

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 3.407.9-172

КОНТРОЛЬНЫЙ
ЭКЗЕМПЛЯР

ПРОЖЕКТОРНЫЕ МАЧТЫ И ОТДЕЛЬНО
СТОЯЩИЕ МОЛНИЕОТВОДЫ

ВЫПУСК 0

МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ

*соот ветр. уе
в 48 км/ч
район
10 ветр. уе
2.01.07-85
нагрузки и
ветров*

РАЗРАБОТАНЫ ИНСТИТУТОМ
СЕВЗАПЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ

УТВЕРЖДЕНЫ МИНЭНЕРГО СССР
ПРОТОКОЛ ОТ 18.09.91 N 40
ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ С 01.11.91
ИНСТИТУТОМ ЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ
ПРОТОКОЛ НТС ОТ 17.09.91 N29-003/27

ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР ИНСТИТУТА



Е.И. БАРАНОВ

ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА



Ю.И. КОВАЛЕВ

© СЕВЗАПЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ, 1991

2805-01

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 3.407.9-172

ПРОЖЕКТОРНЫЕ МАЧТЫ И ОТДЕЛЬНО
СТОЯЩИЕ МОЛНИЕОТВОДЫ

ВЫПУСК 0

МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ

2805-01

Выпуск 0

Обозначение	Наименование	Стр.
3.407.9-172.0	Содержание	
3.407.9-172.0-ПЗ <small>Л.Л.В</small>	Пояснительная записка	2-9
<small>Л.9</small>	Таблица действующих нагрузок на фундаменты стальных прожекторных мачт и молниеотводов. Таблица нагрузок на закрепления железобетонных стоек прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов.	10
<small>Л.10-12</small>	Определение лимитных цен прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов.	11-13

Изд. № 330/4
Листы и фото
Вязки шиф. №

3.407.9-172.0

Содержание выпуска

Начальд.	Романский	<i>С.В.</i>	21.08.87
Инж.пр.	Савок	<i>С.В.</i>	21.08.87
Инж.	Ковалев	<i>С.В.</i>	21.08.87
Инж.спец.	Курсанова	<i>И.М.</i>	21.08.87

Стадия	Лист	Листов
р		1

СЕВЗАЛЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ
Ленинград

Выпуск 0

1. Введение.
Серия 3.407.9-172 Прожекторные мачты и отдельно стоящие молниеотводы* выполнена институтом "Севзалэнергосетьпроект" по плану типовых работ Госстроя СССР (поз.ТФ12.11) взамен аналогичной серии 3.407-108 выпуска 1974 года в связи с изменением за прошедший период номенклатуры светильников, строительных изделий, а также выпуском новых редакций нормативных документов.

Прожекторные мачты и отдельно стоящие молниеотводы предназначены для освещения и молниезащиты открытых распределительных устройств (ОРУ) электрических подстанций напряжением 35 ... 500кВ.

Серия 3.407.9-172 выполнена в следующем составе:
Выпуск 0. Материалы для проектирования.
Выпуск 1. Монтажные схемы, узлы. Рабочие чертежи.
Выпуск 2. Стальные конструкции. Чертежи КМ.
2. Область применения.

Прожекторные мачты и отдельно стоящие молниеотводы предназначены для установки в районах строительства со следующими климатическими и инженерно-геологическими условиями:
-средняя температура воздуха наиболее холодной пятидневки - минус 40°C (с рекомендациями по применению до температуры минус 55°C);
-нормативное значение ветрового давления на высоте 10м от поверхности земли при повторяемости 1 раз в 10 лет -500 Па (для конструкций, устанавливаемых на ОРУ напряжением до 330 кВ), а при повторяемости 1 раз в 15 лет -550 Па (для конструкций, устанавливаемых на ОРУ напряжением 500 кВ), что соответствует в ветровому району по ПУЭ 6 изд.

Изд. № 330/4
Листы и фото
Вязки шиф. №

3.407.9-172.0-ПЗ

Пояснительная записка

Начальд.	Романский	<i>С.В.</i>	21.08.87
Инж.пр.	Савок	<i>С.В.</i>	21.08.87
Инж.	Ковалев	<i>С.В.</i>	21.08.87
Инж.спец.	Курсанова	<i>И.М.</i>	21.08.87

Стадия	Лист	Листов
р	1	12

СЕВЗАЛЭНЕРГОСЕТЬПРОЕКТ
Ленинград

грунты основания однородные, непучнистые и непроницаемые в соответствии с классификацией СНиП 2.02.01-83;

- сейсмичность района строительства не выше 6 баллов по шкале ГОСТ 6249-52.

Применение серии не предусматривается в районах вечной мерзлоты, а также на площадках, подверженных оползням и карстам.

5. Конструктивные решения.

В серии прожекторные мачты и отдельно стоящие молниеотводы разработаны из центрифугированных железобетонных стоек и, вариантнo, из стальных стоек.

Прожекторные мачты предназначены для установки светильников и молниезащиты и оборудованы площадками и лестницами.

Отдельно стоящие молниеотводы, в отличие от прожекторных мачт, выполняются без площадок для установки светильников и без лестниц.

Конструкции мачт и молниеотводов выполнены с применением унифицированных железобетонных и стальных элементов ВЛ и подстанций.

