

ГОСУДАРСТВЕННОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ
ВЫСШЕГО ПРОФЕССИОНАЛЬНОГО ОБРАЗОВАНИЯ
«БЕЛОРУССКО-РОССИЙСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Кафедра «Безопасность жизнедеятельности»

ОХРАНА ТРУДА

*Методические указания к лабораторным работам
для студентов всех специальностей*

Часть 2

ЭЛЕКТРОБЕЗОПАСНОСТЬ



Могилев 2012

УДК 621.311:658
ББК 68.9
О 92

Рекомендовано к опубликованию
учебно-методическим управлением
ГУ ВПО «Белорусско-Российский университет»

Одобрено кафедрой «Безопасность жизнедеятельности» «25» мая 2012 г.,
протокол № 9

Составитель канд. техн. наук, доц. С. В. Матусевич

Рецензент канд. техн. наук, доц. С. К. Крутолевич

Предназначены для студентов всех специальностей и используются при самостоятельном изучении теоретической части курса по дисциплине «Охрана труда», выполнении контрольных, лабораторных работ и расчетной части разделов «Охрана труда» в дипломных проектах и работах. В методических указаниях дается анализ опасности поражения электрическим током в различных электрических сетях, исследуется эффективность защитного заземления и зануления, излагается расчет защитного заземления и зануления на ЭВМ.

Учебное издание

ОХРАНА ТРУДА

Часть 2

Ответственный за выпуск	А. В. Щур
Технический редактор	А. А. Подошевка
Компьютерная верстка	И. А. Алексеюс

Подписано в печать . Формат 60x84/16. Бумага офсетная. Гарнитура Таймс.
Печать трафаретная. Усл.-печ. л. . Уч.-изд. л. . Тираж 99 экз. Заказ №

Издатель и полиграфическое исполнение
Государственное учреждение высшего профессионального образования
«Белорусско-Российский университет»
ЛИ № 02330/0548519 от 16.06.2009.
Пр. Мира, 43, 212000, Могилев.

© ГУ ВПО «Белорусско-Российский
университет», 2012

Содержание

1 Общие положения	4
2 Исследование опасности поражения электрическим током в различных сетях и при различных схемах электрозащиты	4
2.1 Общие сведения	4
2.2 Порядок выполнения работы	4
3 Исследование электробезопасности сетей на стенде ОТ 9А	9
3.1 Общие сведения	9
3.2 Порядок выполнения работы	11
3.3 Требования к отчету	13
4 Измерение сопротивлений заземляющих устройств	13
4.1 Порядок измерения сопротивлений заземляющих устройств	13
4.2 Результаты измерения сопротивлений заземляющих устройств	14
5 Расчет защитного заземления и зануления	14
5.1 Расчет защитного заземления	15
5.2 Расчет системы зануления	18
6 Расчет защитного заземления на персональном компьютере	22
7 Расчет зануления на персональном компьютере	24
Список литературы	28
Приложение А	29
Приложение Б	30

1 Общие положения

Целью методических указаний является ознакомление с основными средствами и методами защиты от поражения электрическим током и выяснение обусловленности выбора тех или иных средств электрозащиты.

Приведена методика расчета защитного заземления и зануления с использованием ЭВМ.

Основной теоретический материал, необходимый для выполнения работ, изложен в [5].

2 Исследование опасности поражения электрическим током в различных сетях и при различных схемах электрозащиты

Цель работы: изучить теоретический материал, изложенный в [5, с. 9–18, 22–29]; сделать анализ опасности поражения электрическим током.

2.1 Общие сведения

Анализ опасности поражения электрическим током выполняется на электрифицированных стендах, на которых показана трёхфазная сеть с изолированной и глухозаземлённой нейтралью напряжением 380 В для приёмников с защитным заземлением и занулением.

2.2 Порядок выполнения работы

2.2.1 Анализ опасности поражения электрическим током в трёхфазных четырёхпроводных сетях с глухозаземлённой нейтралью.

2.2.1.1 Общие положения.

В трёхфазных сетях напряжением до 1000 В с глухозаземлённой нейтралью защитное заземление не обеспечивает защиту обслуживающего персонала от поражения током при пробое изоляции. Пробой изоляции и замыкание токоведущих проводников на заземлённый корпус в этих сетях обуславливают появление на корпусах опасных напряжений. Если нейтраль трансформатора заземлена через сопротивление r_0 (схема с глухозаземлённой нейтралью), а электроприёмник имеет отдельное защитное заземление с сопротивлением r_3 , то при замыкании фазы на корпус ток замыкания определится как

$$I_3 = U / (r_0 + r_3).$$

Рассмотрим три случая:

1) если $r_0 = r_3$, ток I_3 может оказаться недостаточным, чтобы вызвать

срабатывание максимальной токовой защиты, т. е. установка может не отключаться. Например, при $U_{\phi} = 220$ В и $r_0 = r_3 = 4$ Ом

$$I_3 = 220 / (4 + 4) = 27,5 \text{ А.}$$

Если при этом ток срабатывания защиты больше I_3 (в рассматриваемом примере больше 27,5 А), то отключение не произойдёт, и корпус будет находиться под напряжением до тех пор, пока установку не отключат вручную.

$$U_k = I_3 r_3 = U_{\phi} \cdot r_3 / (r_0 + r_3) = 220 \cdot 4 / (4 + 4) = 110 \text{ В.}$$

Безусловно, такое положение недопустимо, поскольку при этом возникает угроза поражения током людей, прикоснувшихся к корпусу повреждённого оборудования или к металлическим предметам, имеющим соединение с этим корпусом;

2) опасность поражения током резко возрастает при $r_3 > r_0$, падение напряжения на заземлителе, а следовательно, и напряжение относительно земли на корпусах заземлённых электроприемников будут ещё больше. Например, при $U_{\phi} = 220$ В и $r_0 = 4$ Ом и $r_3 = 8$ Ом

$$U_k = I_3 r_3 = U_{\phi} r_3 / (r_0 + r_3) = 220 \cdot 8 / (4 + 8) = 147 \text{ В;}$$

3) при обратном отношении сопротивлений $r_3 < r_0$ опасное напряжение возникает на заземляющем устройстве нейтрали трансформатора, а следовательно, и на корпусах всего оборудования, соединённого с этим заземляющим устройством. Уменьшить опасность поражения током в этом аварийном режиме можно только за счёт быстрого автоматического отключения повреждённого участка, что достигается устройством зануления. При занулении металлической части электроустановки, не находящиеся под напряжением, соединяются с глухозаземлённой нейтралью источника питания. Наличие такого соединения превращает замыкание токоведущих частей на корпусе в короткое замыкание, вследствие чего аварийный участок отключается автоматом или предохранителем.

Из вышеизложенного можно сделать вывод, что применение в четырёхпроводных сетях только защитного заземления не обеспечивает электробезопасность.

2.2.1.2 Краткое описание стенда.

