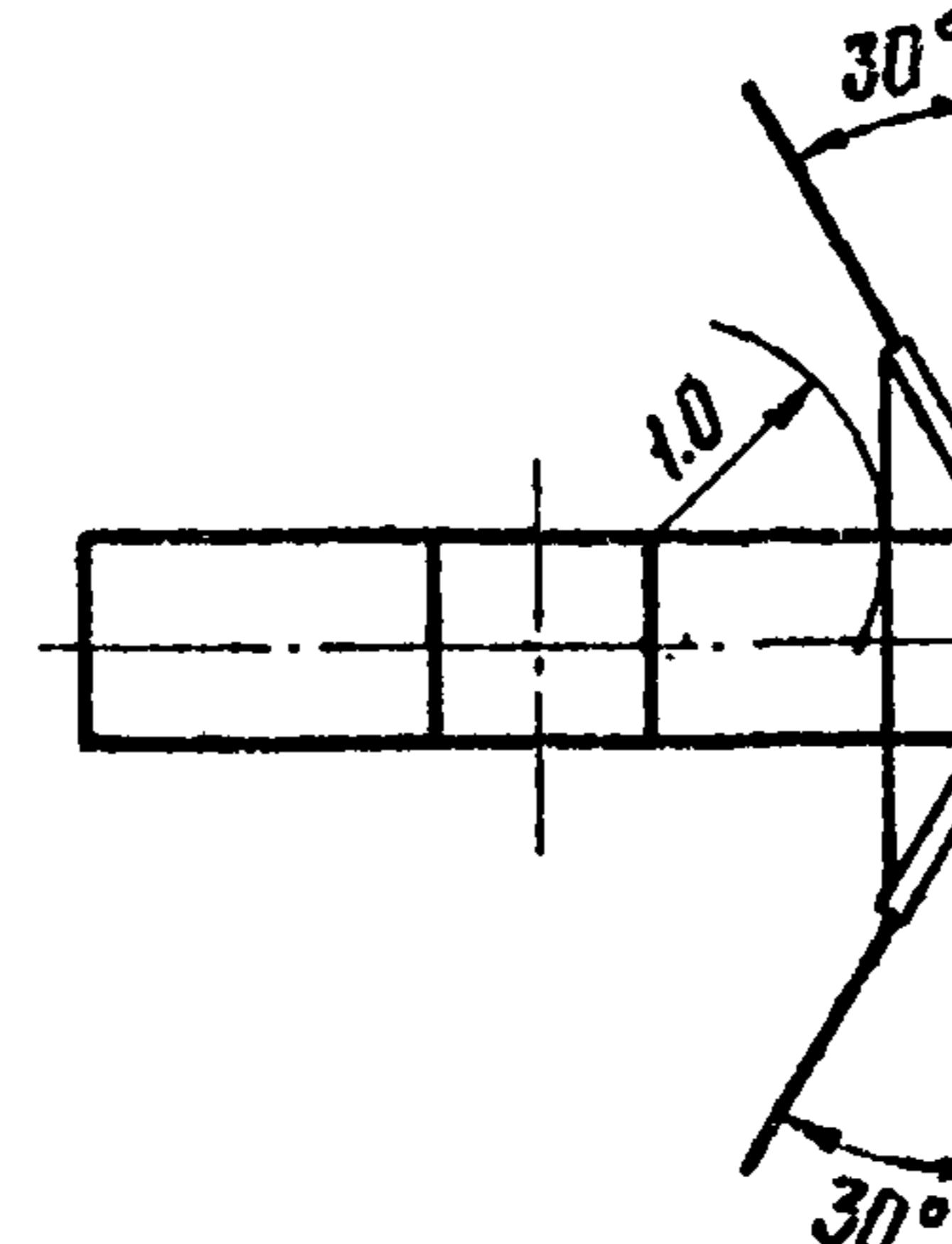
Обзорный лист  
анкерно-угловых стальных опор ВЛ 110 кВ.  
с молниезащитами.

