

БИБЛИОТЕКА ЭЛЕКТРОМОНТЕРА

Выпуск 617

А. В. БЕЛЯЕВ

**ВЫБОР АППАРАТУРЫ,
ЗАЩИТ И КАБЕЛЕЙ
В СЕТЯХ 0,4 кВ**



Ленинград

ЭНЕРГОАТОМИЗДАТ

Ленинградское отделение

1988

В книге показано, как рассчитать токи к.з., учесть токоограничивающее действие электрической дуги в месте повреждения, какие значения токов принять для выбора аппаратуры и защит. Дана информация об автоматических выключателях и предохранителях новых типов и их защитных характеристиках. Далее рассмотрены вопросы выбора кабелей, аппаратуры, рабочих установок защит электродвигателей, сборок, вводов от трансформаторов, аварийных генераторов. Указано на недостатки защитных характеристик некоторых типов автоматических выключателей. Описаны выносные релейные защиты и области их применения. Даны примеры решения задач.

В приложении приведены справочные материалы для расчетов токов к.з.

Автор считает своим приятным долгом выразить искреннюю признательность за ценные советы и помощь в работе над книгой М. А. Шабаду и В. А. Семенову.

Замечания и отзывы просьба направлять по адресу: 191065, Ленинград, Марсово поле, 1, Ленинградское отделение Энергоатомиздата.

Автор

Построение первичных схем сетей 0,4 кВ определяется технологией производства, требованиями надежности электроснабжения электроприемников в соответствии с Правилами [13], удобством обслуживания, технико-экономическими показателями, а также требованиями защиты и автоматики. Схемы могут выполняться радиальными, магистральными и смешанными.

Радиальные схемы (рис. 1). От главного распределительного щита или комплектной трансформаторной подстанции (КТП) отходят линии питания электродвигателей Д1 и Д8 и других электроприемников большой мощности, а также сборок 1—4 (распределительных пунктов). К главному щиту нецелесообразно подключать большое количество электроприемников малой и средней мощности, так как они снижают его надежность. Для питания таких электроприемников (например, электродвигателей Д2—Д10) образуют вторичные сборки, питающиеся непосредственно от основного щита, и третичные сборки, питающиеся от вторичных сборок. Третичные сборки обладают наименьшей надежностью, их селективную защиту выполнить трудно, и поэтому их применяют лишь в отдельных случаях, для питания мелких и неответственных электроприемников. Токи к.з. на сборках значительно меньше, чем на основном щите 0,4 кВ, что позволяет применять более дешевую и менее стойкую аппаратуру с небольшими номинальными токами. При образовании сборок учитывается территориальное расположение электроприемников, удобство обслуживания, возможность экономии кабелей, поскольку сечение питающей сборки кабеля принимают меньше суммы сечений кабелей индивидуальных электроприемников ввиду их неодновременного включения.

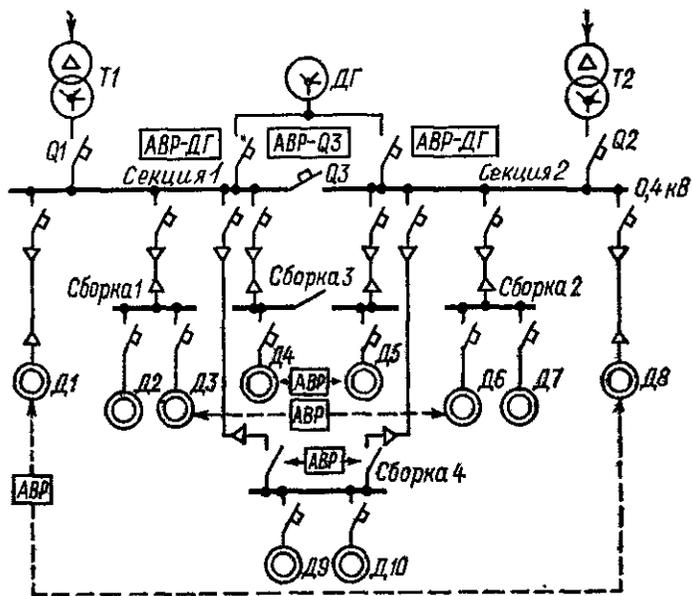


Рис. 1. Радиальная схема

Т — питающие трансформаторы; ДГ — аварийный дизель-генератор; Q — вводы и секционный автоматические выключатели; Д — электродвигатели

Распределение электродвигателей по сборкам зависит от их мощности и возможности выполнения защиты сети. Техничко-экономические расчеты показывают, что к главному щиту целесообразно, как правило, подключать электродвигатели большой мощности (более 55 кВт). Электродвигатели малой (до 10 кВт) и средней (10—55 кВт) мощности целесообразно подключать ко вторичным сборкам. Однако в зависимости от конкретных особенностей данной электроустановки одиночные электродвигатели большой мощности (но не более 100 кВт) иногда могут подключаться к вторичным сборкам, а средней — к основному щиту 0,4 кВ.

В ответственных электроустановках с целью обеспечения надежности всю схему делят на две независимые части (подсистемы). Каждая из подсистем состоит из своего понижающего трансформатора $T1$ ($T2$), питающегося от независимого источника, соответствующей секции основного щита 0,4 кВ и питающихся от нее вторич-

ных сборок. Подсистемы взаимно резервируются на разных ступенях напряжения с помощью устройств автоматического включения резерва (АВР). Электродвигатели и приводимые ими ответственные механизмы одного назначения обычно дублируют и снабжают технологическим АВР (Д1 и Д8, Д3 и Д6, Д4 и Д5). Такие электродвигатели также разделяют на две независимые группы, которые подключают к разным подсистемам (к разным секциям основного щита 0,4 кВ, к сборкам 1 и 2, имеющим вводы от разных секций, к разным секциям сборки 3). Ответственные электродвигатели, не имеющие технологического резервирования, подключают либо к секциям основного щита 0,4 кВ, либо к сборке 4, имеющей АВР со стороны питания.

При таком построении схемы надежность работы обеспечивается тем, что в случае погашения одной из подсистем и отказа или неуспешной работы АВР между подсистемами (к. з. на шинах) напряжение в другой подсистеме сохраняется и нарушения технологического процесса не произойдет, так как сработает АВР электродвигателей и других ответственных электроприемников.

Для особо ответственных электроприемников (от которых зависит безаварийный останов производства с целью предотвращения угрозы жизни людей, взрывов, пожаров, повреждений дорогостоящего оборудования) предусматривают третий, аварийный источник питания, например аварийный дизель-генератор ДГ. Один из вариантов его подключения показан на рис. 1, здесь он резервирует каждую из подсистем независимо от состояния другой подсистемы. Чтобы не перегрузить генератор, все электроприемники, кроме особо ответственных, отключаются при потере основных источников питания защитой минимального напряжения (с выдержкой времени), а затем устройство АВР ДГ включает питание от генератора [4].

Магистральные схемы (рис. 2). Распределение энергии от трансформаторов $T1$ и $T2$ до сборок 1, 2 и электродвигателей Д1, Д2 выполняется с помощью шинопроводов магистральных (ШМ) и распределительных (ШР), к которым подсоединяют электроприемники.

Смешанные схемы. Представляют собой комбинацию из радиальных и магистральных схем. На рис. 3 показана одна из таких схем, применяемая для питания собственных нужд тепловых электростанций. К основным

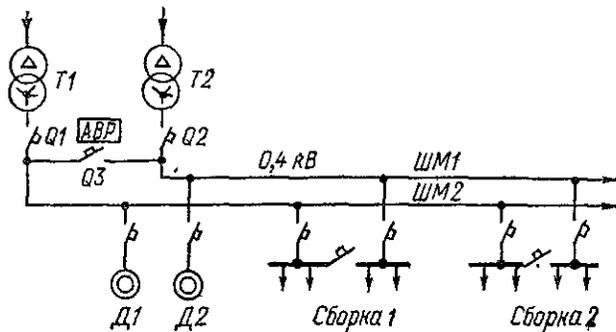


Рис. 2. Магистральная схема

секциям щитов 0,4 кВ подключены электродвигатели большой мощности Д1, Д2, Д3, к сборкам 1, 2, 3 — двигатели средней мощности Д4—Д9. Сборки 4, 5, 6, подключенные по магистральной схеме и имеющие АВР на вводах, предназначены для питания электродвигателей малой мощности (в основном задвижек). На вводах в сборки 4 и 6 установлены реакторы для снижения токов к.з. и обеспечения стойкости автоматических выключателей АП-50 отходящих линий. Для резервного питания используется специальный трансформатор ТСНр, от которого проложен шинпровод, имеющий ввод на каждый из основных щитов 0,4 кВ.

Построение схемы сети 0,4 кВ в большой степени определяется значениями токов коротких замыканий (к.з.) для выбора аппаратуры и защит, а также ограниченными возможностями применяемых защитных аппаратов (автоматических выключателей и плавких предохранителей).

Для этих сетей характерно весьма значительное (в десятки раз большее, чем в сетях напряжением выше 1000 В) влияние сопротивлений элементов схемы на значения токов к.з., быстрое снижение значений токов к.з. по мере удаления места повреждения от главных шин 0,4 кВ. Например, если при расчетах токов к.з. в сетях 6(10) кВ сопротивление кабеля с алюминиевыми жилами сечением $3 \times 150 \text{ мм}^2$ длиной 200 м можно не учитывать, то в сети 0,4 кВ такой же кабель, подключенный к КТП за трансформатором мощностью 1600 кВ.А, снижает значение тока трехфазного металлического к.з.

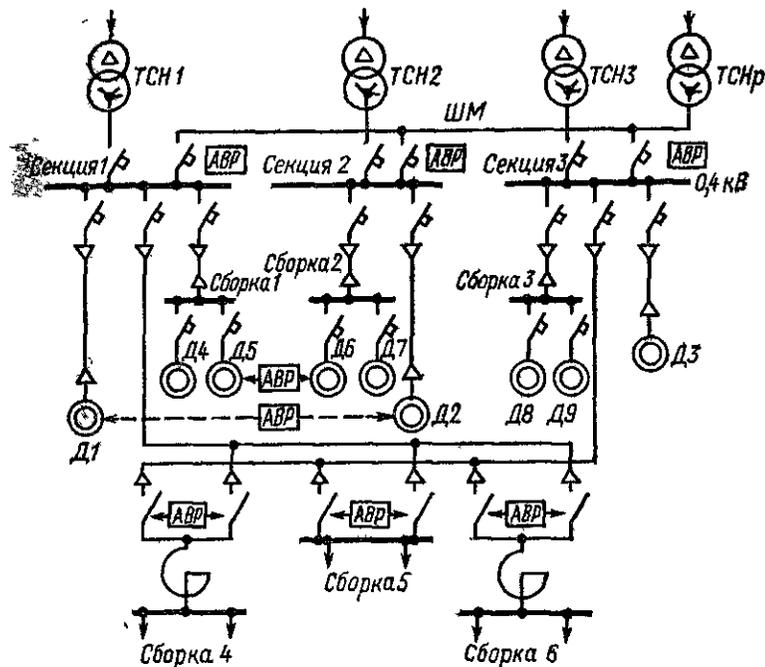


Рис. 3. Смешанная схема

ТСН — рабочий трансформатор; ТСНр — резервный трансформатор

в 8,7 раза по сравнению с аналогичным значением до кабеля.

В сетях 0,4 кВ в отличие от сетей напряжением выше 1000 В применяют только встроенные в автоматические выключатели весьма неточные максимальные токовые защиты или предохранители. Поэтому требования защиты сети накладывают определенные ограничения на типы и характеристики применяемых защитных аппаратов, длины и сечения кабелей и, следовательно, на построение схемы сети.

Например, при питании от основного щита 0,4 кВ кабельными линиями (магистральями) последовательно нескольких сборок с двигателями большой и средней мощности обычно не удается обеспечить необходимую чувствительность защиты этих линий из-за необходимости ее отстройки от токов пуска или самозапуска электро-

двигателей. Поэтому такая магистральная схема питания применяется только для электродвигателей малой мощности (сборки 4, 5, 6 на рис. 3). Для питания электродвигателей средней мощности используются сборки, имеющие один или два самостоятельных ввода от щита 0,4 кВ (сборки 1, 2, 3, 4 на рис. 1). Однако и для одиночных сильно нагруженных сборок с большим количеством электродвигателей средней мощности также часто не удается обеспечить достаточную чувствительность защит питающих линий. В этих случаях вместо одной такой сборки устанавливают несколько с самостоятельными линиями питания, или питание части двигателей осуществляют непосредственно от щита 0,4 кВ.

Выбор кабелей также может определяться не только нагрузкой, но и условиями защиты, например, в сетях, требующих защиты от перегрузки, или при необходимости обеспечения достаточной чувствительности защиты, когда считается целесообразным увеличить токи к.з. путем увеличения выбранного по нагрузке сечения кабеля (но не более, чем на 1—2 ступени).

Условие селективности действия защит обуславливает необходимость сокращения количества последовательно включенных аппаратов защиты в сети 0,4 кВ. Обычно селективными удается выполнить лишь 1—2 ступени защиты на участках от щита 0,4 кВ до электроприемников, включая защитный аппарат отходящей от щита линии.

Из изложенного следует, что для сетей 0,4 кВ характерно единство процесса построения схемы сети, выбора кабелей, коммутационных аппаратов и защит

2. РАСЧЕТЫ ТОКОВ КОРОТКОГО ЗАМЫКАНИЯ В СЕТЯХ 0,4 кВ

Цель и особенности расчетов. Расчет выполняется с целью выбора коммутационной аппаратуры, шинпроводов, кабелей и другого электрооборудования, а также проверки чувствительности защит.

Особенность расчета токов к.з. в сетях 0,4 кВ: необходимо учитывать активные и индуктивные сопротивления всех элементов цепи к.з.; при питании от энергосистемы не учитывается затухание периодической составляющей тока к.з. ввиду большой электрической

дальности генераторов; при питании от маломощных местных электростанций или автономных генераторов напряжением выше 1000 В затухание периодической составляющей тока к.з. не учитывается, если мощность генератора превышает мощность понижающего трансформатора в пять и более раз; при питании от автономных или аварийных генераторов напряжением 0,4 кВ затухание учитывается независимо от мощности генератора.

В зависимости от цели расчета учитывают разные расчетные режимы работы электрической схемы. При выборе аппаратуры расчетным считается максимальный режим, при котором токи к.з. имеют максимальные значения. Этот же режим учитывают при расчетах токов пуска и самозапуска электродвигателей с целью обеспечения несрабатывания защит в сети. При проверке чувствительности защит расчетным является минимальный режим, при котором токи к.з. имеют минимальные значения. Этот же режим используют для проверки возможности пуска и самозапуска электродвигателей.

При расчетах металлических к.з. (сопротивление контакта в месте повреждения не учитывается) определяют следующие значения токов:

$I_{к.макс}^{(3)}$ — максимальный ток трехфазного металлического к.з. при максимальном режиме работы питающей энергосистемы, используется для выбора аппаратуры защит, проверки селективности их действия;

$I_{к.мин}^{(2)}$ — минимальный ток двухфазного металлического к.з. при минимальном режиме работы энергосистемы, используется для проверки чувствительности защит;

$I_{к.мин}^{(1)}$ — минимальный ток однофазного металлического к.з., определяется для проверки чувствительности селективности действия защит.

Подавляющее большинство к.з. в сетях 0,4 кВ происходит через электрическую дугу в месте повреждения, сопротивление которой существенно снижает значение тока к.з. По данным исследований ЛенПЭОВНИИПЭМ 85 % случаев к.з. возникают вследствие металлического контакта, однако электродинамические силы, пропорциональные квадрату тока, разбрасывают металлические проводники, разрывают закоротки небольшого сечения и к.з. переходит в дуговое. При больших токах электродинамические силы достигают нескольких тонн

и так быстро разрывают металлический контакт, что ток к.з. не достигает максимального значения, а сразу же ограничивается сопротивлением дуги (как в токоограничивающих выключателях). Лишь в 2 % случаев к.з. остается металлическим, при условии надежно закрепленной закоротки большого сечения. Чтобы учесть токоограничивающее действие электрической дуги в месте повреждения, определяют следующие значения токов и напряжений:

$I_{к.ср}^{(3)}$ — средний, наиболее вероятный ток трехфазного к.з., вычисленный с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения [2], используется для выбора аппаратуры в сети, в том числе отходящих от КТП линий, в случае, если невозможно выбрать аппаратуру, стойкую при металлическом к.з. (кроме вводных и секционного выключателей КТП, которые всегда следует выбирать по металлическим к.з.), а также для проверки селективности защит при этом токе, если при металлическом к.з. она не обеспечивается;

$I_{кR}^{(2)}$ — минимальный ток двухфазного к.з., вычисленный с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения, используется для проверки чувствительности защит;

$I_{кR}^{(1)}$ — минимальный ток однофазного к.з., вычисленный с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения, используется для проверки чувствительности защит;

$U_{к.ост}$ — остаточное напряжение при к.з. через дугу, используется для проверки чувствительности максимальных токовых защит с пуском по напряжению, устанавливаемых на понижающих трансформаторах и генераторах напряжением 0,4 кВ.

Определяются также значения ударного тока к.з. и его тепловой импульс, их используют для выбора аппаратуры (автоматических выключателей, рубильников), шинопроводов и другого электрооборудования.

Сопротивления элементов схемы замещения. Для расчетов токов к.з. составляют схему замещения, в которую входят все сопротивления цепи к.з. Значения этих сопротивлений выражают в миллиомах (мОм). Далее рассмотрено, как определяются сопротивления отдельных элементов схемы замещения.

Питающая энергосистема. Активное и индуктивное

сопротивления питающей энергосистемы до зажимов высшего напряжения ВН понижающего трансформатора находят из расчета токов к.з. на стороне ВН и приводят к стороне низшего напряжения НН по выражениям:

$$x_c = 10^3 x_{c.ВН} \left(\frac{U_{н.т.НН}}{U_{н.т.ВН}} \right)^2; \quad r_0 = 10^3 r_{c.ВН} \left(\frac{U_{н.т.НН}}{U_{н.т.ВН}} \right)^2, \quad (1)$$

где $x_{c.ВН}$ и $r_{c.ВН}$ — соответственно индуктивное и активное сопротивления энергосистемы, приведенные к стороне ВН, Ом; x_c и r_0 — то же, приведенные к стороне НН понижающего трансформатора, мОм; $U_{н.т.НН}$ и $U_{н.т.ВН}$ — соответственно номинальные напряжения обмоток НН и ВН понижающего трансформатора.

Для практических расчетов токов к.з. допустимо не учитывать активное сопротивление энергосистемы, а индуктивное принимать равным полному сопротивлению энергосистемы (это не влияет на точность расчетов токов к.з. в сети 0,4 кВ), определяя его значение (в омах) по известному току $I_{к.ВН}^{(3)}$ (в килоамперах) или мощности $S_{к.ВН}^{(3)}$ (в мегавольт-амперах) трехфазного к.з. на зажимах ВН понижающего трансформатора 6(10)/0,4 кВ:

$$x_{c.ВН} \approx \frac{U_{c.ВН}}{\sqrt{3} I_{к.ВН}^{(3)}} = \frac{U_{c.ВН}^2}{S_{к.ВН}^{(3)}}, \quad (2)$$

где $U_{c.ВН}$ — напряжение энергосистемы со стороны ВН трансформатора, при котором определялись ток и мощность к.з. системы, кВ.

Трансформаторы. Активное и индуктивное сопротивления понижающего трансформатора (в миллиомах), приведенные к стороне НН:

$$z_T = 10^4 \frac{u_N U_{н.т}^2}{S_{н.т}}; \quad (3)$$

$$r_T = 10^6 \frac{P_R U_{н.т}^2}{S_{н.т}^2}; \quad (4)$$

$$x_T = \sqrt{z_T^2 - r_T^2}, \quad (5)$$

где $S_{н.т}$ — номинальная мощность трансформатора, кВ·А; $U_{н.т}$ — номинальное линейное напряжение обмотки НН, кВ; P_R — мощность потерь к.з. в трансформаторе, кВт; u_N — напряжение к.з. трансформатора, %.

Таблица 1. Активные и индуктивные сопротивления, мОм, трансформаторов 6(10)/0,4 кВ [12]

Мощность трансформатора, кВ·А	u_k , %	$x_{1T}=x_{2T}$	x_{0T}	$r_{1T}=r_{2T}$	r_{0T}	$x_T^{(1)}/3$
Соединение обмоток Y/Y						
100	4,5	64,7	581,8	31,5	253,9	260
160	4,5	41,7	367	16,6	150,8	162
250	4,5	27,2	234,9	9,4	96,5	104
400	4,5	17,1	148,7	5,5	55,6	65
630	5,5	13,6	96,2	3,1	30,3	43
1000	5,5	8,5	60,6	2,0	19,1	27
1000	8	12,6	72,8	2,0	19,1	33,6
1600	5,5	4,9	37,8	1,3	11,9	16,6
Соединение обмоток Δ/Y						
100	4,5	66	66	36,3	36,3	75,3
160	4,5	43	43	19,3	19,3	47
250	4,5	27	27	10,7	10,7	30
400	4,5	17	17	5,9	5,9	18,7
630	5,5	13,5	13,5	3,4	3,4	14
1000	5,5	8,6	8,6	2,0	2,0	9
1000	8	12,65	12,65	1,9	1,9	12,8
1600	5,5	5,4	5,4	1,1	1,1	5,7

Параметры стандартных трансформаторов 6(10)/0,4 кВ приведены в табл. 1.

Кабели. Активное и индуктивное сопротивления кабелей определяют по выражениям

$$x_k = x_{уд} l; \quad r_k = r_{уд} l, \quad (6)$$

где $x_{уд}$ и $r_{уд}$ — соответственно индуктивное и активное удельные сопротивления кабелей, принимаются по табл. 2, мОм/м; l — длина кабеля, м.

Шины и шинпроводы. Сопротивление шин и шинпроводов находят аналогично. Их удельные сопротивления приведены в табл. 3, 4. Сопротивление шин и шинпроводов длиной 5 м и менее можно не учитывать, так как их влияние на ток к. з. невелико.

При известных расстояниях между прямоугольными шинами индуктивное сопротивление (в миллиомах на метр) можно определить приблизительно по выражению

Таблица 2. Удельное сопротивление (прямой последовательности) кабелей с алюминиевыми жилами при температуре проводника 65 °С мОм/м [18]

фазных	Сечение жил, мм ²		$r_{уд}$	$x_{уд}$	
	нулевой			трехжильный кабель	четырёхжильный кабель
3×4	2,5		9,610	0,092	0,098
3×6	4		6,410	0,087	0,094
3×10	6		3,840	0,082	0,088
3×16	10		2,400	0,078	0,084
3×25	16		1,540	0,062	0,072
3×35	16		1,100	0,061	0,068
3×50	25		0,769	0,06	0,066
3×70	35		0,549	0,059	0,065
3×95	50		0,405	0,057	0,064
3×120	50		0,320	0,057	0,064
3×150	70		0,256	0,056	0,063
3×185	70		0,208	0,056	0,063
3×240	—		0,160	0,055	—

Примечание. Для кабелей с медными жилами приведенные в таблице значения активного сопротивления следует уменьшить в 1,7 раза.

$$x_{уд} = 0,1445 \lg \frac{4a_{ср}}{h}, \quad (7)$$

где $a_{ср} = \sqrt[3]{a_{12} a_{13} a_{23}}$ — среднее геометрическое расстояние между фазами 1, 2 и 3, мм; h — высота шины, мм.

Воздушные линии. Активное и индуктивное сопротивления линий определяются по формуле (6). Для линий 0,4 кВ с проводами из цветных металлов значение удельного индуктивного сопротивления приблизительно принимается равным 0,3 мОм/м, активного — по табл. 5. Линии со стальными проводами применяют редко. Их активное и индуктивное сопротивления зависят от конструкции провода, значения тока и могут быть найдены из работ [5, 14].

Реактор напряжением 0,4 кВ типа РТТ-0,38-50-0,14. Номинальные параметры реактора: напряжение 380 В, ток 50 А, индуктивное сопротивление при частоте 50 Гц составляет 140 мОм, активное — для исполнения УЗ (алюминиевая обмотка) 17 мОм, для исполнения ТЗ (медная обмотка) 16 мОм. До 1982 г. реактор обозначался ТРТС-0,5-50-0,14.

Таблица 3. Удельные сопротивления шин при 65 °С, мОм/м [15]

Сечение, мм²	r _{уд}		x _{уд} при среднем геометрическом расстоянии между фазами, мм, равно			
	медь	алюминий	100	150	200	250
25×3	0,2680	0,475	0,1790	0,2000	0,225	0,244
30×3	0,2230	0,394	0,1630	0,1890	0,206	0,235
30×4	0,1670	0,296	0,1630	0,1890	0,206	0,235
40×4	0,1250	0,222	0,1450	0,1700	0,189	0,214
40×5	0,1000	0,177	0,1450	0,1700	0,189	0,214
50×5	0,0600	0,142	0,1370	0,1565	0,180	0,200
50×6	0,0670	0,118	0,1370	0,1565	0,180	0,200
60×6	0,0558	0,099	0,1195	0,1450	0,163	0,189
60×8	0,0418	0,074	0,1195	0,1450	0,163	0,189
80×8	0,0313	0,055	0,1020	0,1260	0,145	0,170
80×10	0,0250	0,0445	0,1020	0,1260	0,145	0,170
100×10	0,0200	0,0355	0,0900	0,1127	0,133	0,157
2 (60×8)	0,0209	0,0370	0,1200	0,1450	0,163	0,189
2 (80×8)	0,0157	0,0277	—	0,1260	0,145	0,170
2 (80×10)	0,0125	0,0222	—	0,1260	0,145	0,170
2 (100×10)	0,0100	0,0178	—	—	0,133	0,157

Трансформаторы тока. Сопротивление трансформаторов тока ввиду почти незаметного влияния на ток к. з. для упрощения расчетов не учитывается.

Автоматические выключатели, рубильники, переходные сопротивления. Сопротивления автоматических выключателей, рубильников, а также переходные сопротивления (вставных контактов, болтовых соединений шин и др.) принимают по справочникам и каталогам. Эти сопротивления часто не учитывают, поскольку их влияние на значение тока к. з. не превышает 5 % вблизи трансформатора и снижается при удалении точки к. з. Сопротивление автоматического выключателя, отключающего к. з., не учитывают, так как при экспериментальном определении его предельной коммутационной способности исходят из токов, которые были в цепи при отсутствии этого выключателя (ГОСТ 2933—83).

При определении токов металлического к. з. $I_{к.макс}^{(3)}$ и $I_{к.мин}^{(3)}$ переходное сопротивление в месте повреждения не учитывается.

При определении минимального тока к. з. с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения $I_{кR}^{(3)}$ в схему замещения вводится активное сопротивление

Таблица 4. Удельные сопротивления шинопроводов до 1000 В, мОм/м [16]

Тип шинпровода	Номинальный ток, А	Размеры сечения, мм²	
		фазных шин	нулевого провода
ПМА73	1600	2 (90×8)	2×710
ПМА68Н	2500	2 (120×10)	2×640
ПМА68Н	4000	2 (160×12)	2×640
ПЗМ16	1600	2 (100×8)	1500
ПРА73	250	35×5	—
ПРА73	400	50×5	—
ПРА73	630	80×5	—

Продолжение

Тип шинпровода	Сопротивление фазы		Сопротивление петли фаза—нуль		
	r _{уд}	x _{уд}	z _{п.уд}	x _{п.уд}	r _{п.уд}
ПМА73	0,031	0,017	0,123	0,072	0,098
ПМА68Н	0,027	0,023	—	—	—
ПМА68Н	0,013	0,02	—	—	—
ПЗМ16	0,017	0,014	0,067	0,052	0,043
ПРА73	0,200	0,100	—	—	—
ПРА73	0,130	0,100	—	—	—
ПРА73	0,085	0,075	—	—	—

Сопротивление $R_{п} = 15$ мОм [2, 8], учитывающее совокупно все переходные сопротивления (рубильников, автоматов, вставных контактов, болтовых соединений) и сопротивление электрической дуги в месте повреждения.

