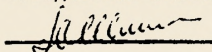


ГОССТРОЙ СССР
Главпроект
СОЮЗАНТЕХПРОЕКТ
Государственный проектный институт
САНТЕХПРОЕКТ

УТВЕРЖДАЮ

Заместитель директора
Главный инженер Воссозанного
Объединения Союзантехпроект

 Д. Шиллер

РЕКОМЕНДАЦИИ
по составлению схем электропитания
средств автоматизации котельных
установок

ИЗ-98

Москва 1974

При составлении рекомендаций использована
следующая литература:

1. Правила устройства электроустановок, "Энергия",
1965 г.

2. Указания по проектированию электроустановок
систем автоматизации производственных процессов,
МСН 205-69 ЦБТИ Минмонтажспецтроя, СССР, 1969.
МСС-СССР

3. А. К. Дубровский. Устройство электрической части
систем автоматизации, Энергия, Москва, 1972 г.



Государственный проектный институт Сантехпроект
Главпроектпроект Госстроя СССР
(ГИИ Сантехпроект), 1974

1. Схемы электропитания

А. Магистральные сети

При выборе схемы электропитания следует учитывать:

1. По условиям производства допускаются перерывы в подаче тепла. В этом случае система питания средств автоматизации (СА) котлоагрегата не должна иметь устройства автоматического переключения питания на резервный ввод (ABP) при исчезновении напряжения на рабочем вводе.

2. По условиям производства не допускаются перерывы в подаче тепла. В этом случае ABP питания обязательно.

3. ABP питания следует предусматривать для надежной работы цепей сигнализации и блокировки, обеспечивающих автоматическое включение резервных насосов при аварийном отключении работающих.

Схема питания должна обеспечивать включение и отключение электротокоприемников в нормальном режиме работы; надежное отсоединение электротокоприемников, линий и участка сетей для ревизий и ремонтных работ; защиту от всех видов коротких замыканий и защиту от перегрузки.

Выбор системы питания

Как правило, в котельных установках питание СА производится от четырехпроводных систем трехфазного переменного тока напряжением 380/220 В с глухозаземленной нейтралью.

Трехфазными токоприемниками СА в котельных являются исполнительные механизмы, питание которых может осуществляться от щитов питания СА, от оборок задвижек типа РТЭ0-69, от распределительных устройств, проектируемых в электротехнической части проекта (при небольшом количестве механизмов).

На рис. I изображена магистральная и распределительная сеть питания СА.

При отсутствии трехфазных токоприемников питание СА осуществляется от однофазной сети, щит питания не предусматривается.

На рис.2 показана магистральная схема однофазной питающей сети.

Питание к щитам с аппаратурой СА подается двумя вводами от независимых распределительных устройств (РУ). Каждый ввод должен быть рассчитан на 100% нагрузку.

Автоматический резервный ввод питания для трехфазной четырехпроводной питающей сети рекомендуется осуществлять по схеме, изображенной на рис.3. Контроль наличия напряжения в рабочем вводе осуществляется при помощи реле обрыва фаз. На резервном вводе предусматривается контроль наличия напряжения. При переключении схемы на резерв следует подавать сигнал для предупреждения обслуживающего персонала. Пакетные выключатели и магнитные пускатели выбираются по расчету в зависимости от мощности токоприемников.

АБР питания для однофазной питающей сети рекомендуется выполнять по рис.4.

Б.Распределительные сети

В схемах электропитания токоприемников СА следует учитывать:

- 1.Потребляемую мощность, род тока (переменный или постоянный);
- 2.Наличие в приборах или регуляторах встроенных выключателей или предохранителей;
- 3.Расположение щита питания.

На рис.5 и 6 приведены различные схемы электропитания токоприемников, учитывающие вышеперечисленные факторы.

Рекомендуется в распределительной сети предусматривать общие аппараты управления и защиты для группы

электроприемников, состоящих из нескольких взаимосвязанных элементов, не работающих независимо друг от друга и не требующих индивидуальной защиты.