На электрифицированном стенде показана трёхфазная сеть напряжением 380 В с глухозаземлённой нейтралью.

Корпус первого двигателя слева заземлён, а корпус второго двигателя занулён. На схеме есть два переключателя П1 и П2 для изменения сопротивлений зануляющего устройства и вторичного заземления нейтрали.

Данная электросхема позволяет исследовать влияние сопротивления петли фаза–нуль Z_n и сопротивления повторного заземления нулевого провода r_n на опасность поражения током при одновременном нарушении изоляции и прикосновении человека к корпусу двигателя. На схеме также показано сопротивление рабочего заземления первого двигателя r_0 .

2.2.1.3 Порядок проведения исследования.

При исследовании необходимо учитывать теоретические положения, изложенные выше. Исследование проводится в следующем порядке:

1) включим питающий шнур модели схемы в сеть переменного тока 220 В;

2) включим тумблер, расположенный на панно, при этом высветится трёхфазная система, которая изображена на электросхеме. К трёхфазной системе подключены электродвигатели. Корпус первого двигателя заземлён, второго – занулён. Данная схема показывает, в каких случаях человеку опасно касаться электроустановок;

3) кнопкой «Вкл. 1 дв.» включим освещение цепи первого двигателя. Если нажмём кнопку «Кас. чел.», опасность отсутствует, т. к. не включена кнопка «Пробой на двигатель»;

4) кнопкой «Вкл. 1 дв.» осветим цепь первого двигателя, потом осветим пробой первого двигателя, т. е. нажмём кнопку «Пробой 1 дв.» и нажмем кнопку «Кас. чел.» (переключатель П1 установить на положение «до 3 Ом»). Наблюдаем, как начинает мигать цепь, проходящая через человека, т. е. касание человека ко второму двигателю опасно, если пробой произошёл на первом двигателе. Объясняется это тем, что в случае замыкания фазы на заземлённый, но не присоединённый к нулевому защитному проводнику корпус образуется цепь тока I_3 через сопротивление заземления этого корпуса r_3 и сопротивление заземления нейтрали источника тока r_0 . В результате между этим корпусом и землёй возникает напряжение

$$U_k = I_3 r_3.$$

Одновременно возникает напряжение между нулевым защитным проводником и землёй, т. е. между всеми корпусами, присоединёнными к нулевому защитному проводнику, и землёй:

$$U_0 = I_3 r_0.$$

При равенстве сопротивлений $r_0 = r_3 = 4$ Ом (п. 2.2.1.1) напряжения U_k и U_0 будут одинаковы и равны 110 В;

5) выключаем двигатель, пробой и т. д. кнопками «Выкл. 1 дв.», «Выкл. пробоя», «Выкл. кас. чел.»;

6) перейдём ко второму двигателю. Кнопкой «Вкл. 2 дв.» осветим цепь второго двигателя. Наблюдаем, что при прикосновении человека ни-

чего не происходит, опасности для человека нет;

7) цепь второго двигателя оставим освещённой. Далее осуществим пробой второго двигателя, нажимая кнопку «Пробой 2 дв.» и кнопку «Кас. чел.». Переключатели П1 и П2 при этом стоят соответственно на делении «до 3 Ом» и «4 Ом». Как только нажмём кнопку «Кас. чел.», цепь второго двигателя гаснет, т. е. автомат отключил цепь, и касание человека к двигателю уже не опасно;

8) переключатель П1 поставим на деление «3 Ом», переключатель П2 поставим на деление 4 Ом, нажимаем кнопки «Вкл. 2 дв.», «Пробой 2 дв.», «Кас. чел.»; вольтметр и амперметр показывают напряжение и силу тока, загорается зелёная лампочка, а цепь второго двигателя гаснет, двигатель отключен;

9) переключатель П1 поставим на деление 3 Ом, переключатель П2 поставим на деление 10 Ом, нажмём соответственно кнопки «Вкл. 2 дв.», «Пробой 2 дв.», «Кас. чел.». Горят жёлтые лампочки вольтметра и амперметра – положение более опасное, и автомат срабатывает, цепь второго двигателя гаснет;

10) самое опасное положение: переключатель П1 поставим на деление «12 Ом», а второй – на «∞». Включим кнопки «Вкл. 2 дв.», «Пробой 2 дв.», «Кас. чел.». На вольтметре и амперметре замигает красная лампочка, и автомат срабатывает;

11) если происходит ослабление изоляции, то это опасно для человека. Включаем кнопки «Вкл. 2 дв.», «Ослаб. изоляции», «Кас. чел.». Цепь мигает, что говорит об опасности для человека. Затем кнопки и тумблер выключаются.

2.2.2 Анализ опасности поражения электрическим током в трёхфазных трёхпроводных сетях с изолированной нейтралью.

2.2.2.1 Общие положения.

В сетях с изолированной нейтралью прикосновение человека к одной из фаз вызывает ток I_h , проходящий через человека, и полное сопротивление двух других фаз сети $R_{из}$. Если ёмкостное сопротивление сети мало (сети небольшой протяжённостью), то

$$I_h = 3U_{\phi} / (3R_n + R_{из}),$$

т. е. ток, проходящий через человека, будет меньше, чем в сетях с глухозаземлённой нейтралью. Однако это преимущество имеет место лишь тогда, когда постоянно обеспечивается высокое значение сопротивления изоляции $R_{из}$ двух других фаз сети. В нормальных условиях эксплуатации $R_{из} > 0,5 \text{ МОм}$.

Защиту людей от поражения электрическим током при прикосновении к металлическим частям оборудования, которые могут оказаться под напряжением в результате повреждения изоляции, обеспечивает защитное

заземление. Степень опасности поражения электрическим током в трёхфазных трёхпроводных сетях с изолированной нейтралью зависит от сопротивления защитного заземления и режима работы сетей.

2.2.2.2 Краткое описание стенда.

На электрифицированном стенде показана трёхфазная трёхпроводная сеть напряжением 380 В с изолированной нейтралью.

Корпус первого двигателя, который соединён с нейтральной точкой источника питания, расположен слева, а корпус второго двигателя заземлён. На схеме показан переключатель П для изменения сопротивления заземляющего устройства. Нейтральная точка источника питания заземлена через пробивной предохранитель.

Данная электросхема позволяет исследовать зависимость степени поражения электрическим током от величины сопротивления заземляющего устройства при одновременном нарушении изоляции и прикосновении человека к корпусу электродвигателя. Стенд также позволяет исследовать опасность поражения током человека при касании корпуса незаземлённого оборудования, но соединённого с нейтральной точкой источника питания.

2.2.2.3 Порядок работы электросхемы.