Железобетонные прожекторные мачты и отдельно стоящие молниеотводы выполнены из железобетонных цилиндрических и конических стоек с предварительно напряженной арматурой и металлических площадок, лестниц и молниеприемников.

Цилиндрические стойки приняты по серии 3.407.1-157 вып. 1, конические стойки - по серии 3.407.1-152 вып. 3.

Площадки для установки и обслуживания прожекторов и лестницы для подъема разработаны унифицированные для железобетонных и стальных прожекторных мачт.

Крепление металлических площадок и подставок под молниеприемники выполняется на монтажных болтах к последующей обводке стыковых элементов.

Соединение с железобетонной стойкой осуществляется через металлический оголовок, закрепленный на стойке.

Лестницы крепятся к стойкам при помощи хомутов, расположенных через 1,5-2 м по высоте стойки.

Закрепление в группе железобетонных стоек мачт и молниеотводов производится в соответствии с рекомендуемыми схемами, приведенными на листе 3.407.9-172.1-20.

Стальные мачты и молниеотводы выполнены в виде свободных стоек решетчатой конструкции и приняты из элементов аппаратов 1П110-2 и 1П110-4 по унификации аппаратов ВЛ 110кВ по серии 3.407.2-170.

Стойки мачт и молниеотводов устанавливаются на фундаменты из свай по серии 3.407.1-146 вып. 2 или из подожников по серии 3.407.1-144 вып. 1 в соответствии с рекомендуемыми схемами, приведенными на листах 3.407.9-172.1-17, 18, 19.

4. Основные расчетные положения.

Расчет выполнен в соответствии с СНиП 2.01.07-85, СНиП 2.03.01-84 и СНиП I-23-81 и "Изменения к СНиП I-23-81" по основному сочетанию нагрузок от собственного веса конструкций, светильников и ветра.

Определение ветровой нагрузки произведено с учетом динамических воздействий пульсации скоростного напора, вызываемых порывами ветра, а также увеличением этого напора по высоте. Для выявления максимальной нагрузки, последняя определена при направлении ветрового потока под углом 90° и 45° к граням мачт.

Значение предельного отклонения мачты при воздействии ветровой нагрузки принято равным не более 1/100Н (Н-высота мачты), см. Инструкция по расчету строительных конструкций и оснований фундаментов ОРУ подстанций 35-500кВ.

На монтажные условия произведен расчет устройств для крепления светильников, площадки обслуживания и лестницы для подъема на площадку.

5. Материал конструкции.

Стальные конструкции - углеродистые стали классов С235, С245, С255 и низколегированные стали класса С345 по ГОСТ 27702-88 (для фасона и листа) и по ГУ 14-1-3023-80, ГОСТ 535-88, ГОСТ 19201-73* (для круга, квадрата, полосы).

Рекомендуемые стали в зависимости от расчетного сопротивления, толщины и вида проката, расчетной температуры приведены в табл.1 на листе 3. В рабочих чертежах марок КМ сталь указана для температуры минус 40С.

Основные несущие конструкции отнесены к группе 2, а лестницы, площадки и

3.407.9-172.0-ПЗ Лист 2

ограждения - к группе 4 в соответствии с табл. 50 см. "Изменения к СНиП II-23-81."

Стали для конструкций 2 группы Табл. 1

Вид стали	Сталь по ГОСТ 27772-88	Расчетная температура T, град.	Вид проката	Толщина проката	Расчетные сопротивления МПа (кгс/см ²)	
					R (y)	R (w)
Углеродистые	C245	T > -40	Фасон и лист	4-10	240(2450)	360(3700)
				11-20		
	C255	-30 > T > -40	Фасон и лист	11-20	240(2450)	
				21-40	230(2350)	
Низколегированные	C345-1	T > -40		4-10	335(3400)	480(4900)
				11-20	315(3200)	450(4700)
	C345-3	-40 > T > -50	Фасон и лист	21-40	300(3050)	450(4600)
				4-10	335(3400)	480(4900)
				11-20	315(3200)	460(4700)
				21-40	300(3050)	450(4600)
	C345-4	50 > T > -55	Фасон и лист	4-11	335(3400)	480(4900)
				2-20*	335(3400)	480(4900)
			Лист	11-20	315(3200)	460(4700)
				21-40	300(3050)	450(4600)

Стали для конструкций 4 группы

Табл. 2

Вид стали	Сталь по ГОСТ 27772-88	Расчетная температура T, град.	Вид проката	Толщина проката	Расчетные сопротивления МПа (кгс/см ²)	
					R (y)	R (w)
Углеродистые	C235	T > -40	Фасон и лист	4-20	230(2350)	300(3600)
				21-30	220(2250)	
Углеродистые	C245	-40 > T > -55	Фасон и лист	4-20	240(2450)	300(3700)
				21-30	240(2450)	
	C255		Лист	21-30	230(2350)	300(3700)

Болты класса прочности 5.8 по табл. 2.3 ГОСТ 1759.4-87 с дополнительными испытаниями на п.5.2 табл.5 ГОСТ 1759.4-87 из стали 20 по ГОСТ 1050-88. По конструкции и размерам - болты нормальной точности исполнения по ТУ 14-4-1386-86 с крупным шагом резьбы. Допускается применение болтов по ГОСТ 7798-70 и ГОСТ 7796-70, на с обязательная корректировка для соблюдения размеров ненарезной части болта (см. п.5.2 лист 5). Гайки класса прочности 4 по ГОСТ 1759.5-87 с крупным шагом резьбы из стали В Ст3 кп3 по ГОСТ 1050-88. Шайбы круглые по ГОСТ 11371-78 из стали класса C235 по ГОСТ 27772-88. Пружинные шайбы по ГОСТ 6402-70 из стали марки 65Г по ГОСТ 1050-88.