Значение $R_{п} = 15$ мОм соответствует минимальному возможному току к. з., полученному по опытным данным на одной из установок 5 кВ [18]. Максимальное расчетное значение тока к. з., равное 58 кА, давалось получить только при наличии толстой медной перемычки, надежно привинченной к шинам. При к. з., полученном с помощью привинченной медной закоротки сечением 6—25 мм², значение тока называлось равным соответственно 60—87 % максимального, при свободно лежащем медном бруске — 56 %, при стальном свободно лежащем бруске — 68 %, а при перекрытых по изоляции — 32—56 %. Таким образом, минимальное значение тока к. з. было равно $0,32 \times 58 = 18,6$ кА. Из первого опыта металлического к. з. со значением тока 58 кА легко найти сопротивление цепи, которое приблизительно можно считать индуктивным: $x = U_{к} / (\sqrt{3} I_{к}^{(3)}) = 500 / (\sqrt{3} \cdot 58) = 5$ мОм. В опытах к. з. через наибольшее переходное сопротивление можно

Таблица 5. Конструктивные и расчетные данные неизолированных медных, алюминиевых и сталеалюминиевых проводов при 20 °С (ГОСТ 839—74)

Номинальное сечение, мм ²	Медные провода (М)		Алюминиевые провода (А)		Сталеалюминиевые провода (АС)	
	расчетный диаметр, мм	$r_{уд}$, мОм/м	расчетный диаметр, мм	$r_{уд}$, мОм/м	расчетный диаметр, мм	$r_{уд}$, мОм/м
4	2,2	4,52	—	—	—	—
6	2,7	3,03	—	—	—	—
10	3,6	1,79	—	—	4,5	2,695
16	5,1	1,13	5,1	1,8	5,6	1,772
25	6,4	0,72	6,4	1,14	6,9	1,146
35	7,5	0,515	7,5	0,83	8,4	0,773
50	9,0	0,31	9,0	0,576	9,6	0,593
70	10,7	0,267	10,7	0,412	11,4	0,42
95	12,6	0,191	12,3	0,308	13,5	0,314
120	14,0	0,154	14,0	0,246	15,5	0,249
150	15,8	0,122	15,8	0,194	16,8	0,195
185	17,6	0,099	17,5	0,157	18,8	0,159

найти значение этого сопротивления R_n . Поскольку минимальное значение тока к. з. равно $I_{кР}^{(3)} = U / (\sqrt{3} \sqrt{x_{\Sigma}^2 + R_n^2}) = 500 / (\sqrt{3} \sqrt{5^2 + R_n^2}) = 18,6$ кА, то $R_n = 15$ мОм. Это значение R_n рекомендуется вводить в расчетную цепь инструкцией СН-357—77 [8]. Значение переходных сопротивлений $R_n = 15$ мОм можно принимать одинаковым для любой точки сети 0,4 кВ. Это объясняется тем, что по мере удаления от трансформатора существенно увеличиваются сопротивления остальных элементов цепи к. з., поэтому влияние переходных сопротивлений на ток к. з. быстро уменьшается и их более точный учет уже не имеет практического смысла. Определяющим в значении R_n является сопротивление электрической дуги в месте повреждения.

Расчет токов междуфазного к. з. при питании от энергосистемы. Ток трехфазного металлического к. з. (в килоамперах) определяется по выражению

$$I_k^{(3)} = \frac{U_{ср.л}}{\sqrt{3} \sqrt{x_{\Sigma}^2 + r_{\Sigma}^2}} = \frac{U_{ср.л}}{\sqrt{3} z_{\Sigma}}, \quad (8)$$

где $U_{ср.л}$ — среднее номинальное линейное напряжение сети НН, В (для сети 0,4 кВ равно 400 В); x_{Σ} и r_{Σ} — результирующее активное и индуктивное сопротивления (прямой последовательности) цепи к. з., мОм; z_{Σ} — результирующее полное сопротивление цепи к. з., мОм.

При определении $I_{к.макс}^{(3)}$ в значения x_{Σ} и r_{Σ} входят сопротивления питающей энергосистемы в максимальном режиме, а при определении $I_{к.мин}^{(3)}$ — в минимальном.

Минимальный ток металлического двухфазного к. з.

$$I_{к.мин}^{(2)} = 0,867 I_{к.мин}^{(3)}. \quad (9)$$

Минимальный ток трехфазного к. з. с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения обычно почти не зависит от режима работы питающей системы и определяется по выражению

$$I_{кР}^{(3)} = \frac{U_{ср.л}}{\sqrt{3} \sqrt{x_{\Sigma}^2 + (r_{\Sigma} + R_{пер})^2}}, \quad (10)$$

где x_{Σ} и r_{Σ} — индуктивное и активное результирующие сопротивления (прямой последовательности) цепи к. з. без учета сопротивлений рубильников, выключателей, вставных контактов, болтовых соединений, мОм; $R_{пер}$ — переходные сопротивления, совокупно учитывающие сопротивление электрической дуги в месте к. з., а также сопротивление рубильников, выключателей, вставных контактов, болтовых соединений, рекомендуется принимать равным 15 мОм.

Соответствующий ток двухфазного к. з.

$$I_{кР}^{(2)} = 0,867 I_{кР}^{(3)}. \quad (11)$$

Среднее значение (наиболее вероятное) тока трехфазного к. з. с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения для любого расчетного случая (любой мощности питающей системы, трансформатора, удаленности точки к. з.) определяется по выражению [2]

$$I_{к.ср}^{(3)} = k_n \frac{I_{к.макс}^{(3)} + I_{кР}^{(3)}}{2}, \quad (12)$$

где k_n — коэффициент надежности, принимаемый равным 1,05—1,1 при токах металлического к. з. более 40 кА и 1,0 в остальных случаях.

Значения токов, получаемые по выражению (12), практически совпадают с результатами экспериментальных исследований (наиболее вероятных токов к. з. в электроустановках 0,4 кВ [2]).

Реальные возможные значения токов трехфазных к. з. находятся в зоне, верхней границей которой является ток металлического

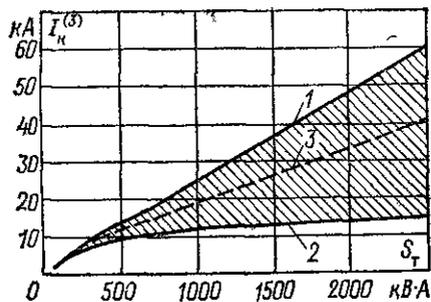


Рис. 4. Зона возможных токов при трехфазном к. з. на стороне 0,4 кВ трансформатора в зависимости от его мощности S_T

1 — граница максимальных токов при металлическом к. з. $I_{к.макс}^{(3)}$; 2 — граница минимальных значений токов к. з. через переходные сопротивления $I_{к.Р}^{(3)}$; 3 — значения наиболее вероятных токов к. з. $I_{к.ср}^{(3)}$

к. з. $I_{к.макс}^{(3)}$, определяемый по формуле (8), нижней — ток $I_{к.Р}^{(3)}$, вычисленный с учетом токоограничивающего действия дуги по формуле (10).

Влияние токоограничивающего действия дуги на зону возможных токов к. з. зависит от мощности трансформатора, мощности питающей энергосистемы и удаленности точки к. з. от шин 0,4 кВ.

Влияние мощности трансформатора на величину зоны возможных токов к. з. за трансформатором (на шинах 0,4 кВ) для случая, когда трансформатор питается от мощной энергосистемы ($x_0 = 0,1 x_T$), показано на рис. 4. Из этого рисунка видно, что влияние токоограничивающего действия дуги очень велико, особенно для мощных трансформаторов. Чем меньше мощность трансформатора (т. е. чем больше результирующее сопротивление до точки к. з.) тем меньше зона возможных токов к. з.

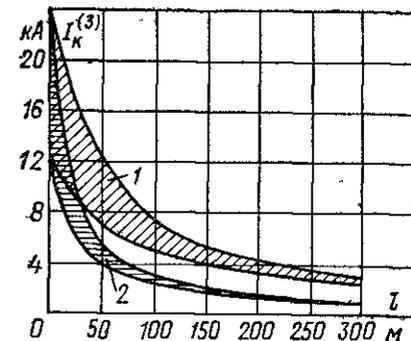
По мере удаления точки к. з. от шин 0,4 кВ зона возможных токов также сужается (рис. 5).

Аналогично влияет на зону возможных токов к. з. и сопротивление питающей системы. Для пояснения этого влияния представим сопротивление питающей системы до выводов 6 или 10 кВ трансформатора x_0 в виде отношения x_0/x_T . Зона возможных токов к. з. за трансформаторами в зависимости от x_0/x_T видна из рис. III, а, б, в. (т. е. чем больше результирующее сопротивление до точки к. з.), тем меньше зона возможных токов к. з.

Таким образом, в зависимости от конкретных расчетных условий значения токов $I_{к.макс}^{(3)}$ и $I_{к.Р}^{(3)}$ могут весьма существенно отличаться друг от друга, и это необходимо учитывать при выборе аппаратуры и проверке чувствительности защиты.

Для выбора аппаратуры следует использовать значения тока металлического к. з. Допустимо выбирать аппаратуру линий, отходящих от шин щита 0,4 кВ, по значению среднего (наиболее вероятного) тока к. з., если невозможно выбрать аппаратуру, стойкую при

Рис. 5. Зоны возможных токов при трехфазном к. з. алюминиевыми кабелями сечением $3 \times 150 \text{ мм}^2$ (зона 1) и $3 \times 50 \text{ мм}^2$ (зона 2) в зависимости от их длины l при питании от трансформатора мощностью 1000 кВ·А ($x_0 = 0,1 x_T$)



металлических к. з. Однако вводные и секционный выключатели этого щита как наиболее ответственные следует выбрать по металлическим к. з., поскольку при отказе выключателя отходящей линии они должны локализовать к. з. в пределах одной из подсистем электрической схемы.

В то же время при проверке чувствительности защит трансформаторов 6/0,4 и 10/0,4 кВ, а также автоматических выключателей и предохранителей 0,4 кВ во избежание отказов защиты следует учитывать минимальные токи к. з., рассчитанные с учетом токоограничивающего действия дуги $I_{к.Р}$. Например, согласно директивным указаниям института АТЭП коэффициент чувствительности (отношение минимального тока к. з. протекающего через реле защиты, к току его срабатывания) максимальной токовой защиты понижающих трансформаторов при двухфазном к. з. со стороны 0,4 кВ должен быть: при токе металлического к. з. $I_{к.мин}^{(2)}$ не менее 1,5, при токе к. з. с учетом токоограничивающего действия дуги $I_{к.Р}^{(2)}$ не менее 1,2.

Если чувствительность максимальной токовой защиты трансформатора оказывается недостаточной к токам к. з. с учетом токоограничивающего действия дуги, то следует уменьшить ток срабатывания защиты, а для обеспечения ее несрабатывания при токах самозапуска электродвигателей уменьшить количество двигателей, участвующих в самозапуске, либо применить их поочередный автоматический самозапуск, либо выполнить защиту с пусковым органом напряжения. При определении чувствительности последнего также следует учитывать возможность дугового к. з. (см. § 11, пример 13). Расчеты показывают, что применение пускового органа напряжения для трансформаторов мощностью 630 кВ·А и более при малом сопротивлении питающей энергосистемы неэффективно из-за низкой чувствительности, однако вполне оправдано при большом сопротивлении питающей энергосистемы, а также при небольшой мощности трансформаторов или для защиты генераторов напряжением 0,4 кВ.

При проверке селективности защит в сети 0,4 кВ также в некоторых случаях целесообразно учитывать влияние переходных сопротивлений, особенно для потребителей II и III категорий, и обеспечивать селективное действие защит не во всем диапазоне возможных значений токов к. з. вплоть до тока металлического к. з. $I_{к.макс}^{(3)}$, а только в диапазоне до наиболее вероятных токов $I_{к.ср}^{(3)}$, не учитывая

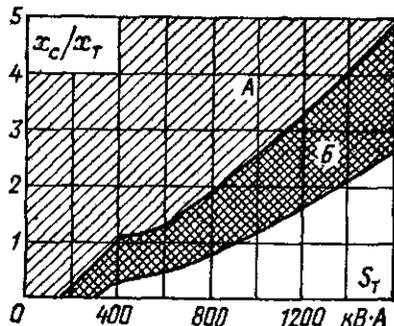


Рис. 6. Области, в которых можно не учитывать токоограничивающее действие дуги

редкие случаи неселективного действия защит при металлических к. з. Например, если проверку селективности между защищаемыми понижающим трансформатором предохранителями ПК-6 и ПК-10 и автоматами 0,4 кВ производить при максимальном токе $I_{к.макс}^{(3)}$, то может потребоваться завышение номинальных токов вставок ПК, что не рекомендуется, или замена предохранителей выключателями, в то время как при токах $I_{к.ср}^{(3)}$, которые могут быть значительно меньше $I_{к.макс}^{(3)}$, селективность будет обеспечена.

Влияние токоограничивающего действия дуги в месте к. з. можно не учитывать в следующих случаях: при выборе аппаратуры — если мощность трансформатора менее 400 кВ·А; при проверке чувствительности защит — если мощность трансформатора менее 250 кВ·А. При мощности понижающих трансформаторов S_T , равной или большей указанной, влиянием токоограничивающего действия дуги в месте к. з. можно пренебречь при достаточно большом сопротивлении питающей энергосистемы, при выборе аппаратуры, если отношение x_c/x_T находится в области А или Б, а при проверке чувствительности защит — если это отношение находится в области А, рис. 6. Например, для трансформатора мощностью 1000 кВ·А влиянием токоограничивающего действия дуги можно пренебречь при выборе аппаратуры, если $x_c/x_T \geq 1,2$, при оценке чувствительности защит — если $x_c/x_T \geq 2,5$.

При выборе аппаратуры можно не считаться с токоограничивающим действием дуги, если разница между током металлического к. з. $I_{к.макс}^{(3)}$ и током $I_{к.ср}^{(3)}$ не превышает 15 %, т. е. если $(I_{к.макс}^{(3)} - I_{к.ср}^{(3)})/I_{к.ср}^{(3)} < 0,15$. Подставляя в это уравнение значение $I_{к.ср}^{(3)}$ из

выражения (12), получаем условие $I_{к.макс}^{(3)} < 1,35 I_{к.ср}^{(3)}$, при выполнении которого, выбирая аппаратуру, можно не учитывать токоограничивающее действие дуги.

Аналогично при оценке чувствительности защит можно не учитывать токоограничивающее действие дуги, если $(I_{к.макс}^{(3)} - I_{к.ср}^{(3)})/I_{к.ср}^{(3)} < 0,15$, или если $I_{к.макс}^{(3)} < 1,15 I_{к.ср}^{(3)}$.

Выражая токи $I_{к.макс}^{(3)}$ и $I_{к.ср}^{(3)}$ в полученных неравенствах через активное и индуктивное сопротивления трансформатора и индуктивное сопротивление энергосистемы, получаем уравнение, характеризующее отношение x_c/x_T , при котором также можно не считаться с токоограничивающим действием дуги при выборе аппаратуры и проверке чувствительности защиты:

$$\frac{x_c}{x_T} \geq \frac{\sqrt{(r_T + R_{\Pi})^2 - K_1 r_T^2}}{K_2} - 1,$$

где K_1 и K_2 — коэффициенты, которые при выборе аппаратуры равны 1,82 и 0,82 соответственно; при оценке чувствительности защит — 1,32 и 0,32 соответственно. Кривые на рис. 6 соответствуют этому уравнению.

Определение ударных токов к. з. Ударный ток к. з. определяется по выражению

$$i_y = k_y \sqrt{2} I_{к.ср}^{(3)}, \quad (13)$$

где k_y — ударный коэффициент; $I_{к.ср}^{(3)}$ — расчетный ток трехфазного к. з., при расчетах по металлическим к. з. равен $I_{к.макс}^{(3)}$, при расчетах с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения равен $I_{к.ср}^{(3)}$.

При точных расчетах ударных токов металлического к. з. значение k_y определяется в зависимости от отношения результирующих сопротивлений цепи к. з. x_{Σ}/r_{Σ} :

x_{Σ}/r_{Σ}	0,5	0,8	1	1,5	2	3	4	5	6	7	8	9
k_y	1,0	1,02	1,05	1,12	1,2	1,35	1,46	1,53	1,59	1,63	1,67	1,71

При приближенном определении ударных токов к. з. на шинах КТП за трансформаторами мощностью 400 кВ·А и более принимают [8, 9]:

для металлического к. з. — наибольшее возможное значение ударного коэффициента $k_y = 1,5$, при этом $i_y = 2,12 I_{к.макс}^{(3)}$;

для к. з. через переходные сопротивления $k_y = 1,3$, при этом $i_y = 1,83 I_{к.ср}^{(3)}$.

Для к. з. на вторичных сборках, где имеется большое влияние кабелей, $k_y = 1,1$; $i_y = 1,55 I_{к.р.}^{(3)}$.

Учет подпитки места к. з. электродвигателями напряжением до 1000 В. Согласно Правилам [13] влияние асинхронных двигателей на ток к. з. не учитывается, если ток от них поступает к месту к. з. через те элементы, через которые протекает основной ток к. з. от сети и которые имеют существенное сопротивление. Для сети 0,4 кВ такими элементами являются кабели и переходные сопротивления в месте к. з. Поэтому подпитку от электродвигателей следует учитывать только при выборе аппаратуры на основном щите КТП и не следует учитывать при выборе аппаратуры на сборках 0,4 кВ.

Периодическую составляющую тока подпитки от электродвигателей можно определить, рассматривая нагрузку трансформатора как обобщенную с параметрами $E'' = 0,8$ и $x'' = 0,35$:

$$I''_{дв} = \frac{E''}{x''} I_{н.т} = 2,29 I_{н.т}. \quad (14)$$

Суммарный ток в месте к. з. с учетом подпитки от электродвигателей

$$I_{кз}^{(3)} = I_{к.р.}^{(3)} + 2,29 I_{н.т}, \quad (15)$$

где $I_{к.р.}^{(3)}$ — расчетный ток к. з. от трансформатора, для металлического к. з. равен $I_{к.макс}^{(3)}$; для к. з. через переходные сопротивления равен $I_{к.ср}^{(3)}$.

Ударный ток к. з. от электродвигателей

$$i_{y,дв} = k_{y,дв} \sqrt{2} I''_{дв} = 3,22 I_{н.т}, \quad (16)$$

где $k_{y,дв}$ — ударный коэффициент тока к. з. от электродвигателей, принимается равным единице ввиду быстрого затухания апериодической составляющей.

Суммарный ударный ток к. з. с учетом подпитки от электродвигателей

$$i_{y\Sigma} = i_y + 3,22 I_{н.т}. \quad (17)$$

Тепловой импульс тока к. з. ($\text{кА}^2 \cdot \text{с}$). Определяется в месте установки выключателя по выражению

$$B_k = (I_{к.р.}^{(3)})^2 (t_{откл} + T_{a,ср}) + 1,5 (I''_{дв})^2 T_{a,ср} + 4 I''_{дв} I_{к.р.}^{(3)} T_{a,ср}, \quad (18)$$

где $t_{откл} = t_{c.o} + t_a$ — время отключения к. з., с; $t_{c.o}$ — вы-

держка времени срабатывания отсечки селективного автомата, с, для автоматов отходящих линий обычно принимают минимальные уставки по времени, так как в подавляющем большинстве случаев этого достаточно; t_a — время гашения дуги, для автоматических выключателей серии АВМ и «Электрон» равно 0,06 с, для АЗ700 — 0,01 с; $T_{a,ср}$ — усредненное значение времени затухания свободных токов к. з., принимается 0,03 с; $I_{к.р.}^{(3)}$ — расчетный ток к. з., кА, для металлических к. з. равен $I_{к.макс}^{(3)}$, для к. з. через переходные сопротивления равен $I_{к.ср}^{(3)}$.

Пример 1. КТП с трансформатором мощностью 1000 кВ·А; напряжением 6,3/0,4 кВ; $u_k = 5,5\%$ питается от энергосистемы. Ток к. з. со стороны энергосистемы на зажимах ВН трансформатора составляет в максимальном режиме 17 кА, в минимальном — 10 кА. Определить параметры для выбора автоматических выключателей отходящих от КТП линий, а также минимальный ток двухфазного к. з. на шинах 0,4 кВ КТП и в конце отходящей кабельной линии с алюминиевыми жилами сечением $3 \times 120 \text{ мм}^2$ длиной 100 м.

Решение. Вначале выполним расчет при металлическом к. з. в максимальном режиме работы питающей энергосистемы. Сопротивление питающей энергосистемы, приведенное к напряжению 0,4 кВ по формулам (1) и (2) составляет $x_c = 10^3 (0,4/6,3)^2 \cdot 0,63 / (\sqrt{3} \cdot 17) = 0,85 \text{ мОм}$. Сопротивление трансформатора (см. табл. 1): $x_T = 8,5 \text{ мОм}$; $r_T = 2 \text{ мОм}$. Максимальный ток металлического трехфазного к. з. на шинах 0,4 кВ определяем по формуле (8)

$$I_{к.макс}^{(3)} = \frac{400}{\sqrt{3} \sqrt{(0,85 + 8,5)^2 + 2^2}} = 24 \text{ кА}.$$

Периодическая составляющая тока подпитки от электродвигателей по формуле (14) $I''_{дв} = 2,29 \cdot 1,445 = 3,3 \text{ кА}$, где 1,445 — номинальный ток силового трансформатора, кА.

Суммарное значение тока для выбора аппаратуры (с учетом подпитки от двигателей) по формуле (15) $I_{кз}^{(3)} = 24 + 3,3 = 27,3 \text{ кА}$.

Отношение результирующих сопротивлений от шин 0,4 кВ $x_{\Sigma} / r_{\Sigma} = (0,85 + 8,5) / 2 = 4,67$. С учетом этого находим $k_y = 1,5$, а значение ударного тока от системы по формуле (13) $i_y = 1,5 \cdot \sqrt{2} \cdot 24 = 50,9 \text{ кА}$. Суммарный ударный ток с учетом подпитки от двигателей по формуле (17) $i_{y\Sigma} = 50,9 + 3,22 \cdot 1,445 = 55,5 \text{ кА}$.

Тепловой импульс тока к. з. для автоматических выключателей серии АВМ и «Электрон» при выдержке времени срабатывания отсечки $t_{c.o} = 0,25$ с по формуле (18) $B_k = 24^2 (0,25 + 0,06 + 0,03) + 1,5 \times 3,3^2 \cdot 0,03 + 4 \cdot 3,3 \cdot 24 \cdot 0,03 = 206 \text{ кА}^2 \cdot \text{с}$. Аналогично для выключателей АЗ700 при $t_{c.o} = 0,1$ с имеем $B_k = 90,6 \text{ кА}^2 \cdot \text{с}$.

Определим теперь значения токов при двухфазном металлическом к. з. в минимальном режиме питающей энергосистемы. Сопротивление питающей энергосистемы $x_c = \frac{6,3}{\sqrt{3} \cdot 10} \left(\frac{0,4}{6,3} \right)^2 10^3 =$

=1,47 мОм. При к. з. на шинах 0,4 кВ

$$I_{к.мин}^{(3)} = \frac{400}{\sqrt{3} \sqrt{(1,47 + 8,5)^2 + 2^2}} = 22,7 \text{ кА,}$$

$I_{к.мин}^{(2)} = 0,867 \cdot 22,7 = 19,7$ кА. Сопротивление кабеля по формуле (6) $x_k = 0,057 \cdot 100 = 5,7$ мОм; $r_k = 0,32 \cdot 100 = 32$ мОм. При к. з. в конце кабеля

$$I_{к.мин}^{(3)} = \frac{400}{\sqrt{3} \sqrt{(1,47 + 8,5 + 5,7)^2 + (2 + 32)^2}} = 6,2 \text{ кА,}$$

$$I_{к.мин}^{(2)} = 0,867 \cdot 6,2 = 5,38 \text{ кА.}$$

Выполним тот же расчет, но с учетом токоограничивающего действия дуги в месте к. з. Значение тока к. з. на шинах с учетом $R_{п} = 15$ мОм в максимальном режиме работы питающей системы по

формуле (10) $I_{кР}^{(3)} = \frac{400}{\sqrt{3} \sqrt{(0,85 + 8,5)^2 + (2 + 15)^2}} = 12 \text{ кА.}$

Среднее значение тока к. з. по формуле (12) $I_{к.ср}^{(3)} = (24 + 12) / 2 = 18$ кА.

Суммарное значение тока для выбора аппаратуры с учетом токоограничивающего действия электрической дуги и подпитки от двигателей по формуле (15) $I_{к\Sigma}^{(3)} = 18 + 3,3 = 21,3$ кА.

Ударный ток с учетом подпитки от двигателей по формулам (13) и (17) $I_{у\Sigma} = 1,3 \cdot \sqrt{2 \cdot 18 + 3,22 \cdot 1,44} = 37,6$ кА.

Тепловой импульс тока к. з. для автоматов серии АВМ и «Электрон» ($t_{с.о} = 0,25$ с): $B_k = 18^2 (0,25 + 0,06 + 0,03) + 1,5 \cdot 3,3^2 \cdot 0,03 + 4 \cdot 3,3 \times 18 \cdot 0,03 = 117,8$ иА²·с. Аналогично для автоматов АЗ700 ($t_{с.о} = 0,1$ с) $B_k = 53$ кА²·с.

Значения токов при двухфазном к. з. через переходные сопротивления в минимальном режиме. При к. з. на шинах

$$I_{кР}^{(3)} = \frac{400}{\sqrt{3} \sqrt{(1,47 + 8,5)^2 + (2 + 15)^2}} = 11,7 \text{ кА;}$$

$$I_{кР}^{(2)} = 0,867 \cdot 11,7 = 10,1 \text{ кА. При к. з. за кабелем}$$

$$I_{кР}^{(3)} = \frac{400}{\sqrt{3} \sqrt{(1,47 + 8,5 + 5,7)^2 + (2 + 32 + 15)^2}} = 4,5 \text{ кА;}$$

$$I_{кР}^{(2)} = 0,867 \cdot 4,5 = 3,9 \text{ кА.}$$

Расчет токов к. з. по кривым приложения дает тот же результат. Не все из рассчитанных параметров нужны для выбора конкретных типов выключателей, это зависит от их каталожных данных. Здесь лишь дан пример их вычисления.

Расчет токов однофазного к. з. при питании от энергосистемы. Расчет однофазного металлического к. з. При большой мощности питающей энергосистемы ($x_c < 0,1 x_T$) ток однофазного металлического к. з. находится по вы-

ражению, рекомендованному Инструктивными материалами Главгосэнергонадзора:

$$I_k^{(1)} = \frac{U_\phi}{\frac{z_T^{(1)}}{3} + z_{пТ}}, \quad (19)$$

где U_ϕ — фазное напряжение сети, В; $z_{пТ}$ — полное сопротивление петли фаза — нуль от трансформатора до точки к. з., измеренное при испытаниях или найденное из расчета, мОм; $z_T^{(1)}$ — полное сопротивление понижающего трансформатора токам однофазного к. з., принимается по данным табл. 1 или находится по выражению

$$z_T^{(1)} = \sqrt{(x_{1Т} + x_{2Т} + x_{0Т})^2 + (r_{1Т} + r_{2Т} + r_{0Т})^2}, \quad (20)$$

где $x_{1Т}$ и $r_{1Т}$ — индуктивное и активное сопротивления трансформатора токам прямой последовательности, мОм; $x_{2Т}$ и $r_{2Т}$ — то же обратной последовательности, мОм; $x_{0Т}$ и $r_{0Т}$ — то же нулевой последовательности, мОм.

Если питающая энергосистема имеет ограниченную мощность, то значения $z_T^{(1)}$ увеличиваются с учетом сопротивления энергосистемы:

$$z_T^{(1)} = \sqrt{(x_{1Т} + x_{2Т} + x_{0Т} + 2x_c)^2 + (r_{1Т} + r_{2Т} + r_{0Т} + 2r_c)^2}. \quad (20a)$$

Приближенно $z_T^{(1)}$ с учетом сопротивления энергосистемы можно принимать по табл. 6.

Таблица 6. Значения $z_T^{(1)}/3$ для расчета металлических однофазных к. з. при различной электрической удаленности трансформаторов от источников питания

Схема соединений обмоток	Трансформатор		Значения $z_T^{(1)}/3$, мОм		
	$S_{н.Т}$, кВ·А	u_n , %	$x_c = 0,1 x_T$	$x_c = x_T$	$x_c = 2x_T$
Y/Y	400	4,5	65,96	75,7	86,66
	630	5,5	43,77	51,65	60,5
	1000	5,5	27,53	32,46	38
	1600	5,5	16,9	19,73	22,92
Δ/Y	400	4,5	19,07	28,94	40,1
	630	5,5	14,8	22,76	31,68
	1000	5,5	9,39	14,47	20,17
	1600	5,5	5,86	9,07	12,65

Примечание. Активное сопротивление энергосистемы не учитывалось.

Таблица 7. Полное удельное сопротивление $z_{пт.уд}$ петли фаза — нуль для кабеля или пучка проводов с алюминиевыми жилами при температуре жилы 65°C, мОм/м [14]

Сечение фазного провода, мм ²	Значения $z_{пт.уд}$, мОм/м, при сечении нулевого провода, мм ² , равно										
	2,5	4	6	10	16	25	35	50	70	95	120
2,5	29,64	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
4	24,08	18,52	—	—	—	—	—	—	—	—	—
6	—	15,43	12,34	9,88	—	—	—	—	—	—	—
10	—	—	9,88	7,41	5,92	—	—	—	—	—	—
16	—	—	—	5,92	4,43	3,7	3,35	—	—	—	—
25	—	—	—	5,19	3,7	2,96	2,54	2,22	—	—	—
35	—	—	—	4,77	3,35	2,54	2,12	1,8	1,59	—	—
50	—	—	—	—	3,06	2,22	1,8	1,48	1,27	1,13	—
70	—	—	—	—	—	2,01	1,59	1,27	1,06	0,92	—
95	—	—	—	—	—	—	1,45	1,13	0,92	0,78	—
120	—	—	—	—	—	—	—	1,37	1,05	0,84	0,62
150	—	—	—	—	—	—	—	—	0,99	0,82	0,67
185	—	—	—	—	—	—	—	—	0,95	0,73	0,51

Примечание. При применении кабелей с медными жилами табличные значения $z_{пт.уд}$ уменьшить в 1,7 раза.

Сопротивление петли фаза — нуль

$$z_{пт} = z_{пт.уд} l_1 + z_{пт.уд} l_2 + \dots, \quad (21)$$

где $z_{пт.уд}$ — удельное сопротивление петли фаза—нуль каждого из последовательно включенных участков цепи от трансформатора до точки к. з., принимается по данным табл. 7—12 или работы [14], мОм/м; l — длина этого участка, м.