Электросхема работает в следующем порядке:

- 1) включаем питающий шнур стенда в сеть переменного тока 220 В;
- 2) включаем тумблер, расположенный на стенде. При этом осветится система, которая изображена на электросхеме. К трёхфазной системе подключены электродвигатели. Корпус первого двигателя соединён нейтральной точкой источника питания, второго – заземлён;
- 3) кнопкой «Вкл. 1 дв.» включаем освещение цепи первого двигателя. Если нажать кнопку «Кас. чел.», то ничего не произойдёт. Опасности нет и при включении второго двигателя и кнопки «Кас. чел.». На корпусах нет напряжения;
- 4) кнопкой «Вкл. 2 дв.» осветим цепь второго двигателя, потом осветим пробой второго двигателя и нажмем кнопку «Кас. чел.». Наблюдаем, как начинает мигать цепь, проходящая через первого человека, горит красная лампочка первого миллиамперметра, т. е. касание первого человека к первому двигателю опасно, если пробой произошёл на втором двигателе;
- 5) включаем кнопки «Вкл. 2 дв.» и «Пробой 2 дв.», осветив цепь и пробой второго двигателя. Переключатель П поставим последовательно в положение «4 Ом», «100 Ом» и «∞». На амперметре, показывающем величину тока, проходящего через второго человека, видим, как последовательно загораются зелёная, жёлтая и красная лампочки, т. е. с увеличением сопротивления заземляющего устройства возрастает опасность поражения человека электрическим током;
- 6) если происходит ослабление изоляции, то появляется опасность для человека. Включаем кнопку «Вкл. 1 дв.», «Ослаб. изоляции» и «Кас. чел.». Цепь мигает, что говорит об опасности для человека. Таковую же картину наблюдаем и при включении цепи второго двигателя.

Отчет о выполненной работе

1 Зарисовать схему трехфазной четырехпроводной сети с глухозаземленной нейтралью и электрозащитой в виде зануления.

2 Зарисовать схему трехфазной трехпроводной сети с изолированной нейтралью и электрозащитой в виде защитного заземления.

3 Устно ответить на вопросы преподавателя по анализу поражения электрическим током в различных электрических сетях.

3 Исследование электробезопасности сетей на стенде ОТ 9А

Цель работы: исследовать электробезопасность сетей трехфазного тока напряжением до 1000 В; выявить зависимость электробезопасности от режима нейтрали сети, сопротивления изоляции и емкости фаз относительно земли, а также от сопротивления провод–человек–земля.

3.1 Общие сведения

Основные теоретические положения изложены в [5, с. 9–28].

В данной работе исследования электробезопасности сетей проводятся на стенде типа ОТ 9А.

3.1.1 Устройство и принцип работы стенда типа ОТ 9А.

Стенд позволяет исследовать электробезопасность следующих трехфазных сетей:

- трехпроводной с изолированной нейтралью;
- трехпроводной с заземленной нейтралью;
- четырехпроводной с изолированной нейтралью;
- четырехпроводной с заземленной нейтралью.

Стенд позволяет сравнить опасность прикосновения человека к одной из фаз при нормальном режиме работы сети и опасность прикосновения человека к одной из фаз при имитации аварийного режима (одна из фаз замкнута на землю).

Стенд позволяет исследовать следующие зависимости:

- опасность прикосновения человека к одной из фаз в зависимости от сопротивления изоляции фаз при постоянной емкости фаз относительно земли;
- опасность прикосновения человека к одной из фаз в зависимости от сопротивления цепи провод–человек–земля;
- опасность прикосновения человека к одной из фаз в зависимости от емкости фаз относительно земли при постоянном сопротивлении изоляции.

Стенд позволяет моделировать основные параметры из вышеуказанных сетей и определять величину тока, протекающего через человека при

его соприкосновении с токоведущими частями.

Сопrotивление изоляции имитируется с помощью резисторов для каждой из фаз цепи в пределах от 1 до 48 кОм.

Максимальное сопротивление изоляции – 48 кОм. Емкости каждой фазы цепи имитируются с помощью последовательно соединенных конденсаторов и резисторов и изменяются от 0,06 до 2 мкФ.

Сопrotивление тела человека имитируется с помощью резистора, величина которого меняется в пределах от 1 до 48 кОм и может подключаться к каждой фазе.

На передней панели стенда расположены:

- 1) тумблер включения стенда с надписью «Сеть»;
- 2) три лампочки сигнализации напряжения сети в каждой из фаз;
- 3) тумблер включения нейтрали В2;
- 4) тумблер включения заземления В3;
- 5) ручки потенциометров установки сопротивления изоляции и емкости фаз А, В, С и нейтрали N;
- 6) выключатели емкости фаз и емкости нейтрали В4, В5, В6, В7;
- 7) ручка переключателя (на пять положений) для подключения резистора, имитирующего сопротивление тела человека, в любую из фаз А, В, С и нейтраль N;
- 8) ручка установки резистора, имитирующего сопротивление тела человека; ручка переключателя (на пять положений);
- 9) ручка переключателя (на пять положений) и кнопка для имитации аварийного режима в каждой из фаз и нейтрали;
- 10) ручка переключателя (на одиннадцать положений) для подключения вольтметра;
- 11) миллиамперметр;
- 12) переключатель пределов миллиамперметра $I_n \cdot 3$;
- 13) вольтметр.

3.1.2 Подготовка стенда к работе.

1 Внимательно ознакомиться с назначением каждого органа управления и указаниями мер безопасности.

2 Выключатели, переключатели и ручки управления установить в начальное положение «Выкл.»:

- вертикальные – вниз; горизонтальные – влево;
- переключатели и ручки регулировки – в левое крайнее положение.

3 Включить тумблер «Сеть», при этом должны загореться лампочки сигнализации наличия трех фаз напряжения.

4 Параметры стенда обеспечивают проведение исследований в лабораторных условиях в течение 12 ч с перерывами на 10 мин через каждые 4 ч.

3.2 Порядок выполнения работы

3.2.1 Исследуем трехпроводную сеть с изолированной нейтралью. Тумблеры В2 и В3 должны быть отключены (данные для нейтрали N отсутствуют).

Снимем зависимость $I_h = f(R)$ при $R_h = \text{const}$ для нормального режима работы сети.

Здесь I_h – ток через резистор R_h , имитирующий сопротивление тела человека; R – сопротивление резисторов, имитирующих сопротивление изоляции фаз и нулевого провода (R_A, R_B, R_C, R_N).

Порядок снятия зависимости $I_h = f(R)$ при $R_h = \text{const}$:

- 1) резистор R_h устанавливаем в положение, соответствующее заданному значению (задается преподавателем);
- 2) резистор R_A , имитирующий сопротивление изоляции фазы А (для фаз В и С соответственно), устанавливаем в нулевое положение. В этом случае $R_{(A,B,C)} = 1 \text{ кОм}$;
- 3) тумблеры В4–В6 должны быть отключены (случай, не учитывающий емкость изоляции фаз А, В, С);
- 4) меняя сопротивление изоляции фазы А резистором R_A , снимаем показания I_h для фаз А, В и С, переключение производим тумблером В8 и заносим в таблицу 3.1 (данные для нейтрали N отсутствуют);
- 5) для каждого значения $I_h = f(R_A)$, включив переключателем В11 вольтметр ИП2 в фазу А, измеряем и записываем значение фазного напряжения в таблицу 3.1;
- 6) аналогично, меняя сопротивления фаз В и С, повторяем п. 1–5. Значения заносим в таблицу 3.1 (данные для нейтрали N отсутствуют).