В мазутонасосной магистральная и распределительная сети СА должны защищаться как от токов короткого замыкания, так и от перегрузки.

П. Выбор аппаратов управления и защиты

Предохранители

Предохранители защищают сеть и токоприемники от коротких замыканий и перегрузки. Они выбираются:

а) по номинальному напряжению сети

$$U_{\text{ном. пр.}} \geq U_{\text{ном. с.}},$$

где $U_{\text{ном. пр.}}$ - номинальное напряжение предохранителя,
 $U_{\text{ном. с.}}$ - номинальное напряжение сети

б) по длительному расчетному току

$$I_{\text{ном. вст.}} \geq I_{\text{ном. дл.}},$$

где $I_{\text{ном. вст.}}$ - номинальный ток плавкой вставки
 $I_{\text{ном. дл.}}$ - длительный расчетный ток линии.

Длительный расчетный ток - это ток, протекающий в линии с учетом коэффициента одновременности работы электроприемников.

Номинальный ток определяется:

- для трехфазных электроприемников переменного тока

$$I = \frac{1000 P}{1,73 U_{\text{ном.}} \cos \varphi \cdot \eta},$$

- для однофазных электроприемников, присоединенных к одной фазе сети трехфазного тока

$$I = \frac{1000 P}{U_{\text{ф ном.}} \cos \varphi \cdot \eta},$$

- для электроприемников постоянного тока

$$J = \frac{1000 P}{U_{\text{ном}} \cdot \eta}$$

где P - ном. мощность электроприемника, КВт
 $U_{\text{ном}}$ - номинальное напряжение, В
 (для электроприемников переменного тока - линейное напряжение сети)
 $U_{\text{ф}}$ - номинальное фазное напряжение, В
 $\cos \varphi$ - коэффициент мощности
 η - КПД электродвигателя

в) по защите электродвигателей исполнительных механизмов предохранители должны выбираться с учетом пусковых токов.

$$\text{В этом случае } J_{\text{ном. вст.}} \geq \frac{J_{\text{пуск}}}{2,5},$$

где $J_{\text{пуск}}$ - пусковой ток двигателя

г) в цепях управления и сигнализации плавкие вставки выбираются по соотношению

$J_{\text{ном. вст.}} \geq \sum J_{\text{раб. макс}} + 0,1 \sum J_{\text{вкл макс}}$,
 где $\sum J_{\text{раб. макс}}$ - наибольший суммарный ток, потребляемый катушками реле, сигнальными лампами и др. при одновременной работе;
 $\sum J_{\text{вкл макс}}$ - наибольший суммарный ток, потребляемый при одновременном включении аппаратов.

Последовательно установленные в линию предохранители должны обладать селективным свойством, т.е. защищать только ту цепь, на которой они установлены.

Для выполнения этого условия номинальные токи плавких вставок последовательно включенных предохранителей должны различаться не менее, чем на одну ступень.

При выборе номинальных токов расцепителей для защиты электродвигателей исполнительных механизмов должны соблюдаться условия

$$\begin{aligned} J_{\text{ном. расц}} &\geq J_{\text{ном}} \cdot \delta \\ J_{\text{уст. эл. магн}} &= 1,25 J_{\text{пуск}} \\ J_{\text{ном. уст. тепл}} &\geq J_{\text{ном}} \cdot \delta \end{aligned}$$

- где $I_{ном. расц}$ - номинальный ток расцепителя;
 $I_{ном. дв.}$ - номинальный ток двигателя;
 $I_{уст. эл. магн.}$ - ток уставки (отсечки) электромагнита или электромагнитного элемента комбинированного расцепителя;
 $I_{пуск}$ - пусковой ток электродвигателя;
 $I_{ном. уст. тепл.}$ - номинальный ток уставки теплового расцепителя или теплового элемента комбинированного расцепителя.