Сварку производить электродами типа Э46А (для углеродистой стали) и Э50А (для низколегированной стали), см. табл.55 "Изменения к СНиП II-23-81". Защита металлоконструкций от коррозии производится в соответствии с табл.29 и приложением 14 и 15 СНиП 2.03.11-85 "Защита строительных конструкций от коррозии". Прокатные маты оцинковке не подлежат.

* Применение возможно только при отсутствии сварных соединений, в том числе сварных заводских стыков (фасонный прокат).

R (y) - расчетное сопротивление стали растяжению, сжатию, изгибу по пределу текучести ;

R (w) - расчетное сопротивление стали растяжению, сжатию, изгибу по временному сопротивлению

Требования настоящей таблицы распространяются также на сортовой прокат (круг, квадрат, полоса) по ТУ 14-1-3023-80, ГОСТ 535-88 и ГОСТ 19281-73*

Сортовой прокат приравнивается к фасонному прокату соответствующей толщины.

3.407.9-172.0-ПЗ

Материал сборных железобетонных стоек и фундаментов под стальные стойки принимается в соответствии с сериями и стандартами, по которым они изготавливаются :

- для цилиндрических стоек по серии 3.407.1-157
- для конических стоек по ГОСТ 22687.1-85
- для свай по серии 3.407.9-146,
- для поднажников по серии 3.407.1-144

6. Требования по изготовлению, комплектации и монтажу.

6.1. Изготовление, упаковку и монтаж конструкций производить в соответствии с требованиями ТУ 34-29-10057-89, СНиП II-18-75 (в части изготовления), СНиП 3.03.01-87 (в части монтажа), СНиП II-4-80 и СНиП 3.05.06-85.

6.2. Болты, поставляемые по ТУ 14-4-1386-86, комплектуются одной гайкой, одной пружинной и одной плоской шайбой.

Болты, поставляемые по ГОСТ 7798-70 и ГОСТ 7796-70, комплектуются одной гайкой, одной пружинной шайбой и двумя плоскими шайбами. Причем вторая плоская шайба при необходимости устанавливается под головку болта.

Резьба болтов не должна входить в пакет соединяемых элементов. Закрепление гаек против отвертыдания производится с помощью пружинных шайб.

6.3. Отверстия под болты образуются сверлением или продавливанием на меньший диаметр с последующей рассверловкой до проектного диаметра. Образование отверстий продавливанием на полный диаметр допускается в элементах из углеродистой стали при толщине не более 12 мм, в элементах из низколегированной стали при толщине не более 10 мм при расчетной температуре ниже минус 40°C. При расчетной температуре минус 40°C и выше - в элементах толщиной не более 20 мм для углеродистых сталей и 16 мм для низколегированных сталей. При расстоянии от оси отверстия до края элемента вдоль усилия менее 1,5 диаметров отверстия, образование отверстий должно производиться только сверлением. Допуск на диаметр отверстий в пределах 0... +0,6 мм.

Диаметр продавленных отверстий со стороны матрицы не должен превышать номинальный более чем на 0,1 толщины элемента, но не более чем на 1,5 мм.

7. Инструкция по применению проекта.

7.1. Общие указания по выбору прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов.

Разработанные в настоящем проекте прожекторные мачты предназначены для освещения распределительных устройств 35-500 кВ. Прожекторные мачты ПМС-32,5 и ПМС-29,3 могут также использоваться для освещения ОРУ 750 кВ, так как при установке прожекторов на их площадках обеспечивается необходимый уровень освещенности на высоте ошиновки ячеяковых и шинных порталов 27 м и 15 м соответственно.

Номенклатура прожекторов, размещаемых на прожекторных площадках, принята в соответствии с рекомендациями руководящих материалов института "Энергосетьпроект" "Руководство по проектированию электрического освещения понижающих подстанций" (инд. N 13629тм, срок действия 1995 год) Выбор места расположения и высоты прожекторных мачт определяется светотехническими расчетами с учетом площади освещаемой территории и компоновки подстанции.

Площадки и ограждения разработаны в трех вариантах :

- для размещения прожекторов типа ПКН, ПЭР и ПСМ
- для размещения прожекторов типа ПГЦ и ПГП
- для размещения прожекторов типа ККУ-01-10000,20000/ЛПО-02Х/11 и ККУ-03-10000,20000-001-У4

Прожектор типа ККУ может устанавливаться на прожекторной мачте в одном экземпляре, прожектора других типов могут быть размещены на каждой прожекторной мачте в 2 яруса (на площадке и на ограждении), но следует иметь в виду, что для размещения прожекторов типа ПКН, ПЭР и ПСМ могут быть использованы все детали для крепления прожекторов, предусмотренных на чертежах (16 штук).