3.2.2 Повторяем п. 1–5 для аварийного режима работы сети. Имитация аварийного режима обеспечивается нажатием кнопочного замыкателя $K_{н1}$ в момент снятия показаний приборов ИП1 и ИП2 (миллиамперметра и вольтметра). Данные заносим в таблицу 3.1 (данные для нейтрали N отсутствуют).

3.2.3 Снимаем зависимость $I_h = f(R_h)$ при $R_A = \text{const}, R_B = \text{const}, R_C = \text{const}$ в нормальном режиме работы сети. Величины сопротивлений фазных резисторов задаются преподавателем. Тумблеры В4–В7 отключены.

Порядок изменения $I_h = f(R_h)$:

- 1) резисторы R_A, R_B, R_C, R_N устанавливаем в нулевое положение;
- 2) дискретно меняя сопротивление резистора R_h (положения задаются преподавателем), снимаем показания миллиамперметра ИП1, включая R_h попеременно тумблером В8 в фазы А, В и С; результаты заносим в таблицу 3.2 (данные для нейтрали N отсутствуют);
- 3) для каждого значения $I_h = f(R_h)$, включая переключателем В11 вольтметр ИП2 в фазы А, В и С, измеряем и записываем значение фазных напряжений относительно земли (таблица 3.2);
- 4) повторяем п. 2, 3 для аварийного режима работы сети. Данные заносим в таблицу 3.2;
- 5) повторяем п. 1–3 с учетом емкостей изоляции фазных проводов,

Таблица 3.3 – Зависимость тока I_h от ёмкости фаз

C, мкФ	Фаза А			Фаза В			Фаза С			Нейтраль N	
	I _h , мА	V, В		I _h , мА	V, В		I _h , мА	V, В		I _h , мА	V, В
		A-N	A-1		B-N	B-1		C-N	C-1		N-1
<i>Зависимости $I_h = f(C)$</i>											
R _A											
...											
R _B											
...											
R _C											
...											
R _N											
...											
<i>Зависимости $I_h = f(C)$ (аварийный режим)</i>											
R _A											
...											
R _B											
...											
R _C											
...											
R _N											
...											

3.3 Требования к отчету

Отчет по работе должен содержать: наименование и цель работы, заполненные таблицы, графики и выводы.

В работе приведены только образцы таблиц, поэтому для каждого конкретного измерения необходимо указывать в таблицах измеряемые параметры и параметры, имеющие значение const.

Преподавателем задаются номера пунктов, которые студент должен выполнить, а также задаются некоторые исходные параметры для измерений.

Результаты измерений записываются в таблицы 3.1–3.3. После анализа полученных результатов строятся графики (если полученных данных недостаточно для построения графиков, дается качественная оценка изменения зависимостей) и делаются выводы.

4 Измерение сопротивлений заземляющих устройств

4.1 Порядок измерения сопротивлений заземляющих устройств

Для измерения сопротивления заземляющих устройств применяется прибор М416.

Перед началом измерения проверяют работоспособность прибора: для этого устанавливают переключатель в положение «Контроль 5 Ом», нажи-

мают кнопку и ручкой «Реохорд» устанавливают стрелку индикатора на нуль (показание прибора должно быть $(5 \pm 0,35)$ Ом).

Присоединяют прибор к измеряемому объекту по схеме, указанной на рисунке 4.1.

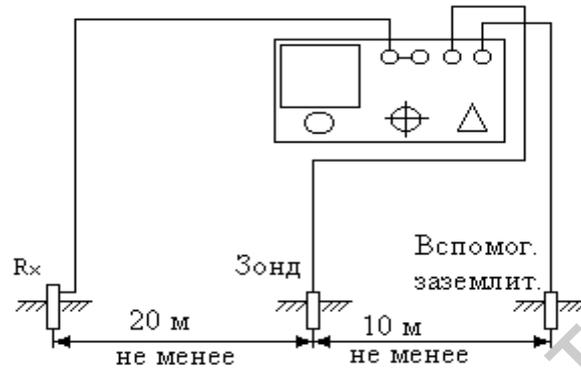


Рисунок 4.1 – Схема подключения прибора М416 для измерения сопротивления заземлителя R_x

Измерения начинают на первом диапазоне, установив переключатель в положение «х1». Вращением ручки «Реохорд» добиваются максимального приближения стрелки индикатора к нулю.

Для получения результата измерения умножают показания шкалы реохорда на множитель, соответствующий положению переключателя.

Оценку годности и назначения защитных заземлений производят на основании данных замеров и Правил устройства электроустановок (ПУЭ).

4.2 Результаты измерения сопротивлений заземляющих устройств

Произвести измерения сопротивлений заземляющих устройств и полученные данные занести в таблицу 4.1.

Таблица 4.1 – Результаты измерения сопротивления заземления

Наименование объекта измерения	Результат измерения сопротивления заземляющего устройства, Ом	Нормативы требований ПУЭ, Ом	Пригодность для эксплуатации и условия эксплуатации

5 Расчет защитного заземления и зануления

Теоретическая часть по расчетам защитного заземления и зануления изложена в [5, с. 15–28].

5.1 Расчет защитного заземления

Рассчитать заземляющее устройство для заземления электродвигателя, питающегося от трехфазной сети с изолированной нейтралью напряжением 380 В, место использования устройства – помещение с нормальными условиями, по опасности поражения электрическим током – помещение с повышенной опасностью.

Расчеты защитного заземления выполнить в соответствии с вариантом, указанным в таблице 5.1.

Пример – Рассчитать заземляющее устройство [5, рисунок 3.2, б] для заземления электродвигателя напряжением 380 В трехфазной сети с изолированной нейтралью, место использования устройства – в помещении с нормальными условиями, класс помещения по опасности поражения электрическим током – с повышенной опасностью. Исходные данные: грунт – суглинок; вид заземлителя – труба; мощность трансформатора – 175 кВ·А; $l = 3$ м; $d = 0,05$ м; $b = 0,0016$ м; $h = 0,6$ м; $h_0 = 0,4$ м; установка эксплуатируется в мае–сентябре.