Таблица 8. Полное удельное сопротивление $z_{пт.уд}$ петли фаза — алюминиевая оболочка трехжильных кабелей с бумажной изоляцией (без нулевой жилы), мОм/м [14]

Число и сечение жил, мм ²	Значение $z_{пт.уд}$ для кабелей			
	медных АГ, АБ	алюминиевых ААГ, ААБ	медных АШВ	алюминиевых ААШВ
3×6	5,02	7,71	4,98	7,67
3×10	3,33	4,95	3,31	4,92
3×16	2,35	3,36	2,31	3,33
3×25	1,81	2,46	1,79	2,44
3×35	1,39	1,85	1,37	1,83
3×50	1,09	1,42	1,07	1,4
3×70	0,84	1,07	0,83	1,06
3×95	0,67	0,84	0,66	0,83
3×120	0,57	0,71	0,56	0,7
3×150	0,42	0,53	0,44	0,54
3×185	0,36	0,45	0,36	0,45
3×240	0,31	0,37	0,29	0,36

Таблица 9. Полное удельное сопротивление $z_{пт.уд}$ петли фаза — нуль с учетом проводимости алюминиевой оболочки четырехжильного кабеля с бумажной изоляцией, мОм/м [14]

Число и сечение жил, мм ²	Значения $z_{пт.уд}$ для кабелей		Число и сечение жил, мм ²	Значения $z_{пт.уд}$ для кабелей	
	медных АГ, АБ	алюминиевых ААГ, ААБ		медных АГ, АБ	алюминиевых ААГ, ААБ
3×6 + 1×4	4,74	7,49	3×70 + 1×25	0,61	0,87
3×10 + 1×6	3,06	4,73	3×95 + 1×25	0,48	0,69
3×16 + 1×10	2,01	3,08	3×120 + 1×35	0,41	0,58
3×25 + 1×16	1,38	2,1	3×150 + 1×50	0,31	0,45
3×35 + 1×16	1,06	1,57	3×185 + 1×50	0,27	0,37
3×50 + 1×25	0,78	1,16			

Сопротивление контактов шин, аппаратов, трансформаторов тока не учитывается, поскольку расчет по выражению (19) дает некоторый запас по току вследствие арифметического сложения $z_{т}^{(1)}/3$ и $z_{пт}$.

При расчетах однофазных к. з. во взрывоопасных помещениях вспомогательные проводники зануления (алюминиевые оболочки кабелей, стальные полосы) в расчет

Таблица 10. Полное удельное сопротивление $Z_{\text{пт.уд}}$ петли фаза трехжильного кабеля с алюминиевыми жилами — стальная полоса 40×4 , уложенная на расстоянии 0,8 м от кабеля, мОм/м [14]

Число и сечение жил, мм ²	Значения $Z_{\text{пт.уд}}$ мОм/м, при токе однофазного к.з., А			Число и сечение жил, мм ²	Значения $Z_{\text{пт.уд}}$ мОм/м, при токе однофазного к.з., А		
	200	400	2500		200	400	2500
3×6	8,8	8,37	—	3×70	3,25	2,79	2,34
3×10	6,29	5,87	—	3×95	3,12	2,67	2,22
3×16	4,92	4,47	4,02	3×120	3,05	2,6	2,15
3×25	4,12	3,66	3,21	3×150	2,99	2,54	2,09
3×35	3,73	3,27	2,81	3×185	2,95	2,5	2,05
3×50	3,44	2,98	2,52	3×240	2,91	2,45	2,01

Таблица 11. Полное удельное сопротивление $Z_{\text{пт.уд}}$ цепи фаза — нуль закрытых шинопроводов в стальном кожухе, мОм/м [14]

Тип шинопровода	Номинальный ток, А	Размер алюминиевых шин в одной фазе, мм	Значения $Z_{\text{пт.уд}}$ мОм/м, при токе однофазного к.з., А, равном					
			300	400	500	600	800	1000, 3000
Шинопровод с нулевой шиной (четырёхпроводный)								
ШМАХ-65	600	80×8	0,3	0,33	—	0,3	0,28	
ШРА-64-250	250	30×4	0,9	0,91	—	0,93	1,05	—
ШРА-64-400	400	40×5	0,65	0,66	—	0,67	0,76	—
ШРА-84-600	600	60×6	0,6	0,61	—	0,62	0,7	—
ШОС-67	25	см. примечание	7,22					

Шинопровод без нулевой шины (трехпроводный)

ШМА-59С	4000	2 (160×12)					0,45
ШМА-59С	2500	2 (120×10)					0,5
ШМА-IX-1600	1600	120×10			—	—	0,5
ШМА-65	1600	2 (100×10)					0,49
ШМА-58	1500	2 (80×8)					0,51
ШМА-IX-1000	1000	80×8			0,6	0,6	0,55
ШМАХ-65	1000	120×10			0,58	0,58	0,53
ШРА-2-Ф	250	30×5	1,43		1,38	1,38	1,28
ШРА-4Ф	400	50×5	1,25		1,2	1,2	1,15
ШРА-6Ф	600	60×6	1,1		1,05	1,06	1,0

Примечание. Шинопровод ШОС-67 выполнен медным проводом сечением 6 мм².

Таблица 12. Полное удельное сопротивление $Z_{\text{пт.уд}}$ цепи фаза — нуль четырехпроводной воздушной линии с алюминиевыми проводами, мОм/м [14]

Фазный провод	Расстояние фаза—нуль, м	Значения $Z_{\text{пт.уд}}$ мОм/м, при нулевом проводе						
		A-16	A-25	A-35	A-50	A-70	A-95	A-120
A-16	0,4	4,86	—	—	—	—	—	—
	1	4,87	—	—	—	—	—	—
	2	4,88	—	—	—	—	—	—
A-25	0,4	4,01	3,18	2,76	2,43	—	—	—
	1	4,04	3,21	2,79	2,46	—	—	—
	2	4,05	3,23	2,81	2,49	—	—	—
A-35	0,4	3,59	2,76	2,53	2,01	1,78	—	—
	1	3,62	2,79	2,57	2,05	1,82	—	—
	2	3,63	2,81	2,59	2,08	1,86	—	—
A-50	0,4	3,25	2,43	2,01	1,69	1,47	1,35	—
	1	3,28	2,46	2,05	1,73	1,53	1,40	—
	2	3,30	2,49	2,08	1,77	1,58	1,45	—
A-70	0,4	—	2,21	1,78	1,47	1,28	1,15	1,08
	1	—	2,25	1,82	1,53	1,34	1,21	1,14
	2	—	2,28	1,86	1,58	1,39	1,27	1,20
A-95	0,4	—	2,07	1,66	1,35	1,15	1,02	0,96
	1	—	2,11	1,71	1,40	1,21	1,09	1,03
	2	—	2,14	1,75	1,45	1,27	1,15	1,09
A-120	0,4	—	—	1,58	1,27	1,08	0,95	0,85
	1	—	—	1,63	1,33	1,14	1,03	0,93
	2	—	—	1,67	1,38	1,20	1,09	1,00

ную схему не включают. Свинцовые оболочки кабелей не включаются в расчетную схему в любом случае, так как их не разрешается использовать в качестве заземляющих проводников.

Расчет однофазного к. з. через переходные сопротивления. Ток однофазного к. з. при любой мощности питающей энергосистемы и с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения определяется по выражению

$$I_{\text{KR}}^{(1)} = \frac{U_{\Phi}}{\frac{z_{\Sigma}^{(1)}}{3} + z_{\text{пт}}}, \quad (22)$$

где $z_{пт}$ — то же, что в выражении (19); $z_{\Sigma}^{(1)}$ — условная величина, численно равная геометрической сумме полных сопротивлений току однофазного к. з. питающей энергосистемы, трансформатора, а также переходных сопротивлений $R_{п}$, определяется в миллиомах по выражению

$$z_{\Sigma}^{(1)} = \sqrt{(x_{1т} + x_{2т} + x_{0т} + 2x_c)^2 + (r_{1т} + r_{2т} + r_{0т} + 2r_c + 3R_{п})^2}. \quad (23)$$

Значения $z_{\Sigma}^{(1)}/3$ с учетом $R_{п}=15$ мОм и в зависимости от соотношения сопротивлений питающей энергосистемы x_c и трансформатора x_t (прямой последовательности) приведены в табл. 13.

Таблица 13. Значения $z_{\Sigma}^{(1)}/3$ с учетом токоограничивающего действия дуги в месте повреждения ($R_{п}=15$ мОм) при различной электрической удаленности трансформаторов от источников питания

Схема соединений обмоток	Трансформатор		Значения $z_{\Sigma}^{(1)}/3$, мОм		
	$S_{н.т.}$, кВ·А	u_k , %	$x_c=0,1x_t$	$x_c=x_t$	$x_c=2x_t$
Y/Y	400	4,5	72,4	81,37	91,66
	630	5,5	50	57,08	65,2
	1000	5,5	34,84	38,85	43,58
	1600	5,5	25,6	27,56	29,92
Δ/Y	400	4,5	27,67	35,21	44,84
	630	5,5	23,36	29,07	36,48
	1000	5,5	19,32	22,24	26,3
	1600	5,5	17,1	18,44	20,44

Полезно запомнить, что для всех трансформаторов с одинаковыми схемой соединения обмоток и напряжением u_k произведение $S_{н.т.}(z_{\Sigma}^{(1)}/3) = \beta \approx \text{const}$ (с учетом сопротивления питающей энергосистемы — при сопоставимом отношении сопротивлений x_c/x_t). Отсюда можно найти значение $z_{\Sigma}^{(1)}/3$ для трансформатора другой мощности, в том числе старого типа. Например, для трансформаторов, имеющих $u_k=5,5$ % и схему соединения обмоток Y/Y при $x_c/x_t=0,1$, $\beta \approx 27\ 000$. Следовательно, для трансформатора мощностью 750 кВ·А (при прочих равных условиях) $z_{\Sigma}^{(1)}/3 \approx 27\ 000/750 = 36$ мОм.

Пример 2. Вычислить ток однофазного к. з. с учетом переходных сопротивлений на зажимах трансформатора мощностью 400 кВ·А, $u_k=5,5$ %, соединение обмоток Y/Y, присоединенного к энергосистеме сопротивлением $x_c=0,1 x_t$.

Решение. Значение $z_{\Sigma}^{(1)}/3$ можно принять по табл. 13, однако в учебных целях покажем ход его вычисления. По табл. 1 для данного трансформатора $x_{1т}=x_{2т}=17,1$ мОм; $r_{1т}=r_{2т}=5,5$ мОм; $x_{0т}=148,7$ мОм; $r_{0т}=55,6$ мОм. Сопротивление системы $x_c=1,71$ мОм; $r_c \approx 0$, $R_{п}=15$ мОм. С учетом (23) имеем

$$z_{\Sigma}^{(1)}/3 = \sqrt{(2 \cdot 17,1 + 148,7 + 2 \cdot 1,71)^2 + (2 \cdot 5,5 + 55,6 + 3 \cdot 15)^2}/3 = 72,4 \text{ мОм.}$$

По формуле (22), приняв $z_{п}=0$, имеем $I_{кR}^{(1)} = 231/72,4 = 3,2$ кА.

Для сравнения найдем этот ток по кривым на рис. П1, в. Вначале вычисляем отношение сопротивлений (прямой последовательности) системы и трансформатора: $x_c/x_t = 1,71/17,1 = 0,1$. По сплошной кривой на рис. П1, в находим, что при этом отношении для трансформатора Y/Y мощностью 400 кВ·А, $I_{кR}^{(1)} = 3,2$ кА, т. е. получаем тот же результат.

Определение токов к. з. по расчетным кривым. В приложении приведены расчетные кривые, по которым можно найти значения токов к. з. на шинах КТП (рис. П1) и в сети 0,4 кВ (рис. П2—П10) после трансформаторов напряжением 6(10)/0,4 кВ, мощностью 1600 кВ·А ($u_k=5,5$ %), 1000 кВ·А ($u_k=5,5$ %), 630 кВ·А ($u_k=5,5$ %) и 400 кВ·А ($u_k=4,5$ %) в зависимости от соотношения сопротивлений питающей системы и трансформатора, длины, конструкции и сечения кабелей 0,4 кВ с учетом и без учета токоограничивающего действия дуги в месте повреждения. Кривые на рис. П1—П10 построены по приведенным выше выражениям с использованием данных, приведенных выше в таблицах. Штриховыми линиями показаны токи металлического к. з., сплошными — с учетом переходных сопротивлений, равных 15 мОм. Активное сопротивление энергосистемы и сопротивление шин 0,4 кВ не учитывалось. Все кривые даны для кабелей с алюминиевыми жилами. Для нахождения тока к. з. за кабелем с медными жилами по этим кривым необходимо уменьшить его расчетную длину в 1,7 раза.

Для пользования кривыми предварительно необходимо определить соотношение сопротивлений питающей системы и трансформатора: индуктивных x_c/x_t или полных z_c/z_t , последнее — при значительном активном сопротивлении системы (например, наличии протяженных воздушных или кабельных линий 6 или 10 кВ).

Если кабель питает сборку, а от сборки питается двигатель через кабель другого сечения, то ток к. з. на зажимах двигателя можно определить, пользуясь этими же кривыми по условной расчетной длине кабеля, имеющего такое же сечение, как кабель питания двигателя:

$$I_p = I_{к.дв} + I_{к.сб} \frac{s_{к.дв}}{s_{к.сб}} \quad (24)$$

где $I_{к.дв}$ — длина кабеля, питающего двигатель; $I_{к.сб}$ — длина кабеля, питающего сборку; $s_{к.дв}$ и $s_{к.сб}$ — соответствующие сечения кабелей.

Можно найти ток к. з. без вычисления I_p непосредственно по графику, как показано на рис. П2, а. Сначала находится ток к. з. в конце кабеля, питающего сборку (точка А). Через точку А проводится горизонтальная прямая до пересечения с кривой, соответствующей сечению питающего двигателя кабеля (точка В). Прибавив к координате I_B длину питающего двигателя кабеля $I_{к.дв}$, по кривой, соответствующей сечению этого кабеля, находим ток к. з. на зажимах двигателя (точка С).

Если напряжение к. з. или мощность установившегося трансформатора отличается от принятых при построении кривых, то следует подобрать ближайший трансформатор, исходя из равенства их сопротивлений. Например, для трансформатора мощностью 1000 кВ·А $u_k = 8\%$, $z_T = 0,013$ Ом (0,4 кВ). Следовательно, можно пользоваться графиками для трансформатора 630 кВ·А, $u_k = 5,5\%$, имеющего $z_T = 0,014$ Ом.

Кривые токов однофазных к. з. построены для соотношения сопротивления (прямой последовательности) системы и трансформатора $x_c/x_T = 0,1$. Стрелками обозначена область, в которой можно по этим кривым находить токи при $x_c \leq 2x_T$, при этом погрешность в определении тока к. з. не превосходит 15% при малых длинах и больших сечениях кабелей и 5% — для больших длин или малых сечений кабелей.

Приближенные значения токов однофазных к. з. для трехжильных кабелей с алюминиевой оболочкой можно находить по кривым для четырехжильных кабелей с алюминиевой оболочкой, при этом полученное по кривым значение тока следует уменьшить на 15% для больших и на 5% для малых сечений кабелей.

Если при определении токов однофазных к. з. при совпадении сечений фазных жил сечение нулевой жилы ка-

беля меньше приведенного на графиках, то ток к. з. следует находить для кабеля, имеющего меньшее сечение нулевой жилы, независимо от сечений фазных жил. При этом погрешность в нахождении тока будет наименьшей и идет в запас расчета чувствительности защиты.

Расчет токов к. з. при питании аварийных генераторов. Аварийные генераторы предназначены для электроснабжения при потере основных источников питания и обычно имеют небольшую мощность. Они подключаются либо непосредственно к шинам 0,4 кВ, либо через понижающие трансформаторы 6/0,4 кВ. Расчет токов к. з. выполняется только с целью выбора уставок и проверки чувствительности и селективности действия защит, так как по отключающей способности аппаратура рассчитана на работу от более мощных основных источников питания.

В зависимости от расчетных условий максимальным может оказаться ток однофазного или трехфазного к. з., минимальным — ток трех-, двух- или однофазного к. з. Например, ток однофазного к. з. может оказаться максимальным (по сравнению с другими видами к. з.) на зажимах генератора и минимальным — в удаленных точках сети.

Расчет токов при междуфазных к. з. При близких к. з. в генераторе возникает переходный процесс, сопровождающийся изменением во времени периодической составляющей тока. С удалением точки к. з. от генератора это явление становится незаметным (как при питании от энергосистемы). Электрическую удаленность однозначно характеризует расчетное результирующее сопротивление цепи до точки к. з. в относительных единицах z_{*p} , приведенное к суммарной мощности параллельно работающих генераторов

$$z_{*p} = z_{\Sigma} \frac{S_{н.г.\Sigma}}{U_{ср}^2} \quad (25)$$

где z_{Σ} — суммарное сопротивление всех элементов цепи к. з., включая генераторы, мОм; $S_{н.г.\Sigma}$ — суммарная мощность параллельно работающих генераторов, кВ·А; $U_{ср}$ — среднее напряжение той ступени, к которой отнесено z_{Σ} , В.

Обобщенные кривые зависимости периодической составляющей тока к. з., отнесенной к номинальному току генератора $I_{к.з.н} = I_{к.з.}/I_{н.г.}$, от расчетного сопротивления

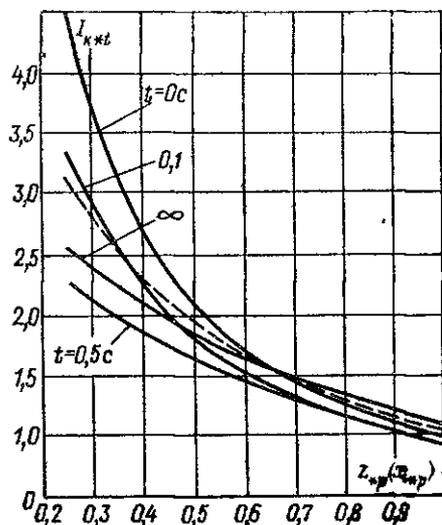


Рис. 7. Расчетные кривые изменения токов к. з. для генераторов маломощности с АРВ (сплошные линии—трехфазное к. з., штриховая—двухфазное при $t = \infty$, время t — в секундах)

z_{*p} (x_{*p}) и времени от начала к. з. t для маломощных генераторов приведены на рис. 7. Кривые учитывают действие при к. з. устройств автоматического регулирования (АРВ) и форсировки (ФВ) возбуждения генераторов. Эти устройства должны быть постоянно в работе.

Сопротивление $z_{*p} = 0,65$ называется критическим.

Если $z_{*p} < 0,65$, то электрическая удаленность к. з. считается небольшой. Такое соотношение характерно для к. з. на зажимах генераторов, шинах КТП и основных сборках 0,4 кВ.

Упрощенную картину процессов, происходящих при к. з. в этих точках, рассмотрим на примере внезапного трехфазного к. з. В начальный момент к. з. индуктивное сопротивление генератора резко уменьшается до сверхпереходного (начального) значения x'_d , а затем постепенно увеличивается до переходного x'_d и, наконец, до установившегося x_d . Это вызвано соответствующим изменением магнитных потоков в генераторе. Наряду с этим при снижении напряжения (вследствие к. з.) вступают в действие устройства АРВ и ФВ генератора, которые стре-

мятся восстановить напряжение на его зажимах увеличением тока возбуждения и, следовательно, ЭДС.

Однако вследствие небольшой электрической удаленности к. з. устройства АРВ и ФВ не могут восстановить напряжение на зажимах генератора до номинального, несмотря на увеличение тока возбуждения до предельного. На изменение тока к. з. во времени больше влияет увеличение сопротивления генератора, чем увеличение его ЭДС. Происходит снижение (затухание) тока к. з. с течением времени от сверхпереходного (начального) I_{k*0} ($t=0$) до установившегося $I_{k*\infty}$ ($t=\infty$).

Например, при к. з. в точке, соответствующей $z_{*p} = 0,3$, ток к. з. $I_{k*0}^{(3)} = 3,7$; $I_{k*0,5}^{(3)} = 2,12$; $I_{k*\infty}^{(3)} = 2,35$ (рис. 7). Заметим, что вследствие инерционности устройств АРВ и ФВ они не влияют на начальное значение тока, их действие будет заметно спустя примерно 0,2 с после начала к. з. и особенно — в установившемся режиме к. з. Поэтому при к. з. в рассмотренной точке значение тока при $t = \infty$ несколько больше, чем при $t = 0,5$ с.

Минимальным значением тока оказывается установившийся ток трехфазного к. з. — его значение всегда меньше установившегося тока двухфазного к. з., а при к. з. на зажимах генератора — меньше тока однофазного к. з. Это объясняется тем, что индуктивное сопротивление генератора обратной x_2 и нулевой x_0 последовательностей, которые учитывают при расчете несимметричных к. з., не изменяются в процессе к. з., а по значению они значительно меньше индуктивного сопротивления генератора прямой последовательности в установившемся режиме x_d .

Кривые изменения токов при трехфазных к. з. на рис. 7 взяты из работы [7]. Кривая токов при двухфазном к. з. при $t = \infty$ и всех значениях z_{*p} располагается между кривыми токов трехфазных к. з. $I_{k*0}^{(2)}$ и $I_{k*\infty}^{(3)}$. Ее можно получить, воспользовавшись кривыми для трехфазных к. з., правилом эквивалентности прямой последовательности [18] и известным выражением

$$I_k^{(n)} = m^{(n)} I_{k_1}^{(n)},$$

где $I_k^{(n)}$ — ток любого (n) несимметричного к. з.; $m^{(n)}$ — коэффициент, соответствующий этому виду к. з., для двухфазного к. з. $m^{(n)} = m^{(2)} = \sqrt{3}$; $I_{k_1}^{(n)}$ — соответствующий ток прямой последовательности.

Например, в точке сети, для которой $z_{*p} = 0,3$, относительные значения токов трехфазного к. з. $I_{k*0}^{(3)} = 3,7$; $I_{k*\infty}^{(3)} = 2,35$. При двухфазном к. з. в той же точке расчетное сопротивление складывается из

суммы сопротивлений прямой и обратной последовательности, и составляет $z_{\text{зр}} = 0,3 + j0,3 = 0,6$. По кривым трехфазных к. з. для $t = \infty$ $z_{\text{зр}} = 0,6$ соответствует относительное значение тока прямой последовательности $I_{\text{кз}}^{(2)} = 1,65$, таким образом, относительное значение установившегося тока двухфазного к. з. составляет $I_{\text{кз}}^{(2)} = \sqrt{3} \cdot 1,65 = 2,85$.

В точке сети, для которой $z_{\text{зр}} = 0,65$, имеем $I_{\text{кз}}^{(3)} \approx I_{\text{кз}}^{(2)} \approx I_{\text{кз}}^{(1)}$, если же $z_{\text{зр}} > 0,65$, то $I_{\text{кз}}^{(3)} < I_{\text{кз}}^{(2)} < I_{\text{кз}}^{(1)}$.

Установившийся режим для маломощных генераторов может наступить менее чем за 0,5—1 с. Это время соизмеримо с временем действия максимальных токовых защит генератора и прилегающей сети 0,4 кВ, к моменту срабатывания выходных реле которых ток к. з. становится равным установившемуся. Поэтому для предотвращения отказов чувствительность действующих с выдержкой времени защит, в зоне действия которых расчетное сопротивление до места повреждения $z_{\text{зр}} < 0,65$, должна проверяться по установившемуся току трехфазного к. з. $I_{\text{кз}}^{(3)}$.

Если $z_{\text{зр}} \geq 0,65$, то к. з. считается удаленным. Обычно это соотношение соответствует к. з. на зажимах отдаленных электроприемников, при питании длинными кабелями с большим сопротивлением. В этих случаях АРВ и ФВ способны восстановить напряжение на зажимах генератора до номинального (при очень удаленных к. з. вообще не вступают в работу), а изменение сопротивления генератора в процессе к. з. почти не влияет на значение тока к. з. Установившийся ток трехфазного к. з. оказывается равным или несколько большим сверхпереходного (см. рис. 7). Ввиду небольшого различия этих токов можно рассчитывать только ток $I_{\text{кз}}^{(3)}$, принимая с целью упрощения $I_{\text{кз}}^{(3)} \approx I_{\text{кз}}^{(2)}$ и $I_{\text{кз}}^{(2)} \approx I_{\text{кз}}^{(1)} \approx 0,867 I_{\text{кз}}^{(3)}$. Таким образом, при к. з. в этих точках чувствительность защит от междуфазных к. з., действующих с выдержкой времени, можно проверять при начальном токе двухфазного к. з. $I_{\text{кз}}^{(2)} = 0,867 I_{\text{кз}}^{(3)}$.

Для защит, действующих без выдержки времени, чувствительность при междуфазных к. з. проверяется при токе $I_{\text{кз}}^{(2)} = 0,867 I_{\text{кз}}^{(3)}$ независимо от электрической удаленности точки к. з.

Таким образом, для расчетов защит следует определить значения токов $I_{\text{кз}}^{(3)}$ и $I_{\text{кз}}^{(2)}$ (при $t = 0$), а для защит,

имеющих выдержку времени и действующих в зоне $z_{\text{зр}} < 0,65$, — дополнительно и значение тока $I_{\text{кз}}^{(3)}$ (при $t = \infty$). Для других моментов времени токи к. з. определять не требуется.

Ток к. з. $I_{\text{кз}}^{(3)}$ (в килоамперах) для момента времени t определяется по выражению

$$I_{\text{кз}}^{(3)} = \frac{E_t}{\sqrt{3} z_{\Sigma}} = \frac{E_t}{\sqrt{3} \sqrt{x_{\Sigma}^2 + (r_{\Sigma} + R_{\text{н}})^2}}, \quad (26)$$

где E_t — линейная ЭДС генератора для момента времени t , В; x_{Σ} и r_{Σ} — результирующее индуктивное и активное сопротивление цепи к. з. соответственно, включая сопротивление генератора, мОм; $R_{\text{н}}$ — переходное сопротивление в месте к. з., учитывается только при расчете в сети 0,4 кВ, мОм.

Для момента времени $t = 0$ ЭДС нагруженного генератора $E_0 = U_{\text{н.г}}(1 + x_d'' \sin \varphi_{\text{н.г}})$; при $\cos \varphi_{\text{н.г}} = 0,8$ имеет $\varphi_{\text{н.г}} = 37^\circ$ и $\sin \varphi_{\text{н.г}} = 0,6$, тогда $E_0 = U_{\text{н.г}}(1 + x_d'' 0,6)$. Учитывая, что номинальное напряжение генератора на 5% выше номинального напряжения сети, а также, что к. з. может возникнуть и при ненагруженном генераторе, обычно можно принять $E_0 \approx (1 \div 1,05) U_{\text{н.г}}$.

Индуктивное сопротивление генератора (в миллиомах) для момента $t = 0$ определяется по выражению

$$x_{\text{г}} = x_d'' U_{\text{н.г}}^2 / S_{\text{н.г}}, \quad (27)$$

где $S_{\text{н.г}} = P_{\text{н.г}} / \cos \varphi_{\text{н.г}}$ — номинальная полная мощность генератора, кВ·А; x_d'' — сверхпереходная реактивность генератора в относительных единицах; $U_{\text{н.г}}$ — номинальное напряжение генератора, В.

Параметры генераторов приведены в табл. 14.

Сопротивление понижающего трансформатора и кабелей 0,4 кВ вычисляются по выражениям (3) и (6). При наличии трансформатора в цепи к. з. все сопротивления приводят к одному базисному напряжению по выражению (1). В данном случае за базисное принимается напряжение 0,4 кВ, где находится большинство расчетных точек к. з. Переходные сопротивления принимают $R_{\text{н}} = 15$ мОм. Далее вычисляют результирующие сопротивления x_{Σ} и r_{Σ} , находят полное результирующее сопротивление цепи к. з. z_{Σ} , а по формуле (26) — начальный ток трехфазного к. з. $I_{\text{кз}}^{(3)}$.

Таблица 14. Параметры маломощных генераторов

Параметры	Для генератора типа					
	ГСД-17-08-8	СГД-15-41-16	СГС-14-100-6	СГДМ-11-46-4	СГДМ-12-42-4	СГД-16-63
$P_{н.г.}$, кВт	1000	630	2500	500	630	3500
$U_{н.г.}$, кВ	6,3	6,3	6,3	0,4	0,4	6,3
$I_{н.г.}$, А	115	72	287	903	1138	404
$n_{н.г.}$, об/мин	750	375	1000	1500	1500	1000
$\cos \varphi_{н.г.}$	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8
ОКЗ	1,15*	1,1	0,8	0,6*	0,63*	—
КПД, %	94,56	93	95	94	—	96
x'_d , о. е.	0,192*	0,18	0,16	0,14*	0,167*	0,17
x_d , о. е.	0,282	0,281	—	0,191*	0,214*	0,21
x_d , о. е.	1,018	1,172	—	1,92*	1,9*	0,82
x'_q , о. е.	0,171*	—	—	0,15*	0,174*	—
x_0 , о. е.	0,0763*	—	—	0,047*	0,054	—
$r_{ст.}$ МОм**	—	—	—	2,8	2,18	—
$I_{*в.пред.}$, о. е.	—	—	—	9*	10*	—

* Опытные данные. $I_{*в.пред.}$ указано для системы самовозбуждения.

** Активное сопротивление фазы статора при температуре 15 °С.

Для момента времени $t = \infty$ ЭДС и сопротивление генератора будут уже другими, они зависят от удаленности к. з. Для расчетов используют так называемый метод спрямленных характеристик [18, 19].