3.407.9-172.0-ПЗ

Лист 4

2805-01

Формат А3

Выпуск
Взвешивание
Проверка и дата
Рис. и табл.

Выпуск 0

для размещения прожекторов ПГП и ПГЦ может быть использована не более 10 деталей для крепления. Конкретно места расположения прожекторов определяются в зависимости от необходимого направления светового потока.

Для освещения ПС с площадью застройки свыше 0,6га наряду с прожекторами рекомендуются к применению световые приборы с ксенонowymi лампами, которые позволяют создавать высокие уровни освещенности при ограниченном количестве световых приборов. Для световых приборов ККУ-01-10000,20000,ЛП0-02ХЛ1 и ККУ-03-10000,20000-001-У4 в строительной части проекта предусмотрена специальная обрудование площадок.

Минимальная рекомендуемая высота прожекторных мачт принята в соответствии с "Руководством по проектированию электрического освещения понижающих подстанций," 1989 года.

Прожекторные мачты разработаны в двух вариантах: железобетонные высотой 22,8м; 19,3м и 16,6м, металлические высотой 32,5м; 29,3м и 24м.

Количество прожекторов тип мачты и их расположение определяются в зависимости от необходимой освещенности отдельных узлов ПС. В работе приведены электротехнические чертежи с примерами размещения прожекторов, установкой необходимых распределительных ящиков, схемой сети и спецификацией. Размещение и число прожекторов определяется путем подбора наиболее рационального варианта расположения на плане ПС изоляток прожекторов. Подвод питания к мачтам осуществляется кабелем. Электрооборудование осветительных мачт завуляется путем присоединение к нулевому проводу питающей сети. Заземление прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов выполняется в соответствии с проектом заземления конкретного объекта путем припарки к общему контуру заземления ПС.

Основным вариантом прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов является вариант с железобетонными стойками, которые должны применяться при наличии на подстанции порталов из железобетона. При отсутствии на подстанции железобетонных стоек, принятых для прожекторных мачт в типодом проекте и при выполнении заходов ВЛ с железобетонными центрифугированными стойками рекомендуется их применение также для прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов. При применении железобетонных стоек ВЛ следует производить

поверочный расчет в соответствии с методикой, приведенной в серии 3.407,1-154 "Закрепление в грунте железобетонных стоек опор ВЛ 35...750 кВ" выпуск 0 и вносить соответствующие изменения в чертежи монтажных схем. При подходе ВЛ, выполненной с применением конических железобетонных стоек, рекомендуется их использование и для прожекторных мачт при согласовании с соответствующими строительными организациями.

При наличии на подстанции стальных порталов рекомендуется применять вариант стальных мачт и отдельно стоящих молниеотводов.

Закрепление железобетонных столбов в грунте выполняется как с установкой их в сверленные, так и в открытые котлованы.

Установка стальных прожекторных мачт и молниеотводов выполняется на унифицированных подножниках или сваях ВЛ, в соответствии с рекомендуемыми схемами фундаментов, приведенными на листах КС-17,КС-18,КС-19 выпуска 1данной серии.

7.2 Общие указания по выбору типа фундаментов и закрепления железобетонных стоек в грунте.

Для выбора типа фундаментов и закреплений на листе 9 приведены действующие на стойки и фундаменты нагрузки для III ветрового района.

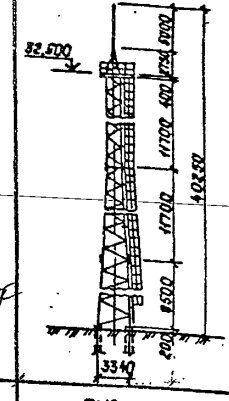
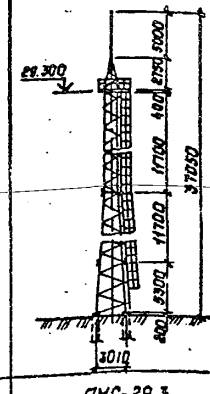
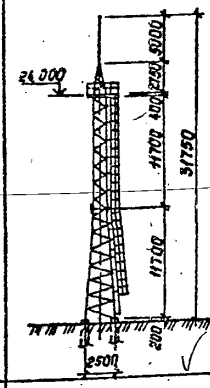
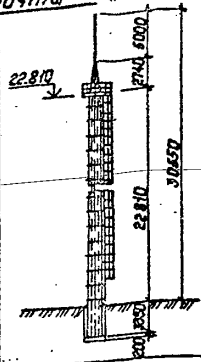
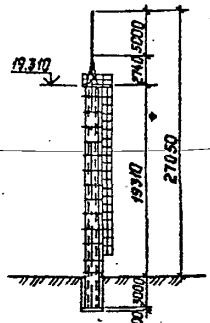
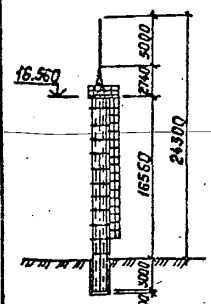
В зависимости от действующих на фундамент и стойку нагрузок и несущей способности основания принятого типа фундамента и закрепления следует произвести их проверку в соответствии с методикой, приведенной в инструкциях по применению проектов "Унифицированные стальные порталы ОРУ 220...330 кВ" серия 3.407,9-149 вып.0 и "Закрепление в грунте железобетонных стоек опор ВЛ 35...750 кВ" серия 3.407,1-154 вып.0.