Для автоматического выключателя с электромагнитным расцепителем в цепях электроприемников, при включении которых не возникают броски тока, ток уставки расцепителя выбирается минимально возможным.

Пакетные выключатели, тумблеры, рубильники

Отключающие устройства выбираются по номинальному напряжению сети

$$U_{ном.} \geq U_{ном. с.}$$

где $U_{ном.}$ - номинальное напряжение отключающего устройства;

по длительному расчетному току цепи

$$I_{ном.} \geq I_{дл}$$

$$I_{откл.} \geq I_{дл},$$

где $I_{ном.}$ - номинальный ток рубильника;
 $I_{откл.}$ - наибольший ток, отключаемый выключателем (тумблером);

$I_{дл}$ - длительный расчетный ток линии.

Аппараты защиты должны обеспечивать надежное отключение одно- и многофазных коротких замыканий в сетях с глухозаземленной нейтралью. Надежность обрабатывания про-

веряется по расчетному току короткого замыкания в конце защищаемого участка.

Для этого кратности токов однофазных коротких замыканий должны превышать не менее чем в 3 раза номинальный ток плавкой вставки предохранителя данной цепи и номинальный ток расцепителя автоматического выключателя, имеющего обратно зависимую от тока характеристику; в 1,4 раза ток уставки мгновенного срабатывания автоматического выключателя, имеющего только электромагнитный расцепитель с номинальным током до 100А.

Как правило, в системах питания СА котельных установок при правильном выборе аппаратов защиты сечений основных и заземляющих проводников обеспечивается достаточная величина токов короткого замыкания, а, следовательно, и отключение аварийных участков.

В этом случае проверка по токам короткого замыкания не производится.

III. Пример выбора аппаратуры защиты и управления

Требуется выбрать аппараты управления и защиты схемы электропитания СА, приведенной на рис. 7.

От вводного щита питание поступает к двум электроприводам (линии 5,6), к щитам: регуляторов (линия 4-3), регистраторов (линия 7), оперативному щиту (линия 8), релейному щиту (линия 10), к местному прибору (линия 9).

Оперативный щит расположен на расстоянии 2-х метров от щита питания. Остальные щиты удалены на расстояние более 3-х метров.

Все электроприемники установлены в помещении с нормальной окружающей средой.

Технические характеристики электродвигателей исполнительных механизмов типа МЭОК-63/100 и МЭОК-25/100 даны в таблице 1, а остальных токоприемников - в таблице 2.

Выбор аппаратов управления и защиты производится в следующем порядке:

а) определяются длительные и кратковременные расчетные токи линий;

б) по величине расчетных токов производится выбор аппаратов.

а. Определение расчетных токов

Линия 3 (линия 1 + линия 2)

Расчетный ток линии определяется по формуле

$$I = \frac{1000 P}{U_{\text{ном}}} = \frac{1000 \cdot 0,085}{220} = 0,5 \text{ А.}$$

Мощность принимается суммарной.

Линия 4

Расчетный ток линии равен

$$I = \frac{1000 P}{U_{\text{ном}}} = \frac{1000 \cdot 0,16}{220} = 0,7 \text{ А.}$$

Линия 5

Длительный расчетный ток - номинальный ток двигателя (см. табл. I)

$$I = I_{\text{н}} \text{ ДВ} = 1,14 \text{ А.}$$

где $I_{\text{н}} \text{ ДВ}$ - номинальный ток двигателя.

Кратковременный ток линии - пусковой ток двигателя

$$I_{\text{кр}} = I_{\text{пуск}} = 4,52 \text{ А.}$$

где $I_{\text{кр}}$ - кратковременный ток линии.

Линия 6

Расчет аналогичен линии 5

$$I_{\text{дл}} = 0,83 \text{ А.}$$

Кратковременный ток линии - пусковой ток двигателя

$$I_{\text{кр}} = 3,82 \text{ А.}$$

Оба электродвигателя могут работать одновременно.

