

Типовой ПРОЕКТ  
407-4-43

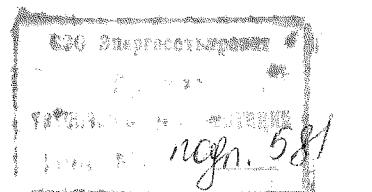
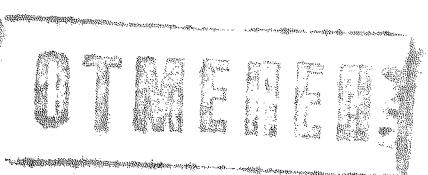
ЧИФОВАННЫЕ  
ПЕРЕХОДНЫЕ ОПОРЫ ВЫСОТОЙ ДО 100М  
для ВЛ 35-220 кВ.

Альбом I.

Пояснительная ЗАПИСКА.

СФ-66-01

Зад. раб. 13143 тч  
(сдел. Ч-3-90 ср. 58)



Типовой проект  
407-4-43

ЦИФОВЫЕ  
ПЕРЕХОДНЫЕ ОПОРЫ ВЫСОТОЙ ДО 100м  
для ВЛ 35-220 кВ

СОСТАВ ПРОЕКТА

Альбом I

Пояснительная записка

Альбом II

Рабочие чертежи опор ВЛ 35-110 кВ

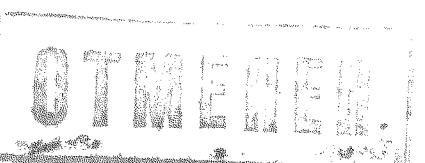
Альбом III

Рабочие чертежи опор ВЛ 220 кВ

Альбом IV

Сметы

Альбом I



Разработан Северо-Западным отделением  
института „Энергосетьпроект”

УТВЕРЖДЁН И ВВЕДЁН В ДЕЙСТВИЕ  
приказом института „Энергосетьпроект”  
№ 192 от 8/XII-72г

7044 ГМ-Г-3

**Содержание альбома****Глава 1 Основные исходные положения проекта.**

Листрич

2

**Глава 2 Краткое описание конструкций опор**

5

**Глава 3 Указание по применению опор**

8

**4. Выписка из патентного формуляра**

11

**5. Выписка из заключения по экспертизе на новизну и патентоспособность.**

12

- Приложение:**
1. Обзорный лист
  2. Воздушные изоляционные расстояния
  3. Нагрузки на фундаменты

13

15

17

**ГОСТЫ, примененные в проекте**

380-71

8509-57

8240-56\*

82-70

5681-57\*

7798-70

8706-58

**Глава I. Основные исходные положения проекта** 2

§ 1. Рабочие чертежи унифицированных переходных опор высотой до 100м для ВЛ 35÷220кВ разработаны Северо-Западным отделением института „Энергосетьпроект“ в соответствии с техническим проектом, утвержденным решением Главниипроекта Минэнерго №371 от 18 XI 1971г и планом типовых работ Госстроя СССР на 1972г.

§ 2. Переходные опоры предназначены для однозначных и двузначных переходов ВЛ 35÷220кВ, проходящих в I-II районах гололедности и I-III ветровых районах, с проводами марок:

АС-185; АСО-240; АСО-300; АСУ-185; АСУ-300; АСУ-400; АСУС-185

но ВЛ 35 и 110кВ,

АСО-300; АСО-400; АСО-500; АСУ-300; АСУ-400; АСУС-300 и АСУС-500

но ВЛ 220кВ,

рекомендуемых к применению на переходах линий указанных напряжений.

На опорах переходов предусмотрена подвеска двух грозозащитных тросов сечением для ВЛ 35-110кВ до 70мм включительно (ф1.10 ГОСТ 3063-66), а на опорах для переходов ВЛ 220кВ - до 140мм<sup>2</sup> включительно (ф 15.5 ГОСТ 3064-66).

На переходных опорах можно также подвешивать провода и тросы любых других марок, в том числе однореевые и спиралореевые, при условии, что расчетные нагрузки от проводов и тросов этих марок не превышают нагрузок, указанных на монтажных схемах соответствующих опор.

§ 3. На опорах предусмотрена подвеска проводов и тросов



1972 Унифицированные переходные  
опоры высотой до 100 м  
для ВЛ 35-220 кВ

Пояснительная записка

Типовой проект  
407-4-43

Альбом  
I  
Лист  
1

ЭНИИЭР  
Северо-Западное отделение  
г. Ленинград

в типовых гирляндах по проекту 4.407-138.

Согласно проекту типовых гирлянд провода марок АС и АСО всех сечений, АСЧ-185 и тросы до 70 мм<sup>2</sup> включительно подвешиваются в глухих зажимах, провод марок АСЧ-300, АСЧ-400, АСЧС всех сечений и тросы 140 мм<sup>2</sup>- на многороликовых подвесах. При указанном способе подвески, нагрузки, принятые в расчетах соответствующих опор по аварийному режиму, не будут превышены.

В трансверсах опор 35 и 110 кВ предусмотрены отверстия 21±0,6 для подвески гирлянд проводов и тросов при помощи узлов КГП-12. На опорах 220 кВ гирлянды проводов можно подвешивать при помощи узлов КГП-12 или КГН45-5, тросы при помощи узлов КГП-12 или КГ25-1.

Тросовые подвески могут быть изолированные и неизолированные

§ 4. Конструкции опор разработаны в соответствии с действующими нормами проектирования линий электропередачи ПЧЭ-66, СН и ПГ-И.9-62, СН и ПГ-В.3-62\*, проектом ПЧЭ-72 и рассчитаны по методу предельных состояний с учетом нижеследующих изменений:

а) Воздушные изоляционные расстояния от проводов до тела опоры по внутренним и атмосферным перенапряжениям определяются в соответствии с решением Минэнерго № 10/70 от 4 мая 1970 г. при скоростном напоре 0,19 м/с, но не менее 6,25 кгс/м<sup>2</sup>.

Воздушное расстояние по атмосферным перенапряжениям

принимается равным длине гирлянды по изоляции.

б) Ветровая нагрузка на провода и тросы определяется в соответствии с действующим ГОСТ 1451-65 и проектом ПЧЭ-72 по формуле:

$$P = \rho C x q f \sin^2 \Psi$$

в) Напряжения в проводах (кгс/мм<sup>2</sup>) принимаются по табл. II-5-7 ПЧЭ-72

В проводах МОРОК	При наибольшей нагрузке	При среднегодовой температуре
АС	12,2	7,25
АСО	11,3	6,75
АСЧ	14,7	8,75
АСЧС	23,0	13,75

г) Согласно проекту ПЧЭ-72 в верхних точках подвесов проводов допускается увеличение напряжений до 110% указанных значений, а дополнительные напряжения от перегиба проводов и тросов на роликах не учитываются.