Вначале определяют уточненное значение критического сопротивления

$$z_{крит} \approx \frac{x_{г\infty} U_{г.н}}{E_{г\infty} - U_{г.н}} \quad (28)$$

В этом выражении сопротивление генератора $x_{г\infty}$ принимают равным величине, обратной отношению короткого замыкания ОКЗ (ОКЗ — отношение установившегося тока к. з. на зажимах генератора при токе возбуждения холостого хода к номинальному току генератора). Аналогично формуле (27) $x_{г\infty}$ (в миллиомах) равно

$$x_{г\infty} = U_{н.г.}^2 / (OKZ S_{н.г.}) \quad (29)$$

ЭДС генератора $E_{г\infty}$ (в вольтах) принимают увели-

ченной пропорционально относительному предельному току возбуждения $I_{*в.пред.}$ (отношение тока возбуждения при форсировке к току возбуждения холостого хода генератора):

$$E_{г\infty} = U_{г.н} I_{*в.пред.} \quad (30)$$

Если внешнее сопротивление участка от зажимов генератора до точки к. з. $z_{вн} < z_{кр}$ (близкое к. з.), то имеет место режим предельного возбуждения, и значение тока к. з. $I_{к\infty}^{(3)}$ определяют по формуле (26), где принимают $E_t = E_{г\infty}$ и $x_T = x_{г\infty}$.

Если внешнее сопротивление до точки к. з. $z_{вн} \geq z_{кр}$ (удаленное к. з.), то имеет место режим нормального напряжения и значение тока $I_{к\infty}^{(3)}$ определяют по формуле (26), где принимают $E_t = U_{н.г.}$, а $x_T = 0$. Обычно при к. з. в этих точках значение $I_{к\infty}^{(3)}$ не рассчитывают, принимая $I_{к\infty}^{(3)} \approx I_{к0}^{(3)}$ (кроме особых случаев, например проверки чувствительности пусковых органов напряжения). При этом учитывают, что возможное увеличение тока $I_{к\infty}^{(3)}$ по сравнению с $I_{к0}^{(3)}$ (оно не превышает 10—20 %) идет в запас чувствительности максимальных токовых защит, а также компенсирует влияние другой подключенной к генератору нагрузки, сопротивление которой шунтирует к. з., несколько уменьшая ток в месте повреждения и увеличивая ток генератора [18, 19].

При отсутствии паспортных значений $I_{*в.пред.}$ и ОКЗ их рекомендуется определить опытным путем [19].

Для приближенных расчетов можно использовать метод расчетных кривых [7, 18], позволяющий определить относительное значение тока к. з. для любого момента времени в зависимости от расчетного сопротивления $z_{*р}$. Для этого по приведенным выше выражениям определяют $z_{*р}$, а затем по выражению (25) — расчетное сопротивление до точки к. з. $z_{*р}$ в относительных единицах. По расчетным кривым на рис. 7 и значению $z_{*р}$ находят относительные значения тока к. з. $I_{к,t}$ для соответствующего момента времени. Значение тока трехфазного к. з. для этого момента времени определяют по выражению

$$I_{к,t}^{(3)} = I_{к,t} I_{н\Sigma} \quad (31)$$

где $I_{н\Sigma} = S_{н.г.\Sigma} / (\sqrt{3} U_{ср})$ — суммарный номинальный ток работающих генераторов, приведенный к напряже-

нию U_{cp} ступени, где рассматривается к. з., т. е. к напряжению 0,4 кВ.

Расчетные кривые на рис. 7 учитывают шунтирующее влияние нагрузки, подключенной к генераторным шинам. Следует иметь в виду, что этот метод можно использовать, если относительный предельный ток возбуждения не превышает 3—4, при больших значениях он может дать существенную погрешность вычислений установившихся токов к. з. (см. далее пример 3).

При расчетах токов к. з. в сети 0,4 кВ, питающейся от генераторов мощностью менее 400 кВт, переходные сопротивления $R_{п}$ можно не учитывать, в этом случае они почти не влияют на значения токов к. з.

При питании от генераторов напряжением 6(10) кВ через понижающие трансформаторы 6(10)/0,4 кВ расчетные кривые на рис. П1, а, П2—П4 для определения токов трехфазных к. з. можно использовать лишь при $z_{*p} \geq 0,65$. Отношение x_c/x_r определяют, как указано ранее, но при этом x_c заменяют на x_r , вычисленное по формуле (27) и приведенное к напряжению 0,4 кВ.

Пример 3. Определить сверхпереходный и установившийся ток к. з. с учетом переходных сопротивлений $R_{п} = 15$ мОм за кабелем $3 \times 95 \times 1 \times 50$ длиной 100 м с алюминиевыми жилами при питании от генератора, имеющего следующие данные: $P_{н.г} = 630$ кВт; $S_{н.г} = 787$ кВ·А; $U_{н.г} = 0,4$ кВ; $I_{н.г} = 1138$ А; $x_d = 0,16$ о.е.; ОКЗ = 0,63; $I_{*в пред} = 10$; $r_r \approx 0$.

Решение. Индуктивное сопротивление генератора по формуле (27) $x_r = 0,16 \cdot 400^2 / 787 = 32,5$ мОм. Сопротивление кабеля по формуле (6) $x_k = 0,057 \cdot 100 = 5,7$ мОм; $r_k = 0,405 \cdot 100 = 40,5$ мОм. Результирующее сопротивление до точки к. з. $z_{\Sigma} = \sqrt{(32,5 + 5,7)^2 + (40,5 + 15)^2} = 67,4$ мОм. Ток к. з. при $t = 0$ по формуле (26) $I_{к0R}^{(3)} = 1,05 \cdot 400 / (\sqrt{3} \cdot 67,4) = 3,6$ кА.

Ток к. з. при $t = \infty$ определяем методом спрямленных характеристик. Внешнее сопротивление $z_{вн} = \sqrt{5,7^2 + (40,5 + 15)^2} = 55,8$ мОм. Сопротивление и ЭДС генератора по формулам (29) и (30) $x_{г\infty} = 400^2 / (0,63 \cdot 787) = 322,7$ мОм; $E_{г\infty} = 400 \cdot 10 = 4000$ В. Критическое сопротивление по формуле (28) $z_{кр} \approx 322,7 \cdot 400 / (4000 - 400) = 35,9$ мОм. Поскольку $z_{вн} > z_{кр}$, то имеем режим нормального напряжения. Принимая в формуле (26) $E_t = U_{н.г}$, $x_r = 0$, имеем $I_{к\infty R}^{(3)} = 400 / (\sqrt{3} \cdot 55,8) = 4,14$ кА. Однако из-за шунтирующего влияния нагрузки значение тока к. з. будет несколько меньше, поэтому можно принять $I_{к\infty R}^{(3)} \approx I_{к0R}^{(3)} = 3,6$ кА.

Вычислим значения тока к. з. по методу расчетных кривых. Расчетное сопротивление по формуле (25) $z_{*p} = 67,4 \cdot 787 / 400^2 = 0,33$. По кривым на рис. 7 находим относительные значения тока к. з. $I_{к*в} =$

$= 3,2$; $I_{к*в\infty} = 2,25$. Ток к. з. по формуле (31): $I_{к0R}^{(3)} = 3,2 \cdot 1,138 = 3,6$ кА; $I_{к\infty R}^{(3)} = 2,25 \cdot 1,138 = 2,6$ кА, что значительно меньше рассчитанного ранее.

Очевидно, что для генератора, имеющего $I_{*в пред} = 10$; определение установившегося тока к. з. по расчетным кривым на рис. 7 недопустимо, и ими пользоваться не следует. Если бы генератор имел, например, $I_{*в пред} = 4$, то $E_{г\infty} = 1600$ В; $z_{кр} = 107,6$ мОм; $z_{вн} < z_{кр}$ (режим предельного возбуждения) и $I_{к\infty R}^{(3)} = 1600 / [\sqrt{3} \sqrt{(322,7 + 5,7)^2 + (40,5 + 15)^2}] = 2,77$ кА, что близко к значению, определенному по расчетным кривым.

Расчет токов однофазных к. з. Однофазные к. з. в сети 0,4 кВ при питании от генераторов характеризуются большой электрической удаленностью, поэтому обычно можно не считаться с изменением тока во времени.

Ток однофазного к. з. при питании от генераторов напряжением 6,3 кВ можно определить по выражениям (22) и (23), или по кривым на рис. П1, б, в, П5—П10 приложения, при этом сопротивление системы заменяется сопротивлением генератора, определенным по формуле (27) и приведенным к напряжению 0,4 кВ.

Ток однофазного к. з. (в килоамперах) при питании от генератора напряжением 0,4 кВ с глухозаземленной нейтралью можно определить по выражениям:

$$I_{кR}^{(1)} = \frac{U_{\phi}}{\frac{z_{\Sigma r}^{(1)}}{3} + z_{пт}}; \quad (32)$$

$$z_{\Sigma r}^{(1)} = \sqrt{(r_{1r} + r_{2r} + r_{0r} + 3R_{п})^2 + (x_{1r} + x_{2r} + x_{0r})^2},$$

где U_{ϕ} — фазное напряжение, В; r_{1r} , x_{1r} — активное и индуктивное сопротивления генератора токам прямой последовательности, мОм; r_{2r} , x_{2r} — то же обратной последовательности; r_{0r} , x_{0r} — то же нулевой последовательности; $z_{пт}$ — сопротивление петли фаза — нуль от генератора до места к. з., мОм.

Активное сопротивление фазы статора генератора с глухозаземленной нейтралью $r_{ст} = r_{1r} = r_{2r} = r_{0r}$.

Выражение (32) удобно тем, что позволяет использовать практические измерения и справочные данные по сопротивлению петли фаза — нуль.

При однофазном к. з. непосредственно на зажимах генератора возможно некоторое уменьшение тока с течением

нием времени, однако оно мало сказывается на чувствительности защиты, так как компенсируется запасами в коэффициентах чувствительности и возврата защиты (защита возвращается при меньшем токе, чем срабатывает).

Пример 4 Определить ток однофазного к. з. на зажимах генератора и за кабелем для условий примера 3. Дополнительные параметры генератора: $x_2 = 0,171$ о. е.; $x_0 = 0,054$ о. е. Кабель имеет непроводящую оболочку.

Решение. Индуктивное сопротивление генератора токам прямой, обратной и нулевой последовательностей по формуле (27): $x_{1r} = 0,16 \cdot 400^2 / 787 = 32,5$ мОм; $x_{2r} = 0,171 \cdot 400^2 / 787 = 34,8$ мОм; $x_{0r} = 0,054 \cdot 400^2 / 787 = 11$ мОм; $r_{1r} = r_{2r} = r_{0r} = 2,18$ мОм. По формуле (32) имеем $z_{\Sigma r}^{(1)} = \sqrt{(3 \cdot 2,18 + 3 \cdot 15)^2 + (32,5 + 34,8 + 11)^2} = 93,7$ мОм. Сопротивление петли фаза — нуль кабеля по формуле (21) $z_{\text{каб}} = 1,13 \cdot 100 = 113$ мОм.

Ток однофазного к. з. на зажимах генератора с учетом переходных сопротивлений по формуле (32)

$$I_{\text{кР}}^{(1)} = \frac{400}{\sqrt{3} (93,7/3)} = 7,4 \text{ кА.}$$

Для металлического к. з. ($R_{\text{п}} = 0$) $z_{\Sigma r}^{(1)} = 78,6$ мОм и $I_{\text{к}}^{(1)} = 8,8$ кА.

Ток однофазного к. з. за кабелем с учетом переходных сопротивлений

$$I_{\text{кР}}^{(1)} = \frac{400}{\sqrt{3} \left(\frac{93,7}{3} + 113 \right)} = 1,6 \text{ кА и для металлического}$$

$$\text{к. з. } I_{\text{к}}^{(1)} = \frac{400}{\sqrt{3} \left(\frac{78,6}{3} + 113 \right)} = 1,66 \text{ кА почти одинаковы.}$$

3. ТРЕБОВАНИЯ К ВЫБОРУ АППАРАТУРЫ, ЗАЩИТ И КАБЕЛЕЙ

В сети 0,4 кВ выбор коммутационной аппаратуры, защиты и кабелей взаимосвязан. Для любого присоединения должны быть обеспечены:

1. Нормальный режим работы. Номинальные напряжения и токи аппаратов и допустимые токи кабелей должны соответствовать номинальному напряжению и длительному расчетному току нагрузки. Исполнение аппаратов и типы кабелей должны соответствовать условиям их эксплуатации.

2. Стойкость при к. з. Аппараты и кабели должны быть стойкими при к. з., а аппараты защиты — надежно отключать расчетные токи к. з.

3. Защита от всех видов к. з. Параметры аппаратов защиты и кабелей должны обеспечивать достаточную чувствительность защиты ко всем видам к. з. в конце защищаемой зоны. Рекомендуется применять автоматические выключатели с комбинированным расцепителем, элемент с зависимой характеристикой которого является резервной защитой. Должны обеспечиваться селективность (отключен только поврежденный участок), надежность (срабатывание при появлении условий на срабатывание и несрабатывание при их отсутствии), быстрдействие защиты. Быстрое отключение к. з. обеспечивает стойкость аппаратов и кабелей к термическому действию токов к. з., снижает длительность перерывов питания электроприемников, облегчает последующий самозапуск электродвигателей, обеспечивает безопасность обслуживающего персонала, предотвращает возможность нарушения синхронной параллельной работы маломощных аварийных генераторов, а также синхронных электродвигателей.

4. Защита от ненормальных режимов — длительной перегрузки электродвигателей, подверженных перегрузкам по технологическим причинам, а также проводов и кабелей в случаях, предусмотренных Правилами [13]. При пуске и самозапуске электродвигателей аппараты защиты не должны отключать цепь, а сечение кабелей должно обеспечивать достаточный для разворота электродвигателей уровень напряжения на их зажимах.

Кроме того, набор аппаратуры и ее конструктивное исполнение в цепи любого присоединения должны обеспечивать возможность вывода в ремонт присоединения или аппарата защиты без остановки основного технологического процесса.

Выбор аппаратуры, защиты и кабелей данного присоединения выполняются в следующем порядке.

Определяют нагрузки присоединения, место подключения, составляют предварительную схему присоединения и ближайшего участка питающей сети.

Предварительно выбирают сечение кабеля присоединения по условиям нагрева в нормальном режиме, проверяют его достаточность по условиям потери напряжения в нормальном режиме и при пуске электродвигателей, рассчитывают ток к. з.

Предварительно выбирают тип и номинальные параметры защитного аппарата присоединения по условиям

нормального режима, стойкости и селективности при к.з.

Рассчитывают уставки защиты, по результатам расчета уточняют тип и номинальные параметры аппарата защиты. Проверяют чувствительность защиты. При недостаточной чувствительности осуществляют специальные опрсаиные в последующих главах мероприятия, после которых может измениться сечение или конструкция кабеля, схема присоединения, номинальный ток автоматического выключателя. При этом все расчеты выполняются заново.

Если присоединение предназначено для защиты сборки, то проверяют стойкость при к. з. аппаратов, установленных на этой сборке.

Проверяют защиту электродвигателя и кабеля от перегрузки (при необходимости) с возможным уточненным уставок защиты или сечения кабеля.

Проверяют селективность защиты с выше- и нижестоящими защитными аппаратами с помощью построения карты селективности.

4. ВЫБОР СЕЧЕНИЙ И ДЛИН КАБЕЛЕЙ

Условия выбора сечений и длин кабелей. Выбор сечений и длин кабелей выполняется по рассматриваемым ниже условиям. Окончательно принимаются те параметры кабеля, которые удовлетворяют всем этим условиям.

Условие допустимого нагрева. В нормальном режиме нагрев кабеля не должен превышать допустимого. Для этого выбор сечения кабелей производят по таблицам ПУЭ [13], в которых приводятся значения сечений и соответствующие им допустимые длительные токи нагрузки для кабелей различных конструкций. Значения допустимых длительных токов указаны для определенных (нормальных) условий работы кабелей и их прокладки. При отклонении от этих условий значения допустимых длительных токов, приведенные в таблицах, должны быть умножены на приводимые в ПУЭ поправочные коэффициенты, учитывающие характер нагрузки (при повторно-кратковременном и кратковременном режиме работы электроприемников), отклонение температуры окружающей среды от расчетной, количество совместно проложенных кабелей и тепловые характеристики грунта, в котором проложен кабель.

Условия обеспечения нормального напряжения на зажимах электродвигателей и других электроприемников. В нормальном режиме сечение и длина кабеля должны обеспечивать отклонение напряжения на зажимах электродвигателей не более $\pm 0,05 U_{н.дв}$. Падение напряжения в кабеле определяется по выражению

$$\Delta U = 10^{-3} \sqrt{3} I (r_{уд} \cos \varphi + x_{уд} \sin \varphi), \quad (33)$$

где I — ток нагрузки, А; φ — угол нагрузки, °; остальные обозначения такие же, как в выражении (6).

Поскольку на шинах 0,4 кВ должно поддерживаться напряжение $1,05 U_{н.дв}$ (т. е. 400 В), то при напряжении на зажимах электродвигателя $0,95 \% U_{н.дв} = 0,95 \cdot 380 = 361$ В общее падение напряжения в сети может составить 10 %. Учитывая это обстоятельство, из выражения (33) можно найти предельную длину кабеля для любого конкретного случая или уточнить его сечение.

Условия пуска электродвигателя. Сечение и длина кабеля должны обеспечивать нормальный пуск электродвигателей. Пусковые токи создают увеличенную по сравнению с нормальным режимом потерю напряжения в питающем кабеле, в результате чего напряжение на зажимах двигателя снижается. Возможность разворота двигателя определяется значением остаточного напряжения $U_{ост}$ на его зажимах. Считается, что пуск электродвигателей механизмов с вентиляторным моментом сопротивления и легкими условиями пуска (длительность пуска 0,5—2 с) обеспечивается при

$$U_{ост} \geq 0,7 U_{н.дв}. \quad (34)$$

Это условие выполняется, если (что удобно для практической проверки) $I_{к.мин}^{(3)} / I_{пуск.дв} \geq 2$, где $I_{к.мин}^{(3)}$ — ток трехфазного металлического к.з. на зажимах электродвигателя при минимальном режиме работы питающей системы; $I_{пуск.дв}$ — пусковой ток электродвигателя (каталожное значение).

Пуск электродвигателей механизмов с постоянным моментом сопротивления или тяжелыми условиями пуска (длительность пуска 5—10 с) обеспечивается при

$$U_{ост} \geq 0,8 U_{н.дв}. \quad (35)$$

Это условие выполняется, если (что удобно для практической проверки) $I_{к.мин}^{(3)} / I_{пуск.дв} \geq 3,5$.

Условия работы при к. з. Кабели должны обладать

Таблица 15. Постоянная C для кабелей [16]

Изоляция и конструкция кабеля	Материал жилы	Постоянная C , $A \cdot c^{0,5} / \text{мм}^2$
Кабели со сплошными жилами и бумажной пропитанной изоляцией	алюминий	92
	медь	140
Кабели с многопроволочными жилами и бумажной пропитанной изоляцией	алюминий	98
	медь	147
Кабели с поливинилхлоридной изоляцией	алюминий	75
	медь	114
Кабели с полиэтиленовой изоляцией	алюминий	62
	медь	94

Примечание. Ввиду отсутствия точных данных при напряжении 0,4 кВ значения постоянной C приняты такими же, как при напряжении 6 кВ.

достаточной термической стойкостью при к. з. в начале кабеля, что обеспечивается как быстродействием защит, так и соответствующим сечением кабеля. Практика эксплуатации показывает, что целесообразно выполнять соответствующую проверку термической стойкости кабелей, хотя по ПУЭ для сетей 0,4 кВ этого в настоящее время не требуется. Минимальное допустимое сечение кабелей (в квадратных миллиметрах) по этому условию составляет

$$S_{\text{мин}} = \frac{\sqrt{B_{\text{к}}}}{C} \cdot 1000 \approx \frac{I_{\text{к.з.}}^{(3)}}{C} \cdot 1000 \sqrt{I_{\text{откл}} + T_{\text{а.ср}}}, \quad (36)$$

где C — постоянная, принимается по табл. 15, $A \cdot c^{0,5} / \text{мм}^2$; остальные обозначения такие же, как в выражении (18).

Кроме того, при построении схемы учитывают, что ток к. з. в конце кабеля 0,4 кВ значительно снижаются. Поэтому, с одной стороны, при питании сборок подбором сечения кабеля можно обеспечить уровень токов к. з., соответствующий стойкости установленных на сборках выключателей. С другой стороны, при недостаточной чувствительности защитных аппаратов сборок, электродвигателей и других электроприемников к токам к. з. в конце

кабеля ее увеличение часто достигается увеличением сечения кабеля (но не более чем на 1—2 ступени), так как это приводит к увеличению тока к. з.

Обеспечение защиты кабелей от перегрузок. Защиты от перегрузки требуют все сети 0,4 кВ, выполненные проложенными открыто незащищенными изолированными проводами с горючей оболочкой внутри любых помещений; все осветительные сети независимо от конструкции и способа прокладки проводов или кабелей в жилых и общественных зданиях, в служебно-бытовых помещениях промышленных предприятий, в пожароопасных зонах, все сети для питания бытовых и переносных электроприборов; все силовые сети в промышленных предприятиях, в жилых и общественных помещениях, если по условиям технологического процесса может возникнуть длительная перегрузка проводов и кабелей; все сети всех видов во взрывоопасных помещениях и взрывоопасных наружных установках независимо от режима работы и назначения сетей.

Например, защиту от перегрузки требуют кабели питания двигателей транспортеров, так как эти механизмы подвержены перегрузкам; не требуют защиты от перегрузки кабели питания центробежных насосов с легкими условиями пуска (установленные в невзрывоопасных помещениях), так как по технологическим причинам эти механизмы не перегружаются.

Для защиты проводников и кабелей от перегрузки должны быть обеспечены следующие соотношения между допустимым током проводника $I_{\text{доп.пров}}$ (определяется по таблицам ПУЭ) и током срабатывания защиты.

При применении выключателей только с электромагнитными расцепителями и током срабатывания отсечки $I_{\text{с.о.}}$

для проводников с поливинилхлоридной, резиновой и другой аналогичной по тепловым характеристикам изоляцией внутри помещений

$$I_{\text{с.о.}} \leq 0,8 I_{\text{доп.пров}}, \quad (37)$$

для невзрывоопасных производственных помещений, а также кабелей с бумажной изоляцией допускается

$$I_{\text{с.о.}} \leq I_{\text{доп.пров}}. \quad (38)$$

При применении выключателей с регулируемой об-

ратно-зависимой от тока характеристикой для проводников всех марок

$$I_{н.расц} \leq I_{доп.пров} \quad (39)$$

где $I_{н.расц}$ — номинальный ток расцепителя.

При применении выключателей с регулируемой зависимой от тока характеристикой и током срабатывания защиты от перегрузки $I_{с.п}$:

для проводников с резиновой, поливинилхлоридной и аналогичной изоляцией

$$I_{с.п} \leq I_{доп.пров} \quad (40)$$

для кабелей с бумажной изоляцией или изоляцией из вулканизированного полиэтилена

$$I_{с.п} \leq 1,25 I_{доп.пров} \quad (41)$$

При применении предохранителей с номинальным током плавкой вставки $I_{н.вс}$:

$$I_{н.вс} \leq k I_{доп.пров} \quad (42)$$

где k — коэффициент, для проводников с резиновой, поливинилхлоридной и аналогичной по тепловым характеристикам изоляцией, прокладываемых внутри помещений, принимается равным 0,8. Для всех проводников, прокладываемых в невзрывоопасных производственных помещениях, а также для кабелей с бумажной изоляцией в любых помещениях $k=1$.

5. ВЫБОР АВТОМАТИЧЕСКИХ ВЫКЛЮЧАТЕЛЕЙ

Параметры и характеристики, по которым выбирают автоматические выключатели. Автоматические выключатели (автоматы) предназначены для автоматического отключения электрических цепей при к. з. или ненормальных режимах (перегрузках, исчезновении или снижении напряжения), а также для нечастого включения и отключения токов нагрузки. Отключение выключателя при перегрузках и к. з. выполняется встроенным в выключатель автоматическим устройством, которое называется максимальным расцепителем тока, или сокращенно — расцепителем. Выключатели по заказу могут поставляться со следующими дополнительными устройствами: нулевым или минимальным расцепителем, отключающим выключатель при снижении напряжения соответственно до

(0,1—0,35) U_n и до (0,35—0,7) U_n (напряжение срабатывания не регулируется); независимым расцепителем (электромагнитом отключения) для дистанционного отключения выключателя; электродвигательным или электромеханическим приводом для дистанционного управления выключателем; свободными вспомогательными контактами, а выключатели серии ВА — также сигнальными контактами автоматического отключения; выдвижным устройством с вставными контактами главных и вспомогательных цепей — для выключателей выдвижного исполнения.

Различают нетокоограничивающие и токоограничивающие выключатели.

Нетокоограничивающие выключатели не ограничивают ток к. з. в цепи, и он достигает максимального ожидаемого значения.

Токоограничивающие выключатели ограничивают значение тока к. з. с помощью быстрого введения в цепь дополнительного сопротивления электрической дуги (в первый же полупериод, до того, как ток к. з. значительно возрастет) и последующего быстрого отключения к. з. при этом ток к. з. не достигает ожидаемого расчетного максимального значения. Токоограничение начинается с некоторого значения тока, определяемого характеристикой токоограничения. Например, в токоограничивающих автоматических выключателях серий АЗ700Б при больших ожидаемых токах к. з. контакты, имеющие специальную конструкцию, сразу же отбрасываются электродинамическими силами, вводя в цепь сопротивление дуги, и затем уже не соприкасаются, так как своевременно срабатывает электромагнитный расцепитель. При малых токах к. з. контакты не отбрасываются, а отключение производится также электромагнитным расцепителем.

Номинальным током $I_{н.н}$ и напряжением $U_{н.н}$ выключателя называют значения тока и напряжения, которые способны выдерживать главные токоведущие части выключателя в длительном режиме. Номинальный ток расцепителя $I_{н.расц}$ может отличаться от номинального тока выключателя, поскольку в выключатель могут быть встроены расцепители с меньшим номинальным током. Например, выключатель АВМ-4 с номинальным током 400 А может иметь катушки расцепителя на номинальные токи 120, 150, 200, 250, 300, 400 А.

Предельной коммутационной способностью выключа-

теля (ПКС) называют максимальное значение тока к. з., которое выключатель способен дключить и отключить несколько раз, оставаясь в исправном состоянии. Обычно заводские испытания на ПКС выполняют в цикле О—пауза—ВО—пауза—ВО, где О — операция отключения цепи к. з. данным выключателем после ее включения вспомогательным аппаратом, ВО — операция включения и отключения цепи к. з. данным выключателем. Некоторые аппараты дополнительно испытывают на наибольшую включающую способность. Испытания выполняют в цикле В, что означает включение цепи данным выключателем и автоматическое отключение вспомогательным.

Одноразовой ПКС (ОПКС) называют наибольшее значение тока, которое выключатель может отключить один раз. После этого дальнейшая работа выключателя не гарантируется, может потребоваться его капитальный ремонт или замена. Например, для выключателей серии А3100 значение ОПКС принимают равным значению ПКС выключателя данного типа с расцепителем, имеющим наибольший номинальный ток. Так, выключатели А3110 имеют номинальный ток расцепителей от 15 до 100 А, а значение ПКС — от 3,2 до 12 кА (амплитуда). Однако значение ОПКС принимают равным 12 кА для всех выключателей А3110. Аналогично ОПКС принимается равным для выключателей А3120 — 23 кА, А3130 — 30 кА, А3140 — 50 кА. При отключении этих токов может повредиться тепловой элемент или измениться его уставка, однако отключение к. з. безусловно обеспечивается, так как электромагнитный расцепитель имеет малое время срабатывания и успевает дать импульс на отключение, а собственно контактная система способна отключить предельный для своего типоразмера ток к. з.

Значения ПКС в ОПКС соответствуют ожидаемому току к. з., который возникает в цепи при отсутствии данного выключателя и токоограничения.

Понятия ПКС и ОПКС относятся к процессу отключения. Однако выключатель во включенном состоянии должен пропускать протекающий по нему ток к. з., оставаясь в исправном состоянии, независимо от того, должен ли он или другой аппарат отключить этот ток. Это свойство выключателя характеризуется понятием электродинамической и термической стойкости.

Электродинамическая стойкость характеризуется амплитудой ударного тока к. з., который способен пропус-

тить выключатель без остаточных деформаций деталей или недопустимого отброса контактов, приводящего к их привариванию или выгоранию. Если значение электродинамической стойкости в каталоге не приводится, то это означает, что стойкость выключателя определяется его коммутационной способностью.

Термическая стойкость характеризуется допустимым значением так называемого «джоулева интеграла»

$$\int_0^t i^2 dt,$$

отражающего количество тепла, которое может

быть выделено в выключателе за время действия тока к. з. В каталогах термическая стойкость задается величиной, измеряемой в $\text{kA}^2 \cdot \text{с}$. Если термическая стойкость в каталоге отсутствует, то это означает, что выключатель является термически стойким при всех временах отключения, определяемых его защитной характеристикой

Собственное время отключения выключателя — время срабатывания расцепителей и механизма выключателя до начала расхождения силовых контактов (используется при выборе выключателей по предельной коммутационной способности). Полное время отключения выключателя — время срабатывания расцепителей, механизма выключателя, расхождения силовых контактов и окончания гашения дуги в дугорасительных камерах (используется при проверке селективности защиты).