Линия 7

Расчетный ток линии

$$J = \frac{1000 P}{U_{ном}} = \frac{1000 \cdot 0,03}{220} = 0,14 \text{ А.}$$

Линия 8

Расчетный ток линии

$$J = \frac{1000 P}{U_{ном}} = \frac{1000 \cdot 0,2}{220} = 0,9 \text{ А.}$$

Линия 9

Расчетный ток линии

$$J = \frac{1000 P}{U_{ном}} = \frac{1000 \cdot 0,2}{220} = 0,9 \text{ А.}$$

Линия 10

Расчетный ток линии определяется по формуле (стр.4)

$$J = \sum J_{роб. макс} + 0,1 \sum J_{вкл макс}.$$

В рассматриваемом примере одновременно могут работать 10 ламп и 3 реле.

Ток, протекающий через одно реле РП-25

$$J = \frac{1000 P}{U_{ном}} = \frac{1000 \cdot 0,008}{220} = 0,036 \text{ А.}$$

Ток, протекающий через одну лампу

$$J = \frac{1000 P}{U_{ном}} = \frac{1000 \cdot 0,01}{220} = 0,046 \text{ А.}$$

Ток, протекающий через реле РИС-33М

$$J = \frac{1000 P}{U_{ном}} = \frac{1000 \cdot 0,03}{220} = 0,14 \text{ А.}$$

Одновременно могут включиться 4 лампы, 2 реле, а

также реле РИС-93М

$$\Sigma J_{\text{раб. макс}} = 0,036 \cdot 8 + 0,046 \cdot 10 = 0,108 + 0,46 = 0,568 \text{ А}$$

$$\Sigma J_{\text{вкл. макс}} = 0,036 \cdot 2 + 0,046 + 0,14 = 0,072 + 0,184 + 0,14 = 0,396 \text{ А}$$

Расчетный ток линии

$$J = 0,568 + 0,1 \cdot 0,396 = 0,568 + 0,04 = 0,61 \text{ А.}$$

Линия II

Длительным расчетным током линии будет сумма длительных расчетных токов линий 4 + 10

$$\Sigma J = 0,7 + 1,14 + 0,83 + 0,14 + 0,1 + 0,1 + 0,6 = 3,62 \text{ А.}$$

Кратковременный ток линии определится из условия, что двигатель (линия 6) работает, а второй (линия 5) нуокается

$$J_{\text{кр}} = J_{\text{н}} \delta \delta_6 + J_{\text{уст}} \delta \delta_5 = (3,62 - 1,14) + 4,52 = 7 \text{ А.}$$

б) Выбор аппаратов защиты

Линия 8

Необходимо защищать двухфазную линию только от токов короткого замыкания. Регуляторы работают взаимосвязано, поэтому индивидуальных выключателей не требуется.

Выбираем двухполюсный автоматический выключатель АП50-2М, одновременно выполняющий функции защиты линии и отключения приборов,

$$U_{\text{ном а}} \geq U_{\text{ном с}} \quad \sim 500 \text{ В} \geq 220 \text{ В}$$

$$I_{\text{ном а}} \geq J_{\text{дл}} \quad 50 \text{ А} \geq 0,5 \text{ А.}$$

Номинальный ток расцепителя принимаем

$$I_{\text{ном расц}} = 1,6 \text{ А}$$

$J_{\text{уст. эл. магн.}} = 3,5 I_{\text{ном расц}}$ — выбирается минимальным.

Вместо автоматического выключателя может быть выбран двухполюсный пакетный выключатель и предохранители.

Линия 4

Необходимо защитить однофазную линию только от токов короткого замыкания.