Напряжение ВЛ	110	
Цепность	одноцепные	двухцепные
Марка проводов	AC-70 : AC-150 (AC 70/11 : AC 150/24)	
Район гололедности	<u>I - IV</u>	
Опоры нормальной высоты с молниеза- щитами.	<u>У 110-3 / У 110-3Н</u> 	<u>У 110-4 / У 110-4Н</u> 
Вес опор указан с молниезащитом Р15	3509 / 3121	5604 / 4799
Опоры, повышенные на 5 метров, с молни- еотводами.	<u>У 110-3+5 / У 110-3Н+5</u> 	<u>У 110-4+5 / У 110-4Н+5</u> 
Вес опор указан с молниезащитом Р15	4747 / 4312	7017 / 6143

Опора У35-3

 $0^\circ - 60^\circ$ 1-1

Опора У35-4

 $0^\circ - 60^\circ$ 2-2**Габариты:**

$z = 1.0 \text{ м}$  - по ремонту под напряжением, при подвеске изолирующих ограждений  
(см. ПТБ по эксплуатации глава IV-1 пункт IV-1-3)  
 $z = 0.4 \text{ м}$  - по атмосферным перенапряжениям

$$\gamma = 0.7$$

расчетной нагрузки	угол напорота	Вырываемый фундамент				Сжатый фундамент								
		нормативная нагрузка	расчетная нагрузка	нормативная нагрузка	расчетная нагрузка									
		Фундаменты с вертикальными стойками												
		$N_B^H$	$H_{II}^H$	$H_L^H$	$N_B^P$	$H_{II}^P$	$H_I^P$	$N_C^H$	$H_{II}^P$	$H_L^H$	$N_C^P$	$H_{II}^P$	$H_I^P$	
I-II	Н.Р.	0°	2,3	0,3	0,1	2,9	0,4	0,2	-3,4	0,4	0,2	-4,0	0,5	0,3
		20°	4,4	0,5	0,3	5,6	0,7	0,4	-5,5	0,6	0,4	-6,7	0,8	0,6
		40°	6,4	0,7	0,4	8,2	0,9	0,6	-7,4	0,9	0,5	-9,3	1,1	0,7
		60°	8,2	0,9	0,5	10,6	1,1	0,7	-9,2	1,1	0,7	-11,6	1,4	0,9
	A.Р.	0°	2,3	0,3	0,1	3,3	0,4	0,1	-3,6	0,3	0,7	-4,8	0,4	0,9
		20°	4,6	0,6	0,1	6,3	0,8	0,1	-5,9	0,1	0,7	-7,8	0,1	0,9
		40°	6,8	0,8	0,1	9,1	1,1	0,1	-8,1	0,2	0,6	-10,7	0,3	0,8
		60°	8,8	1,0	0,1	11,7	1,3	0,1	-10,1	0,5	0,6	-13,2	0,6	0,8
III-IV	Н.Р.	0°	2,3	0,3	0,1	3,5	0,3	0,2	-3,6	0,3	0,2	-5,2	0,4	0,3
		20°	5,3	0,6	0,2	7,4	0,7	0,4	-6,6	0,7	0,4	-9,1	0,9	0,6
		40°	8,1	0,8	0,3	11,1	1,1	0,6	-9,5	1,0	0,5	-12,8	1,3	0,7
		60°	10,7	1,1	0,4	14,4	1,4	0,7	-12,1	1,4	0,7	-16,1	1,7	0,9
	A.Р.	0°	2,4	0,3	0,1	3,7	0,4	0,1	-3,9	0,3	0,7	-5,1	0,4	0,9
		20°	4,8	0,6	0,1	7,4	0,8	0,1	-6,3	0,1	0,7	-8,0	0,1	0,9
		40°	7,0	0,8	0,1	9,6	1,1	0,1	-8,4	0,2	0,6	-11,8	0,3	0,8
		60°	9,1	1,0	0,1	12,0	1,3	0,1	-10,4	0,5	0,6	-13,7	0,6	0,8