Автоматические выключатели могут иметь следующие защитные характеристики (рис. 8):

зависимую от тока характеристику времени срабатывания; такие выключатели имеют только тепловой расцепитель; применяются редко вследствие недостаточной предельной коммутационной способности и быстрой деградации;

независимую от тока характеристику времени срабатывания; такие выключатели имеют только токовую отсечку, выполненную с помощью электромагнитного или полупроводникового расцепителя, действующего без выдержки или с выдержкой времени;

ограниченно зависимую от тока двухступенчатую характеристику времени срабатывания; в зоне токов перегрузки выключатель отключается с зависимой от выдержкой времени, в зоне токов к. з. выключатель отключается токовой отсечкой с не зависимой

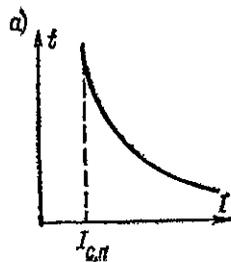
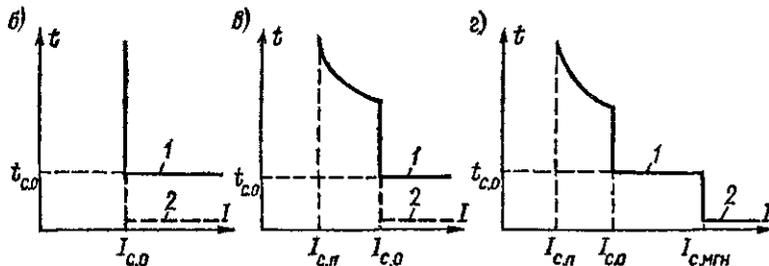


Рис. 8. Защитные характеристики автоматических выключателей: а—зависимая; б—независимая; в—ограниченно зависимая; г—трехступенчатая

1 — с выдержкой времени при к. з.; 2 — без выдержки времени при к. з.



ранее установленной выдержкой времени (для селективных выключателей) или без выдержки времени (для неселективных выключателей); выключатель имеет либо тепловой и электромагнитный (комбинированный) расцепитель, либо двухступенчатый электромагнитный (выключатель АВМ), либо полупроводниковый расцепитель; трехступенчатую защитную характеристику. В зоне токов перегрузки выключатель отключается с зависимой от тока выдержкой времени, в зоне токов к. з.—с независимой, заранее установленной, выдержкой времени (зона селективной отсечки), а при близких к. з.—без выдержки времени (зона мгновенного срабатывания); зона мгновенного срабатывания предназначена для уменьшения длительности воздействия токов при близких к. з. Такие выключатели имеют полупроводниковый расцепитель и применяются для защиты вводов в КТП и отходящих линий.

Автоматические выключатели серии А3700*. Сокращенное условное обозначение А37ХХХ. Расшифровка в порядке написания: А — автоматический выключатель;

* Здесь и далее технические данные приведены по техническим условиям на автоматические выключатели соответствующих типов.

37 — номер разработки; Х — модификация и величина выключателя: 1 — первая, 2 — вторая, 3 — третья, 4 — четвертая, 9 — модифицированные 3 и 4 величины; Х — исполнение по виду защиты и числу полюсов, 1 или 2 — с электромагнитными расцепителями, 3 или 4 — с электромагнитными и полупроводниковыми расцепителями (для селективных выключателей — только с полупроводниковыми), 5 или 6 — с электромагнитными и тепловыми расцепителями, 7 или 8 — без максимальных расцепителей, нечетные цифры — двухполюсные, четные — трехполюсные; Х — дополнительная характеристика исполнения; Б — токоограничивающие или выполненные на их базе, С — селективные или выполненные на их базе, Ф — нетокоограничивающие неселективные в фенпластовом корпусе, Н — неселективные нетокоограничивающие модернизированные. Двухполюсные выключатели переменного тока имеют такие же характеристики, как трехполюсные.

Выключатели с полупроводниковым расцепителем (табл. 16). Номинальный ток этих расцепителей соответствует наибольшему откалиброванному по шкале значению номинального рабочего тока $I_{н.р.аб}$. Характеристика защиты ограниченно зависимая, а для выключателей А3790С — трехступенчатая (рис. 9). Полупроводниковое реле (расцепитель серии РП) допускает плавную регулировку номинального рабочего тока расцепителя $I_{н.р.аб}$ (точка А на рисунке соответствует току срабатывания перегрузки при принятом значении $I_{н.р.аб}$); тока срабатывания отсечки $I_{c.о}$ (точки Б, В, Г, Д, Е); времени срабатывания защиты от перегрузки $t_{c.п}$ при токе $6I_{н.р.аб}$ (точки Ж, И, К); времени срабатывания отсечки $t_{c.о}$ (точки Л, М, Н) для селективных выключателей. Пунктирными линиями обозначена характеристика неселективных выключателей в зоне токов к. з. Выключатели могут поставляться без защиты в зоне перегрузки.

Для выключателей переменного тока (с полупроводниковым расцепителем) допускается увеличение времени срабатывания отсечки, если до возникновения к. з. ток в главной цепи был менее $0,7 I_{н.р.аб}$. Для неселективного токоограничивающего выключателя увеличение времени возможно в зоне значений токов к. з. от $I_{c.о}$ полупроводникового расцепителя до уставки срабатывания электромагнитного расцепителя. При этом время отключения определяется кривыми 1, 2, 3 (рис. 9), соответствующими

Таблица 16. Трехполюсные автоматические выключатели АЗ700 с полупроводниковым расцепителем на напряжение до 660 В

Тип	Номинальный ток выключателя $I_{н.в}$, А	Базовый номинальный ток $I_{н.б}$, А	Уставки полупроводникового расцепителя РП				Ток срабатывания электромагнитного расцепителя, А	ПКС** в цепи 380 В, кА	ОПКС** в цепи 380 В, кА	
			Регулируемые на шкалах РП значения							
			$I_{н.раб}$, А	$\frac{I_{с.о}}{I_{н.раб}}$	$t_{с.о}^*$, с	$t_{с.п}^*$, с при токе $6I_{н.раб}$				$\frac{I_{с.п}}{I_{н.раб}}$
АЗ734С	250	200	160; 200; 250	2; 3; 5; 7; 10	0,1; 0,25; 0,4	4; 8; 16	1,25	—	50	—
	400	320	250; 320; 400							
АЗ744С	400	320	250; 320; 400							
	630	500	400; 500; 630							
АЗ794С	250	200	160; 200; 250							
	400	320	250; 320; 400							
	630	500	400; 500; 630							
АЗ714Б	160	32	20; 25; 32; 40	—	—	—	—	1600	18	—
		63	40; 50; 63; 80						36	—
		125	80; 100; 125; 160						75	125

Продолжение табл. 16

Тип	Номинальный ток выключателя $I_{н.в}$, А	Базовый номинальный ток $I_{н.б}$, А	Уставки полупроводникового расцепителя РП				Ток срабатывания электромагнитного расцепителя, А	ПКС** в цепи 380 В, кА	ОПКС** в цепи 380 В, кА	
			Регулируемые на шкалах РП значения							
			$I_{н.раб}$, А	$\frac{I_{с.о}}{I_{н.раб}}$	$t_{с.о}^*$, с	$t_{с.п}^*$, с при токе $6I_{н.раб}$				$\frac{I_{с.п}}{I_{н.раб}}$
АЗ724Б	250	200	160; 200; 250	2; 3; 5; 7; 10	—	4; 8; 16	1,25	2500	80	150
АЗ734Б	250	200	160; 200; 250							
	400	320	250; 320; 400							
АЗ744Б	400	320	250; 320; 400							
	630	500	400; 500; 630							
АЗ794Б	250	200	160; 200; 250	—	—	—	—	4000	$\frac{111,1}{50,5}$	150
	400	320	250; 320; 400					4000		
	630	500	400; 500; 630					6300		

* Выключатели АЗ790С при токе более 20 кА (действующее значение) отключаются без выдержки времени.

** ПКС и ОПКС выражены для всех выключателей (кроме АЗ790) мгновенным значением ударного тока, для АЗ790 указаны дробью, в числителе которой — наибольшая включающая способность (ударный ток), в знаменателе — наибольшая отключающая способность (действующее значение).

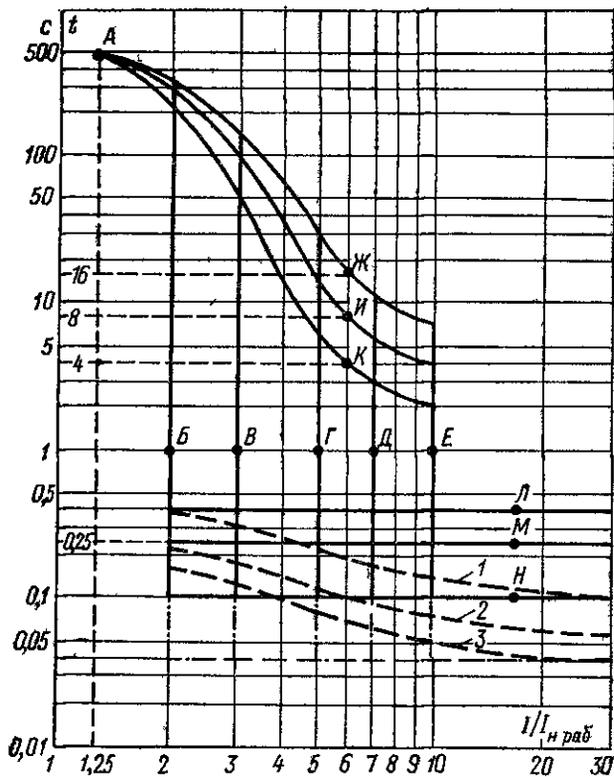


Рис. 9 Защитные характеристики автоматических выключателей А3700 переменного тока с полупроводниковым расцепителем

Селективные выключатели А3794С при токе более 20 кА (действующее значение) отключаются без выдержки времени

протеканию тока к. з. по одному, двум или трем полюсам выключателя. Для определения времени срабатывания селективного выключателя нужно время, определенное по кривым 1, 2, 3, сравнить со значением $t_{с.о.}$ по шкале и принять большее из них.

Полупроводниковое реле (расцепитель РП) не реагирует на апериодическую составляющую пускового тока электродвигателей в течение одного периода. Коэффициент возврата реле составляет 0,97—0,98. Разброс по току срабатывания зависит от температуры окружающего воздуха, уставки по шкале, вида к. з. или перегрузки (одно-

двух-, трехполюсное), но не превышает $\pm 30\%$ для $I_{с.о.}$ и $\pm 20\%$ для $I_{с.п.}$ Разброс по времени срабатывания при к. з. для селективных выключателей составляет $\pm 0,02$ с. Длительность протекания тока к. з., при которой еще не срабатывает селективная отсечка, составляет при уставках по шкале 0,1; 0,25 и 0,4 с соответственно 0,05; 0,17 и 0,32 с.

Источником оперативного тока полупроводникового реле, обеспечивающим отключение выключателя при к. з., являются встроенные трансформаторы тока. Нельзя эксплуатировать или наладивать выключатель с расцепителем серии РП при параллельном соединении полюсов, при последовательном соединении двух или трех полюсов трехполюсного выключателя, а также со снятым блоком управления РП и незакороченной вилкой соединителя выводов измерительных элементов.

Выключатели с электромагнитными и тепловыми расцепителями (табл. 17—19). Характеристика защиты — ограниченно зависимая. Эти расцепители имеют нерегулируемые уставки срабатывания. Тепловые расцепители откалиброваны при температуре окружающего воздуха 40°C и одновременном протекании тока по всем трем полюсам. Они не вызывают срабатывания при номинальном токе расцепителя; могут вызвать срабатывание при токе $1,05 I_{н\text{ расц}}$ не менее чем за 2 ч при начале отсчета от холодного состояния выключателя; вызывают срабатывание при токе $1,25 I_{н\text{ расц}}$ менее чем за 2 ч при отсчете от нагретого состояния. Разброс по току срабатывания электромагнитных расцепителей составляет для новых выключателей $\pm 15\%$; для выключателей, бывших в эксплуатации, $\pm 30\%$.

Собственное время отключения выключателя электромагнитным расцепителем зависит от значения тока к. з. и величины выключателя, при токах, близких к предельным, оно менее 10 мс. Полное время отключения токоограничивающих выключателей при отключении предельных токов составляет около 10 мс; в начале характеристики токоограничения — около 15 мс. Для нетокоограничивающих выключателей при значении тока, близком к $I_{с.о.}$, полное время отключения не превышает 40 мс, при увеличении тока оно уменьшается.

Данные неавтоматических выключателей приведены в табл. 20.

Автоматические выключатели серии «Электрон». Ус-

Таблица 17. Трехполюсные автоматические выключатели АЗ700 переменного тока с электромагнитными и тепловыми расцепителями

Тип выключателя	$I_{н.в.}, А$	Номинальный ток теплового расцепителя $I_{н.расц.}, А$	$\frac{I_{с.п.}}{I_{н.расц.}}$	$I_{с.о.}, А$	ПКС в цепи 380 В	ОПКС в цепи 380 В
					Ударный ток, кА	

Выключатели на напряжение до 660 В

АЗ716Б	160	16 20 25	1, 15	630	5,5 10 15	—
		32; 40 50; 63 80 100; 125 160		630; 1600	20 30 45 60 75	— 125
АЗ726Б	250	160 200; 250	1, 15	2500	65 75	150
АЗ736Б	400	250 320 400	1, 15	2500 3200 4000	65 100 100	150
АЗ796Н	630	250 320 400 500 630	1, 15	2500 3200 4000 5000 6300	65 70 70 70 70	150

Выключатели на напряжение до 380 В

АЗ716Ф	160	16 20 25	1, 15	630	5,5 10 15	—
		32; 40 50; 63; 80 100; 125; 160		630; 1600	20 25 25	— 28
АЗ726Ф	250	160; 200; 250	1, 15	2500	35	38
АЗ736Ф	630	250 320 400 500 630	1, 15	2500 3200 4000 5000 6300	50	53

Таблица 18. Трехполюсные автоматические выключатели АЗ700 переменного тока с электромагнитными расцепителями

Тип выключателя	$I_{н.в.}, А$	$I_{н.расц.}, А$	$I_{с.о.}, А$	ПКС в цепи 380 В	ОПКС в цепи 380 В
				Ударный ток, кА	

Выключатели на напряжение до 660 В

АЗ712Б	160	80 160	630; 1000; 1600	36 75	— 125
АЗ722Б	250	250	1600; 2000; 2500	80	150
АЗ732Б	400	400	2500; 3200; 4000	100	150
АЗ742Б	630	630	4000; 5000; 6300	100	150
АЗ792Б	630	630	2500; 3200; 4000; 5000; 6300	111, 1	150

Выключатели на напряжение до 380 В

АЗ712Ф	160	80 160	630; 1000; 1600	25	28
АЗ722Ф	250	250	1600; 2000; 2500	35	38
АЗ732Ф	630	400 630	2500; 3200; 4000 4000; 5000; 6300	50	53

ловное обозначение ЭХХХ. Расшифровка в порядке написания: Э — обозначение серии «Электрон»; ХХ — условное обозначение номинального тока; 06—1000 А, 16 — 1600 А, 25—2500 А, 40—4000 А; Х — способ установки; С — стационарные, В — выдвижные.

Выключатели с полупроводниковым реле максимального тока типа РМТ (табл. 21). По заказу выключатель может поставляться без реле РМТ. Реле РМТ допускает плавную регулировку номинального тока максимальной токовой защиты МТЗ (защиты от перегрузки) $I_{н.мтз}$ относительно базового номинального тока $I_{н.б.}$ времени срабатывания защиты от перегрузки $t_{сд}$ при

Таблица 19. Ориентировочные характеристики токоограничения автоматических выключателей АЗ700Б в цепи 380 В

Тип выключателя	Ограниченный ток к.з. (амплитуда), кА, при ожидаемом токе к.з. (амплитуда), кА, равном										
	10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	110
АЗ730Б АЗ740Б АЗ790Б	10	20	27	32	36	40	44	48	52	55	60
АЗ720Б	10	15	22	27	30	31	32	—	—	—	—
АЗ710Б	8	12	17	20	23	25	26	—	—	—	—

Таблица 20. Трехполюсные неавтоматические выключатели АЗ700 переменного тока (без максимальных расцепителей)

Тип	$I_{н.в.}, А$	Термическая стойкость, кА ² ·с	Электродинамическая стойкость (амплитуда)*, кА
АЗ718Б; АЗ718Ф	160	6	2,5
АЗ728Б; АЗ728Ф	250	15	3
АЗ738С	400	250	50
АЗ748С	630	360	60
АЗ798С	630	130	40

* Для всех выключателей, кроме АЗ798С, указано значение тока электродинамического отброса (дребезга) контактов, при превышении которого может возникнуть их приваривание (механизм выключателя остается включенным). Для АЗ798С указано значение тока электродинамического расцепления (выключатель отключается).

токе $6 I_{н.втз}$, тока $I_{с.о}$ и времени $t_{с.о}$ срабатывания отсечки. Реле имеют два переключателя $S1$ и $S2$ выбора защитной характеристики, с помощью которых можно получить независимую, ограниченно зависимую и трехступенчатую характеристику (рис. 10).

При установке переключателя $S1$ в обозначенное на лицевой панели реле положение 6 выключатель имеет

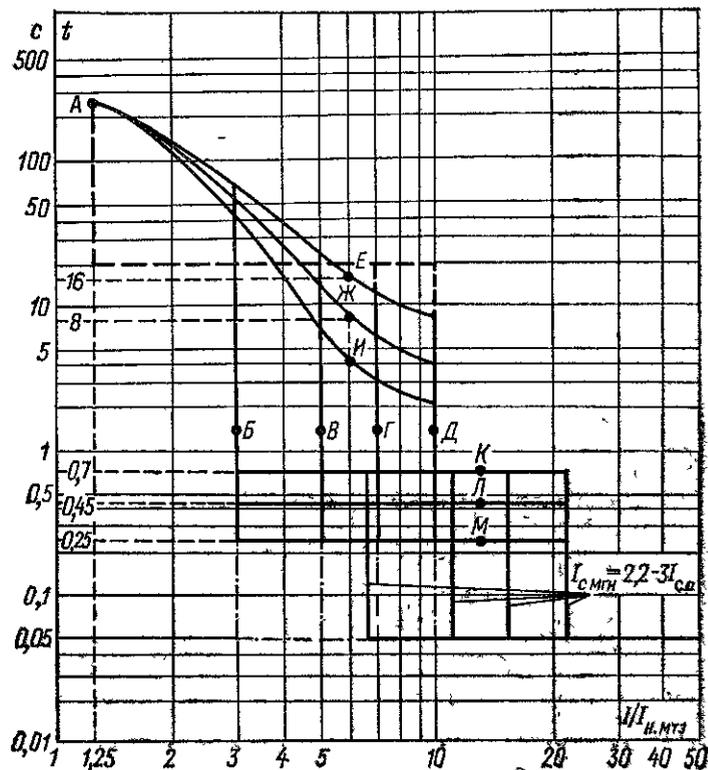


Рис. 10. Защитные характеристики выключателя «Электрон» с полупроводниковым реле серии РМТ

Наличие регулировки в точках Г и Д зависит от номинального тока выключателя

селективную отсечку с регулируемым уставками по току (точки Б, В, Г, Д) и времени (точки К, Л, М), причем для выключателей переменного тока при токе более $2,2-3,0 I_{с.о}$ отсечка срабатывает без выдержки времени; в положении 7 выключатель имеет неселективную отсечку (штрихпунктирные линии) с регулировкой по току (точки Б, В, Г, Д); в положении 8 выключатель срабатывает неселективно при токе, превышающем ток срабатывания перегрузки независимо от положения переключателя $S2$ (характеристика на рисунке не показана). При установке переключателя $S2$

Таблица 21. Выключатели «Электрон» с полупроводниковым реле РМТ на напряжение до 660 В

Тип	Исполнение*	Номинальный ток выключателя $I_{н.в}$, А	Номинальный базовый ток МТЗ $I_{н.б}$, А	Уставки полупроводникового реле РМТ					ПКС** в цепи 380 В, действующее значение, кА						
				регулируемые на шкалах РМТ значения				$I_{с.п}$ $I_{н.мтз}$							
				$\frac{I_{н.мтз}}{I_{н.б}}$	$\frac{I_{с.о}}{I_{н.мтз}}$	$t_{с.о}$, с	$t_{с.п}$, с при токе $6I_{н.мтз}$								
Э06	Стационарное и выдвигное, кроме Т	1000	630; 800 1000	0,8; 1,0; 1,25	3,5; 7; 10 3; 5; 7	0,25; 0,45; 0,7	4; 8; 16	1,25	40						
	Стационарное и выдвигное Т	800	630; 800	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7; 10										
Э16	Выдвигное, кроме Т	1600	630 1000; 1600	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7; 10 3; 5; 7				0,25; 0,45; 0,7	4; 8; 16	1,25	45			
	Выдвигное Т	1250	1000	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7										
Э25	Стационарное, кроме Т	4000	1000; 1600; 2500 4000	0,8; 1,0; 1,25 0,8; 1,0	3; 5; 7 3; 5							0,25; 0,45; 0,7	4; 8; 16	1,25	65
	Стационарное Т	3200	1000; 1600; 2500	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7										

Э25	Выдвигное, кроме Т	2500	1600; 2500	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7	0,25; 0,45; 0,7	4; 8; 16	1,25	50			
	Выдвигное Т	2000	1600	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7							
Э40	Стационарное кроме Т	6300	4000 6300	0,8; 1,0; 1,25 0,8; 1,0	3; 5 3				0,25; 0,45; 0,7	4; 8; 16	1,25	115
	Стационарное Т	5000	4000	0,8; 1,0; 1,25	3; 5							
	Выдвигное, кроме Т	5000	2500 4000	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7 3; 5							70
	Выдвигное Т	4000	2500 4000	0,8; 1,0; 1,25	3; 5; 7 3; 5							

* Т — тропическое исполнение.

** Значение ПКС составляет 110 % указанного в таблице значения ПКС.

Таблица 22. Выключатели «Электрон» с полупроводниковым реле МТЗ на напряжение до 660 В

Тип	Исполнение	Номинальный ток выключателя I _{н.в.} , А	Номинальный ток МТЗ I _{н.мтз.} , А	Регулируемые уставки полупроводникового реле МТЗ					ПКС* в долях 380 В, кА
				$\frac{I_{с.п.}}{I_{н.мтз}}$	$\frac{I_{с.о.}}{I_{н.мтз}}$	I _{с.ц.} , с, при токе		I _{с.о.} , с	
						I _{н.мтз}	6I _{н.мтз}		
Э06	Стационарное, кроме Т	800	250; 400; 630; 800	0,8; 1,25; 2	3; 5; 7; 10	100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{60}{28}$
	Стационарное Т и выдвигающее	630	250; 400; 630						
Э16	Выдвигающее, кроме Т	1600	630 1000; 1250; 1600	0,8; 1,25; 2	3; 5; 7; 10 3; 5; 7	100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{84}{40}$
	Выдвигающее Т	1250	630 1000; 1250						
Э25	Стационарное, кроме Т	3200	800	0,8; 1,25; 2	3; 5; 7; 10 3; 5; 7	100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{120}{55}$
			1000; 1250; 1600; 2000; 2500						
			3200						

Э4	Стационарное Т	2500	630; 800	0,8; 1,25; 2	3; 5; 7; 10 3; 5; 7	100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{120}{55}$			
			1000; 1250; 1500; 2000; 2500									
	Выдвигающее, кроме Т	2500	1600; 2000; 2500	0,8; 1,25; 2	3; 5; 7	100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{100}{45}$			
			2000							1250; 1600; 2000		
Э40	Стационарное, кроме Т	6300	3200; 4000 6300	0,8; 1,25; 2	3; 5 3	100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{230}{105}$			
			5000							2500; 3200; 4000 5000		
	Выдвигающее, кроме Т	5000	2500 3200; 4000; 5000		3; 5; 7 3; 5				100; 150; 200	4; 8; 16	0,25; 0,45; 0,7	$\frac{160}{65}$
			4000									

* Значение ПКС указано дробью, в числителе — наибольшая включающая способность (ударный ток), в знаменателе — наибольшая отключающая способность (действующее значение).

в положение *II* выключатель имеет зависимость от тока характеристику защиты от перегрузки с регулируемой при токе $6 I_{н.мтз}$ выдержки времени (точки *Е, Ж, И*); в положении *II* выключатель имеет независимую от тока характеристику защиты от перегрузки (показана штриховой линией); Точка *А* на рис. 10 соответствует току срабатывания защиты от перегрузки при принятом номинальном токе реле РМТ.

Реле РМТ не реагирует на аperiodическую составляющую пусковых токов электродвигателей в течение одного периода. Коэффициент возврата реле составляет 0,75. Источником оперативного тока, обеспечивающего отключение выключателя при к. з., являются встроенные трансформаторы тока.

Выключатели с полупроводниковым реле типа МТЗ (табл. 22). Выпускались до 1982 г. Реле МТЗ допускает плавную регулировку тока срабатывания защиты от перегрузки $I_{с.п.}$ времени срабатывания перегрузки $t_{с.п}$ при однократном и шестикратном номинальном токе МТЗ $I_{н.мтз}$, тока $I_{с.о}$ и времени $t_{с.о}$ срабатывания отсечки. Реле имеет переключатель выбора защитной характеристики, с помощью которого можно получить независимую, ограниченно зависимую и трехступенчатую характеристику (рис. 11).

При установке переключателя в положение *Н* (нижнее) реле имеет зависимость от тока характеристику защиты от перегрузки с регулируемыми уставками тока срабатывания (точки *А, Б, В*), времени срабатывания при токе $I_{н.мтз}$ (точки *Г, Д, Е*) и токе $6I_{н.мтз}$ (точки *Ж, И, К*); селективную отсечку с регулируемыми уставками тока срабатывания (точки *Л, М, Н, П*) и времени срабатывания (точки *Р, С, Т*), причем для выключателей переменного тока при токе более 2,2—3,0 $I_{с.о}$ отсечка срабатывает без выдержки времени. Регулировкой можно получить любую в пределах указанных точек характеристику (например, АГКНТ). При установке переключателя в положение *С* (среднее) выключатель имеет аналогичную характеристику, но без выдержки времени при срабатывании отсечки (показано штрихпунктиром). При установке переключателя в положение *В* (верхнее) выключатель имеет независимую от тока характеристику срабатывания без выдержки времени при токе, равном току срабатывания защиты от перегрузки (на рисунке не показано).

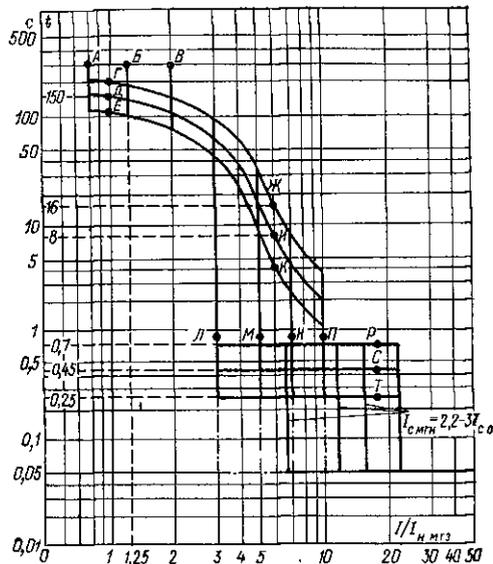


Рис 11. Защитные характеристики выключателя «Электрон» с полупроводниковым реле серии МТЗ
Надлежа регулировки в точках *Н* и *П* зависит от номинального тока выключателя

Реле реагирует на аperiodическую составляющую пусковых токов электродвигателей и тока к. з. Коэффициент возврата реле 0,75.

Разброс тока срабатывания реле РМТ и МТЗ зависит от температуры окружающего воздуха, вида к. з. или перегрузки, уставки номинального тока по шкале, но не превышают $\pm 35\%$ от уставки по шкале.

Собственное время отключения выключателя для Э06 не превышает 20—35 мс, для остальных типов — 45—60 мс. Полное время отключения не более 100—150 мс.

Автоматические выключатели серий АЕ20 и АЕ20М.

Сокращенное условное обозначение АЕ20XXX. Расшифровка в порядке написания: АЕ — выключатель автоматический; 20 — номер разработки; X — условное обозначение номинального тока: 2 — 16 А, 4 — 63 А, 5 — 100 А, 6 — 160 А; X — число полюсов в комбинации с максимальными расцепителями тока, 3 — трехполюсные с электромагнитными расцепителями, 4 или 6 — соответственно одно- или трехполюсные с электромагнитными и тепловыми расцепителями; наличие буквы М — модернизированные выключатели.

Технические данные приведены в табл. 23 и 24. Характеристика защиты — ограничено зависящая.

Тепловые расцепители без температурной компенсации откалиброваны при температуре 40 °С, с температурной компенсацией — при 20 °С. Тепловые расцепители при нагрузке всех полюсов из холодного состояния не срабатывают при токе $1,05 I_{н.расц}$ в течение 2 ч; срабатывают при токе $1,25 I_{н.расц}$ в течение не более 20 мин при наличии температурной компенсации и не более 30 мин при ее отсутствии; срабатывают при токе $7 I_{н.расц}$ в течение 3—15 с при наличии температурной компенсации и 1—15 с при ее отсутствии; однополюсные выключатели на номинальный ток 63 А срабатывают при токе $1,35 I_{н.расц}$ в течение менее 1 ч.

Регулировка тока срабатывания тепловых расцепителей — (0,9—1,15) $I_{н.расц}$, а для тепловых расцепителей, номинальный ток которых равен номинальному току выключателя — (0,9—1,0) $I_{н.расц}$.

Разброс тока срабатывания электромагнитных расцепителей $\pm 20\%$, после испытаний допускается дополнительное отклонение уставок на $\pm 15\%$.