Решение

Определяем сопротивление одиночного вертикального заземлителя R_3 , Ом, по формуле

$$R_3 = \frac{\rho}{2\pi l} \left(\ln \frac{2l}{d} + \frac{1}{2} \ln \frac{4t+1}{4t-1} \right),$$

где $\rho = 100$ Ом·м [5, таблица 3.1];

$$t = h_0 + l/2 = 0,4 + 1,5 = 1,9 \text{ м.}$$

$$R_3 = \frac{100}{2 \cdot 3,14 \cdot 3} \left(\ln \frac{2 \cdot 3}{0,05} + \frac{1}{2} \ln \frac{4 \cdot 1,9 + 3}{4 \cdot 1,9 - 3} \right) = 5,3(4,8 + 0,4) = 27,56 \text{ Ом.}$$

Определяем количество вертикальных стержней:

$$n = \frac{R_3 \cdot \eta_c}{R_{\text{доп}}},$$

где η_c – коэффициент сезонности, $\eta_c = 2,2$, т. к. грунт имеет наибольшее сопротивление во время эксплуатации в июле [5, таблица 3.2];

$R_{\text{доп}}$ – допустимое сопротивление при установленной мощности 175 кВ·А, $R_{\text{доп}} = 4$ Ом [5, п. 3.1.3].

Таблица 5.1 – Исходные данные для расчета защитного заземления

Вариант	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
Схема	1	2	2	1	1	1	2	1	2	2	2	1	1	2	1	2
Вид вертикального заземлителя	Труба	Уголок 40×40	Труба	Труба	Уголок 45×45	Труба	Труба	Труба	Уголок 50×50	Уголок 55×55	Уголок 60×60	Труба	Уголок 45×45	Труба	Труба	Уголок 40×40
Грунт	Песок 1	Су-песь 2	Суглинок 3	Глина 4	Садовая земля 5	Чернозем 6	Торф 7	Каменный 8	Скальный 9	Песок 1	Глина 4	Су-песь 2	Торф 7	Глина 4	Песок 1	Суглинок 3
Мощность трансформатора Р, кВ·А	25	40	100	400	175	400	25	100	40	175	25	100	40	400	1000	100
l, м	2,5	2,5	2,7	2,8	2,5	3,0	3,0	2,6	2,6	2,7	2,8	3,0	2,8	2,6	2,5	3,0
d, м	0,05		0,06	0,056		0,05	0,06	0,04				0,05		0,06		
b, мм	12	16	18	60	20	24	28	26	32	36	42	48	50	22	42	36
h, м	0,4	0,6	0,7	0,5	0,4	0,3	0,6	0,5	0,8	1,00	1,00	0,6	0,5	0,9	0,4	0,8
h ₀ , м		0,2	0,3				0,4		0,5	0,8	0,7			0,5		0,6
Период эксплуатации	В течение года	Апрель	Май	Июнь	Июль	Август	Сентябрь	В течение года	В течение года	Май	Июнь	Август	В течение года	Июль	Август	В течение года
Расстояние между электродами а, м	2	2,2	2,4	2,6	2,8	3,0	2	2,1	2,3	2,5	2,7	2,9	3,0	2,0	2,5	2,6

$$n = \frac{27,56 \cdot 2,2}{4} = 15,2.$$

Принимаем 16 стержней.

Определяем длину соединительной полосы по формуле

$$l_n = (n - 1) \cdot a,$$

где a – расстояние между стержнями, принимаем $a = 2$ м [5, п. 3.1.3].

$$l_n = (16 - 1) \cdot 2 = 30 \text{ м.}$$

Определяем сопротивление соединительной полосы:

$$R_n = \left(\frac{\rho}{2 \cdot \pi \cdot l_n} \ln \frac{2 \cdot l_n^2}{b \cdot n} \right) \cdot \eta_c =$$

$$= \left(\frac{100}{2 \cdot 3,14 \cdot 30} \ln \frac{2 \cdot 30^2}{0,016 \cdot 0,6} \right) \cdot 2,2 = (0,53 \cdot 12,14) \cdot 2,2 = 14,18 \text{ Ом.}$$

Вычисляем расчетное сопротивление заземляющего устройства с учетом коэффициентов влияния электродов и использования полосы:

$$R = \frac{R_3 \cdot R_n}{R_3 \eta_n + R_n \eta_3},$$

где η_n – коэффициент использования полосы, $\eta_n = 0,5$ [5, таблица 3.3];
 η_3 – коэффициент взаимного влияния, $\eta_3 = 0,52$ [5, таблица 3.4].

$$R = \frac{27,56 \cdot 14,18}{27,56 \cdot 0,5 + 14,18 \cdot 0,52 \cdot 16} = 2,96 \text{ Ом.}$$

Так как результирующее сопротивление заземляющего устройства значительно меньше допустимого ($4 > 2,96$), уменьшим количество вертикальных заземлителей и вновь определим полностью R . Принимаем число вертикальных стержней 13 шт.

Определяем длину полосы:

$$l_n = (13 - 1) \cdot 2 = 24 \text{ м.}$$

Определяем сопротивление соединительной полосы:

$$R_n = \left(\frac{100}{2 \cdot 3,14 \cdot 24} \ln \frac{2 \cdot 24^2}{0,016 \cdot 0,6} \right) \cdot 2,2 = 16,06 \text{ Ом.}$$

Вычисляем результирующее сопротивление заземляющего устройства:

$$R = \frac{27,56 \cdot 16,06}{27,56 \cdot 0,50 + 16,06 \cdot 0,52 \cdot 13} = 3,62 \text{ Ом.}$$

Заземление удовлетворяет условию $4 > 3,62$.

5.2 Расчет системы зануления

Расчет системы защитного зануления изложен в [5, п. 3.2]. Выполнить расчет в соответствии с вариантом (таблица 5.2) для линии напряжением 380/220 В, которая питается от трансформатора T_p . Линия состоит из двух участков (рисунок 5.1). Первый участок длиной l_1 – от трансформатора до распределительного устройства, второй участок длиной l_2 – от распределительного устройства до электродвигателя. Оба участка линии с алюминиевыми кабельными проводами. Для первого участка в качестве нулевого проводника использована четвертая жила кабеля, для второго – прямоугольная полоса.

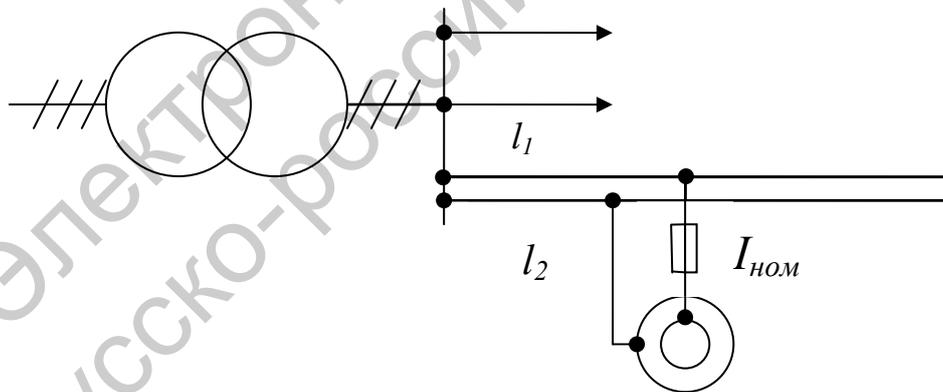


Рисунок 5.1 – Расчетная схема зануления

Двигатель защищен предохранителем $I_{НОМ}$ (плавкая вставка). Коэффициент кратности тока $k = 3$ [5, п.3.2.2.1].