§ 5. При общей высоте опор 35 и 110 кВ 81 м на переходе 110 кВ требуется 8+5=13 изоляторов ПСБ-А или 7+5=12 изоляторов ПС 12-А. По проекту 4.407-138 длина соответствующих гирлянд по изоляции составляет 1,69 м и 1,68 м, а общая длина гирлянд 2,68 м и 2,67 м. Построения габаритов (см. приложение 2), выполненные для округленных значений длины гирлянды 3 м и изолационного расстояния по атмосферным перенапряжениям

704/117-1-5

Использование	Установка
Рук. ГР.	Установка
Черт.-планы	Установка
Фото	Установка
Мат. отп.	Установка
Планш. п.р.	Установка

Санкт-Петербург  
Балтийское направление  
г. Ленинград

17м показывают, что при принятых вылетах троверс допустимы отклонения поддерживающих гирлянд  $15^\circ$  на двухцепных и  $18^\circ$  на одноцепных опорах.

В виде примера можно указать, что угол отклонения гирлянды из изоляторов ПСБ-А с проводом АС-185, подвешенным на высоте приведенного ц.т. 50м над землей и значениях  $R_{ветр} = R_{вес} = 500$  м составит:

$$\operatorname{tg} \alpha_{\text{отп}} = \frac{0.205 \cdot 500}{0.77 \cdot 500 + \frac{150}{2}} = 13^\circ$$

Как правило, на переходах  $R_{вес} > R_{ветр}$ ; приведенный пример показывает, что вылеты троверс приняты с небольшим запасом даже при наиболее неблагоприятном сочетании расчетных условий. Тем не менее при конкретном проектировании следует производить расчеты углов отклонений, а в случае необходимости - и соответствующие построения, подтверждающие соблюдение предустановленных воздушных расстояний. Если эти расстояния не выдерживаются, то следует применять опоры 220кВ с большими вылетами троверс.

§ 6. При общей высоте опор 220кВ 94м на переходе требуется  $14+6=20$  изоляторов ПСБ-А или  $13+6=19$  изоляторов ПС 12-А. По проекту Ч407-138 длина соответствующих гирлянд по изоляции составляет 2,6 и 2,65м, а общая длина гирлянд - 3,59 и 4,9м.

Построения габаритов в приложении 2, выполненные для

наиболее неблагоприятного случая гирлянды длиной 4,9м и округленного значения изолационного расстояния 2,7м показывают, что при принятых вылетах троверс допустимо отклонение поддерживающих гирлянд на угол  $7^\circ$  на двухцепных и  $10^\circ 30'$  на одноцепных опорах. Угол отклонения гирлянды из 3 цепей изоляторов ПС 12-А с проводом АСУС-300, подвешенным на высоте ц.т. 50м над землей при  $R_{ветр} = R_{вес} = 1000$  м составит:

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{0.284 \cdot 1000}{2 \cdot 36 \cdot 1000 + \frac{795}{2}} = 6^\circ$$

Для проводов меньшего сечения применяются гирлянды длиной 3,59м, отклонения которых могут достигать  $12^\circ$  на двухцепных и  $16^\circ$  на одноцепных опорах.

При конкретном проектировании следует производить соответствующие расчеты и построения для проверки воздушных расстояний. Если эти расстояния не выдерживаются, то следует, применять опоры 330кВ с большими вылетами троверс.

§ 7. При использовании более длинных гирлянд следует также проверять расстояние от человека, стоящего на троверсе, до провода, подвешенного на ближайшей выше троверсе. По правилам техники безопасности (1969г.) это расстояние должно быть не менее 1,0м на ВЛ 35-110кВ и не менее 2,0м на ВЛ 220кВ.

§ 8 Зашитный угол троса в наиболее неблагоприятных

1972

Унифицированные переходные  
опоры высотой до 100м  
для ВЛ 35-220 кВ

Пояснительная  
записка



Минск  
Ч407-4-43

Альбом  
I

Лист  
3

Рук. гр.	Членов Г.А.
Членов-члены:	Гладышев Г.В.

условиях, т.е. при изолированный тросовой подвеске и наиболее коротких гирляндах, показан в приложении 2 на опорах 35 и 110 кВ в наиболее неблагоприятном случае обеспечен угол защиты 16°, на опорах 220 кВ - 18°

§ 9. Расстояния между проводами на опорах d в зависимости от стрелы провеса определяются по формуле, приведенной в проекте ПЧЭ-72 для опор со стрелами провеса более 16 м

$$d = 1,0 + \frac{U}{110} + 0,6 \sqrt{f} + 0,15 V, \text{ где}$$

d - расстояние между проводами по прямой, м  
U - напряжение ВЛ, кВ;

f - наибольшая стрела провеса, м;

V - расстояние между проводами по вертикали, м  
на опорах 35 и 110 кВ расстояние между проводами равно  $\sqrt{7,5^2 + 2,5^2} = 7,9$  м, а на опорах 220 кВ -  $\sqrt{9,0^2 + 3,0^2} = 9,5$  м. При этих расстояниях опоры 35 и 110 кВ можно применять на переходах 110 кВ со стрелами провеса не более 64 м, а опоры 220 кВ - на переходах 220 кВ со стрелами не более 74 м. Вышеуказанные значения стрел близки к высоте соответствующих опор до траперсы, что обеспечивает вполне достаточную область применения опор на конкретных переходах

1972

Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-220 кВ

## Глава №2 Краткое описание конструкций

5

### ОПОРЫ

§ 10. В объем проекта входят промежуточные свободностоящие переходные опоры следующих типов:  
одноцепная ППН-1/67,5 для переходов ВЛ 35-110 кВ;  
двухцепная ППН-2/60 " " " опоры для переходов ВЛ 35-110 кВ по соображениям унификации объединены в один тип.  
одноцепная ПП 220-1/79 для переходов ВЛ 220 кВ  
двухцепная ПП 220-2/70 " "

Привязка переходных опор к напряжениям 35-появляется условной. При соблюдении нормативных требований в отношении нагрузок и воздушных изоляционных расстояний опоры ПП 110-1 и 2 можно применять на переходах 220 кВ в случае превышения нагрузок или воздушных изоляционных расстояний, примененных на опорах ПП 110-1 и 2, на переходах 35-110 кВ следует применять опоры ПП 220-1 и 2.

Все вышеперечисленные опоры могут быть понижены путем снятия нижних секций (см. приложение 1. "Обзорный лист")

§ 11. Шифры опор состоят из буквенно-цифровой части.

буквенная часть определяет тип опоры:  
П - переходная, П на втором месте - промежуточная

Пояснительная записка

Типовой проект  
407-4-43Альбом  
IЛист  
4

Первые знаки цифровой части шифра 110 и 220 обозначают напряжение линий, но которых соответствующие переходные опоры применяются чаще всего (см. выше § 10)

После первой цифровой части шифра через тире проставляется порядковый номер опоры, причем одноцепные опоры обозначаются нечетными цифрами, а двухцепные четными. В настоящем проекте одноцепные опоры обозначены цифрой 1, а двухцепные цифрой 2.

После цифры, обозначающей целостность, ставится знак дроби /, а за этим знаком - число, обозначающее высоту опоры до нижней тяговерсы в метрах

Таким образом, шифр ПП 110-2/60 обозначает переходную промежуточную двухцепную опору, применяемую чаще всего на переходах ВЛ 110 кВ, с высотой до нижней тяговерсы 60 м

§ 12. Опоры, предназначенные для установки в районах с расчетной температурой не ниже  $-40^{\circ}\text{C}$ , выполняются из углеродистой стали Ст.3 по ГОСТ 380-71 с горючестью свариваемости, а опорные плиты башмаков из низколегированной стали по ГОСТ 5058-65\*

Марки и категории стали принимаются в соответствии с указаниями Госстроя СССР и ин-та "Энергосетьпроект", действующими в момент выдачи заказа на опоры.