При расчете оснований фундаментов следует принимать коэффициент условий работы $\eta = 1$.

Изд. 11 листа
Ль.Завис и дата
Важ. таб. N

Пржекторные мачты

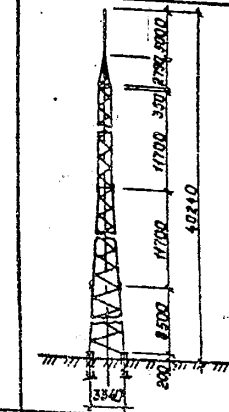
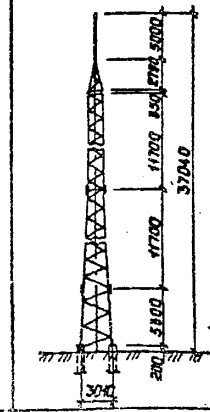
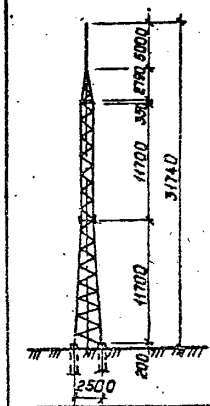
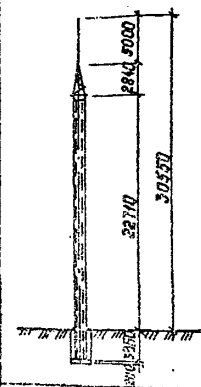
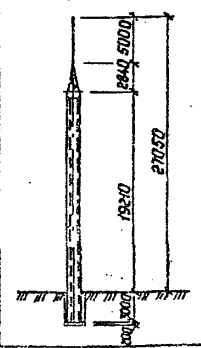
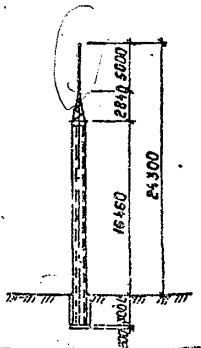
Эскиз



Наименование	ПМЖ-16.6	ПМЖ-19.3	ПМЖ-22.8	PMC-24.0	PMC-29.3	PMC-32.5
Расход стали, кг	909	973	1090	2623	3361	3878
Расход сборного железобетона, м ³	1,74	1,98	2,17	2,68	3,16	3,84

Молниеотводы

Эскиз



Наименование	МЖС-24.3	МЖС-27.1	МЖС-30.6	MC-31.7	MC-37.0	MC-40.2
Расход стали, кг	218	218	210	1309	2407	2853
Расход сборного железобетона, м ³	1,74	1,98	2,17	2,68	2,68	2,68

1. Расход сборного железобетона приведен для средних фунтовых условий
2. Необходимость установки на высоте триггера на прожекторных мачтах решается при конкретном проектировании.

3.407.9-172.0-ПЗ

2805-01

h = 3.3
φ = 900



оуч³ об расчете
с таблицей

Копир, Полес

Формат: А3

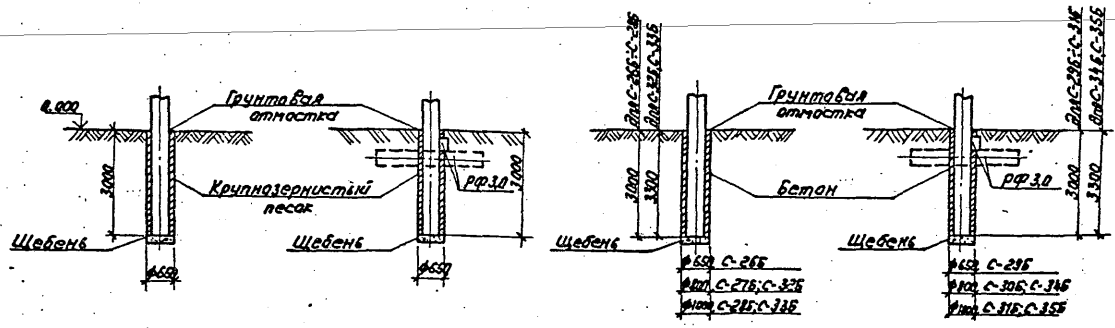
Государственный
институт
строительных
конструкций
ВНИИСТО

C-9П

C-10П

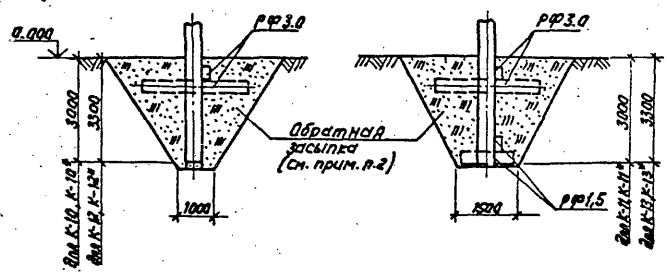
C-265... C-285, C-325, C-335

C-295... C-315, C-345, C-355



K-10; K-10^П; K-12; K-12^П

K-11; K-11^П; K-13; K-13^П



1. Чертежи фундаментов, примечания и спецификации см. выпуск 1 лист 20.
2. Расчет закреплений типов К*, выполняемых с засыпкой пазух открытых котлованов крупнозернистым песком, рекомендуется производить для грунта №6 с расчетными характеристиками $\gamma = 18 \text{ тс/м}^3$; $\varphi = 33^\circ$; $c = 0$.

