



ОБЩЕСТВО С ОГРАНИЧЕННОЙ ОТВЕТСТВЕННОСТЬЮ
НАУЧНО - ПРОИЗВОДСТВЕННОЕ ПРЕДПРИЯТИЕ «ЭКРА»

27.12.31.000

**ТЕРМИНАЛ УПРАВЛЕНИЯ С ФУНКЦИЯМИ КОНТРОЛЛЕРА ЯЧЕЙКИ,
ЗАЩИТ, АВТОМАТИКИ И СИГНАЛИЗАЦИИ ВВОДА
ЭКРА 247 0306**

Руководство по эксплуатации
ЭКРА.656122.036/247 0306 РЭ



Авторские права на данную документацию принадлежат ООО НПП «ЭКРА».

Снятие копий или перепечатка только по согласованию с разработчиком.

ВНИМАНИЕ!
ДО ИЗУЧЕНИЯ НАСТОЯЩЕГО РУКОВОДСТВА ПО ЭКСПЛУАТАЦИИ
ТЕРМИНАЛ НЕ ВКЛЮЧАТЬ!

Код (пароль), вводимый при операциях

Операция	Пароль по умолчанию
Вход в режим изменения параметров	
Запись уставок	0100
Вход в режим работы «Тест»	

В целях обеспечения информационной безопасности перед началом эксплуатации терминала рекомендуется сменить пароль, установленный по умолчанию. В случае утери пароля необходимо обратиться к предприятию-изготовителю.

Внимание!	При записи уставок все элементы, работающие с последовательностью чисел (выдержки времени, счетчики, измерительные органы с зависимыми характеристиками и т.д.) переводятся в начальное состояние.
------------------	--

Редакция от 18.05.2020

ЭКРА.656122.036/247 0306

Содержание

1 Описание и работа	8
1.1 Назначение	8
1.2 Технические данные и характеристики	8
1.3 Параметрирование аналоговых входов	18
1.4 Требования к трансформаторам тока	22
1.5 Характеристики защит и функций	24
1.6 Состав терминала и конструктивное выполнение	93
1.7 Средства измерения, инструмент и принадлежности	94
1.8 Маркировка и пломбирование	94
1.9 Упаковка	94
2 Использование по назначению	95
2.1 Эксплуатационные ограничения	95
2.2 Подготовка терминала к использованию	95
2.3 Работа с терминалом	95
2.4 Возможные неисправности и методы их устранения	96
3 Техническое обслуживание терминала	97
3.1 Общие указания	97
3.2 Меры безопасности	97
3.3 Рекомендации по техническому обслуживанию терминала	97
3.4 Проверка работоспособности изделий, находящихся в работе	97
4 Транспортирование и хранение	99
4.1 Требования к условиям хранения, транспортирования	99
4.2 Способ утилизации	99
Приложение А (обязательное) Карта заказа ЭКРА 247 0306 (терминал управления с функциями контроллера ячейки, защит, автоматики и сигнализации ввода)	101
Приложение Б (справочное) Характеристические кривые зависимых выдержек времени	105
Приложение В (справочное) Расположение клеммных колодок и разъемов на задней панели терминала ЭКРА 247	121
Список используемой литературы	122
Принятые сокращения и обозначения	123

Настоящим руководством по эксплуатации (далее – РЭ) следует руководствоваться при изучении, монтаже и эксплуатации цифровых микропроцессорных устройств управления с функциями контроллера ячейки, защит, автоматики и сигнализации ввода ЭКРА 247 0306 (далее - терминалы) совместно со следующими схемами:

- схема электрическая подключения ЭКРА.656122.036/247 0306 Э5;
- схема электрическая функциональная ЭКРА.656122.036/247 0306 Э2;
- бланк уставок ЭКРА.656122.036/247 0306 БУ.

РЭ содержит текстовую часть и поясняющие рисунки. Описание технических характеристик, состав и конструктивное исполнение устройства и работа с ним приведены в руководстве по эксплуатации ЭКРА.650321.001 РЭ «Терминалы микропроцессорные серии ЭКРА 200» (далее – руководство ЭКРА.650321.001 РЭ).

Настоящее РЭ разработано в соответствии с требованиями технических условий ТУ 3433-026-20572135-2010 «Терминалы микропроцессорные серии ЭКРА 200».

Внимание!	До включения терминала в работу необходимо ознакомиться с настоящим руководством и руководством ЭКРА.650321.001 РЭ. В случае наличия дополнительных требований необходимо ознакомиться с функциональной схемой терминала (отличной от типовой).
------------------	---

Дополнительно необходимо ознакомиться со следующей документацией:

Таблица 1 - Общая эксплуатационная документация

Обозначение документа	Наименование документа	Вид представления
ЭКРА.00005-02 90 01	«Программа RECVIEWER для просмотра и анализа осциллограмм (комплекс программ EKRASMS-SP)» Руководство оператора	диск, сайт*
ЭКРА.00006-07 34 01	«Программа АРМ-релейщика (комплекс программ EKRASMS-SP)» Руководство оператора	диск, сайт*
ЭКРА.00007-07 34 01	«Программа Сервер связи (комплекс программ EKRASMS-SP)» Руководство оператора	диск, сайт*
ЭКРА.00019-01 34 01	«Комплекс программ EKRASMS-SP Быстрый старт» Руководство оператора	бумага, диск, сайт*
ЭКРА.00039-01 34 01	«Работа с гибкой логикой (комплекс программ EKRASMS-SP)» Руководство оператора	диск, сайт*
ЭКРА.650321.001 РЭ	«Терминалы микропроцессорные серии ЭКРА 200» Руководство по эксплуатации	диск, сайт*
ЭКРА.650321.036 И	«Терминалы микропроцессорные серии ЭКРА 200, шкафы типов ШЭ111Х(А) и серии ШЭЭ 200» Инструкция по замене составных частей	диск, сайт*
ЭКРА.650320.001 И1	«Терминалы серии ЭКРА 200, шкафы типов ШЭ111Х(А) и серии ШЭЭ 200» Инструкция по устранению неисправностей	диск, сайт*
*Сайт предприятия www.ekra.ru .		

Необходимые параметры и надежность работы терминала в течение срока службы обеспечиваются не только качеством изделия, но и правильным соблюдением режимов и условий транспортирования, хранения, монтажа и эксплуатации, поэтому выполнение всех требований настоящего руководства является обязательным.

В связи с систематически проводимыми работами по совершенствованию изделия, в его аппаратную и программную части могут быть внесены незначительные изменения, не ухудшающие параметры и качество, не отраженные в настоящем издании.

Примеры и схемы, содержащиеся в данном руководстве, приведены только для описания концепции реализации функций и защит. Все технические решения, связанные с использованием данного оборудования должны быть учтены в проекте и согласованы с эксплуатирующей организацией.

1 Описание и работа

1.1 Назначение

1.1.1 Терминал ЭКРА 247 0306 – унифицированное микропроцессорное устройство, применяемое в качестве управления с функциями контроллера ячейки, защит, автоматики и сигнализации ввода.

1.1.2 Терминалы предназначены для применения на электрических станциях и подстанциях. Терминал может быть установлен в комплектных распределительных устройствах, шкафах или на панелях и выполняет типовой набор защитных, контрольных и управляющих функций (см. пункт 1.2.30), набор функций может быть изменен по индивидуальному проекту.

1.1.3 Функциональное назначение, конструктивное исполнение и состав функций терминала отражается в структуре его условного обозначения, приведенной в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.1.4 Терминалы выполняются по индивидуальной карте заказа (см. Приложение А).

1.1.5 Условия работы терминала описаны в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2 Технические данные и характеристики

1.2.1 Терминалы соответствуют требованиям нормативных документов, приведенных в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.2 Соответствующие значения класса безопасности терминалов и их классификационное обозначение приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ. При размещении заказа на производство, требуемый класс безопасности указывается в карте заказа (см. Приложение А).

1.2.3 Изготовление и поставка терминалов, предназначенных для использования в системах нормальной эксплуатации важных для безопасности, проводится с соблюдением требований, приведенных в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.4 Информация о верификации¹⁾ и валидации²⁾ терминалов приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.5 Основные номинальные параметры терминала указаны в таблице 2.

Таблица 2 – Основные номинальные параметры терминала

Наименование параметра	Значение
Номинальный переменный ток аналоговых входов - $I_{НОМ}$, А [†] :	
- для фазных величин	5 или 1;
- для нулевой последовательности (для ЗОЗЗ-1)	0,6 или 0,2;
- для нулевой последовательности (для ЗОЗЗ-2)	0,15 или 0,05

¹⁾ Верификация – подтверждение на основе представления объективных свидетельств того, что установленные требования были выполнены.

²⁾ Валидация – подтверждение на основе представления объективных свидетельств того, что требования, предназначенные для конкретного использования или применения, выполнены.

Продолжение таблицы 2

Наименование параметра	Значение
Рабочий диапазон входных цепей переменных токов, А: - фазных величин - нулевой последовательности для реализации 3ОЗ3-1 - нулевой последовательности для реализации 3ОЗ3-2	(0,05 – 40,0) $I_{НОМ}$ (0,003 – 2,5) $I_{НОМ}$ (0,05 – 40,0) $I_{НОМ}$
Термическая стойкость входных цепей переменного тока, А: - для фазных величин: при длительном воздействии; при токовом воздействии в течение 1,0 с; - для нулевой последовательности: при длительном воздействии; при токовом воздействии в течение 10 с	3,0 $I_{НОМ}$ 100,0 $I_{НОМ}$ 10,0 $I_{НОМ}$ 30
Номинальное напряжение переменного тока аналоговых входов - $U_{НОМ}$, В	100;
Рабочий диапазон напряжений переменного тока аналоговых входов, В	0 – 264
Входные цепи переменного напряжения выдерживают без повреждений, В: - все цепи длительно; - цепи напряжения 3Uo в течение 1 мин	300 500
Номинальная частота аналоговых сигналов переменного тока $f_{НОМ}$, Гц	50;
Номинальное оперативное напряжение питания постоянного (переменного) тока или выпрямленного тока - $U_{ПИТ.НОМ}$, В**	220 или 110;
Количество аналоговых входов: - для подключения к вторичным цепям ТТ - для подключения к вторичным цепям ТТНП - для подключения к дополнительной обмотке ТН, собранной по схеме «звезда» - для подключения к дополнительной обмотке ТН, собранной по схеме «разомкнутый треугольник» - резерв (не задействованные в типовой версии): тока напряжения	6 2*** 3 1 0 0
Количество дискретных входов	24
Количество дискретных выходов	24
Вид климатического исполнения по ГОСТ 15150-69**	УХЛ3.1 О4****
Группа исполнения терминала в части воздействия механических факторов окружающей среды по ГОСТ 17516.1-90	М7
Электрические интерфейсы, поддерживаемые терминалом, шт.: - RS485; - Ethernet	2 2
Протоколы обмена, поддерживаемые терминалом	Modbus RTU Modbus TCP МЭК 60870-5-103 МЭК 60870-5-104 МЭК 61850-8-1**

Продолжение таблицы 2

Наименование параметра	Значение
Поддерживаемые протоколы программной синхронизации времени внутренних часов терминала	Modbus RTU Modbus TCP МЭК 60870-5-103 МЭК 60870-5-104 SNTP IRIG-B
Поддерживаемые электрические интерфейсы аппаратной синхронизации времени внутренних часов терминала	1PPS IRIG-B
Средняя основная погрешность срабатывания всех выдержек времени на любой уставке не более $\pm 2\%$ от значения уставки или ± 20 мс в зависимости от того, какая из величин больше. ^{*****}	
<p>*Номинальный ток аналогового входа задается программно на заводе изготовителе, при эксплуатации данный параметр может быть изменен.</p> <p>**При размещении заказа на производство, требуемое значение указывается в карте заказа (см. приложение А).</p> <p>***Чувствительный и стандартный аналоговые входа, с возможностью выбора варианта подключения</p> <p>**** Номинальные значения климатических факторов внешней среды приведены в руководстве по эксплуатации «Терминалы микропроцессорные серии ЭКРА 200» – ЭКРА.650321.001 РЭ.</p> <p>***** Без учета времени срабатывания выходного реле терминала, которое составляет не более 10 мс и времени обработки данных в терминале, которое составляет не более 20 мс.</p>	

1.2.6 Информация о собственном пусковом токе блока питания терминала приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.7 Перечень входных и выходных цепей терминала приведен в функциональной схеме.

1.2.8 Характеристики необходимые для расчета уставок
Таблица 3 – Характеристики необходимые для расчета уставок

Характеристика	Значение
Степень селективности	0,3 с
Коэффициент надежности	1,1 - 1,2

1.2.9 Информация о работе терминалов при изменении номинальной частоты аналоговых сигналов приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.10 В терминалах предусмотрена возможность связи с внешними цифровыми устройствами (в том числе АСУ ТП) по независимым, гальванически развязанным каналам (см. таблицу 2).

1.2.11 Информация о реализации и настройке синхронизации времени внутренних часов терминала приводится в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.12 Терминал имеет встроенную, заданную изготовителем логическую часть, которая может быть как «жесткой», так и свободно программируемой.

1.2.13 Информация о верификации и валидации программного обеспечения терминала терминалов приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.14 Максимально допустимая мощность, потребляемая по каждому аналоговому входу и цепи оперативного питания при номинальном токе и напряжении, указана в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ. Точные значения потребляемой мощности указаны в протоколе ПСИ для каждого конкретного терминала.

1.2.15 Для защиты цепей питания терминала следует применять автоматические выключатели. При выборе автоматического выключателя необходимо провести проверку чувствительности при КЗ в защищаемой цепи оперативного тока.

1.2.16 Группа исполнения терминала в части воздействия механических факторов окружающей среды указана в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.17 Информация о сейсмостойкости приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.18 Размеры и масса терминала

1.2.18.1 Конструктив, общий вид, масса, габаритные и установочные размеры терминала, а так же виды комплектов деталей и приспособлений для монтажа терминала приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.19 Расположение элементов на лицевой панели терминала приведено в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.20 Расположение клеммных колодок и разъемов на задней панели приведено в Приложении В.

1.2.21 Характеристики электрической прочности изоляции приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.22 Характеристики электромагнитной совместимости приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.23 Характеристики цепей оперативного питания приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.24 Характеристики входных и выходных цепей приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.25 Описание программного обеспечения приведено в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.26 Показатели надежности приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.27 Все изготовленные терминалы проходят проверку и настройку в соответствии с технологической инструкцией предприятия изготовителя. Результаты проверки оформляются в виде протокола приемо-сдаточных испытаний для каждого терминала.

1.2.28 Гарантии изготовителя указываются в паспорте для каждого терминала.

1.2.29 Другие общие сведения о терминале приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.30 Терминал ЭКРА 247 0306 выполняет следующие функции:

а) в части защит:

– трехступенчатая максимальная токовая защита (МТЗ);

- комбинированный пуск по напряжению (вольтметровая блокировка);
- контроль исправности вторичных цепей ТН;
- контроль исправности вторичных цепей ТТ;
- контроль синхронизма (КС);
- логическая защита шин (ЛЗШ);
- защита от несимметричного режима (ЗНР);
- защита от однофазных замыканий на землю (ЗОЗЗ-1);
- защита от двойных однофазных замыканий на землю (ЗОЗЗ-2);
- защита от повышения напряжения (ЗПН);
- защита от минимального напряжения (ЗМН);
- устройство резервирования при отказе выключателя (УРОВ);
- защита от дуговых замыканий (ЗДЗ);
- два дополнительных трехфазных реле тока;
- защита от потери питания (ЗПП);

б) в части автоматики управления:

- автоматический ввод резерва (АВР);
- автоматическое повторное включение (АПВ);
- восстановление нормального режима (ВНР);
- автоматика управления выключателем (АУВ);

в) в части измерения, осциллографирования, регистрации:

- измерение действующего значения напряжения по каждой фазе и линейные;
- измерение действующего значения тока в каждой фазе;
- измерение частоты сети;
- измерение активной мощности пофазно и суммарной;
- измерение реактивной мощности пофазно и суммарной;
- измерение полной мощности пофазно и суммарной;
- измерение коэффициента активной мощности пофазно и суммарного;
- индикация текущих величин;
- осциллографирование аварийных процессов;
- передача осциллограмм и событий с меткой времени по цифровым каналам связи;
- регистрация событий в нормальном и аварийном режимах;
- встроенные часы-календарь;
- синхронизация по времени (программная и программно-аппаратная,

см. ЭКРА.650321.001 РЭ);

г) в части связи с АСУ ТП:

- порты для связи с АСУ ТП (2 порта RS485, 2 порта Ethernet);
- чтение/запись всех параметров нормального и аварийных режимов;

– программное обеспечение для конфигурирования и задания уставок устройства (комплекс программ EKRASMS-SP).

д) дополнительные возможности:

- непрерывно функционирующая система самодиагностики;
- исключение несанкционированного изменения конфигурации терминала (в частности матрицы отключений) посредством системы паролей;
- прием заданного количества аналоговых сигналов;
- прием заданного количества дискретных сигналов;
- возможность конфигурирования дискретных сигналов с учетом проекта (с помощью матрицы дискретных входов);
- формирование выдержек времени действия функций защиты или автоматики на выходные цепи;
- управление заданным количеством выходных реле терминала (отключающих и сигнальных);
- местная сигнализация, осуществляемая при помощи светодиодных индикаторов и жидкокристаллического дисплея;
- выдача заданного количества выходных аналоговых сигналов;
- сигнализация о неисправностях;
- сигнализация (с «запоминанием») срабатывания защитных функций, приемных и выходных цепей на светодиодных индикаторах, сохраняемая при пропадании (исчезновении, посадке) напряжения питания оперативного постоянного тока и восстанавливаемая при появлении напряжения питания;
- связь с внешними устройствами через цифровой интерфейс.

Подробное описание дополнительных возможностей приведено в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.31 Метрологические характеристики, подлежащие определению

Терминалы ЭКРА 247 могут использоваться в качестве средства измерения, подтверждено свидетельством об утверждении типа средства измерений.

Номинальные значения входных токов, напряжений и мощностей указаны в таблице 4. Номинальное значение частоты сети переменного тока 50 Гц.

Таблица 4 – Номинальные значения входных токов, напряжений и мощности

Номинальное значение фазного напряжения $U_{фном}, В$	Номинальное значение линейного напряжения $U_{лном}, В$	Номинальное значение фазного тока $I_{ном}, А$	Номинальная мощность (активная, реактивная, полная), $P_{ном}, Вт; Q_{ном}, вар; S_{ном}, В \cdot А$	
			фазная	трехфазная
100/ $\sqrt{3}$	100	1	57,74	173,2
		5	288,7	866,1

Диапазоны измерений, пределы допустимой основной приведенной погрешности γ и абсолютной погрешности Δ измерений фазного тока, фазного и линейного напряжений, частоты и мощности соответствуют значениям, указанным в таблице 5.

Нормирующее значение при определении основной приведенной погрешности измерений фазного тока, фазного и линейного напряжений, частоты и мощности принимается равным номинальному значению измеряемого параметра.

Таблица 5 – Пределы допускаемых погрешностей при измерении электрических параметров сети переменного тока

Измеряемый параметр	Диапазон измерений	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности, γ , %	Пределы абсолютной погрешности, Δ , Гц	Дополнительные условия
Действующее значение фазного тока, А	$(0,02 - 1,20) \cdot I_{НОМ}$	$\pm 0,5$	–	-
Действующее значение фазного или линейного напряжения, В	$(0,1-2,0) \cdot (U_{ФНОМ}, U_{ЛНОМ})$	$\pm 0,5$	–	-
Частота, Гц	45 – 55	-	$\pm 0,01$	$0,1 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 2,0 \cdot U_{НОМ}$
Мощность (активная, реактивная, полная) фазная и трехфазная, Вт, вар, В·А	$(0,02-1,20) \cdot (P_{НОМ}; Q_{НОМ}; S_{НОМ})$	$\pm 0,5$	–	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,02 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$

Пределы допускаемой основной относительной погрешности δ измерений активной и реактивной энергии при симметричной нагрузке соответствуют значениям, указанным в таблице 6.

Таблица 6 - Пределы допускаемой основной погрешности измерений активной и реактивной энергии при симметричной нагрузке

Измеряемый параметр	Режим нагрузки	Пределы допускаемой основной относительной погрешности, δ , %	Дополнительные условия
Активная энергия, W_p , МВт·ч	Симметричная	$\pm 1,5$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,02 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 0,05 \cdot I_{НОМ}$ $\cos\varphi = 1$
		$\pm 1,0$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos\varphi = 1$
		$\pm 1,5$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos\varphi = 0,5$ (инд.)
		$\pm 1,0$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos\varphi = 0,5$ (инд.)
		$\pm 1,5$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 0,1 \cdot I_{НОМ}$ $\cos\varphi = 0,8$ (емк.)
		$\pm 1,0$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos\varphi = 0,8$ (емк.)
Реактивная энергия, W_q , Мвар·ч	Симметричная	$\pm 2,5$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,02 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 0,05 \cdot I_{НОМ}$ $\sin\varphi = 1$
		$\pm 2,0$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin\varphi = 1$
		$\pm 2,5$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 0,1 \cdot I_{НОМ}$ $\sin\varphi = 0,5$
		$\pm 2,0$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin\varphi = 0,5$
		$\pm 2,5$	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin\varphi = 0,25$

Пределы допускаемой основной относительной погрешности δ измерений активной и реактивной энергии при несимметричной нагрузке соответствуют значениям, указанным в таблице 7.

Таблица 7 - Пределы допускаемой основной погрешности измерений активной и реактивной энергии при несимметричной нагрузке

Измеряемый параметр	Режим нагрузки	Пределы допускаемой основной относительной погрешности, δ , %	Дополнительные условия
Активная энергия, W_p , МВт·ч	Однофазная нагрузка при симметрии многофазных напряжений, приложенных к цепям напряжения (несимметричная)	± 2	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos \varphi = 1$
		± 2	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos \varphi = 0,5$ (инд.)
Реактивная энергия, W_q , Мвар·ч	Однофазная нагрузка при симметрии многофазных напряжений, приложенных к цепям напряжения (несимметричная)	± 3	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin \varphi = 1$
		± 3	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin \varphi = 0,5$

Разность между значениями погрешности измерений активной энергии, определенными при однофазной нагрузке счетчика и при симметричной многофазной нагрузке при номинальном токе $I_{НОМ}$ и коэффициенте мощности $\cos \varphi = 1$ не превышает 1,5 %.

Разность между значениями погрешности измерений реактивной энергии, определенными при однофазной нагрузке счетчика и при симметричной многофазной нагрузке при номинальном токе $I_{НОМ}$ и коэффициенте мощности $\sin \varphi = 1$ не превышает 3,5 %.

Пределы допускаемой дополнительной погрешности измерений электрических параметров сети переменного тока, вызванных изменением температуры окружающего воздуха от нормальной (20 ± 5) °С до любой температуры в рабочем диапазоне температур от минус 25 до плюс 55 °С на каждые 10 °С, не превышают значений, указанных в таблице 8.

Таблица 8 - Пределы дополнительной погрешности измерений при изменении температуры окружающего воздуха

Измеряемый параметр	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности, γ	Пределы абсолютной погрешности, Δ	Дополнительные условия
Действующее значение фазного тока	$\pm 0,25\%$ / 10 °С	-	-
Действующее значение фазного или линейного напряжения	$\pm 0,25\%$ / 10 °С	-	-
Частота	-	$\pm 0,01$ Гц / 10 °С	$0,1 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 2,0 \cdot U_{НОМ}$
Мощность (активная, реактивная, полная) фазная и трехфазная	$\pm 0,25\%$ / 10 °С	-	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,02 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$
Активная энергия, W_p , МВт·ч	$\pm 0,5\%$ / 10 °С	-	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos \varphi = 1$
	$\pm 0,7\%$ / 10 °С	-	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\cos \varphi = 0,5$ (инд.)
Реактивная энергия, W_q , Мвар·ч	$\pm 0,5\%$ / 10 °С	-	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,05 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin \varphi = 1$
	$\pm 0,7\%$ / 10 °С	-	$0,8 \cdot U_{НОМ} \leq U \leq 1,2 \cdot U_{НОМ}$ $0,1 \cdot I_{НОМ} \leq I \leq 1,2 \cdot I_{НОМ}$ $\sin \varphi = 0,5$

Погрешности измерений соответствующих параметров (таблицы 5, 6, 7) сохраняются при изменении частоты входного сигнала в диапазоне от 45 до 55 Гц. Длительность цикла измерения входных сигналов переменного и постоянного тока не более 0,5 с. Напряжение питания оперативного тока:

$$220 \begin{matrix} +22 \\ -44 \end{matrix} \text{ В или } 110 \begin{matrix} +11 \\ -22 \end{matrix} \text{ В постоянного тока;}$$

$$220 \begin{matrix} +22 \\ -44 \end{matrix} \text{ В переменного тока частотой 50 Гц.}$$

Межповерочный интервал – 8 лет.

1.2.32 Воздействие любой функции защиты или автоматики на любую выходную цепь осуществляется через программную «матрицу» с возможностью ее изменения путем ввода информации через встроенную клавиатуру или с помощью комплекса обслуживающих программ.

1.2.33 Управление, настройка и контроль функций защит и автоматики терминала осуществляются с помощью кнопочной клавиатуры или (и) по последовательному порту связи.

1.2.34 Терминал имеет на лицевой панели светодиодную сигнализацию, отображающую информацию о срабатывании и текущем состоянии терминала. Предусмотрена возможность назначения указанных светодиодов при помощи уставок «матрицы индикации».

1.2.35 Информация о регистраторе аварийных событий приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.36 Информация о самодиагностике терминала приведена в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.37 Уставки срабатывания измерительных органов (ИО) и пусковых органов (ПО), конфигурация терминала и осциллограммы сохраняются при снятии напряжения питания на неограниченное время.

1.2.38 Характеристики измерения параметров сети переменного тока приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.39 Сведения о сырье, материалах, покупных изделиях представлены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.40 Взаимосвязь между блоками, входящими в состав устройства ЭКРА 247 0306, показана в функциональной схеме (ФС). Связь с внешними устройствами показана в схеме подключения терминала. Сведения, содержащиеся в данном РЭ, могут отличаться от сведений в ФС на конкретное устройство, по причине возможного наличия дополнительных требований, связанных с особенностью конкретного проекта (данные требования указываются в картах заказа).

1.2.41 Основные логические элементы, применяемые для конфигурирования терминала, их принцип действия и назначение приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.2.42 Комплектность эксплуатационной документации конкретной поставки отображается в ведомости эксплуатационных документов (ВЭ).

Внимание!	Для повышения помехоустойчивости и исключения ложных срабатываний (в соответствии с ГОСТ Р 51317.6.5 – 2006 (МЭК 61000-6-5:2001)) каждый из дискретных входов имеет независимую выдержку времени на срабатывание (по умолчанию равную 15 мс) и выдержку времени на возврат (по умолчанию равную 6 мс). Использование данных выдержек времени оправдано, если их значения не ухудшают быстродействия защит. Изменение параметров дискретного входа терминала доступно через дисплей терминала или комплекс программ EKRASMS-SP (см. соответствующие руководства ЭКРА.650321.001 РЭ и ЭКРА.00006-07 34 01).
------------------	---

1.3 Параметрирование аналоговых входов

1.3.1 Для правильного срабатывания защит необходимо корректно задать параметры аналоговых входов. В алгоритмах защит уставки срабатывания могут задаваться относительно базовой величины (базового тока – « $I_{баз}$ » или базового напряжения – « $U_{баз}$ »).

Базовый ток определяется как номинальный ток защищаемого объекта, приведенный к вторичному току ТТ.

Базовое напряжение определяется как номинальное напряжение защищаемого объекта, приведенное к стороне низкого напряжения измерительного ТН.

Задание базовых токов и напряжений, а так же коэффициента трансформации векторов доступно через дисплей терминала или комплекс программ EKRASMS-SP

(см. соответствующее руководства ЭКРА.650321.001 РЭ и ЭКРА.00006-07 34 01) в пункте «Уставки -> «Уставки векторов».

1.3.2 Пример задания параметров аналоговых входов тока

Таблица 9 – Исходные данные

Параметр	Значение
Тип защищаемого объекта	Линия ввода на секцию
Номинальная мощность защищаемого объекта – $S_{ном.}$, кВ·А	2500
Номинальное линейное напряжение на выводах вторичной обмотки – $U_{ном.лин.втор.}$, кВ	6
Схема и группа соединения обмоток ТТ	Y-0
Номинальные параметры ТТ, А	300/5
Номинальный коэффициент трансформации ТТНП – $k_{ТТНП}$	30/1

1.3.2.1 Расчет и задание параметров аналоговых входов IY

Первичный номинальный фазный ток защищаемого объекта рассчитывается по формуле

$$I_{ном.фаз.перв} = \frac{S_{ном.}}{\sqrt{3} \cdot U_{ном.лин.перв.}} = \frac{2500}{\sqrt{3} \cdot 6} = 240,56 \text{ А.} \quad (1)$$

Номинальный коэффициент трансформации ТТ [13] рассчитывается по формуле

$$k_{ТТ} = \frac{I_{ном.ТТперв.}}{I_{ном.ТТвтор.}} = \frac{300}{5} = 60. \quad (2)$$

Вторичный номинальный (базисный) ток рассчитывается по формуле

$$I_{ном.фаз.втор} = k_{сх} \cdot \frac{I_{ном.фаз.перв}}{k_{ТТ}} = 1 \cdot \frac{240,56}{60} = 4,009 \text{ А,} \quad (3)$$

где, $k_{сх}$ – коэффициент схемы, учитывающий схему соединения вторичных обмоток ТТ; для ТТ, вторичные обмотки которых соединены в треугольник – $k_{сх} = \sqrt{3}$, в звезду – $k_{сх} = 1$.

В терминал необходимо ввести следующие параметры, задающие базовый ток. Для группы трехфазной токовой цепи (IY): номинальный (базисный) ток – 4,009 А; коэффициент трансформации – 60 (см. рисунок 1).

1.3.2.2 Расчет и задание параметров аналогового входа Iтнп n-к*

Аналоговый вход используется для защиты от однофазных замыканий на землю (ЗОЗЗ-1, см. пункт 0), защиты от двойных однофазных замыканий на землю (ЗОЗЗ-2, см. пункт 1.5.6.1) и реализации контроля исправности вторичных токовых цепей ТТ (КИТ, см. пункт 0).

Номинальный ток входа определяется пересчетом первичного номинального фазного тока с учетом коэффициента трансформации у используемого трансформатора тока нулевой последовательности (ТТНП) по формуле:

* «n-к» - наименование аналоговой цепи, обозначающее «начало» и «конец» измерительного трансформатора тока или напряжения.

$$I_{\text{ном.тнпн.втор}} = \frac{I_{\text{ном.фаз.перв}}}{k_{\text{ТТПП}}} = \frac{240,56}{30} = 8,0186 \text{ А} \quad (4)$$

В терминал необходимо ввести следующие параметры: для входа Iтнп н-к: номинал – 8,0186 А; фактический коэффициент трансформации (у ТТПП) – 30.

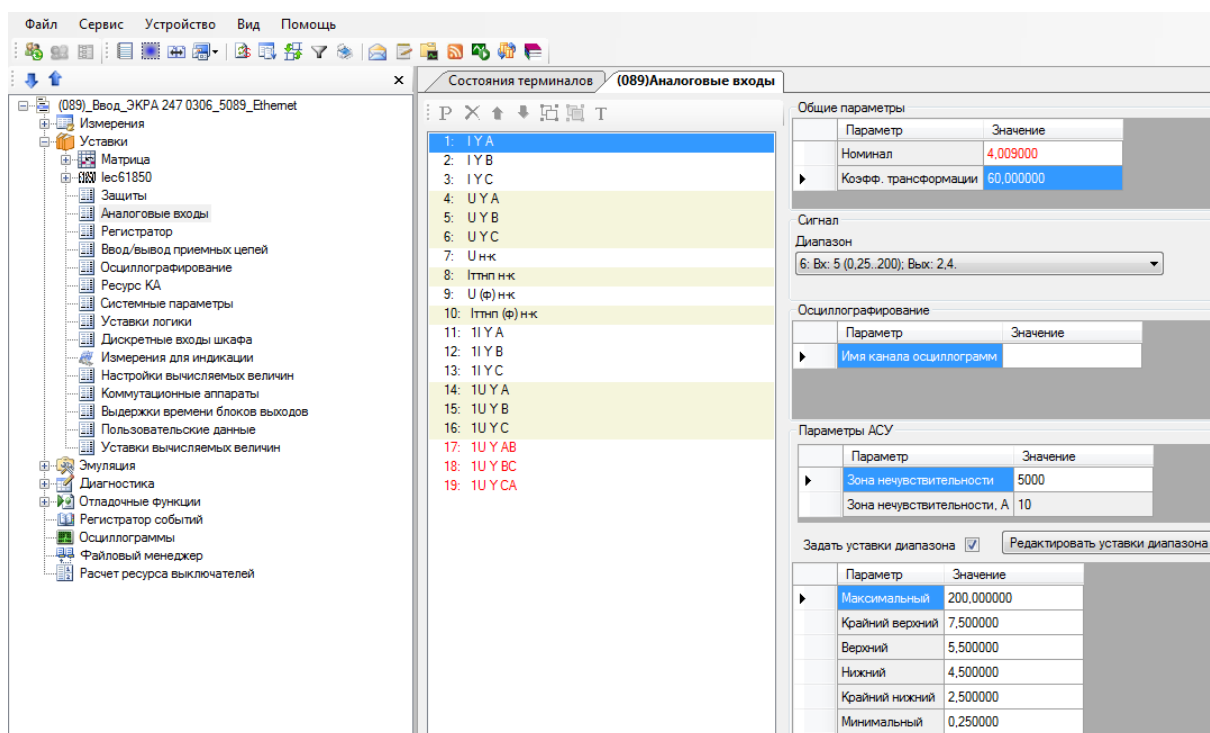


Рисунок 1 – Окно ПО АРМ-релейщика. Задание параметров аналоговых входов группы трехфазной токовой цепи (IY)

1.3.3 Пример задания параметров аналоговых входов напряжения

1.3.3.1 Пример 1 – для измерительных ТН с номинальным напряжением дополнительной вторичной обмотки ($U_{\text{доп}}$), равным 100/3 В.

Таблица 10 – Исходные данные [11]

Параметр	Значение
Тип ТН	НАЛИ-СЭЩ-6-1 У(Т)2
Схема соединения обмоток:	Yв/Yн/Δ
Номинальное напряжение (фазное) первичной обмотки $U_{\text{ном.перв.}}$, В	$6000/\sqrt{3}$
Номинальное напряжение (фазное) основной вторичной обмотки $U_{\text{ном.втор.осн.}}$, В	$100/\sqrt{3}$
Номинальное напряжение дополнительной вторичной обмотки $U_{\text{доп.}}$, В	100/3

Расчет и задание параметров

Коэффициент трансформации основной обмотки ТН рассчитывается по формуле

$$k_{\text{ТНосн}} = \frac{U_{\text{ном.перв.}}}{U_{\text{ном.втор.осн.}}} = \frac{6000 / \sqrt{3}}{100 / \sqrt{3}} = 60. \quad (5)$$

ТН НАЛИ-СЭЩ-6-1 У(Т)2 состоит из четырех трансформаторов, один из которых ТНП, а остальные в виде трехфазной группы из трех однофазных измерительных трансформаторов

НОЛ-СЭЦ-6-2, установленных основаниями в ряд. Каждый ТН, входящий в состав трехфазной группы имеет по две вторичных обмотки, одна из которых соединяется в звезду и предназначена для питания измерительных приборов и цепей защитных устройств, а вторая – дополнительная обмотка, соединяется в «разомкнутый треугольник» и служит для питания цепей защитных устройств и контроля изоляции сети. Номинальное напряжение дополнительной вторичной обмотки ($U_{доп}$) $100 / 3 = 33,33 \text{ В}$ [11].

Коэффициент трансформации дополнительной обмотки рассчитывается по формуле

$$k_{ТНдоп} = \frac{U_{ном.фаз.перв.}}{U_{доп.}} = \frac{6000 / \sqrt{3}}{100 / 3} = 103,9 . \quad (6)$$

В терминал при его подключении на фазное напряжение каждой их фаз, необходимо ввести следующие параметры, задающие базовое напряжение.

Для группы трехфазной цепи напряжения (UY) : номинал цепи – $100/\sqrt{3}=57,74 \text{ В}$; коэффициент трансформации – 60 (см. рисунок 2). Для цепи напряжения нулевой последовательности ($U_{Н-к}$): номинал цепи $100/3=33,33 \text{ В}$; коэффициент трансформации – 103,9.

1.3.3.2 Пример 2 – для измерительных ТН с номинальным напряжением дополнительной вторичной обмотки ($U_{доп}$), равным 100 В

Таблица 11 – Исходные данные [12]

Параметр	Значение
Тип ТН	ЗНОЛ-6
Схема соединения обмоток:	Yв/Yн/Δ;
Номинальное напряжение (фазное) первичной обмотки $U_{ном.перв.}$, В	$6000/\sqrt{3}$
Номинальное напряжение (фазное) основной вторичной обмотки $U_{ном.втор.осн.}$, В	$100/\sqrt{3}$
Номинальное напряжение дополнительной вторичной обмотки $U_{доп.}$, В	100

Расчет и задание параметров

Расчет величины номинальных напряжений выполняется аналогично примеру 1.

Коэффициент трансформации основной обмотки рассчитывается по формуле

$$k_{ТНосн} = \frac{U_{ном.перв.}}{U_{ном.втор.осн.}} = \frac{6000 / \sqrt{3}}{100 / \sqrt{3}} = 60 . \quad (7)$$

Коэффициент трансформации дополнительной обмотки рассчитывается по формуле

$$k_{ТНдоп} = \frac{U_{ном.перв.}}{U_{доп.}} = \frac{6000 / \sqrt{3}}{100} = 34,64 . \quad (8)$$

В терминал вносятся следующие параметры, задающие базовое напряжение.

Для группы трехфазной цепи напряжения (UY) : номинал цепи – $100/\sqrt{3}=57,74 \text{ В}$; коэффициент трансформации – 60. Для цепи напряжения нулевой последовательности ($U_{Н-к}$): номинал цепи – 100 В; Коэффициент трансформации – 34,64.

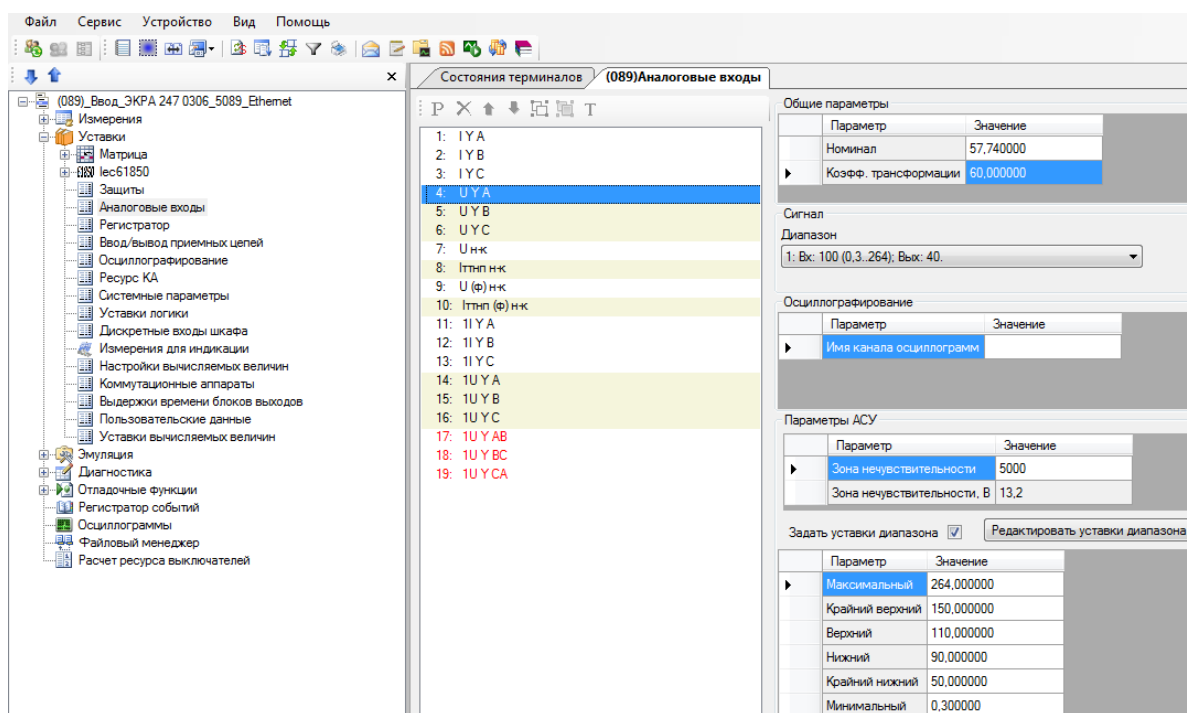


Рисунок 2 – Окно ПО АРМ-релейщика. Задание параметров аналоговых входов группы трехфазной цепи напряжения (UY)

1.4 Требования к трансформаторам тока

Для надежной и правильной работы защит и функций, измерительные трансформаторы тока должны быть подобраны для конкретного объекта индивидуально.

Расчетная проверка пригодности трансформаторов тока для релейной защиты включает в себя следующие оценочные критерии:

- соответствие ТТ общим требованиям своего функционального назначения для ряда видов защиты (дифференциальные, токовые защиты, защиты от замыкания на землю и т.п.);
- соответствие ТТ по допустимой нагрузке на вторичную обмотку (т.е. внешней нагрузке на вторичную обмотку из сопротивлений проводов и кабелей, реле, приборов и переходных сопротивлений в контактных соединениях);
- выбор расчетного вида повреждения и определение расчетного первичного тока (т.е. такого расчетного тока при котором имеет место наибольшая погрешность ТТ);
- проверка ТТ на десятипроцентную погрешность (для проверки необходимо определить нагрузку на вторичную обмотку ТТ и расчетный первичный ток).

1.4.1 Общие рекомендации по выбору фазных ТТ

1.4.1.1 Допускаемая токовая погрешность для ТТ должна соответствовать классу 5P, 10P по ГОСТ 7746 - 2015.

1.4.1.2 Все ТТ, используемые для релейной защиты, должны обеспечивать:

- точную работу ИО защиты в конкретных расчетных условиях, для чего полная погрешность ТТ не должна превышать 10 % от $I_{1\text{расч}}$;

– надежную (без вибраций) работу ИО защиты при максимальном токе КЗ $I_{1к.макс.}$, когда могут быть повышенные погрешности ТТ искажения формы кривой вторичного тока;

– отсутствие опасных перенапряжений во вторичных цепях ТТ при максимальном токе КЗ $I_{1к.макс.}$ [15].

1.4.1.3 При выборе ТТ необходимо руководствоваться рекомендациям завода производителя ТТ.

1.4.2 Общие рекомендации по выбору и применению трансформаторов тока нулевой последовательности (ТТНП)

1.4.2.1 Для реализации на объекте комплексной микропроцессорной защиты отходящих фидеров, рекомендовано применение кабельных ТТНП с неразъемным магнитопроводом (типа ТЗЛМ, ТЗЛ, ТЗЛЭ) с принятием мер к снижению сопротивления нагрузки во вторичных токовых цепях ТТНП до (0,04 - 0,06) Ом, что достигается установкой терминала защиты фидера в ячейку КРУ.

1.4.2.2 В сетях с емкостным током замыкания на землю менее 5 А для выполнения чувствительной защиты от замыкания на землю большое значение имеет конструктивное исполнение магнитопровода ТТНП. С точки зрения желаемого ограничения ЭДС и токов небаланса у ТТНП, целесообразным является применение ТТНП именно с тороидальной формой магнитопровода с равномерной намоткой вторичной обмотки по поверхности магнитопровода, а с не квадратной формой или прямоугольной.