Выбираем однополюсный автоматический выключатель А63-1м

$$\begin{aligned} U_{ном\alpha} &= U_{ном\sigma} & 220 \text{ В} & = 220 \text{ В} \\ I_{ном\alpha} &= I_{дл} & 1 \text{ А} & = 0,7 \text{ А} \\ I_{ном\text{ расц}} &= i\alpha & I_{уст. \text{ эл. магн}} & = 1,3 I_{ном\text{ расц}}. \end{aligned}$$

Линия 5

Необходимо защитить трехфазную линию от токов короткого замыкания и перегрузки.

Выбираем трехфазный автоматический выключатель АП50-ЭМТ

$$\begin{aligned} U_{ном\alpha} &= U_{ном\sigma} & 500 \text{ В} & = 380 \text{ В} \\ I_{ном\alpha} &= I_{дл} & 50 \text{ А} & = 1,14 \text{ А}. \end{aligned}$$

Определяем номинальный ток комбинированного расцепителя

$$\begin{aligned} I_{ном\text{ расц}} &> I_{ном \text{ об}} \\ I_{ном\text{ расц}} &> 1,14 \text{ А} \end{aligned}$$

$$\text{Выбираем} \quad I_{ном\text{ расц}} = 1,6 \text{ А}.$$

Определяем ток уставки (отсечки) электромагнитного элемента комбинированного расцепителя

$$I_{уст. \text{ эл. магн}} \geq 1,25 I_{уст} \geq 1,25 \cdot 4,52 = 5,65 \text{ А}$$

$$\frac{I_{уст \text{ эл. магн}}}{I_{ном \text{ расц.}}} = \frac{5,65}{1,6} = 3,5.$$

$$\text{Принимаем} \quad I_{уст. \text{ эл. магн}} = 3,5 I_{ном \text{ расц.}}$$

Определяем номинальный ток уставки теплового элемента комбинированного расцепителя

$$I_{\text{ном.уст.тепл.}} = I_{\text{ном.дв}} = I, I4,$$

где $I_{\text{ном.уст.тепл}}$ - номинальный ток уставки теплового элемента,

Отстраиваем автомат на $I_{\text{ном.уст.тепл}} = 2A$.

Линия 6

Рассчитывается аналогично линии 5

$$U_{\text{нома}} \approx U_{\text{номс}} \quad 500 \approx 380 \text{ В}$$

$$I_{\text{нома}} \approx I_{\text{дл}} \quad 50A \approx 0,83A$$

$$I_{\text{ном.расц}} = I_{\text{ном.дв}} = 0,83A.$$

Выбираем $I_{\text{ном.расц}} = I,6 \text{ A}$

$$I_{\text{уст.эл.магн}} = 1,25 I_{\text{пуск}} = 1,25 \cdot 3,82 = 4,75 \text{ A}$$

$$\frac{I_{\text{уст.эл.магн}}}{I_{\text{ном.расц}}} = \frac{4,75}{1,6} = 2,97.$$

Принимаем $I_{\text{уст.эл.магн.}} = 3,5 I_{\text{ном.расц.}}$

$$I_{\text{ном.уст.тепл.}} = I_{\text{ном.дв}} \approx 0,83.$$

Отстраиваем автомат на $I_{\text{ном.уст.тепл}} = Iа$.

Линия 7

Необходимо защищать однофазную линию длиной больше 3-х метров от токов короткого замыкания и иметь возможность отключения прибора со щита питания.

Выбираем однополюсный автоматический выключатель А63-1м

$$U_{\text{нома}} \approx U_{\text{номс}} \quad \sim 220 \text{ В} = 220 \text{ В}$$

$$I_{\text{нома}} \approx I_{\text{дл}} \quad 0,63A \approx 0, I4 \text{ A}$$

$$I_{\text{ном.расц}} = 0,63 \text{ A}.$$

Линия 8

В приборе имеется встроенный выключатель и предохранитель. Длина линии меньше 3-х метров - защита не требуется.

Линия 9

Расчет ведется аналогично линии 7.