Расчет зануления сводится к расчету на отключающую способность

$$I_{к.з} \geq k \cdot I_{НОМ},$$

где $I_{к.з}$ – ток короткого замыкания, А.

Таблица 5.2 – Исходные данные для расчета зануления

Вариант	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
Мощность трансформатора P_T , кВт·А	25	40	100	400	400	400	100	40	400	400	100	400	400	400	400	400
Схема соединения обмоток T_p	Δ/Y															
$I_{ном}$, А	25	50	75	125	150	140	80	40	125	120	70	100	150	120	80	75
Длина первого и второго участков $l_1/l_{2,3}$, м	50/20	60/15	75/10	100/5	125/22	150/25	175/30	200/20	220/18	230/15	250/10	200/5	150/16	100/12	125	175
Сечение проводов первого и второго участков S_1/S_2 , мм	35/10	35/10	35/16	70/35	70/50	70/35	35/16	35/10	70/35	70/35	35/16	70/25	70/50	70/35	70/16	70/16
Сечение нулевого защитного проводника	20×4	30×4	30×5	50×5	60×5	50×4	40×4	20×4	50×5	60×5	30×5	50×4	60×5	50×5	50×4	60×5

Ток короткого замыкания определим по формуле

$$I_{к.з} = \frac{U_{\phi}}{\frac{Z_T}{3} + Z_n},$$

где U_{ϕ} – фазное напряжение, В;

Z_T – сопротивление трансформатора, Ом [5, таблица 3.5];

Z_n – сопротивление петли фаза–нуль:

$$Z_n = \sqrt{(R_{\phi} + R_{н.з.})^2 + (X_{\phi} + X_{н.з.} + X_n)^2}.$$

Пример – Рассчитать систему защитного зануления (см. рисунок 5.1) при следующих исходных данных: $l_1 = 150$ м; $l_2 = 50$ м; сечение алюминиевых проводов $S_1 = 50$ мм², $S_2 = 25$ мм²; мощность трансформатора $P_T = 400$ кВ·А; схема соединения обмоток трансформатора Δ/Y ; сечение нулевого защитного проводника 40×4 (прямоугольная полоса). Электродвигатель расположен в помещении с нормальными условиями, класс помещения по поражению электрическим током – с повышенной опасностью.

Решение

Общее сопротивление линии состоит из сопротивлений двух участков (первого и второго).

Активное сопротивление фазных проводников $R_{\phi 1}$, $R_{\phi 2}$ определяем по следующей формуле:

$$R_{\phi} = \rho \cdot l / S,$$

где ρ – удельное сопротивление проводника из алюминия, $\rho = 0,028$ Ом·мм² / м;

l – длина участка, м;

S – сечение проводника, мм².

Сечение проводников выбирается по длительно допустимому току в зависимости от материала и условий работы. По условию задачи: $l_1 = 150$ м; $l_2 = 50$ м; сечение алюминиевых проводов $S_1 = 50$ мм², $S_2 = 25$ мм². Тогда

$$R_{\phi 1} = \frac{0,028 \cdot 150}{50} = 0,084 \text{ Ом};$$

$$R_{\phi 2} = \frac{0,028 \cdot 50}{25} = 0,056 \text{ Ом.}$$

$R_{н.з.}$ – активное сопротивление нулевого защитного проводника. Если нулевой защитный проводник из стали, то его активное сопротивление $R_{н.з.}$ и внутреннее индуктивное сопротивление $X_{н.з.}$ зависят от плотности тока и определяются с помощью [5, таблица 3.6].

Определяем величину наименьшего допустимого тока из условия срабатывания защиты (ожидаемое значение тока короткого замыкания):

$$I_{\text{ож.к.з.}} = K \cdot I_{\text{ном}} = 3 \cdot 100 = 300 \text{ А.}$$

Определяем плотность тока в стальной полосе сечением 40×4 $S = 160 \text{ мм}^2$. Следовательно,

$$I_K = \frac{I_{\text{ож.к.з.}}}{S_2} = \frac{300}{160} = 1,875 \text{ А/мм}^2,$$

тогда

$$R_{н.з.2} = r_{\omega} \cdot l_2 = 1,70 \cdot 0,05 = 0,085 \text{ Ом,}$$

где r_{ω} – активное сопротивление нулевого защитного проводника, $r_{\omega} = 1,70 \text{ Ом/км}$.

Внутренние индуктивные сопротивления фазных проводников X_{ϕ} из алюминия очень малы, и ими можно пренебречь.

Внутреннее индуктивное сопротивление нулевого защитного проводника $X_{н.з.2}$ определяем как

$$X_{н.з.2} = X_{\omega} \cdot l_2 = 0,962 \cdot 0,05 = 0,048 \text{ Ом,}$$

где X_{ω} – внутреннее индуктивное сопротивление полосы 40×4 при плотности тока $1,875 \text{ А/мм}^2$, $X_{\omega} = 0,962 \text{ Ом/км}$ [5, таблица 3.6].

Внешнее индуктивное сопротивление петли фаза–нуль X_n очень мало (для кабеля – не более $0,1 \text{ Ом/км}$, и им в практических расчетах можно пренебречь [5, п. 3.2.2.1]); Z_T – полное сопротивление трансформатора, $Z_T = 0,06 \text{ Ом}$ [5, таблица 3.6].

Определяем сопротивление петли фаза–нуль:

– первого участка

$$Z_{n1} = \sqrt{(R_{\phi 1} + R_{н.3.1})^2 + (X_{\phi 1} + X_{н.3.1} + X_{п.1})^2} = \sqrt{(R_{a1} + R_{н.3.1})^2} = \\ = \sqrt{(0,084 + 0,084)^2} = 0,168 \text{ Ом};$$

– второго участка

$$Z_{n2} = \sqrt{(R_{\phi 2} + R_{н.3.2})^2 + (X_{\phi 2} + X_{н.3.2} + X_{п.2})^2} = \\ = \sqrt{(R_{a2} + R_{н.3.2})^2 + X_{н.3.2}^2} = \sqrt{(0,056 + 0,085)^2 + 0,048^2} = 0,149 \text{ Ом}.$$

Полное сопротивление петли фаза–нуль

$$Z_n = Z_{n1} + Z_{n2} = 0,168 + 0,149 = 0,317 \text{ Ом}.$$

Ток короткого замыкания определим по формуле

$$I_{к.з} = \frac{U_{\phi}}{\frac{Z_T}{3} + Z_n} = \frac{200}{\frac{0,06}{3} + 0,317} = 652,8 \text{ А}.$$

Проверяем условие надежного срабатывания защиты:

$$I_{к.з} \geq 3 \cdot I_{ном};$$

$$652,8 > 300.$$

Ток короткого замыкания значительно превышает номинальный ток плавкой вставки, поэтому при замыкании на корпус плавкая вставка перегорит и отключит поврежденную фазу. По номинальному току принимаем предохранитель ПН-100 с номинальным током плавкой вставки 100 А (таблица А.1).