1.4.2.3 Цепи тока нулевой последовательности могут быть подключены и к кабельному ТТНП с разрезным магнитопроводом, например, типа ТРЗЛ, выпускаемого серийно общепромышленным способом. Однако, следует иметь в виду, что у такого ТТНП даже при тщательной шлифовке и сжатии соприкасающихся поверхностей после сборки разъемного магнитопровода, сопротивление ветви намагничивания резко уменьшается по сравнению с первоначальным (до разрезания), что неблагоприятно сказывается на чувствительности защиты от замыкания на землю и является причиной значительного увеличения ЭДС и тока небаланса у ТТНП такого типа. Поэтому по своим магнитным свойствам ТТНП с разрезным магнитопроводом приближается к магнитопроводу со сплошным немагнитным зазором. В схеме замещения такого ТТНП, ветвь намагничивания стали шунтируется дополнительной ветвью, соответствующей зазору, что и приводит к уменьшению результирующего сопротивления ветви намагничивания.

1.4.2.4 С целью снижения величины тока небаланса ($I_{нб}$) у кабельных ТТНП предпочтение рекомендуется отдавать конструкциям ТТНП с неразъемным тороидальным магнитопроводом и равномерной намоткой вторичной обмотки на магнитопровод ТТНП с размещением трехфазного кабеля (либо конструкции из пучка сближенных между собой трех однофазных кабелей) примерно по центру окна ТТНП и его закрепления с помощью конструктивных элементов, внешних по отношению к ТТНП. Для объектов с особо сложными условиями выполнения защиты от замыкания на землю (где ожидаемая величина емкостного

тока замыкания на землю $I_{c\bar{z}}$ не превышает от 1 до 2 А), наилучшим вариантом является проведение замера непосредственно на объекте тока небаланса у кабельного ТТНП при номинальном рабочем токе защищаемого фидера. Отстройка уставки срабатывания защиты ($I_{op.зашц}$) от тока небаланса ($I_{нб}$) и проверка обеспечения требуемой чувствительности защиты при замыкании на защищаемом фидере. В случае, если чувствительность защиты не обеспечивается, необходимо применение специальных мер по уменьшению тока небаланса у кабельного ТТНП. К таким специальным мерам относится бандажирование пучка из однофазных кабелей и экранирование участка сбандажированных кабелей внутри окна ТТНП (путем помещения внутрь окна ТТНП цилиндра из ферромагнитного материала с внешним диаметром, равным внутреннему диаметру окна трансформатора с размещением кабеля примерно по центру окна ТТНП (симметрирование конструкции)).

1.4.2.5 Микропроцессорный терминал подключается к вторичной обмотке ТТНП, тороидальный магнитопровод которого охватывает все три фазы защищаемой цепи (или пучок высоковольтных кабелей, проходящих сквозь его окно). В терминале для подключения цепей тока $3I_0$ предусмотрены несколько отдельных аналоговых входов ($I_{ТТНП1}$, и $I_{ТТНП2}$, см. схему подключения внешних цепей к терминалу).

1.4.2.6 Токовые цепи от ТТНП в зависимости от уровня емкостного тока замыкания на землю на секции шин и коэффициента трансформации ($k_{ТТНП}$) кабельного ТТНП на защищаемом фидере, могут быть подключены к одному из двух аналоговых входов терминала для обеспечения работы измерительного органа защиты в необходимом диапазоне измерений аналогового датчика. Типовым является подключение токовых цепей от ТТНП к разъему Х9:23-24 аналоговых входов терминала с номиналом 0,6 А. В случае, если $k_{ТТНП}$ находится в диапазоне от 100 до 160 и защите требуется обеспечить более высокую чувствительность, подключение токовых цепей защиты к терминалу рекомендуется выполнять к разъему Х9:21-22 на номинал 0,2 А. Обращаем внимание, что при использовании номинала 0,2 А в конфигурации терминала в разделе «Аналоговые входы» требуется выбрать необходимый диапазон работы (0,2 А) и соответствующий аналоговый вход.

1.5 Характеристики защит и функций

1.5.1 Максимальная токовая защита (МТЗ)

1.5.1.1 МТЗ предназначена для отключения питающего ввода при внешних КЗ и для резервирования защит и отказа выключателей элементов отходящих присоединений. С другой стороны, МТЗ является также резервной защитой к основным защитам трансформаторов на случай их отказа [2].

1.5.1.2 Каждая из ступеней представляет собой совокупность нескольких измерительных органов, объединенных общей логикой. Каждый измерительный орган (ИО) МТЗ имеет независимую регулируемую уставку срабатывания и коэффициент возврата. Основные характеристики ИО представлены в таблицах 17, 18.

1.5.1.3 В зависимости от выбора состояния программных накладок (см. таблицу 12) каждая из ступеней МТЗ может быть выполнена направленной и/или иметь комбинированный пуск по напряжению.

Таблица 12 – Программные накладки МТЗ

Имя	Название	Состояние
МТЗ-1_Авт_загр_уст	Автоматическое заглубление уставки	1 - предусмотрено
		0 - не предусмотрено
МТЗ-1_Напр_при_Неисп_ТН	Действие направленной МТЗ-1 при неисправности ТН	1 - Авт. переключение на ненаправленную работу
		0 - Запрет работы
МТЗ-1_Конт_напр	Контроль направленности МТЗ-1	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
МТЗ-1_Пуск_по_напр	Пуск по напряжению МТЗ-1	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
МТЗ-1_Направ_РНМ	Направление РНМ МТЗ-1	1 - обратное
		0 - прямое
МТЗ-2_Напр_при_Неисп_ТН	Действие направленной МТЗ-2 при неисправности ТН	1 - Авт. переключение на ненаправленную работу
		0 - Запрет работы
МТЗ-2_Конт_напр	Контроль направленности МТЗ-2	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
МТЗ-2_Пуск_по_напр	Пуск по напряжению МТЗ-2	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
МТЗ-2_Направ_РНМ	Направление РНМ МТЗ-2	1 - обратное
		0 - прямое
МТЗ-3_Напр_при_Неисп_ТН	Действие направленной МТЗ-3 при неисправности ТН	1 - Авт. переключение на ненаправленную работу
		0 - Запрет работы
МТЗ-3_Конт_напр	Контроль направленности МТЗ-3	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
МТЗ-3_Пуск_по_напр	Пуск по напряжению МТЗ-3	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
МТЗ-3_Направ_РНМ	Направление РНМ МТЗ-3	1 - обратное
		0 - прямое

1.5.1.4 Воздействия каждой из ступеней МТЗ могут быть назначены индивидуально с помощью матрицы отключений (см. пункт 1.5.28). Основные параметры ИО (реле тока) каждой из ступеней приведены в пунктах 1.5.1.9, 1.5.1.10, соответственно. Функциональные схемы ступеней МТЗ представлены на рисунках 3, 4, 5.

1.5.1.5 Особенность первой ступени защиты МТЗ в том, что она имеет возможность автоматического заглубления уставки на момент включения выключателя. Автоматическое заглубление уставки вводится при любых включениях выключателя при наличии соответствующего положения программной накладки (см. таблицу 12).

Внимание!	Для корректной работы МТЗ-1, в режиме «Автоматическое заглубление уставки», обязательным условием является превышение величины времени ввода заглубления (выдержка времени «РПО_t», см. пункт 1.5.22) над задержкой на срабатывание (см. таблицу 13).
------------------	---

Таблица 13 – Выдержки времени МТЗ-1

Имя	Название	Уставка
-----	----------	---------

		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
MT3-1_Сраб_t1	Регулируемая выдержка времени на срабатывание MT3-1	0,1	0 – 10
MT3-1_Сраб_t2	Регулируемая выдержка времени на срабатывание MT3-1	1	0 – 10

*Задаваемый диапазон установки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.1.6 Вторая и третья ступени MT3 могут быть выполнены как с зависимыми время-токовой характеристиками срабатывания, так и с независимыми. Полный перечень характеристических кривых приведен в таблицах 19, 20, вид характеристических кривых приведен в Приложении Б, остальные параметры приведены в пункте 1.5.1.10.

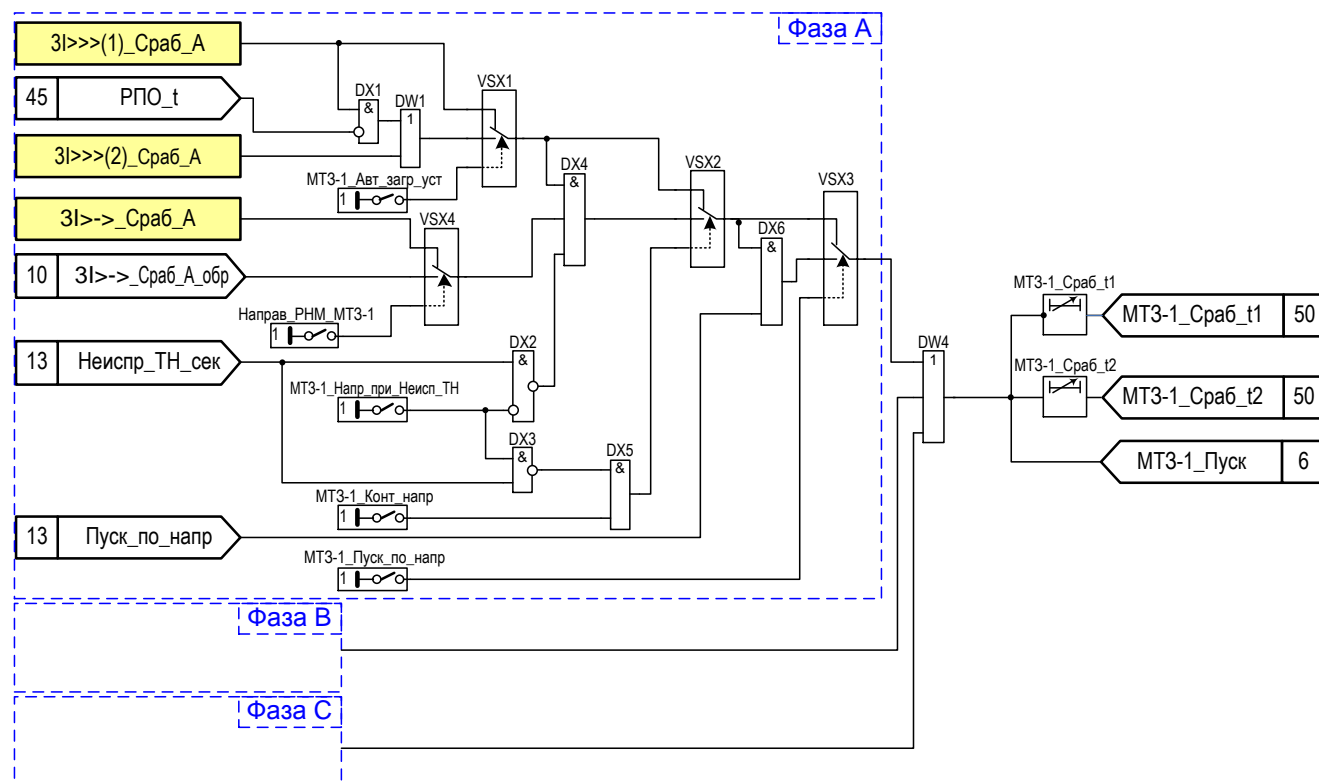


Рисунок 3 – Фрагмент функциональной схемы MT3-1

Таблица 14 – Выдержки времени MT3-2

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
MT3-2_Сраб_t1	Регулируемая выдержка времени на срабатывание MT3-2	1	0,1 – 20
MT3-2_Сраб_t2	Регулируемая выдержка времени на срабатывание MT3-2	1,5	0,1 – 20
MT3-3_Сраб_t1	Регулируемая выдержка времени на срабатывание MT3-3	1	0,2 – 100

Продолжение таблицы 14

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
MT3-3_Сраб_t2	Регулируемая выдержка времени на срабатывание MT3-3	1,5	0,2 – 100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

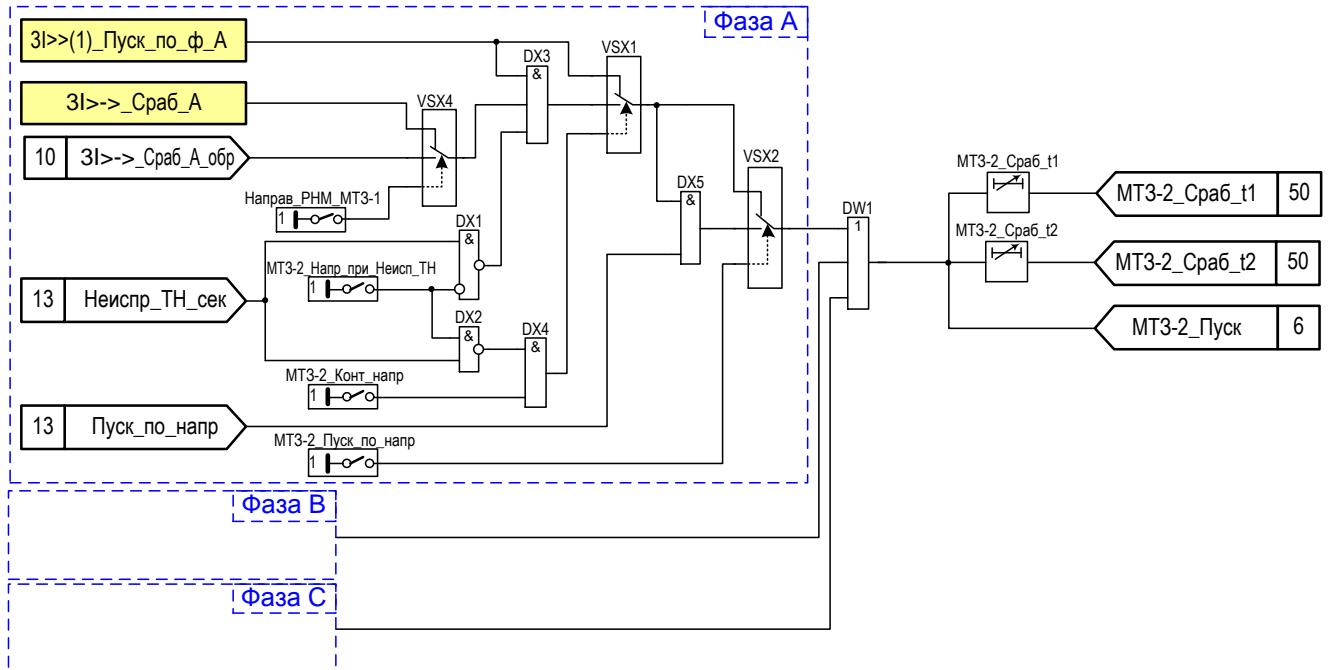


Рисунок 4 – Фрагмент функциональной схемы MT3-2

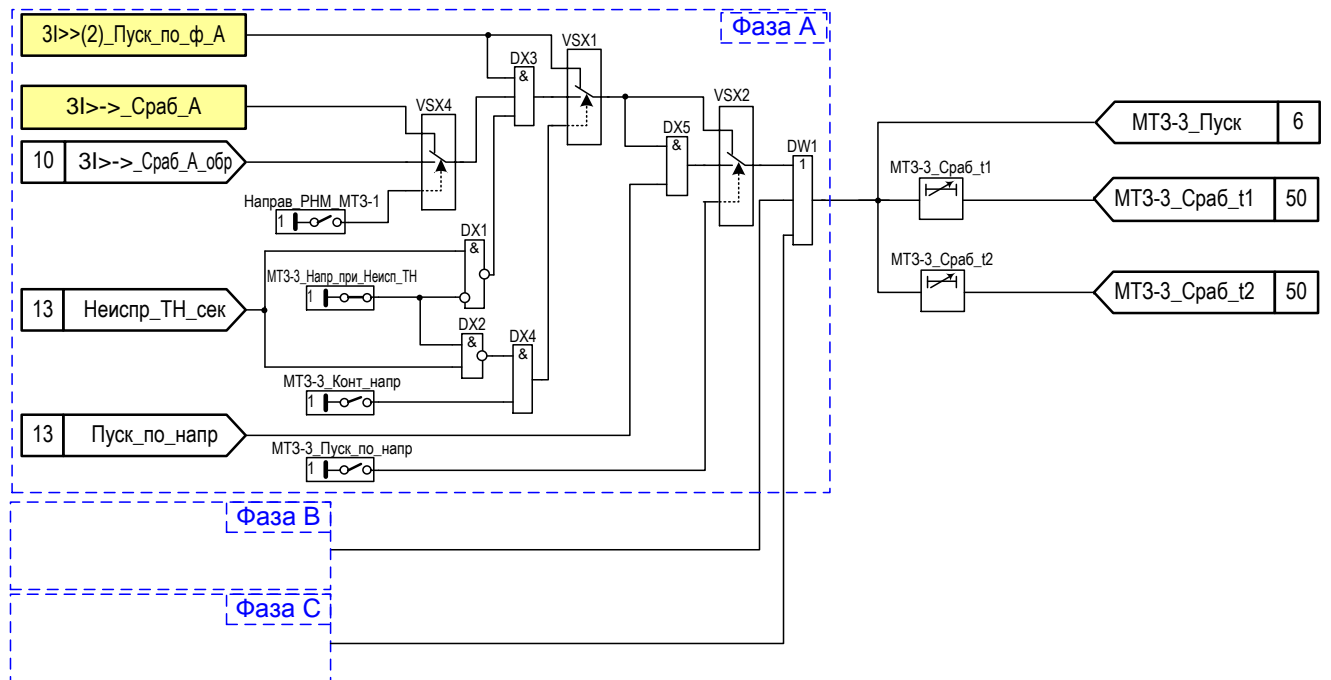


Рисунок 5 – Фрагмент функциональной схемы MT3-3

1.5.1.7 Для второй и третьей ступеней МТЗ предусмотрена возможность автоматического ускорения срабатывания при включении выключателя с уставкой времени срабатывания «Ускор_МТЗ» (см. таблицу 15). Ускорение ступеней МТЗ-2 и МТЗ-3 вводится автоматически при любых включениях выключателя при наличии соответствующего положения программной накладки (см. таблицу 16). Функциональные схемы ступеней ускорения МТЗ-2 и МТЗ-3 представлены на рисунке 6.

Внимание! Для корректной работы МТЗ-2 и/или МТЗ-3 в режиме ускорения, обязательным условием является превышение величины времени ввода (выдержка времени «РПО_t», см. пункт 1.5.22 над выдержкой времени – «Ускор_МТЗ» (см. таблицу 15).
Режим оперативного ускорения целесообразно использовать при выборе независимой время-токовой характеристики срабатывания.

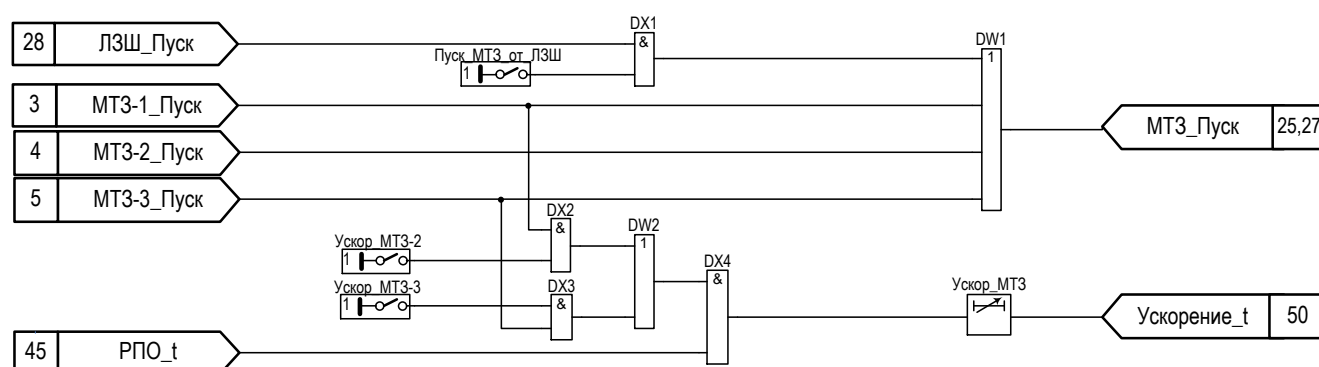


Рисунок 6 – Функциональная схема «Пуска МТЗ» и «Ускорения МТЗ»

Таблица 15 – Выдержки времени ускорения

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
Ускор_МТЗ	Регулируемая выдержка времени на срабатывание МТЗ в ускоренном режиме	0,1	0 – 100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

Таблица 16 – Программные накладки «Пуска МТЗ» и «Ускорения МТЗ»

Имя	Название	Состояние
Ускор_МТЗ-2	Ускорение МТЗ-2	1 - предусмотрено
		0 - не предусмотрено
Ускор_МТЗ-3	Ускорение МТЗ-3	1 - предусмотрено
		0 - не предусмотрено

1.5.1.8 Срабатывание реле тока МТЗ-1, МТЗ-2 и МТЗ-3 формируют сигнал «Пуск МТЗ», который может быть задействован в работе ЗДЗ и ЛЗШ. Срабатывание «Дополнительного реле тока» не формирует сигнал «Пуск МТЗ».

В работе ЗДЗ сигнал «Пуск МТЗ» используется для исключения излишних срабатываний защиты при срабатывании оптического датчика дуговой защиты (контроль тока).

Для реализации ЛЗШ сигнал «Пуск МТЗ» назначается на переключающее реле терминала, которое своими контактами блокирует работу ЛЗШ устройствах РЗА ввода, СВ, генераторов. Подробное описание реализации данной защиты см. в РЭ на вышеупомянутые устройства.

1.5.1.9 Принцип действия ИО МТЗ-1

1.5.1.9.1 ИО «3I>>>(1)» и «3I>>>(2)» реализованы одинаково. Они имеют независимую время-токовую характеристику срабатывания. Основные характеристики приведены в таблице 17.

1.5.1.9.2 Измерительный органы максимального действия. Принцип действия ИО основан на сравнении действующих значений каждого из трех фазных токов (I_A, I_B, I_C) с уставкой.

Таблица 17 – Основные характеристики трехфазных ИО тока МТЗ-1 – «3I>>>(1)» и «3I>>>(2)»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг уставки
Ток срабатывания, А.	$(0,05-40) \cdot I_{ном}^*$	0,001
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5-1	0,01
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс**, не более	15	
Время возврата при изменении скачком с двукратного по отношению к уставке срабатывания входного тока до нуля, мс**, не более	15	
Погрешности:		
- основная погрешность тока срабатывания, %, не более	5	
- дополнительная погрешность тока срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10	
- дополнительная погрешность тока срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более		
- от 3 до 47 Гц	7	
- от 53 до 80 Гц	10	
<p>*$I_{ном}$ – номинал диапазона аналогового входа (5 А или 1 А), определяется при заказе. **Указанное время срабатывания приведено без учета времени срабатывания выходного реле терминала. Время срабатывания выходного реле терминала не превышает 10 мс (см. ЭКРА.650321.001 РЭ).</p>		

1.5.1.10 Принцип действия ИО МТЗ-2, МТЗ-3 [5]

1.5.1.10.1 ИО «3I>>(1)» и «3I>>(2)» реализованы однотипно. Пример характеристики срабатывания зависимой время-токовой характеристики приведен на рисунке 8. Основные параметры приведены в таблице 18. Функционально-логическая схема ИО приведена на рисунке 7.

1.5.1.10.2 Измерительный орган МТЗ-2, МТЗ-3 представляет собой орган максимального действия. Расчет величины входной воздействующей величины (тока) производится по действующему значению первой гармоники. Принцип действия ИО основан на сравнении наибольшего из действующих значений фазных токов (I_{max}) с уставкой.

1.5.1.10.3 Предусмотрена возможность выбора характеристик срабатывания и возврата. Выбор типа выдержки времени на срабатывание и на возврат осуществляется уставками «Тип ВВС» и «Тип ВВВ» соответственно. Характеристические кривые зависимых выдержек времени на срабатывание и на возврат приведены в таблицах 19, 20. Кривые МЭК соответствуют стандарту IEC 60255-4 (ГОСТ 27918-88), кривые ANSI – стандарту IEEE Std C37.112-1996.

1.5.1.10.4 При выборе независимой характеристики срабатывания (уставка «Тип ВВС»-«1», см. таблицу 19) ИО срабатывает при превышении I_{\max} уставки « $I_{\text{пуск}}$ » (в данном режиме уставка « $I_{\text{пуск}}$ » – является уставкой срабатывания). Возврат ИО определяется коэффициентом возврата $K_{\text{воз}}$. (см. таблицу 18).

1.5.1.10.5 При выборе зависимой характеристики срабатывания (уставка «Тип ВВС» - не равна единице, см. таблицу 19). При превышении значения тока I_{\max} уставки « $I_{\text{пуск}}$ » формируется сигнал «Пуск» с указанием фазы с максимальным значением тока и начинается отчет выдержки времени на срабатывание. В диапазоне значений тока I_{\max} от $I_{\text{пуск}}$ до $1,1 \cdot I_{\text{пуск}}$ кривые зависимых выдержек времени на срабатывание имеют горизонтальный участок с фиксированным временем срабатывания $t_{\text{сраб}}(1,1 I_{\text{пуск}})$ (см. рисунок 8). При значении тока I_{\max} больше чем $1,1 \cdot I_{\text{пуск}}$ $t_{\text{сраб}}$ рассчитывается в соответствии с заданной характеристической кривой. Характеристические кривые зависимых выдержек времени на срабатывание могут быть ограничены минимальным временем срабатывания, задаваемым уставкой « $T_{\text{мин}}$ » (см. рисунок 8).

1.5.1.10.6 Текущее значение счетчика времени отображается в виде параметра «Q», значение которого соответствует отношению времени прошедшему с момента пуска к расчётному времени срабатывания при данном токе I_{\max} (см. рисунок 8).

1.5.1.10.7 При использовании зависимой время-токовой характеристики на возврат, имеется возможность ручного возврата ИО от внешнего логического сигнала «Сброс».

1.5.1.10.8 В состав ИО входят следующие функциональные блоки:

- пусковые органы тока фаз А, В и С (ПО_А, ПО_В, ПО_С);
- максиселектор (MAX) – блок, выбирающий наибольший из трех фазных токов;
- блок выдержек времени – предназначен для выбора типа выдержки времени и реализации выбранной выдержки как на срабатывание, так и на возврат.

В ИО отображаются:

- I_A, I_B, I_C – действующие значения фазных токов, А;
- I_{\max} – наибольшее значение из трех фазных токов, А;
- Q – время, прошедшее с момента пуска, взятое по отношению к расчётному времени срабатывания при данном токе, %.

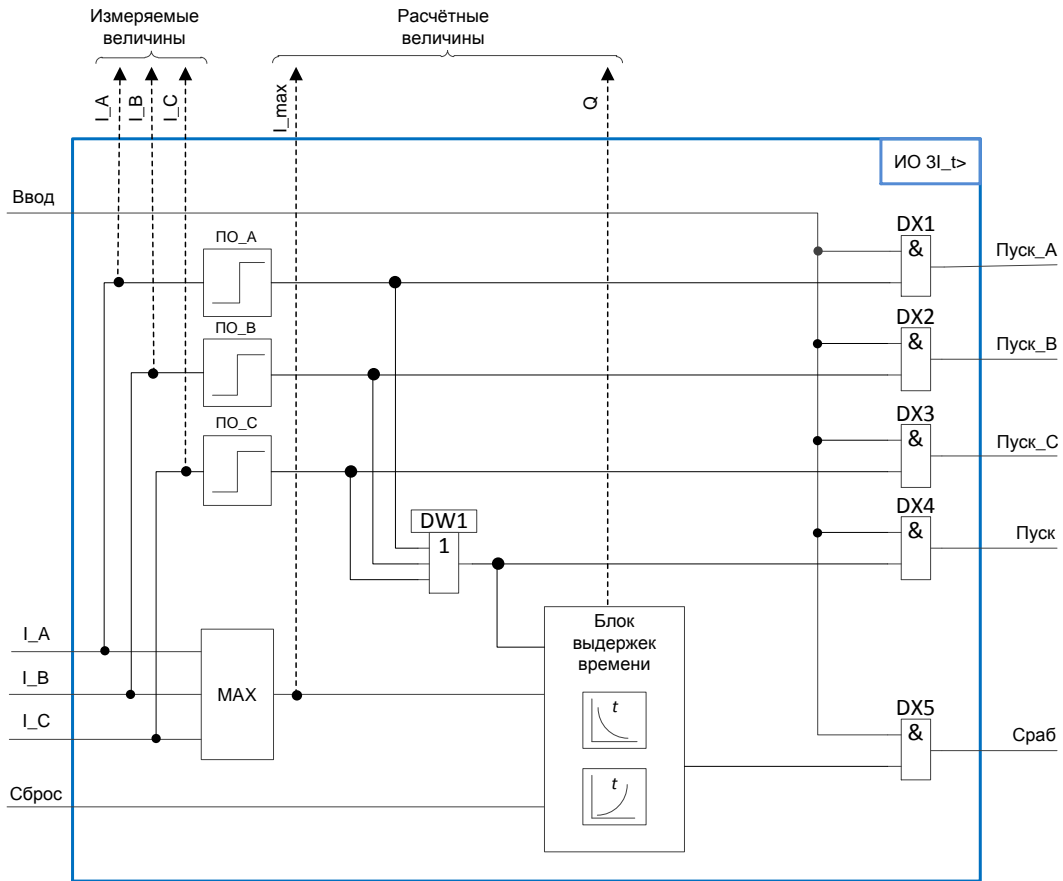


Рисунок 7 – Функционально-логическая схема ИО МТЗ-2, МТЗ-3

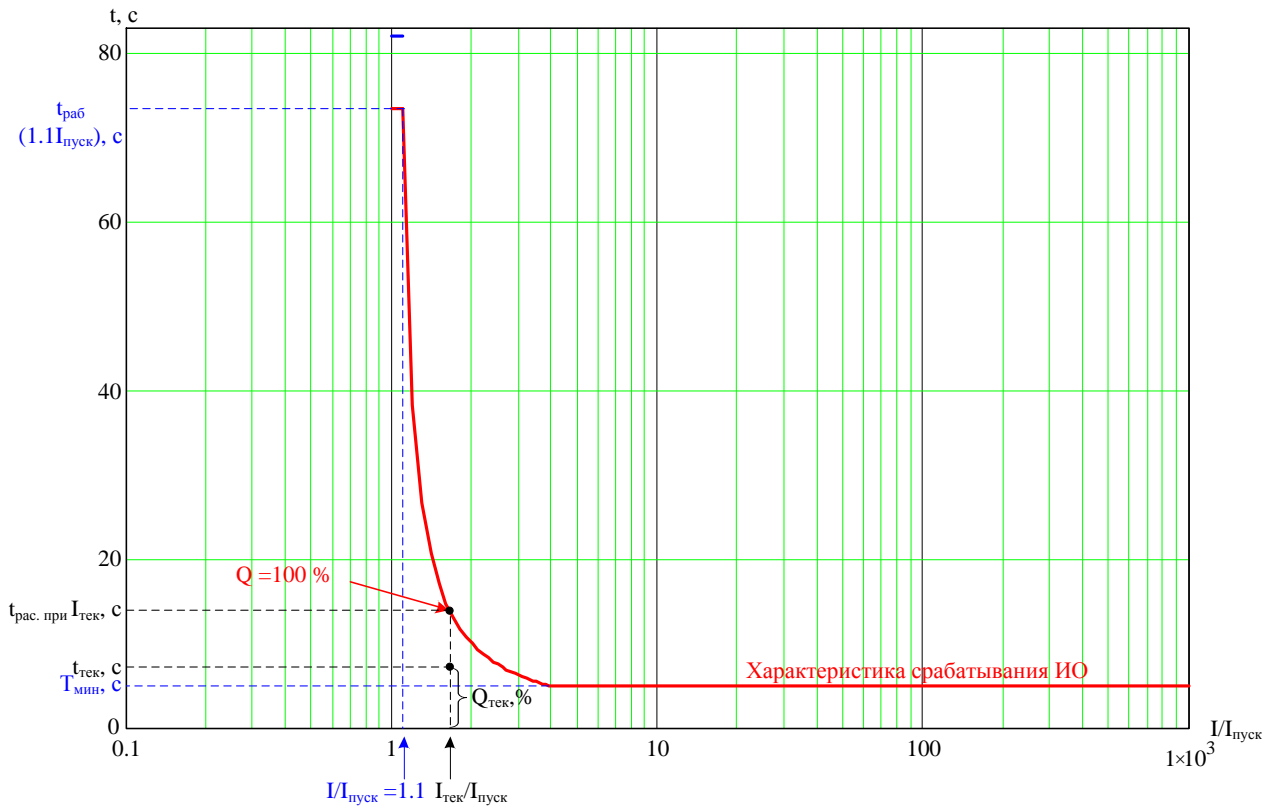


Рисунок 8 – Обобщенный пример характеристической кривой выдержки времени на срабатывание

Таблица 18 – Характеристики трехфазного ИО тока «3I>>(1)» и «3I>>(2)»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг уставки
Пусковой ток, о.е.*	0,1 - 5	0,001
Коэффициент возврата при использовании независимой время-токовой характеристики срабатывания регулируется в диапазоне**	0,5-1	0,01
Погрешность по времени срабатывания при использовании независимой время-токовой характеристики срабатывания при изменении величины тока «скачком» с нуля до двукратного по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	30	
Погрешность по времени срабатывания при использовании зависимой время-токовой характеристики срабатывания: - в диапазоне тока (1 – 2) $I_{пуск}$ (пускового тока) - в диапазоне тока (2 – 20) $I_{пуск}$ (пускового тока) при кратности тока $I/I_{пуск}$: - от 1 до 2 - от 2 до 5, %, не более - от 5 до 10, %, не более - от 10 до 20, %, не более	не нормируется не нормируется 12,5; 7,5; 5.	
Погрешность по времени возврата при использовании независимой время-токовой характеристики возврата при изменении величины тока «скачком» с двукратного по отношению к уставке срабатывания до нуля, мс, не более	20	
Погрешность по времени возврата зависимой время-токовой характеристики возврата - в диапазоне тока (0 – 0,1) $I_{пуск}$ (пускового тока), мс, не более - в диапазоне тока (0,1 – 0,85) $I_{пуск}$ при кратности тока $I/I_{пуск}$: - от 0,85 до 1 - 0,85, %, не более - 0,5, %, не более - 0,1, %, не более	30 не нормируется 15 7 5	
Погрешности: - основная погрешность по пусковому току, %, не более - дополнительная погрешность по пусковому току в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более - дополнительная погрешность по пусковому току в расширенном диапазоне частот: - от 3 до 47 Гц - от 53 до 80 Гц	2 7 не нормируется не нормируется	
<p>*Уставка срабатывания «$I_{пуск}$» задается относительно базового тока - «$I_{баз}$». Базовый ток определяется как номинальный ток защищаемого объекта, приведенный к низшей стороне ТТ. Задание номинального тока защищаемого объекта и коэффициента трансформации измеренного ТТ доступно через дисплей терминала или комплекс программ EKRASMS-SP (см. соответствующее руководства ЭКРА.650321.001 РЭ и ЭКРА.00006-07 34 01) в пункте «Уставки векторов».</p> <p>**Только для независимой характеристики срабатывания.</p>		

Таблица 19 – Описание характеристических кривых выдержек времени на срабатывание

Тип ВВС	Наименование характеристической кривой	Описание
1	Независимая/определенная (Definite Time)	$t_{сраб} = T_{сраб}$
2	Нормально инверсная МЭК (IEC Normal inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \frac{0,14}{\left(\frac{I}{I_{ПУСК}}\right)^{0,02} - 1}$
3	Сильно инверсная МЭК (IEC Very inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \frac{13,5}{\frac{I}{I_{ПУСК}} - 1}$
4	Чрезвычайно инверсная МЭК (IEC Extremely inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \frac{80}{\left(\frac{I}{I_{ПУСК}}\right)^2 - 1}$
5	Ультра инверсная МЭК (IEC Ultra inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \frac{315}{\left(\frac{I}{I_{ПУСК}}\right)^{2,5} - 1}$
6	Быстро инверсная МЭК (IEC Short time inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \frac{0,05}{\left(\frac{I}{I_{ПУСК}}\right)^{0,04} - 1}$
7	Длительно инверсная МЭК (IEC Long time inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \frac{120}{\frac{I}{I_{ПУСК}} - 1}$
8	Нормально инверсная ANSI (ANSI Normal Inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \left(\frac{0,0086}{\left(\frac{I}{I_{ПУСК}}\right)^{0,02} - 1} + 0,0185 \right)$
9	Умеренно инверсная ANSI (ANSI Moderately Inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \left(\frac{0,0515}{\left(\frac{I}{I_{ПУСК}}\right)^{0,02} - 1} + 0,114 \right)$

Продолжение таблицы 19

Тип ВВС	Наименование характеристической кривой	Описание
10	Сильно инверсная ANSI (ANSI Very Inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \left[\frac{19,61}{\left(\frac{I}{I_{пуск}} \right)^2 - 1} + 0,491 \right]$
11	Чрезвычайно инверсная ANSI (ANSI Extremely Inverse)	$t_{сраб} = k \cdot \left[\frac{28,2}{\left(\frac{I}{I_{пуск}} \right)^2 - 1} + 0,1217 \right]$
12	Крутая (типа реле РТВ-I)	$t_{сраб} = \frac{1}{30 \cdot \left(\frac{I}{I_{пуск}} - 1 \right)^3} + k$
13	Пологая (типа реле РТВ-IV и РТ-80)	$t_{сраб} = \frac{1}{20 \cdot \left[\frac{\left(\frac{I}{I_{пуск}} - 1 \right)}{6} \right]^{1,8}} + k \quad t_{сраб} = \frac{1}{20 \left(\frac{\frac{I}{I_{пуск}} - 1}{6} \right)^{1,8}} + k$
14	Пользовательская кривая, задаваемая уравнением	$t_{сраб} = k \left[\frac{A}{\left(\frac{I}{I_{пуск}} - C \right)^E - D} + B \right]$ $t_{сраб} = k \cdot \left[\frac{A}{\left(\frac{I}{I_{пуск}} - C \right)^E - D} + B \right]$
15	Пользовательская кривая, задаваемая по точкам	Количество точек от 6 до 9 (аппроксимация кубическими сплайнами)
<p>где $t_{сраб}$ – выдержка времени на срабатывание;</p> <p>$T_{сраб}$ – уставка, время срабатывания ИО с независимой от тока выдержкой;</p> <p>k – уставка, для регулирования характеристической кривой выдержки времени на срабатывание;</p> <p>I – измеренный ток;</p> <p>$I_{пуск}$ – уставка, пусковой ток;</p> <p>A, B, C, D, E – уставки, коэффициенты, определяющие пользовательскую характеристическую кривую выдержки времени на срабатывание.</p>		

Таблица 20 - Описание характеристических кривых выдержек времени на возврат

Тип ВВВ	Наименование характеристической кривой	Описание
1	Независимая/определенная МЭК (IEC Definite Time)	$t_{\text{воз}} = T_{\text{воз}}$
2	Нормально инверсная ANSI (ANSI Normal Inverse)	$t_{\text{воз}} = m \left[\frac{0,46}{\left(\frac{I}{I_{\text{пуск}}}\right)^2 - 1} \right]$
3	Умеренно инверсная ANSI (ANSI Moderately Inverse)	$t_{\text{воз}} = m \left[\frac{4,85}{\left(\frac{I}{I_{\text{пуск}}}\right)^2 - 1} \right]$
4	Сильно инверсная ANSI (ANSI Very Inverse)	$t_{\text{воз}} = m \left[\frac{21,6}{\left(\frac{I}{I_{\text{пуск}}}\right)^2 - 1} \right]$
5	Чрезвычайно инверсная ANSI (ANSI Extremely Inverse)	$t_{\text{воз}} = m \left[\frac{29,1}{\left(\frac{I}{I_{\text{пуск}}}\right)^2 - 1} \right]$
6	Пользовательская кривая, задаваемая уравнением	$t_{\text{воз}} = m \left[\frac{F}{\left(\frac{I}{I_{\text{пуск}}}\right)^2 - 1} \right]$
7	Пользовательская кривая, задаваемая постоянной остывания	$t_{\text{воз}} = -R_{\text{остыв}} \cdot \ln \left(\frac{Q_{\text{воз}}}{Q_{\text{сраб}}} \right)$
<p>$t_{\text{воз}}$ – выдержка времени на возврат; $T_{\text{воз}}$ – уставка, время возврата ИО с независимой от тока выдержкой; m – уставка, для регулирования характеристической кривой выдержки времени на возврат; F – уставка, коэффициент, определяющий пользовательскую характеристическую кривую выдержки времени на возврат; $R_{\text{остыв}}$ – уставка, постоянная времени остывания; $Q_{\text{воз}}$ – уставка, уровень возврата блока выдержек времени; $Q_{\text{сраб}}$ – уставка, уровень срабатывания блока выдержек времени.</p>		

1.5.1.11 Принцип действия ИО РНМ МТЗ

1.5.1.11.1 ИО «3I>->» по принципу действия является программным реле направления мощности. РНМ подключается к ТТ защищаемой линии и ТН секции. Основные характеристики ИО приведены в таблице 21.

1.5.1.11.2 ИО «3I>->» выполнен в трехфазном исполнении по 90-градусной схеме сочетания токов и напряжений: I_A и U_{BC} , I_B и U_{CA} , I_C и U_{AB} . Для каждого сочетания токов и напряжений вычисляется значение вектора полной мощности. Направление вектора мощности сравнивается с границами заданного сектора срабатывания. Границы сектора срабатывания

задаются двумя уставками ϕ_{\min} и ϕ_{\max} , при этом $\phi_{M\varphi}$ является биссектрисой угла задаваемого сектора (см. рисунок 9). За базовый вектор выбирается вектор соответствующего напряжения. Угол сдвига фаз тока относительно базового напряжения считается положительным при отстающем токе (по часовой стрелке, см. рисунок 9). [6, 7].

1.5.1.11.3 Положение вектора тока на векторной диаграмме определяется соотношением активного и реактивного сопротивлений линии от места включения РНМ до точки КЗ и активным переходным сопротивлением электрической дуги в месте повреждения. Эти соотношения могут изменяться. При этом вектор тока, поворачивается на тот или иной угол, не выходя за пределы зоны от 0 до 90 электрических градусов. Граница этой зоны определяется, с одной стороны, положением вектора тока при чисто активном, а с другой стороны при чисто индуктивном сопротивлениях (см. рисунок 9) [7]. Для задания области работы направленной защиты с сектором в 180 электрических градусов необходимо задать углы ϕ_{\min} (225°) и ϕ_{\max} (45°). Значение углов отсчитывается от соответствующего вектора напряжения U_{BC} , U_{CA} и U_{AB} (по часовой стрелке).

1.5.1.11.4 Работа РНМ блокируется при малых значениях, подводимых к нему токов и/или напряжения, так как в этих предельных случаях ($I=0$ и/или $U=0$) нет условий для сравнения фаз двух величин. РНМ может срабатывать только при конечных значениях тока и напряжения, величина которых больше чем порог чувствительности. Минимальный порог чувствительности равен минимально допустимому значению диапазона уставок (см. таблицу 21). Уставки порогов чувствительности по току и напряжению являются регулируемыми и могут быть измерены при необходимости.

1.5.1.11.5 Для повышения надежности срабатывания при значительном снижении напряжения (например при близких трехфазных КЗ) в реле предусмотрен индивидуальный контур памяти линейного напряжения. Контур памяти позволяет вычислить вектор линейного напряжения, используемый в работе РНМ, как сумма текущего значения напряжения и 1/5 от вектора напряжения измеренного на 40 мс раньше (двумя периодами ранее). Расчётная формула для напряжения U_{BC} , приведена ниже. Расчет напряжений U_{AB} и U_{CA} выполняется аналогично.

$$\dot{U}_{РНМ\ BC}(t) = \dot{U}_{BC}(t) + 0,2 \cdot \dot{U}_{BC}(t - 40 \text{ мс}), \quad (9)$$

где $\dot{U}_{РНМ\ BC}(t)$ - вектор линейного напряжения \dot{U}_{BC} , используемый для расчета угла в момент времени t ,

$\dot{U}_{BC}(t)$ - вектор линейного напряжения \dot{U}_{BC} в момент времени t ,

$\dot{U}_{BC}(t - 40 \text{ мс})$ - вектор линейного напряжения \dot{U}_{BC} , в момент времени $t-40 \text{ мс}$.