1972 Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-220 кВ

В момент завершения настоящего проекта действовали "Нормативные и технические материалы для проектно-изыскательских и научно-исследовательских работ" "Энергосетьпроект" 25/1 от 25 января 1972 г., применительно к которым и составлены примечания о марках стали на монтажных схемах опор. При этом для упрощения заказов стали и повышения надежности опор в примечаниях на монтажных схемах рекомендовано заказывать всю сталь (независимо от толщины) марки ВСт.ЗСЛ5. Согласно "нормативным материалам" № 25/1 допускается заказывать сталь толщиной до 10 мм включительно марки ВСт.3 пС 5

§ 13. Опоры, предназначенные для установки в районах с расчетной температурой ниже  $-40^{\circ}\text{C}$ , должны выполняться в строгом соответствии с указаниями СН 363-66 и ВСН-62-72 (Минэнерго СССР) в части марок применяемых сталей, конструкирования и технологии изготовления. При этом должны учитываться все дополнения к СН 363-66 и ВСН-62-72 Минэнерго СССР действующие в момент выдачи заказа на опоры.

§ 14. Применяемые марки стали для конструкций, марки электродов и марки стали для болтов опор уточняются в соответствии с действующими

Пояснительная записка.

Головной проект	Альбом	Лист
407-4-43	I	5

нормативами и указываются в проектах соответствующих линий или переходов.

§ 15. Опоры состоят из болтовых и сварных секций. Сварными выполнены только верхние секции и секции № 5 ствола, а также верхние грани троверс, размеры которых вписываются в железнодорожные габариты. Остальные секции собираются из отдельных элементов на болтах нормальной точности. Все секции ствола выполнены с пазами из одиночных уголков и соединяются друг с другом на двухсрезных болтах нормальной точности (за исключением верхнего стыка ствола опор ПП 110-1 и 2, где с учетом небольших усилий предусмотрены односрезные болты нормальной точности).

В узлах соединения поясов нижних секций с башмаками можно применять только односрезные болты. Количество таких болтов получается настолько большим, что стык становится недеформируемым. Поэтому стыки поясов нижних секций с башмаками выполнены сварными.

§ 16. Геометрические схемы ствола и троверс одноцепных и двухцепных опор одного напряжения (т.е. ПП 110-1 и 2, ПП 220-1 и 2) одинаковы. Предусмотрено также максимальная унификация узлов и деталей.

1972 Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-220 кВ

§ 17. На всех опорах предусмотрены лестницы с ограждениями, доходящие до вершины опоры. На секциях и на всех троверсах опор выполнены площадки с ограждениями.

§ 18. Применяемые профили уголков, толщины листовой стали и диаметры болтов даны в табл. 1.  
Таблица 1.

Сортамент профилей проката и болтов для изготовления опор.

Уголки равнобокие ГОСТ 8509-57	Швеллер ГОСТ 8240-56*	Сталь листовая ГОСТ 82-70 5681-57* толщины, мм	Диаметры болтов, мм ГОСТ 7798-70
L 50x5	[ 16	6	20
63x5		8	24
70x6		10	30
75x6		14	
90x7		16	
100x7		20	
110x8		50	
125x8		60	
140x9			
160x10			
180x11			
200x12			
200x16			
200x20			
200x25			
200x30			

Для площадок требуется просечновытяжная сталь по ГОСТ 8706-58 толщиной 5мм.

§ 19. Защита опор от коррозии производится путем окраски масляной краской согласно укозб.

Пояснительная записка

Типовой проект 407-4-43 Альбом I Лист 6

СНиП III-В.5-62\* и СНиП III-И.6-67.

В соответствии с „Правилами дневной маркировки светового ограждения и радиомаркировки препятствий, находящихся на приэздрородных территориях и воздушных трассах“ опоры должны быть окрашены в два цвета – красной (оранжевой) и белой краской полосами шириной от 2 до 15 м в зависимости от высоты опоры. Число полос должно быть не менее трех, причем первая и последняя полосы окрашиваются в красный (оранжевый) цвет.

§ 20. Нагрузки на фундаменты, определенные по методу предельных состояний в соответствии с указаниями СНиП II-И.9-62, даны в приложении З к настоящему тому.

### Глава 3. Указания по применению опор

§ 21. До выбора типов переходных опор необходимо выбрать схему перехода и марки проводов и тросов. Для общей ориентировки можно пользоватьсяальбомами опор больших переходов выпущенными институтом „Энергосетьпроект“ в 1963 и 1969 г.г.

Полезные данные по большим переходам содержатся также в следующих работах, выполненных Северо-Западным отделением ин-тво „Энергосетьпроект“

1. Указания по проектированию больших переходов, 1963 г.

2. Типовые схемы и опоры больших переходов ВЛ 110, 220 и 330 кВ, проектное задание, 1964 г.

3. Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-330 кВ, технический проект, 1971 г.

4. Технология и организация строительства переходов ВЛ напряжением 110 кВ и выше через водные преграды, 1970 г.

Следует иметь в виду, что в вышеперечисленных работах учтены требования Правил и Норм действовавших в период разработки соответствующих проектов. Поэтому во всех случаях, когда рекомендации вышеуказанных работ не соответствуют требованиям редакций ПЧЭ и СНиП, действующих в момент проектирования, следует руководствоваться указаниями последних редакций ПЧЭ и СНиП.

§ 22. В техническом проекте „Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-330 кВ“ было установлено, что применение переходных опор анкерного типа целесообразно только на переходах, сооружаемых по схеме К-К с использованием опор нормальной высоты или повышенных. Выполнение переходов по схеме К-А-А-К с высокими переходными анкерными опорами высотой более 50 м нецелесообразно, т.к. переходы по схеме К-П-П-К дают более экономичное и надежное

решение (смотри главу 4 "Выбор типов переходных опор").

§ 23. В дополнение и развитие указаний, перечисленных выше в § 21, даются следующие рекомендации:

а) При выборе створа перехода следует отдавать предпочтение прямолинейным узким участкам или участкам перехода русла между двумя монолитами с более высокими и устойчивыми берегами, участком с одним руслом, с односторонней поймой, заросшей лесом, участком расположенным ниже плотин и мостов или с укрепленными берегами.

По возможности следует избегать участков с широкой и низкой поймой, с сильно монолитирующим и блуждающим руслом и с сильно размываемыми берегами. Следует учитывать, что на поймах с возможным ледоходом потребуется установка фундаментов, защищенных от размыва и рассчитанных на давление льда.

б) Указания о выборе марок проводов в зависимости от пролета даны в работе "Указания по проектированию больших переходов"; погонные и приведенные нагрузки стальноплюминиевых проводов и тросов рекомендуемых марок, а также их тяжение  $T_{\text{макс.}}$  - в техническом проекте "Унифицированные переходные опоры высотой до 100м для ВЛ 35-330 кВ".