6 Расчет защитного заземления на персональном компьютере

Программа для расчета защитного заземления разработана на языке программирования DELPHI.

Для запуска программы следует выделить курсором файл SASEMLD.exe и нажать клавишу «ENTER» (ввод).

Прежде чем приступить к расчетам заземления на персональном компьютере, необходимо ознакомиться с методикой расчета и подготовить исходные данные.

Основные положения расчета и исходные данные изложены в [5]. В программе запрашиваются исходные данные и указаны источники, где их можно взять. Кроме этого, в программе указаны стандартные или рекомендованные значения запрашиваемых величин.

При вводе неверных данных будет дана возможность повторного ввода данных. При повторном вводе неверных данных прекращается работа всей программы.

Ниже перечислены параметры, значения которых необходимо вводить на запрос программы, в скобках указаны страницы, где можно взять их значения и номер источника литературы:

- длина электрода [5, с. 11];
- наименование грунта [5, таблица 2.1];
- вид сечения электрода (для электродов трубчатого сечения вводится 1, для электродов из уголка – 2);
- диаметр электрода [5, с. 11];
- ширина полки уголка [5, с. 11];
- схема заземления [5, рисунок 2.2];
- глубина заложения электрода (только для схемы 2 – h_0 , глубина заложения электрода рекомендуется от 0,2 до 1 м) [5, рисунок 2.2];
- значение допустимого сопротивления заземляющего устройства [5, с. 12];
- значение климатического коэффициента [5, таблица 2.2];
- расстояние между электродами [5, с. 14];
- глубина заложения полосы [5, рисунок 2.2];
- ширина полосы [5, с. 11].

При вводе данных следует отделять дробную часть числа от целой только запятой (принят стандарт для России). После запуска программы будут затребованы общие параметры, на основании которых делается анализ и выводы о целесообразности применения защитного заземления. При выполнении программа ведет диалог с пользователем. В листинге 1 приведен пример расчета защитного заземления на персональном компьютере.

Листинг 1

ПРОГРАММА SASEMLD

РАСЧЕТ ЗАЩИТНОГО ЗАЗЕМЛЕНИЯ

Исходные данные

Электроприемник – см. задание

Род тока – переменный

Схема сетей – трехфазная

Напряжение в сети, В – 380
 Место использования – в помещении
 Характеристика рабочей зоны – нормальные условия
 Класс помещения – с повышенной опасностью
 Длина электрода, м – 3
 Грунт – суглинок
 Electroды трубчатого сечения
 Диаметр электрода, м – 0,05
 Схема заземления – 2
 Глубина заложения электродов, м – 0,4
 Допустимое сопротивление заземления, Ом – 4
 Климатический коэффициент – 2,2
 Расстояние между электродами, м – 2
 Глубина заложения полосы, м – 0,6
 Ширина полосы, м – 0,016

Результаты расчетов

Сопротивление одиночного электрода, Ом – 27,6
 Сопротивление заземляющего устройства, Ом – 3,25
 Количество электродов – 16

7 Расчет зануления на персональном компьютере

Программа для расчета зануления разработана на языке программирования DELPHI.

Для запуска программы следует выделить курсором файл ZANULD.exe и нажать клавишу «ENTER» (ввод).

Прежде чем приступить к расчетам зануления на персональном компьютере, необходимо ознакомиться с методикой расчета и подготовить исходные данные.

Основные положения расчета и исходные данные изложены в [5]. В программе запрашиваются исходные данные и указаны источники, где их можно взять. Кроме этого, в программе указаны стандартные или рекомендованные значения запрашиваемых величин.

При вводе неверных данных будет дана возможность повторного ввода данных. При повторном вводе неверных данных прекращается работа всей программы.

Ниже перечислены параметры, значения которых необходимо вводить на запрос программы, в скобках указаны страницы, где можно взять их значения и номер источника литературы:

– вид электроприемника: для электродвигателей вводится 1, для сварочного оборудования – 2, для других – 3;

- род (вид) тока: для переменного вводится 1, для постоянного – 2;
- напряжение в сети. При вводе напряжения необходимо, чтобы оно соответствовало стандартному значению: для переменного тока – 12, 24, 36, 42, 127, 220, 380, 660 В, для постоянного тока – 12, 24, 36, 42, 110, 220, 440 В, иначе будет указано на ошибку;
- схема (вид) сетей: для однофазных вводится 1, для трехфазных – 2 (обязательное наличие глухозаземленной нейтрали – нулевого провода);
- место применения электроприемника: в помещении вводится 1, снаружи – 2, в помещении и снаружи – 3;
- характеристика помещения (для электроприемника в помещении): для помещений с нормальными условиями вводится 1, для взрывоопасных и электросварочных установок – 2;
- класс помещения по степени опасности поражения электрическим током: для помещений без повышенной опасности вводится 1, для помещений с повышенной опасностью – 2, для особо опасных – 3;
- характеристика электроприемника: для стационарных вводится 1, для переносных (передвижных) – 2.

После ввода этих данных программой будет сделан анализ, и, если нет необходимости применять электрозащиту, программа прекращает работу, предварительно сообщив об этом.

В зависимости от вида электроприемника и других характеристик программой будет затребована дополнительная информация. Для всех электроприемников необходимо вводить значение расстояния от электроприемника до распределительного устройства (шкафа) I_2 (см. рисунок 5.1), а для некоторых схем дополнительно – расстояние от распределительного устройства до трансформатора (генератора). После анализа введенных данных программой может быть затребован профиль нулевого защитного проводника (НЗП) – проводник, соединяющий электроприемник с глухозаземленной нейтралью (расстояние от электроприемника до распределительного устройства).

Для НЗП из полосы прямоугольного сечения вводится 1, для НЗП из проводника круглого сечения – 2.

Для электродвигателей вводится следующая информация:

- характеристика двигателей: для электродвигателя трехфазного с КЗ (короткозамкнутым) ротором вводится 1, для трехфазного электродвигателя с фазным ротором – 2, если предохранитель стоит в линии, питающей сразу несколько электродвигателей с короткозамкнутым ротором, – 3.

В последнем варианте необходимо указать дополнительные сведения: суммарную мощность электродвигателей и максимальную мощность электродвигателя в этой группе;

- коэффициент перегрузки принимается по каталогу для электродвигателей в пределах от 5 до 7,5 (для электродвигателей большой мощности принимается больше, например, для электродвигателей единой серии 4А

мощностью 1,1 кВт – 5,5, мощностью 45 кВт – 7,5);

- коэффициент мощности $\cos \varphi$ принимается по каталогу для электродвигателей (для практических расчетов $\cos \varphi$ принимается от 0,8 до 0,9);

- коэффициент режима работы электродвигателя принимается для двигателей с частыми включениями, например, двигателей для кранов – от 1,6 до 1,8, для двигателей, приводящих в действие механизмы с редкими пусками (конвейеров, вентиляторов), – от 2 до 2,5;

- мощность электродвигателя (при расчете защиты для одного электродвигателя).