Собственное время отключения выключателя не превышает 0,04 с при токах, близких к $I_{с.о.}$, при увеличении тока оно уменьшается. Минимальное собственное время отключения — около 0,01 с.

Автоматические выключатели серии ВА. Сокращенное обозначение ВАХХ-XX. Расшифровка в порядке написания: ВА — выключатель автоматический; ХХ — номер унифицированной серии, 51 — нетокоограничивающие с электромагнитными и тепловыми расцепителями или только с электромагнитными расцепителями, 52 — токоограничивающие с электромагнитными и тепловыми или только с электромагнитными расцепителями, 53 — токоограничивающие неселективные с полу-

Т а б л и ц а 23. Автоматические выключатели серий АЕ20 и АЕ20М на напряжение до 660 В

Тип выключателя	Номинальный ток выключателя, А	Вид расцепителя	$I_{н.расц}$, А	$\frac{I_{с.о.}}{I_{н.расц}}$	Уставка или пределы регулирования, $\frac{I_{с.о.}}{I_{н.расц}}$
АЕ2023	16	Электромагнитный	0,3; 0,4; 0,5; 0,6; 0,8; 1; 1,25; 1,6; 2; 2,5; 3,15; 4; 5; 6,3; 8; 10; 12,5; 16	12	—
		Комбинированный			
АЕ2026		Комбинированный			0,9— 1,15
АЕ2043	63	Электромагнитный	10; 12,5; 16; 20; 25; 31,5; 40; 50; 63	12	—
АЕ2044			1,15		
АЕ2046*		Комбинированный	0,9— 1,15**		
АЕ2043М	63	Электромагнитный	0,6; 0,8; 1; 1,25; 1,6; 2; 2,5; 3,15; 4; 5; 6,3; 8; 10; 12,5; 16;	12	—
АЕ2046М*		Комбинированный	20; 25; 31,5; 40; 50; 63		
АЕ2053М	100	Электромагнитный	10; 12,5; 16; 20; 25; 21,5; 40; 50; 63; 80; 100	12	—
АЕ2056М*		Комбинированный	1,15		
АЕ2063	160	Электромагнитный	16; 20; 25; 31,5; 40; 50; 63; 80; 100; 125; 160	12	—
АЕ2066		Комбинированный	1,15		

*При наличии независимого расцепителя не устанавливается электромагнитный расцепитель в одном из полюсов.

** Тепловой расцепитель имеет температурную компенсацию. Возможно исполнение без регулировки $I_{с.о.}$ и температурной компенсации с уставкой $I_{с.о.} = 1,15 I_{н.расц}$.

Таблица 24. Предельная коммутационная способность выключателей АЕ20 и АЕ20М

Тип выключателя	Вид максимального расцепителя	I_n расц., А	ОПКС*, действующее значение, кА, при напряжении	
			220 В**	380 В
АЕ2020	Комбинированный Электромагнитный Комбинированный или электромагнитный	0,3—1,6	—	4 (12)
		0,3—1,6 2—6 8—16		0,7 (4) 1 (4) 2 (4)
АЕ2040	Комбинированный или электромагнитный	10—12,5	2 (6) 3 (6) 6 (7)	2 (6)
		16—25 31,5—63		3 (6) 6 (7)
АЕ2040М	Комбинированный или электромагнитный	0,6—1,6	—	5*** (6,5)
		2—12,5 16—63		1,5 (6,5) 4,5*** (6,5)
АЕ2050М	Комбинированный или электромагнитный	10—12,5	—	2,4 (6)
		16—25 31,5—100		3,5 (6) 6*** (7)
АЕ2060	Комбинированный или электромагнитный	16—25	—	3,5 (6)
		31,5—40 50—100 125—160		6 (15) 9*** (15) 11,5*** (17)

* В скобках указано значение ОПКС.

** Для однополюсных выключателей.

*** Для пыле- и брызгозащищенных выключателей (со степенью защиты IP54) ПКС меньше указанной, см каталожные данные.

проводниковыми и электромагнитными расцепителями, 54 — токоограничивающие высокой коммутационной способности с полупроводниковыми и электромагнитными расцепителями, 55 и 75 — селективные с полупроводниковыми расцепителями, 56 — без максимальных расцепителей; XX — условное обозначение номинального тока: 25—25 А, 29—63 А, 30—80 А, 31—100 А, 32—125 А, 33—160 А, 35—250 А, 37—400 А, 39—630 А, 41—1000 А, 43—1600 А, 45—2500 А, 47—4000 А.

В обозначении выключателей с номинальным током до 160 А вместо разделительного знака «—» может указываться буква «Г», что означает, что выключатель предназначен специально для защиты электродвигателей.

Выключатели с полупроводниковым расцепителем серии БПР (табл. 25). Характеристика защиты — ограниченно зависимая, а для селективных выключателей — трехступенчатая.

Защитная характеристика выключателей переменного тока приведена на рис. 12. Полупроводниковый расцепитель (реле БПР) допускает ступенчатую регулировку номинального тока расцепителя I_n расц (ток срабатывания защиты от перегрузки соответствует току $1,25 I_n$ расц.); тока срабатывания отсечки $I_{с.о}$ (точки А, В, В, Г, Д); времени срабатывания защиты от перегрузки $t_{с.п}$ при токе $6 I_n$ расц (точки Е, Ж, И); времени срабатывания отсечки $I_{с.о}$ (точки К, Л, М) для селективных выключателей. Начало зоны токов мгновенного срабатывания (третьей ступени защитной характеристики) на рисунке показано условно, значение тока мгновенного срабатывания $I_{с.мгн}$ зависит от номинального тока выключателя. Штрихпунктиром обозначена характеристика срабатывания отсечки неселективных выключателей.

Реле БПР не реагирует на аperiodическую составляющую пусковых токов электродвигателей в течение одного периода. Коэффициент возврата реле 0,97—0,98. Разброс тока срабатывания с учетом всех влияющих факторов составляет ориентировочно $\pm 30\%$ для $I_{с.о}$ и $\pm 20\%$ для $I_{с.п}$. Разброс тока срабатывания третьей ступени защиты $I_{с.мгн}$ допускается только в сторону его увеличения. Разброс времени срабатывания селективных выключателей при k_z составляет $\pm 0,02$ с. Длительность протекания тока к. з., при которой еще не срабатывает селективная отсечка, составляет при уставках по шкале 0,1; 0,2; 0,3 с соответственно 0,05; 0,15 и 0,25 с. Нельзя эксплуатировать выключатель переменного тока с реле БПР при последовательном соединении полюсов. Источником оперативного тока полупроводникового реле, обеспечивающим отключение выключателя при к. з., являются встроенные трансформаторы тока.

Реле БПР может быть выполнено по заказу без за-

Таблица 25. Выключатели типа ВА53, ВА54, ВА55, ВА75 переменного тока на напряжение до 660 В

Тип	Номинальный ток выключателя $I_{н.в.}^*$ А	Регулируемые уставки полупроводникового расцепителя				$I_{с.п.}$ в.расц	$I_{с.в.}$ н.расц при однофазных к.з.	Ток срабатывания третьей ступени защиты $I_{с.мгн.}$ кА	ПКС* в цепи 380 В, кА	ОПКС* в цепи 380 В, кА
		$I_{н.расц}$	$I_{с.о.}$	$I_{с.о.}'$	$I_{с.п.}^*$ с при токе 6А					
		н.в.	н.расц		н.расц					
ВА53-37	160; 250; 400	0,63; 0,8; 1,0	2; 3; 5; 7; 10**	—	4; 8; 16	1,25	0,5÷1	—	47,5	53
ВА53-39	160; 250; 400; 630								55	60
ВА53-41	1000								135	140
ВА53-43	1600								135	140
ВА54-37	160; 250; 400								87	—
ВА54-39	400; 500; 630								100	—

ВА54-41	1000	0,63; 0,8; 1,0	2; 3; 5; 7**	—	4; 8; 16	1,25	0,5—1	—	150	160
ВА55-37	160; 250; 400		20	2; 3; 5; 7; 10				0,1; 0,2; 0,3	32,5	38
ВА55-39	160; 250; 400; 630		25	2; 3; 5; 7					47,5	53
ВА55-41	1000		25	2; 3; 5; 7					55	60
ВА55-43	1600		31	2; 3; 5; 7					80	85
ВА75-45	2500		38	2; 3; 5					60	65
ВА75-47	2500		38	2; 3; 5					70	75
	4000		45							

* Действующее значение тока.

** Ток срабатывания электромагнитного расцепителя равен 120 % наибольшей уставки отсечки полупроводникового расцепителя.

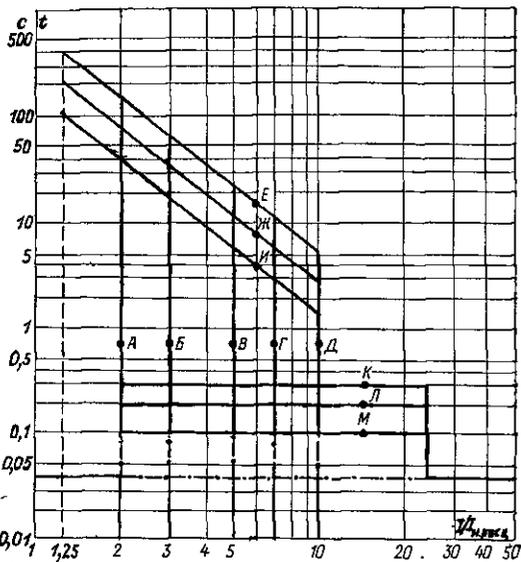


Рис. 12. Защитные характеристики выключателей переменного тока серий ВА53, ВА54, ВА55, ВА75 с полупроводниковым расцепителем. Наличие регулировки в точках Г, Д, К, Л, М зависит от типа и номинального тока выключателя

щиты от перегрузки, а также с защитой от однофазных к. з., срабатывающей при токе однофазного к. з. не менее $0,5 I_{н.расц}$ и не более $I_{н.расц}$ (ток срабатывания не регулируется), с установленной выдержкой времени — для селективных и без выдержки времени — для неселективных выключателей. Характеристика защиты от однофазных к. з. ограничено зависит от тока (рис. 13).

Выключатели с электромагнитными и тепловыми расцепителями (табл. 26—29). Характеристика защиты — ограничено зависящая для выключателей с комбинированными расцепителями и независимая — для выключателей с электромагнитными расцепителями.

Таблица 26. Трехполюсные автоматические выключатели ВА51 и ВА52 с номинальным током до 160 А, напряжением до 660 В

Тип выключателя	$I_{н.в}$ А	$I_{н.расц}$ А	$I_{с.о.}^{I_{н.расц}}$	$I_{с.л.}^{I_{н.расц}}$	ПКС* в цепи 380 В, действующее значение, кА		ОПКС в цепи 380 В, действующее значение, кА	
					ВА51	ВА52	ВА51	ВА52
ВА51-25	25	6,3; 8,0	7; 10	1,35	2	—	5	—
		10; 12,5			2,5			
		16; 20; 25			3,8**			
ВА51Г25	25	0,3; 0,4; 0,5; 0,6; 0,8; 1,0; 1,25; 1,6	14	1,2	3	—	5	—
		2,0; 2,5; 3,15; 4,0; 5,0; 6,3; 8,0			1,5			
		10; 12,5			2			
		16; 20; 25			3**			
ВА51-31 ВА52-31	100	16	3; 7; 10	1,35	4,5	6	30	13
		20; 25			5			
		31,5; 40			6			
		50; 63			6			
		80; 100			6			
ВА51Г31 ВА52Г31	100	16, 20, 25	14	1,2	3,6	6	30	13
		31,5; 40			6			
		50; 63			6			
		80, 100			6			
ВА51-33 ВА52-33	160	60; 100	10	1,25	12,5	15	38	30
		125; 160			38			
ВА51Г33 ВА52Г33	160	80; 100	14	1,2	12,5	15	38	38
		125; 160			38			

* Значения ПКС указаны в цикле О—ВО. В цикле О—ВО—ВО значения ПКС могут быть меньше и принимаются по каталожным данным. Все значения ориентировочные и будут уточняться по результатам испытаний.

** Для выключателей со степенью защиты IP54 ПКС=2,0 кА.

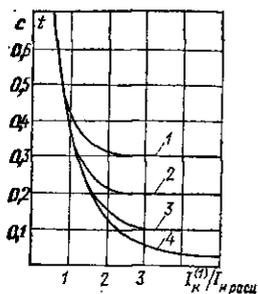


Рис. 13. Характеристика защиты от однофазных к. з. выключателей с полупроводниковым расцепителем селективных ВА55 и ВА75 с уставками времени срабатывания отсечки 0,3 с (кривая 1); 0,2 с (кривая 2); 0,1 с (кривая 3) и не-селективных ВА53, ВА54 (кривая 4)

Разброс тока срабатывания отсечки для новых выключателей $\pm 20\%$, для выключателей, бывших в эксплуатации, $\pm 30\%$.

Тепловые реле откалиброваны при температуре 40°C .

Тепловые реле выключателей, имеющих в обозначении букву «Г» и предназначенных для защиты электродвигателей, при одновременной нагрузке всех полюсов не срабатывают при токе $1,05 I_{н.расц}$ в течение менее 2 ч; срабатывают из нагретого состояния при токе $1,2 I_{н.расц}$ в течение не более 30 мин и при токе $1,5 I_{н.расц}$ менее чем за 2 мин; срабатывают при токе $7 I_{н.расц}$ в течение 3—15 с из холодного состояния.

Тепловые реле остальных выключателей с номинальным током до 63 А не срабатывают в течение 1 ч из холодного состояния при токе $1,05 I_{н.расц}$, срабатывают в течение менее 1 ч из нагретого состояния при токе $1,35 I_{н.расц}$; с номинальным током более 63 А не срабатывают в течение менее 2 ч из холодного состояния при токе $1,05 I_{н.расц}$ и срабатывают в течение менее 2 ч из нагретого состояния при токе $1,25 I_{н.расц}$.

При нагрузке не всех полюсов ток срабатывания тепловых расцепителей увеличивается на 10% при двухполюсной и на 20% при однополюсной нагрузке. Выключатели, кроме предназначенных для защиты электродвигателей (имеющих в обозначении букву «Г»), могут поставляться без тепловых расцепителей. Выключатели с номинальным током до 100 А включительно имеют регулировку номинального тока тепловых расцепителей в пределах (0,8—1) $I_{н.расц}$, двухполюсные выключатели могут поставляться без этой регулировки.

Токоограничивающие выключатели серии ВА52 (кроме ВА52-37 и ВА52-39) состоят из базового нето-

Таблица 27. Трехполюсные автоматические выключатели ВА51 и ВА52 с номинальным током 250—630 А, напряжением до 660 В

Тип выключателя	Номинальный ток выключателя, А	Номинальный ток тепловых расцепителей, в градусах А	$I_{с.о.}/I_{н.расц}$	$I_{с.о.}$ для использования без тепловых расцепителей, А	ГПС в цепи 380 В, действующее значение, кА	СМПС в цепи 380 В, действующее значение, кА
ВА51-35	250	100	12	1000; 1250; 1600; 2000; 2500	12/12	14
		125			15/15	18
		160; 200; 250			18/15	22
ВА51-37	400	250; 320; 400	10	1600; 2000; 2500; 3200; 4000	25/25	30
ВА51-39	630	400; 500; 630	10	2500; 3200; 4000; 5000; 6300	35/35	40
ВА52-35	250	100	12	1000; 1250; 1600; 2000; 2500	30/30	32
		125			40/30	42
		160; 200; 250			40/30	45
ВА52-37	400	250; 320; 400	10	1600; 2000; 2500; 3200; 4000	35/30	40
ВА52-39	630	250; 320; 400	10	2500; 3200; 4000; 5000; 6300	40/40	45
		400			50/40	55
		500; 630			55/40	60

* Кратность тока срабатывания тепловых расцепителей — 1,25.

** В числителе — в цикле О—В, в знаменателе — в цикле О—ВО—ВО.

Таблица 28. Ориентировочные характеристики токоограничения автоматических выключателей ВА в цепи 380 В при $\cos \varphi = 0,2$ и $k_2 = 1,57$

Тип выключателя	Ограниченный ток к. з. (амплитуда), кА, при действующем значении ожидаемого тока к. з., А, равном					
	20	40	60	80	100	120
ВА53-37, ВА53-39	32	53	70	84	—	—
ВА54-37, ВА54-39	28	47	64	80	95	104
ВА53-41	28	41	55	65	75	82
ВА54-41	28	41	51	58	63	66
ВА53-43	40	61	80	97	113	130

коограничивающего выключателя серии ВА51 и специального приставляемого токоограничивающего блока. Последний состоит из контактной системы, размыкающейся при отключении предельных токов, дугогасительных камер и механизма фиксации контактов в отключенном положении. Для последующего замыкания этих контактов необходимо нажать расположенные на блоке кнопки.

Собственное время отключения выключателей (кроме ВА75) при токах к. з., близких к предельным, менее 10 мс, полное время отключения не более 15 мс. При токах, близких к току срабатывания электромагнитной отсечки полное время отключения не превышает 40 мс. Для выключателей ВА75 собственное время отключения при токах, близких к предельным, составляет 30—40 мс, полное время отключения — 50 мс.

Таблица 29. Неавтоматические выключатели ВА56 (без максимальных расцепителей)

Тип	Номинальный ток, А	Термическая стойкость, кА ² · с	Ток электромагнитского расцепления, действующее значение, кА	ПКС, кА	ОПКС, кА
ВА56-37	400	125	20	32,5	38
ВА56-39	630	380	25	47,5	53
ВА56-41	1000	450	25	55	60
ВА56-43	1600	900	31	60	85

Выбор по условиям нормального режима. Выключатель выбирается исходя из следующих условий: соответствия номинального напряжения выключателя $U_{н.в}$ номинальному напряжению сети $U_{ср.н}$

$$U_{н.в} \geq U_{ср.н}, \quad (43)$$

соответствия номинальному току электродвигателя $I_{н.дв}$ (для индивидуальных выключателей электродвигателей)

$$I_{н.расп} \geq I_{н.дв}, \quad (44)$$

соответствия максимальному рабочему току $I_{раб.макс}$ группы электроприемников (для выключателей питания сборок и щитов) в длительном режиме

$$I_{н.расп} \geq I_{раб.макс} \quad (45)$$

Для выключателей, устанавливаемых в закрытых шкафах, длительный допустимый ток обычно снижают против номинального и принимают по соответствующим каталожным данным.

Повышение номинального тока расцепителя по отношению к номинальному току присоединения может потребоваться при необходимости обеспечения стойкости выключателя при к. з., например, при подключении электродвигателя с небольшим номинальным током непосредственно к основному щиту 0,4 кВ; обеспечения отстройки отсечки автоматического выключателя или возврата встроенной защиты от перегрузки (кроме тепловой) при пуске или самозапуске электродвигателей (см. § 6).

В указанных случаях следует проверить, требуется ли защита кабеля от перегрузки в соответствии с Правилами [13]. При ее необходимости следует подобрать другой тип автоматического выключателя, пересмотреть первичную схему, осуществить защиту от перегрузки с помощью дополнительных тепловых реле или выносной релейной защиты, и лишь в крайнем случае увеличить сечение кабеля.

Выбор по условиям стойкости при к. з. Выключатели выбирают так, чтобы значения ПКС, электродинамической и термической стойкости выключателей были не менее соответствующих параметров к. з. в месте их установки.

Условие предельной коммутационной способности. Каталожное значение ПКС должно быть не менее зна-

чения тока к. з., протекающего в цепи в момент расхождения контактов выключателя. Разные типы выключателей имеют разное собственное время отключения при предельных токах. Для этого момента времени и определяют значение тока к. з.

Для неселективных выключателей с малым (менее одного периода) собственным временем отключения при предельных токах (А3100, А3700, ВА51, АЕ20), токоограничивающих (А3700Б, ВА52, ВА53, ВА54), а также селективных с трехступенчатой защитной характеристикой и устройством для электродинамического расцепления (ВА55, А3790С), каталожное значение ПКС сопоставляется с ожидаемым значением тока к. з. в цепи, вычисленным с учетом подпитки от электродвигателей 380 В (токоограничивающая способность выключателей не учитывается).

Для селективных выключателей с большим (более одного периода) собственным временем отключения при предельных токах (АВМ, «Электрон») и всех селективных (кроме ВА55 и А3790С) подпитка от асинхронных электродвигателей не учитывается, так как их влияние на значение тока к. з. продолжается не более одного периода. Исключение составляют выключатели ПКС которых задана амплитудным значением ударного тока к. з. (А3744С, А3734С), при выборе этих выключателей требуется учет подпитки от электродвигателей.

Иногда в каталоге наряду с отключающей способностью задано также и значение включающей способности. Последнее необходимо сопоставлять с ожидаемым значением тока к. з., вычисленным с учетом подпитки от электродвигателей.

Аппараты, расположенные за токоограничивающими выключателями, выбирают с учетом токоограничения. Например, если в цепи с ожидаемым ударным током 60 кА установлен выключатель А3726Б, то расположенные за ним аппараты выбирают по значению тока 31 кА (амплитуда), до которого ограничивается ток к. з.

Допускается выбирать автоматические выключатели по значению тока ОПКС. После отключения этого тока выключатель или его тепловой элемент может выйти из строя. Однако это возможно только при весьма редких повреждениях участков кабеля, расположенных близко от выключателя, причем за время ремонта кабеля можно заменить выключатель или его расцепитель.

Допускается установка нестойких при к. з. выключателей или группы выключателей, если они защищены расположенным ближе к источнику питания стойким при к. з. выключателем, обеспечивающим мгновенное отключение всех к. з. с током, равным или большим тока ОПКС указанных нестойких выключателей.

Условие электродинамической стойкости. Значение электродинамической стойкости выключателя должно быть не менее амплитудного значения ударного тока к. з. в месте установки выключателя, с учетом подпитки от электродвигателей 380 В. Эта проверка необходима, как правило, для неавтоматических выключателей, а также некоторых выключателей с большим временем отключения (АВМ). Проверку на электродинамическую стойкость не выполняют, если значение электродинамической стойкости в каталоге отсутствует (это означает, что стойкость выключателя определяется его ПКС).

Условие термической стойкости. Тепловой импульс тока к. з. в данной цепи не должен превышать указанное в каталоге значение термической стойкости выключателя. Эта проверка обычно необходима для неавтоматических выключателей, если они защищаются селективными автоматическими выключателями, а также для селективных выключателей АВМ. Проверку на термическую стойкость не выполняют, если ее значение в каталоге отсутствует (это означает, что выключатель является термически стойким при всех временах отключения, определяемых его защитной характеристикой).

Значения токов к. з. и теплового импульса для выбора выключателей рассчитывают по выражениям, приведенным в § 2. Подпитку от электродвигателей 0,4 кВ учитывают только при выборе аппаратуры на главном щите КТП 0,4 кВ, за исключением вводных выключателей, через которые ток подпитки не проходит. Через секционный выключатель главного щита проходит половина тока подпитки, но из-за относительно малого значения его можно не учитывать.

По указанным параметрам в табл. 30 и 81 можно выбрать автоматические выключатели, установленные на главном щите КТП 0,4 кВ в зависимости от мощности трансформаторов, имеющих напряжение к. з. $u_c = 5,5\%$ (для трансформатора 400 кВ·А — 4,5%) и питающихся от мощной энергосистемы, сопротивление которой $x_c = 0,1\%$. Вводные и секционный выключатели

Таблица 30. Расчетные параметры сети для к. з. и при к. з. с учетом токоограничивающего

Мощность трансформатора, кВ · А	Металлическое					
	Для вводных выключателей			Для выключателей		
	$I_{к}^{(3)}$, кА	$i_{у}$, кА	$B_{к}$, кА ² · с	$I_{к}^{(3)}$, кА	$I_{к\Sigma}^{(3)}$, кА	$i_{у\Sigma}$, кА
2500	59,5	126,2	2400	59,5	67,8	137,8
1600	38,2	81	1000	38,2	43,5	88,4
1000	24	50,9	400	24	27,3	55,5
630	15	32	155	15	17,1	34,7
400	11,8	25	96	11,8	13,1	26,9

Примечание Значения $I_{к\Sigma}^{(3)}$, $i_{у\Sigma}$ и $B_{к}$ определены с учетом по времени срабатывания отсечки вводного выключателя 0,6 с, выключ

выбора выключателей КТП при металлических действия дуги

к з	К. з. с учетом дуги						
	отходящих линий		Для выключателей отходящих линий				
	$B_{к}$, кА ² · с		$I_{к\text{ ср}}^{(3)}$, кА	$I_{к\Sigma}^{(3)}$, кА	$i_{у\Sigma}$, кА	$B_{к}$, кА ² · с	
«Электротрон», АВМ	АЗ700С	«Электротрон», АВМ				АЗ700С	
	1266	558	39,2	47,5	83,5	564,5	257
	522	230	25,8	31,1	51,7	244	111
	206	90,6	18	21,3	37,6	117,8	53
	80,5	35,5	12,4	14,5	25,7	55,6	24,8
	49,3	21,4	10	11,3	20,2	35,7	15,7

дателях от электродвигателей. Значение $B_{к}$ определено при выдержке втедел отходящих линий «Электрон» и АВМ—0,25 с, АЗ700С—0,1 с.

выбраны по стойкости при металлических к. з., выключатели отходящих линий — как при металлических к. з., так и с учетом токоограничивающего действия дуги в месте к. з.

В случае отказа выключателя отходящей линии, выбранного с учетом токоограничивающего действия дуги, при маловероятных металлических к. з. на его зажимах, авария локализуется в пределах одной секции стойкими при металлических к. з. вводным и секционным выключателями. Такая авария не приводит к остановке производства, так как вторая секция остается в работе, а ответственные электроприемники либо имеют резервирование в технологической части, либо могут питаться от любой из секций.

Выбор по условию селективности. Селективность должна быть обеспечена между последовательно включенными выключателями в сети 0,4 кВ, между защитой со стороны высокого напряжения ВН питающего трансформатора 6/0,4 или 10/0,4 кВ и выключателями 0,4 кВ, а также между выключателем и магнитным пускателем (или контактором) данного присоединения.

Селективность между последовательно включенными автоматическими выключателями. Обеспечивается применением селективных выключателей, имеющих выдержку времени при срабатывании отсечки. Выбор ра-

бочих установок будет рассмотрен в § 7. Невозможно обеспечить селективную работу последовательно включенных неселективных автоматических выключателей, так как время их отключения, несмотря на различие номинальных токов, примерно одинаково. Селективность автоматических выключателей проверяется сопоставлением их характеристик на карте селективности. Защитные характеристики, построенные с учетом разбросов по току и времени срабатывания, не должны накладываться или пересекаться. Следует стремиться к схемам сетей с одной ступенью селективности, например, выключатель питания двигателя — неселективный, выключатель питания сборки, от которой питается двигатель, — селективный, а в качестве отключающих аппаратов на вводах в сборку применять неавтоматические выключатели.

Селективность релейной защиты со стороны ВН питающего трансформатора и автоматических выключателей НН. Селективность защиты трансформатора следует обеспечивать с вводным или хотя бы с секционным автоматическим выключателем КТП 0,4 кВ, а если это невозможно — то с отходящими линиями 0,4 кВ. Селективность достигается согласованием тока и времени срабатывания максимальной токовой защиты трансформатора с отсечками выключателей НН. Это выполняется

Таблица 31 Выбор автоматических выключателей по токам металлического к. з. и по средним токам с учетом токоограничивающего действия дуги

Тип выключателя	Номинальный ток выключателя или расцепителя, А	Выбор выключателей при мощности трансформатора кВ · А									
		Вводов КТП и отходящих линий по токам металлического к. з.					Отходящих линий по токам к. з. с учетом дуги				
		2500	1600	1000	630	400	2500	1600	1000	630	400
Э40	4000	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
Э25; Э16, Э06	2500, 1600, 1000	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
АВМ20;	1500;		+	+	+	+	+	+	+	+	
АВМ15	1150		+	+	+	+	+	+	+	+	
АВМ10;	800;		+	+	+	+	+	+	+	+	
АВМ4	400*		+	+	+	+	+	+	+	+	
АВМАС	150		+	+	+	+	+	+	+	+	
АВМАС	120		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3794С ₃	250—630;	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
А3794В	250—630		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3744С	630		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3734С	400		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3739В	400		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3726В ₃	250;		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3718В ₃	160		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3144	250—600		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3134	120—200		+	+	+	+	+	+	+	+	
А3124	60—100		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА55	1600, 4000	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА55	1000		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА55	160—400		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА54;	160—1000;	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА53	1000—1600	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА53;	160—630;		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА52	400—630;		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА52;	100—400;		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА51	400—630		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА51	250—400		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА51	120—250		+	+	+	+	+	+	+	+	
ВА51	100		+	+	+	+	+	+	+	+	

* Для всех выключателей кроме селективных с номинальным током расцепителя 150 А и менее.

Примечание. Данные для выключателей серий Э и АВМ — только выдвигного исполнения. Знак «+» обозначает, что выключатель является стойким при к. з.

При выборе рабочих уставок защиты (см § 8) При выборе автоматических выключателей следует предварительно убедиться, что такое согласование будет возможно. Для этого автоматические выключатели должны иметь защитную характеристику, не превосходящую предельную допустимую, которая определяется условиями согласования с предельной по чувствительности характеристикой защиты трансформатора.