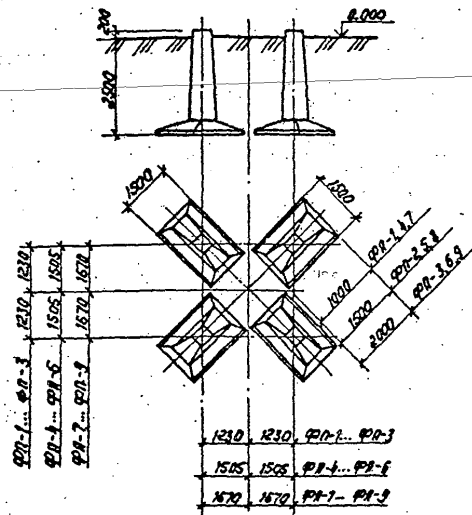
3. 407.9-172.0-ПЗ

380.5.01

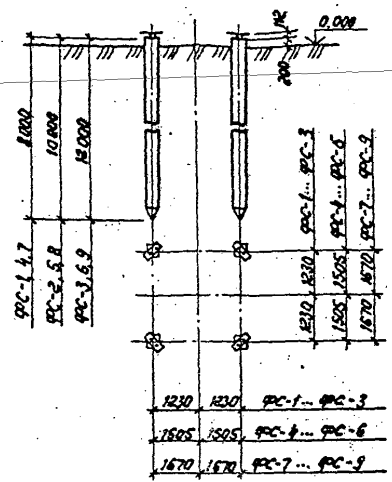
Лист
7

И.В.В. 1950г. Проектный отдел ВНИИСТО

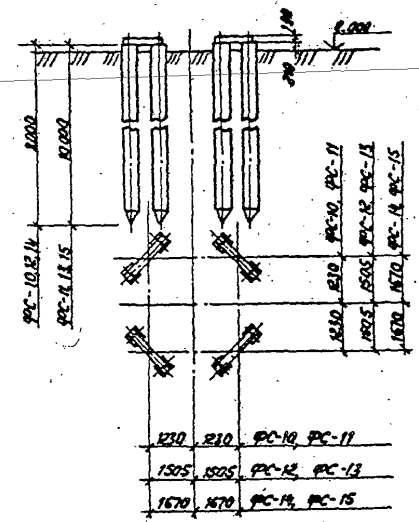
ФП-1... ФП-9



ФС-1... ФС-9



ФС-10... ФС-15



1. Чертежи фундаментов, примечания и спецификации см. выпуск 1 листы 17...19.
2. Область применения фундаментов определяется базой мачт, нагрузками на фундаменты и несущей способностью оснований.

3. 407. 9-172. 0-П3 Лист 8

2805-01

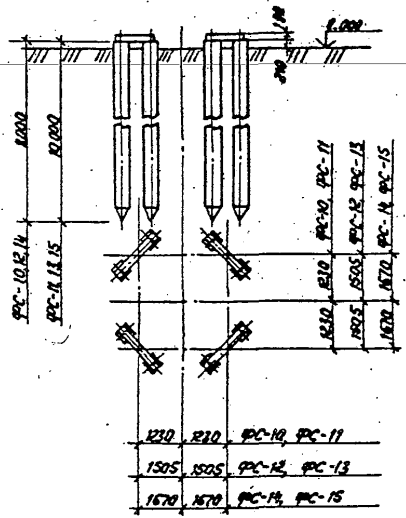
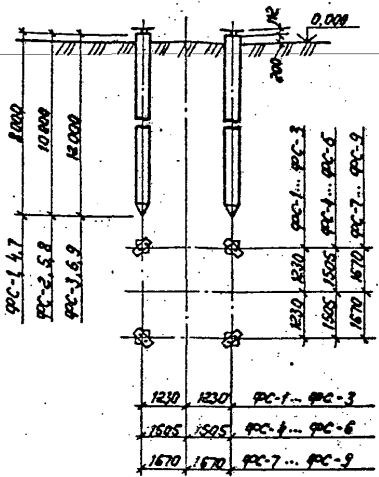
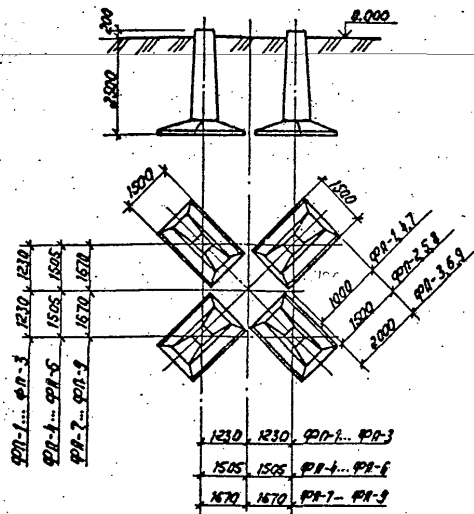
Конур-МА -

Формат А3

ФП-1... ФП-9

ФС-1... ФС-9

ФС-10... ФС-15



1. Чертежи фундаментов, примечания и спецификации см. выпуск 1 листы 17...19.
2. Область применения фундаментов определяется базой мачт, нагрузками на фундаменты и несущей способностью оснований.