Опыт проектирования больших переходов показывает, что стрелы провеса при высшей температуре

и гололеде мало отличаются друг от друга (обычно но несколько метров). Поэтому для начальной прикидки высоты опор можно определять приближенное значение наибольшей стрелы провеса по формуле:

$$f = \frac{P_7 \cdot \ell^2}{8T_{\text{макс.}}}$$

$P_7$  - погонная нагрузка от веса провода, покрытого гололедом, скоростной напор 0,25 д.н.

б) Нагрузки на опоры рекомендуется определять после выполнения расчета проводов для проектируемого перехода. При определении нагрузок на промежуточные переходные опоры с многорядковыми подвесами необходимо учитывать разность горизонтальных составляющих тяжений проводов и тросов АТ, которую можно определять по формуле:

$$\Delta T = G F \left( \frac{\ell_{31}}{\sqrt{16f_1^2 + \ell_{31}^2}} - \frac{\ell_{32}}{\sqrt{16f_2^2 + \ell_{32}^2}} \right),$$

где  $\ell_{31}$ ,  $\ell_{32}$  - большие эквивалентные пролеты, м  
 $f_1$  и  $f_2$  - стрелы провеса в середине эквивалентных пролетов, м

$G$  - напряжение в нижней точке провода, кгс/мм<sup>2</sup>

$F$  - сечение провода, мм<sup>2</sup>

Значение разности тяжений получается в кгс. Если значение  $\Delta T$  положительно, то разность тяжения направлена в сторону пролета  $\ell_{31}$ ; если  $\Delta T$  отрицательна, то она направлена в сторону пролета  $\ell_{32}$ . Арифметическая сумма этой разности и поперечной

нагрузки на провод (или трос) проектируемого перехода не должна превышать поперечной горизонтальной силы, указанной по монтажной схеме применяемой опоры.

г). При установке на переходах 2<sup>х</sup> промежуточных опор с многорогиковыми подвесами проводов рекомендуется принимать залес габарита 3-5м (в зависимости от длины пролета и района гололедности), учитываящий возможное увеличение стрепы провода над фронтоном, при первоначальной горизонтальной нагрузке.

При установке на переходах трёх и более опор подряд рекомендуется принимать для определения ориентировочной высоты опор залес габарита над судоходным уровнем 5-10 м (в зависимости от длины пролёта и района гололедности)

§ 24 Для переходов в районах с климатическими условиями, указанными в проекте, т.е. в Г-IV районах гололедности и в ветровых районах до III включительно, после определения необходимой высоты опоры (до нижней траперсы) выбор типа унифицированной опоры производится непосредственно по обзорному листу (см. приложение 1).

После выбора типа опоры по высоте необходимо вычислить расчетные нагрузки (т.е. нормативные нагрузки,

умноженные на коэффициенты перегрузки) от проводов и тросов проектируемого перехода и выбрать тип опоры так, чтобы вычисленные реальные нагрузки не превышали нагрузок, указанных по монтажной схеме выбранной опоры (см. выше § 10).

Если нагрузки от проводов и тросов проектируемого перехода превышают нагрузки, принятые в настоящем проекте, то следует использовать опоры повторного применения или унифицированные опоры 330 кВ, а при невозможности использования и этих опор опоры индивидуального проектирования.

Необходимо также убедиться, что воздушные изоляционные расстояния на выбранной опоре удовлетворяют нормативным требованиям (см. выше § 5 и б).

§ 25. При проектировании переходов в ветровых районах выше III следует рассматривать варианты использования опор повторного применения, унифицированных переходных опор 330 кВ, а при переходных опорах меньшей высоты - также пониженных переходных опор по настоящему проекту, область применения которых может быть расширена следующим образом:

Тип опор		Нормативный скоростной нагрузка на опору кгс/м <sup>2</sup>	и тросов, указанных на монтажных схемах соответствующих опор.	
Рук. грунтов/Черн. почв.	Железобетон/Гранит			11
П110 - 1/47,5; П110-2/40	—	56		
П110 - 1/37,5	—	60		
П220 - 1/69; П220 - 2/60	—	56		
П220 - 1/59; П220 - 2/50	—	60		
П220 - 1/49; П220 - 2/40	—	65		
П220 - 1/38	—	70		
Вышеуказанные нормативные скоростные нагрузки определяют область применения пониженных переходных опор при 0,8 расчетных нагрузок от проводов и тросов, указанных на монтажных схемах соответствующих опор.				
§ 26. Нагрузки на фундаменты переходных опор определяются большим количеством параметров, изменяющихся в широких пределах. Поэтому составить нагрузки на фундаменты, соответствующие сочетаниям этих параметров на конкретных переходах, практически невозможно: нагрузки на фундаменты следует вычислять в соответствии с местными условиями.				
Для общей ориентировки в приложении 4 даны нагрузки на фундаменты опор полной высоты, вычисленные при ветровых нагрузках III ветрового района и при нагрузках от проводов				
1972	Унифицированные переходные опоры высотой до 100м для ВЛ 35-220 кВ	Пояснительная записка.	Типовой проект 407-4-43	Альбом I Лист 10

704/т-Г/3

Данный проект обладает патентной чистотой в отношении СССР, Болгарии, Венгрии, ГДР, Польши, Румынии, Чехословакии и Югославии.

В разработанном проекте все составные элементы проекта обладают патентной чистотой по указанным странам.

Комплектующих изделий, не обладающих патентной чистотой, не имеется.

В связи с разработкой данного проекта, подача заявок на изобретение или полученных авторских свидетельств не имеется.

Патентный формуляр составлен 16 октября 1972 г. Цель проверки - новая разработка данного проекта и возможности применения его в социалистических странах.

Составитель выписки

Инженер ОТГ  
17 октября 1972 г.

/Е. Константинова/

### Выписка.

из заключения по экспертизе на новизну и патентоспособность типового проекта 407-4-43

При разработке типового проекта „Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35÷220 кВ“ 407-4-43 были просмотрены следующие патентные материалы:

ЭнергоДокументы проекта  
Свердловское отделение  
г. Екатеринбург

1972

Унифицированные переходные  
опоры высотой до 100 м  
для ВЛ 35-220 кВ

а) СССР - перечень патентов, действующих в СССР по состоянию на 1 января 1970 г. и бюллетени 12

„Открытия, изобретения, промышленные образцы, товарные знаки“, с 1 января 1970 г. по 4 сентября 1972 г. по классам - Е04С, 3/30, 3/32; Н02Г, 7/00; Н01В, 17/00; Н01Г (378, 3/30, 3/32; 2Г 11, 12, 13, 72).

б) Болгария - библиографический сборник, действующих патентов 1 июня 1965 г. и библиографические патентные бюллетени за 1966, 1968, 1969, 1970 г.г. и бюллетени №№ 1÷4 за 1971 г., классы те же, что и по СССР.

в) Венгрия - библиографические сборники, действующих патентов по состоянию на 1 января 1966 г. и библиографические патентные бюллетени за 1966, 1968, 1969, 1970 г.г. и бюллетени №№ 1÷12 за 1971 г., классы те же, что и по СССР.

г) Германская Демократическая Республика - библиографические сборники, действующих патентов по состоянию на 1 января 1966 г. и библиографические патентные бюллетени с 1966 г. по 1970 г. и бюллетени №№ 1÷20 за 1971 г., классы те же, что и по СССР.