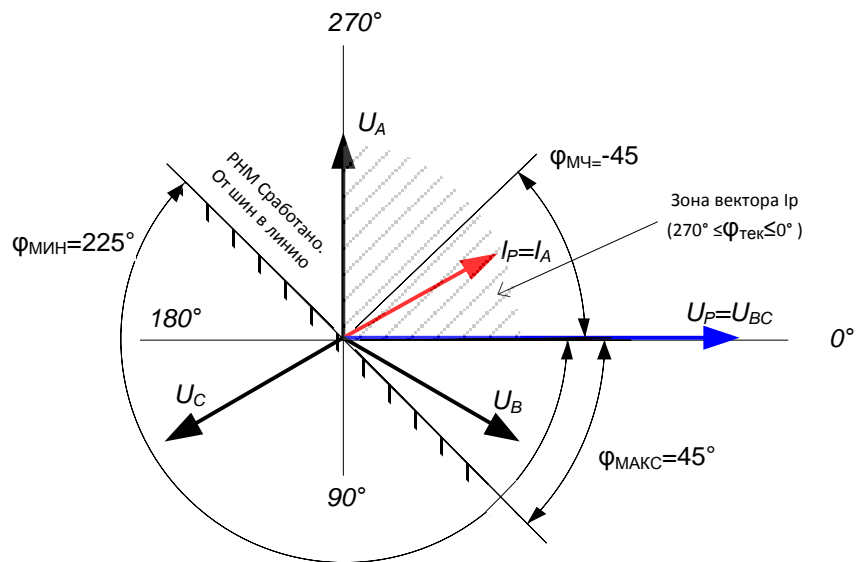


Рисунок 9 – Векторная диаграмма РНМ. Пример для I_A и U_{BC}

1.5.1.11.6 В ИО «РНМ_МТЗ» реализована индикация текущего состояния выходов ИО, а так же текущие значения углов между током и напряжением для сочетаний: I_A и U_{BC} , I_B и U_{CA} , I_C и U_{AB} .

Таблица 21 – Характеристики трехфазного «3I>->»

Наименование параметра	Диапазоны уставок	Шаг уставки	Значение по умолчанию
Ток срабатывания относительно номинального тока датчика, о.е.	$(0,05-40) \cdot I_{НОМ}$	0,001	0,1
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5-1	0,01	0,95
Минимальное линейное напряжение срабатывания, В	0,5-20	0,01	10
φтах и φтпн - граница зоны срабатывания, градус	0-359,9	0,1	90 и 270
Коэффициент возврата органа контроля границ зоны срабатывания	1		
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	30		
Погрешности по току и напряжению срабатывания:	5		
	10		

Логическая схема формирования обратного направления срабатывания ИО «РНМ МТЗ» показана на рисунке 10.

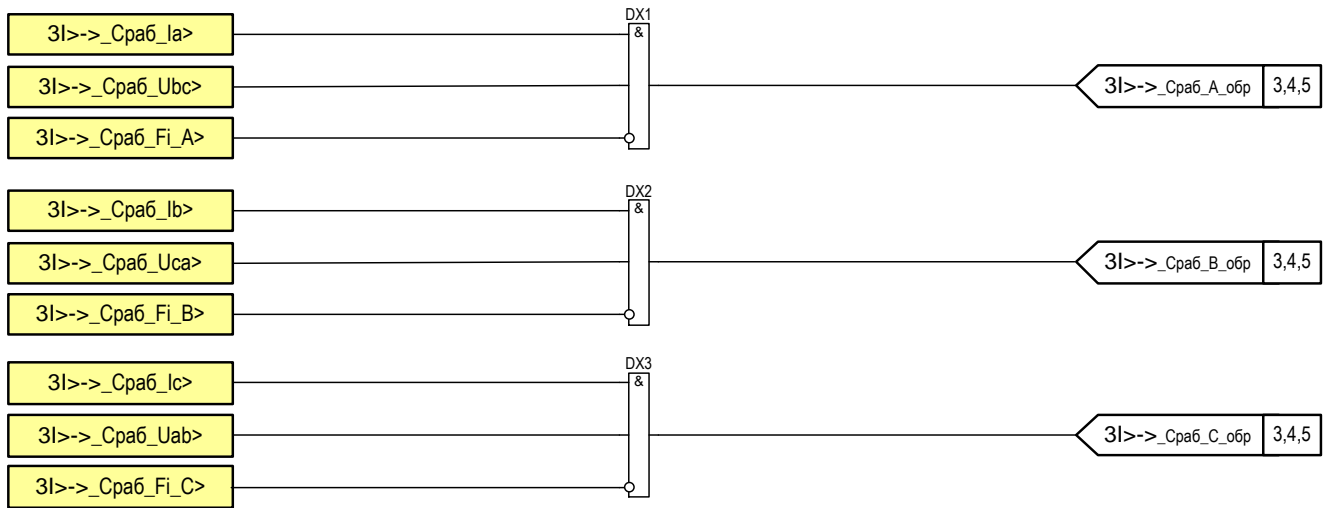


Рисунок 10 - Функциональная схема формирования обратного направления срабатывания ИО «3I>->»

Текущая защита: 5. РНМ МТЗ

Для отображения текущего значение углов в качестве базового выбран вектор Ua. Положительное направление против часовой стрелке

Имя	Значение	Ед.изм.
Сраб.	0,5000	A
Квоз.	0,9500	
Гимин	225,0000	Град.
Гимакс	45,0000	Град.
Умин	3,0000	B
Квоз.У	0,9500	

Вход	Абс. зн-ие	Отн. зн-ие	Угол	Частота
I Y A	4,9983	0,9997	-0,9	50,0
I Y B	4,9973	0,9995	-120,7	50,0
I Y C	4,9985	0,9997	119,4	50,0
U Y A	57,6659	0,9987	0,0	50,0
U Y B	57,6918	0,9992	-120,0	50,0
U Y C	57,7126	0,9995	120,1	50,0

"1" - сигнализирует о том, что вектор тока в зоне срабатывания РНМ.

Выход	Состояние
Сраб. Fi A	1
Сраб. Fi B	1
Сраб. Fi C	1
Сраб. Ia>	1
Сраб. Ib>	1
Сраб. Ic>	1
Сраб. Uab>	1
Сраб. Ubc>	1
Сраб. Uca>	1
Сраб. A	1
Сраб. B	1
Сраб. C	1
Ненапр. сраб.	1

"1" сигнализирует о том, что текущее значение тока/напряжения больше чем порог чувствительности

"1" сигнализирует о срабатывании РНМ для соответствующего сочетания тока и напряжения. Данные выходы ИО РНМ задействованы в функционально-логической схеме МТЗ

Сигнализирует о том, что хотя бы один из токов больше чем уставка порог чувствительности

Измерение	Абс.зн-ие	Отн.зн-ие	Угол
РНМ МТЗ U Y AB	99,9156	0,9991	30,0
РНМ МТЗ U Y BC	99,8595	0,9985	-89,9
РНМ МТЗ U Y CA	99,9911	0,9998	150,1

В вычисляемых измерениях РНМ всегда отображается величина угла вектора тока относительно соответствующего вектора линейного напряжения. Вне зависимости от выбранного базового вектора в пунктах "Входы" или "Измерения". Положительное направление по часовой

Выч. измерение	Значение	Ед. изм.
Fi A	270,8844	Град.
Fi B	270,7690	Град.
Fi C	270,5713	Град.

Рисунок 11 – Внешний вид окна «Измерения защит» для РНМ МТЗ в ПО EKRASMS-SP

1.5.2 Дополнительные ИО $3I>(1)$ », « $3I>(2)$ »

1.5.2.1 Реле тока используются в качестве резервных реле тока, которые при необходимости могут быть задействованы в проекте. По умолчанию это резервные реле тока с независимой регулируемой уставкой срабатывания и коэффициентом возврата. Каждое из реле имеет свою независимую выдержку времени на срабатывание. Сигнал срабатывания доступен в матрице отключения.

Таблица 22 - Выдержки времени реле тока

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
РТ-1_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание РТ-1	0,5	0,2-100 с
РТ-2_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание РТ-2	0,5	0,2-100 с

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

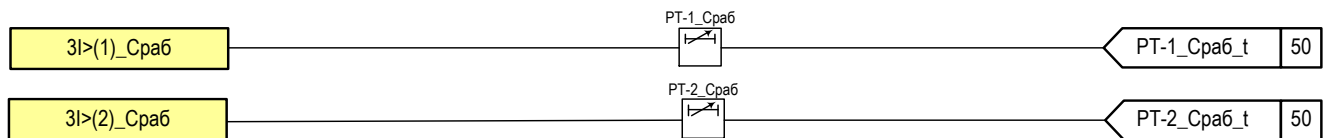


Рисунок 12 - Функциональная схема реле тока

1.5.3 Комбинированный пуск по напряжению (вольтметровая блокировка)

1.5.3.1 Использование функции «комбинированного пуска по напряжению» позволяет лучше отстроиться от нагрузочных токов в случае недостаточного коэффициента чувствительности*. Функция может использоваться независимо для каждой ступени МТЗ (см. таблицу 12). Функциональная схема пуска по напряжению приведена на рисунке 13.

1.5.3.2 Пуск по напряжению формируется:

- при срабатывании реле минимального линейного напряжения « $3U<(3)$ »;
- при срабатывании реле напряжения обратной последовательности – « $U2>(1)$ ».

1.5.3.3 Пуск по напряжению автоматически выводится при отключенном положении выключателя. Характеристики ИО « $U2>(1)$ », « $3U<(3)$ » приведены в таблицах 26 27, соответственно.

1.5.4 Контроль исправности цепей напряжения

1.5.4.1 Контроль исправности цепей напряжения предназначен для блокировки функций терминала, работа которых может привести к излишней работе защит и функций при неисправности цепей ТН. Контроль исправности цепей напряжения представляет собой

* Коэффициент чувствительности для МТЗ должен быть не менее 1,5 при КЗ в основной зоне защиты и не менее 1,2 при КЗ в зонах резервирования, т.е на предыдущих (нижестоящих) элементах [1].

совокупность нескольких измерительных органов (ИО), объединенных общей логикой (на рисунке 13)

1.5.4.2 Контроль наличия неисправности цепей напряжения осуществляется:

- по факту отсутствия сигнала «Автомат ТН», сигнализирующем о срабатывании защитного автомата вторичных цепей напряжения измерительного ТН собранных по схеме «звезда»;

- по факту срабатывания ИО «FUSEF»;

- по факту срабатывания ИО «U2>(1)» и отсутствию срабатывания ИО «I2/I1>»;

- по факту наличия дискретного сигнала «Неисправность ТН» (виртуальный сигнал, сконфигурированный на дискретный вход), приходящего от другого устройства (например, терминала ТН).

Таблица 23 – Выдержки времени контроля исправности ТН

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
Неиспр_ТН_сек	Регулируемая выдержка времени на формирование сигнала «Неисправность ТН_сек» от ИО «РН ПпН» и/или «U2>»	20	1-20
КИН_сек_Сраб	Регулируемая выдержка времени на формирование сигнала «Неисправность ТН_сек» от ИО «КИН»	0,5	1-20

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

Таблица 24 – Логические накладки пуска по напряжению

Функциональное назначение	Состояние
Режим работы пуска по напряжению	1 – по сраб. ИО «РН ПпН»
	0 – по сраб. ИО «РН ПпН» и/или «U2>»
Контроль неисправности ТН секции	1 – предусмотрен
	0 – не предусмотрен

1.5.4.3 Если у измерительного ТН имеется только одна вторичная обмотка (например НАЛИ-СЭЦ-6(10)-2 У(Т)2), которая соединена по схеме «У», то контроль исправности ТН может быть выполнен только по U₂. Если у измерительного ТН имеются две вторичные обмотки (например НАЛИ-СЭЦ-6(10)-1 У(Т)2), соединенные по схемам «У» и «разомкнутый треугольник» соответственно, то возможен любой из способов (U₂ или КИН) или оба одновременно. Использование ТН с двумя вторичными обмотками более предпочтительно, так как контроль исправности цепей напряжения получается более быстродействующим способом и позволяет контролировать обрыв нейтрального провода (при применении внешнего резистора).

1.5.4.4 ИО «U2>(1)» реагирует на действующее значение вектора напряжения обратной последовательности фаз. Расчет вектора напряжения обратной последовательности в ИО «U2>(1)» производится на основании замера трехфазной системы напряжений по формуле:

$$\dot{U}_2 = \frac{1}{3} (\dot{U}_A + \dot{U}_B \cdot e^{-j120^\circ} + \dot{U}_C \cdot e^{j120^\circ}), \quad (9)$$

где e^{-j120° - оператор поворота вектора на 240° ;

e^{j120° - оператор поворота вектора на 120° .

Контроль исправности ТН по U2 позволит контролировать неисправность первичной обмотки ТН, например, при перегорании одного или двух защитных предохранителей.

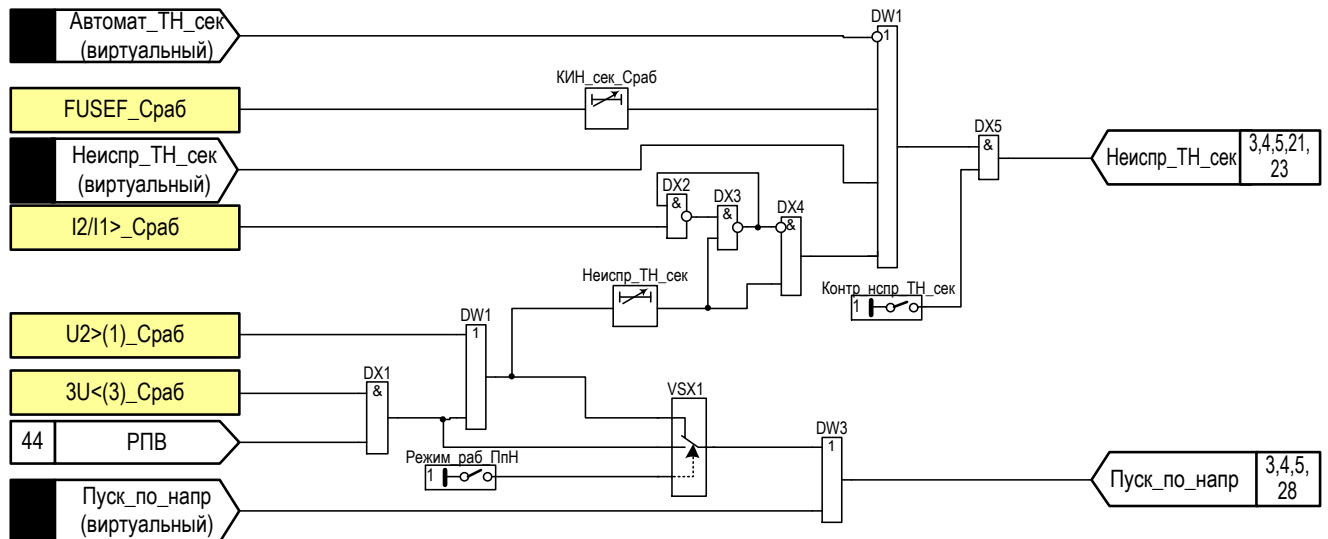


Рисунок 13 – Функциональная схема пуска по напряжению и контроля исправности цепей напряжения

1.5.4.5 Принцип действия ИО «FUSEF» основан на сравнении разности векторов рассчитанного и измеренного значений напряжения нулевой последовательности. Расчет значения напряжения нулевой последовательности фаз производится программно, путем векторного суммирования измеренных фазных напряжений на вторичных обмотках ТН, собранных по схеме «звезда» (U_γ). Срабатывание ИО «FUSEF» происходит при разнице значений расчетного напряжения $3U_0$ и измеренного $U_{н-к}$ больше заданной уставки.

$$\bar{U}_{сраб.} = 3\bar{U}_{0рас.} - K_0 \cdot \bar{U}_{н-к.}, \quad (10)$$

где $3\bar{U}_{0рас.} = \bar{U}_A + \bar{U}_B + \bar{U}_C$ – рассчитанное напряжение нулевой последовательности фаз;

$\bar{U}_{н-к.}$ – напряжение нулевой последовательности фаз, измеренное на выводах вторичной обмотки ТН, собранное по схеме «разомкнутый треугольник».

$K_0 = U_{ном.Y} / U_{ном.Δ}$ – коэффициент приведения, учитывающий различия в номинальных напряжениях вторичных обмоток ТН. Параметры $U_{ном.Y}$ и $U_{ном.Δ}$ являются параметрами аналоговых входов, значение которых определяется типом ТН (см. 1.3).

Таблица 25 – Характеристики ИО «FUSEF»

Наименование параметра	Диапазоны уставок	Шаг уставки	Значение по умолчанию
Напряжение срабатывания, В	1 - 100	0,01	15
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 - 1	0,01	0,95
Время срабатывания при скачкообразном изменении входного напряжения с 0 до 1,2 по отношению к уставке срабатывания, мс, не более		30	
Погрешности: - основная погрешность напряжения срабатывания, %, не более		5	
- дополнительная погрешность напряжения срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более		10	

Таблица 26 – Характеристики ИО «U2>(1)»

Наименование параметра	Диапазоны уставок	Шаг уставки	Значение по умолчанию
Напряжение срабатывания, В	0,3 - 200	0,01	20
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 - 1	0,01	0,95
Время срабатывания при скачкообразном изменении входного напряжения с 0 до 1,2 по отношению к уставке срабатывания, мс, не более		30	
Погрешности: - основная погрешность напряжения срабатывания, %, не более		5	
- дополнительная погрешность напряжения срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более		10	

Таблица 27 – Характеристики ИО минимального напряжения «3U<(3)», «3U<(1,2)», «3U<(4)»

Наименование параметра	Диапазоны уставок	Шаг уставки	Значение по умолчанию
Напряжение срабатывания, В	3 – 200	0,01	40
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	1 – 1,5	0,01	1,15
Время срабатывания при скачкообразном изменении входного напряжения с 0 до 1,2 по отношению к уставке срабатывания, мс, не более		30	
Погрешности: - основная погрешность напряжения срабатывания, %, не более		5	
- дополнительная погрешность напряжения срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более		10	
- дополнительная погрешность напряжения срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более:			
- от 3 до 47 Гц		7	
- от 53 до 80 Гц		10	

1.5.5 Защита от однофазных замыканий на землю (ЗОЗЗ-1)

Устройство позволяет реализовать сигнализацию возникновения ОЗЗ и определение поврежденного фидера по факту срабатывания измерительных органов, входящих в типовую конфигурацию программного обеспечения терминала.

Следует отметить, что выбор способа реализации защиты от замыкания на землю на объекте определяется принятым режимом заземления нейтрали, параметрами электрических величин нулевой последовательности и предусмотренными проектирующей организацией схмотехническими решениями в части подключения оборудования РЗА.

В сети с изолированной нейтралью в качестве основных защит от ОЗЗ на защищаемом объекте рекомендовано применять следующие защиты:

- токовая ненаправленная защита от замыкания на землю (ТЗНП) по основной гармонике промышленной частоты ($3I_0$) с действием либо на отключение, либо на сигнал;
- токовая направленная защита от замыкания на землю (ТНЗНП) по основной гармонике промышленной частоты с действием либо на отключение, либо на сигнал.

Для сетей с высокоомным резистивным заземлением и низкоомным резистивным заземлением нейтрали в качестве основной защиты от ОЗЗ, рекомендуется применять:

- токовую ненаправленную защиту от замыкания на землю по основной гармонике промышленной частоты ($3I_0$) с действием либо на отключение, либо на сигнал.

Для сетей с любым видом заземления нейтрали в терминале предусмотрена:

- общая неселективная сигнализация возникновения ОЗЗ по напряжению нулевой последовательности ($3U_0$) промышленной частоты.

Программная реализация измерительных органов в терминале позволяет гибко подстраивать конфигурацию терминала под особенности защищаемого объекта путем ввода/вывода набора измерительных органов.

Таблица 28 – Логические накладки ЗОЗЗ-1

Имя	Название	Состояние
Контр_3U0	Контроль напряжения 3U0	1 - предусмотрена
		0 - не предусмотрена
Контр_напр	Контроль направленности ЗОЗЗ-1	1 - предусмотрена
		0 - не предусмотрена

Таблица 29 – Выдержки времени ЗОЗЗ-1

Имя	Название	Диапазон значений* (от 0 до 9999 с)
3U0_сигн	Выдержка времени на срабатывание	0,03
ЗОЗЗ_Сраб	Выдержка времени на срабатывание	0,5
ЗОЗЗ_Сигн	Выдержка времени на сигнализацию	1
*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.		

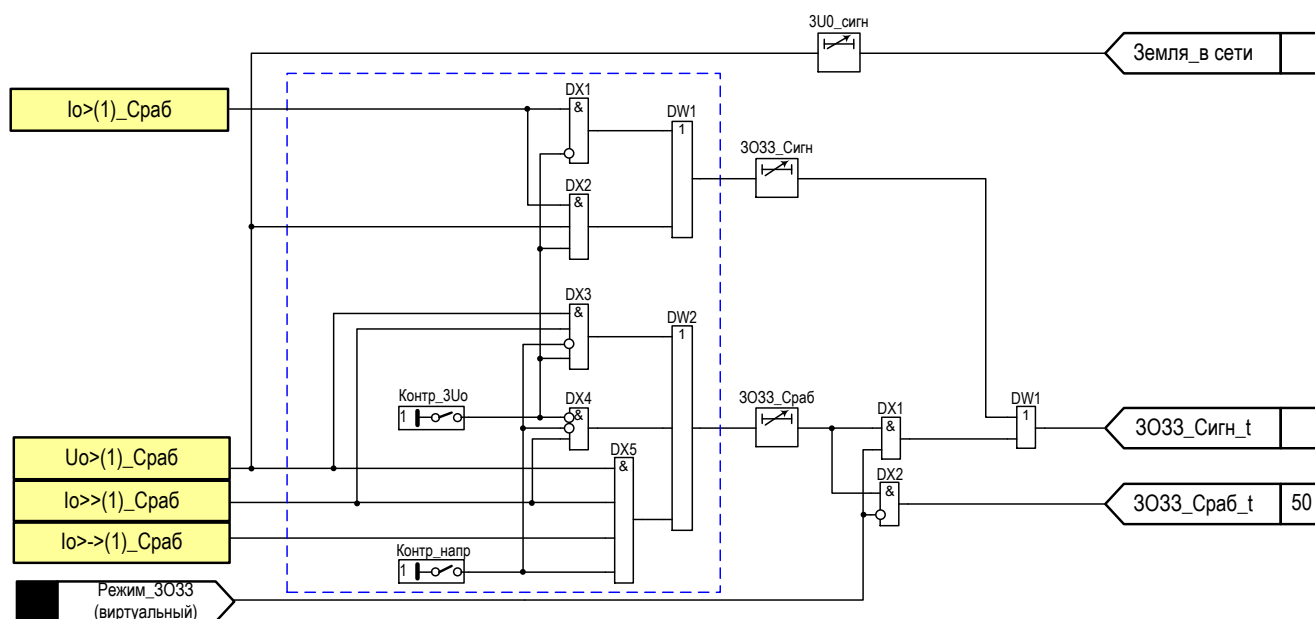


Рисунок 14 – Функциональная схема реализации в терминале сигнализации и защиты от однофазного замыкания на землю для сети с изолированной нейтралью

1.5.5.1 Общая неселективная сигнализация возникновения ОЗЗ

Чувствительная к устойчивым и перемежающимся дуговым замыканиям на землю в любой точке гальванически связанной сети общая неселективная сигнализация возникновения ОЗЗ выполнена с использованием контроля величины напряжения нулевой последовательности промышленной частоты (3U₀).

1.5.5.1.1 Сигнализация о возникновении ОЗЗ формируется при появлении сигнала «Земля в сети» (факту срабатывания ИО «U₀>(1)») и набору выдержки времени на срабатывание - «3U₀ Сигн». Выдержка времени «3U₀ Сигн» предназначена для исключения излишнего срабатывания измерительного органа в нормальных режимах без ОЗЗ (при коммутационных переключениях в сети, внешних КЗ на землю со стороны сети с глухозаземленной нейтралью, одиночных кратковременных самоустраняющихся пробоев изоляции).

1.5.5.1.2 По принципу действия ИО напряжения «U₀>(1)» является измерительным органом максимального действия и осуществляет сравнение действующего значения, подводимого к нему напряжения нулевой последовательности (3U₀) промышленной частоты с заданной уставкой срабатывания. Характеристики ИО напряжения «U₀>(1)» приведены в таблице 30.

Таблица 30 – Характеристики ИО напряжения 3O33 – «U₀>(1)»

Наименование параметра	Диапазоны уставок	Шаг уставки	Значение по умолчанию
Напряжение срабатывания, В	0,15-135	0,01	20
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5-1	0,01	0,95
Время срабатывания при скачкообразном изменении входного напряжения с 0 до 1,2 по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	30		

Погрешности:	
- основная погрешность напряжения срабатывания, %, не более	5
-дополнительная погрешность напряжения срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10
-дополнительная погрешность напряжения срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более:	
- от 3 до 47 Гц	7
- от 53 до 80 Гц	10

1.5.5.1.3 Выбор уставки срабатывания ИО «U0>(1)» рекомендуется производить с учетом отстройки от составляющей напряжения небаланса в напряжении нулевой последовательности и максимально возможного в эксплуатации напряжения смещения нейтрали. Последнее может быть довольно значительным в воздушных сетях, так как в кабельных сетях напряжение несимметрии практически равно нулю. При отсутствии в сети замыкания на землю в длительном рабочем режиме напряжение смещения нейтрали допускается не более 15 % от номинального фазного напряжения и не более 30 % в течение одного часа [8, 9].

Для снижения коэффициента несимметрии в сети, а, следовательно, и напряжения смещения нейтрали, производится транспонирование проводов фаз, что приводит в среднем по всей сети к выравниванию расположения проводов относительно земли.

Опыт эксплуатации показывает, что надежная отстройка от составляющей напряжения небаланса в напряжении нулевой последовательности достигается выбором значения уставки срабатывания ИО по напряжению 3U0 на уровне (15-20) В. В компенсированных сетях с протяженными участками воздушных линий, значение уставки по напряжению 3U0 целесообразно принять равным 40 В для отстройки от кратковременных максимальных значений напряжения смещения нейтрали в рабочем режиме по требованиям ПТЭ.

1.5.5.2 Токовая ненаправленная защита нулевой последовательности (ТЗНП) по основной гармонике промышленной частоты (3I0).

1.5.5.2.1 ТЗНП предназначена для выявления однофазного замыкания на землю в сетях (6-35) кВ с изолированной нейтралью, высокоомным или низкоомным резистивным заземлением нейтрали. Защита выполнена с контролем тока нулевой последовательности (3I0) промышленной частоты защищаемого присоединения (с одной воздействующей входной величиной).

1.5.5.2.2 Логический сигнал о срабатывании защиты формируется при появлении сигнала «3O33_Сраб», сформированного по факту срабатывания ИО «I0>>(1)_Сраб» и набору заданной выдержки времени на срабатывание «3O33_Сраб». Характеристики измерительного органа «I0>>(1)_Сраб» приведены в таблице 31.

Таблица 31 – Характеристики ИО «I0>(1)», «I0>>(1)», «I0>>>(1)»

Наименование параметра	Значение
------------------------	----------

	Уставка	Шаг уставки
Ток срабатывания относительно номинального тока датчика, о.е.	$(0,005 - 2,6) \cdot I_{ном}$	1 мА
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 – 1	0,01
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	40	
Погрешности:		
- основная погрешность тока срабатывания, %, не более	5	
-дополнительная погрешность тока срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10	
-дополнительная погрешность тока срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более		
- от 3 до 47 Гц	7	
- от 53 до 80 Гц	10	

При выборе уставки срабатывания ТЗНП в сетях с изолированной нейтралью следует помнить, что по принципу действия такая защита реагирует на ток нулевой последовательности ($3I_0$) промышленной частоты. В связи с этим, уставка срабатывания у ТЗНП в сетях с изолированной нейтралью должна обязательно отстраиваться от влияния тока небаланса ТТНП в цепях защиты и случая возможного суммирования в цепях защиты тока небаланса ($I_{нб}$) и собственного емкостного тока защищаемого присоединения ($I_{с.заш.пр}$). Так как по своей природе ток небаланса ($I_{нб}$) имеет случайную фазу, а частота тока $I_{нб}$ равна промышленной частоте, то влияние $I_{нб}$ на защитные функции ТЗНП наиболее сильно проявляется на объектах с суммарным емкостным током замыкания ($I_{с\sum}$ не более (1-2) А), то есть там, где расчетная уставка срабатывания защиты становится соизмерима с величиной $I_{нб}$. Большое влияние на величину тока небаланса оказывают и конструктивные особенности применяемого ТТНП. В сетях с резистивным заземлением нейтрали (в особенности при низкоомном заземлении) влиянием тока небаланса кабельного ТТНП при расчете уставок срабатывания ТЗНП можно пренебречь, так как активный ток (I_a), обеспечиваемый резистором в нейтрали сети при возникновении однофазного замыкания на землю, значительно больше ожидаемого тока небаланса ТТНП ($I_a \gg I_{нб}$).

1.5.5.2.3 В ряде случаев для обеспечения чувствительности защиты от замыкания на землю к замыканиям на землю в любой точке гальванически связанной сети, токовую защиту нулевой последовательности (ТЗНП) выполняют с возможностью одновременного пуска по факту возникновения напряжения нулевой последовательности ($3U_0$), т.е с контролем $3U_0$. Ввод или вывод режима пуска по $3U_0$ осуществляется путем задания состояния одноименной программной накладке «Контр_3U₀» (рисунок 14).

1.5.5.2.4 Селективность токовой ненаправленной защиты нулевой последовательности (ТЗНП) в сети с изолированной нейтралью может быть обеспечена только при сравнительно малой доле емкости защищаемого фидера ($C_{фид}$) по отношению к суммарной емкости всей сети (C_{\sum}). При коэффициенте чувствительности, равном 1,5, допустимое значение ($C_{фид}/C_{\sum}$) составляет около 15 %.

В том случае, если емкости отдельных защищаемых линий сети с изолированной нейтралью превышают предельное значение $(C_{\text{фид}}/C_{\Sigma}) > 0,15$, то рекомендуется применение направленной токовой защиты от замыкания на землю, действие которой, как известно, основано на том, что направление токов в поврежденной и неповрежденной линии отличается на 180 градусов.

Расчетным условием для выбора тока срабатывания и проверки чувствительности защиты в сети с изолированной нейтралью являются перемежающиеся дуговые замыкания при которых сигнал на выходе измерительного органа имеет минимальное значение. В связи с этим расчетный коэффициент чувствительности ТЗНП для сети с изолированной нейтралью в расчете уставок рекомендуется принимать равным 2 ($k_{\text{ч}}=2$).

Коэффициент отстройки, учитывающий бросок собственного емкостного тока в момент возникновения переходного процесса при пробое изоляции в сети с изолированной нейтралью рекомендуется при расчете уставок принимать равным 2 ($k_{\text{бр}}=2$). Дополнительный коэффициент отстройки при выборе уставки рекомендуется принимать 1,1 ($k_{\text{отс}}=1,1$).

Селективность токовой ненаправленной защиты нулевой последовательности (ТЗНП) в сети с высокоомным резистивным заземлением нейтрали может быть обеспечена при значительно большей доле емкости фаз защищаемой линии по отношению к суммарной емкости сети. Допустимое значение $(C_{\text{фид}}/C_{\Sigma})$ составляет до 30 %.

Расчетным условием для выбора тока срабатывания ТЗНП в сети с резистивным заземлением нейтрали является внешнее устойчивое замыкание.

Коэффициент отстройки, учитывающий бросок собственного емкостного тока в момент возникновения переходного процесса при пробое изоляции в сети с резистивным заземлением нейтрали рекомендуется при расчете уставок принимать равным 1 ($k_{\text{бр}}=1$). Дополнительный коэффициент отстройки при выборе уставки рекомендуется принимать 1,1 ($k_{\text{отс}}=1,1$). Расчетный коэффициент чувствительности защиты при выборе уставок может быть принят от 1,2 до 1,5 - 2, где минимальные значения $k_{\text{ч}}=1,2$ соответствует случаю для защит с действием на сигнал и $k_{\text{ч}}=1,5$ для защит с действием на отключение).

1.5.5.3 Токовая направленная защита нулевой последовательности (ТНЗНП).

1.5.5.3.1 ТНЗНП предназначена для выявления однофазного замыкания на землю в сетях (6-35) кВ с изолированной нейтралью. Защита выполнена с двумя воздействующими входными величинами и основана на контроле фазных соотношений между напряжением ($3U_0$) и током нулевой последовательности ($3I_0$) промышленной частоты защищаемого присоединения (контроле направления реактивной (емкостной) мощности нулевой последовательности в защищаемом присоединении).

1.5.5.3.2 ТНЗНП применяют в том случае, когда не обеспечиваются условия применимости ТЗНП (см. выше п.1.5.5.2.3: $I_{\text{сфид}}/I_{\text{с}\Sigma} \leq 0,15$), определяемые соотношением между суммарным емкостным током сети ($I_{\text{с}\Sigma}$) и собственным емкостным током защищаемого фидера ($I_{\text{сфид}}$).

Условия срабатывания ТНЗНП при обеспечении чувствительности по току и напряжению нулевой последовательности (критерий направленности ТНЗНП) имеют вид:

- прямое направление (ОЗЗ в защищаемом направлении):

$$-90^\circ < \varphi I_0 - (\varphi U_0 + 180^\circ) - \varphi_{м.ч} = \varphi_з - \varphi_{м.ч} < +90^\circ;$$

- обратное направление (ОЗЗ «за спиной»):

$$-90^\circ > \varphi I_0 - (\varphi U_0 + 180^\circ) = \varphi_з - \varphi_{м.ч} > +90^\circ;$$

где $\varphi_з$ – угол между подведенными к защите первичным напряжением ($3U_0$) и током ($3I_0$) нулевой последовательности; $\varphi_{м.ч}$ – угол характеристики срабатывания (угол максимальной чувствительности).

Угол между напряжением ($3U_0$) и током ($3I_0$) нулевой последовательности неповрежденного присоединения определяются углом сопротивления нулевой последовательности кабельной линии по отношению к земле, которое имеет практически чисто емкостный характер (так как активные потери в изоляции на землю, в среднем составляют около 5 % от реактивной емкостной мощности нулевой последовательности и практически не влияют на величину и угол сопротивления нулевой последовательности. Поэтому токи $3I_0$ неповрежденных присоединений в сети с любым режимом заземления нейтрали опережают напряжение нулевой последовательности ($3U_0$) на угол примерно равный 90° .

В сети с изолированной нейтралью ток нулевой последовательности в поврежденном присоединении ($3I_{0,повр}$) равен сумме токов ($3I_{0,неп}$) всех неповрежденных присоединений, взятых с обратным знаком, то есть отстает от напряжения $3U_0$ на угол примерно равный 90° . Поэтому в сетях с изолированной нейтралью ТНЗНП реагирует на полную мощность нулевой последовательности, практически равную реактивной (емкостной) мощности, а угол $\varphi_{м.ч}$ для обеспечения наиболее высокой устойчивости срабатываний при внутренних ОЗЗ принимают равным 90° .

При $\varphi_{м.ч} = 90^\circ$ условия срабатывания чувствительной ТНЗНП, направленной в защищаемом (прямом) направлении, имеют вид:

$$3I_{0пов} > I_{0с.з.min};$$

$$3U_0 > U_{0с.з};$$

$$0^\circ < \varphi_з = \varphi U_0 - \varphi I_0 < 180^\circ;$$

где $\varphi_з$ – угол между подведенными к защите первичным напряжением ($3U_0$) и током ($3I_0$) нулевой последовательности; $I_{0с.з.min}$ – уставка по току срабатывания; $U_{0с.з}$ – уставка по напряжению срабатывания.

В сетях с высокоомным резистивным заземлением нейтрали активный ток, создаваемый заземляющим резистором в нейтрали сети протекает только через поврежденное присоединение и не влияет на фазные соотношения между напряжением ($3U_0$) и током ($3I_{0,неп}$) нулевой последовательности неповрежденных присоединений, но изменяет угол между напряжением ($3U_0$) и током ($3I_{0,повр}$) в поврежденном присоединении, который при $R_N \approx X_{СЗ}$ отстает от вектора напряжения ($3U_0$) примерно на 135° и 180° (при низкоомном резистивном

заземлении $R_N \ll X_{C\Sigma}$). Токи нулевой последовательности ($I_{0,неп}$) в неповрежденных присоединениях имеют емкостный характер, как и в сети с изолированной нейтралью, и опережают напряжение ($3U_0$) на угол примерно равный 90° .

В связи с тем, что при установке заземляющего резистора в качестве основного аргумента в пользу его установки на подстанции приводится возможность организации на объекте простой токовой защиты от замыкания на землю по току $I_{0,неп}$, то в сетях с резистивным заземлением нейтрали рекомендовано применение обычной токовой ненаправленной защиты от замыкания на землю (ТЗНП) с контролем значения тока нулевой последовательности ($I_{0,неп}$) промышленной частоты.

В сетях с компенсацией емкостного тока токи нулевой последовательности в неповрежденных присоединениях ($I_{0,неп}$) сохраняют емкостный характер и опережают напряжение ($3U_0$) примерно на 90° , а ток нулевой последовательности в поврежденном присоединении ($I_{0,повр}$) за счет влияния индуктивного тока ДГР в зависимости от режима компенсации может как опережать (при перекомпенсации), так и отставать (при недокомпенсации) от напряжения ($3U_0$) примерно на 90° . В связи с этим, выполнение направленной защиты (ТНЗНП) от ОЗЗ по составляющим промышленной частоты в компенсированных сетях невозможно и для выполнения защиты от ОЗЗ используются другие принципы: контроль уровня активной составляющей тока нулевой последовательности, замер высших гармонических составляющих в токе нулевой последовательности, наложение на первичную сеть вспомогательного тока не промышленной частоты и некоторые другие.

Направленность в ТНЗНП определяется по наличию срабатывания логического сигнала от измерительного органа «РНМ_НПФ». Срабатывание происходит, если величины тока и напряжения нулевой последовательности больше, чем соответствующие уставки срабатывания, а также при условии нахождения вектора полной мощности нулевой последовательности в зоне срабатывания. Направление мощности определяется по углу $\varphi_{ТЕК}$ между током I_0 и напряжением $3U_0$ нулевой последовательности.

Таблица 32 – Характеристики РНМ нулевой последовательности 3ОЗЗ – ИО «I0>->»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг уставки
Ток срабатывания относительно номинального тока датчика, о.е	$(0,005 - 2,6) \cdot I_{ном}$	1 мА
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 – 1	0,01
Минимальное линейное напряжение срабатывания, В	1 – 150	0,01
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 – 1	0,01
$\varphi_{мч}$ - угол максимальной чувствительности, градус	0 – 359,9	0,1
Коэффициент возврата органа контроля границ зоны срабатывания	1	
Время срабатывания при двукратном входном токе по		

отношению к уставке срабатывания, мс, не более	40
Погрешности по току и напряжению срабатывания: - основная погрешность срабатывания, %, не более	5
- дополнительная погрешность срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более	
- от 3 Гц до 47 Гц	7
- от 53 Гц до 80 Гц	10
Дополнительная погрешность срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10
Погрешности зоны срабатывания: -основная погрешность определения границ зоны срабатывания, градус, не более	0,5
-дополнительная погрешность определения границ зоны срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, градус, не более	1
-дополнительная погрешность определения границ зоны срабатывания в расширенном диапазоне частот, градус, не более	
- от 3 Гц до 47 Гц	0,5
- от 53 Гц до 80 Гц	1

Для задания области работы направленной защиты необходимо задать угол $\varphi_{мч}$, определяющий направление линии максимальной чувствительности (ЛМЧ), см. рисунок 15. Зона срабатывания отсчитывается от линии максимальной чувствительности в обе стороны по 90° каждая. Угол $\varphi_{мч}$ отсчитывается от вектора тока против часовой стрелки, а рекомендации по его выбору приведены выше.

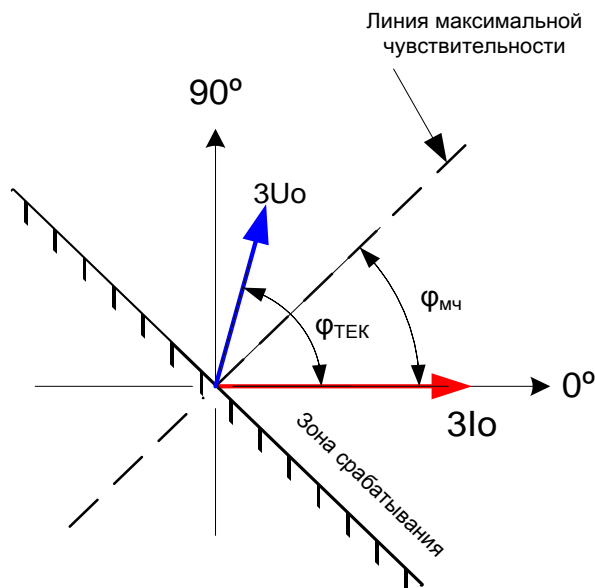


Рисунок 15 – Векторная диаграмма РНМ нулевой последовательности

1.5.6 Защита от двойных замыканий на землю (ЗОЗЗ-2)

Срабатывание защиты формируется:

- при срабатывании реле тока, подключенного к трансформатору тока нулевой последовательности фаз ($I_0 >>> (1)_{\text{Сраб}}$);
- при срабатывании реле токовой отсечки нулевой последовательности фаз ($I_0 >>> (2)_{\text{Сраб}}$);

Сраб).

1.5.6.1 Защита от двойных замыканий на землю (ЗОЗЗ-2) предназначена для работы в случаях, когда одно место пробоя находится на фазе защищаемого фидера, а второе – на другой фазе любого из присоединений, гальванически связанного с защищаемым фидером. При таком виде повреждения возможно протекание токов, близких по величине к току двухфазного КЗ. В этом случае для предотвращения значительных повреждений необходимо обеспечить максимально быстрое отключение защищаемого объекта без выдержки времени (или с минимально возможной). Рекомендуемое значение уставки срабатывания 100 А (по первичному току). При такой уставке обеспечивается достаточно надежная отстройка защиты от токов переходного процесса при внешних коротких замыканиях и пусковых режимах и одновременно обеспечивается высокая чувствительность измерительного органа, поскольку токи двойного замыкания на землю значительно больше 100 А.

1.5.6.2 Реле тока нулевой последовательности фаз «lo>>>(1)» по принципу действия является максимальным. Характеристики ИО «lo>>>(1)» приведены в таблице 31.

1.5.6.3 Реле токовой отсечки нулевой последовательности фаз «lo>>>(2)» предназначено для реализации ЗОЗЗ-2 при отсутствии возможности подключения к ТТП. «lo>>>(2)» подключается к группе аналоговых цепей «I Y» (см. схему подключения).

1.5.6.4 ИО «lo>>>(2)» реагирует на утроенный ток нулевой последовательности фаз, рассчитанного по формуле

$$3\dot{I}_0 = \dot{I}_A + \dot{I}_B + \dot{I}_C, \quad (11)$$

где $\dot{I}_A, \dot{I}_B, \dot{I}_C$ - вектора фазных токов защищаемого присоединения.

Характеристики ИО «lo>>>(2)» приведены в таблице 34.

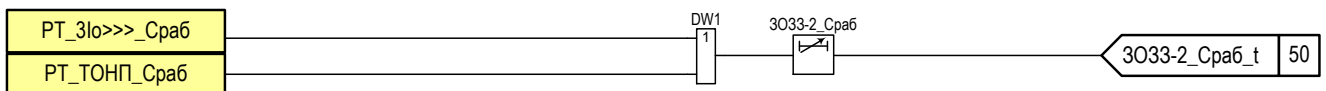


Рисунок 16 – Функциональная схема реализации в терминале защиты от двойного замыкания на землю (ЗОЗЗ-2)

Таблица 33 – Выдержки времени ЗОЗЗ-2

Имя	Название	Диапазон значений* (от 0 до 9999 с)
ЗОЗЗ-2_Сраб	Выдержка времени на срабатывание.	Значение по умолчанию: 0,1 с.
*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.		