Выбираем однополюсный автоматический выключатель

A63-1м

$$U_{ном.а} \approx U_{ном.с} \quad \sim 220 \text{ в} = 220 \text{ в}$$

$$I_{ном.а} \approx I_{дл} \quad 0,63 \text{ А} \approx 0,1 \text{ А}$$

$$I_{ном.расц} = 0,63 \text{ А.}$$

Линия 10. Расчет ведется аналогично линии 7.

Выбираем однополюсный автоматический выключатель A63-1м

$$U_{ном.а} \approx U_{ном.с} \quad \sim 220 \text{ В} = 220 \text{ В}$$

$$I_{ном.а} \approx I_{дл} \quad 0,63 \text{ А} = 0,6 \text{ А}$$

$$I_{ном.расц} = 0,63 \text{ А.}$$

Линия 11. Рассчитывается аналогично линии 5. Выбираем трехфазный автоматический выключатель АП50-3МТ

$$U_{ном.а} \approx U_{ном.с} \quad 500 \text{ В} = 380 \text{ В}$$

$$I_{ном.а} \approx I_{дл} \quad 50 \text{ А} \approx 3,62 \text{ А}$$

Определяем номинальный ток комбинированного расцепителя
 $I_{ном.расц} > I_{ном.дл}$

$$I_{ном.расц} \approx 3,62 \text{ А.}$$

$$\text{Выбираем } I_{ном.расц} = 4 \text{ А.}$$

Определяем ток уставки электромагнитного элемента комбинированного расцепителя

$$I_{уст. эл. магн} = 1,25 I_{пуск} = 1,25 \cdot 7 = 8,75 \text{ А}$$

$$\frac{I_{уст. эл. магн.}}{I_{ном. расц}} = \frac{8,75}{4} = 2,19.$$

Принимаем $I_{уст. эл. магн} = 3,5 I_{ном. расц}$.

Определяем номинальный ток уставки теплового элемента комбинированного расцепителя

$$I_{ном. уст. магн} = I_{ном. ДВ} = 3,62 \text{ А.}$$

Отстраиваем автомат на 4 А.

Таблица I

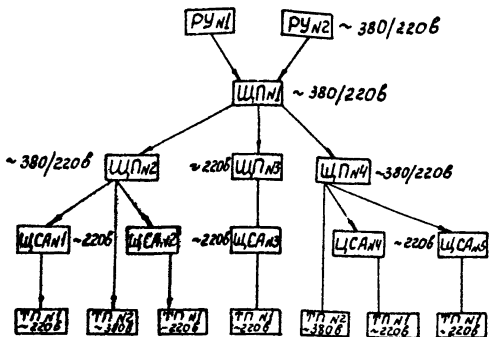
Технические характеристики электродвигателей

№ линии	Тип	Номинальная мощность, Вт	Номинальное напряжение, В	Номинальный ток, А	Кратность пускового тока	Пусковой ток, А
5	АОД-22/4	400	380	1,14	4	4,52
6	АОД-21/4	270	380	0,83	4	3,32

Таблица 2

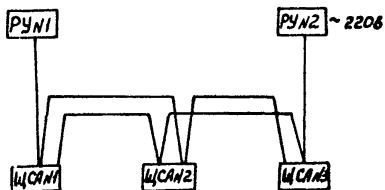
Технические данные электроприемников

№ линии	Наименование и тип электроприемника	Номинальная мощность Вт (В·А)	Номинальное напряжение
1	Электронный регулируемый прибор РПИВ-Ш	45	} стабилизированное 220
2	Электронный регулируемый прибор РПИВ-Т	40	
7	Малогобаритный автоматический показывающий и самопишущий прибор КСД-2	(30)	220
8	Миниатурный автоматический прибор ВМД	20	220
9	Диаметр самопишущий ДСС	(20)	220
10	Схема сигнализации: лампы РИЦ-220-10 - 82 шт. (10)		220
	промежуточные реле РП-25 - 6 шт.	(8)	220
	Реле импульсной сигнализации РИС 33М	(30)	220