д) Польша - библиографические сборники, действующих патентов по состоянию на 1 января 1966 г. и библиографические патентные бюллетени за 1966, 1968, 1969, 1970 г.г. и бюллетени №№ 1÷6 за 1971 г., классы те же, что по СССР

е) Румыния - библиографические сборники, действующих патентов по состоянию на 1 января 1966 г. и библиографические патентные бюллетени за 1966, 1968, 1969, 1970 и бюлле-

Пояснительная записка

Типовой проект  
407-4-43

Альбом  
Г

Лист  
11

тени №№ 1-6 за 1971 г.

ж) Чехословакия - библиографический сборник, действующих патентов по состоянию на 1 января 1966 г. и библиографические патентные бюллетени за 1966, 1968, 1969 г.г. и бюллетени №№ 1-11 за 1971 г., классы также, что по СССР.

з) Югославия - библиографический сборник, действующих патентов по состоянию на 1 января 1966 г. и библиографические патентные бюллетени за 1966, 1968, 1969, 1970 г.г. и бюллетени №№ 1-6 за 1971 г., классы также, что по СССР.

Патентные материалы просмотрены по патентным фондам ЦЗО института „Энергосетьпроект“ и библиотеки Ленинградского Центрального Бюро Технической Информации. Кроме того просмотрены реферативные журналы по данной теме с 1962 г. по 10 октября 1972 г. В работе использованы патенты, авторских свидетельств не имеется.

В процессе разработки проекта подобных заявок на предполагаемые изобретения не имеется.

Общие выводы: Типовой проект „Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35÷220 кВ“ 407-4-43 обладает патентной чистотой в отношении СССР, Болгарии, Венгрии, ГДР, Польши, Румынии, Чехословакии и

Югославии.

13

Составитель выписки

инженер ОТП

/Е. Константинова/

17 октября 1972 г.

Энергосетьпроект Северо-Западное отделение г. Ленинград	Рук. гр. Чирков Чирков Нач. отп. Г. Константинова	Библиография Патенты Сборники Бюллетени	1971-14
1972	Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-220 кВ	Пояснительная записка	Типовой проект 407-4-43 Лист 12

70117м-1-15

**Энергосетьпроект**  
Северо-западное отделение  
г. Ленинград

Гл. инженер Г.П. Борисов  
Науч. тех. отв. А.И. Смирнов  
Гл. специал. В.А. Курносов  
Науч. отп. Н.С. Синелобов  
Гл. инж. пр. В.А. Автородиев

цепность

одноцепные

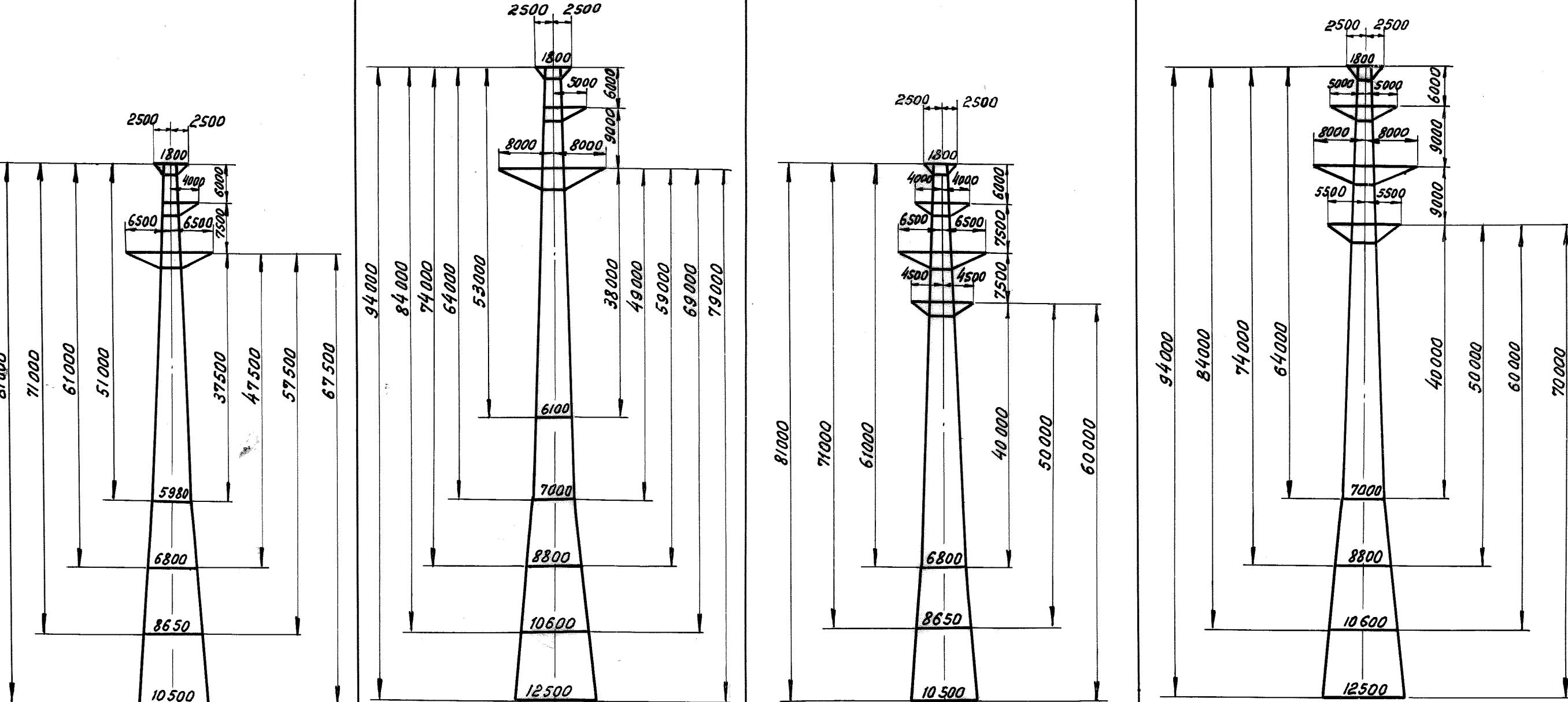
Напряжение ВЛ

110 кВ

220 кВ

двухцепные

вес опор



ПП 110-1/67,5 - 54,5 т  
ПП 110-1/57,5 - 45,7 т  
ПП 110-1/47,5 - 36,5 т  
ПП 110-1/37,5 - 30 т

ПП 220-1/79 - 76,7 т  
ПП 220-1/69 - 63 т  
ПП 220-1/59 - 53,6 т  
ПП 220-1/49 - 44 т  
ПП 220-1/38 - 35,5 т

ПП 110-2/60 - 59 т  
ПП 110-2/50 - 49,2 т  
ПП 110-2/40 - 39,5 т

ПП 220-2/70 - 84 т  
ПП 220-2/60 - 72 т  
ПП 220-2/50 - 63 т  
ПП 220-2/40 - 53 т