Не применяются

7227ТМ-Т2-10

## Нагрузки на фундаменты анкерно-угловой опоры

У35-3+9.0

Пробод АС-95

 $\gamma = 0,7$ 

Район занесенности	Режим	Угол поворота	Вырываемый фундамент			Сжатый фундамент								
			Нормативная нагрузка		расчетная нагрузка	Нормативная нагрузка		расчетная нагрузка						
			Фундаменты с вертикальными стойками											
			$N_B^H$	$H_{II}^H$	$H_I^H$	$N_B^P$	$H_{II}^P$	$H_I^P$	$N_C^H$	$H_{II}^H$	$H_I^H$	$N_C^P$	$H_{II}^P$	$H_I^P$
I-II	H.P.	0°	3,1	0,4	0,1	3,9	0,5	0,2	-4,8	0,5	0,2	-5,6	0,6	0,3
		20°	5,6	0,6	0,3	7,2	0,8	0,4	-7,3	0,8	0,4	-8,9	0,9	0,6
		40°	8,0	0,8	0,4	10,3	1,0	0,6	-9,7	1,0	0,5	-12,0	1,2	0,7
		60°	10,2	1,0	0,5	13,2	1,3	0,7	-11,9	1,2	0,7	-14,9	1,5	0,9
	A.P.	0°	2,5	0,2	0,1	3,7	0,3	0,1	-4,4	0,2	0,5	-5,8	0,3	0,7
		20°	5,3	0,5	0,1	7,3	0,6	0,1	-7,2	0,1	0,5	-9,4	0,1	0,7
III-IV	H.P.	40°	8,0	0,7	0	10,7	0,9	0	-9,8	0,3	0,5	-12,9	0,4	0,7
		60°	10,3	0,9	0	13,8	1,2	0	-12,2	0,6	0,5	-15,9	0,7	0,7
		0°	2,5	0,3	0,1	3,8	0,4	0,2	-4,5	0,3	0,2	-6,1	0,4	0,3
		20°	6,1	0,6	0,2	8,5	0,8	0,4	-8,1	0,7	0,4	-10,8	0,9	0,6
	A.P.	40°	9,6	0,7	0,3	13,0	1,1	0,6	-11,5	1,0	0,5	-15,3	1,3	0,7
		60°	12,8	1,1	0,4	17,1	1,5	0,7	-14,7	1,3	0,7	-19,4	1,7	0,9
	A.P.	0°	2,6	0,2	0,1	3,8	0,3	0,1	-4,6	0,2	0,6	-6,2	0,3	0,7
		20°	5,5	0,5	0	7,6	0,6	0	-7,4	0,1	0,6	-9,9	0,1	0,7
		40°	8,2	0,7	0	11,0	0,9	0	-10,1	0,3	0,5	-13,3	0,4	0,7
		60°	10,6	0,9	0	14,2	1,2	0	-12,5	0,6	0,5	-16,5	0,8	0,7