Таблица 34 – Характеристики ИО «lo>>>(2)»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг уставки
Уставка по току срабатывания относительно номинального	0,008 – 6	0,001

тока датчика (регулируемая), А.		
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 – 1	0,01
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	40	
Погрешности:		
- основная погрешность тока срабатывания, %, не более	5	
- дополнительная погрешность тока срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10	

1.5.7 Защита от несимметричного режима (ЗНР)

1.5.7.1 ЗНР выполнена одноступенчатой с независимой выдержкой времени на срабатывание (см. таблицу 36). Воздействие по факту срабатывания защиты может быть назначено индивидуально с помощью матрицы отключений (см. пункт 1.5.28). Функциональная схема приведена на рисунке 17.

1.5.7.2 Защита подключается к группе аналоговых цепей «I Y» (см. схему подключения).

1.5.7.3 ИО «I2/I1» реагирует на величину отношения тока обратной последовательности I_2 к току прямой последовательности I_1 , рассчитанных по формулам (12) и (13). Характеристика ИО «I2/I1» приведена в таблице 35.

$$\dot{I}_1 = \frac{1}{3} (\dot{I}_A + \dot{I}_B \cdot e^{j120^\circ} + \dot{I}_C \cdot e^{-j120^\circ}), \quad (12)$$

$$\dot{I}_2 = \frac{1}{3} (\dot{I}_A + \dot{I}_B \cdot e^{-j120^\circ} + \dot{I}_C \cdot e^{j120^\circ}), \quad (13)$$

где e^{-j120° - оператор поворота вектора на 240°;

e^{j120° - оператор поворота вектора на 120°.

Срабатывание ИО «I2/I1» происходит в случае, если отношение I_2 к I_1 больше уставки срабатывания – K . Уставка задается в процентах и выбирается в соответствии с формулой (14). В ИО предусмотрен контроль минимального значения тока I_1 , при котором производится расчет соотношения (уставка задается в номиналах).

В нормальном режиме работы соотношение I_2 к I_1 близко к нулю, а при обрыве одной из фаз соотношение становится близко к единице

$$K < \frac{|I_2|}{|I_1|} \cdot 100 \%. \quad (14)$$

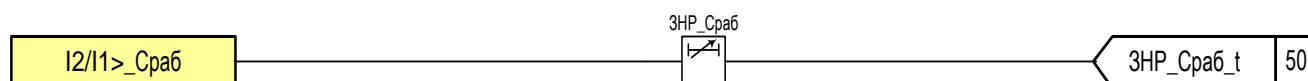


Рисунок 17 - Фрагмент функциональной схемы ЗНР

Таблица 35 – Характеристики ИО защиты несимметричного режима «I2/I1»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг

		уставки
Коэффициент несимметрии K , %	10 – 100	0,01
Коэффициент возврата K регулируется в диапазоне	0,5 – 1	0,01
Минимальное значение тока I_1 , при котором производится расчет соотношения, о.е	0,05 – 1	0,01
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	40	
Погрешности	5	
- основная погрешность уставки K срабатывания, %, не более		
- дополнительная погрешность уставки K срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10	
- дополнительная погрешность уставки K срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более		
- от 3 до 47 Гц	7	
- от 53 до 80 Гц	10	

Таблица 36 – Выдержки времени ЗНР

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
ЗНР_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЗНР	1	0,2 – 100
*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.			

1.5.8 Контроль исправности цепей переменного тока (КИТ)

1.5.8.1 Контроль исправности цепей переменного тока предназначен для сигнализации обрыва вторичных цепей ТТ. Контроль наличия неисправности цепей тока осуществляется:

- по факту срабатывания ИО «MCS_3I»;
- по факту срабатывания ИО «I2/I1» и отсутствию срабатывания ИО «U2>(1)» (см. пункты 1.5.7.3, 1.5.4.3 соответственно);

1.5.8.2 Использование ИО «MCS_3I» возможно только при установке ТТ во всех трех фазах и наличии ТТНП.

1.5.8.3 Принцип работы ИО «MCS_3I» основан на сравнении вычисленного тока нулевой последовательности от трехфазной группы ТТ с измеренным значений тока нулевой последовательности во вторичной обмотке ТТНП. Расчет значения тока нулевой последовательности фаз производится программно, путем векторного суммирования измеренных фазных токов во вторичной обмотке ТТ, собранных по схеме «звезда» (I_{ν}). Срабатывание ИО «MCS_3I» происходит при разнице значений вычисленного тока и измеренного больше заданной уставки.

$$I_{del} = \frac{1}{3} \cdot |(3I_0 - I_{ТТНП1})| = \frac{1}{3} \cdot |(I_A + I_B + I_C) - K_0 \cdot (I_{ТТНП1})|, \quad (15)$$

где I_A, I_B, I_C - вектора фазных токов защищаемого присоединения.

$K_0 = I_{ном.У} / I_{ном.ТТНП1}$ – коэффициент приведения, учитывающий различия в номинальных токах вторичных обмоток ТТ и ТТНП. Параметры $I_{ном.У}$ и $I_{ном.ТТНП1}$ являются параметрами аналоговых входов, значение которых определяется типом ТН (см. 1.3)

В ИО «КИТ» предусмотрена возможность торможения срабатывания ИО при близких внешних КЗ, в результате которых возможно насыщение ТТ или ТТНП. Тормозной ток определяется как максимальный ток из трех фаз.

$$|I_T| = \max(|\dot{I}_A|, |\dot{I}_B|, |\dot{I}_C|), \quad (16)$$

где $\dot{I}_A, \dot{I}_B, \dot{I}_C$ – вектора фазных токов защищаемого присоединения.

Характеристика срабатывания ИО «MCS_3I» приведена на рисунке 18.

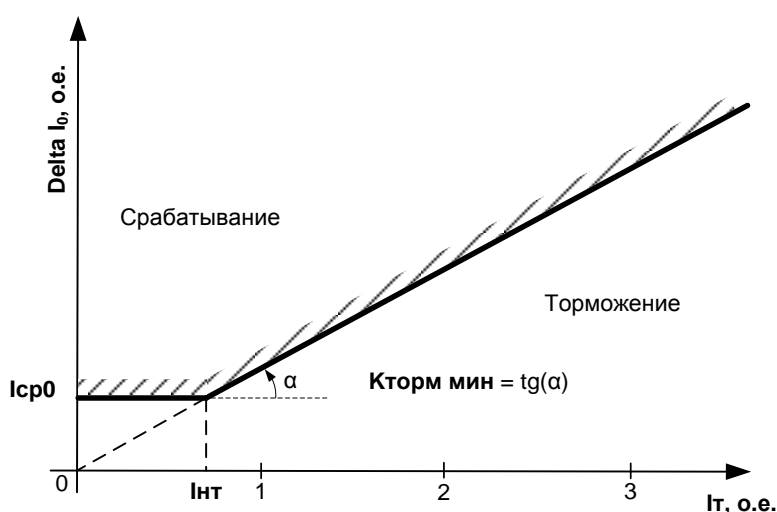


Рисунок 18 – Характеристика срабатывания ИО «MCS_3I»

Таблица 37 – Характеристики ИО «MCS_3I»

Наименование уставок	Обозначение уставок	ед. изм.	Диапазон уставок			Значение по умолч.
			мин	макс	шаг	
Начальный ток срабатывания	$I_{ср0}$	о.е.	0,10	1	0,01	0,20
Коэффициент торможения	K_T	-	0,0	2	0,01	0,5
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс, не более			40			
Погрешности:						
- основная погрешность уставки K срабатывания, %, не более			5			
- дополнительная погрешность уставки K срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более			10			
- дополнительная погрешность уставки K срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более						
- от 3 до 47 Гц			7			
- от 53 до 80 Гц			10			

1.5.8.4 Ток срабатывания – $I_{ср0}$ рассчитывается по условию отстройки от тока небаланса

– $I_{нб(ном)}$.

$$I_{\text{ср.о}} \geq k_{\text{отс}} \cdot I_{\text{нб(ном)}}, \quad (17)$$

где $k_{\text{отс}}$ – коэффициент отстройки, учитывающий погрешность работы защиты и необходимый запас, принимаемый равным 1,2;

Ток небаланса нормального режима определяется по выражению

$$I_{\text{нб(ном)}} = \left(k_{\text{одн}} \cdot \varepsilon + \square f_{\text{выр}} \right) \cdot I_{\text{ном}}, \quad (18)$$

где $k_{\text{одн}}$ – коэффициент однотипности ТТ; $k_{\text{одн}} = 1,0$ (так как ТТ и ТТНП разнотипные);

ε – полная погрешность ТТ;

$\square f_{\text{выр}}$ – относительная погрешность выравнивания токов плеч, $\Delta f_{\text{выр}} \approx 0,02$;

$I_{\text{ном}}$ – номинальный ток (первичный), А (см. пункт 1.3).

В проектных расчетах можно принять равным 0,2, в ходе дальнейшей эксплуатации значение уставки может быть скорректировано.

Коэффициент торможения (k_T) выбирается по условию отстройки защиты от максимальных токов небаланса, вызванных погрешностями ТТ при внешних трехфазных КЗ по выражению

$$k_T = \frac{k_{\text{отс}} \cdot I_{\text{нб(мак)}}}{I_T}, \quad (19)$$

где $k_{\text{отс}}$ – коэффициент отстройки, учитывающий погрешность защиты, приближенность расчета токов КЗ и необходимый запас, $k_{\text{отс}}$ принимается равным 2;

$I_{\text{нб(мак)}}$ – максимальный ток небаланса при внешнем трехфазном КЗ;

I_T – ток торможения в рассматриваемом режиме.

Максимальный ток небаланса при внешнем трехфазном КЗ или асинхронном ходе

$$I_{\text{нб(мак)}} = \left(k_{\text{АП}} \cdot k_{\text{одн}} \cdot \varepsilon + \square f_{\text{выр}} \right) \cdot I_{\text{скв(мак)}}, \quad (20)$$

где $k_{\text{АП}}$ – коэффициент, учитывающий наличие апериодической слагающей тока, $k_{\text{АП}}$ принимается равным 2;

$I_{\text{скв(мак)}}$ – максимальный сквозной ток, А.

Максимальный сквозной ток определяется по выражению:

$$I_{\text{скв(мак)}} = \max[I_{\text{вн.КЗ}} \cdot I_{\text{АХ}}], \quad (21)$$

где $I_{\text{вн.КЗ}}$ – ток в при внешнем трехфазном КЗ, А;

$I_{\text{АХ}}$ – ток в цепи при асинхронном ходе или несинхронном включении (если такой режим возможен), А.

Ток торможения в режиме протекания максимальных сквозных токов определяется по выражению

$$I_T = \sqrt{I_{\text{СКВ}(\text{max})} \cdot (I_{\text{СКВ}(\text{max})} - I_{\text{НБ}(\text{max})}) \cdot \cos \alpha}, \quad (22)$$

где α – угол между векторами рассчитанного и измеренного токов нулевой последовательности; в проектных расчетах может быть принят $\alpha = (10-20)^\circ$.

Рекомендуемое значение уставки $K_T = 0,5$.

Таблица 38 - Выдержки времени КИТ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
КИТ_Сраб	Выдержка времени при срабатывании защиты	0,5	0 – 1
Неиспр_ТТ	Выдержка времени на формирование сигнала	2	1-20

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

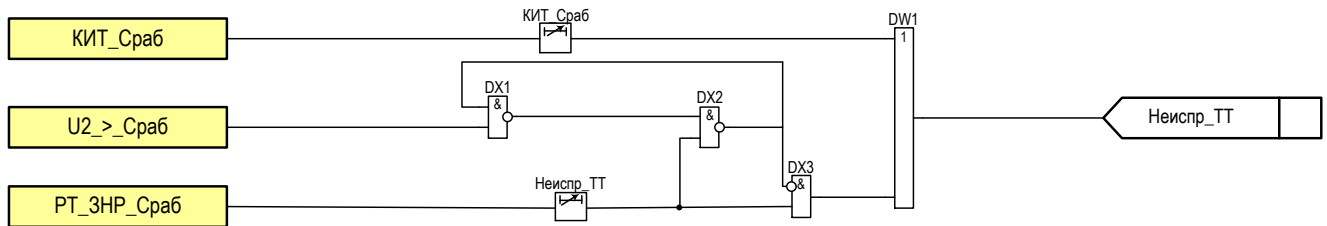


Рисунок 19 – Фрагмент функциональной схемы КИТ

1.5.9 Защита от минимального напряжения (ЗМН)

1.5.9.1 Защита минимального напряжения предназначена для отключения защищаемого объекта при исчезновении или снижении напряжения со стороны питания рабочего источника, а также для облегчения условий восстановления напряжения после отключения КЗ и обеспечения самозапуска ответственных механизмов (если таковые имеются).

1.5.9.2 ЗМН имеет две ступени: ЗМН-1 и ЗМН-2. Ступень представляет собой совокупность нескольких измерительных органов, объединенных общей логикой.

1.5.9.3 Каждая из ступеней использует индивидуальный ИО минимального напряжения («РН ЗМН-1, «РН ЗМН-2» соответственно) и независимую выдержку времени на срабатывание. ИО ЗМН подключаются ко вторичной обмотке ТН, собранной по схеме «звезда» - УУ.

1.5.9.4 Воздействие каждой из ступеней может быть назначено индивидуально с помощью матрицы отключений (см. пункт 1.5.28). Длительность срабатывания ограничена формирователем импульсов с прерыванием. Действие ЗМН блокируется при наличии сигнала «ЗМН заблокировано», формирующегося при наличии неисправности цепей напряжения (см. пункт 1.5.4), при просадке напряжения на смежном вводе, при срабатывании МТЗ вводов.

1.5.9.5 Срабатывание ступени ЗМН происходит при одновременном снижении всех трех измеряемых линейных напряжений - (U_{AB} , U_{BC} , U_{CA}) ниже уставки срабатывания и включенном положении выключателя (отсутствие сигнала «РПО»). Функциональная схема ЗМН приведена на рисунке 20.

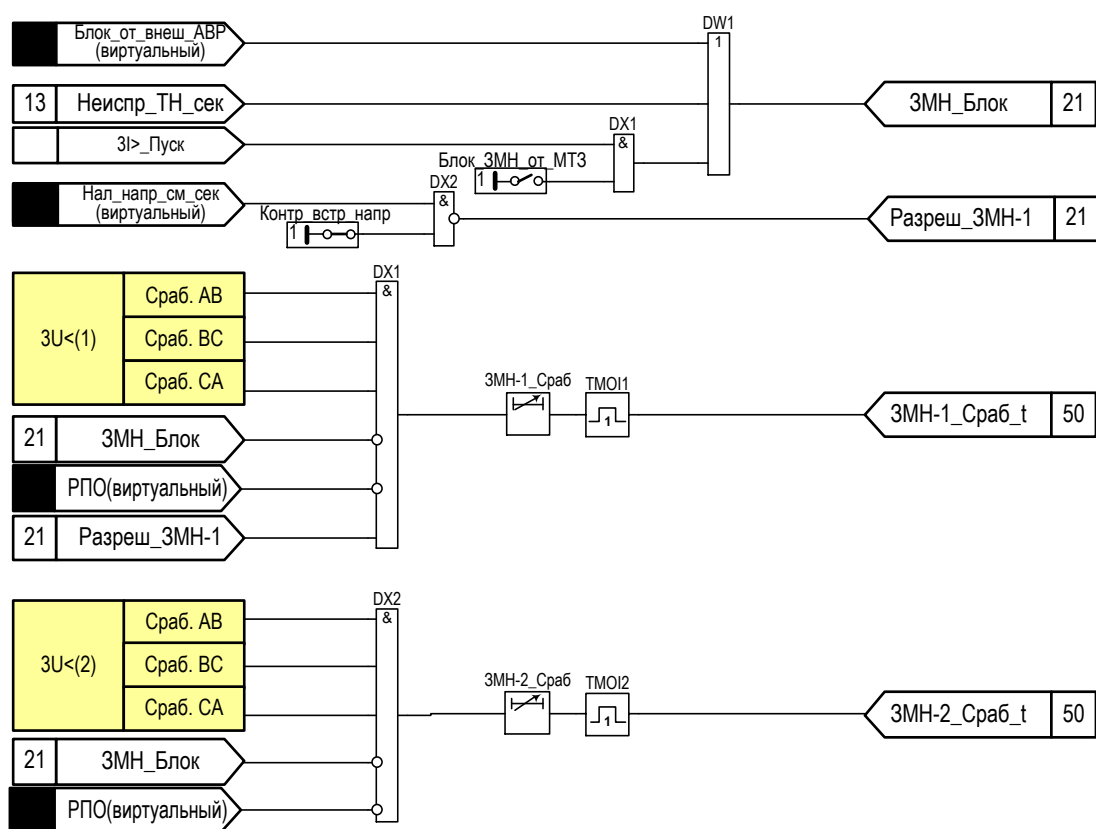


Рисунок 20 – Фрагмент функциональной схемы ЗМН

Таблица 39 – Выдержки времени ЗМН

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
ЗМН-1_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЗМН-1	0,5	0,2 – 100
ЗМН-1_ТМО1	Формирователь импульсов с прерыванием	1	0 – 10
ЗМН-2_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЗМН-2	8	0,2 – 100
ЗМН-2_ТМО2	Формирователь импульсов с прерыванием	1	0 – 10

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.10 Защита от повышения напряжения (ЗПН)

1.5.10.1 ЗПН предназначена для предотвращения длительной работы оборудования при напряжении больше значения допустимого по условию эксплуатации. Воздействие может быть назначено индивидуально с помощью матрицы отключений (см. 1.5.28).

1.5.10.2 ЗПН выполнена одноступенчатой. Защита выполнена с применением ИО максимального напряжения и независимой выдержки времени на срабатывание. ИО подключаются к вторичной обмотке ТН, собранной по схеме «звезда» - УУ Срабатывание ЗПН происходит при превышении любым из измеряемых линейных напряжений уставки срабатывания и наборе выдержки времени на срабатывание. Функциональная схема ЗПН приведена на рисунке 21. Характеристики ИО приведены в таблице 40 .

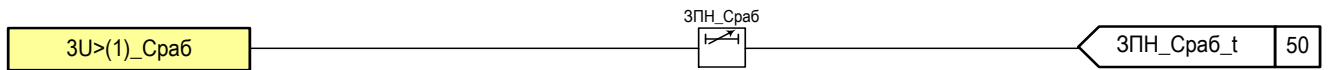


Рисунок 21 - Фрагмент функциональной схемы ЗПН

Таблица 40 – Характеристики ИО максимального напряжения – «3U<(1)», «3U>(2)»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг уставки
Напряжение срабатывания, В	3 – 264	0,01
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	1 – 1,5	0,01
Время срабатывания при скачкообразном изменении входного напряжения с 0 до 1,2 уставки срабатывания, с, не более	0,03	
Погрешности:		
- основная погрешность напряжения срабатывания, %, не более	5	
- дополнительная погрешность напряжения срабатывания в рабочем диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10	
- дополнительная погрешность напряжения срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более		
- от 3 до 47 Гц	7	
- от 53 до 80 Гц	10	

Таблица 41 – Выдержка времени ЗПН

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
ЗПН_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЗПН	0,5	0,2 – 100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.11 Контроль напряжения

1.5.11.1 Контроль отсутствия напряжения выполнен с применением реле контроля отсутствия напряжения. 3U<(4) срабатывает при значении всех линейных напряжений секции меньше уставки срабатывания и отсутствии сигнала о неисправности ТН секции.

– Сигнал «Контроль напряжения секции» формируется при величине напряжения на секции больше чем уставка срабатывания 3U<(2) с одновременным отсутствием сигнала о неисправности ТН секции.

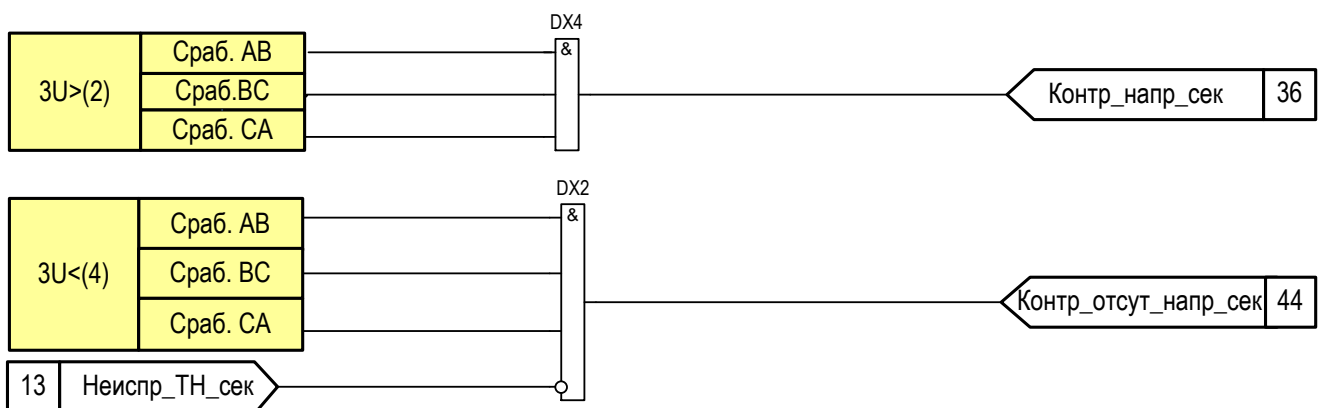


Рисунок 22 – Функциональная схема контроля напряжения

1.5.12 Устройство резервирования отказа выключателя (УРОВ)

1.5.12.1 УРОВ служит для резервирования отказа выключателя при действии защит.

1.5.12.2 При действии «внешних» защит (сигнал «Внешнее УРОВ») формируется сигнал «УРОВ на себя», который действует в цепь отключения. Тем самым выполняется функция резервирование «нижестоящего» выключателя, который по каким либо причинам не смог отключиться при действии «своих» защит. В зависимости от состояния программных накладок сигнал «УРОВ на себя» может быть выполнен с контролем тока, а также являться пусковым условием для собственной схемы УРОВ. Контроль тока осуществлен по срабатыванию ИО токовых защит (сигнал «Пуск МТЗ»). При длительном наличии сигнала «Внешнее УРОВ» формируется сигнализация о неисправности в цепи УРОВ. Время, определяющее наличие неисправности в цепи УРОВ, задается соответствующей выдержкой времени, уставка которой должна быть больше чем время действия всех «нижестоящих» защит с учетом времени отключения выключателей.

1.5.12.3 При срабатывании защит возможно формирование пуска схемы УРОВ защищаемого присоединения (ввод/вывод функции осуществляется соответствующей программной накладкой, оперативный вывод УРОВ осуществляется с использованием одноименного дискретного входа). Перечень защит, формирующих пуск схемы УРОВ, конфигурируется с помощью матрицы отключений (см. пункт 1.5.28).

1.5.12.4 Структурная схема организации УРОВ приведена на рисунке 23 (схема может быть уточнена при конкретном проектировании). Схема выполнена с применением асинхронного RS-триггера с приоритетом по R (DS1). Пусковым условием является общий сигнал «Пуск УРОВ», который формируется посредством «Матрицы отключения», а также наличие дискретного сигнала «Внешнее УРОВ» от устройства защиты отходящих присоединений секции. Сброс триггера происходит после возврата РТ_УРОВ, свидетельствующего об отсутствии тока в защищаемой цепи. Если в течение выдержки времени «УРОВ_Пуск» не произойдет сброс триггера (факт наличия отказа выключателя), сформируется сигнал «УРОВ_Пуск», который подействует на реле «Пуск_УРОВ», которое своими контактами сформирует сигнал на вышестоящий терминал защиты. При наличии дискретного сигнала «Вывод_УРОВ» сигнал «УРОВ_Пуск» не формируется.

При наличии дискретного сигнала «Внешнее_УРОВ» происходит формирование сигнала «УРОВ_на_себя», который подействует на отключение «своего» выключателя. Если этот дискретный сигнал не исчезнет в течение выдержки времени «Неиспр_внеш_УРОВ», сформируется сигнал «Неисправность_внешнего_УРОВ», который просигнализирует о неисправности нижестоящего устройства защиты.

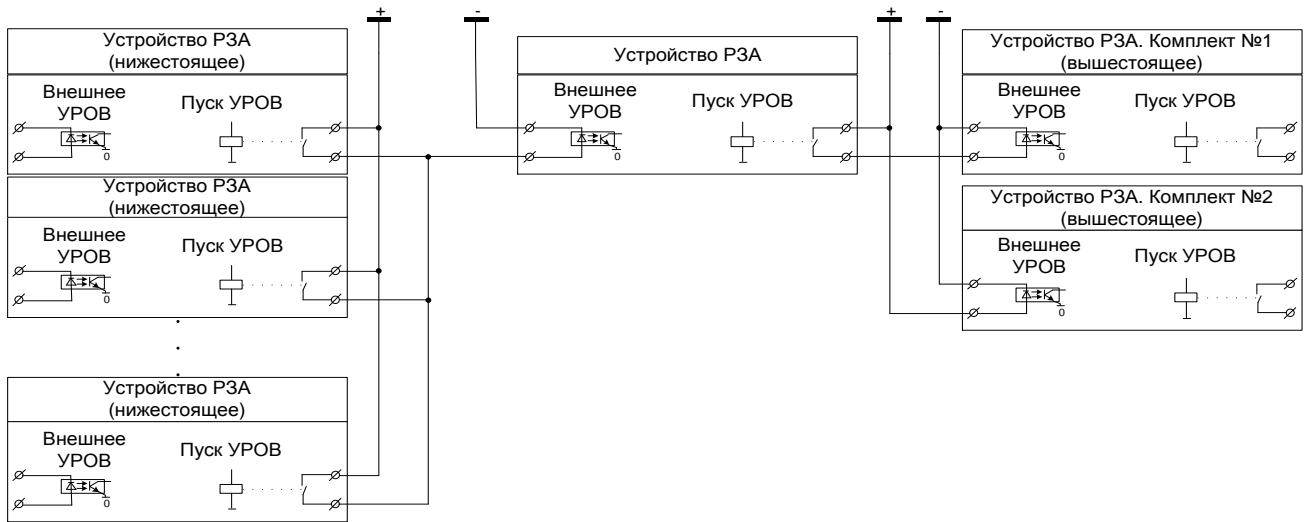


Рисунок 23 – Структурная схема УРОВ

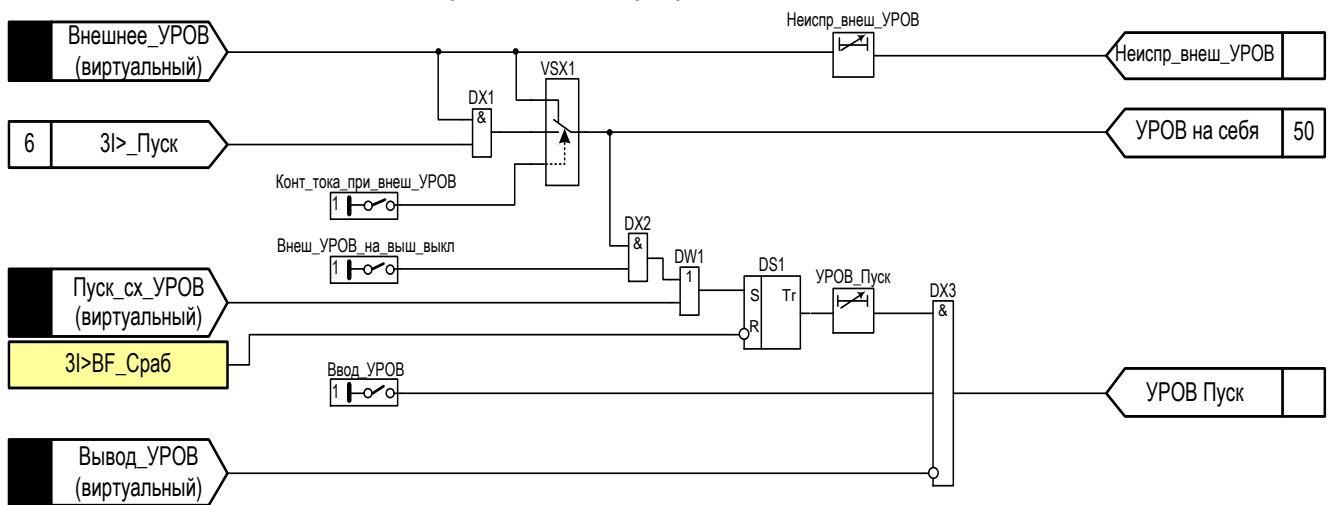


Рисунок 24 - Фрагмент функциональной схемы УРОВ

Таблица 42 – Программные накладки УРОВ

Имя	Название	Состояние
Ввод_УРОВ	Ввод УРОВ	1 - введено
		0 - выведено
Конт_тока_при_внеш_УРОВ	Контроль тока при внешнем УРОВ	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен
Внеш_УРОВ_на_выш_выкл	Внешний УРОВ на вышестоящий выключатель	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен

Таблица 43 – Выдержки времени УРОВ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
Неиспр_внеш_УРОВ	Регулируемая выдержка времени на срабатывание для фиксации наличия неисправности в цепях внешнего УРОВ	15	1 – 120

Продолжение таблицы 43

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
УРОВ_Пуск	Регулируемая выдержка времени на срабатывание УРОВ	0,5	0,01 – 10
*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.			

1.5.13 Защита от дуговых замыканий (ЗДЗ)

1.5.13.1 ЗДЗ предназначена для быстрого устранения дуговых замыканий в отсеках сборных шин и элементов ошинок распределительных устройств (РУ). Функция ЗДЗ принимает внешний дискретный сигнал от устройства дуговой защиты, реагирующего на различные физические явления, сопровождающие дуговые замыкания (расширение воздуха при горении дуги, вспышка света). Структурная схема организации ЗДЗ приведена на рисунке 25 (схема может быть уточнена при конкретном проектировании).

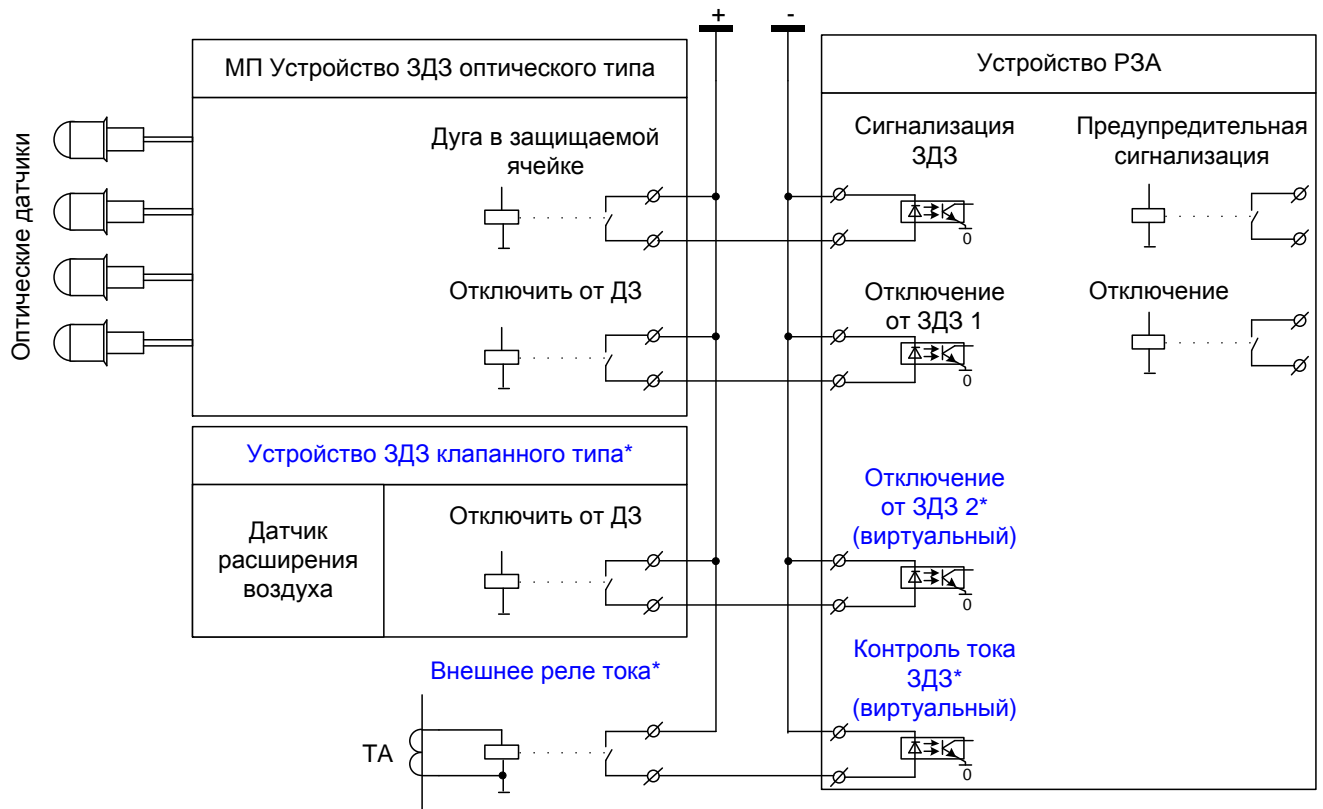
1.5.13.2 Для увеличения надежности и отстройки от ложных срабатываний применяется контроль протекания тока КЗ, данная возможность может быть выведена с помощью соответствующей программной накладки. «Контроль тока ЗДЗ» осуществляется по наличию следующих событий: пуск МТЗ ввода, наличие внешнего дискретного сигнала «Контроль тока», сформированного внешним реле тока. Способы реализации ЗДЗ определяются при конкретном проектировании. Если сформирован сигнал «Отключение от ЗДЗ» и за время, заданное выдержкой времени «ЗДЗ_Неиспр», не сформируется хотя бы один сигнал, свидетельствующий о наличии тока, то сформируется сигнализация о неисправности в цепи дуговой защиты.

1.5.13.3 ЗДЗ имеет две независимые выдержки времени на срабатывание (см. таблицу 45) воздействия после набора каждой из них могут быть назначены индивидуально с помощью матрицы отключений (см. 1.5.28).

1.5.13.4 Для повышения удобства обслуживающего персонала при выявлении места возникновения дугового замыкания в терминалах предусмотрена возможность сигнализации о месте замыкания. Для этого используется дискретный вход «Сигнализация ЗДЗ», подключенный к централизованному устройству дуговой защиты. Для исключения ложных срабатываний цепи сигнализации в логике формирования сигнализации ЗДЗ предусмотрена одноименная выдержка времени на срабатывание.

Таблица 44 – Программные накладки ЗДЗ

Имя	Название	Состояние
Контр_ЗДЗ_по_току	Контроль ЗДЗ по току	1 - не предусмотрен
		0 - предусмотрен



* Необходимость уточняется при конкретном проектировании

Рисунок 25 – Структурная схема ЗДЗ

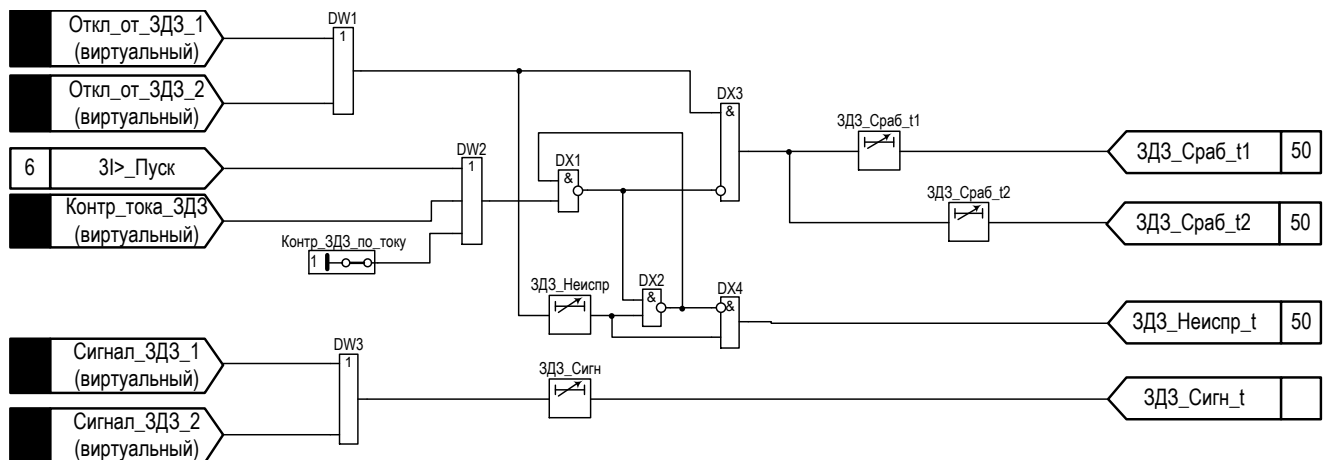


Рисунок 26 - Фрагмент функциональной схемы ЗДЗ

Таблица 45 – Выдержки времени ЗДЗ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
ЗДЗ_Неиспр	Регулируемая выдержка времени при неисправности ЗДЗ	6	0,2 – 100
ЗДЗ_Сраб_t1	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЗДЗ	0,2	0,2 – 100
ЗДЗ_Сраб_t2	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЗДЗ	0,5	0,2 – 100

Продолжение таблицы 45

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
ЗДЗ_Сигн	Регулируемая выдержка времени на сигнализацию ЗДЗ	0,5	0,2 – 100
*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.			

1.5.14 Логическая защита шин (ЛЗШ)

1.5.14.1 Для работы ЛЗШ предусмотрено отдельное трехфазное реле тока – «3I>(3)» с независимой уставкой срабатывания и коэффициентом возврата. Характеристики реле тока приведены в таблице 48.

Срабатывание реле тока происходит при превышении тока больше уставки «3I>(3)». Сигнал срабатывания «ЛЗШ_Сраб_t» формируется при отсутствии блокирующих сигналов (Пуск МТЗ) от нижестоящих защит присоединений по истечении выдержки времени «ЛЗШ_Сраб».

1.5.14.2 В зависимости от выбора состояния программных накладок (см. таблицу 47) функция ЛЗШ может быть выполнена направленной и/или иметь комбинированный пуск по напряжению.

Таблица 46 – Выдержки времени ЛЗШ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
ЛЗШ_Сраб	Регулируемая выдержка времени на срабатывание ЛЗШ	0,5	0-10
ЛЗШ_Неиспр	Регулируемая выдержка времени на срабатывание для фиксации наличия неисправности в цепях ЛЗШ	10	0,2-100
*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.			

Таблица 47 – Логические накладки ЛЗШ

Имя	Название	Состояние
ЛЗШ_Напр_при_Неиспр_ТН	Действ. направ. ЛЗШ при неискр. ТН	1 – Авт.перекл. на неискр. ТН
		0 – Запрет работы
ЛЗШ_Конт_напр	Контроль направл. ЛЗШ	1 - предусмотрен
		0 – не предусмотрен
Пуск_по_напр_ЛЗШ	Пуск по напряжению ЛЗШ	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен

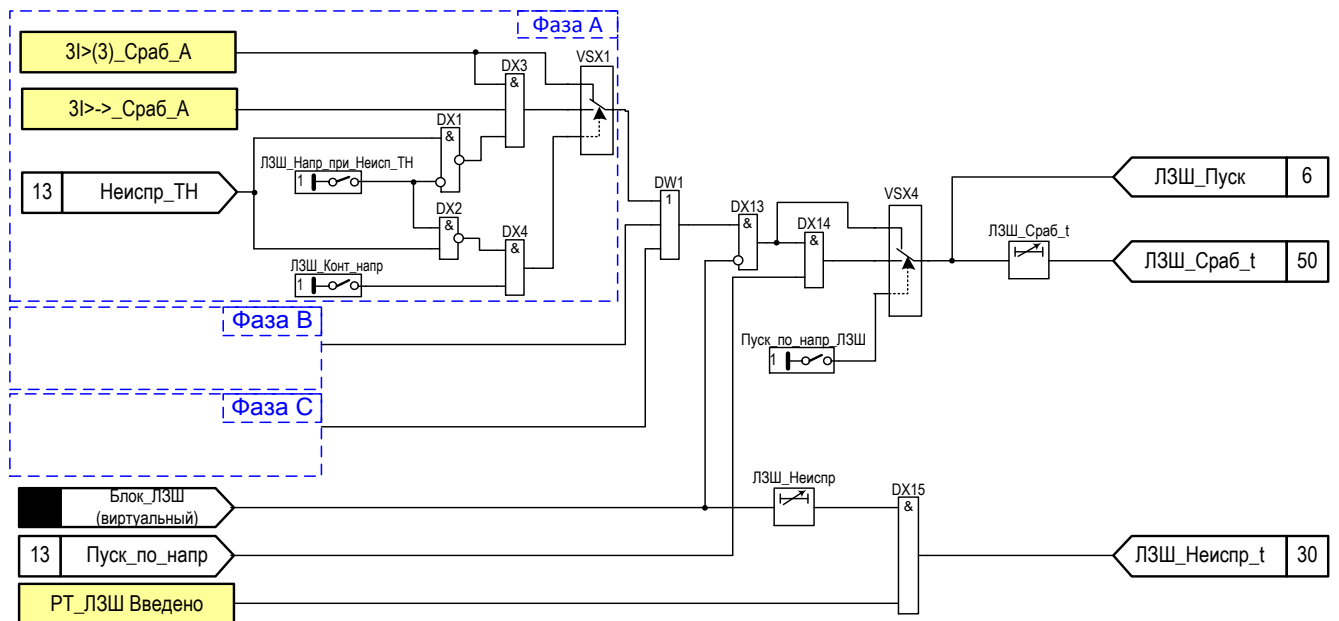


Рисунок 27 – Функциональная схема ЛЗШ

Таблица 48 – Характеристики трехфазного ИО тока для ЛЗШ – «3I>(3)»

Наименование параметра	Значение	
	Уставка	Шаг уставки
Ток срабатывания относительно номинального тока датчика, о.е.	(0,05 - 40)·Iном	0,01
Коэффициент возврата регулируется в диапазоне	0,5 - 1	0,01
Время срабатывания при двукратном входном токе по отношению к уставке срабатывания, мс, не более	40	
Погрешности:		
- основная погрешность тока срабатывания, %, не более	5	
- диапазоне температур от значений, измеренных при нормальной температуре, %, не более	10	
- дополнительная погрешность тока срабатывания в расширенном диапазоне частот, %, не более		
- от 3 Гц до 47 Гц	7	
- от 53 Гц до 80 Гц	10	

1.5.15 Автоматический ввод резерва (АВР)

1.5.15.1 Автоматический ввод резерва позволяет обеспечить надежное питание потребителей электроэнергии, подключённых к защищаемой секции шин, при ненормальных режимах работы секции, которую питает защищаемый ввод.

1.5.15.2 Схема АВР вводится только в терминале, установленном на основном вводе с помощью логической наклейки «Работа АВР», при этом входной дискретный сигнал «Включить от АВР» не конфигурируется на дискретный вход терминала, следовательно, не задействуется в логике цепей включения (ЦВ). В терминале, установленном на резервном вводе: логика АВР выведена с помощью логической наклейки «Работа АВР», а логический сигнал «Включить от АВР» сконфигурирован на дискретный вход терминала (является командой на включение выключателя резервного ввода).