1972

Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-220 кВ

Обзорный лист

Типовой проект 407-4-43  
Альбом I  
Лист 13

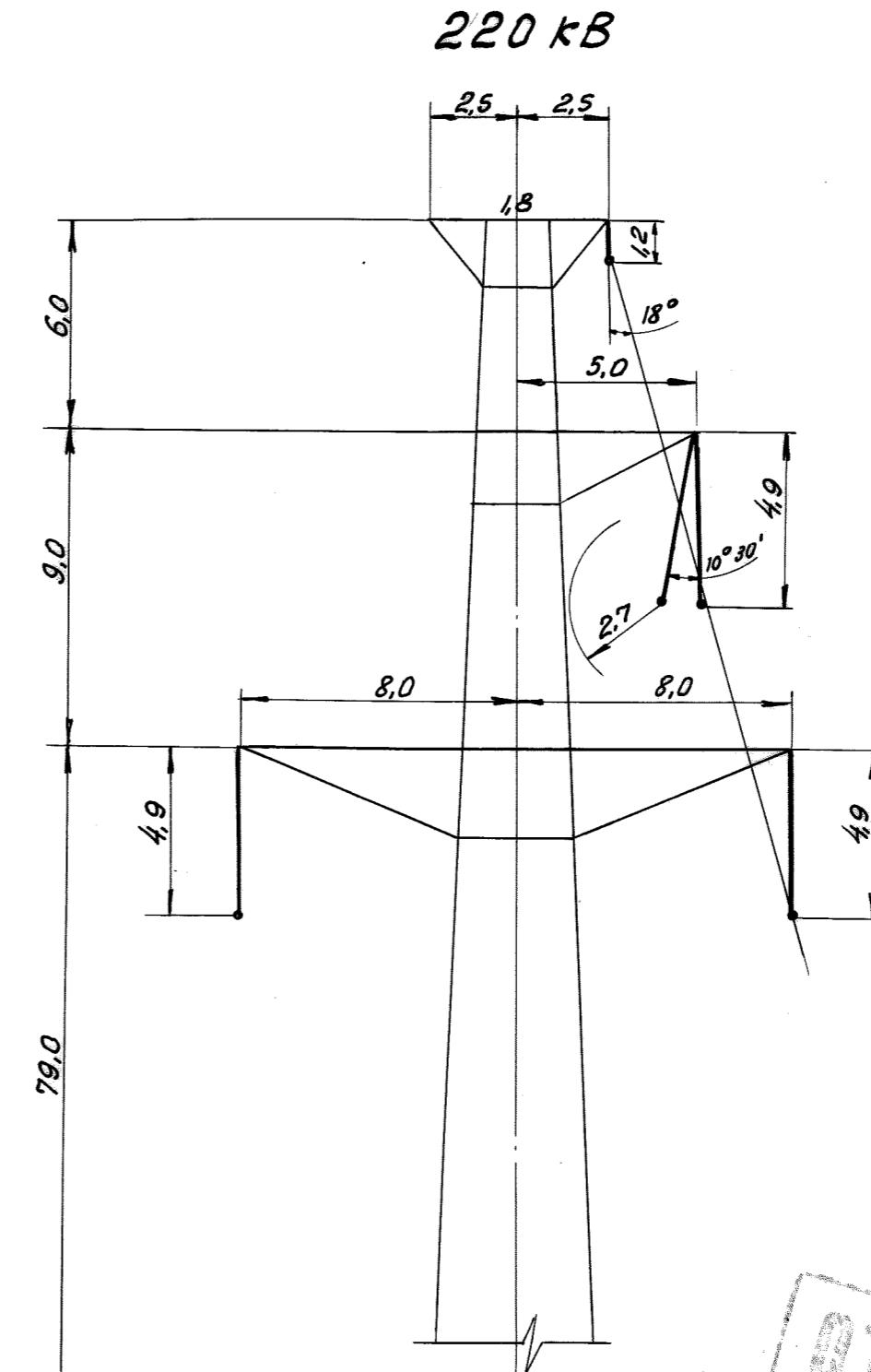
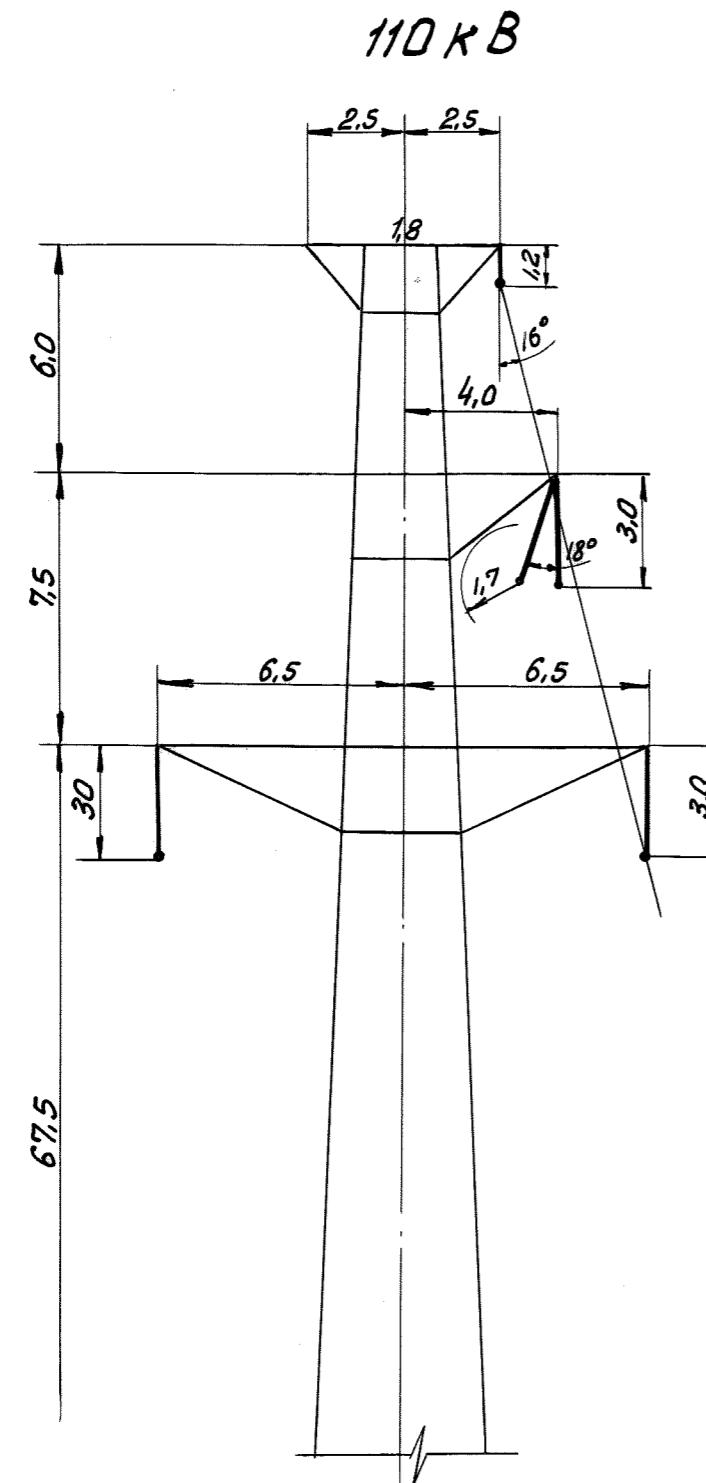
**Энергосети проект**  
гл. инженер  
Науч. тех. отв.  
северо-западное отделение  
Науч. отп.  
Гл. инж. пр.