РУН1, РУН2 - распределительное устройство
 ЩП - щиты питания средств автоматизации
 ЩСА - щиты средств автоматизации
 ТПН1 - токоприемники ~220В
 ТПН2 - токоприемники ~380/220В

рис 1



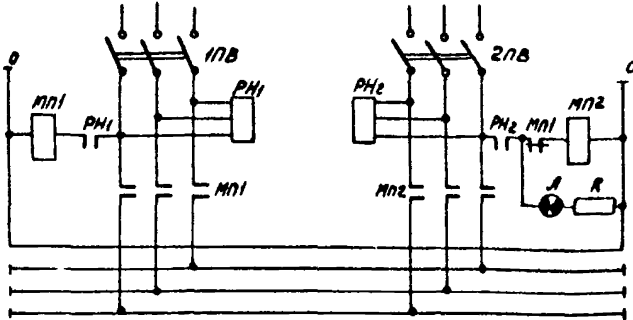
РУ N1 } - распределительное
 РУ N2 } - устройство.

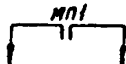
ЩСАН } - щиты средств автоматизации
 N1, N2, N3 }

Рис. 2

Рабочий ввод

Резервный ввод

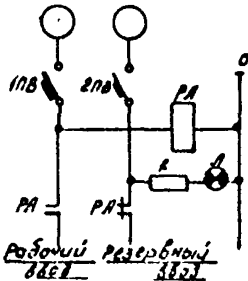


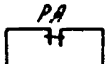

В систему технологической сигнализации
включен рабочий ввод.

Перечень электроаппаратуры

№ п/п	Обозначение	Наименование	Тип	Технические данные	к-во	Примечание
1	1ПВ, 2ПВ	Пакетный выключатель	ПВМЗ	~380В	2	Выборается по габаритам лампы ток
2	МН1, МН2	Магнитный пускатель	—	~380В	2	
3	РН1, РН2	Реле обрыва фаз	Е-311	~380В	2	
4	Л	Светосигнальное устройство	КСК0350	~220В	1	
5	Р	Резистор	—	2400 Ом 220В	1	Комплектно с лампой
6	—	Лампы коммутаторная	КМ-2У, 30	~24В	1	намоткой

Рис. 3




В систему технологической сигнализации
включен рабочий ввод.

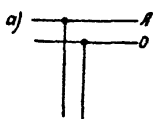
Перечень электроаппаратуры

№ п/п	Обозначение	Наименование	Тип	Технические данные	к-во	Примечание
1	1ПВ, 2ПВ	Пакетный выключатель	ПВМ	~220В	2	Выборается по габаритам лампы ток
2	РН	Реле промежуточное	—	~220В	1	тому ток
3	Л, Р	Светосигнальное устройство	КСК0350	~220В	1	см. рис. 3

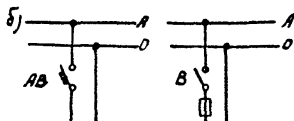
Рис. 4

I. Встроенные выключатели и предохранители

1. Однофазная двухпроводная сеть

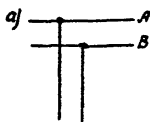


Общий щит

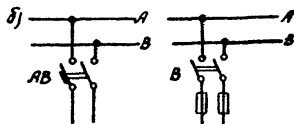


Щит питания отдельно

2. Двухфазная двухпроводная сеть

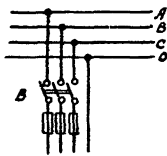
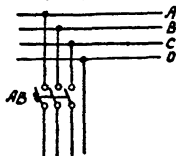