По условию чувствительности ток срабатывания максимальной токовой защиты трансформатора $I_{сз}$ не должен превосходить меньшего из двух значений, определяемых из условий отключения как металлического к з, так и к з через переходные сопротивления при соединении обмоток трансформатора Y/Y

$$I_{сз} \leq 0,867 I_{кз}^{(3)} / 1,5, \quad I_{сз} \leq 0,867 I_{кз}^{(3)} / 1,2; \quad (46)$$

при соединении обмоток трансформатора Δ/Y (и трехрелейной схеме защиты)

$$I_{сз} \leq I_{кз}^{(3)} / 1,5, \quad I_{сз} \leq I_{кз}^{(3)} / 1,2, \quad (47)$$

где 1,5 и 1,2 — наименьшие допустимые значения коэффициента чувствительности максимальной токовой защиты трансформатора при металлическом к з и к з через переходные сопротивления соответственно.

По условию селективности с максимальной токовой защитой трансформатора (ВН) ток срабатывания отсечки автоматических выключателей (НН) не должен превосходить значения

$$I_{сз} \leq I_{сз} / k_{нс}, \quad - \tau_{сз} > \tau_{нс} \quad (48)$$

где $k_{нс}$ — коэффициент надежности согласования, принимается по табл. 32 или выражению (49)

$$k_{нс} = k_{рб} k_{вс} / (k_{рм} k_{им} k_{ступн}), \quad (49)$$

где $k_{рб}$ — коэффициент, учитывающий разброс срабатывания отсечки автоматического выключателя в сторону увеличения, принимается по справочным данным, $k_{рм}$ — коэффициент, учитывающий разброс срабатывания реле защиты трансформатора

Таблица 32 Рекомендуемые значения $k_{нс}$

Тип автоматического выключателя	Реле защиты трансформатора		
	РТ 40	РТ 80	РТВ
АВМ	1,2	1,25	1,35
А3100	1,25	1,3	1,4
А3700, ВА «Электрон»	1,4	1,5	1,55
	1,45	1,5	1,6

тора в сторону уменьшения, принимается равным 0,96; $k_{н.с}$ и $k_{н.м}$ — коэффициенты, учитывающие негочности измерений при наладке ниже и вышестоящей защиты, принимаются соответственно равными 1,02 и 0,98; $k_{ст.г.м}$ — коэффициент, учитывающий погрешность тока срабатывания реле защиты трансформатора относительно уставки по шкале, учитывается только для реле РТ-80 и РТВ со ступенчатой регулировкой, принимается равным 0,95 и 0,9 соответственно.

Следует отметить, что для автоматических выключателей отходящих линий в условии (48) не учитывается, что при к. з. в сети 0,4 кВ через защиту трансформатора протекает сумма токов к. з. и нагрузки неповрежденных линий 0,4 кВ $I_{нагр}$. Это может вызвать излишнее отключение трансформатора при редких особо неблагоприятных случаях, когда ток к. з. настолько мал, что защита отходящей поврежденной линии находится на грани срабатывания, а значение $I_{нагр}$ достаточно велико. Чтобы учесть этот режим, из правой части неравенства (48) следовало бы вычесть значение $I_{нагр}$. Однако ввиду малой вероятности такого режима, неопределенности значения $I_{нагр}$ и наличия некоторых запасов в коэффициенте $k_{н.с}$ в правилах [13] при выборе уставок защит не предусмотрено учитывать влияние тока нагрузки.

По условию селективности с максимальной токовой защитой нулевой последовательности, устанавливаемой в цепи нейтрала трансформатора с низшим напряжением 0,4 кВ, ток срабатывания отсечки автоматических выключателей отходящих линий 0,4 кВ не должен превышать значения

$$I_{с.о} \leq I_{к.р.}^{(0)} (k_{ч} k_{н.с}), \quad (50)$$

где $I_{к.р.}^{(0)}$ — минимальный ток однофазного к. з. после трансформатора с учетом токоограничивающего действия электрической дуги в месте к. з. (переходных сопротивлений $R_{н} = 15$ мОм); $k_{ч}$ — наименьший коэффициент чувствительности защиты, для фильтровых защит принимается равным 1,5; $k_{н.с}$ — то же, что в выражении (48).

Если требуется применять автоматический выключатель, у которого $I_{с.о}$ больше, чем определяется условием (50), то для обеспечения селективности с токовой защитой нулевой последовательности трансформатора

этот выключатель должен иметь либо выносную релейную, либо встроенную защиту от однофазных к. з. По условиям дальнего резервирования такими защитами предпочтительно оборудовать автоматические выключатели всех отходящих от шин КТП-0,4 кВ линий, при этом условии (50) не учитывается.

При наличии маломощного аварийного генератора 0,4 кВ также следует обеспечить селективность защиты отходящих линий 0,4 кВ и максимальной токовой защиты генератора. Максимальный допустимый ток срабатывания отсечек автоматических выключателей отходящих линий можно определить из условия их согласования с предельной по чувствительности характеристикой защиты генератора.

Пример 5. Для условий примера 1 определить, какие из автоматических выключателей серии АЗ700 и ВА отходящих от главных шин 0,4 кВ линий будут селективны с защитой трансформатора со стороны ВН, выполненной с помощью реле РТ-40.

Решение. Значения токов к. з. на шинах 0,4 кВ для проверки чувствительности защиты трансформатора: $I_{к.мин}^{(3)} = 22,7$ кА, $I_{к.р.}^{(3)} = 12$ кА.

При соединении обмоток трансформатора Υ/Υ ток срабатывания его максимальной токовой защиты не должен превышать меньшего из значений, определяемых условием (48): $I_{с.о} < 0,867 \cdot 22,7/1,5 = 13,1$ кА; $I_{с.о} < 0,867 \cdot 11,7/1,2 = 8,45$ кА, окончательно $I_{с.о} < 8,45$ кА. Следовательно, можно применить автоматические выключатели, ток срабатывания отсечки которых не превышает значения $I_{с.о} < 8,45/1,4 = 6$ кА. При этом по условию (50) селективности с токовой защитой нулевой последовательности трансформатора все выключатели, имеющие $I_{с.о} > 6,6/(1,5 \cdot 1,4) = 3,1$ кА следует применять с встроенной или выносной защитой от однофазных к. з. (6,6 кА — ток однофазного к. з. за трансформатором, см. рис. П1, в).

При соединении обмоток трансформатора Δ/Υ ток срабатывания его защиты не должен превышать значений, определяемых по формуле (47): $I_{с.о} > 22,7/1,5 = 15$ кА; $I_{с.о} < 11,7/1,2 = 9,75$ кА, окончательно $I_{с.о} < 9,75$ кА. Следовательно, можно применить автоматические выключатели, ток срабатывания отсечки которых не превышает $I_{с.о} < 9,75/1,4 = 7$ кА. По условию селективности с токовой защитой нулевой последовательности трансформатора встроенную или выносную защиту от однофазных к. з. должны иметь выключатели, у которых $I_{с.о} > 11,7/(1,5 \cdot 1,4) = 5,57$ кА (11,7 — ток однофазного к. з. за трансформатором, кА, см. рис. П1, б).

Пример 6. Определить, какие выключатели серий АЗ700 и ВА отходящих линий селективны с защитой аварийного генератора 0,4 кВ, параметры которого приведены в примере 3. Генератор имеет максимальную токовую защиту с независимой характеристикой, выполненную с помощью вторичных реле типа РТ-40.

Решение. Определяем установившийся ток трехфазного к. з. на зажимах генератора. К. з. на зажимах соответствует режиму предельного возбуждения. Для этого случая в примере 3 определены

значения ЭДС в сопротивлении генератора: $E_{г.н} = 4000$ В; $x_{г.н} = 322,7$ мОм. Установившийся ток трехфазного к.з. по формуле (26): $I_{к.з.}^{(3)} = 4000 / (\sqrt{3} \cdot 322,7) = 7,16$ кА. Его можно определить также по известному выражению, которое получается после подстановки (29) и (30) в (26) и соответствующих преобразований: $I_{к.з.}^{(3)} = ОКЗ \times X_{г.н. пред} \cdot I_{н.г} = 0,63 \cdot 10 \cdot 1,138 = 7,16$ кА.

Ток срабатывания максимальной токовой защиты генератора не может превышать значения $I_{о.з.} < 7,16 / 1,5 = 4,77$ кА. Следовательно, кла защиты отходящих линий можно применить выключатели ток срабатывания отсечки которых не превышает $I_{о.з.} < 4,77 / 1,4 = 3,4$ кА. Влияние переходных сопротивлений на значение тока к.з. здесь не учтено, поскольку оно незначительно.

Селективность автоматического выключателя и магнитного пускателя (контактора) присоединения. При к.з. в цепи данного присоединения начинают одновременно действовать защита выключателя и отключаются пускатель (контактор) вследствие исчезновения напряжения на втягивающей катушке. Во избежание приваривания контактов пускателя раньше должен отключиться выключатель. Такое селективное отключение обеспечивается для всех выключателей, имеющих малое время отключения (АП, А3100, А3700Б, А3700Ф, ВА51, ВА52, ВА53, ВА54). Для неселективных выключателей АВМ, полное время отключения которых составляет 0,06 с, а также для выключателей «Электрон» эта селективность обеспечивается только в случае применения пускателей (контакторов) IV и V величины.

6. ВЫБОР УСТАВОК АВТОМАТИЧЕСКИХ ВЫКЛЮЧАТЕЛЕЙ ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕЙ

Токовая отсечка. Токовую отсечку выключателя отстраивают от пускового тока электродвигателя, который состоит из периодической составляющей, почти неизменной в течение всего времени пуска, и аperiodической составляющей, затухающей в течение нескольких периодов. В каталогах приводится только значение периодической составляющей пускового тока $I_{пуск.дв.}$. Несрабатывание отсечки при пуске электродвигателя обеспечивается выбором тока срабатывания по выражению

$$I_{с.о.} \geq 1,05 k_n k_a k_p I_{пуск.дв.} = k_n I_{пуск.дв.} \quad (51)$$

где $k_n = 1,05$ $k_a k_p$ — коэффициент надежности отстройки отсечки от пускового тока электродвигателя; 1,05 — коэффициент, учитывающий, что в нормальном режиме

напряжение может быть на 5% выше номинального напряжения электродвигателя; k_n — коэффициент запаса; k_a — коэффициент, учитывающий наличие аperiodической составляющей в пусковом токе электродвигателя; k_p — коэффициент, учитывающий возможный разброс тока срабатывания отсечки относительно уставки.

Для приближенных расчетов принимаю значение пускового тока электродвигателя, равным каталожному, а коэффициентов — по табл. 33.

Электромагнитные расцепители выключателей серий А3100, А3700, ВА, АП-50, АЕ20 имеют собственное время срабатывания примерно 5—10 мс и поэтому реагируют на аperiodическую составляющую пускового тока электродвигателя. Собственное время срабатывания расцепителей выключателей серии АВМ составляет 20—40 мс, однако их массивный якорь приходит в движение при кратковременном броске аperiodического тока и по инерции может отключить выключатель, даже если длительность броска тока меньше собственного времени срабатывания расцепителя. Полупроводниковый расце-

Таблица 33. Значения коэффициентов для расчета тока срабатывания отсечки автоматических выключателей, устанавливаемых в цепях электродвигателей

Автоматический выключатель	Расцепитель	k_n	k_a	k_p	k_n
А3700; А3790	РП	1,0	1,4	1,3	1,5
ВА	БПР				
«Электрон»	РМТ			1,35	1,6
	МТЗ-1	2,2	2,2		
АВМ				1,1	1,8
А3110; АП-50; А3700; ВА; АЕ20	Электромагнитный	1,4	1,4	1,3	2,1
А3120; А3130; А3140				1,15	1,9

питель серии МТЗ-1 также реагирует на аperiodическую составляющую пускового тока. Соответственно значение k_a для этих расцепителей принимают равным 1,4.

Полупроводниковые расцепители серий РП, БПР и РМТ не реагируют на аperiodическую составляющую пускового тока в течение одного периода, причем за это время она почти полностью затухает. Соответственно значение k_a принимают равным 1.

Токоограничивающие выключатели с полупроводниковым расцепителем имеют две отсечки: одну — регулируемой на полупроводниковом реле уставки; другую — электромагнитную с нерегулируемой уставкой. Первая — выбирается, а вторая — проверяется по условию (51).

Для точных расчетов следует определить значения $I_{п.к.д.в}$ и k_a с учетом влияния сопротивления внешней сети, что позволяет уменьшить значение $I_{с.о.}$ Определяется суммарное индуктивное и активное сопротивление всей цепи, включая электродвигатель:

$$x_{\Sigma} = x_{вн} + x_{дв}; \quad r_{\Sigma} = r_{вн} + r_{дв} \quad (52)$$

Определение составляющих сопротивления внешней сети (энергосистемы, понижающего трансформатора, кабелей) до зажимов электродвигателя $x_{вн}$ и $r_{вн}$ приведено в гл. 2. Индуктивное сопротивление двигателя при пуске $x_{дв}$ находят исходя из каталожного значения пускового тока двигателя $I_{п.к.д.в}$ по выражениям

$$z_{дв} = U_{н.л.в} / (\sqrt{3} I_{п.к.д.в}); \quad (53)$$

$$x_{дв} = \sqrt{z_{дв}^2 - r_{дв}^2}. \quad (54)$$

Активное сопротивление двигателя $r_{дв}$ определяют ориентировочно по выражению

$$r_{дв} \approx (0,2 + 0,3) z_{дв}. \quad (55)$$

Определяют отношение

$$\frac{x_{\Sigma}}{r_{\Sigma}} = \frac{x_{вн} + x_{дв}}{r_{вн} + r_{дв}}, \quad (56)$$

по которому находят значение k_a так же, как значение ударного коэффициента при расчетах токов к.з. (см. § 2, стр. 23).

Определяют значение пускового тока электродвигателя с учетом влияния внешней сети

$$I_{п.к.д.в} = I_{п.к.кат} \frac{x_{дв}}{\sqrt{(r_{вн} + r_{дв})^2 + (x_{вн} + x_{дв})^2}}. \quad (57)$$

В производственных условиях значение $I_{п.к.д.в}$ рекомендуют определять опытным путем, а значение k_a — как указано выше, учитывая в выражении (53) опытные значения $I_{п.к.д.в}$ и напряжения на зажимах двигателя.

Коэффициент чувствительности отсечки при к.з. на выводах электродвигателя должен быть *от 1,1 до 1,4*

$$k_{\Sigma}^{(2)} = \frac{I_{к.з.}^{(2)}}{I_{с.о.}} = \frac{0,867 I_{к.з.}^{(2)}}{I_{с.о.}} \geq 1,1 k_p; \quad (58)$$

$$k_{\Sigma}^{(1)} = I_{к.з.}^{(1)} / I_{с.о.} \geq 1,1 k_p, \quad (59)$$

где $I_{к.з.}^{(2)}$ и $I_{к.з.}^{(1)}$ — соответственно минимальный ток двухфазного и однофазного к.з. на *выводах электродвигателя* с учетом токоограничивающего действия электрической дуги (переходных сопротивлений $R_{п} = 15$ Ом); 1,1 — коэффициент запаса; k_p — коэффициент разброса срабатывания отсечки по току (см. табл. 33). *нормируемый коэффициент чувствительности*

При отсутствии данных о разбросе произведения 1,1 k_p (нормируемый коэффициент чувствительности) рекомендуется принимать не менее 1,4—1,5.

При недостаточной чувствительности к междуфазным к.з. выполняют одно из следующих мероприятий: уточняют значение $I_{с.о.}$ с учетом влияния сопротивления внешней сети на пусковой ток электродвигателя; применяют другой тип автоматического выключателя; увеличивают сечение кабеля, но не более чем на 1—2 ступени; пересматривают первичную схему и место подключения электродвигателя; применяют выносную релейную защиту.

При недостаточной чувствительности к однофазным к.з. дополнительно к указанным выполняют следующие мероприятия: применяют другую конструкцию кабеля (с нулевой жилой, алюминиевой оболочкой); прокладывают дополнительные зануляющие металлические связи; применяют автоматический выключатель со встроенной защитой от однофазных к.з.; устанавливают специальную выносную релейную защиту от однофазных к.з.; возлагают отключение однофазных к.з. на защиту электродвигателя от перегрузки (зависимый элемент расцепителя). Последнее хоть и допускается ПУЭ, однако наименее предпочтительно, так как существенно затягивает

отключение к.з. Ток срабатывания встроенной или выносной защиты от однофазных к.з. принимаюг равным 0,5—1 номинального тока электродвигателя, коэффициент чувствительности этих защит должен быть не менее 1,5 [13].

Защита от перегрузки. Ток срабатывания защиты от перегрузки определяется из условия возврата защиты после окончания пуска или самозапуска электродвигателя:

$$I_{с.п} = \frac{k_n}{k_p} I_{н.дв} \quad (60)$$

где k_n — коэффициент надежности, учитывающий некоторый запас по току, неточности настройки и разброс срабатывания защиты; k_p — коэффициент возврата защиты

Защита от перегрузки считается эффективной, если

$$I_{с.п} = (1,2 + 1,4) I_{н.дв} \quad (61)$$

Для выключателей с тепловым и электромагнитным (комбинированным) расцепителем условие (60) обеспечивается автоматически при выборе номинального тока расцепителя по условию (44). Наилучшая защита от перегрузки обеспечивается, если удается подобрать выключатель, имеющий $I_{н.расц} = I_{н.дв}$. В этом случае, имея в виду, что для термобиметаллических тепловых реле $k_n = 1$, ток срабатывания защиты (пограничный ток) составит

$$I_{с.п} = k_n I_{н.расц} = k_n I_{н.дв}$$

где k_n равен кратности тока $I_{с.п}/I_{н.расц}$ (1,15 для АЕ20, АЗ700; 1,25 для АЗ100, АП-50; 1,2—1,35 для ВА51 в зависимости от типа).

Номинальный ток теплового расцепителя и ток срабатывания защиты от перегрузки при температуре воздуха, отличной от нормированной, определяется по выражениям:

$$I_{н.расц} = I_{н.расц} [1 + k_t (t_n - t)]; \quad (62)$$

$$I_{с.п} = I_{с.п} [1 + k_t (t_n - t)], \quad (63)$$

где k_t — температурный коэффициент, для АЗ700 равен 0,005, для АЗ100 — 0,0065; t_n — нормированная температура окружающей среды, для АЗ700 принимается 40 °С, для АЗ100 — 25 °С; t — действительная температура окружающей среды, °С.

Для автоматических выключателей АЗ134 и АЗ144 условие (61) обычно не выполняется, защита от перегрузки не эффективна. Это вызвано тем, что кратность тока срабатывания отсечки этих выключателей недостаточна для отстройки от пусковых токов двигателей, поэтому приходится увеличивать номинальный ток расцепителя. Ток срабатывания отсечки по условию (51) с учетом кратности пускового тока 6—7 должен быть не менее $I_{с.п} = 1,9 \cdot (6 \div 7) I_{н.дв} = (11,4 \div 13,3) I_{н.дв}$. Учитывая, что $I_{с.п} = 7 I_{н.расц}$, следует выбрать выключатель, имеющий $I_{н.расц} = I_{с.п}/7 = (11,4 \div 13,3) I_{н.дв}/7 = (1,6 \div 1,9) I_{н.дв}$, при этом $I_{с.п} = 1,25 \cdot (1,6 \div 1,9) I_{н.дв} = (2 \div 2,4) I_{н.дв}$.

Все другие выключатели с комбинированным расцепителем, применяемые для защиты электродвигателей, имеют кратность срабатывания отсечки по отношению к номинальному току теплового расцепителя, равную 10 или более, поэтому для них отстройка от пусковых токов обычно не вызывает загробления защиты от перегрузки.

Для автоматических выключателей АВМ и «Электрон» разбросы тока срабатывания и низкий коэффициент возврата защиты от перегрузки также приводят к ее загроблению и необходимости увеличивать номинальный ток расцепителя по отношению к номинальному току двигателя.

Для выключателей АВМ с электромагнитными расцепителями $k_n = k_n k_p = 1,1 \cdot 1,1 = 1,2$ (k_n и k_p — соответственно коэффициенты запаса и разброса срабатывания защиты от перегрузки), $k_p = 0,5 \div 0,6$, ток срабатывания защиты от перегрузки по формуле (60): $I_{с.п} = (2 \div 2,4) I_{н.дв}$. Учитывая, что ток срабатывания этой защиты регулируется в пределах $(1,25 \div 2,00) I_{н.расц}$, чтобы иметь возможность выставить любую уставку тока, вплоть до максимальной, следует выбирать выключатели, имеющие $I_{н.расц} > 1,2 I_{н.дв}$.

Для выключателей «Электрон» с полупроводниковыми расцепителями МТЗ-1 и РМТ имеем $k_n = 0,75$; k_p в зависимости от сочетания влияющих на разброс факторов составляет 1,15—1,35. Соответственно $k_n = 1,1 \times (1,15 \div 1,35) = 1,27 \div 1,49$, по формуле (60) находим $I_{с.п} = (1,69 \div 1,99) I_{н.дв}$.

Для выключателей «Электрон» с реле МТЗ-1 на шка-

ле регулировки выставляется ток срабатывания в отпосительных единицах, кратных номинальному току реле МТЗ $I_{с.д.} = I_{с.н.}/I_{н.мтз.}$ Ток срабатывания регулируется в пределах $(0,8 \div 2) I_{н.мтз.}$ Поэтому выключатель можно выбрать из условия $I_{н.мтз.} > I_{н.дв.}$

Для выключателей «Электрон» с реле РМТ на шкале регулировки выставляется номинальный ток максимальной токовой защиты МТЗ. Его значение в 1,25 раза меньше тока срабатывания и может регулироваться в пределах $(0,80 \div 1,25) I_{н.б.}$ Поскольку шкала откалибрована в относительных единицах, кратных номинальному базовому току, то с учетом полученного значения $I_{с.д.}$ выставляется уставка $I_{с.н.}/(1,25 I_{н.б.})$. Выключатель следует выбирать так, чтобы $I_{н.б.} \geq 1,99 I_{н.дв.}/(1,25 \cdot 1,25) = 1,27 I_{н.дв.}$

Поскольку зависимые расцепители автоматических выключателей АЗ134, АЗ144, АВМ и «Электрон» не могут эффективно защищать электродвигатель от перегрузки, их используют как резервную защиту. Защита от перегрузки осуществляется либо с помощью тепловых реле, устанавливаемых в двух фазах (при наличии магнитных пускателей или контакторов), либо с помощью выносной релейной защиты.

Для автоматических выключателей серии АЗ700 с полупроводниковым расцепителем РП $k_p = 0,97 \div 0,98$; $k_r = 1,15 \div 1,2$. Соответственно $k_n = 1,1 \cdot (1,15 \div 1,2) = 1,27 \div 1,32$; по формуле (60) определяем $I_{с.п.} = (1,3 \div 1,36) I_{н.дв.}$ На шкале регулировки выставляется номинальный рабочий ток расцепителя $I_{н.р.б.}$ Его значение в 1,25 раза меньше $I_{с.п.}$ и может регулироваться в пределах $0,8—1,25$ базового номинального тока $I_{н.б.}$ Чтобы иметь возможность защиты при любом полученном значении $I_{с.п.}$, следует выбрать выключатель с базовым номинальным током в пределах от $I_{н.б.} = 1,36 I_{н.дв.}/(1,25 \times 1,25) = 0,87 I_{н.дв.}$ до $I_{н.б.} = 1,3 I_{н.дв.}/(0,8 \cdot 1,25) = 1,3 I_{н.дв.}$ При этом номинальный ток расцепителя (нм считается наибольшее значение $I_{н.р.б.}$ по шкале) $I_{н.расц.} = (1,09 \div 1,6) I_{н.дв.}$

Для автоматических выключателей серии ВА с полупроводниковым расцепителем ВПР $k_p = 0,97 \div 0,98$; $k_r = 1,08—1,2$. Соответственно $k_n = 1,1 \cdot (1,08 \div 1,2) = 1,19 \div 1,32$; по формуле (60) находим $I_{с.п.} = (1,23 \div 1,36) I_{н.дв.}$ На шкале регулировки выставляется номинальный

ток расцепителя. Его значение в 1,25 раза меньше $I_{с.п.}$ и может регулироваться в пределах $(0,63 \div 1,0) I_{н.б.}$ Чтобы иметь возможность защиты при любом полученном значении $I_{с.п.}$, следует выбрать выключатель с номинальным током в пределах от $I_{н.б.} = 1,36 I_{н.дв.}/(1,0 \times 1,25) \approx 1,09 I_{н.дв.}$ до $I_{н.б.} = 1,23 I_{н.дв.}/(0,63 \cdot 1,25) \approx 1,6 I_{н.дв.}$

При выборе уставки $I_{н.расц.}$ для выключателей со ступенчатой регулировкой расчетное значение $I_{н.расц.} = I_{с.п.}/1,25$ может получиться несколько большим ближайшего меньшего имеющегося на шкале значения. В этих случаях во избежание чрезмерного заглубления тока срабатывания защиты от перегрузки следует исходить из того, что при определении $I_{с.п.}$ по формуле (60) можно несколько уменьшить значение k_n . При определении $k_n = k_p k_r$ можно значение k_n принять от 1 до 1,1, имея в виду, что приведенные выше значения коэффициента разброса k_r указаны для наиболее неблагоприятных и достаточно редких сочетаний влияющих на разброс факторов.

Если кабели питания требуют защиты от перегрузки, то дополнительно учитывают условия (37)—(41).

Выбор времени срабатывания. Время срабатывания защиты от перегрузки принимается из условия несрабатывания защиты при пуске или самозапуске электродвигателя:

$$t_{с.п.} \geq (1,5 + 2) t_{пуск.} \quad (64)$$

где $t_{с.п.}$ — время срабатывания защиты при токе, равном пусковому; $t_{пуск.}$ — длительность пуска или самозапуска.

Время срабатывания защиты от перегрузки при токе $I_{н.расц.}$ регулируется для автоматических выключателей с полупроводниковыми расцепителями АЗ700, ВА53, ВА54, «Электрон» в пределах от 4 до 16 с, для АВМ — от 2 до 4 с. Для выключателей с комбинированным расцепителем оно не регулируется и составляет 8—20 с в зависимости от $I_{н.расц.}$ Длительность пуска электродвигателей при легких условиях пуска составляет 0,5—2 с, при тяжелых — 5—10 с. Таким образом, несрабатывание защиты от перегрузки обеспечивается для всех выключателей, кроме АВМ, если он установлен в цепи двигателя с тяжелым пуском. В этом случае требуется во избежание излишних отключений выключателя заглублять защиту от перегрузки по току, принимая $I_{с.п.} = 2I_{н.расц.}$, а иногда вообще выводить ее из работы за-

клиниванием анкерной скобки часового механизма, предварительно проверив чувствительность отсечки при однофазных к.з.

Для особо ответственных электродвигателей, отключение которых при перегрузках недопустимо, защита от перегрузки (если она требуется) выполняется с действием на сигнал.

Проверка чувствительности при однофазных к.з. Если для отключения однофазных к.з. используется защита от перегрузки, то проверяется ее чувствительность. Значение коэффициента чувствительности при однофазном к.з. на зажимах электродвигателя должно быть:

для невзрывоопасной среды и выключателей с регулируемой защитной характеристикой

$$k_{\text{ч}}^{(1)} = I_{\text{KR}}^{(1)} / I_{\text{сп}} \geq 3; \quad (65)$$

для невзрывоопасной среды и выключателей с нерегулируемой защитной характеристикой

$$k_{\text{ч}}^{(1)} = I_{\text{KR}}^{(1)} / I_{\text{н.расц}} \geq 3; \quad (66)$$

для взрывоопасной среды

$$k_{\text{ч}}^{(1)} = I_{\text{KR}}^{(1)} / I_{\text{н.расц}} \geq 6. \quad (67)$$

Пример 7. Шины 0,4 кВ питаются от трансформатора мощностью 630 кВ·А (Δ/Y , $u_n=5,5\%$), подключенного к мощной системе ($x_c=0,1$ п.к.). К шинам через автомат серии АЗ100 трехжильным кабелем с алюминиевыми жилами в алюминиевой оболочке сечением 3×95 мм² длиной 110 м подключен двигатель мощностью 75 кВт, с номинальным током 135 А и пусковым 865 А. Определить ток срабатывания отсечки автомата и уточнить его тип.

Решение. По формуле (51) имеем $I_{\text{с.о.}} = 1,9 \cdot 865 = 1650$ А, принимаем автомат АЗ144 с номинальным током комбинированного расцепителя 250 А и уставкой отсечки 1750 А. По графикам рис. П2, в приложениях находим ток к.з. на зажимах двигателя $I_{\text{KR}}^{(3)} = 3,5$ кА, ток однофазного к.з. определяем по кривым рис. П9, в для четырехжильных кабелей в алюминиевой оболочке с учетом поправочного коэффициента 1,15; $I_{\text{KR}}^{(1)} = 2,3/1,15 = 2$ кА. Нормируемый коэффициент чувствительности отсечки $k_{\text{ч}} = 1,1 \cdot 1,15 = 1,27$, фактический коэффициент чувствительности $k_{\text{ч}}^{(2)} = 0,87 \cdot 3,5/1,75 = 1,74$ — достаточен, $k_{\text{ч}}^{(1)} = 2/1,75 = 1,14$ — недостаточен.