## Фундаменты с наклонными стойками

Не применяются

7227 ТМ-Т2-11

Нагрузки на фундаменты анкерно-угловой  
Опоры У35-4 Продод АС-95

 $\gamma = 0,7$ 

Район занесенности	Режим изгиба поворота	Вырываемый фундамент						Сжатый фундамент						
		Нормативная нагрузка		Расчетная нагрузка		Нормативная нагрузка		Расчетная нагрузка						
		Фундаменты с вертикальными стойками												
I-II	H.P.	0°	2,5	0,6	0,3	3,2	0,7	0,5	-4,3	0,7	0,6	-5,1	0,8	0,7
		20°	6,5	1,2	0,7	8,5	1,4	1,0	-8,4	1,4	1,1	-10,4	1,7	1,4
		40°	10,4	1,7	1,1	13,6	2,2	1,5	-12,3	2,1	1,4	-15,4	2,6	1,9
		60°	14,0	2,2	1,5	18,3	2,9	2,0	-15,9	2,7	1,9	-20,1	3,4	2,4
	A.P.	0°	1,1	0,2	0,5	1,7	0,3	0,6	-3,3	0,2	0,5	-4,4	0,3	0,7
		20°	4,6	0,7	0,1	6,3	0,9	0,2	-6,9	0,8	0,5	-9,0	1,1	0,7
		40°	8,0	1,2	0,1	10,7	1,6	0,1	-10,2	1,4	0,5	-13,4	1,8	0,6
		60°	11,1	1,7	0,1	14,7	2,2	0,1	-13,3	2,0	0,5	-17,4	2,6	0,6
III-IV	H.P.	0°	2,2	0,5	0,3	3,4	0,6	0,5	-4,7	0,6	0,5	-6,6	0,7	0,7
		20°	6,4	1,1	0,6	8,8	1,4	1,0	-8,8	1,3	1,0	-12,0	1,7	1,3
		40°	10,4	1,6	0,8	13,9	2,1	1,5	-12,8	2,0	1,4	-17,1	2,6	1,9
		60°	13,9	2,2	1,2	18,5	2,3	2,0	-16,4	2,6	1,9	-21,8	3,4	2,5
	A.P.	0°	1,1	0,2	0,4	1,8	0,3	0,5	-3,5	0,2	0,5	-4,9	0,3	0,7
		20°	4,7	0,7	0,1	6,4	0,9	0,2	-7,1	0,8	0,5	-9,6	1,1	0,7
		40°	8,1	1,2	0,1	10,9	1,6	0,1	-10,6	1,4	0,5	-14,1	1,9	0,7
		60°	11,3	1,7	0,1	15,0	2,2	0,1	-13,7	2,0	0,5	-18,2	2,6	0,6
Фундаменты с наклонными стойками														
I-II	H.P.	N <sup>H</sup> <sub>B</sub>	H <sub>x</sub> <sup>H</sup>	H <sub>y</sub> <sup>H</sup>	N <sup>P</sup> <sub>B</sub>	H <sub>x</sub> <sup>P</sup>	H <sub>y</sub> <sup>P</sup>	N <sub>C</sub> <sup>H</sup>	H <sub>x</sub> <sup>H</sup>	H <sub>y</sub> <sup>H</sup>	N <sub>C</sub> <sup>P</sup>	H <sub>x</sub> <sup>P</sup>	H <sub>y</sub> <sup>P</sup>	
		0°	2,5	0,3	0,4	3,2	0,3	0,5	-4,3	0,3	0,8	-5,1	0,4	1,0
		20°	6,5	0,5	1,0	8,5	0,6	1,3	-8,4	0,6	1,5	-10,4	0,8	1,9
		40°	10,4	0,7	1,6	13,6	0,9	2,1	-12,3	0,9	2,2	-15,4	1,2	2,7
	A.P.	0°	1,1	0,4	0,1	1,7	0,5	0,2	-3,3	0,4	0,6	-4,4	0,5	0,8
		20°	4,6	0,4	0,7	6,3	0,5	0,9	-6,9	0,6	1,2	-9,0	0,8	1,5
		40°	8,0	0,6	1,2	10,7	0,7	1,6	-10,2	0,9	1,2	-13,4	1,2	1,6
		60°	11,1	0,8	1,6	14,7	1,0	2,2	-13,3	1,1	2,3	-17,4	1,5	3,0
III-IV	H.P.	0°	2,2	0,2	0,3	3,4	0,2	0,5	-4,7	0,3	0,8	-6,6	0,3	1,2
		20°	6,4	0,4	0,9	8,8	0,5	1,3	-8,8	0,6	1,5	-12,0	0,7	2,1
		40°	10,4	0,6	1,5	13,9	0,8	2,1	-12,8	0,9	2,2	-17,1	1,1	2,9
		60°	13,9	0,8	2,1	18,6	1,1	2,8	-16,4	1,7	2,8	-21,8	1,5	3,7
	A.P.	0°	1,1	0,4	0,1	1,8	0,5	0,2	-3,5	0,4	0,6	-4,9	0,6	0,9
		20°	4,7	0,4	0,7	6,4	0,5	0,9	-7,1	0,7	1,2	-9,6	0,9	1,6
		40°	8,1	0,6	1,2	10,9	0,3	1,6	-10,6	0,9	1,8	-14,1	1,2	2,4
		60°	11,3	0,8	1,7	15,0	1,0	2,2	-13,7	1,2	2,3	-18,2	1,5	3,1