Для других видов электроприемников (кроме электродвигателя) вводится номинальный ток электроприемника (номинальный ток предохранителя, автомата).

Для сварочного оборудования вводится:

- вид источника питания: для сварочных трансформаторов вводится 1, для сварочного генератора (выпрямителя) – 2;

- первичная мощность источника питания.

Вид отключающего устройства принимается аналогично отключающим аппаратам, устанавливаемым на электроприемниках данного типа (см. инструкцию по эксплуатации). В зависимости от типа отключающего аппарата вводится определенная цифра: для установки, защищаемой плавкими предохранителями – 1, для установки, защищаемой автоматическими выключателями с обратозависимой от тока характеристикой, – 2, для автоматического выключателя, имеющего только магнитный расцепитель (отсечку), – 3.

При выполнении программы могут появляться сообщения или рекомендации по изменению или замене вводимых величин.

В программе предлагается два варианта расчета зануления. Для расчета сопротивления первого участка l_1 цепи по первому варианту исходные данные заложены в самой программе (типовые для электролиний), для расчета по второму варианту необходимо ввести дополнительные данные трансформатора: длина первого участка l_1 ; вид линии электропередачи (воздушная или кабельная); материал проводников первого участка (медь или алюминий).

По результатам расчетов выбирают из таблиц А.1 или Б.1 тип предохранительного устройства с указанием номинального тока плавкой вставки или расцепителя. В таблицах А.1 и Б.1 приведены только некоторые плавкие предохранители и автоматические выключатели, поэтому ссылку можно делать и на другие предохранительные устройства.

В листинге 2 приведен пример расчета зануления на персональном компьютере.

Листинг 2

ПРОГРАММА ZANULD

РАСЧЕТ ЗАНУЛЕНИЯ

Исходные данные

Электроприемник – см. задание

Род тока – переменный

Схема сетей – трехфазная

Напряжение в сети, В – 380

Место использования – в помещении

Характеристика рабочей зоны – нормальные условия

Класс помещения – с повышенной опасностью

Характеристика электроприемника – переносной (передвижной)

Номинальный ток электроприемника, А – 100

Расстояние до распределительного устройства, м – 50

Вид защиты – предохранители

Н.З.П. – изолированный проводник

Вариант решения – второй

Мощность трансформатора, кВА – 400

Длина первого участка, м – 150

Вид линии 1-го участка – кабель

Материал проводников 1-го участка – алюминий

Результаты расчетов

Обеспечена эффективность защиты занулением

Сопротивление изолированных НЗ проводников, Ом – 0,112

Ток короткого замыкания, А – 817

Сечение фазных проводников, кв.мм – 16

Сопротивление фазных проводников, Ом – 0,0562

Расчетный ток, А – 100

Номинальный ток плавкой вставки (расцепителя), А – 100

Коэффициент кратности номинального тока – 3

Список литературы

1 **ГОСТ 12.1.030-81.** Система стандартов безопасности труда. Электробезопасность. Защитное заземление, зануление. – М. : Изд-во стандартов, 1987. – 9 с.

2 **Долин, П. А.** Справочник по технике безопасности / П. А. Долин. – 6-е изд., перераб. и доп. – М. : Энергоатомиздат, 1985. – 824 с. : ил.

3 **Долин, П. А.** Основы техники безопасности в электроустановках : учеб. пособие для вузов / П. А. Долин. – 2-е изд., перераб. и доп. – М. : Энергоатомиздат, 1984. – 448 с. : ил.

4 Правила устройства электроустановок. – 6-е изд. – СПб. : ДЕАН, 2004. – 464 с.

5 Охрана труда : метод. указания для студентов всех специальностей / Сост. С. В. Матусевич. – Могилев : Беларус.-Рос. ун-т, 2012. – Ч. 1. – 30 с.

6 **Кисаримов, Р. А.** Справочник электрика / Р. А. Кисаримов. – М. : КУБК, 1997. – 320 с. : ил.

7 Межотраслевые правила по охране труда при работе в электроустановках : Постановление М-ва труда и соц. защиты Респ. Беларусь и М-ва энергетики Респ. Беларусь, 30 дек. 2008 г., № 205/59 – Минск : Центр охраны труда и пром. безопасности, 2009. – 185 с.

8 Инженерные решения по охране труда в строительстве / Под ред. Г. Г. Орлова. – М. : Стройиздат, 1985. – 278 с.

Приложение А
(справочное)

Таблица А.1 – Данные некоторых плавких предохранителей

Тип предохранителя	Номинальный ток, А	
	предохранителя	плавких вставок
НПН 15	15	6, 10, 15
НПН60М	60	20, 25, 35, 45, 60
ПН-100	100	30, 40, 50, 60, 80, 100
ПН2-250	250	80, 100, 120, 150, 200, 250
ПН2-400	400	200, 250, 300, 350, 400
ПН2-600	600	300, 400, 500, 600
ПН2-1000	1000	500, 600, 750, 800, 1000

Электронная библиотека
Белорусско-российского университета

Приложение Б (справочное)

Таблица Б.1 – Данные некоторых автоматических выключателей

Тип	Обозначение типа (по исполнению)	Номинальный ток, А	Род расцепителя	Номинальный ток расцепителя, А
<i>Выключатели А3100 (напряжение переменное – до 500 В, постоянное – до 220 В)</i>				
А3160	А3161	50	Тепловой	15, 20
	А3162			25, 30
	А3163			40, 50
А3110	А3113/1	100	Комбинированный	15–100
	А3114/1			
А3110	А3113/5	100	Электромагнитный	15–100
	А3134/5			
А3120	А3123	100	Комбинированный	15–100
	А3124		Электромагнитный	100
А3130	А3133	200	Комбинированный	120, 150, 200
	А3134		Электромагнитный	200
А3140	А3143	600	Комбинированный	250, 300, 400, 500, 600
	А3144		Электромагнитный	600
<i>Выключатели АП50 (напряжение переменное – до 500 В, постоянное – до 220 В)</i>				
АП50	АП50-3МТ	50	Комбинированный	1,6–50
	АП50-2МТ			
	АП50-3М		Электромагнитный	1,6–50
	АП50-2М			
	АП50-3Т		Тепловой	1,6–50
	АП50-2Т			
	АП50-3		Без расцепителей	
	АП50-2			
<i>Выключатели А3700 (напряжение переменное – до 660 В, постоянное – до 440 В)</i>				
А3710Б	А3713Б	160		31,5–160
	А3714Б			
А3720Б	А3723Б	250	Электромагнитный	160, 200, 250
	А3724Б			
А3730Б	А3733Б	400		160, 200, 250, 315, 400
	А3734Б			
А3740Б	А3743Б	630		250, 315, 400, 630
	А3744Б			