Общий щит



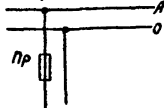
Щит питания отдельно

3. Трёхфазная четырёхпроводная сеть



II. Имеющие встроенные выключатели

1. Однофазная двухпроводная



2. Двухфазная

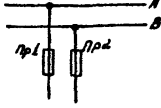
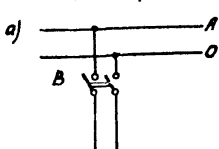
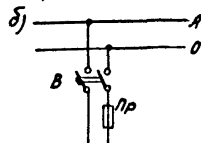


Рис. 5 Схемы питания токоприемников

III Имеющие встроенные предохранители
1. Однофазная двухпроводная

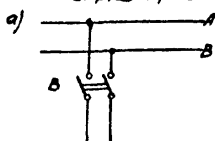


Общий щит

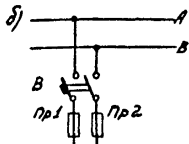


Щит питания отдельно

2. Двухфазная



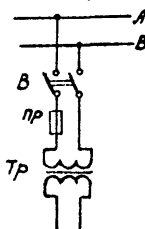
Общий щит



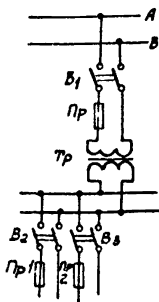
Щит питания отдельно

IV. Питание через трансформатор

1. Один приемник



2. Несколько



3. Несколько штепсельных розеток

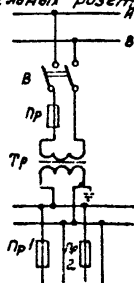


Рис 6. Схемы электропитания токоприемников

Д 190539
 Подпись: К. Л. П. 10.11.49
 Тип: 6700 и 36 кол.
 ГИИ Сантехпроект, г. Москва, Н. Перовская, 46

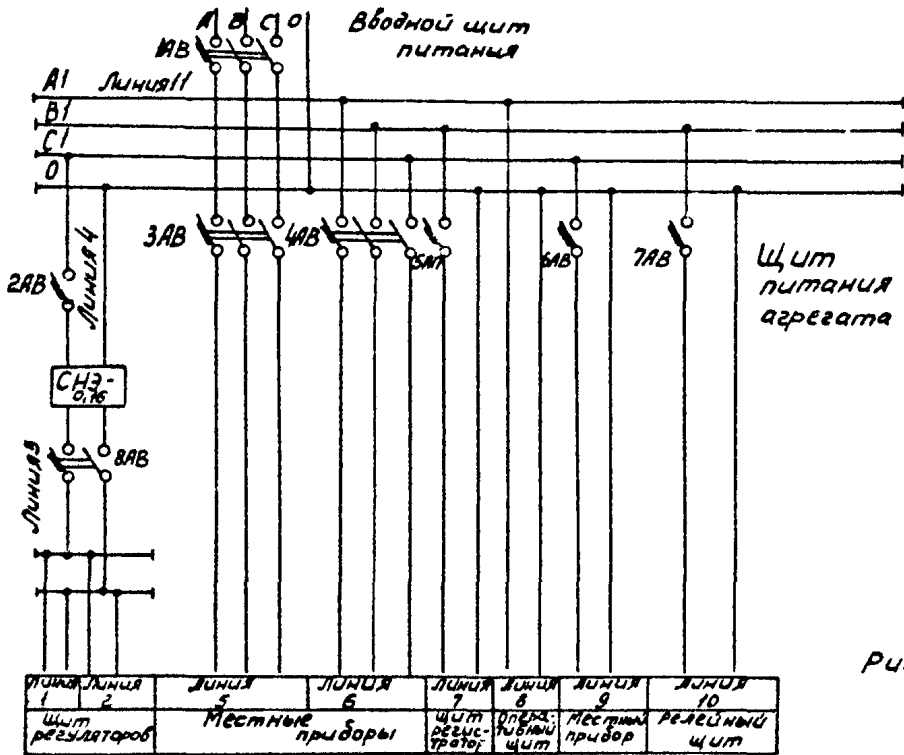


Рис 7