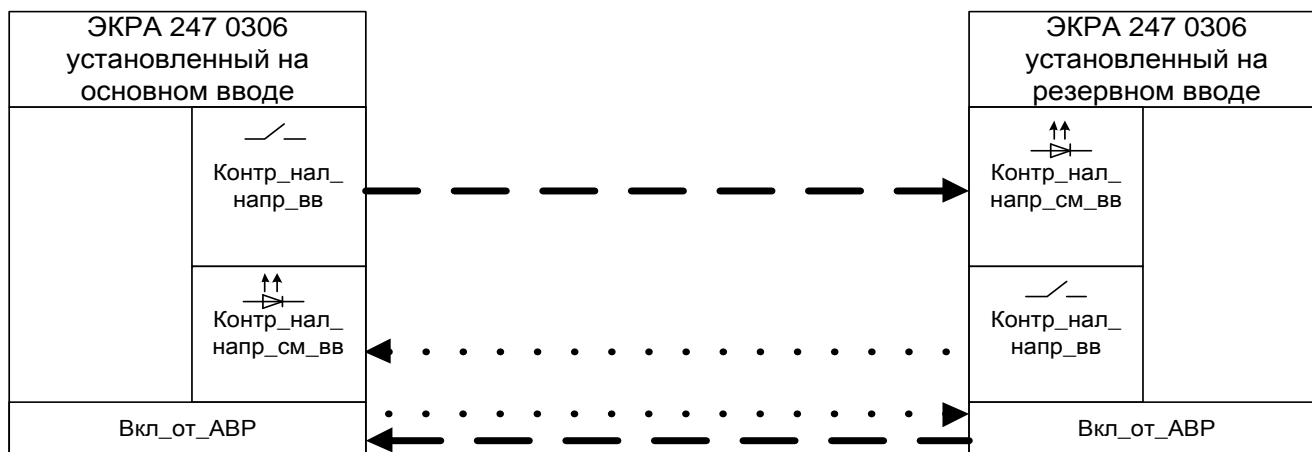


Рисунок 28 – Пример схемы подключения терминалов ЭКРА 247 0306 для организации схемы АВР (два ввода)

1.5.15.3 При наличии схемы с двумя вводами и секционным выключателем (в основном используется для подстанций) логический сигнал «Включить от АВР», сконфигурированный на дискретный вход терминала является командой на включение секционного выключателя для переключения потребителей на питающий ввод.

1.5.15.4 «Вкл_от_АВР» секции шин производится при потере напряжения со стороны питания, это наиболее распространенный случай при повреждении питающей системы.

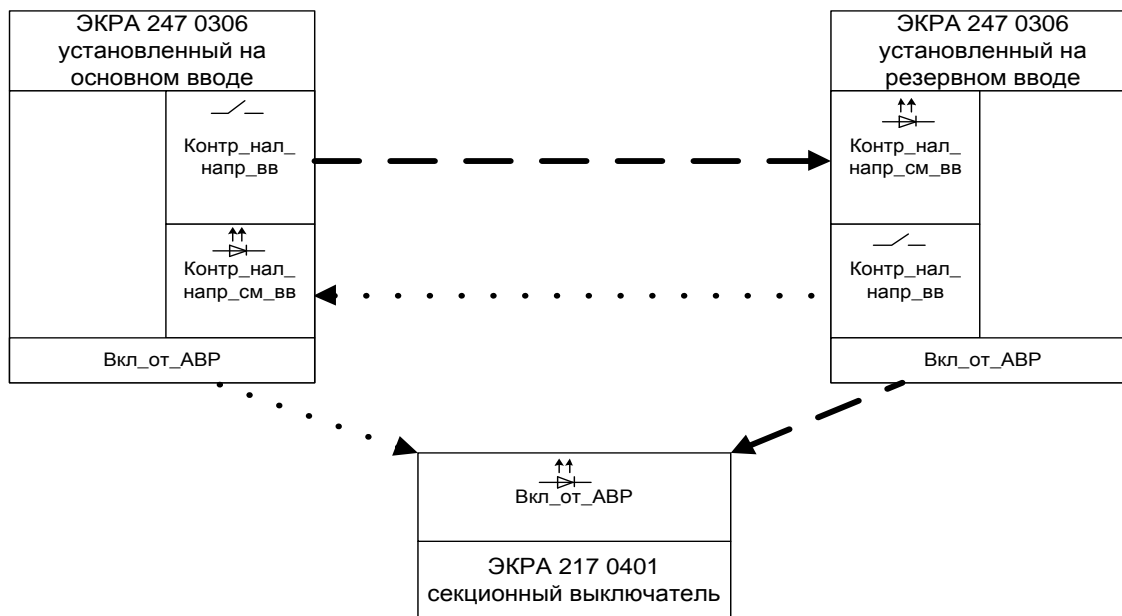


Рисунок 29 – Пример схемы подключения терминала ЭКРА 247 0306 для организации схемы АВР (два ввода и секционный выключатель)

1.5.15.5 Пуск схемы АВР происходит при любом отключении выключателя ввода и отсутствии блокирующих сигналов.

1.5.15.6 Сигнал «Запрет АВР» формируется с помощью «матрицы отключения» и подхватывается регулируемой выдержкой времени «Запрет_АВР» (см. таблицу 49). Для

правильного функционирования схемы АВР длительность выдержки времени «Запрет АВР» должна быть больше, чем длительность выдержки времени «Дейст_сигн_АВР». Время срабатывания АВР задается независимой выдержкой времени «Сраб_АВР». Готовность схемы АВР задается выдержкой времени «Готовн_АВР», которая определяется временем готовности привода выключателя ввода. Оперативный ввод/вывод АВР возможен с помощью дискретного сигнала «Вывод АВР», назначаемого на дискретный сигнал терминала с помощью матрицы входов.

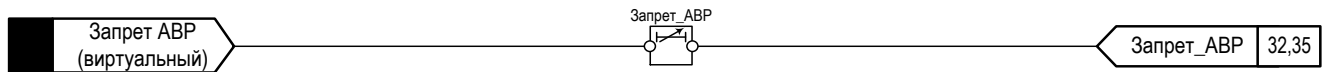


Рисунок 30 – Функциональная схема формирования сигнала «Запрет АВР»

Таблица 49 – Выдержки времени для формирования сигнала «Запрет АВР»

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
Запрет_АВР	Регулируемая выдержка времени на возврат для подхвата сигнала "Запрет АВР"	3	0,2-100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

Функциональная схема АВР приведена на рисунке 31.

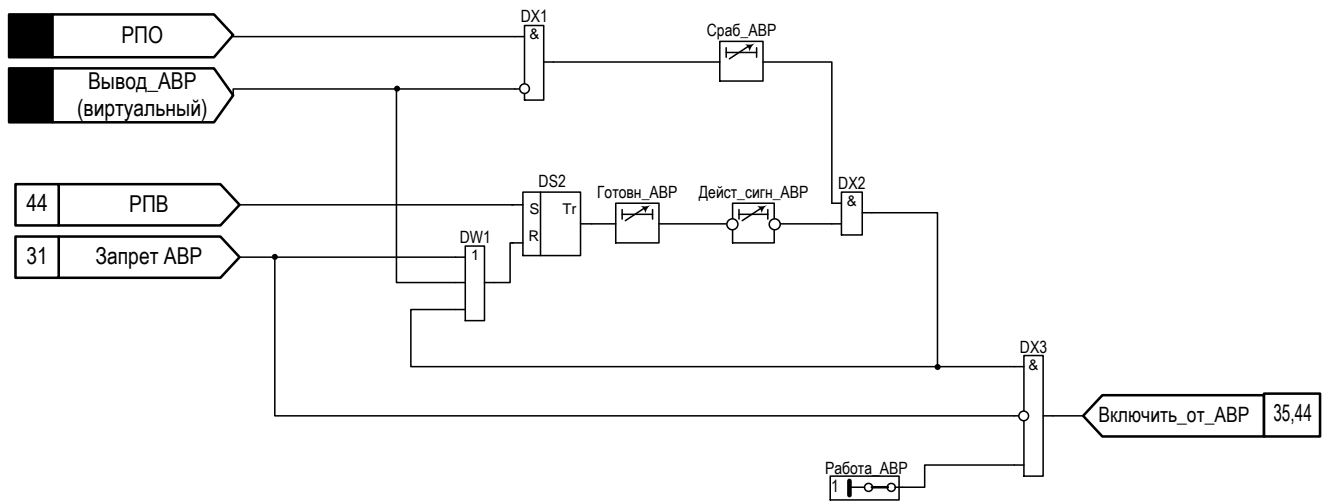


Рисунок 31 – Функциональная схема АВР

Таблица 50 – Логические накладки АВР

Имя	Название	Состояние
Работа_АВР	Работа АВР	1 - предусмотрена
		0 - не предусмотрена

Таблица 51 – Выдержки времени АВР

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
Сраб_АВР	Регулируемая выдержка времени на срабатывание АВР	0,1	0-100
Готовн_АВР	Регулируемая выдержка времени готовности работы схемы АВР	20	0-100
Дейст_сигн_АВР	Регулируемая выдержка времени на возврат для ограничения длительности сигнала включения от АВР	2	0,2-100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

При наличии неисправности ЦУ работа схемы АВР блокируется.

Однократность действия АВР обеспечивается обнулением времени готовности при появлении сигнала запрета АВР (по сигналу «Запрет АВР»), а также при формировании сигнала «Включить от АВР» с выдержкой времени «Дейст_сигн_АВР».

1.5.16 Автоматическое повторное включение (АПВ)

1.5.16.1 Сигнал «Запрет_АПВ» формируется в соответствии с рисунком 32. Обеспечена возможность запрета АПВ при действии на отключение внутренних и внешних защит. Действия соответствующих сигналов на запрет АПВ формируются в соответствии с матрицей отключений.

Таблица 52 – Программные накладки запрета АПВ

Имя	Название	Состояние
Вывод_АПВ_2	Блокировка АПВ2	1 - предусмотрена
		0 - не предусмотрена

Таблица 53 – Выдержки времени запрета АПВ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
DT2	Технологически регулируемая выдержка времени	0,2	0 – 10
DT3	Технологически регулируемая выдержка времени	0,2	0 – 10
DT4	Технологически регулируемая выдержка времени	0,2	0 – 10

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

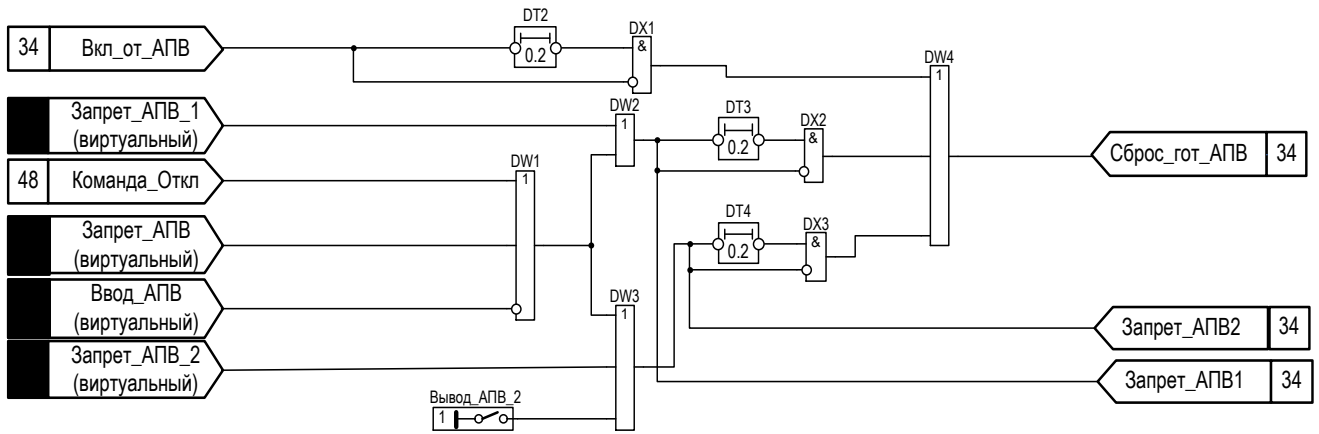


Рисунок 32 - Фрагмент функциональной схемы запрета АПВ

1.5.16.2 Функциональная схема АПВ представлена на рисунке 33. Предусмотрено два цикла АПВ и возможность работы АПВ с контролем наличия напряжения на секции шин или «слепое» АПВ, в зависимости от положения программных накладок. Пуск схемы АПВ организуется при аварийном отключении выключателя при формировании «цепи несоответствия».

1.5.16.3 При формировании сигнала пуска АПВ в соответствии с выдержкой времени и сигналом готовности, обеспечивается однократный импульсный сигнал «Включение от АПВ» на включение выключателя в каждом цикле АПВ.

Таблица 54 – Программные накладки АПВ

Имя	Название	Состояние
Работа_АПВ	Работа АПВ	1 - предусмотрена
		0 - не предусмотрена

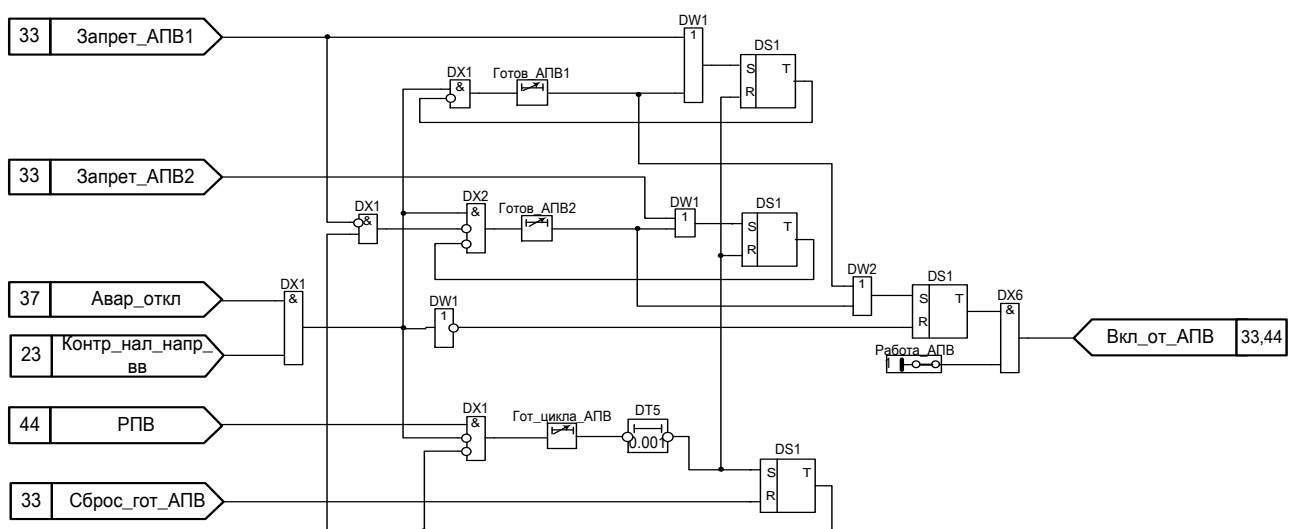


Рисунок 33 - Фрагмент функциональной схемы АПВ

Таблица 55 – Выдержки времени АПВ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
Готов_АПВ1	Технологически не регулируемая выдержка времени на готовность АПВ1	0,2	0 – 100
Готов_АПВ2	Технологически не регулируемая выдержка времени на готовность АПВ2	15	5 – 180
DT5	Технологически нерегулируемая выдержка времени	0,001	–
Готов_цикла_АПВ	Технологически не регулируемая выдержка времени на готовность нового цикла АПВ	20	0,2 – 100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.17 Восстановление нормального режима (ВНР)

1.5.17.1 С целью автоматического восстановления схемы нормального режима после срабатывания АВР устройство может производить обратное переключение, то есть, отключать резервный (секционный) выключатель и включать основной (свой вводной).

Предусмотрено два вида работы ВНР – с перерывом питания потребителей, то есть когда сначала отключается секционный выключатель и после проверки состояния его входа РПВ включается свой выключатель ввода, или без перерыва, с одновременной параллельной работой двух вводов через включенный секционный выключатель. Наличие режима ВНР, а также его вид определяется уставками. С помощью логической накладки «Режим_ВНР» (см. таблицу 56) происходит отключение секционного выключателя по ВНР или же включение ввода по ВНР.

Функциональная схема работы ВНР представлена на рисунке 34.

Таблица 56 – Логические накладки ВНР

Имя	Название	Состояние
Режим_ВНР	Режим ВНР	1 –Основной ввод - Резервный ввод
		0 – Резервный ввод - Основной ввод
Ввод_ВНР	Ввод ВНР	1 - Введено
		0 - Выведено

Таблица 57 – Выдержки времени ВНР

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
DT5	Технологически регулируемая выдержка времени на срабатывание	0,5	0,2-100
DT6	Технологически регулируемая выдержка времени на срабатывание	0,5	0,2-100
ТМО13	Формирователь импульсов с прерыванием	1	0-10
ТМО14	Формирователь импульсов с прерыванием	1	0-10

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

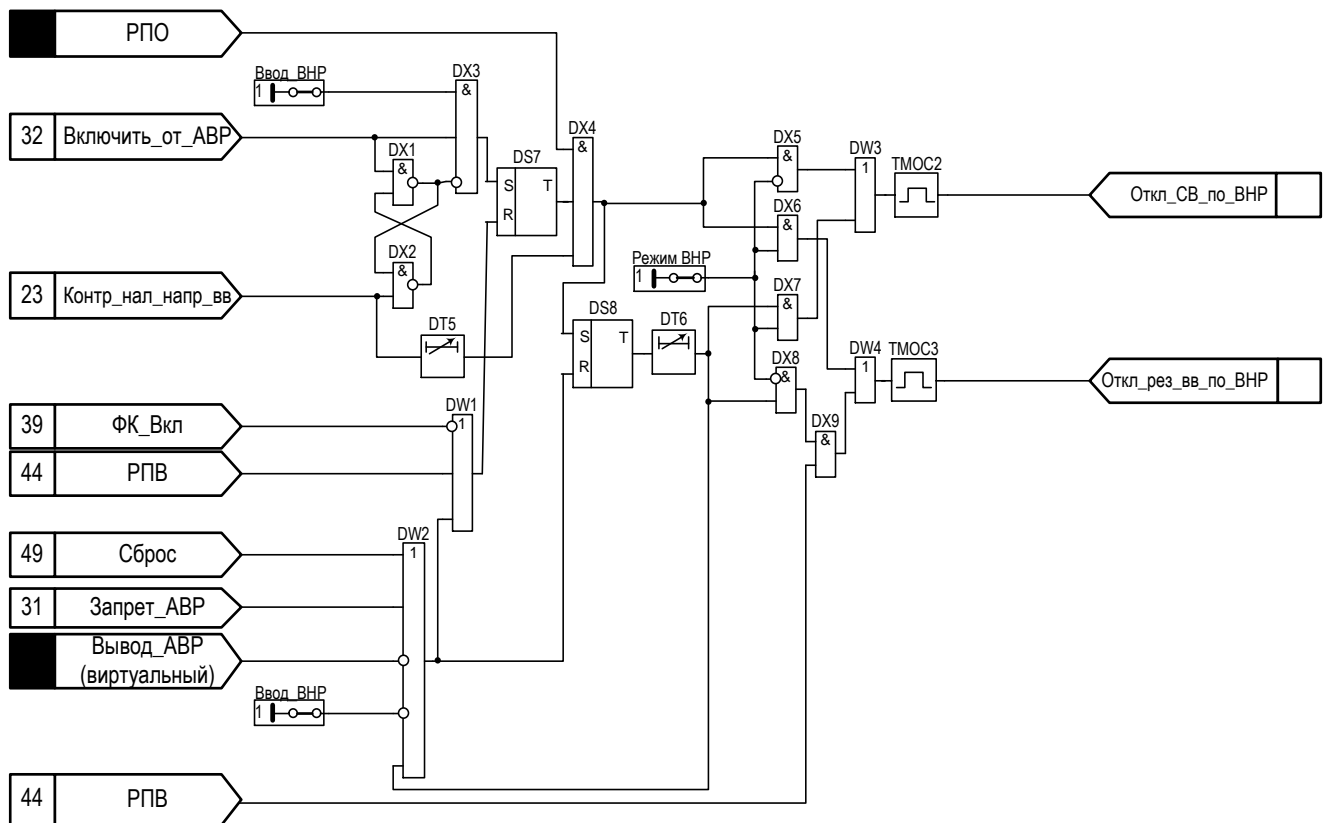


Рисунок 34 – Функциональная схема ВНР

1.5.18 Защита от потери питания (ЗПП)

1.5.18.1 Защита от потери питания предназначена для выявления потери питания на подстанциях с двумя независимыми синхронно работающими источниками питания (трансформаторы, питающие вводы). Защита реагирует на снижение частоты на секции шин и изменение потока мощности на вводе. Функция действует на отключение вводных выключателей.

1.5.18.2 В защите предусмотрены следующие условия блокировки пуска ЗПП:

- снижение частоты на смежном вводе ниже 49 Гц;
- снижение уровня напряжения на смежной секции ниже 0,8Un;
- срабатывание пускового органа ЗПП смежного ввода;
- появление дискретного сигнала «Запрет_ЗПП»;
- отсутствие сигнала РПВ.

1.5.18.3 Обеспечено гашение поля синхронных двигателей с контролем напряжения своей секции при следующих условиях:

- снижение уровня напряжения на своей и смежной секциях ниже 0,8Un;
- срабатывание пускового органа ЗПП смежного ввода;

Предусмотрен запрет гашения поля СД сигналом от дискретного входа.

1.5.18.4 С помощью программного переключателя «Ввод_ЗПП-С» осуществляется ввод пуска ЗПП от органа по скорости изменения частоты.

1.5.18.5 В защите реализована схема разгрузки при работе двух и более ЭД от одной секции шин. Алгоритм работы схемы разгрузки предполагает отключение одного или нескольких работающих насосных агрегатов при срабатывании ЗПП до отключения ввода, либо после отключения вводного выключателя и до включения секционного выключателя.

Функциональная схема работы ЗПП представлена на рисунке 36.

Таблица 58 – Логические накладки ЗПП

Имя	Название	Состояние
Разгрузка_после_откл_ввода	Разгрузка после отключения ввода	1 – Разгрузка после отключения ввода и до включения секционного выключателя
		0 – Разгрузка до отключения ввода
Ввод ЗПП-С	Ввод ЗПП-С	1 - введено
		0 - выведено

Таблица 59 – Выдержки времени ЗПП

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
ЗПП_Сраб	Технологически регулируемая выдержка времени на срабатывание	0,5	0,2-0,5
Гашение_поля	Технологически регулируемая выдержка времени на срабатывание	0,5	0,2-100
Разгрузка	Технологически регулируемая выдержка времени на срабатывание	0,3	0,2-100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

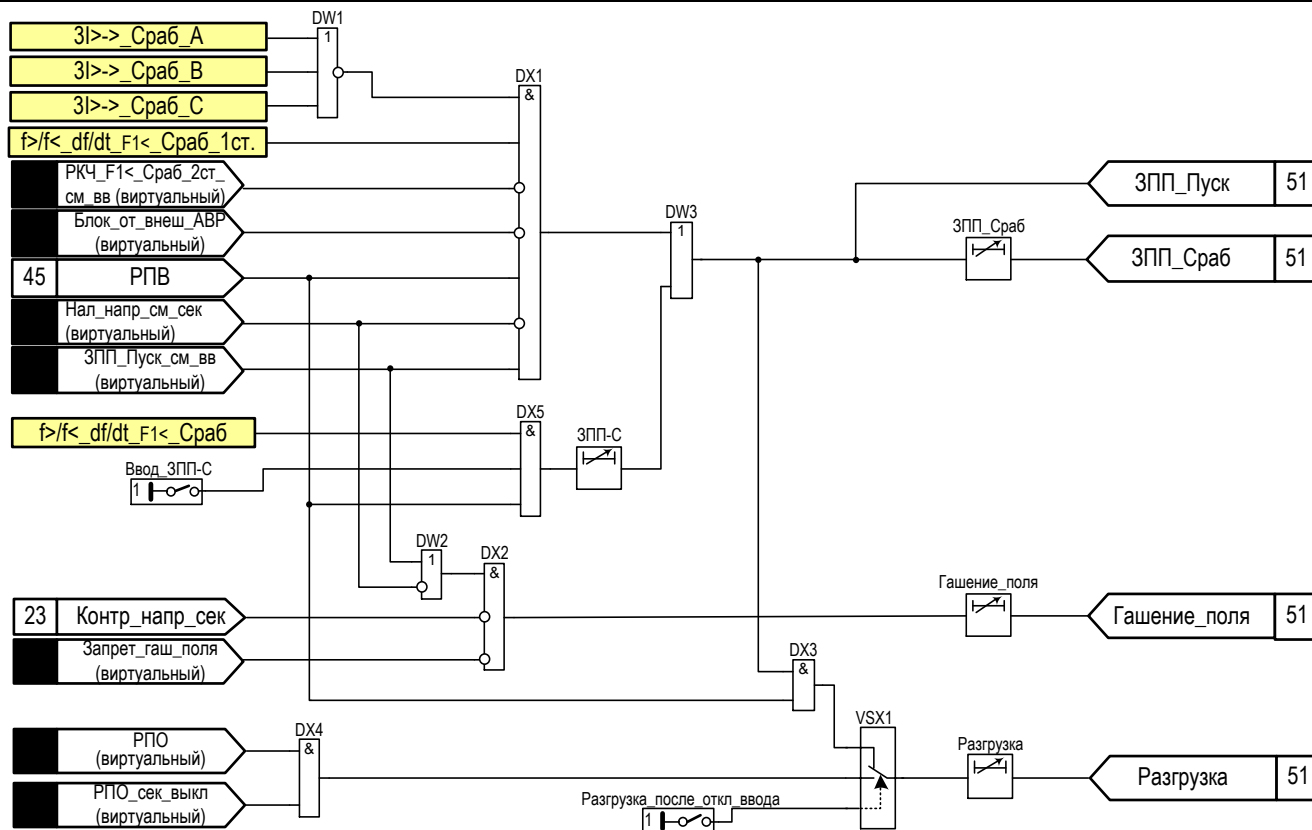


Рисунок 35 – Функциональная схема ЗПП

1.5.19 Цепи управления

1.5.19.1 Структурная схема подключения цепей управления (ЦУ) высоковольтным выключателем, управление которым основано на применении соленоидов управления, приведена на рисунке 41. Данная схема подключения цепей управления позволяет диагностировать ее исправность посредством контроля наличия и/или отсутствия сигналов «РПО» и «РПВ».

1.5.19.2 При выполнении подключения ЦУ к выключателю со своим блоком управления (БУ) следует руководствоваться рекомендациями, выданными предприятием-изготовителем выключателя.

ВНИМАНИЕ: ДЛЯ КОРРЕКТНОЙ РАБОТЫ СХЕМЫ, ПРИВЕДЕННОЙ НА РИСУНКЕ 41, НЕОБХОДИМО ЧТОБЫ ПАРАМЕТРЫ КАТУШЕК УПРАВЛЕНИЯ СОЛЕНИДАМИ ВКЛЮЧЕНИЯ/ОТКЛЮЧЕНИЯ ВЫКЛЮЧАТЕЛЯ, ПРИ СОБРАННОЙ ЦЕПИ ВОЗДЕЙСТВИЯ, ОБЕСПЕЧИВАЛИ НАПРЯЖЕНИЕ НА ДИСКРЕТНЫХ ВХОДАХ «РПО»/«РПВ1» («РПВ2») НЕ МЕНЕЕ 75 % (ПРИ ПРИЕМЕ ПОСТОЯННОГО НАПРЯЖЕНИЯ) И НЕ МЕНЕЕ 73 % (ПРИ ПРИЕМЕ ПЕРЕМЕННОГО НАПРЯЖЕНИЯ) ОТНОСИТЕЛЬНО НОМИНАЛЬНОГО ЗНАЧЕНИЯ ОПЕРАТИВНОГО НАПРЯЖЕНИЯ ВО ВСЕМ ДОПУСТИМОМ ДИАПАЗОНЕ НАПРЯЖЕНИЯ ПИТАНИЯ. В СЛУЧАЕ НЕВОЗМОЖНОСТИ ОБЕСПЕЧЕНИЯ ВЫШЕ УКАЗАННЫХ ТРЕБОВАНИЙ ДИСКРЕТНЫЕ ВХОДЫ «РПО»/«РПВ1» («РПВ2») СЛЕДУЕТ ПОДКЛЮЧИТЬ К СООТВЕТСТВУЮЩИМ БЛОК-КОНТАКТАМ ВЫКЛЮЧАТЕЛЯ. ПРИ ЭТОМ ДИАГНОСТИКА ИСПРАВНОСТИ ЦУ ПОСРЕДСТВОМ КОНТРОЛЯ НАЛИЧИЕ И/ИЛИ ОТСУТСТВИЕ СИГНАЛОВ «РПО» и «РПВ» НЕ ВЫПОЛНЯЕТСЯ.

1.5.19.3 Работа цепи управления выключателем представлена на рисунках 42, 43, 44.

Реле фиксации команд (РФК) позволяет отличать нормальное отключение (по команде оперативного персонала) высоковольтного выключателя от аварийного (отключение без команды от оперативного персонала), определять факт самопроизвольного отключения выключателя (когда отключение выключателя произошло без участия устройства РЗА). При необходимости контроль фиксации команды может быть задействован для организации световой сигнализации.

Фиксация команды отключения формируется при первом включении выключателя по сигналу от РПВ, при этом RS-триггер устанавливается в рабочее состояние логической единицы.

По сигналу «Команда_Откл» RS-триггер сбрасывается в логический ноль. Таким образом, RS-триггер запоминает первое включение выключателя от сигнала «Команда_Вкл» и сохраняет это состояние до момента подачи команды отключения, и фактически выполняет функции бесконтактного триггера (реле) фиксации команд (ФК) с контролем включенного состояния выключателя от реле РПВ.

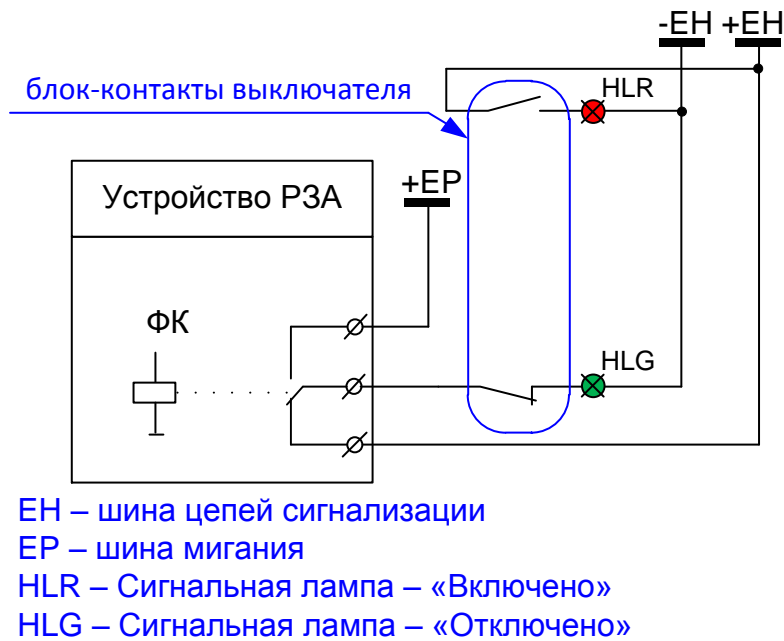


Рисунок 36 – Обобщенная структурная схема цепей световой сигнализации

Сигнал «Авар_откл» выключателя формируется при наличии «цепи несоответствия» (при наличии сигналов «ФК» и «РПО»), а при подаче «Команда_Откл» – он отсутствует из-за сброса триггера в исходное состояние сигнала «ФК».

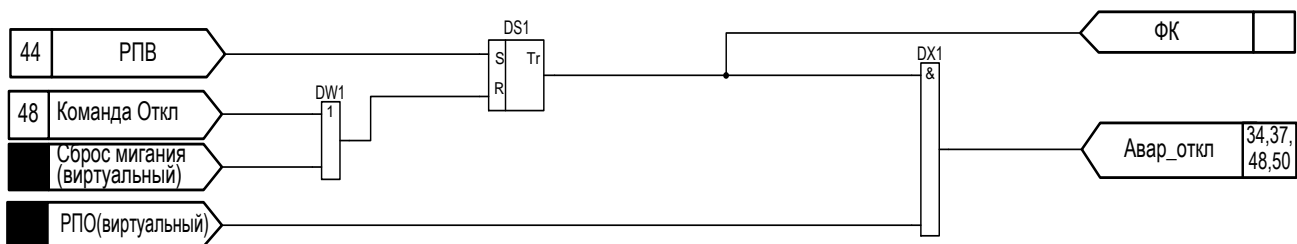


Рисунок 37 – Фрагмент функциональной схемы фиксации команд нормального и аварийного отключения

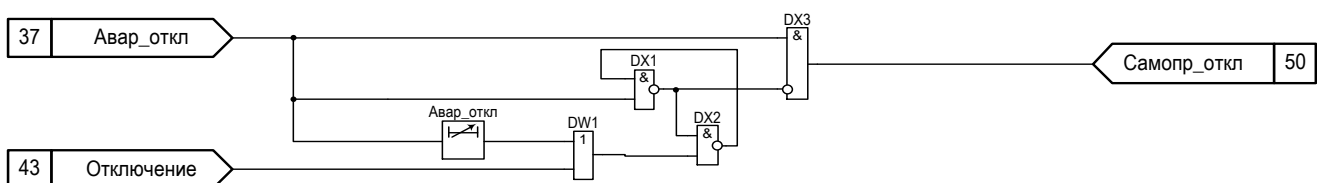


Рисунок 38 – Фрагмент функциональной схемы формирования сигнала самопроизвольного отключения

1.5.19.4 Функциональная схема формирования сигнала самопроизвольного отключения выполнена в соответствии с рисунком 38.

1.5.19.5 Сигнал самопроизвольного отключения формируется в том случае, если зафиксирован факт аварийного отключения выключателя, а сигнал «Отключение» терминалом не выдавался.

1.5.19.6 Фиксация команды включения формируется при первом отключении выключателя по сигналу от РПО, при этом RS-триггер устанавливается в рабочее состояние логической единицы. В случае включения выключателя без команды выход RS-триггера остается в состоянии логической единицы, от выключателя приходит сигнал РПВ, свидетельствующий о его включении и на выходе элемента DX1 формируется сигнал «Аварийное включение». В случае, когда выключатель отключается по команде, RS-триггер устанавливается в состояние логического нуля и на выходе DX1 сигнал «Аварийное включение» не формируется.

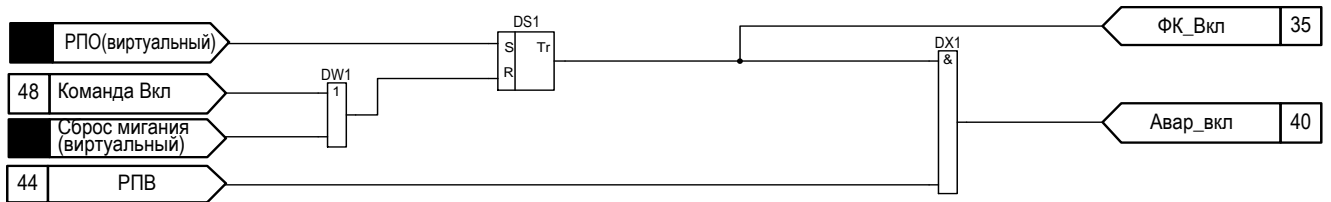


Рисунок 39 – Фрагмент функциональной схемы фиксации команд нормального и аварийного включения

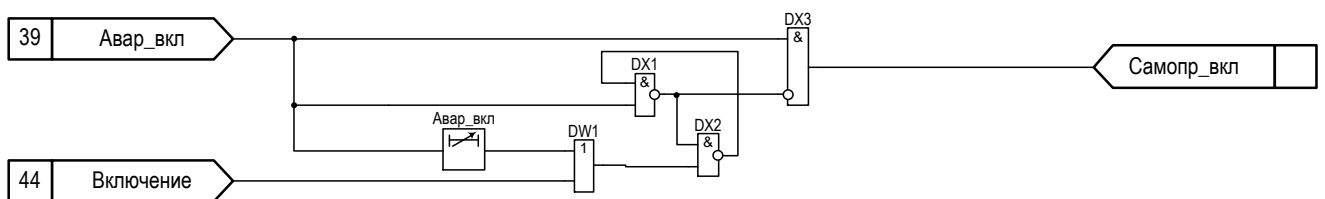


Рисунок 40 – Фрагмент функциональной схемы формирования сигнала самопроизвольного включения

1.5.19.7 Функциональная схема формирования сигнала самопроизвольного включения выполнена в соответствии с рисунком 40.

1.5.19.8 Сигнал самопроизвольного включения формируется в том случае, если зафиксирован факт аварийного включения выключателя, а сигнал «Включение» терминалом не выдавался.

1.5.19.9 Предусмотрена работа контроля цепей управления в соответствии с рисунком 42.

Выходной сигнал «Неиспр_ЦУ» формируется по следующим причинам:

- одновременное присутствие или отсутствие в течение выдержки времени «Неиспр_ЦУ» сигналов «РПО», «РПВ1» и «РПВ2»;
- наличие на дискретных входах терминала одновременно сигналов «РКО» и «РКВ» в течение выдержки времени «Неиспр_ЦУ»;
- отсутствие входного дискретного сигнала «Автомат_ШП», контролирующего наличие напряжения на шинах питания (управления);

– длительное протекание тока по катушкам отключения или включения выключателя в течение выдержки времени «Неиспр_ЦУ», при котором формируются сигналы «Задержка отключения» и «Задержка включения» в соответствии с рисунками 43 и 44;

– длительное наличие на дискретном входе сигнала «Привод_не_готов», свидетельствующее о неисправности в приводе высоковольтного выключателя. Время, определяющее наличие неисправности задается соответствующей выдержкой времени (см. таблицу 61);

– наличие на дискретном входе сигнала «Блокировка управления», блокирующем работу автоматики управления выключателем (АУВ). Данный сигнал используется для блокировки работы выключателя, например, при сигнализации о низком и/или аварийном давлении электротехнического газа в высоковольтном выключателе.

ВНИМАНИЕ: ДИСКРЕТНЫЕ ВХОДЫ «АВТОМАТ_ШП», «ПРИВОД_НЕ_ГОТОВ» ИМЕЮТ ВОЗМОЖНОСТЬ ПРОГРАММНОЙ ИНВЕРСИИ ПУТЕМ ИЗМЕНЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ДИСКРЕТНЫХ ВХОДОВ ТЕРМИНАЛА ЧЕРЕЗ ДИСПЛЕЙ ТЕРМИНАЛА ИЛИ КОМПЛЕКС ПРОГРАММ ЕКРАСМС-SP (СМ. СООТВЕТСТВУЮЩИЕ РУКОВОДСТВА ЭКРА.650321.001 РЭ И ЭКРА.00006-07 34 01). КОНТРОЛЬ СИГНАЛА «РПВ 2» ВЫВОДИТСЯ СООТВЕТСТВУЮЩЕЙ ЛОГИЧЕСКОЙ НАКЛАДКОЙ (СМ. ТАБЛИЦУ 60).

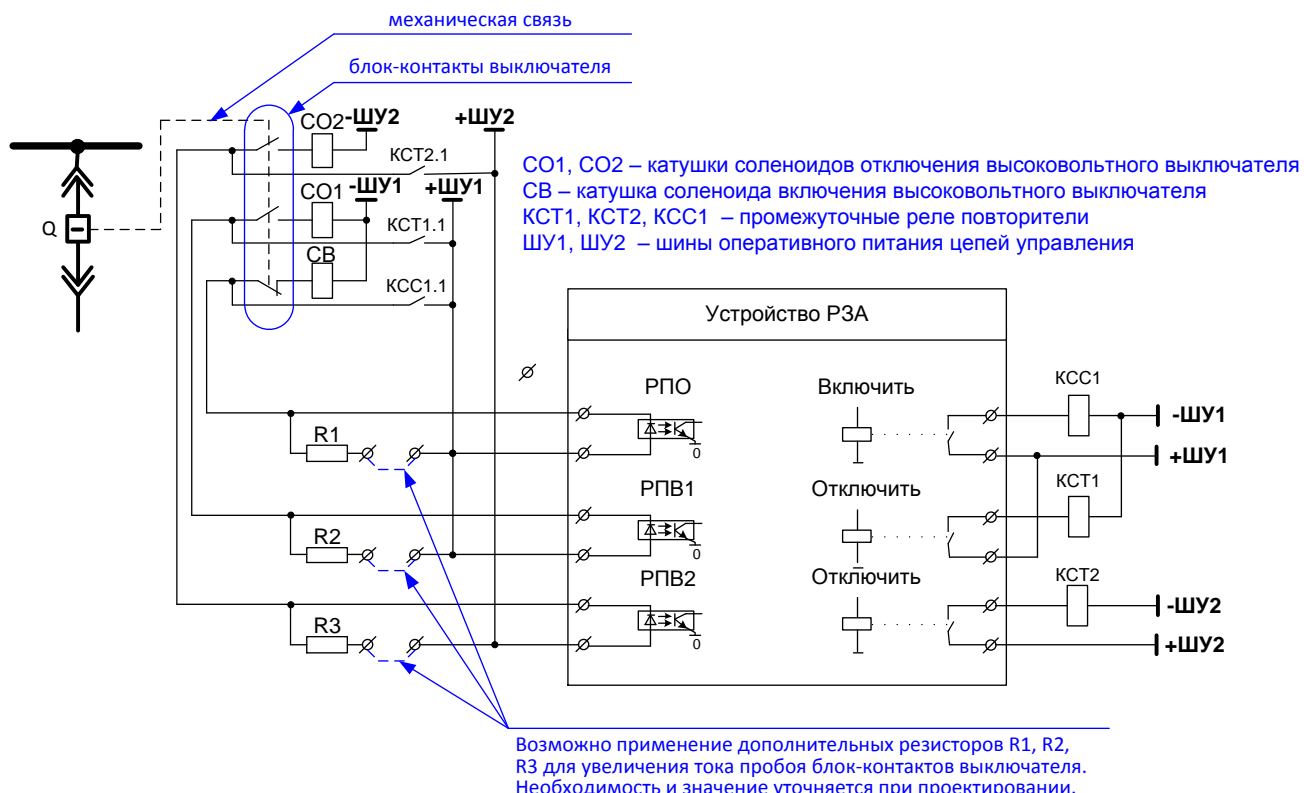


Рисунок 41 – Обобщенная структурная схема соединений цепей управления высоковольтного выключателя с применением катушек управления

Таблица 60 – Программные накладные контрольные ЦУ

Имя	Название	Состояние
РПВ_2	РПВ2	1 - не предусмотрено
		0 - предусмотрено

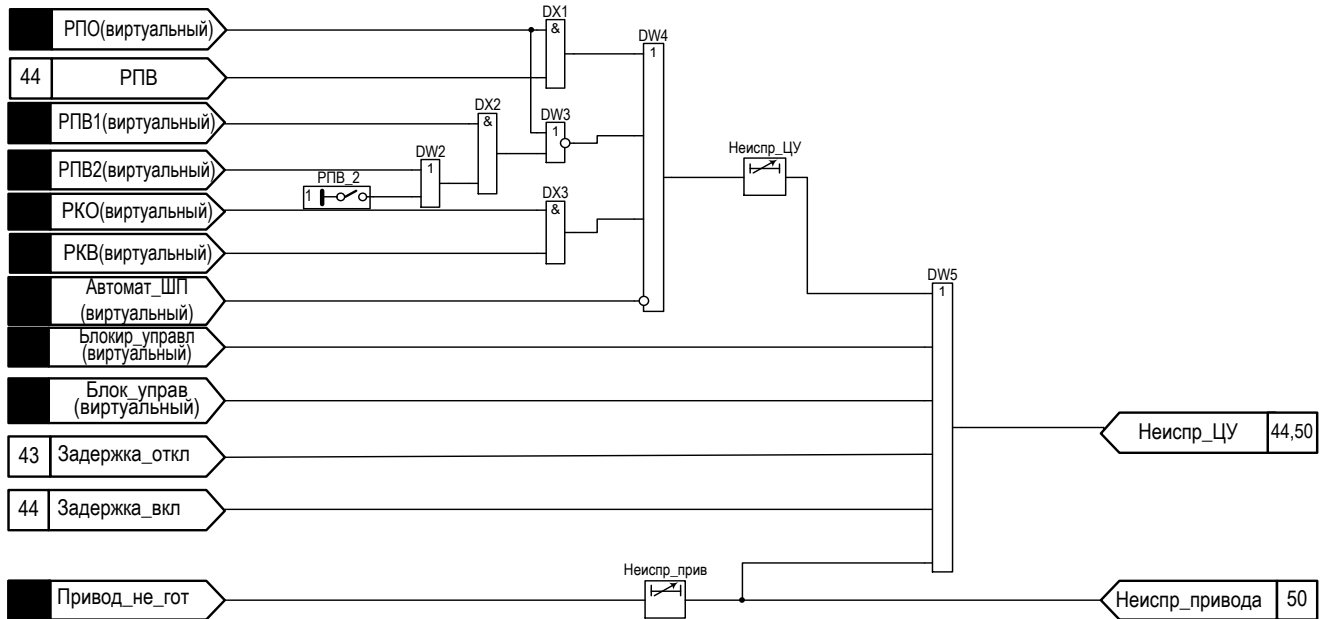


Рисунок 42 – Фрагмент функциональной схемы контроля цепей управления (ЦУ)

Таблица 61 – Выдержки времени контроля ЦУ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
Неиспр_ЦУ	Выдержка времени на формирование сигнала «Неисправность ЦУ»	2,5	2 – 20
Неиспр_прив	Выдержка времени на формирование сигнала «Неисправность ЦУ» при длительном наличии сигнала неготовности привода	5	0 – 40

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.20 Цепи отключения выключателя

1.5.20.1 Выходное воздействие (сигнал «Отключить», действующий на одноименные дискретные выходы устройства) на отключение выключателя формируется:

- при срабатывании функций и защит терминала. Перечень защит и функций, действующих в цепь отключения выключателя, конфигурируется с помощью матрицы отключений;

- при наличии команды на нормальное отключение выключателя, выдаваемой оперативным персоналом.