3. 407. 9-172. 0-ПЗ

Лист 8

2805-01

Копир-Рей

Проект 83

Таблица действующих нагрузок на фундаменты стальных прожекторных мачт и молниеотводов

Таблица 3

Расчетные нагрузки	Прожекторные мачты						Молниеотводы					
	ПМС-24.0		ПМС-29.3		ПМС-32.5		МС-31.7		МС-37.0		МС-40.2	
	III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру	
$Q_{\text{гор}} \text{ кН}$	5,7	4,8	5,4	5,3	7,9	6,6	3,7	3,1	5,2	4,3	6,5	5,4
$Q_{\text{вер}} \text{ кН}$	5,7	4,8	5,4	5,3	7,9	6,6	3,7	3,1	5,2	4,3	6,5	5,4
$N_{\text{гор}} \text{ кН}$	136	113	156	130	203	169	72	60	125	104	131	109
$N_{\text{вер}} \text{ кН}$	121	101	147	123	182	152	62	52	120	100	124	103
$C_{\text{гор}} \text{ см}$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

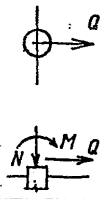
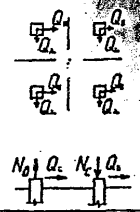
Таблица действующих нагрузок на крепления железобетонных стоек прожекторных мачт и отдельно стоящих молниеотводов

Таблица 4

Расчетные нагрузки	Прожекторные мачты						Молниеотводы					
	ПМЖ-16.6		ПМЖ-19.3		ПМЖ-22.8		МЖ-24.3		МЖ-27.1		МЖ-30.6	
	III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру		III район по ветру	
$Q \text{ кН}$	11,5	9,6	15,8	13,1	21,1	17,6	5,4	4,5	6,2	5,2	8,2	6,8
$N_{\text{гор}} \text{ кН}$	45	41	52	47	79	72	40	33	48	44	68	62
$M \text{ кНм}$	196	163	256,6	214	406	338	68,4	57	89,4	74,5	138	115
$f \text{ см}$	-	9,8	-	21,5	-	33	-	4	-	6,6	-	11

Схема нагрузок на фундаменты стальных мачт

Схема нагрузок на стойки железобетонных мачт



Условные обозначения:

- N_c - сжимающее усилие, действующее на фундамент
- N_b - вырывающее усилие, действующее на фундамент
- Q_x, Q_y - горизонтальные усилия, действующие на фундаменты в разных плоскостях
- Q - горизонтальное усилие, действующее на железобетонную стойку на атм. 0,000
- M - действующий изгибающий момент на стойку на атм. 0,600

Выпуск 0

Имя, И. табл. Подпись, и дата. Дата, табл. И

Определение лимитных цен прожекторных мачт и отдельно стоящих
молниеотводов

1. Методика расчета лимитных цен.

1.1 Лимитная цена определяется в соответствии с* Методикой определения оптовых цен на новую машиностроительную продукцию производственно-технического назначения (временной), утвержденной постановлением Государственного комитета СССР по ценам от 30 октября 1987 года N760.

$Цл = Цб + Элх Кэ$ (п. 2.2), где:

$Цл$ - лимитная цена новой продукции;

$Цб$ - цена базовой продукции, принимаемой в качестве аналога для расчета лимитной цены;

$Эл$ - полезный эффект от применения новой продукции;

$Кэ$ - коэффициент учета полезного эффекта в цене новой продукции равный 0,7.

1.2 За базовую, принимается аналогичная по функциональному назначению лучшая из отечественных или зарубежных видов продукция, применительно к которой проводятся сопоставления основных технико-экономических, социальных и экологических параметров.

В качестве цены базовой продукции ($Цб$) принимается предскуррантная оптовая цена ($Цб0$) с учетом коэффициента удешевления, равного 0,9, характеризующего моральное старение базовой продукции.

$$Цб = Цб0 \times 0,9$$

1.3 Расчет полезного эффекта новой техники долговременного применения осуществляется по формуле: $Эл = Цб \times (Кп - 1) + \Delta И + \Delta К + Ээ + Эз + Ээ$, где

$Цб$ - цена базового изделия;

$Кп$ - коэффициент учета роста производительности нового изделия по сравнению с базовым.

В данном случае $Кп = 1$;

$Кэ$ - коэффициент учета изменения срока службы нового изделия по сравнению с базовым.

$$Кэ = 1$$

$\Delta И$ - изменение текущих издержек эксплуатации у потребителя при использовании им нового изделия взамен базового (без учета затрат на их реновацию) за срок службы нового изделия с учетом морального износа. $\Delta И = 0,8\% Цб0$ (0,4% - амортизационные отчисления, 0,4% - нормы отчислений на текущий ремонт и техническое обслуживание);

$\Delta К$ - изменение отчислений от сопутствующих капитальных вложений потребителя.