г. Ленинград

Короков  
Гильнерин  
Куриасов  
Н.С. Синеловский  
Ю.Н. Новгородцев

рук. группы Устинов  
Инженер  
Константинова

10117м-1-16



Санкт-Петербург  
Энергосети проект

1972

Унифицированные переходные  
опоры высотой до 100 м  
для ВЛ 35-220 кВ

Габариты одноцепных свободностоящих опор  
ВЛ 110 кВ и 220 кВ

Типовой проект  
407-4-43

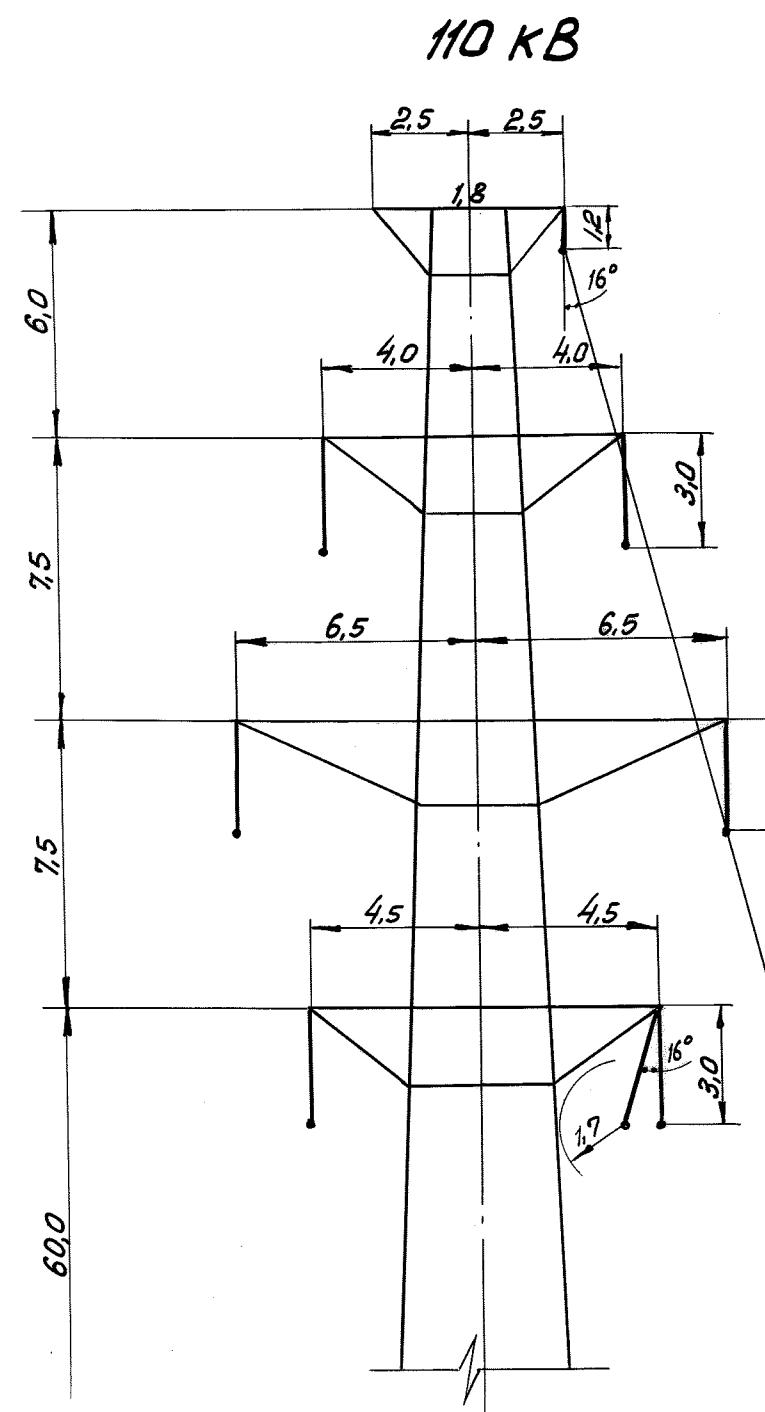
Альбом  
I

Лист  
14

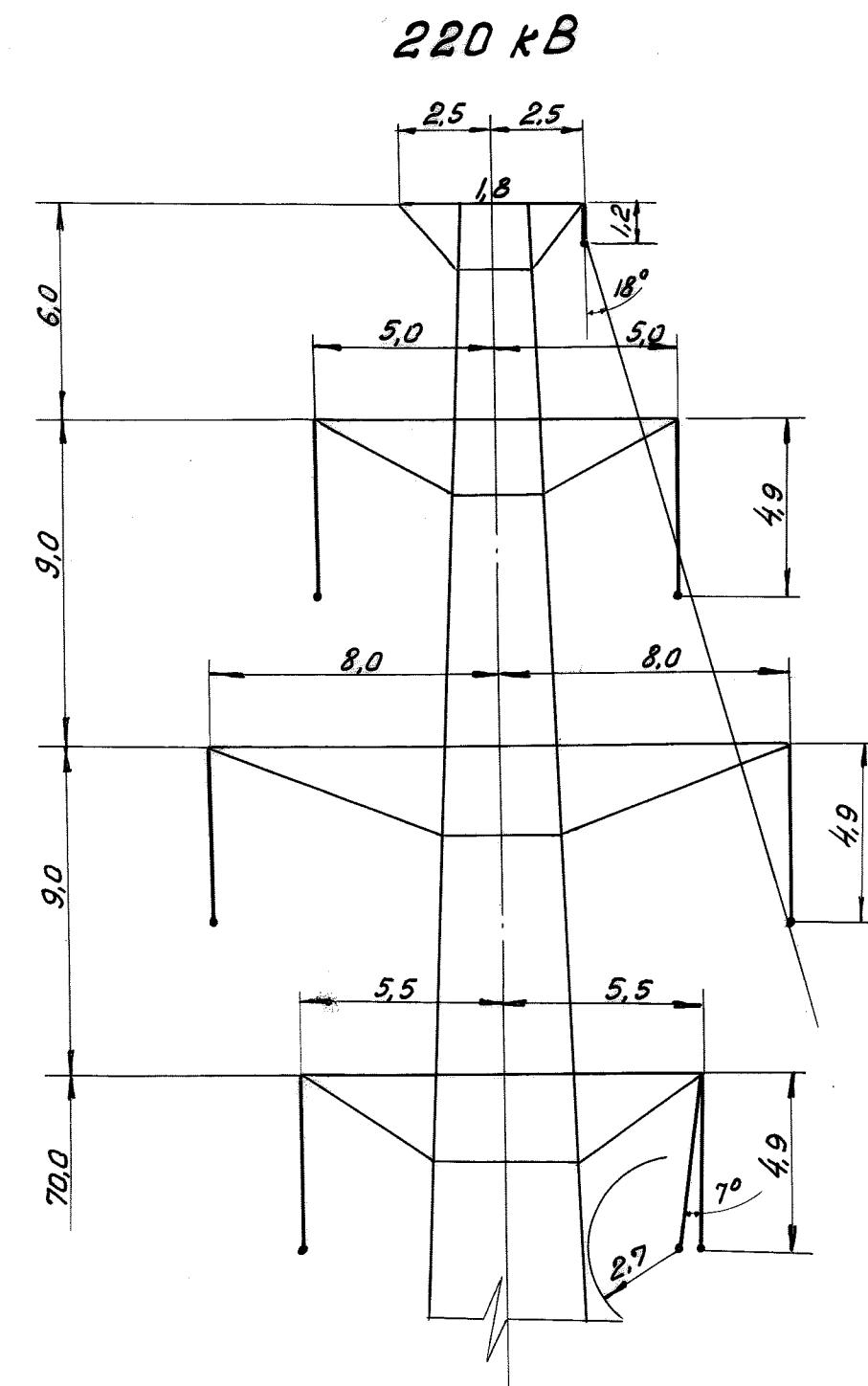
70117м-1-17

Гл.инженер  
Науч.тех.отд.  
северо-западное отделение  
Гл.специалист  
Науч.отдел  
Гл.инж.проекта