1.5.20.2 Функциональная схема цепей отключения выключателя приведена на рисунке 43.

1.5.20.3 Сигнал «Отключить» формируется в соответствии с матрицей отключений.

1.5.20.4 Если отсутствует сигнал «Блокировка управления», то на выходе узла отключения формируется сигнал «Отключение». В том случае, если сигнал «Отключить» возникает раньше сигнала «Блокировка управления», то он продолжает действовать на сигнализацию и отключение выключателя, а блокировка управления обеспечивается после успешного отключения выключателя.

1.5.20.5 После отключения выключателя с помощью его блок-контактов обеспечивается разрыв цепи питания катушки отключения и подготовка цепи питания катушки включения выключателя. При этом срабатывает реле РПО и с регулируемой выдержкой времени «Снятие_откл», предусмотренной для надежного отключения выключателя, снимается подхват сигнала отключения, блокируется действие сигнала «Задержка отключения». Если реле РПО не срабатывает, то с регулируемой выдержкой времени «Огран_сигн_Откл» после возникновения сигнала отключения формируется сигнал «Задержка_откл», который свидетельствует об отказе выключателя.

Сигнал на отключение может выдаваться как импульсно, так и непрерывно. Это осуществляется с помощью программной накладки «Выд_ком_откл».

Таблица 62 – Выдержки времени контроля ЦО

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендуемый диапазон*, с
Снятие_Откл	Регулируемая выдержка времени для подхвата сигнала «Отключение»	0,1	0,1 – 20
Огран_сигн_Откл	Регулируемая выдержка времени для ограничения длительности информирования сигнала «Задержка отключения»	3	0,2 – 100
ТМОС1	Длительность импульса	1	0 – 10

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

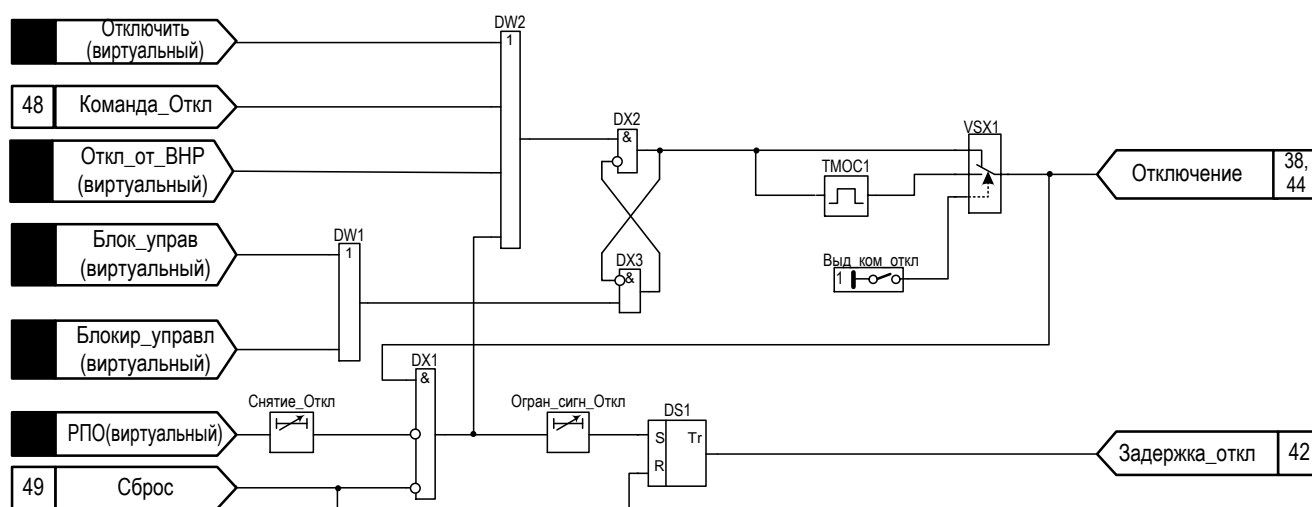


Рисунок 43 – Фрагмент функциональной схемы ЦО

Таблица 63 – Программные накладки ЦО

Имя	Название	Состояние
Выд_ком_откл	Выдача команды на отключение	1 - импульсно
		0 - непрерывно

1.5.21 Цепи включения выключателя

Функциональная схема цепей включения выключателя приведена на рисунке 44.

Сигнал «Включение» формируется при возникновении следующих ситуаций:

- появление команды «Включение»
- появление сигнала «Вкл_от_ЧАПВ»;
- появление сигнала «Вкл_от_АПВ».

Формирование выходного воздействия в цепь включения выключателя блокируется при возникновении следующих ситуаций:

- появление сигнала «Отключение»;
- появление сигнала «Блокировка управления»;
- появление сигнала «Привод_не_готов»;
- появление сигнала «Неиспр_ЦУ»;
- появление сигнала «Запрет включения»;
- появление сигнала «Блокировка включения» (сигнал, конфигурируемый с помощью матрицы отключений).

При отсутствии блокирующих сигналов и наличии команды на включение формируется сигнал «Включение», действующий на выходное реле терминала, которое в свою очередь коммутирует цепь включения выключателя. Для повышения помехоустойчивости с помощью выдержки времени на возврат «На_снятие_Вкл» обеспечивается подхват сигнала «Включения» до полного включения выключателя. После включения выключателя с помощью его блок-контактов обеспечивается разрыв цепи питания катушки включения и подготовка цепи питания катушки отключения. Если после возникновения сигнала «Включение» сигнал РПВ не формируется, по истечении выдержки времени «Огран_сигн_вкл» формируется сигнал «Задержка включения», который свидетельствует об отказе выключателя.

Таблица 64 – Программные накладки ЦВ

Имя	Название	Состояние
Контроль_тележки	Контроль тележки	1 - предусмотрен
		0 - не предусмотрен

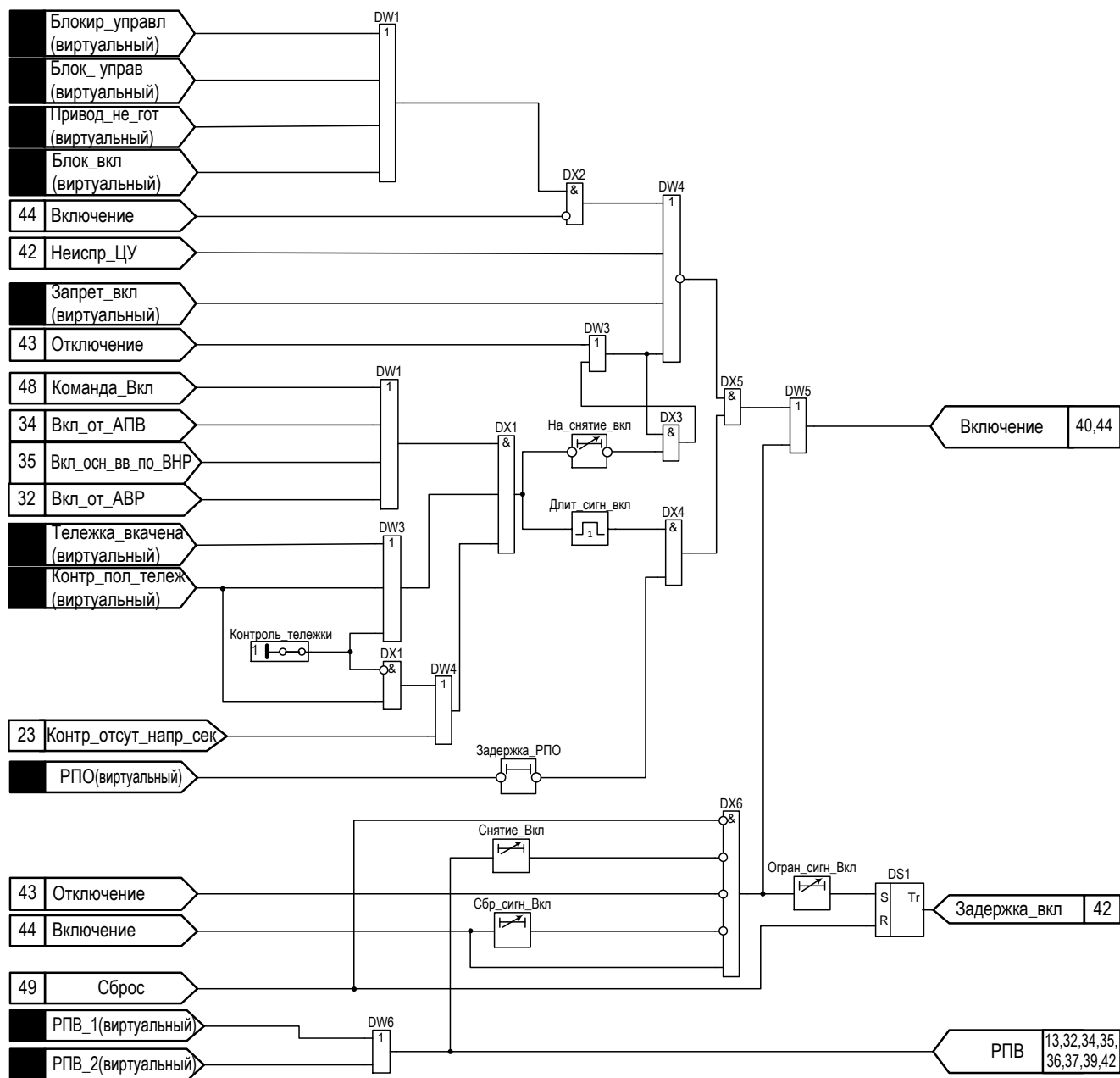


Рисунок 44 – Фрагмент функциональной схемы ЦВ

Таблица 65 – Выдержки времени ЦВ

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
На_снятие_вкл	Регулируемая выдержка времени на возврат минимальной длительности сигнала "Включить"	1	0 – 100
Снятие_Вкл	Регулируемая выдержка времени для подхвата сигнала "Включение"	0,1	0 – 100

Продолжение таблицы 65

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
Сбр_сигн_Вкл	Регулируемая выдержка времени на сброс сигнала "Включить"	2	0 – 10
Огран_сигн_Вкл	Регулируемая выдержка времени для ограничения длительности сигнала "Включение" и формирование отказа выключателя	1,5	0,1 – 10
Длит_сигн_вкл	Регулируемая выдержка времени на возврат минимальной длительности сигнала "Включить"	1	0 – 10
Задержка_РПО	Регулируемая выдержка времени на задержку РПО	0,1	0 – 100

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.22 Внешнее отключение и подхват РПО

1.5.22.1 Сигнал «Внешнее отключение» предназначен для аварийного отключения выключателя при срабатывании внешних устройств защит (как электрических, так и технологических).

1.5.22.2 В соответствии с приведенной функциональной схемой сигнал «Внешнее отключение» формируется при срабатывании одноименных дискретных входов. При этом один из них является «жестко» привязанным, а еще один конфигурируемыми. Для корректной работы защит и/или функций, использующих в своей работе подхват сигнала «РПО», обязательным условием является превышение величины выдержки времени «РПО» (см. таблицу 66) максимального значения выдержек времени на срабатывание соответствующих защит и/или функций.

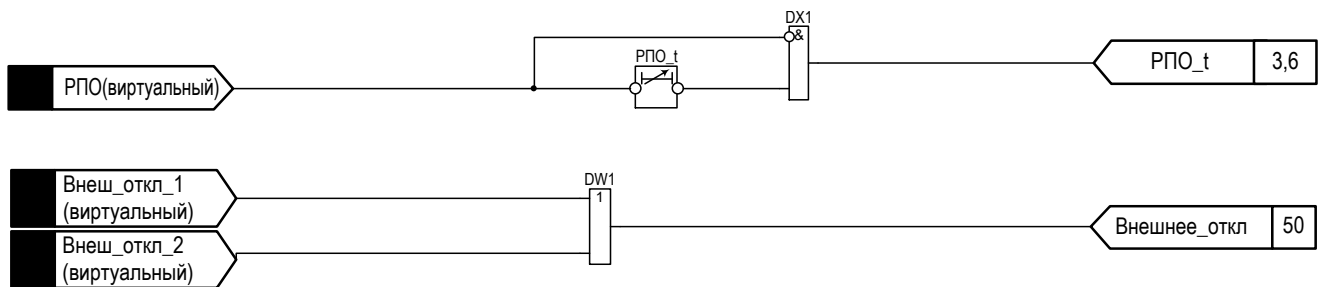


Рисунок 45 – Фрагмент функциональной схемы подхвата РПО и ограничения длительности сигнала внешнего отключения

1.5.22.3 Подхват сигнала «РПО» предназначен для реализации кратковременного ввода/вывода или переключения режима работы защит и/или функций (если это предусмотрено принципом действия) в момент включения выключателя.

Таблица 66 – Выдержки времени схемы подхвата РПО

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
РПО_t	Регулируемая выдержка времени на возврат для подхвата сигнала РПО	0,5	0,1 – 10

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

1.5.23 Формирование сигналов Команд «Отключить» и «Включить»

1.5.23.1 Сигналы «Команда Включить» и «Команда Отключить» предназначены для нормального (не аварийного) управления коммутационным оборудованием (отключения и включения выключателя).

1.5.23.2 Команды управления могут быть сформированы с помощью местного (дискретных входных сигналов «РКО», «РКВ») или дистанционного управления (дискретных входных сигналов «Отключить по АСУ», «Включить по АСУ», либо команд телеуправления «Ком_откл_по_MMS», «Ком_вкл_по_MMS» по протоколу MMS (см. инструкцию ЭКРА.650321.030 И)). Пример схемы подключения оперативных ключей управления приведен на рисунках ниже (схема может быть уточнена при конкретном проектировании). Учет сигнала «Дистанционное управление» вводится с помощью программной накладки «Контроль сигнала дистанционное управление» (см. таблицу 67). В случае если режим выбора местного или дистанционного управления не предусматривается, то контроль сигнала «Дистанционное управление» может быть выведен с помощью программной накладки «Контр_сигн_дист_упр».

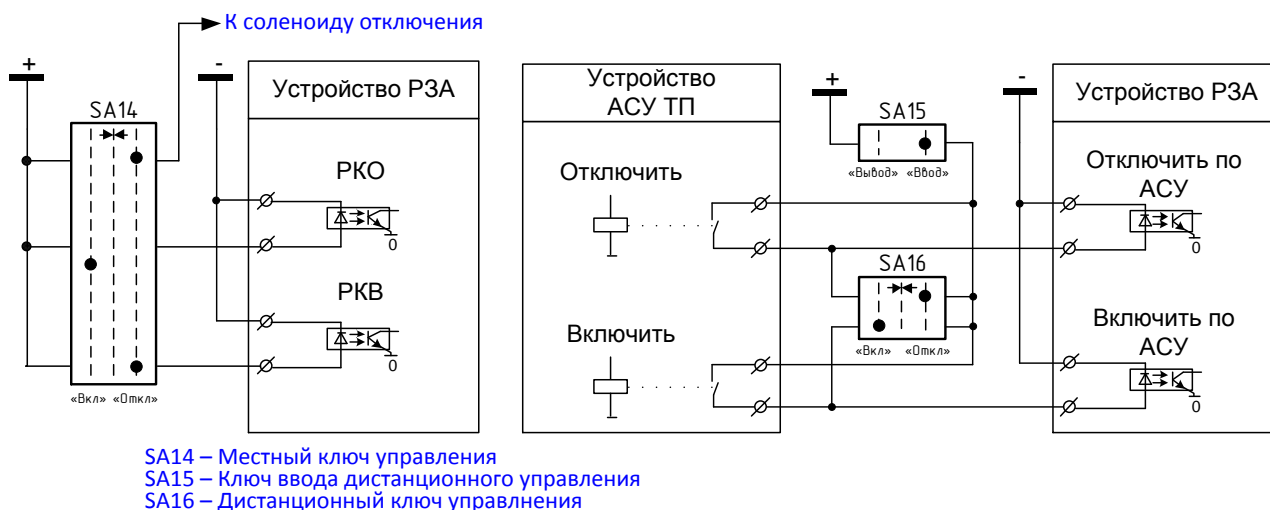


Рисунок 46 – Пример схемы подключения оперативных ключей управления. Вариант 1

Таблица 67 – Программные накладки команд «Включить» и «Отключить»

Имя	Название	Состояние
Контр_сигн_дист_упр	Контроль сигнала "Дистанционное управление"	1 – не предусмотрено
		0 - предусмотрено
Блок_вкл_при_Авар_откл	Блокировка включения при наличии сигнала «Аварийное отключение»	1 - предусмотрено
		0 - не предусмотрено

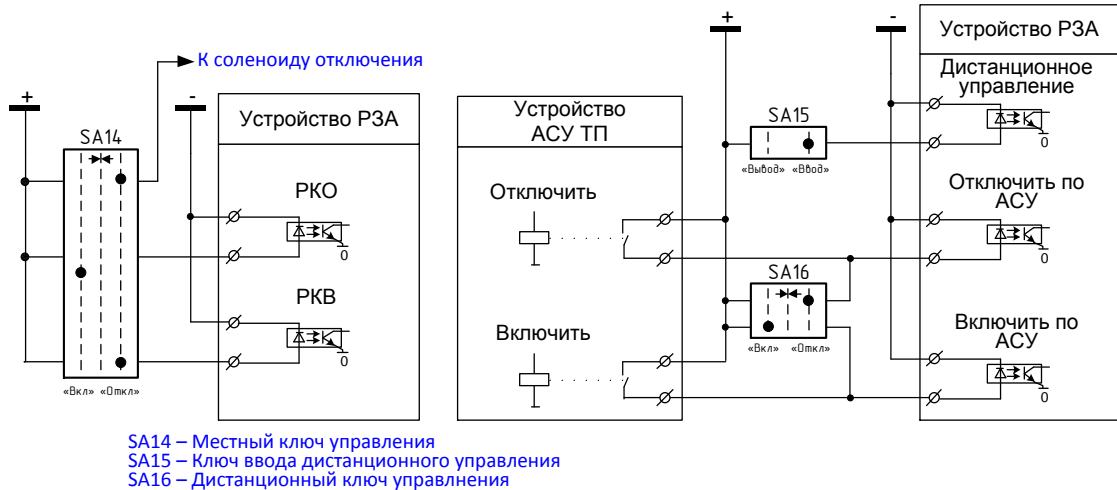


Рисунок 47 – Пример схемы подключения оперативных ключей управления. Вариант 2

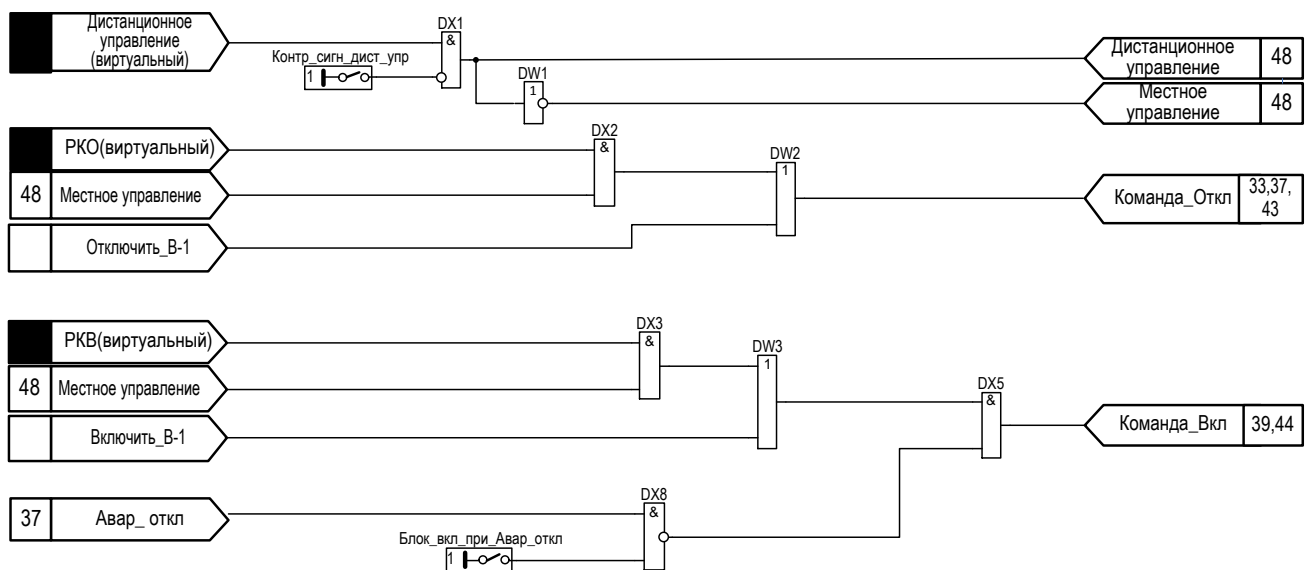


Рисунок 48 – Фрагмент функциональной схемы формирования сигналов Команд «Отключить» и «Включить»

1.5.24 Формирование сигнала «Сброс»

Сигнал «Сброс» предназначен для возврата логических схем, использующих фиксацию в начальное состояние.

Сигнал «Сброс» формируется по факту наличия дискретного входного сигнала «Сброс».

Таблица 68 – Выдержки времени формирования сигнала Сброс

Имя	Название	Уставка	
		Значение по умолчанию, с	Рекомендованный диапазон*, с
TMO1	Моностабильная константа	1	0,1 – 10

*Задаваемый диапазон уставки выдержки времени от 0 до 9999 с с шагом 0,001 с.

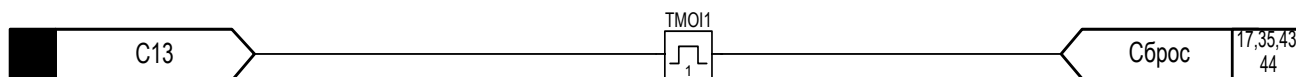


Рисунок 49 – Фрагмент функциональной схемы формирования служебных сигналов

1.5.25 Функция управления коммутационным аппаратом

1.5.25.1 Функциональный блок управления на основе анализа входных сигналов управления, положения коммутационных аппаратов, положения ключей управления приводом и сигналов состояния привода формирует команды включения и отключения, сигналы диагностики выполнения и переключения КА.

Команда на включение формируется при одновременном выполнении следующих условий:

- наличие сигнала разрешения управления КА через функциональный блок;
- отсутствие блокировки при управлении с привода КА;
- отсутствие сигнала неготовности привода;
- КА находится в отключенном положении;
- сформирован сигнал на включение КА;
- отсутствие сигнала на отключение КА.

Команда на отключение формируется при одновременном выполнении следующих условий:

- наличие сигнала разрешения управления КА через функциональный блок;
- отсутствие блокировки при управлении с привода КА;
- отсутствие сигнала неготовности привода;
- КА находится во включенном положении;
- сформирован сигнал на отключение КА;
- отсутствие сигнала на включение КА.

В функциональном блоке предусмотрены сигналы неисправности:

- сигнал о неуспешном выполнении команды управления КА. Формируется при наличии несоответствия между поданной оперативной командой и положением КА в течение выдержки времени «Т_Неусп_Ком»;

- сигнал о длительном переключении выключателя. Формируется если в течение выдержки времени «Т_Неусп_Ком» после подачи оперативной команды КА находится в промежуточном положении;

- сигнал о самопроизвольном переключении. Формируется при изменении положения КА без соответствующей команды.

Сигналы на выходе функционального блока при управлении выключателем могут действовать:

- в узлы включения и отключения при наличии функции автоматики управления выключателем (см. пункт 1.5.23.2);

- на выходы физических реле для подачи на внешний терминал РЗА с функцией автоматики управления выключателем.

Сигналы на выходе функционального блока при управлении разъединителем или заземляющим ножом действуют на выходы физических реле для подачи команд в цепи управления приводами КА.

1.5.25.2 Оперативная блокировка разъединителей и заземляющих ножей

Оперативная блокировка обеспечивает предотвращение неправильных действий персонала при осуществлении переключений разъединителей и заземляющих ножей в схемах электрических соединений.

При обработке команд управления разъединителем или заземляющим ножом терминалом проверяются заданные условия блокировки.

Условия блокировок определяются требуемыми положениями смежных разъединителей и заземляющих ножей, и конфигурацией схемы. Условия блокировки могут быть изменены с целью выполнения конкретных требований заказчика путем построения дополнительных логических схем при помощи программного инструмента свободно конфигурируемой логики.

Порядок организации оперативных блокировок должен соответствовать требованиям действующих нормативных документов и положений на электроэнергетических объектах. Общие правила организации оперативных блокировок разъединителей и заземляющих ножей приведены в пункте 1.5.25.2.1.

Алгоритмы оперативной блокировки реализуются в терминале посредством свободно конфигурируемой логики. В качестве исходных данных алгоритмы оперативной блокировки используют сигналы состояний коммутационных аппаратов в распределительном устройстве.

В качестве дополнительных условий в алгоритме оперативной блокировки могут также использоваться: контроль отсутствия напряжения на присоединении, синхронность векторов напряжений и контроль отсутствия тока.

В алгоритм работы оперативных переключений входит сигнал вывода оперативной блокировки, деблокирующий коммутационные аппараты присоединения.

Деблокирование предназначено для оперативного управления присоединением в нештатных ситуациях и осуществляется отдельно по каждой группе управляемых КА. При деблокировании запрещающие сигналы алгоритмов оперативной блокировки коммутационных аппаратов игнорируются.

Деблокирование осуществляется формированием сигнала деблокирования с дискретного входа терминала от ключа деблокирования.

При выводе оперативной блокировки индикация текущего положения оперативной блокировки может осуществляться на экране мнемосхемы, светодиодах лицевой панели или внешних индикаторах.

1.5.25.2.1 Общие правила организации оперативных блокировок

1) Разъединители не должны включать или отключать оборудование при наличии напряжения на линии (за исключением, когда разъединитель зашунтирован другой электрической цепью);

2) Запрещается подача напряжения разъединителем на заземленный участок сети;

3) Заземляющие ножи не должны включаться на шины и участки присоединений, находящихся под напряжением;

4) Оперативная блокировка не должна запрещать действие выключателей;

5) Для разъединителей с пофазным исполнением оперативная блокировка выполняется таким образом, что оперирование разъединителем любой фазы невозможно при включенных заземляющих ножах на любой другой фазе;

6) Для шинных разъединителей и заземляющих ножей сборных шин выполняется оперативная блокировка, запрещающая включение заземляющего ножа сборных шин при включенном (хотя бы одном) шинном разъединителе, и, включение любого шинного разъединителя при включенном заземляющем ноже сборных шин;

7) В комплектном распределительном устройстве (КРУ) выполняется оперативная блокировка, запрещающая включение заземляющего ножа сборных шин распределительного устройства (РУ) при рабочем положении тележек выключателей любого из присоединений этих сборных шин, а так же вкатывание этих тележек в рабочие положения при включенном заземляющем ноже шин РУ;

8) Блокировка в КРУ должны предотвращать вкатывание тележки выключателя во включенном положении;

9) Для работы алгоритма блокировки необходимо наличие сигналов от смежных присоединений, влияющих на состояние оперативной блокировки разъединителя или заземляющего ножа (для включения в алгоритм блокировок сигналов от смежных соединений терминалы обмениваются между собой информацией через интерфейс Ethernet посредством протокола МЭК 61850-8-1 (GOOSE));

10) В алгоритме блокировки должен предусматриваться специальный сигнал снятия блокировки (деблокирования) коммутационных аппаратов.

1.5.25.3 Управление КА с терминала

Интерфейс пользователя обеспечивается наличием программного меню, дисплея, светодиодной индикации, кнопок клавиатуры на лицевой панели терминала.

Клавиатура терминала содержит кнопки «0» - «9», кнопку точка «.», функциональную кнопку «F» и кнопки управления: «◀», «▼», «▶», «▲», «I», «O», «ESC», «Enter».

1.5.25.3.1 Пункт меню «Мнемосхема»

Пункт «Мнемосхема» находится в основном меню терминала.

В пункте меню «Мнемосхема» предусмотрены следующие возможности:

- отображение части главной схемы с текущим положением коммутационного оборудования (выключатели, разъединители, заземляющие ножи);
- отображение состояний оперативных блокировок;
- отображение режима управления;
- отображение положения ключа привода КА на РУ;
- формирование команд управления КА с использованием кнопок на лицевой панели терминала или внешних аппаратных ключей;
- отображение значений текущих электрических параметров присоединения и параметров технологического оборудования.

Пункт «Мнемосхема» может содержать несколько страниц отображения информации с ссылками перехода между ними.

1.5.25.3.2 Вход в режим управления с мнемосхемы терминала

Управление КА с мнемосхемы возможно только при наличии элементов управления в конфигурации пункта «Мнемосхема». В многостраничной мнемосхеме вход в режим управления возможен только со страницы, где заданы элементы управления.

Вход в режим управления с мнемосхемы осуществляется одновременным нажатием кнопок «F»+«2» в окне просмотра мнемосхемы.

При наличии элементов управления будет выведено на экран сервисное окно с запросом ввода пароля, а при отсутствии элементов – надпись в нижней строке статуса «Отсутствуют управляемые элементы».

Ввод пароля осуществляется цифровыми кнопками «0» - «9» и завершается нажатием кнопки «Enter». Неверно введенный символ можно удалить кнопкой «▼», установив предварительно курсор на нужную позицию кнопками «◀» и «▶».

При отказе от авторизации нажатием кнопки «ESC» доступен только режим просмотра мнемосхемы.

После ввода верного пароля на экране мнемосхемы отобразится курсор выбора элементов управления, а в нижней строке статуса отобразится имя (логин) авторизовавшегося пользователя.

При переходе в режим управления с мнемосхемы осуществляется переход в режим управления «Местное». Состояние индикатора на экране мнемосхемы изменяется с: «Место упр: Дистанц.» на «Место упр: Местное».

Выход из режима местного управления осуществляется при выходе из режима управления с мнемосхемы только нажатием кнопки «ESC» (с главной страницы при

многостраничной мнемосхеме). Комбинация кнопок «F»+«2» осуществляет выход из режима управления, но не выводит терминал из режима «Местное».

При длительном бездействии действие пароля сбрасывается. Время, через которое сбрасывается действие пароля, задается в настройках терминала.

Если выход из режима управления с мнемосхемы был осуществлен после истечения времени сброса действия пароля, терминал останется в режиме «Местное». Для перехода в режим «Дистанционное» необходимо повторно войти в режим управления с мнемосхемы и выйти из него с использованием кнопки «ESC».

1.5.25.3.3 Управление с диалоговыми окнами в мнемосхеме

Для защиты от ошибочных действий пользователя каждому элементу управления в мнемосхеме может быть задана последовательность пошаговых действий (до 2-х шагов) с использованием диалоговых окон. Диалоговые окна обеспечивают информирование пользователя о совершаемой операции и активных кнопках управления на лицевой панели терминала или внешних аппаратных ключах для подтверждения или отмены действия. При успешном завершении всех шагов согласно заданным диалогам формируется команда управления.

В конфигурации терминала с функцией управления присоединением по умолчанию задан следующий порядок действий с использованием диалоговых окон:

«Выбор действия» → «Подтверждение действия».

Данный порядок действий используется при управлении КА.

1.5.25.3.4 Пример алгоритма действий при управлении КА с мнемосхемы

Для управления КА следует последовательно выполнить следующие действия:

1) Войти в режим управления с мнемосхемы

2) Установить курсор на графическое изображение объекта управления. Выбор элемента управления осуществляется установкой на него курсора с помощью кнопок «◀», «▼», «▶», «▲». Элемент, на котором установлен курсор, отображается инверсным изображением.

3) Нажать кнопку «Enter». На дисплее терминала появится диалоговое окно выбора действия. В диалоговом окне указана информация пользователю о доступных действиях и кнопках управления.

4) Выбрать действие, нажав соответствующую кнопку на лицевой панели терминала.

5) На дисплей терминала выведется запрос подтверждения действия. Подтвердить выполнение действия нажатием кнопки «Enter» на клавиатуре терминала.

Отказ от управления на любом шаге – кнопка «ESC».

Внимание!

Перед тем, как подать команду управления на коммутационный аппарат, необходимо убедиться в правильности предпринимаемых действий.

1.5.26 Ресурс выключателя

1.5.26.1 Функция определения ресурса выключателя предназначена для контроля состояния выключателя на текущий период эксплуатации.

1.5.26.2 Функция ресурса выключателя позволяет производить:

- расчет ресурса выключателя с выдачей информации об остаточном состоянии ресурса выключателя (пофазно);
- регистрировать моменты времени включения и отключения с записью времени события и коммутируемого тока для каждой фазы в отдельности;
- учет времени нахождения состояния выключателя в положении включено/выключено;
- расчет полного времени отключения/включения выключателя с учетом времени подачи команды отключения/включения до снятия/подачи питания на соленоид.

1.5.26.3 Контроль состояния выключателя осуществляется путем расчета коммутационного и механического ресурса. Механический ресурс характеризуется числом циклов «включение – произвольная пауза – отключение», выполняемых без тока в главной цепи выключателя при номинальном напряжении на выводах цепей управления. Коммутационный ресурс определяется допустимым для выключателя без осмотра и ремонта дугогасительного устройства суммарным числом операций включения и отключения при нагрузочных токах и токах КЗ. Коммутационный и механический ресурс подразделяются на: начальный ресурс, сработанный ресурс, остаточный ресурс. Начальный ресурс представляет располагаемый «запас прочности», который имеет конкретный выключатель на начальный момент работы. Сработанный ресурс отражает степень износа деталей и узлов в результате операции включения. Под остаточным ресурсом понимается остаток ресурса выключателя после определенного периода эксплуатации и числа операций по отключению и включению нагрузочных токов и токов КЗ. Условие вывода выключателя в ремонт имеет вид

$$R_{ост} < R_{дон}, \quad (23)$$

где $R_{ост}$ – остаточный ресурс выключателя;

$R_{дон}$ – допустимый ресурс выключателя на одну коммутацию при наибольшем токе, возможном в месте установки выключателя;

1.5.26.4 Ресурс выключателя определяется для каждой фазы в отдельности по регистрируемым величинам токов аварийных режимов. Для этого используется информация: о текущем положении выключателя, о значении токов в момент коммутации и о начальном количестве при соответствующих токах (см. таблицы 69, 70). Значение токов и допустимое количество соответствующих коммутации берутся из документации завода производителя выключателя (по соответствующим экспериментальным кривым).

Таблица 69 – Уставки при отключении выключателя

№ п/п	Ток отключения, кА	Допустимое количество отключений	Начальное количество отключений		
			фаза А	фаза В	фаза С
1	$I_{откл,1}$	$n_{доп,откл,1}(I_{откл,1})$	$n_{откл,нач,1}(I_{откл,1})$	$n_{откл,нач,1}(I_{откл,1})$	$n_{откл,нач,1}(I_{откл,1})$
...
j	$I_{откл,j}$	$n_{доп,откл,j}(I_{откл,j})$	$n_{откл,нач,j}(I_{откл,j})$	$n_{откл,нач,j}(I_{откл,j})$	$n_{откл,нач,j}(I_{откл,j})$

Таблица 70 – Уставки при включении выключателя

№ п/п	Ток включения, кА	Допустимое количество отключений	Начальное количество отключений		
			фаза А	фаза В	фаза С
1	$I_{вкл,1}$	$n_{доп,вкл,1}(I_{вкл,1})$	$n_{вкл,нач,1}(I_{вкл,1})$	$n_{вкл,нач,1}(I_{вкл,1})$	$n_{вкл,нач,1}(I_{вкл,1})$
...
j	$I_{вкл,j}$	$n_{доп,вкл,j}(I_{вкл,j})$	$n_{вкл,нач,j}(I_{вкл,j})$	$n_{вкл,нач,j}(I_{вкл,j})$	$n_{вкл,нач,j}(I_{вкл,j})$

1.5.26.5 Для точной работы функции контроля коммутационного ресурса необходимо экспериментально измерить и задать в виде уставок времени (в миллисекундах) прохождения сигналов:

- «Положение выключателя «Включен»» (от момента замыкания главных контактов до момента фиксации включенного положения выключателя терминалом);
- «Положение выключателя «Выключен»» (от момента размыкания главных контактов до момента фиксации отключенного положения выключателя терминалом);
- «Команда включения выключателя» (от момента выдачи терминалом сигнала «Включение» до момента замыкания главных контактов выключателя плюс время срабатывания выходного реле терминала (не более 10 мс));
- «Команда отключения выключателя» (от момента выдачи терминалом сигнала «Отключение» до момента размыкания главных контактов выключателя плюс время срабатывания выходного реле терминала (не более 10 мс)).

1.5.26.6 Основным критерием при осуществлении контроля состояния выключателя служит информация об остаточном ресурсе выключателя на текущий период эксплуатации. Остаточный ресурс контролируемого выключателя определяется по величине коэффициента технического состояния главного контакта. Остаточный ресурс в 100 % имеет выключатель, находящийся в идеальном состоянии. Ресурс в 0 % имеет выключатель, который, условно говоря «еще работает», но уже не может произвести безаварийное отключение короткого замыкания такой мощности, которая указана в паспорте на этот выключатель. Промежуточное (от 100 до 0 %) значение остаточного ресурса отражает степень ухудшения технического состояния контактов выключателя в процессе работы.

ВНИМАНИЕ: ОСТАТОЧНЫЙ РЕСУРС ЯВЛЯЕТСЯ ОЦЕНОЧНОЙ ВЕЛИЧИНОЙ, ЗАВИСИТ ОТ ИСХОДНЫХ ПАРАМЕТРОВ И МОЖЕТ ОТЛИЧАТЬСЯ ОТ ИСТИННОГО СОСТОЯНИЯ КОНКРЕТНОГО ОБОРУДОВАНИЯ.

Остаточный ресурс для каждой фазы выключателя определяется по выражению

$$R_{OCT} = R_{НАЧ} - \sum R_{откл,i} - \sum R_{вкл,i}, \% \quad (24)$$

$$R_{откл,i} = \frac{1}{N_{откл.доп.,i}} \cdot 100, \% \quad (25)$$

$$R_{вкл,i} = \frac{1}{N_{вкл.доп.,i}} \cdot 100, \% \quad (26)$$

где $R_{НАЧ}$ - начальный коммутационный ресурс, %;

$R_{откл,i}$ - расход коммутационного ресурса i -го отключения, %;

$R_{вкл,i}$ - расход коммутационного ресурса i -го включения, %;

$N_{откл.доп.,i}$ - допустимое количество отключений при соответствующем токе отключения;

$N_{вкл.доп.,i}$ - количество допустимых отключений при токе отключения $I_{откл,i}$;

$n_{откл,доп}(I_{max})$ - допустимое количество включений при соответствующем токе включения;

j – номер текущей коммутации.

1.5.26.7 Текущее значение остаточного ресурса можно посмотреть в соответствующих пункт меню терминала и программы мониторинга (АРМ-релейщика). Для дискретной сигнализации об остаточном ресурсе предусмотрены четыре ступени с уставами 75; 50; 25 и 0 % (значения по умолчанию и могут быть скорректированы при необходимости).

1.5.26.8 В программе предусмотрен режим тестирования расчета ресурса выключателя, а также возможность сброса событий в регистраторе, при этом текущий ресурс станет равным начальному.

1.5.26.9 Подробное описание функции контроля ресурса выключателей приведено в техническом описании ЭКРА.656116.360-61 ТО.

1.5.27 Функция подсчета времени наработки

1.5.27.1 Функция подсчета времени наработки (ФПВН) объекта предназначена для подсчета времени нахождения присоединения во включенном состоянии. Данная функция может быть использована и по другому назначению, например, для подсчета времени работы терминала.

1.5.27.2 Уставки функции ФПВН:

- «Ввод/вывод защиты». Функция может быть включена или отключена посредством уставки или логическим сигналом;
- «Нач.знач». Начальное значение счетчика. По умолчанию – 0, в часах;
- «Предупр.». Порог предупреждения. По умолчанию – 8000, в часах;
- «Сигнал». Порог сигнализации. По умолчанию – 10000, в часах.

1.5.27.3 Входы функции ФПВН:

- «Старт». На данный вход возможно назначение любого логического сигнала. По умолчанию привязка отсутствует и считается, что на него подана логическая «1»;

- «Стоп». На данный вход возможно назначение любого логического сигнала. По умолчанию привязка отсутствует и считается, что на него подана логическая «1»;

- «Сброс». Сброс счётчика должен осуществляется в «Начальное значение» при переходе из 0 в 1 на входе «Сброс». Должна быть возможность привязки любого логического сигнала терминала на вход «Сброс». В случае отсутствия привязки считать поданным значение 0.

При одновременном присутствии сигнала «1» на входах «Старт» и «Стоп» считается, что «Старт» = «0», а «Стоп» = «1».

При одновременном присутствии сигнала «0» на входах «Старт» и «Стоп» считается, что «Старт» = «0», а «Стоп» = «1».

Сброс счетчика осуществляется в «Нач.знач» при значении входа "Сброс" равным «1», т.е. пока на входе «Сброс» присутствует «1», счетчик не считает и его значение заморожено на значении «Нач.знач».

1.5.27.4 Выходы функции ФПВН:

- «Предупр.». Предупреждающий выход, когда значение счетчика превышает значение уставки «Предупр.».

- «Сигнал». Сигнальный выход, когда значение счетчика превышает значение уставки «Сигнал».

1.5.27.5 Счетчик сохраняет накопленное значение при перерывах питания терминала.

При переполнении счетчика его значение фиксируется в максимуме до подачи команды сброс.

1.5.28 Матрица отключений

1.5.28.1 В функциональной схеме терминала предусмотрена матрица отключений – редактируемый программный элемент «ИЛИ».

1.5.28.2 Чтобы задать выходное воздействие для логического сигнала необходимо в столбце, формирующем выходное воздействие, напротив логического сигнала установить символ «+».

1.5.28.3 Редактор матрицы предоставляет возможность для каждого логического сигнала (вертикальный столбец слева) задавать воздействия матрицы на выходы отключения и сигнализации (верхний горизонтальный столбец) в соответствии с матрицей выходов и матрицей сигнализации функциональной схемы комплекта защит. Если одному выходу соответствуют несколько сигналов, то воздействующий сигнал вычисляется по схеме «ИЛИ». С помощью матрицы отключений можно формировать не только воздействия на выходные реле, но и на выходы «виртуального» реле, сигналы которого в дальнейшем могут быть использованы в логике работы терминала.