$Ээ, Эз, Ээ$ - эффект от изменения качества продукции, изготавляваемой с помощью новой техники; социальный и экологический эффект, обусловленные применением нового изделия у потребителя.

$\Delta К, Ээ, Эз$ и $Ээ$ в расчете не участвуют, т. к. не имеют показателей. С учетом изложенного $Эл = \Delta И$

2. Определение составляющих лимитной цены.

В соответствии с п. 1.2 за базовые приняты аналогичные прожекторные мачты ПМЖ-16,6; ПМЖ-19,3; ПМЖ-22,8 (вариант в железобетоне); ПМС-18,4; ПМС-25,5; ПМС-30,5 (вариант в металле) и молниеотводы МЖ-24,3; МЖ-27,0; МЖ-30,6 (железобетонные); МС-26,2; МС-33,2 (металлические).

2.1 Цена базовой продукции.

Цена базовой продукции определена в соответствии с оптовыми ценами предскурранта N 06-08, их расчет приведен в таблице N 5

2.2 Полезный эффект новой техники долговременного применения.

В соответствии с п. 1.3, $Эл = \Delta И$.

Расчеты изменения текущих издержек потребителя приведены в таблице N 6

3. Расчет лимитных цен.

В соответствии с методикой расчета лимитных цен и в результате проведенных преобразований (п. 1), лимитная цена определяется по формуле: $Цл = Цб + \Delta И \times Кэ$.

Результаты расчетов приведены в таблице N 7

3.407.9-172.0-ПЗ

Лист
10

2805-01

Формат А3

Расчет цены базовых прожекторных мачт и отдельностоящих
молниеотводов

Таблица N 5

№ п/п	Наименование прожекторных мачт и молниеотводов	Оптовая цена единицы продукции (Цб), руб				Итого	Коэффициент удешевления 0,9	Цена базовой продукции (Цб), руб
		ж/б элементов			металлоконструкция			
		Стойка УСК	Стойка СК-4	Подъемник П-2				
1	ПМЖ-16,6	275,4	-	-	283,3	558,7	0,9	502,8
2	ПМЖ-19,3	314,3	-	-	304,0	618,3	0,9	556,5
3	ПМЖ-22,8	-	312,0	2,1	342,7	656,8	0,9	591,1
4	МЖ-24,3	275,4	-	-	75,6	351,0	0,9	315,9
5	МЖ-27,1	314,3	-	-	75,6	389,9	0,9	350,9
6	МЖ-30,6	-	312,0	2,1	72,7	386,8	0,9	348,1
7	ПМС-18,4А	-	-	-	896,3	896,3	0,9	806,7
8	ПМС-25,5А	-	-	-	966,3	966,3	0,9	869,7
9	ПМС-30,5А	-	-	-	1371,8	1371,8	0,9	1234,6
10	МС-26,2А	-	-	-	600,3	600,3	0,9	540,3
11	МС-33,2А	-	-	-	636,9	636,9	0,9	573,2
12	МС-33,2Б	-	-	-	690,9	690,9	0,9	621,8

Примечание: индексы А и Б в наименовании прожекторных мачт и молниеотводов указывают на изменение их высоты для приведения в соответствие с новыми типами прожекторных мачт и молниеотводов.

Стоимость металлоконструкций за одну тонну принята по предкурранту N 01-22 для:

- лестниц - 337 руб. (поз. 312-1),
- площадок - 303 руб. (поз. 312-5),
- ограждений - 309 руб. (поз. 312-7),
- мачт квадратного сечения - 342 руб. (поз. 316-6),
- различных конструкций для горячекатаных профилей - 369 руб. (поз. 323-1).

Стоимость железобетонных элементов принята по Ценнику на сборные железобетонные конструкции для электросетевого строительства (в ценах 1984 года) *

Расчет изменения текущих издержек потребителя

Таблица N 6

N п/п	Наименование мачт и молниеотводов	Изменение текущих издержек потребителя ΔU, руб.
1	ПМЖ-16,6	558,7 x 0,008 = 4,5
2	ПМЖ-19,3	618,3 x 0,008 = 4,9
3	ПМЖ-22,8	656,8 x 0,008 = 5,3
4	МЖ-24,3	353,1 x 0,008 = 2,8
5	МЖ-27,1	389,9 x 0,008 = 3,1
6	МЖ-30,6	386,8 x 0,008 = 3,1
7	ПМС-24,0	896,3 x 0,008 = 7,2
8	ПМС-29,3	966,3 x 0,008 = 7,7
9	ПМС-32,5	1371,8 x 0,008 = 11,0
10	МС-31,7	600,3 x 0,008 = 4,8
11	МС-37,0	636,9 x 0,008 = 5,1
12	МС-40,2	690,9 x 0,008 = 5,5

3.407.9-172.0-ПЗ

Лист
11

2805-01

Выпуск 0

Всего листов

Листов в файле

Имя файла