N7227TM-T1-4

Лист  
3 4

7227ТМ -т2-12

Нагрузки на фундаменты анкерно-угловой  
опоры У35-4+9 Продод АС-95

 $Z = 0,7$ 

Район занесенности	Режим чугун известия	Вырываемый фундамент						Сжатый фундамент						
		Нормативная нагрузка			Расчетная нагрузка			Нормативная нагрузка			Расчетная нагрузка			
		Фундаменты с вертикальными стойками												
		$N_B^H$	$H_x^H$	$H_y^H$	$N_B^P$	$H_x^P$	$H_y^P$	$N_c^H$	$H_x^H$	$H_y^H$	$N_c^P$	$H_x^P$	$H_y^P$	
I-II	H.P.	0°	2,4	0,8	0,3	3,3	0,9	0,5	-5,4	0,9	0,6	-6,3	1,1	0,7
		20°	6,4	1,4	0,7	8,5	1,7	1,0	-9,4	1,6	1,1	-11,5	2,0	1,4
		40°	10,2	1,9	1,1	13,5	2,4	1,5	-13,3	2,3	1,4	-16,5	2,9	1,9
		60°	13,8	2,5	1,5	18,1	3,1	2,0	-16,8	2,9	1,9	-21,2	3,7	2,4
III-IV	A.P.	0°	0,5	0,1	0,4	1,1	0,1	0,5	-3,9	0,1	0,4	-5,1	0,1	0,6
		20°	3,9	0,6	0,2	5,7	0,8	0,3	-7,4	0,7	0,4	-9,6	1,0	0,6
		40°	7,2	1,1	0,2	10,0	1,5	0,3	-10,7	1,3	0,4	-13,9	1,7	0,5
		60°	10,3	1,6	0,2	13,9	2,1	0,2	-13,7	1,9	0,4	-17,8	2,5	0,5
I-II	H.P.	0°	1,7	0,5	0,3	2,9	0,6	0,5	-5,3	0,6	0,5	-7,2	0,8	0,7
		20°	5,8	1,1	0,6	8,2	1,4	1,0	-9,4	1,3	1,0	-12,5	1,7	1,3
		40°	9,7	1,6	0,8	13,3	2,1	1,5	-13,3	2,0	1,4	-17,6	2,6	1,9
		60°	13,2	2,2	1,2	17,9	2,8	2,0	-16,8	2,6	1,9	-22,2	3,4	2,5
III-IV	A.P.	0°	0,5	0,3	0,2	1,2	0,4	0,3	-4,1	0,1	0,2	-5,5	0,1	0,3
		20°	4,0	0,8	0	5,8	1,0	0	-7,7	1,0	0,2	-10,1	1,2	0,3
		40°	7,4	1,3	0	10,2	1,7	0	-11,0	1,6	0,2	-14,5	2,0	0,3
		60°	10,5	1,8	0	14,3	2,3	0	-14,1	2,2	0,2	-18,6	2,7	0,3
Фундаменты с наклонными стойками														
		$N_B^H$	$H_x^H$	$H_y^H$	$N_B^P$	$H_x^P$	$H_y^P$	$N_c^H$	$H_x^H$	$H_y^H$	$N_c^P$	$H_x^P$	$H_y^P$	
I-II	H.P.	0°	2,4	0,2	0,4	3,3	0,2	0,6	-5,4	0,3	1,6	-6,3	0,4	1,8
		20°	6,4	0,2	1,2	8,5	0,3	1,7	-9,4	0,4	2,5	-11,5	0,5	3,0
		40°	10,2	0,3	2,0	13,5	0,3	2,7	-13,3	0,5	3,3	-16,5	0,7	4,1
		60°	13,8	0,3	2,7	18,1	0,4	3,6	-16,8	0,6	4,1	-21,2	0,8	5,1
III-IV	A.P.	0°	0,5	0,2	0,2	1,1	0,2	0,3	-3,9	0,1	1,1	-5,1	0,1	1,5
		20°	3,9	0,2	0,6	5,7	0,2	0,9	-7,4	0,3	1,9	-9,6	0,4	2,4
		40°	7,2	0,2	1,2	10,0	0,2	1,8	-10,7	0,4	2,6	-13,9	0,5	3,4
		60°	10,3	0,2	1,9	13,9	0,2	2,6	-13,7	0,5	3,3	-17,8	0,6	4,3
I-II	H.P.	0°	1,7	0	0,1	2,9	0	0,4	-5,3	0,1	1,5	-7,2	0,1	2,0
		20°	5,8	0,1	1,0	8,2	0,1	1,5	-9,4	0,2	2,4	-12,5	0,3	3,2
		40°	9,7	0,1	1,7	13,3	0,1	2,5	-13,3	0,3	3,2	-17,6	0,4	4,3
		60°	13,2	0,1	2,5	17,9	0,2	3,4	-16,8	0,4	4,0	-22,2	0,6	5,3
III-IV	A.P.	0°	0,5	0,5	0,9	1,2	0,5	1,3	-4,1	0,2	1,2	-5,5	0,3	1,6
		20°	4,0	0,5	0,6	5,8	0,5	1,0	-7,7	0,3	2,0	-10,1	0,4	2,6
		40°	7,4	0,5	1,3	10,2	0,6	1,9	-11,0	0,4	2,7	-14,5	0,5	3,6
		60°	10,5	0,5	1,9	14,3	0,6	2,7	-14,1	0,5	3,4	-18,6	0,6	4,5