Матрица отключения																																									
Входы матрицы	Выход матрицы (M)																																								
	Цепь отключения																																								
	Выход защиты	VO1.1 Пуск сх УРОВ	VO1.2 Блок управ.	VO1.3 Отключить	VO1.4 Запрет вкл	VO1.5 Неисправность	VO1.6 Запрет АПВ	VO1.7 Запрет ЧАПВ	VO1.8 Пуск ОМП	Выход 1	Выход 2	Выход 3	Выход 4	Выход 5	Выход 6	Выход 7	Выход 8	Выход 9	Выход 10	Выход 11	Выход 12	Выход 13	M Flex 1	M Flex 2	M Flex 3	M Flex 4	M Flex 5	M Flex 6	M Flex 7	M Flex 8	M Flex 9	M Flex 10	M Flex 11	M Flex 12	M Flex 13	M Flex 14	M Flex 15	M Flex 16			
MT3-1 Сраб t1	MT3-1 сраб. t1	+																																							
MT3-1 Сраб t2	MT3-1 сраб. t2	+		+																																					
РТ MT3-2 Откл	РТ MT3-2 Откл.																																								
MT3-2 Сраб t1	MT3-2 сраб. t1								+																																
MT3-2 Сраб t2	MT3-2 сраб. t2	+		+																																					
РТ MT3-3 Откл	РТ MT3-3 Откл.																																								
MT3-3 Сраб t1	MT3-3 сраб. t1	+		+																																					
MT3-3 Сраб t2	MT3-3 сраб. t2	+		+																																					
Неиспр ТН	Неисправность ТН						+																																		
ЗОЗ3 Сраб t	ЗОЗ3 сраб.	+		+																																					
ЗОЗ3 N Сраб t1	ЗОЗ3 N сраб. t1	+		+																																					
ЗОЗ3 N Сраб t2	ЗОЗ3 N сраб. t2	+		+																																					
ЗОЗ3-2 Сраб t	ЗОЗ3-2 сраб.	+		+																																					
ЗНР Сраб t	ЗНР сраб.	+		+																																					
ЗМН-1 Сраб t	ЗМН-1 сраб.	+		+																																					
ЗМН-2 Сраб t	ЗМН-2 сраб.	+		+																																					
ЗПН Сраб t	ЗПН сраб.	+		+																																					
Неиспр внеш УРОВ	Неисправ. внешнего УРОВ						+																																		
УРОВ на себя	УРОВ на себя																																								
Ускорение t	Ускорение МТЗ	+		+																																					
ГЗ Откл t	ГЗ откл.	+		+																																					
ЗДЗ Сраб t1	ЗДЗ сраб. t1	+		+																																					
ЗДЗ Сраб t2	ЗДЗ сраб. t2	+		+																																					
ЗДЗ Неиспр t	ЗДЗ неиспр.						+																																		
АЧР	АЧР	+		+			+																																		
Авар откл	Аварийное отключение																																								
Самопр откл	Самопроизв. отключение																																								
Неиспр ЦУ	Неисправность ЦУ																																								
Неиспр привода	Неисправность привода																																								
Внешнее откл	Внешнее отключение	+		+																																					
P Q 0 %	Ресурс выкл. Q= 0 %	+																																							

Рисунок 50 – Матрица отключения

1.6 Состав терминала и конструктивное выполнение

1.6.1 Конструктивно терминал выполнен в виде кассеты с набором унифицированных блоков, защищенных от внешних воздействий металлическими плитами.

1.6.2 На передней плите терминала расположены органы индикации в виде светодиодов и символьного дисплея, кнопки управления и Ethernet порт (RJ-45) для подключения ПК (пункт 1.2.19).

1.6.3 На задней плите терминала расположены клеммные соединители для присоединения внешних цепей, один разъем с двумя портами RS485 и один или два (при наличии МЭК 61850-8.1) порта Ethernet для связи терминала с внешними цифровыми устройствами (АСУ ТП, АСДУ и АРМ) (пункт 1.2.20).

1.7 Средства измерения, инструмент и принадлежности

Перечень оборудования и средств измерений, необходимых для проведения эксплуатационных проверок терминала, приведен в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.8 Маркировка и пломбирование

Сведения о маркировке на лицевой панели, на задней металлической плите, о транспортной маркировке тары, а также сведения о пломбировании терминала приведены в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

1.9 Упаковка

Упаковка терминала производится в соответствии с требованиями технических условий ТУ 3433-026-20572135-2010, ТУ 3433-026.01-20572135-2012 по чертежам изготовителя и в соответствии с приведенными в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ требованиями.

2 Использование по назначению

2.1 Эксплуатационные ограничения

2.1.1 Климатические условия монтажа и эксплуатации должны соответствовать требованиям руководства ЭКРА.650321.001 РЭ. Возможность работы терминала в условиях, отличных от указанных, должна согласовываться с предприятием-держателем подлинников конструкторской документации и с предприятием-изготовителем.

2.1.2 Группа условий эксплуатации соответствует требованиям руководства ЭКРА.650321.001 РЭ.

2.2 Подготовка терминала к использованию

2.2.1 Меры безопасности при подготовке изделия к использованию соответствуют приведенным в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

2.2.2 Внешний осмотр, установка терминала

2.2.2.1 Необходимо произвести внешний осмотр терминала и убедиться в отсутствии механических повреждений блоков, кассеты и оболочки, которые могут возникнуть при транспортировании.

2.2.2.2 Требования к установке и присоединению терминала соответствуют приведенным в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

2.2.2.3 На задней металлической плите терминала предусмотрено два винта с резьбой М4 для подключения заземляющего проводника, который должен использоваться только для присоединения к заземляющему контуру. Выполнение этого требования по заземлению является **ОБЯЗАТЕЛЬНЫМ**.

2.2.2.4 Подключение терминала осуществляется согласно утвержденному проекту в соответствии с указаниями настоящего РЭ и руководства ЭКРА.650321.001 РЭ.

2.3 Работа с терминалом

2.3.1 Включение терминала производится подачей напряжения оперативного постоянного (переменного) тока на клеммы X1:1 и X1:2 (+220 В и -220 В). Данные, требующиеся для нормальной эксплуатации терминала, доступны через меню и последовательно выводятся на дисплей при нажатии на соответствующие кнопки управления. Изменение уставок можно производить с использованием клавиатуры и дисплея, расположенных на лицевой панели терминала (руководство ЭКРА.650321.001 РЭ), или с использованием ПК и комплекса программ EKRASMS-SP (руководство оператора программы АРМ-релейщика ЭКРА.00006-07 34 01) через систему меню.

2.3.2 Текущие значения входных токов и напряжений можно наблюдать через меню «Текущие величины» -> «Аналоговые сигналы» в первичных или во вторичных значениях.

2.3.3 Меню «Текущие величины» -> «Измерения защит» позволяет отобразить на дисплее значения уставок, текущие значения аналоговых входов защиты, выходов защиты, а также расчетные величины, которые используются в защите. Данные уставки являются заводскими (установлены по умолчанию) и должны быть скорректированы в соответствии с уставками на конкретный защищаемый объект.

2.3.4 Меню «Текущие величины» -> «Дискретные сигналы» предназначено для отображения состояний дискретных входов, выходов и логических сигналов.

2.3.5 Уставки и параметры терминала можно изменять в пункте меню «Редактор».

2.3.6 Перечень осциллографируемых и регистрируемых дискретных сигналов терминала приведен в функциональной схеме.

Наиболее подробное описание работы с терминалом (его управление, функции основного меню, работа осциллографа) приведено в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

2.4 Возможные неисправности и методы их устранения

Полный перечень сообщений о неисправностях и действиях, необходимых при их появлении, приведены инструкции по устранению неисправностей ЭКРА.650320.001 И1 «Терминалы серии ЭКРА 200, шкафы типов ШЭ111Х(А) и серии ШЭЭ 200».

3 Техническое обслуживание терминала

3.1 Общие указания

3.1.1 Проверку при новом подключении терминала следует производить в соответствии с указаниями, приведенными в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

3.1.2 Первый профилактический контроль следует производить в соответствии с указаниями, приведенными в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

3.1.3 Профилактический контроль следует производить в соответствии с указаниями, приведенными в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

3.1.4 Проверку при профилактическом восстановлении рекомендуется производить в соответствии с указаниями, приведенными в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

В СЛУЧАЕ ОБНАРУЖЕНИЯ ДЕФЕКТОВ В ТЕРМИНАЛЕ ИЛИ В УСТРОЙСТВЕ СВЯЗИ С ПК НЕОБХОДИМО НЕМЕДЛЕННО ПОСТАВИТЬ В ИЗВЕСТНОСТЬ ПРЕДПРИЯТИЕ-ИЗГОТОВИТЕЛЬ. ВОССТАНОВЛЕНИЕ ВЫШЕУКАЗАННОЙ АППАРАТУРЫ МОЖЕТ ПРОИЗВОДИТЬ ТОЛЬКО СПЕЦИАЛЬНО ПОДГОТОВЛЕННЫЙ ПЕРСОНАЛ.

3.2 Меры безопасности

3.2.1 Меры безопасности при эксплуатации терминала соответствуют приведенным в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

3.3 Рекомендации по техническому обслуживанию терминала

ВНИМАНИЕ: УСТРОЙСТВА МОГУТ СОДЕРЖАТЬ ЦЕПИ, ДЕЙСТВУЮЩИЕ НА ОТКЛЮЧЕНИЕ ВЫКЛЮЧАТЕЛЯ ВВОДА РАБОЧЕГО ИЛИ РЕЗЕРВНОГО ПИТАНИЯ (ЦЕПИ УРОВ И ДР.), ПОЭТОМУ ПЕРЕД НАЧАЛОМ РАБОТ ПО ТЕХНИЧЕСКОМУ ОБСЛУЖИВАНИЮ И ПРОВЕРКЕ ЗАЩИТ ДАННОГО УТРОЙСТВА НЕОБХОДИМО ВЫПОЛНИТЬ МЕРОПРИЯТИЯ, ИСКЛЮЧАЮЩИЕ ОТКЛЮЧЕНИЕ ОБОРУДОВАНИЯ, НЕ ВЫВЕДЕННОГО В РЕМОНТ (ОТКЛЮЧИТЬ АВТОМАТЫ ИЛИ КЛЮЧИ, ВЫВЕСТИ НАКЛАДКИ И Т.П.). РАБОТУ ПРОИЗВОДИТЬ ПРИ ВЫВЕДЕННОМ ПЕРВИЧНОМ ОБОРУДОВАНИИ.

3.3.1 Проверку сопротивления изоляции и электрической прочности изоляции терминала при выведенном первичном оборудовании следует производить в соответствии с указаниями, приведенными в руководстве ЭКРА.650321.001 РЭ.

3.4 Проверка работоспособности изделий, находящихся в работе

Проверка работоспособности изделий, находящихся в работе, производится визуально. При нормальной работе устройств на передней лицевой панели устройства светится зеленый светодиод «Упит». Если дисплей устройства находится в погашенном состоянии, то при нажатии любой кнопки он включается и переходит в режим индикации измерений. Рекомендуется периодически сравнивать показания токов и напряжений с другими приборами,

Редакция от 18.05.2020

косвенно оценивая работоспособность измерительной части устройства. Проверка величин уставок и параметров может быть произведена как по месту, так и удаленно через систему АСУ ТП.

4 Транспортирование и хранение

4.1 Требования к условиям хранения, транспортирования

4.1.1 Транспортирование упакованных терминалов производить любым видом крытого транспорта. При этом необходимо надежно закреплять терминалы, чтобы исключить любые возможные удары и перемещения его внутри транспортных средств.

4.1.2 Условия транспортирования и хранения терминала приведены в руководстве по эксплуатации ЭКРА.650323.001 РЭ.

4.2 Способ утилизации

4.2.1 После окончания установленного срока службы изделие подлежит демонтажу и утилизации. Специальных мер безопасности при демонтаже и утилизации не требуется. Демонтаж и утилизация не требует специальных приспособлений и инструментов.

4.2.2 Основным методом утилизации является разборка изделия. При разборке целесообразно разделять материалы по группам. Из состава изделия утилизации подлежат черные и цветные металлы. Черные металлы при утилизации необходимо разделять на сталь конструкционную и электротехническую, а цветные металлы в соответствии с таблицей 71.

Таблица 71 - Сведения о содержании цветных металлов

Типоисполнение терминала	Суммарная (расчётная) масса цветных металлов и их сплавов, содержащихся в изделии и подлежащих сдаче в виде лома, кг
	Группа металлолома по ГОСТ Р 54564-2011
	М 5
	Возможность демонтажа деталей и узлов при списании изделия
	Частично
ЭКРА 247 0306	0,1929

Редакция от 18.05.2020

ЭКРА.656122.036/247 0306

100

Приложение А

(обязательное)

Карта заказа ЭКРА 247 0306

(терминал управления с функциями контроллера ячейки, защит, автоматики и сигнализации ввода)

Отметьте знаком то, что Вам требуется. Если параметр не выбран, то его значение принимается типовым!

Место установки	Место для ввода текста.
Тип защищаемого объекта	Место для ввода текста.
Номинальное напряжение	Место для ввода текста. (кВ)
Количество терминалов	Место для ввода текста. (указать необходимое количество терминалов данного типа)

1. Выбор номинальных параметров

Тип исполнения	Параметры	
	Номинальное напряжение оперативного питания, В	Вид климатического исполнения по ГОСТ 15150-69*
ЭКРА 247 0306 – 61	<input type="checkbox"/> E1 =110	<input type="checkbox"/> УХЛ3.1 (типовое исполнение)
	<input type="checkbox"/> E2 =220	<input type="checkbox"/> расширенный УХЛ3.1 (до минус 40 °С, без дисплея)
	<input type="checkbox"/> E4 ~220	<input type="checkbox"/> О4

* Номинальные значения климатических факторов внешней среды приведены в руководстве по эксплуатации «Терминалы микропроцессорные серии ЭКРА 200» – ЭКРА.650321.001 РЭ.

2. Дополнительные параметры (заполняется при необходимости)

Степень защиты лицевой панели по ГОСТ 14254-2015 (IEC 60529-2013)	
<input type="checkbox"/>	IP40 (типовое)
<input type="checkbox"/>	IP51
<input type="checkbox"/>	IP52

3. Интерфейсы для подключения к локальной сети

Параметры	Интерфейс (порт)	
	RS485*	Ethernet
Количество	Два	Два
Тип	Электрический	Электрический (RJ-45) (типовой)
Протоколы связи для интеграции	<input checked="" type="checkbox"/> Modbus RTU <input checked="" type="checkbox"/> МЭК 60870-5-103	<input checked="" type="checkbox"/> Modbus TCP <input checked="" type="checkbox"/> SNTP <input checked="" type="checkbox"/> МЭК 60870-5-104 <input type="checkbox"/> МЭК 61850-8-1 (MMS+GOOSE)
Резервирование*	-	<input checked="" type="checkbox"/> Сетевого подключения – LinkBackUp <input checked="" type="checkbox"/> Сети АСУ ТП - PRP (IEC 62439-3)

* Протокол выбирается при настройке через АРМ-релейщика, не более одной выбранной позиции.

4. Характеристики терминала

Параметры	Значение
Номинал аналоговых входов (тока)	<input type="checkbox"/> 1 А <input type="checkbox"/> 5 А (типовой)
Номинал аналоговых входов (напряжения)	100 В*
Функции защит (типовой набор)	Трехступенчатая максимальная токовая защита от междуфазных повреждений. Комбинированный пуск по напряжению (вольтметровая блокировка). Защита от несимметричного режима. Контроль исправности вторичных цепей ТН. Контроль исправности вторичных цепей ТТ. Защита от однофазных замыканий на землю. Защита от двойных замыканий на землю. Защита от феррорезонанса. Защита минимального напряжения. Защита от повышения напряжения. Защита от дуговых замыканий. Защита от потери питания. Устройство резервирования отказа выключателя с контролем тока. Логическая защита шин.
Функции автоматики (типовой набор)	Автоматический ввод резерва. Автоматическое повторное включение. Восстановление нормального режима.
Функции управления выключателем (типовой набор)	Автоматика управления выключателем. Отключение от внешних цепей.
Функции сигнализации (типовой набор)	Учет механического и коммутационного ресурса выключателя.
Функции измерения (типовой набор)	Измерение действующего значения напряжения по каждой фазе и линейные. Измерение действующего значения тока в каждой фазе. Измерение частоты сети. Измерение активной мощности пофазно и суммарной. Измерение реактивной мощности пофазно и суммарной. Измерение полной мощности пофазно и суммарной. Измерение коэффициента активной мощности пофазно и суммарного.

* Возможна работа в расширенном диапазоне напряжений переменного тока частотой 50Гц с верхними пределами действующих значений 264 В.

5. Дополнительное оборудование для организации локальной сети

Наименование		Количество
<input type="checkbox"/>	Промышленный кабель для интерфейса RS485 ⁺ сечением 0,76 мм ² (1 витая пара, катушка 305 м), м	
	Промышленный кабель для передачи данных Industrial Ethernet ^{**} , (катушка 305 м), м	
<input type="checkbox"/>	марка кабеля FTP ^{***}	
<input type="checkbox"/>	марка кабеля SFTP ^{****}	
<input type="checkbox"/>	Персональный компьютер для сбора информации, шт	
<input type="checkbox"/>	Адаптер RS485 для встраивания в компьютер, шт	
<input type="checkbox"/>	Портативный персональный компьютер (Notebook), шт	

* Для прокладки вне помещения, в условиях сильных электромагнитных полей и при большой длине кабеля.

** Выбирается при организации локальной сети по интерфейсу Ethernet.

*** Для прокладки внутри помещения в условиях обычных электромагнитных полей и небольшой длине кабеля.

**** Для прокладки внутри помещения в условиях повышенных электромагнитных полей или при большой длине кабеля.

Внимание!	При необходимости подключения устройства к ЛС и АСУ ТП с использованием оптического кабеля необходимо использовать медиа конвертер. Тип и параметры медиа конвертера, оптического кабеля связи для ЛС и АСУ ТП, а так же параметры дополнительного оборудования для организации ЛС указываются в разделе «дополнительные требования».
------------------	---

Редакция от 18.05.2020

ЭКРА.656122.036/247 0306

104

Приложение Б

(справочное)

Характеристические кривые зависимых выдержек времени

Характеристические кривые зависимых выдержек времени на срабатывание (при уставке $T_{min}=0,03$ с).