Энергосетпроект  
г. Ленинград



110 кВ



220 кВ

1972

унифицированные переходные  
опоры высотой до 100м  
для ВЛ 35 - 220 кВ

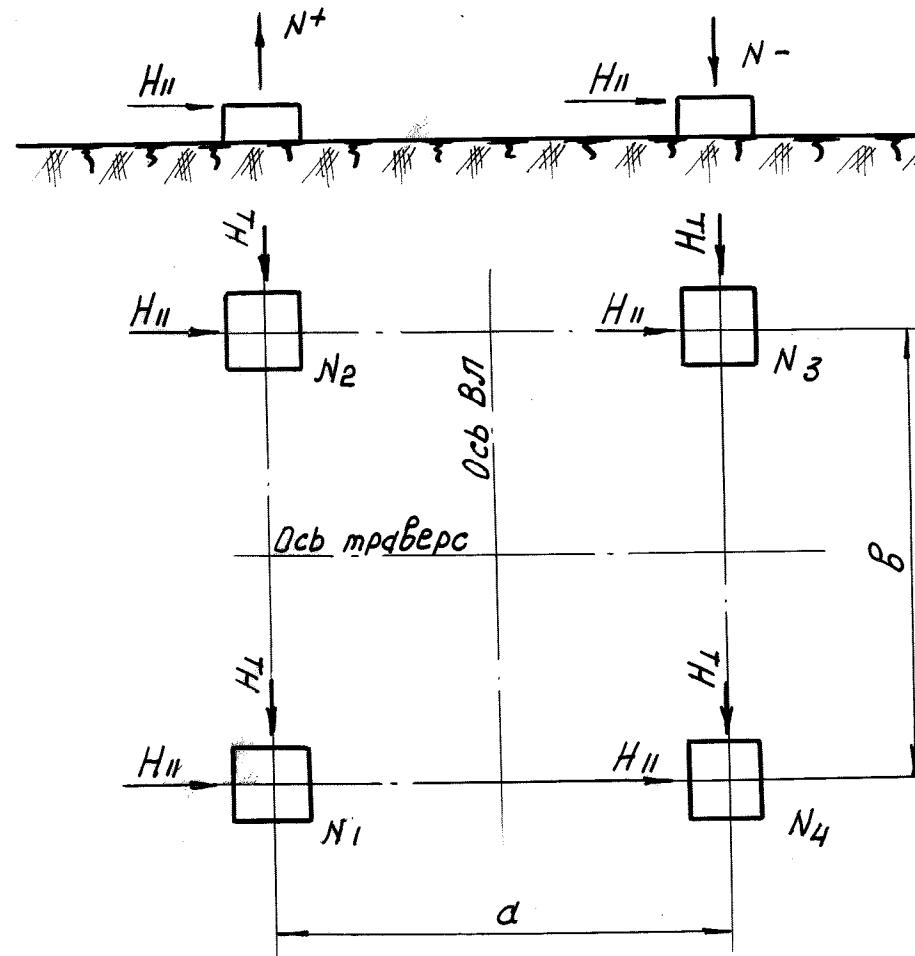
Габариты двухцепных свободностоящих  
опор ВЛ 110 кВ и 220 кВ

Типовой проект  
407-4-43

Альбом  
I  
Лист  
15

Гл. инженер	Кирюков	Рук. гр.	Жигалова
Нач. тех. отд.	Бальтерин	Инженер	Лиханян
Гл. специалист	Курносов	Специалист	Юнистанян
Нач. отдел	ЧС-2	Специалист	Юнистанян
Гл. инж. пр-та	ЧС-2	Специалист	Юнистанян

Схемы нагрузок на фундаменты для переходных опор



Вертикальные нагрузки:

$$N_1 = + \frac{M_{II}}{2d} - \frac{M_L}{2B} - \frac{G_B}{4};$$

$$N_2 = + \frac{M_{II}}{2d} + \frac{M_L}{2B} - \frac{G_B}{4};$$

$$N_3 = - \frac{M_{II}}{2d} + \frac{M_L}{2B} - \frac{G_C}{4};$$

$$N_4 = - \frac{M_{II}}{2d} - \frac{M_L}{2B} - \frac{G_C}{4},$$

где  $M_{II}$  и  $M_L$  - суммарные

моменты на отметке

верха фундамента.

$G_B$  и  $G_C$  - суммарные весовые нагрузки, передаваемые на фундамент.

Горизонтальные нагрузки:

$$H_{II} = \frac{Q_{II}}{4}, \quad H_L = \frac{Q_L}{4},$$

где  $Q_{II}$  и  $Q_L$  - суммарные перерезывающие силы, действующие на опору на отметке верха фундамента.

Нагрузки на фундаменты вычислены при скоростном напоре в 1-й зоне  $q = 50 \text{ кгс/м}^2$  и нагрузках от проводов и тросов, указанных на концептуальных схемах соответствующих опор.

Нагрузки на фундаменты переходных опор

Шифр опоры	N схемы	Нормативные ( $\tau$ )				Расчетные ( $\tau$ )			
		$N_1$ $N_2$	$N_3$ $N_4$	$H_{II}$	$H_L$	$N_1$ $N_2$	$N_3$ $N_4$	$H_{II}$	$H_L$
I		+46 +46	-69 -69	5,7	—	+59 +59	-99 -99	8,6	—
$I^\alpha$		-4 +51	-24 -79	4,1	3,4	-5 +91	-25 -121	6,0	5,4
I		+55 +55	-89 -89	7,2	—	+89 +89	-125 -125	10,5	—
$I^\alpha$		-1 +61	-33 -95	4,9	3,7	0 +112	-36 -148	7,7	6,3
I		+56 +56	-100 -100	8,2	—	+90 +90	-140 -140	11,7	—
$I^\alpha$		-4 +66	-40 -110	5,6	4,5	-6 +111	-43 -160	8,4	7,3
I		+82 +82	-136 -136	11,0	—	+120 +120	-180 -180	15,4	—
$I^\alpha$		-1 +77	-53 -131	7,6	5,3	+3 +129	-62 -188	10,3	7,8

1972

Унифицированные переходные опоры высотой до 100 м для ВЛ 35-220 кВ

Нагрузки на фундаменты переходных опор

Типовой проект  
407-4-43

Альбом  
I

Лист  
16