7227 ТМ-Т2-(13)

**Расчет экономической эффективности  
Протяженность ЛЭП 35кВ и количество анкерно-угловых опор**

**Таблица №1**

Напряже- ние	На сталь- ных опорах	На ж.д. опорах	Всего:	Протяженность, км				Количество анкерно-угловых опор				
				Одноцепные (80%)		Двухцепные (20%)		с проводами марок	%	Всего км	Всего 0,7 опоры/км	
				У	45%	У+5	40%				У+9 15%	
35	2340	2500	4840	10090 × 0,25 = 4000	420 (420 × 2 = 840)	AC-70 ÷ AC-95	80	3200	2240	1000	900	340
						AC-120 ÷ AC-150	20	800	560	250	220	90
						AC-70 ÷ AC-95	40	170	120	55	50	15
						AC-120 ÷ AC-150	60	250	175	80	70	25
						Итого:		4420	3095	1385	1240	470

**Расход металлоконструкций на годовой объем строительства ВЛ 35кВ по унификации 1969 - 1970 гг. и с дополнительными типами опор**

**Таблица №2**

Ценность		Одноцепные						Двухцепные						Всего одноцепн. и двухцепн.			
Наряд провод	типа	AC-70 ÷ AC-95			AC-120 ÷ AC-150			Итого:	AC-70 ÷ AC-95			AC-120 ÷ AC-150			Итого		
1969-1970 гг.	типа	У35-1	У35-1+5	У110-1+9	У35-1	У35-1+5	У110-1+9	12330	У35-2	У35-2+5	У110-2+9	У35-2	У35-2+5	У110-2+9	1895	14225	
	Все опоры	2960	4550	8220	2960	4550	8220		4830	6590	11390	4830	6590	11390			
	Нов.-80	1000	900	340	250	220	90		55	50	15	80	70	25			
	Общий вес (т)	2960	4095	2795	740	1000	740		265	330	170	385	160	285			
	Итого	9850			2480				765			1130			1895	14225	
	типа	У35-3	У35-3+5	У35-3+9	У35-1	У35-1+5	У110-1+9		У35-4	У35-4+5	У35-4+9	У35-2	У35-2+5	У110-2+9			
1975	Все опоры	1635	2295	2813	2960	4550	8220	7140	2800	3900	5400	4830	6590	11390	1560	8700	
	Нов.-80	1000	900	340	250	220	90		55	50	15	80	70	25			
	Общий вес (т)	1635	2085	960	740	1000	740		155	195	80	385	460	285			
	Итого	4660			2480				480			1130			1560	8700	
	%	5190			Новые типы опор				335			Новые типы опор			335	5525	
Экономия		47%			не разработаны				44%			не разработаны			18%	39%	

При оптовой цене болтовых опор из стали СТ.3 - 196 руб. за 1т (ст. прецискурант №1-09, п. 422) годовая экономия в денежном выражении составит  $196 \times 5525 = 1,08$  млн рублей.  
При трудаотратках  $44,8$  чел. час = 6,45 чел. дней на 1т, экономия трудаотраток составит  $6,45 \times 5525 = 34000$  чел. дней в год

N7227 ТМ-Т1-5 | 11