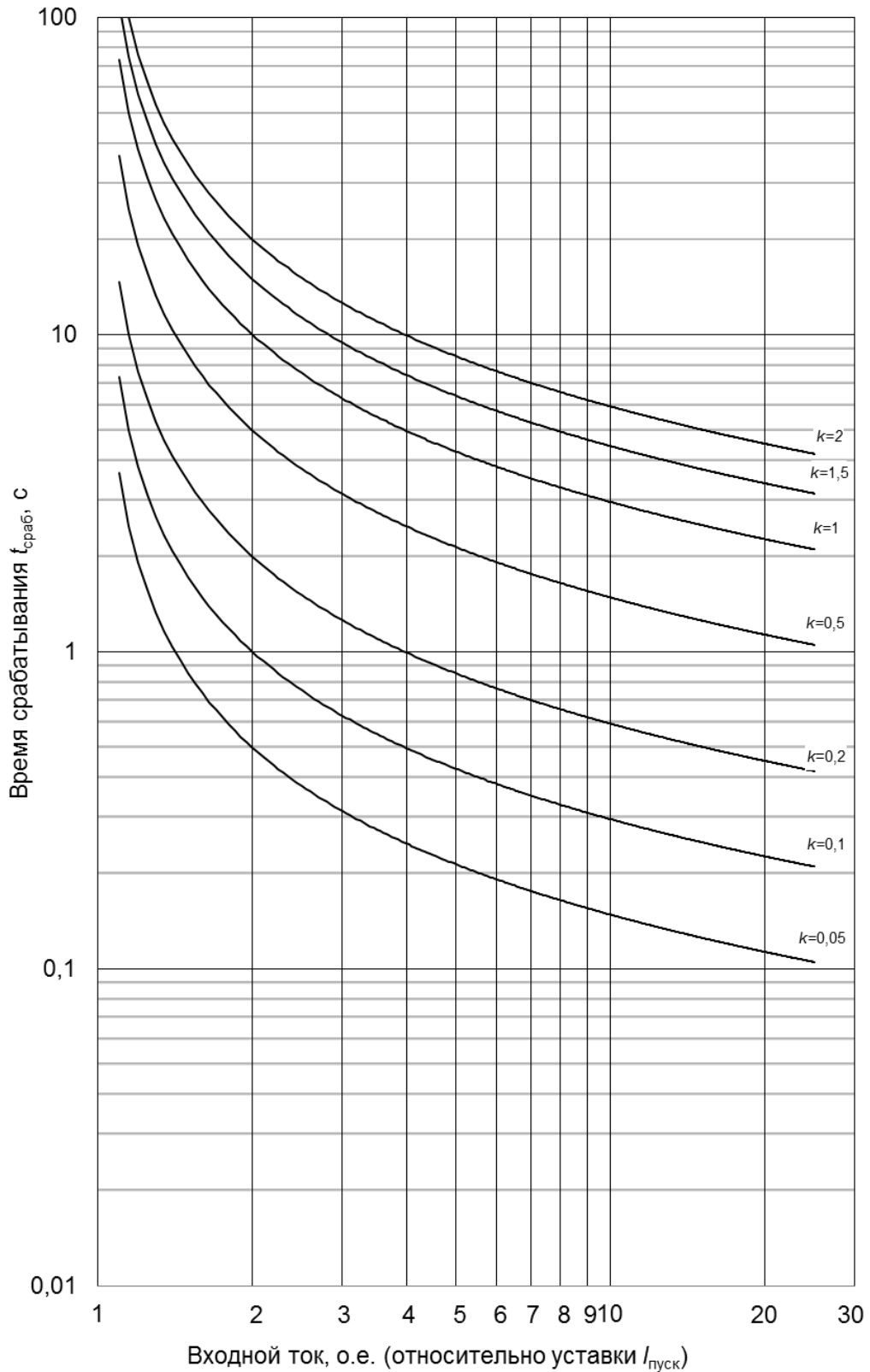


Рисунок Б.1 – Нормально инверсная МЭК

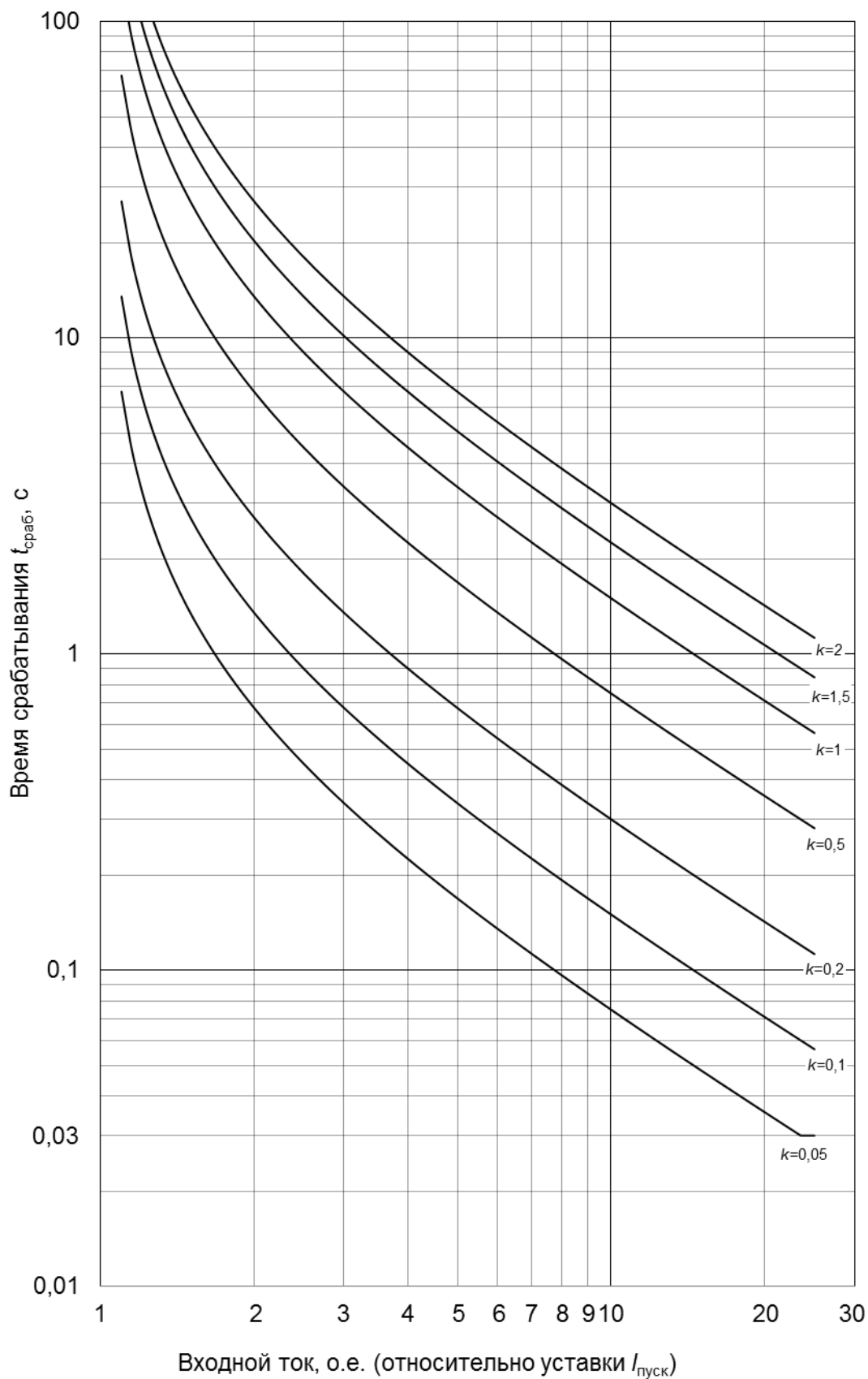


Рисунок Б.2 – Сильно инверсная МЭК

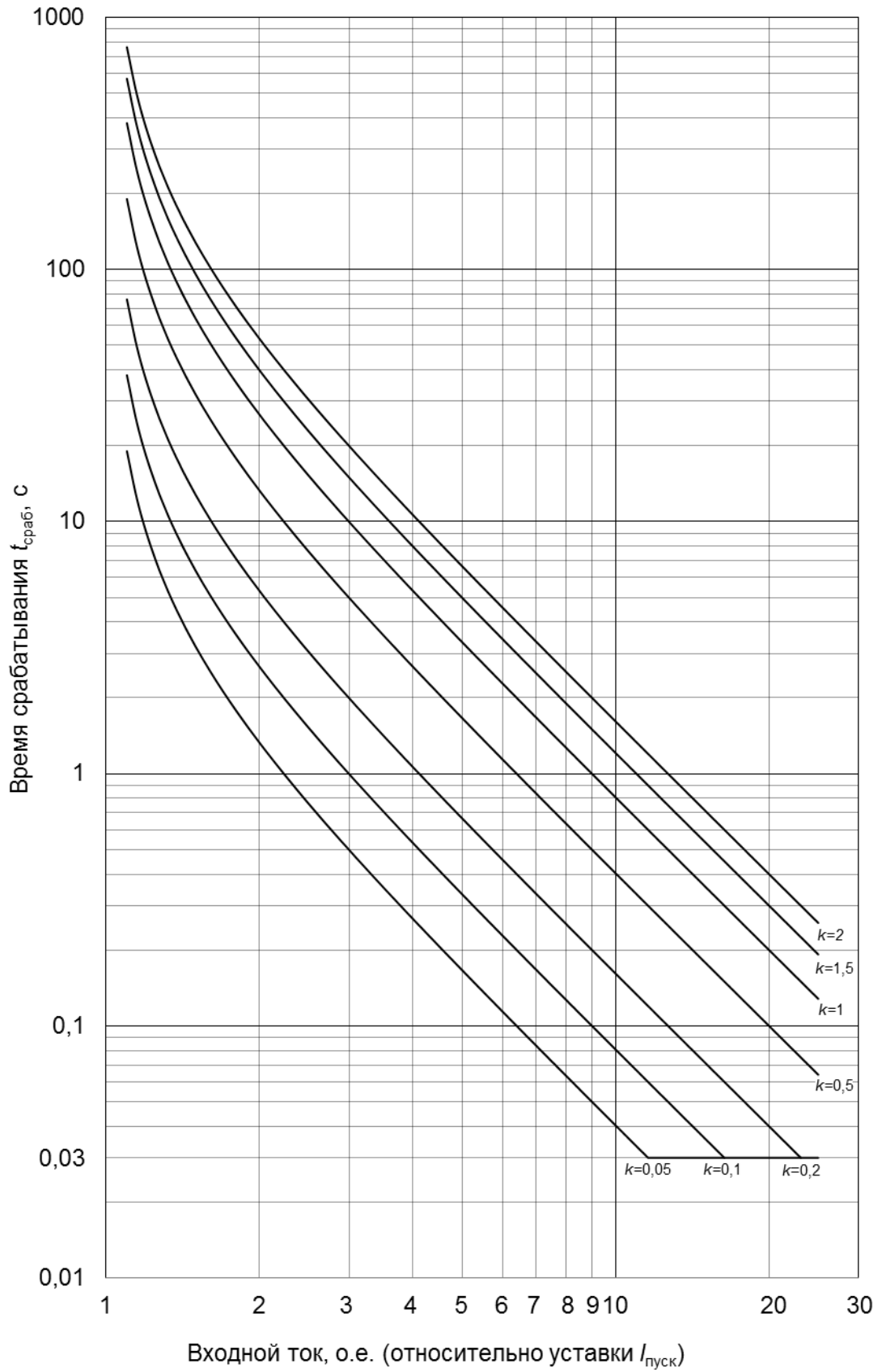


Рисунок Б.3 – Чрезвычайно инверсная МЭК

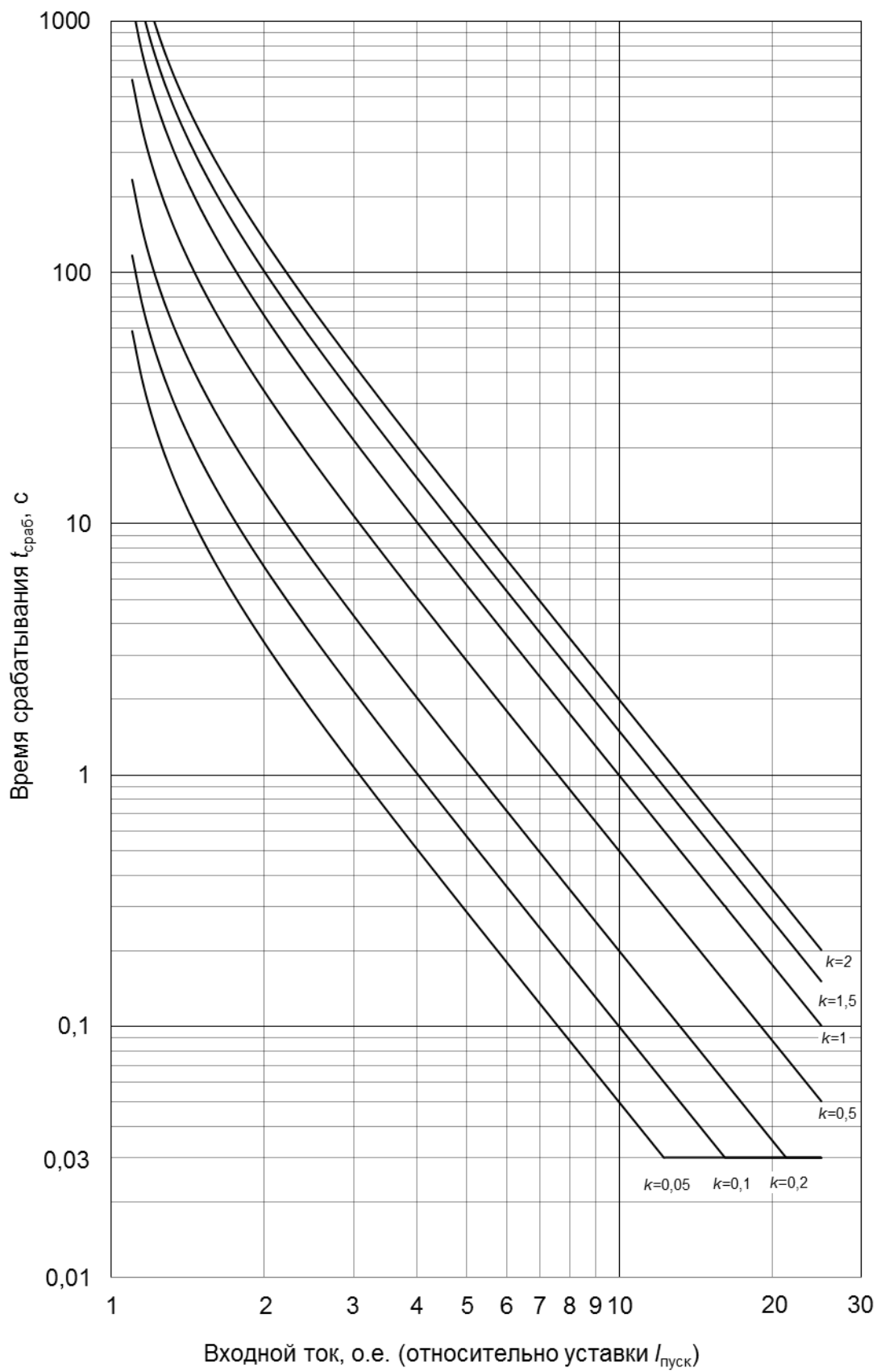


Рисунок Б.4 – Ультра инверсная МЭК

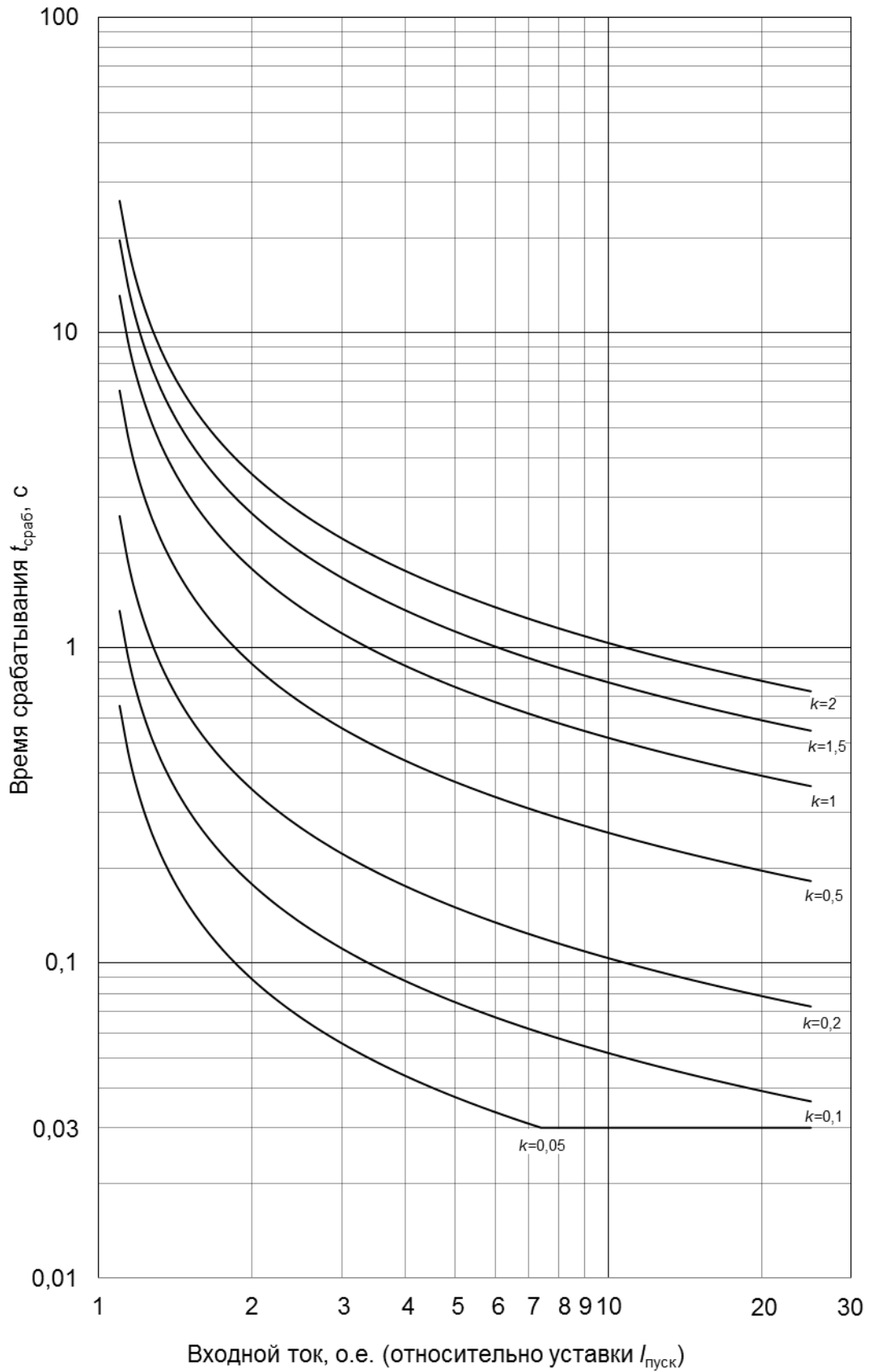


Рисунок Б.5 – Быстро инверсная МЭК

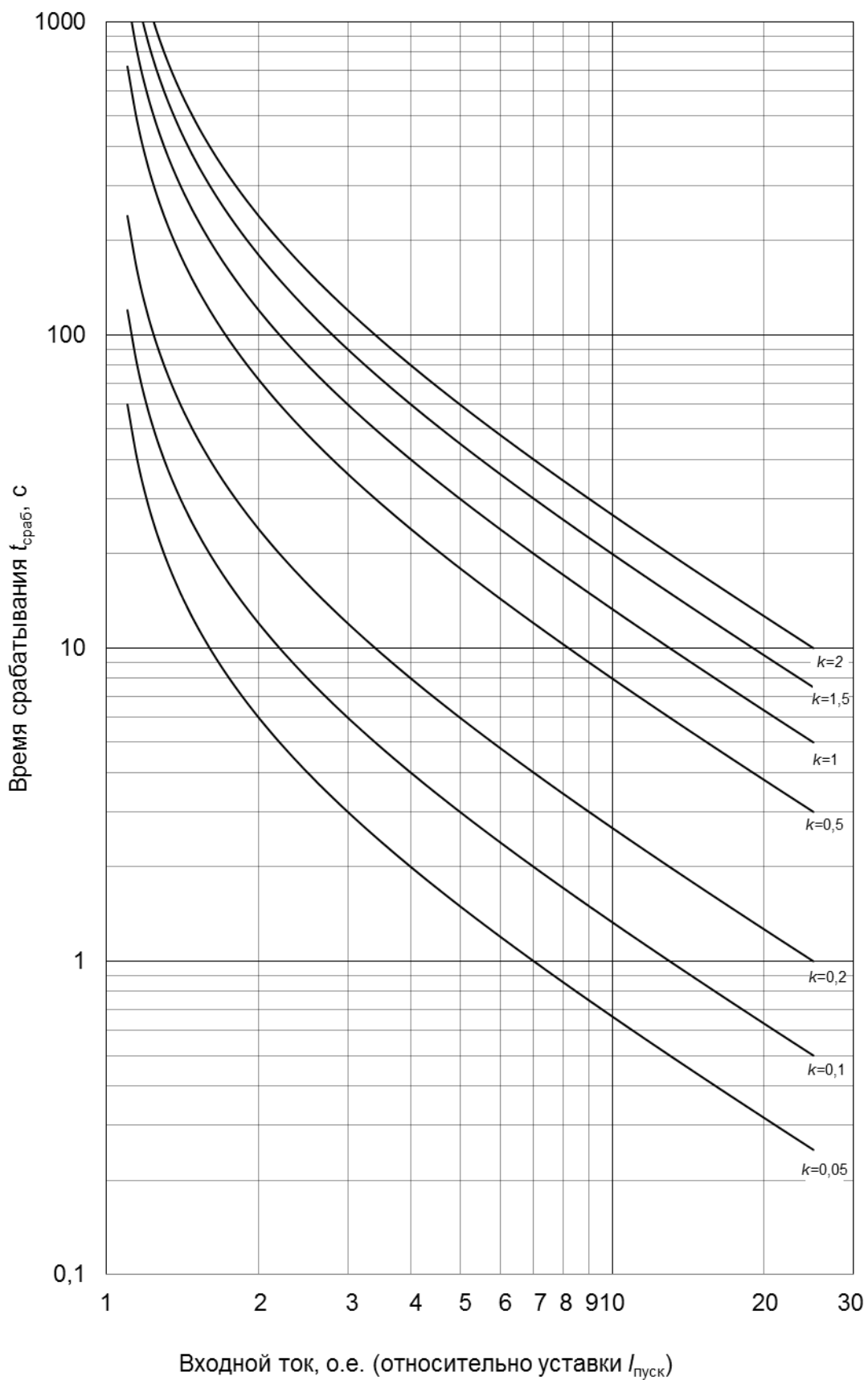


Рисунок Б.6 – Длительно инверсная МЭК

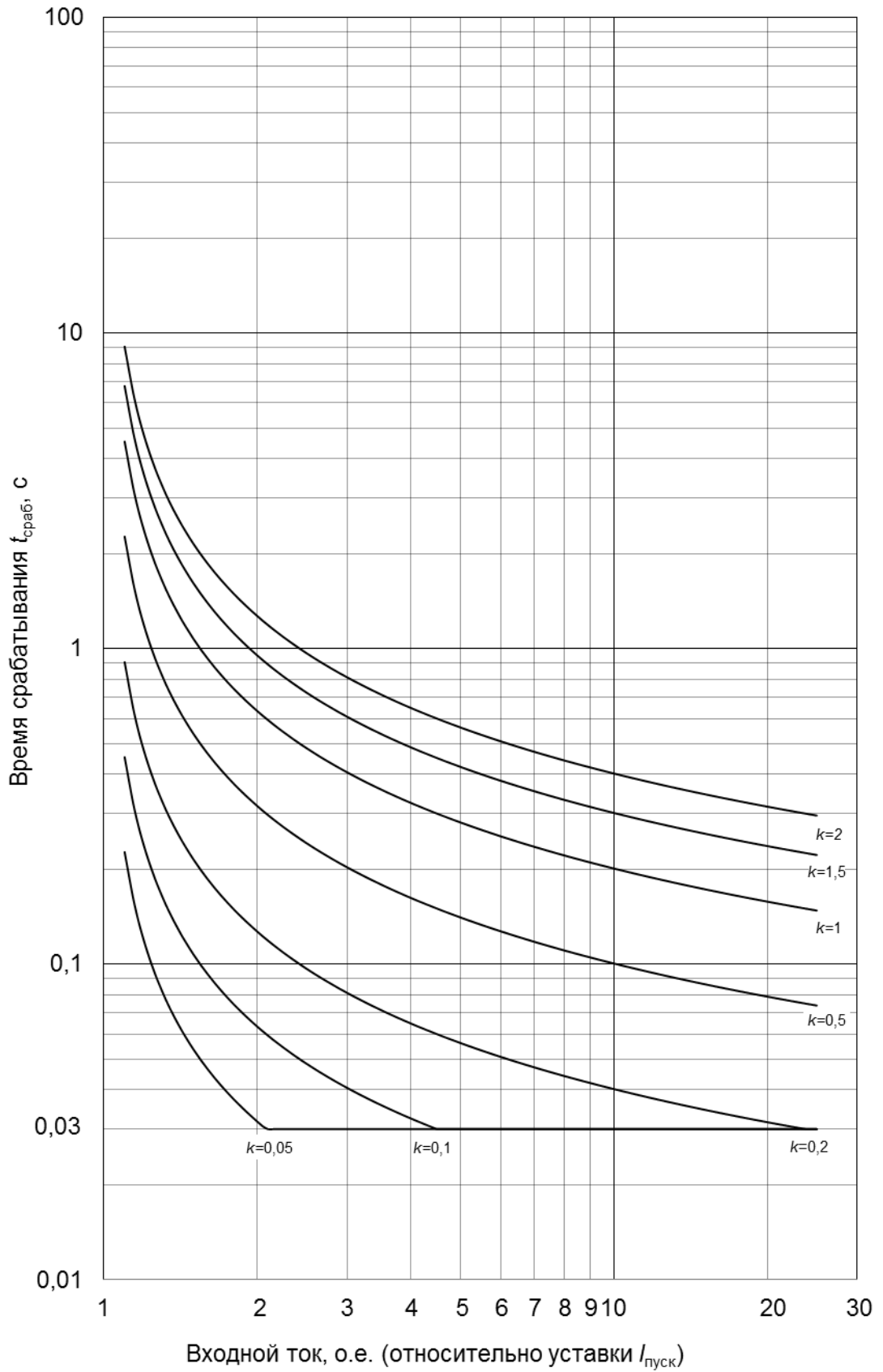


Рисунок Б.7 – Нормально инверсная ANSI

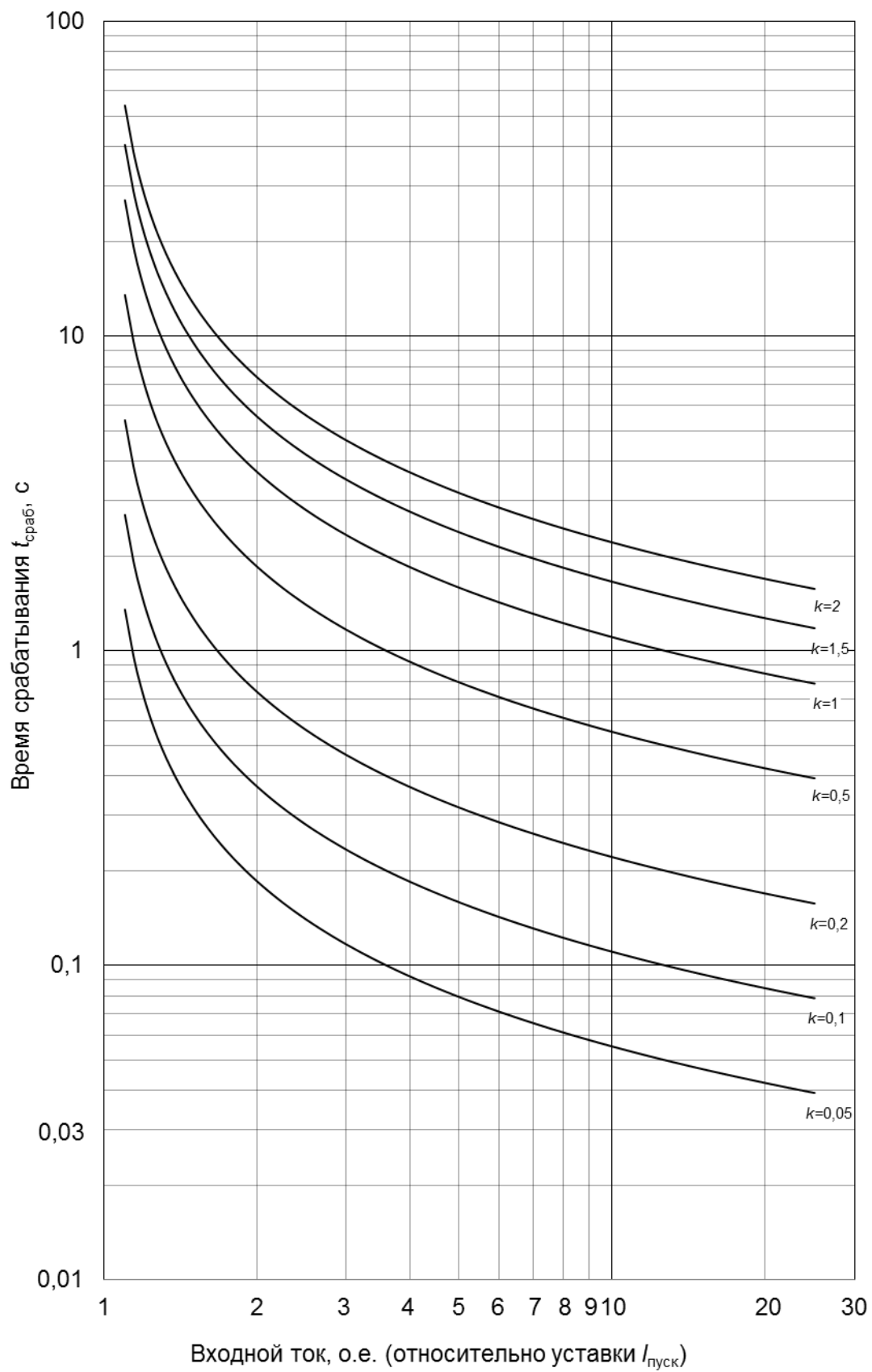


Рисунок Б.8 – Умеренно инверсная ANSI

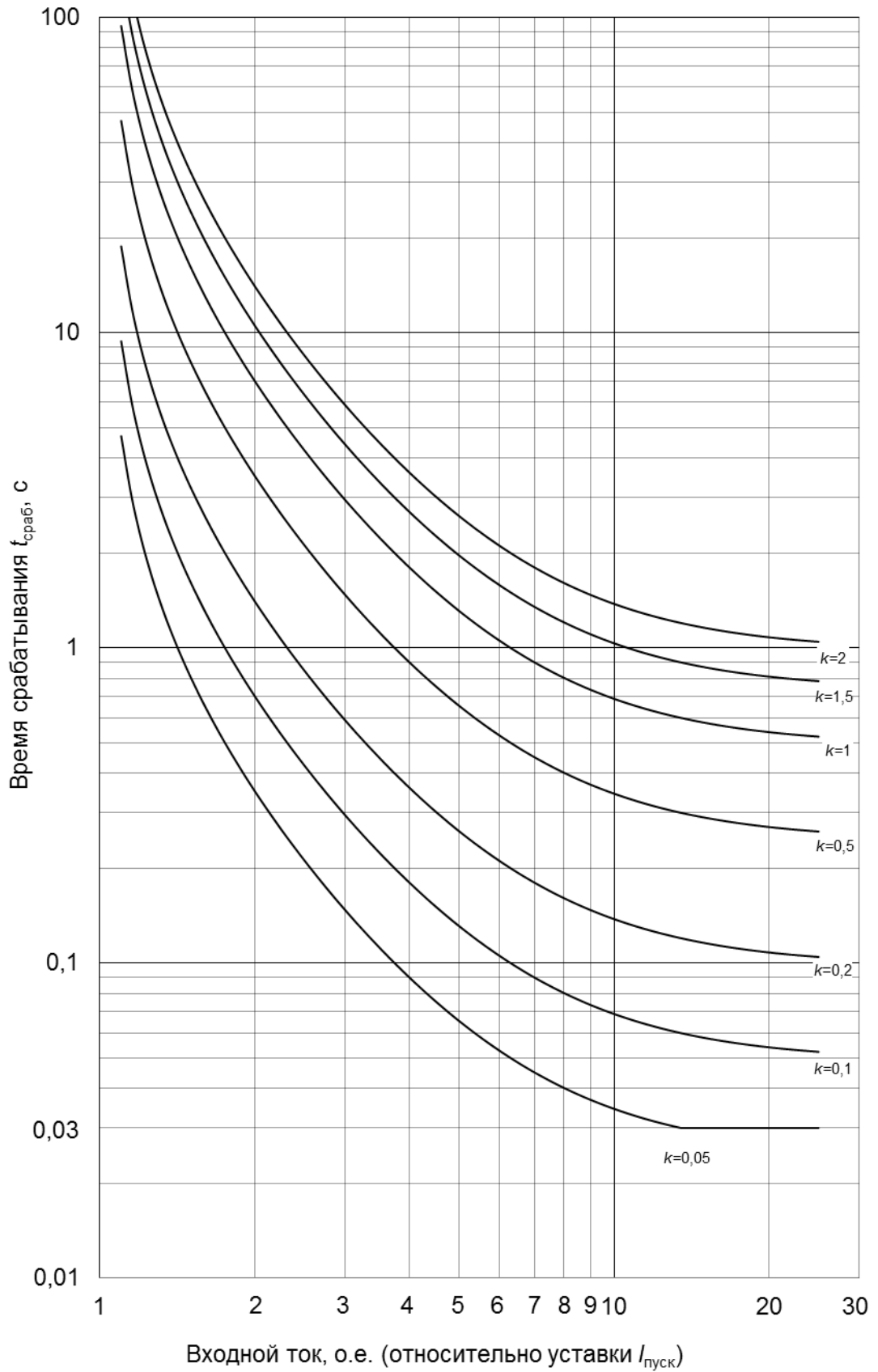


Рисунок Б.9 – Сильно инверсная ANSI

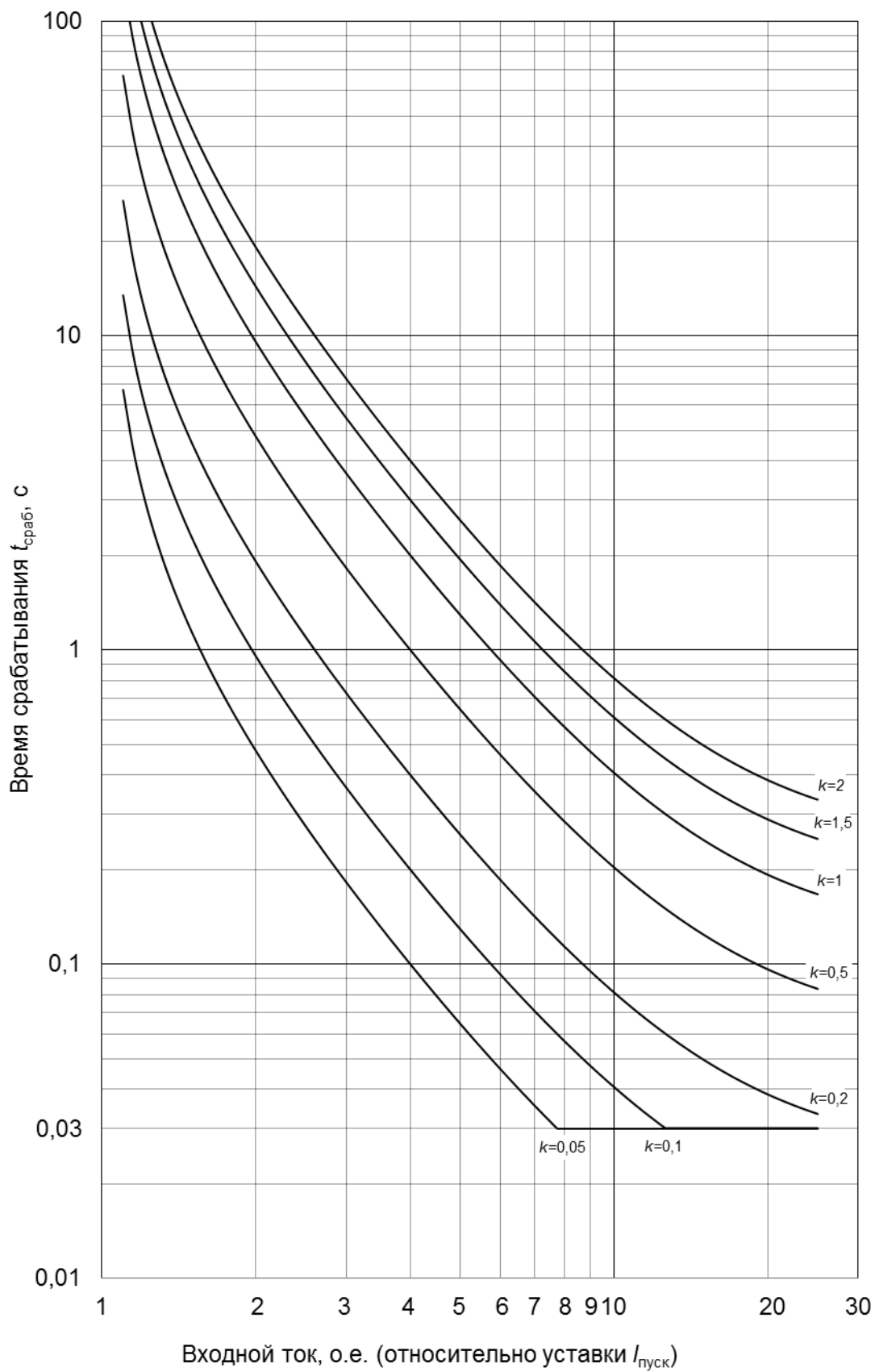


Рисунок Б.10 – Чрезвычайно инверсная ANSI

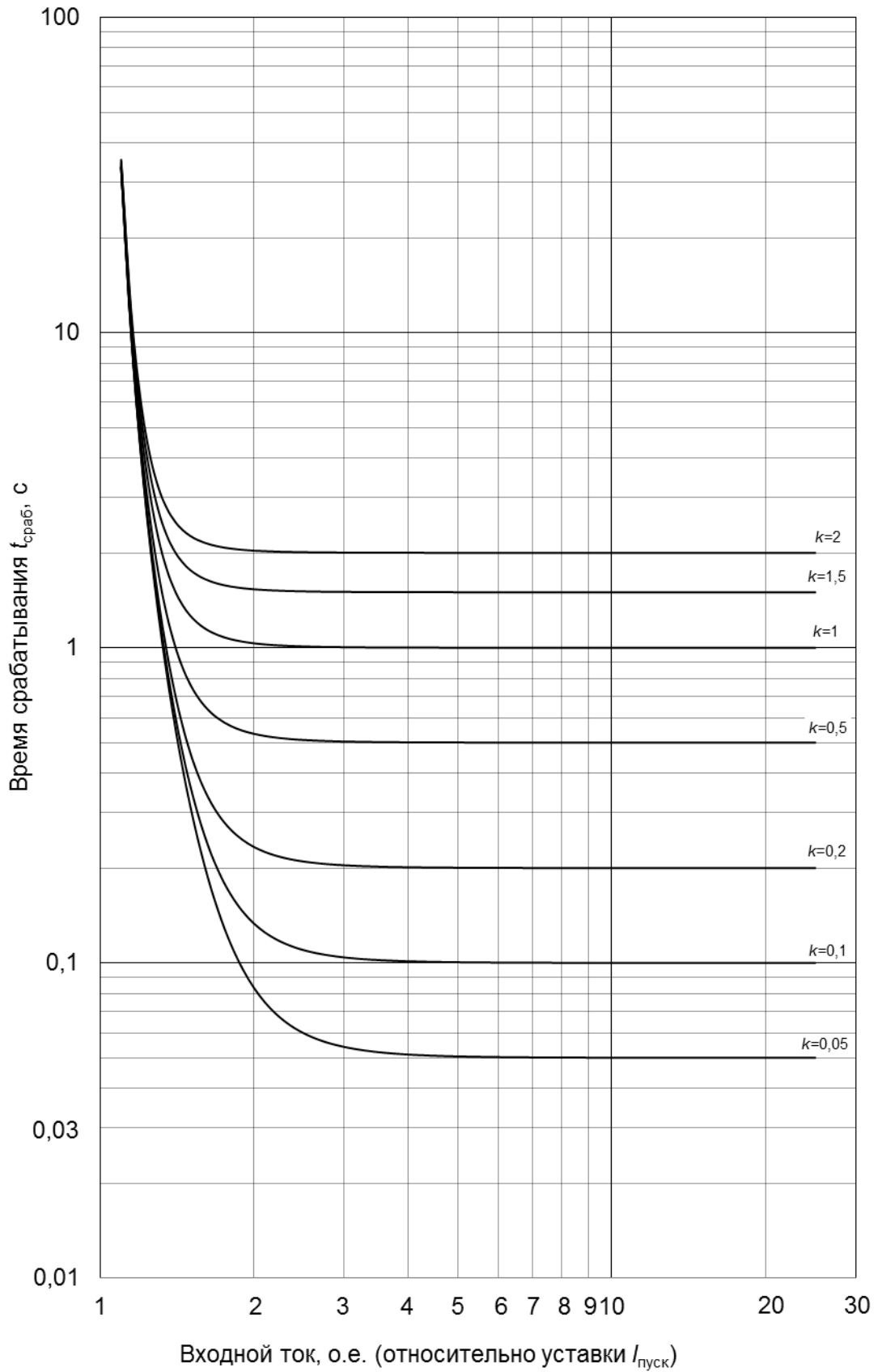


Рисунок Б.11 – Крутая (типа реле РТВ-I)

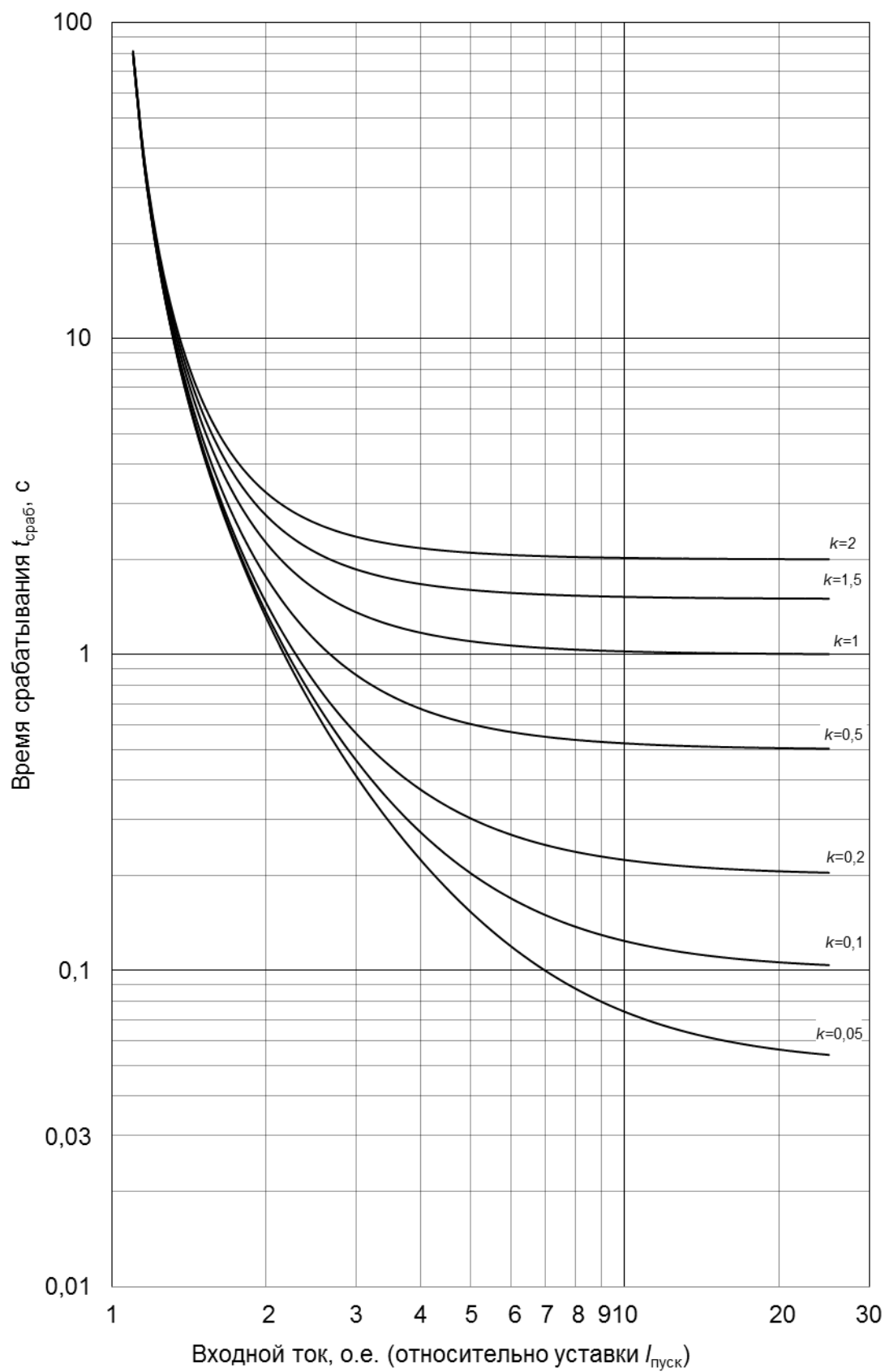


Рисунок Б.12 – Пологая (типа реле РТВ-IV и РТ-80)

Характеристические кривые зависимых выдержек времени на возврат

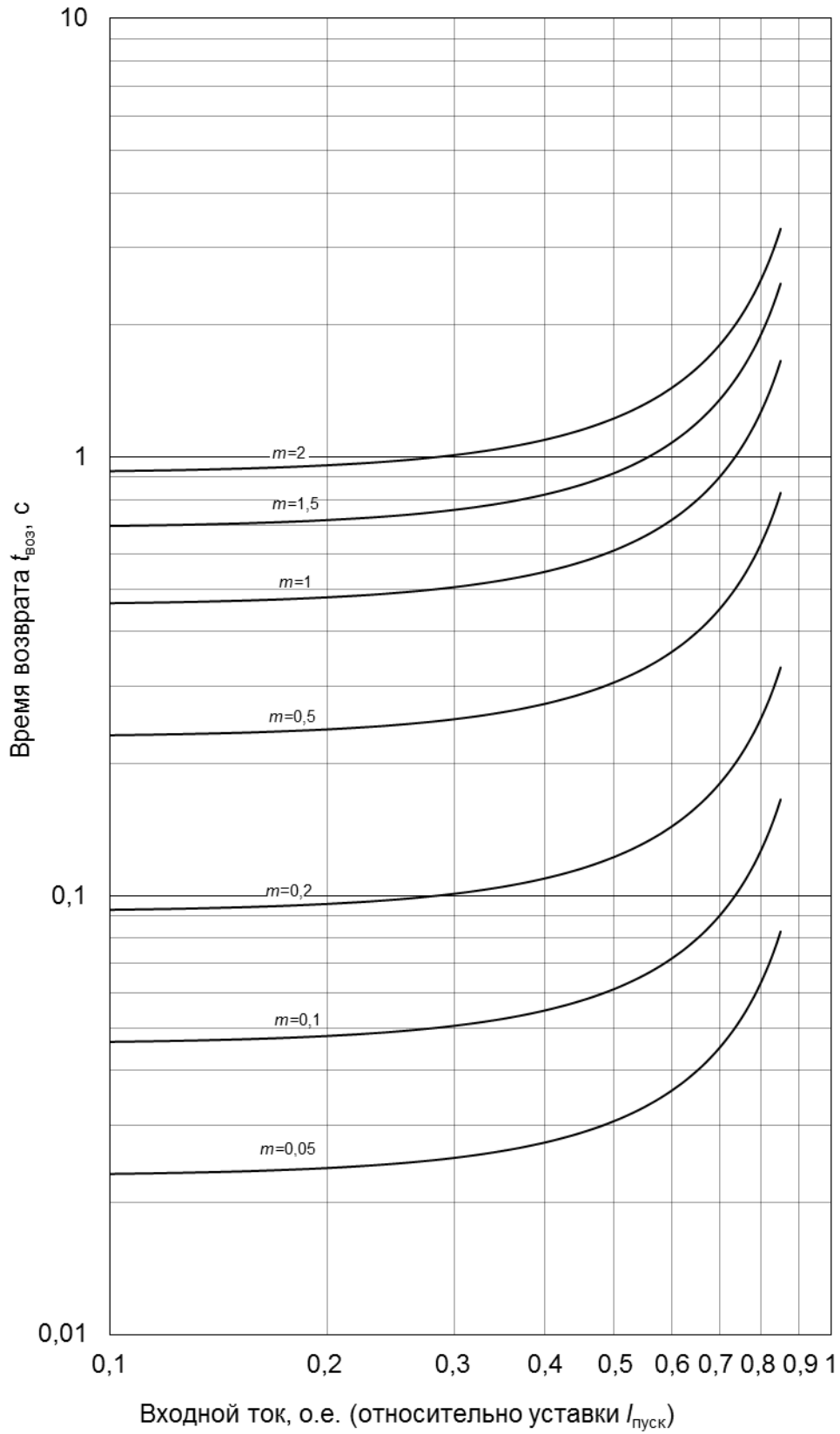


Рисунок Б.1– Нормально инверсная ANSI

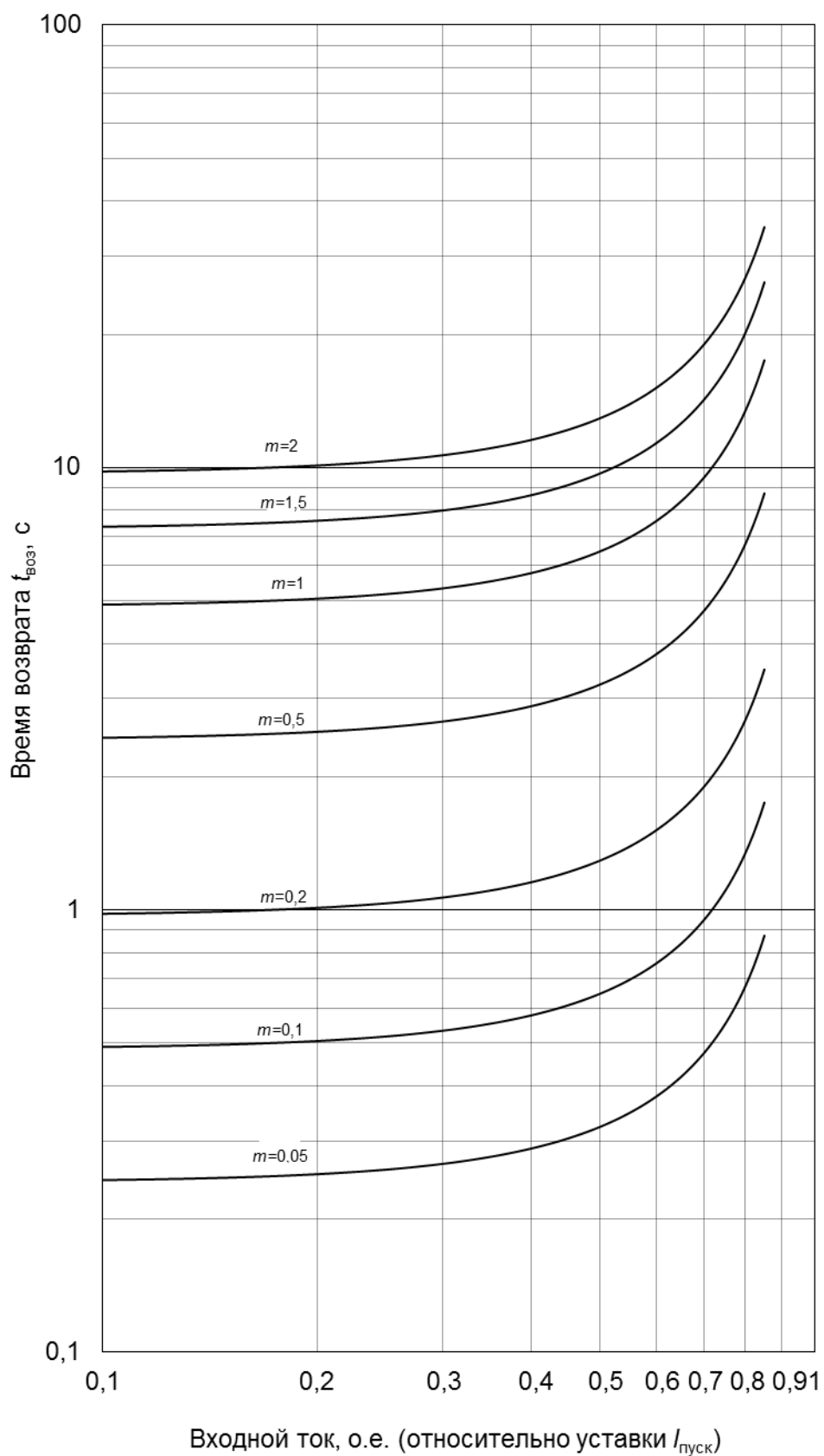


Рисунок Б.2 – Умеренно инверсная ANSI

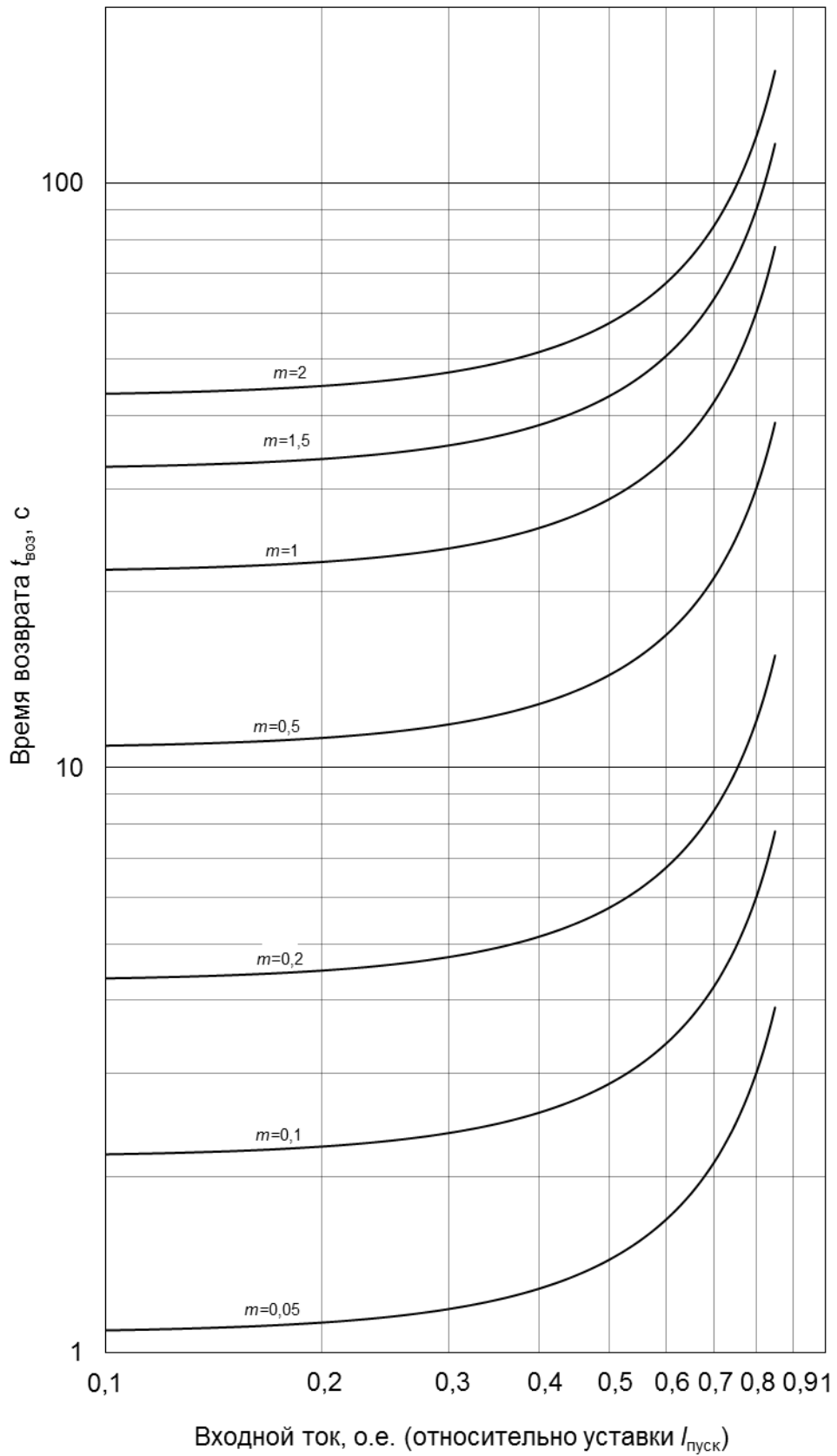


Рисунок Б.3 – Сильно инверсная ANSI

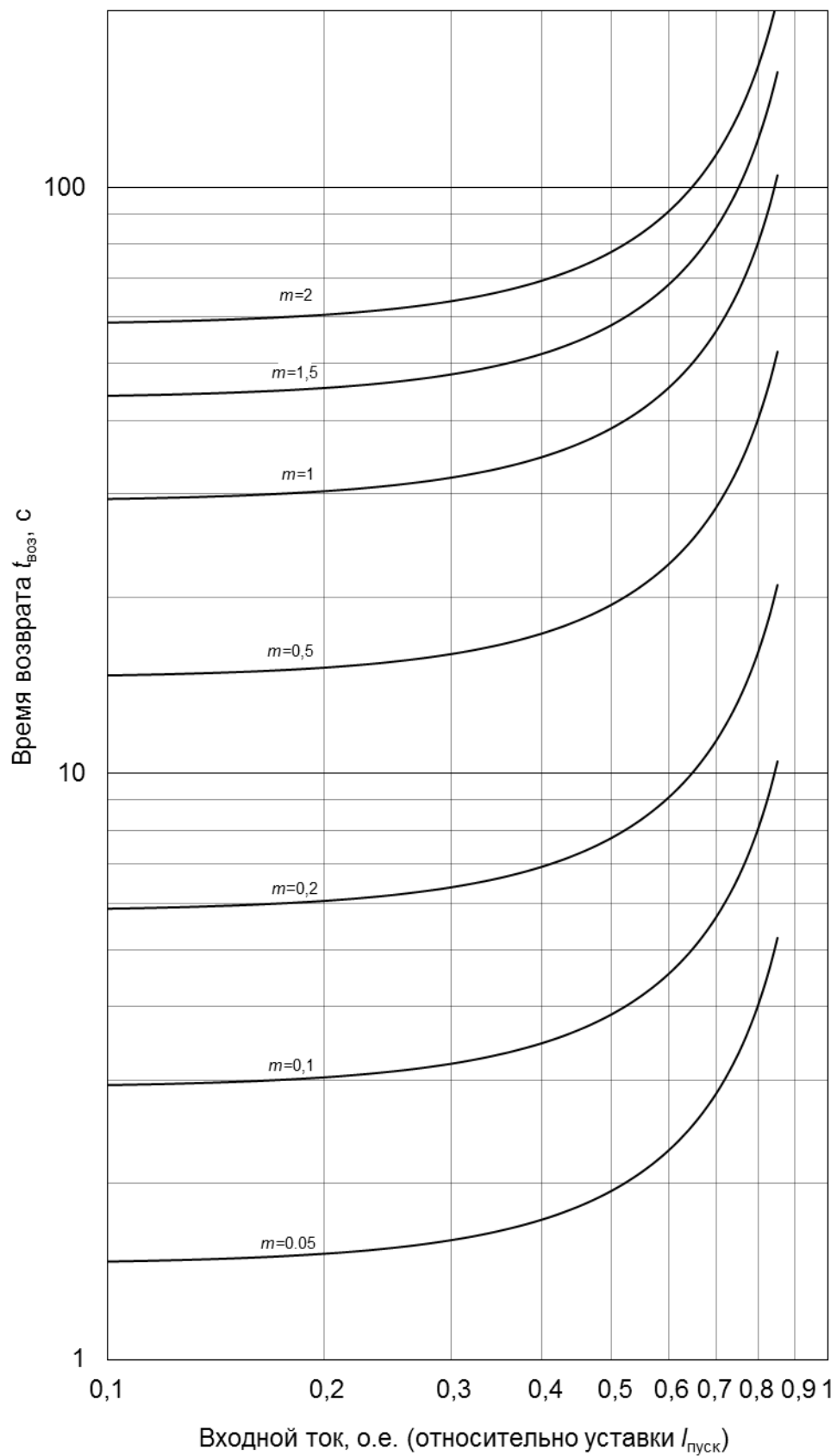


Рисунок Б.4 – Чрезвычайно инверсная ANSI

Приложение В
(справочное)

Расположение клеммных колодок и разъемов на задней панели терминала ЭКРА 247

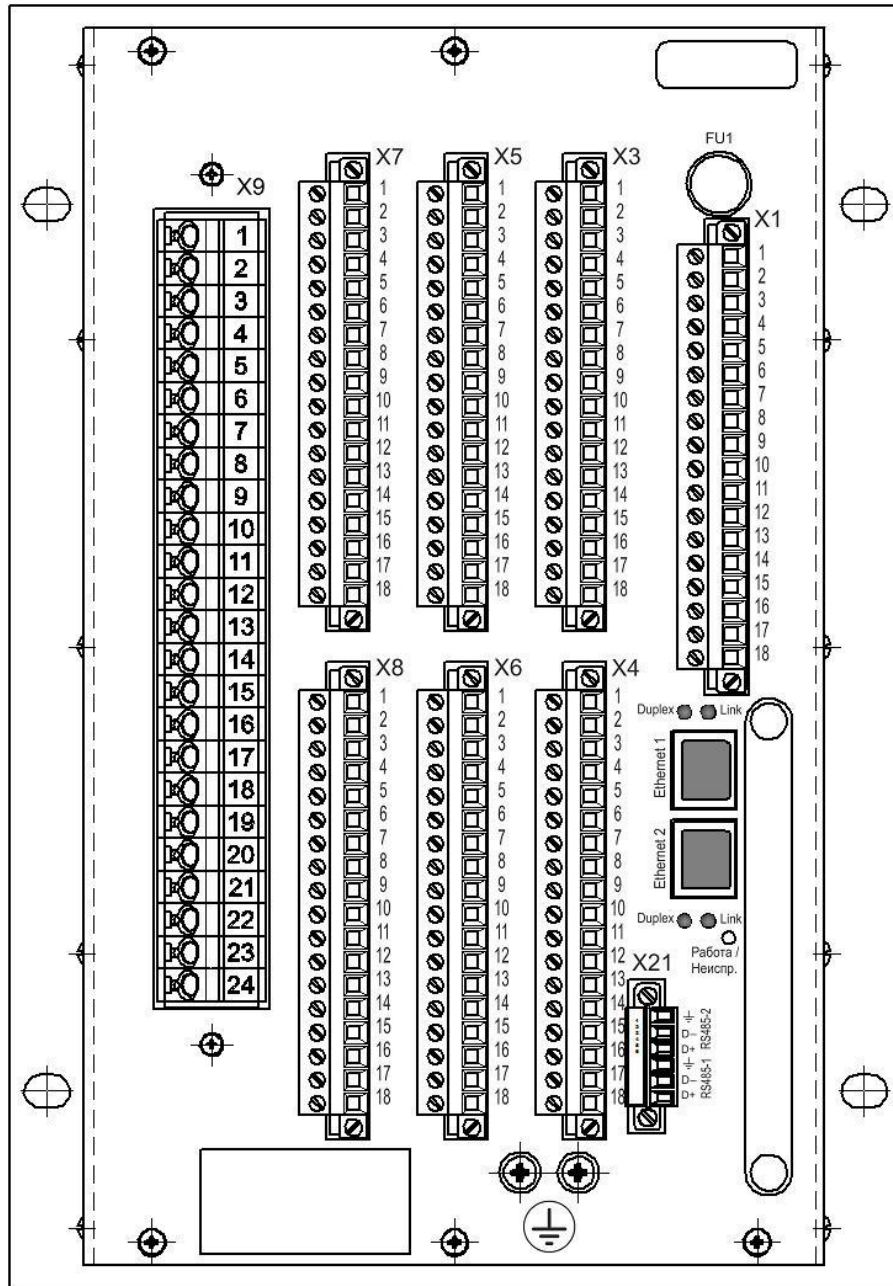


Рисунок В.1 - Расположение клеммных колодок и разъемов на задней панели терминала

Список используемой литературы

1. ПУЭ, Издание 7, 2013 г.
2. Байтер И.И., Богданова Н.А., Релейная защита и автоматика питающих элементов собственных нужд тепловых электростанций, Москва: Энергоатомиздат, 1989. 3-е издание. БЭ. Вып. 613.
3. Руководящие указания. Выпуск 3. Защита шин 6-220 кВ. – Москва, Ленинград: Государственное энергетическое издательство, 1961
4. ООО НПП "ЭКРА", Руководство по эксплуатации.,: Терминалы серии ЭКРА 200, ЭКРА.650321.001 РЭ: 2014.
5. ООО НПП "ЭКРА", Техническое описание., : Измерительный орган тока с зависимой и независимой выдержкой времени – 3I_t, : 2014.
6. Н.В. Чернобровов, Релейная защита. Учебное пособие
7. В.А. Андреев, Релейная защита и автоматика систем электроснабжения: Учебник для вузов, 4-е изд. перераб. и доп. – Москва, Высш. шк., 2006
8. РД 34.20.501-95, Правила технической эксплуатации электрических станций и сетей российской федерации, Утверждено 24.08.2015.
9. Правила технической эксплуатации электроустановок потребителей, Утверждено приказом Министерства энергетики РФ 13.01.2003 N6
10. Вайнштейн Р.А., Режимы заземления нейтрали в электрических системах: учебное пособие – Томск: Изд-во ТПУ, 2006
11. ОРТ.135.006 ТИ «Трансформаторы напряжения трехфазной антирезонансной группы НАЛИ-СЭЩ-6(10)».
12. 1ГТ.769.060 РЭ «Трехфазные группы 3хЗНОЛП.06»
13. ГОСТ 7746–2001 – Трансформаторы тока. Общие технические условия.
14. Вавин В.Н. Трансформаторы тока. 1966
15. Шабад. М.А. Расчеты релейной защиты и автоматки распределительных сетей. – Санкт-Петербур, 2003
16. ОРТ.135.038 ТИ. Трансформаторы тока ТОЛ-СЭЩ-10-IV.

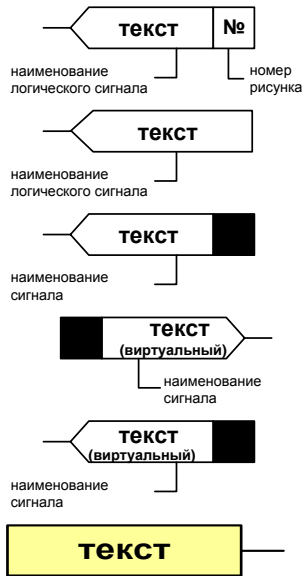
Принятые сокращения и обозначения

АВР	Автоматическое включение резерва
АПВ	Автоматическое повторное включение
АСДУ	Автоматизированная система диспетчерского управления
АРМ	Автоматизированное рабочее место
АСУ ТП	Автоматизированная система управления технологическими процессами
АУВ	Автоматика управления выключателем
АШП	Автомат шины питания
ВВВ	Выдержки времени на возврат
ВВС	Выдержки времени на срабатывание
ВГ	Высшие гармонические составляющие
ВН	Высшее напряжение
ВНР	Восстановление нормального режима
ВЭ	Ведомость эксплуатационная
ЗДЗ	Защита от дуговых замыканий
ЗМН	Защита минимального напряжения
ЗНР	Защита несимметричного режима
ЗОЗЗ	Защита от однофазных замыканий на землю
ЗПН	Защита от повышения напряжения
ЗПП	Защита от потери питания
ИО	Измерительный орган
КА	Коммутационный аппарат
КЗ	Короткое замыкание
КИН	Контроль исправности цепей напряжения
КИТ	Контроль исправности цепей переменного тока
ЛЗШ	Логическая защита шин
МТЗ	Максимальная токовая защита
НН	Низшее напряжение
ПК	Персональный компьютер
ПО	Пусковой орган
ПпН	Пуск по напряжению
ПСИ	Приемо-сдаточные испытания
ПТЭ	Правила технической эксплуатации
РНМ	Реле направления мощности
РКВ	Реле команды «Включить»

Редакция от 18.05.2020

РКНН	Реле контроля наличия напряжения
РКО	Реле команды «Отключить»
РКОН	Реле контроля отсутствия напряжения
РН	Реле напряжения
РПВ	Реле положения «Включено»
РПО	Реле положения «Отключено»
РС	Реле сопротивления
РТ	Реле тока
РУ	Распределительное устройство
РФК	Реле фиксации команды
СП	Схема подключения
ТЗНП	Токовая защита нулевой последовательности
ТН	Измерительный трансформатор напряжения
ТНЗНП	Токовая направленная защита нулевой последовательности
ТОНП	Токовая отсечка нулевой последовательности фаз
ТТНП	Трансформатор тока нулевой последовательности
ТТ	Измерительный трансформатор тока
УРОВ	Устройство резервирования отказа выключателя
ФС	Функциональная схема
ЦВ	Цепь включения
ЦО	Цепь отключения
ЦУ	Цепь управления
ЧАПВ	Частотное автоматическое повторное включение
ШП	Шины питания
ANSI	Американский Национальный Институт Стандартов
IEC	Международная электротехническая комиссия, МЭК

В функциональных схемах используются следующие элементы:



Внутренний логический сигнал устройства (выходной)

Внутренний логический сигнал устройства

Внешний дискретный выходной сигнал (воздействие на выходные реле)

Виртуальный дискретный входной сигнал (виртуальный сигнал)

Виртуальный дискретный выходной сигнал (виртуальный сигнал)

Выходной дискретный сигнал от измерительного органа