Уточним ток срабатывания отсечки с учетом влияния внешней сети. По табл. 1 $x_1 = 13,5$ мОм; $r_1 = 3,4$ мОм; $x_c = 0,1$ $x_2 = 1,35$ мОм. По формуле (6) имеем: $x_n = 0,057 \cdot 110 = 6,25$ мОм; $R_n = 0,405 \cdot 110 = 44,55$ мОм. По (53) — (55) имеем: $z_{\text{дв}} = 380 / (\sqrt{3} \cdot 865) = 0,253$ Ом = 253 мОм; $r_{\text{дв}} = 0,25 \cdot 253 = 63$ мОм; $x_{\text{дв}} = \sqrt{253^2 - 63^2} = 245$ мОм. Суммарное сопротивление цепи; $x_{\Sigma} = 1,35 + 13,5 + 6,25 + 245 = 266$ мОм; $r_{\Sigma} = 3,4 + 44,55 + 63 = 111$ мОм. По соотношению $x_{\Sigma} / r_{\Sigma} = 266/111 = 2,4$

находим $k_{\text{ч}} = 1,27$. По формуле (57) $I_{\text{пуск д.з.}} = 865 \cdot 253 / \sqrt{111^2 + 266^2} = 760$ А. Уточненное значение тока срабатывания отсечки по формуле (51): $I_{\text{с.о.}} = 1,05 \cdot 1,1 \cdot 1,27 \cdot 1,15 \cdot 760 = 1280$ А. Следовательно, можно применить автомат АЗ134 с комбинированным расцепителем 200 А и уставкой отсечки 1400 А. Тогда $k_{\text{ч}}^{(2)} = 0,87 \cdot 3,5/1,4 = 2,2$, $k_{\text{ч}}^{(1)} = 2/1,4 = 1,43$ — достаточно.

7. ВЫБОР УСТАВОК АВТОМАТИЧЕСКИХ ВЫКЛЮЧАТЕЛЕЙ ПИТАНИЯ СБОРОК И ЩИТОВ

Выбор тока срабатывания отсечки. Выполняется по приводимым ниже условиям, из которых принимается наибольшее полученное значение.

1. Несрабатывание при максимальном рабочем токе $I_{\text{раб.макс}}$ с учетом его увеличения в $k_{\text{сп}}$ раз при самозапуске электродвигателей:

$$I_{\text{с.о.}} \geq 1,05 \cdot k_{\text{н}} \cdot k_{\text{н}} \cdot k_{\text{н}} \cdot I_{\text{сп}} \cdot I_{\text{раб.макс}} = k_{\text{н}} \cdot k_{\text{сп}} \cdot I_{\text{раб.макс}} \cdot I_{\text{сп}} \quad (68)$$

где $k_{\text{н}} = 1,05 \cdot k_{\text{н}} \cdot k_{\text{н}} \cdot k_{\text{н}}$ — коэффициент надежности, принимается по табл. 33.

Ток самозапуска $I_{\text{сп}} = k_{\text{сп}} I_{\text{раб.макс}}$ определяется из расчетов самозапуска. Для секционного выключателя главного щита 0,4 кВ значение $I_{\text{сп}}$ принимается 0,6—0,8 полного тока самозапуска через ввод; для отдельных сборок $I_{\text{сп}}$ принимается приблизительно равным сумме пусковых токов электродвигателей и другой нагрузки сборки, участвующих в самозапуске; для питающего трансформатора $I_{\text{раб.макс}} = I_{\text{н.т.}}$.

При отсутствии самозапуска электродвигателей или для нагрузки без пусковых токов (электрическое отопление, печи) $k_{\text{сп}} = 1$, $k_{\text{н}} = 1$ ток срабатывания

$$I_{\text{с.о.}} \geq k_{\text{н}} I_{\text{раб.макс}} \quad (68a)$$

где $k_{\text{н}}$ принимается для выключателей АЗ700, ВА, АЗ110, АП50, АЕ20 равным 1,5; «Электрон» — 1,6; для АЗ120, АЗ130, АЗ140, АВМ — 1,35.

2. Несрабатывание при полной нагрузке щита (сборки) и пуске наиболее мощного электродвигателя:

$$I_{\text{с.о.}} \geq k_{\text{н}} \left(\sum_{i=1}^{n-1} I_{\text{раб.макс}i} + I_{\text{пуск макс}n} \right), \quad (69)$$

где k_n — то же, что в (68); $\sum_{i=1}^{n-1} I_{\text{р.б.макс}i}$ — сумма максимальных рабочих токов электроприемников, питающихся от щита или сборки, кроме двигателя с наибольшим пусковым током $I_{\text{пуск макс}}$.

3 Несрабатывание защиты питающего секции ввода (например, ввода секции I на рис. 1) при действии устройства АВР секционного выключателя, подключающего к этой секции или вводу нагрузку другой секции (секции 2 на рис. 1), потерявшей питание:

$$I_{\text{с.о}} \geq k_n (I_{\text{ссп}2} + k'_n I_{\text{р.б.макс}1}), \quad (70)$$

где k_n — то же, что в (68); $I_{\text{ссп}2}$ — максимальный ток самозапуска секции, потерявшей питание и включающейся от АВР; $I_{\text{р.б.макс}1}$ — максимальный рабочий ток не терявшей питание секции; k'_n — коэффициент, учитывающий увеличение тока двигателя не терявшей питание секции при снижении напряжения вследствие подключения самозапускающейся нагрузки другой секции, при преимущественно двигательной нагрузке принимается равным 1,5, при небольшой доле двигательной нагрузки принимается равным 1,0.

4. Согласование с отсечками выключателей отходящих от щита (сборки) линий, с целью предотвращения отключения автоматического выключателя питания щита (сборки) при к.з. за выключателем отходящей линии, когда обе защиты могут находиться на грани срабатывания (в целях упрощения ток нагрузки сборки не учитывается):

$$I_{\text{с.о}} \geq k_{\text{н.с}} I_{\text{с.о.л}} w' \quad (71)$$

где $k_{\text{н.с}}$ — коэффициент надежности согласования, принимается равным 1,3—1,5; $I_{\text{с.о.л}}$ — наибольший из токов срабатывания отсечек выключателей отходящих линий, при параллельной работе этих линий (3 и 4 на рис. 14) принимается равным «сумме токов срабатывания отсечек их выключателей».

Точное значение $k_{\text{н.с}}$ можно определить, учитывая, что из-за разбросов ток срабатывания отсечки выключателя отходящей линии увеличивается в $k_{\text{р.о}}$ раз, а выключателя питания сборки — уменьшается в $k_{\text{р.м}}$ раз: $k_{\text{н.с}} = k_{\text{р.о}} k_{\text{н.о}} / (k_{\text{р.м}} k_{\text{н.м}})$, где $k_{\text{н.о}}$ и $k_{\text{н.м}}$ — то же, что в выражении (49). Например, при согласовании отсечки пита-

Рис. 14 К условно согласования токов срабатывания защиты

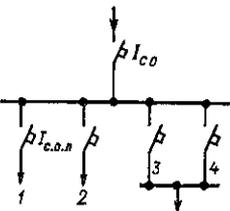
ющего сборку выключателя серии АВМ (разброс $\pm 10\%$, $k_{\text{р.о}} = 1 + 0,1 = 1,1$) с выключателем отходящей линии А3120 (разброс $\pm 15\%$, $k_{\text{р.м}} = 1 - 0,15 = 0,85$) $k_{\text{н.о}} \approx 1,1/0,85 = 1,3$ (значениями $k_{\text{н.о}}$ и $k_{\text{н.м}}$ пренебрегаем). Если выполнение условия (71) приводит к недопустимому снижению чувствительности защиты, то принимают пониженные значения $k_{\text{н.о}}$.

5. Для селективных выключателей с трехступенчатой защитной характеристикой учитывается дополнительное условие для селективного отключения к.з. на отходящей от сборки (щита) линии выключателем этой линии ток мгновенного срабатывания третьей ступени защиты $I_{\text{с.мгн}}$ питающего сборку (щит) выключателя должен быть больше максимального расчетного тока к.з. за выключателем отходящей от сборки (щита) линии $I_{\text{к.р}}^{(3)}$:

$$I_{\text{с.мгн}} > I_{\text{к.р}}^{(3)}, \quad (72)$$

Для обеспечения селективности во всем диапазоне возможных токов к.з. значение $I_{\text{к.р}}^{(3)}$ принимают равным максимальному току металлического к.з. $I_{\text{к.мкс}}^{(3)}$. Если неселективные отключения при редких металлических к.з. можно исключить, то $I_{\text{к.р}}^{(3)}$ принимают равным наиболее вероятному (среднему) току к.з. $I_{\text{к.ср}}^{(3)}$, определяемому по выражению (12). Если условие (72) не выполняется, то вместо выключателя отходящей от сборки (щита) линии (или одновременно с ним) отключится питающий сборку (щит) выключатель.

Для выключателей А3790С $I_{\text{с.мгн}} = 20$ кА (действующее значение), для ВА55 и ВА75 $I_{\text{с.мгн}}$ зависит от номинального тока и составляет 20—45 кА (см. табл. 25). При проверке селективности необходимо убедиться, что расчетный ток к.з. за нижестоящими выключателями отходящих линий не превосходит указанных значений. Снижение тока до этих значений обычно обеспечивается при построении схемы с помощью сопротивлений пита-



ющих сборку кабелей или с помощью установок на отходящих от сборки (щита) линиях токоограничивающих выключателей. Если условие (72) не выполняется, а неселективные отключения недопустимы, то либо применяют другой тип автоматического выключателя, либо вместо встроенной в выключатель защиты применяют выносную релейную.

Для выключателей серии «Электрон» $I_{с.мгн} = 2,2 I_{с.о}$. С учетом условия (72) получаем, что для селективного отключения к.з. ток срабатывания отсечки этих выключателей должен быть не менее

$$I_{с.о} \geq k_p k_y I_{кр}^{(3)} / 2,2, \quad (73)$$

где k_p — коэффициент разброса, равен 1,35; $I_{кр}^{(3)}$ — расчетный ток к.з. в точке за нижестоящим автоматическим выключателем, селективно с которым должен работать выключатель «Электрон»; k_y — ударный коэффициент при к.з. в той же точке, учитывается только при примененной выключателя «Электрон» с реле МТЗ-1, реагирующим на апериодическую составляющую тока.

Если выбранный по условию (73) ток срабатывания отсечки не обладает достаточной чувствительностью при к.з., то вместо максимального тока металлического к.з. в (73) подставляют значение среднего (наиболее вероятного) тока к.з., не считаясь с редкими случаями неселективных отключений при металлических к.з. Если чувствительность при этом все же недостаточна, то следует уменьшить ток срабатывания отсечки, не считаясь с требованием селективности (если это допустимо в данной электроустановке), или выполнить релейную защиту на вторичных реле.

Чувствительность отсечек при к.з. проверяют по выражениям (58) и (59), в которых $I_{кр}^{(3)}$ и $I_{кр}^{(1)}$ — соответствующие минимальный ток двух- и однофазного к.з. на защищаемом щите (сборке). При питании от маломощных генераторов и небольшой электрической удаленности точки к.з. ($x_{расч} < 0,65$) чувствительность защиты от междофазных к.з. действующей с выдержкой времени, проверяется при установившемся токе трехфазного к.з.

При недостаточной чувствительности выполняют такие же мероприятия, как и при защите электродвигателей. Кроме того, можно уменьшить номинальный ток питающего сборку автоматического выключателя, отклю-

чив от нее часть электродвигателей и подключив их на другие сборки, или разделив сборку на две или более частей с самостоятельными линиями питания; отключать при самозапуске часть электродвигателей или обеспечить их поочередный самозапуск.

Выбор времени срабатывания отсечки. Если выключатели отходящих от сборки (щита) линий неселективные, то на выключателе питания сборки устанавливают минимальную уставку по шкале времени. Если выключатели отходящих линий селективные, то выдержка времени выключателя питания сборки (щита) определяется по выражению:

$$t_{с.о.д} \geq t_{с.о.л} + \Delta t, \quad (74)$$

где $t_{с.о.д}$ — выдержка времени срабатывания отсечки выключателя отходящей от сборки (щита) линии; Δt — степень селективности, складается из времени инерционного выбега (в течения которого еще возможно отключение выключателя после прекращения к.з.), разброса и запаса, принимается для выключателей АЗ700С, ВА55, ВА75 равной 0,1—0,15 с; для серии «Электрон» — 0,2—0,25 с; для АВМ — 0,15—0,2 с.

Защита от перегрузки. Уставки и чувствительности защиты рассчитываются так же, как для электродвигателей, однако вместо $I_{н.р}$ учитывается $I_{раб макс}$. Для защиты вводов от трансформаторов принимают $I_{раб макс} = (1,0—1,4) I_{н.р}$, с учетом допустимой перегрузки трансформаторов. Время действия защиты $t_{с.о}$ задается при

токе самозапуска $I_{сап}$ или токе $\sum I_{раб макс} + I_{сап}$

и принимается в 1,5—2 раза больше длительности самозапуска или пуска электродвигателей. Если защита от перегрузки используется для отключений однофазных к.з., то необходимо проверить ее чувствительность по выражениям (65), (66), (67), в которых $I_{кр}^{(1)}$ — ток однофазного к.з. на защищаемой сборке (щите).

Встроенная защита от однофазных к.з. Встроенной защитой от однофазных к.з. могут снабжаться (по заказу) автоматические выключатели серии ВА с полупроводниковым расцепителем БПР. Ток срабатывания защиты не регулируется и составляет $(0,5—1) I_{н.расч}$, время срабатывания равно времени срабатывания отсечки и определяется условием (74), отдельная рукоятка регулировки времени отсутствует.

Применение этой встроенной защиты от однофазных к.з. для выключателей питания щита (сборки) не всегда возможно, так как отсутствие регулировки тока срабатывания не позволяет согласовать ее с токовыми защитами нулевой последовательности (при их отсутствии) — отсечками автоматических выключателей) отходящих от щита (сборки) линий и отстроить ее от несимметричной нагрузки (о выборе уставок защиты — см. § 9). Это может приводить к неселективным отключениям щита (сборки) при однофазных к.з. на отходящих линиях, а также и в рабочих режимах. Указанную встроенную защиту от однофазных к.з. для вводных выключателей щитов (сборок) рекомендуется применять в следующих случаях: если ток срабатывания защит нулевой последовательности (при их отсутствии) — токовых отсечек выключателей) отходящих от щита (сборки) линий не превышает $0,4 I_{н.р.вд}$ вводного выключателя; на вводных выключателях щитов (сборок) неотвечественных электроустановок, если неселективные отключения допустимы. В остальных случаях для отключения однофазных к.з. следует использовать выносную токовую релейную защиту нулевой последовательности, токовую отсечку выключателя или зависимый элемент расцепителя.

Пример 8. Шины КТП-0,4 кВ питаются от трансформатора мощностью 630 кВ·А (Δ/Υ , $i_k = 5,5\%$), подключенного к мощной энергосистеме ($x_0 = 0,1 x_2$). От щита КТП через выключатель А3794С двумя параллельными кабелями сечения $3 \times 185 + 1 \times 50$ с алюминиевыми жилами в алюминиевой оболочке длиной 160 м питается сборка, к которой подключены шесть двигателей мощностью по 40 кВт, номинальным током 79,3 А и пусковым 555 А (рис. 15). Двигатели служат для привода центральных насосов и не подвержены перегрузке. В целях двигателей установлены выключатели АЕ2056, имеющие номинальный ток 100 А и ток срабатывания отсечки 1200 А. От сборки до двигателей проложены кабели сечением $3 \times 35 + 1 \times 16$ длиной по 10 м. Одновременно могут работать, а также устоявать в самозапуске все двигатели. Рассчитать уставки автомата А3794С и выбрать его параметры.

Решение. Определим ток самозапуска двигателей с учетом влияния сопротивления внешней сети. Сопротивление элементов схемы: трансформатора $x_T = 13,5$ мОм, $r_T = 3,4$ мОм, питающей системы $x_c = 1,35$ мОм; двух параллельных кабелей питания сборки определяем по формуле (6): $x_{л1} = 0,056 \cdot 160/2 = 4,48$ мОм, $r_{л1} = 0,208 \cdot 160/2 = 16,6$ мОм; шести параллельных кабелей от сборки до двигателей $x_{л2} = 0,061 \cdot 10/6 = 0,1$ мОм, $r_{л2} = 1,1 \cdot 10/6 = 1,83$ мОм; шести самозапускающихся двигателей определяем по формулам (53)–(55): $x_{д,вн.з} = 380 \cdot 10^3 / (\sqrt{3} \cdot 555 \cdot 6) = 66$ мОм; $r_{д,вн.з} = 0,25 \cdot 66 = 16,5$ мОм; $x_{д,вн.к} = \sqrt{66^2 - 16,5^2} = 63,9$ мОм. Ток самозапуска шести двига-

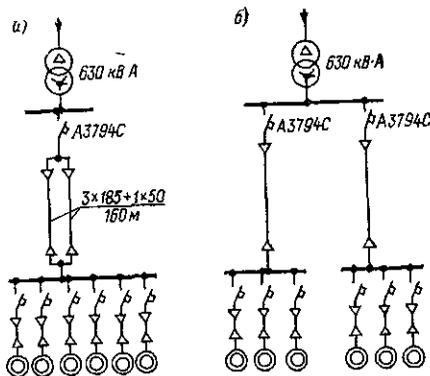


Рис. 15. Схема к примеру 8: а — до реконструкции; б — после реконструкции

телей найдем по формуле (57): $I_{сз.вн.к} = 6 \cdot 555 \cdot 66 / \sqrt{(3,4 + 16,6 + 1,83 + 16,5)^2 + (1,35 + 13,5 + 4,48 + 0,1 + 63,9)^2} = 2400$ А. Ток срабатывания отсечки выключателя А3794С: по условию (68) $I_{ср} = 1,6 \cdot 2,4 = 3,6$ кА, по условию (71) $I_{ср} = 1,6 \cdot 1,2 = 1,8$ кА, $I_{ср} = 1,6 \cdot 2,4 = 3,6$ кА. Ток трехфазного и однофазного к.з. принимаем $I_{ср} = 3,6$ кА. Ток трехфазного и однофазного к.з. на сборке с учетом переходных сопротивлений (см. рис. П2, в и П9, с) составляют соответственно 5,7 и 4,3 кА. Чувствительность отсечки недостаточна: при двухфазном к.з. $k_{Ч(2)} = 0,87 \cdot 5,7/3,6 = 1,38$, т. е. меньше 1,43; при однофазном $k_{Ч(1)}^{(2)} = 4,3/3,6 = 1,19$, т. е. меньше 1,43.

Для повышения чувствительности защиты можно выолнить одно из рекомендованных выше мероприятий: пересмотреть схему питания сборки. Разделив эту сборку на две отдельные сборки (от каждой из которой будут питаться по три двигателя), питание каждой из них осуществим по одному из существующих кабелей от одной из отсечек выключателя (рис. 16, б). Сопротивление каждого питающего выключателя (рис. 16, б). Сопротивление каждого питающего кабеля до сборки составит $x_{л1} = 8,96$ мОм; $r_{л1} = 33,2$ мОм. Сопротивление трех параллельных кабелей от сборки до двигателя пртивление трех параллельных кабелей от сборки до двигателя $x_{д,вн.з} = 0,2$ мОм; $r_{д,вн.з} = 3,66$ мОм. Сопротивление трех самозапускающихся двигателей $x_{д,вн.к} = 132$ мОм, $r_{д,вн.к} = 33$ мОм, $x_{д,вн.к} = 127,8$ мОм. Ток самозапуска трех двигателей составит 1300 А, ток срабатывания отсечки выключателя А3794С — $I_{ср} = 1,96$ кА. Ток к.з. на сборке $I_{ср}^{(3)} = 4,0$ кА, $I_{ср}^{(1)} = 2,8$ кА. Коэффициент чувствительности при двухфазном к.з. $k_{Ч(2)} = 0,87 \cdot 4,0/1,96 = 1,77$; при однофазном к.з. $k_{Ч(1)} = 2,8/1,96 = 1,43$ — достаточен. Ток срабатывания защиты от перегруз-

ки по условию (60) может быть принят $I_{с.п} = (1,1 \cdot 1,2 \cdot 0,97) \cdot 3,79,3 = 323$ А, а номинальный рабочий ток полупроводникового расцепителя (уставка по шкале) $I_{н.раб} = 323/1,25 = 260$ А.

Выбираем для установки в схему выключатель АЗ794С с номинальным током расцепителя 400 А, базовым номинальным током 320 А, номинальный рабочий ток которого регулируется в пределах 250–400 А, а ток срабатывания отсечки — в пределах (2–10) $I_{н.раб}$. Рабочие уставки для наладки: ток срабатывания защиты перегрузки 323 А (уставка по шкале номинального рабочего тока 260 А), время срабатывания принимаем 10 с при токе 1300 А из условия отстройки от длительности самозапуска. Ток срабатывания отсечки принимаем 1960 А (уставка по шкале $1960/260 = 7,6$), время срабатывания по условию селективности 0,1 с.

Проверяем выполнение условия (72). Ток мгновенного срабатывания выключателя АЗ794С составляет 20 кА, что больше максимального тока трехфазного металлического к.з. на сборке, значение которого по кривым рис. П2, в составляет 5,3 кА. Таким образом, условие (72) выполняется.

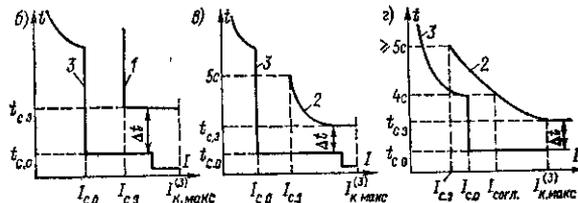
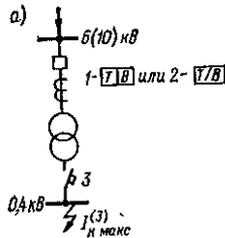
На первый взгляд кажется странным, что с помощью разделения нагрузки удалось обеспечить необходимую чувствительность защиты — ведь суммарное сечение, длина и нагрузка кабелей не изменились! Указанный эффект получился в результате электрического удаления места к. з. на сборке, при котором уменьшение тока к. з. из-за выявления переходных сопротивлений существенно меньше, чем уменьшение тока самозапуска. В самом деле, ток самозапуска уменьшился в 1,85 раза а минимальный ток трехфазного к. з. — в 1,42 раза. Этот пример показывает, насколько значительно схемное решение влияет на возможности осуществления защиты сети.

6. ОСОБЕННОСТИ РАСЧЕТА И ВЫПОЛНЕНИЯ ЗАЩИТЫ НА ВВОДНЫХ ВЫКЛЮЧАТЕЛЯХ КТП

Согласование защит трансформатора и выключателя со стороны 0,4 кВ. Необходимо обеспечить селективность последовательно включенных защит выключателей отходящей от шин КТП линии, секционного и вводного КТП, трансформатора со стороны ВН. Для этого уставки защит выключателей 0,4 кВ согласуются между собой по выражениям (71) и (74). Защиту трансформатора согласуют с вводными или хотя бы с секционным выключателем, а если это невозможно (см. далее) — то с выключателями отходящих линий.

Для наглядности согласования используют карты селективности (рис. 16), на которых в одинаковом масштабе (например, в токе, приведенном к напряжению 0,4 кВ) строят времятоковые характеристики согласуемых защит. Селективность должна быть обеспечена при любых значениях тока вплоть до максимального тока

Рис. 16. Согласование релейной защиты трансформатора с автоматическими выключателями 0,4 кВ: а — поясняющая схема; б — г — карты селективности защиты



металлического трехфазного к. з. $I_{к.макс}^{(3)}$ за нижестоящим защитным аппаратом, или по крайней мере до наиболее вероятного расчетного значения тока к. з., определяемого по формуле (12).

Согласование релейной защиты трансформатора, выполненной с помощью реле типа РТ-40 и ЭВ и имеющей независимую от тока выдержку времени (характеристика 1), с защитными характеристиками автоматических выключателей 0,4 кВ показано на рис. 16, б. Максимальная токовая защита трансформатора обычно имеет выдержку времени $t_{с.з.}$ примерно 1 с. Как видно из характеристик, согласование возможно только в области токов, превышающих ток срабатывания отсечки выключателя 0,4 кВ.

Согласование релейной защиты трансформатора, выполненной с помощью реле типов РТ-80, РТВ и имеющей зависимость от тока выдержку времени (характеристика 2) с защитными характеристиками выключателей типов АЗ790, «Электрон», ВА (характеристика 3) показано на рис. 16, в. Максимальная токовая защита транс-

форматора имеет выдержку времени $t_{c.з}$ на независимой части характеристики не более 1—2 с, что соответствует времени срабатывания реле РТВ и РТ-80, равному 5—10 с при токе срабатывания. За расчетное время принимается 5 с при токе срабатывания. Это время меньше, чем время срабатывания защиты автоматического выключателя в конце зоны перегрузки, которое составляет обычно более 5—10 с. Поэтому, как видно из рис. 16, σ , согласование также возможно только в области токов, превышающих ток срабатывания отсечки.

В указанных случаях уставки срабатывания релейной защиты трансформатора по условию согласования с защитными характеристиками автоматических выключателей КТП определяются по выражениям:

$$I_{c.з} \geq k_{н.с} I_{c.о}; \quad (75)$$

$$t_{c.з} \geq t_{c.о} + \Delta t, \quad (76)$$

где $k_{н.с}$ — коэффициент надежности согласования, принимается по табл. 32; $I_{c.о}$ и $t_{c.о}$ — соответственно ток и время срабатывания отсечки автоматического выключателя, с защитой которого производится согласование; Δt — степень селективности, для защиты с независимой характеристикой принимается 0,4—0,5, для защиты с зависимой от тока характеристикой принимается в независимой части характеристики 0,5—0,6, в зависимой — не менее 1 с.

В задании на наладку защиты время $t_{c.з}$ задается: для защиты с независимой характеристикой — при токе $I_{c.з}$ (или $2I_{c.з}$); для защиты с зависимой характеристикой — при токе $I_{к.макс}^{(3)}$ или $I_{к.ср}^{(3)}$ за автоматическим выключателем, с защитой которого производится согласование.

Выражение (75) является только одним из условий выбора тока срабатывания защиты трансформатора. О других условиях (отстройки от максимального рабочего тока с учетом самозапуска электродвигателей, обеспечения чувствительности защиты) см. работу [20].

Согласование релейной защиты трансформатора, имеющей зависимую характеристику, с автоматическими выключателями 0,4 кВ серии АВМ показано на рис. 16, σ . Время срабатывания защиты от перегрузки этих выключателей при токе, близком к току срабатывания отсечки, не превышает 4 с, т. е. меньше, чем время срабаты-

вания защиты трансформатора в начале защитной характеристики. Поэтому ток срабатывания защиты трансформатора может быть принят равным или даже несколько меньше тока срабатывания отсечки автомата, важно лишь обеспечить соответствующие ступени селективности по току и времени в любых точках защитных характеристик.

Пример 9. Со стороны 0,4 кВ трансформатора γ/γ мощностью 1000 кВ·А, $u_n=5,5\%$ установлен вводный выключатель АВМ-20СВ с номинальным током расцепителя 1600 А и уставками $I_{c.н}=3000$ А, $I_{c.з}=I_{c.макс}$ (по шкале), $I_{c.о}=8$ кА, $t_{c.о}=0,4$ с. Со стороны ВН установлена максимальная токовая защита, выполненная в двух фазах на реле РТ-80. Выбрать уставки ее срабатывания по условию согласования с защитной характеристикой выключателя АВМ.

Решение. Принимаем характеристику реле РТ-80 защиты трансформатора с выдержкой времени 1 с на независимой части характеристики (см. работы [10, 15, 20], справочник по реле защит). Время срабатывания защиты от перегрузки выключателя АВМ при токе 8 кА не превышает 4 с (рис. 16, σ). Назовем ток, при котором защита трансформатора срабатывает в течение 4 с, током согласования. Для надежного согласования защит ток согласования, с одной стороны, должен быть равен $I_{содг} = k_{н.с} I_{c.о} = 1,25 I_{c.о}$. С другой стороны, по принятой защитной характеристике реле РТ-80 устанавливаем, что в течение 4 с защита срабатывает при кратности тока в реле 150%, таким образом, $I_{содг} = 1,5 I_{c.з}$. Приравняв правые части полученных уравнений, имеем $I_{c.з} = (1,25/1,5) I_{c.о} = 0,83 \times I_{c.о} = 0,83 \cdot 8 = 6,7$ кА. По защитной характеристике реле строим характеристику защиты трансформатора: при 1,5-кратном токе (1,5 · 6,7 = 10 кА) реле срабатывает за 4 с; при двухкратном токе (2 · 6,7 = 13,4 кА) — за 2 с; при трехкратном токе (3 · 6,7 = 20 кА) — за 1,2 с; при четырехкратном токе (4 · 6,7 = 26,8 кА) — за 1 с. Построив характеристику защиты трансформатора, убеждаемся, что ступени селективности по времени вполне достижимы: при токе 8 кА составляем примерно 6—1=2 с, при максимальном токе $k_{н.с}$ за выключателем АВМ (24 кА) 1—0,4=0,6 с. Контрольные точки для наладки защиты трансформатора: $I_{c.з}=6,7$ кА (0,4 кВ); $I_{c.н}=1$ с при токе 24 кА; $I_{c.з} \geq 5$ с при токе 8 кА (0,4 кВ); $I_{c.з} \geq 4$ с при токе $I_{содг} = 1,25 \cdot 8 = 10$ кА (0,4 кВ). Выбор тока срабатывания электромагнитного элемента реле РТ-80 здесь не рассматривается.

Коэффициент чувствительности защиты при междупазных к. з. через переходные сопротивления даже при питании от мощной энергосистемы ($x_0=0,1 x_n$) близок к минимальному допустимому значению: для отсечки автомата $k_{н.с}^{(2)} = 0,87 \cdot 12/8 = 1,3$, для защиты трансформатора $k_{н.с}^{(2)} = 0,87 \cdot 12/6,7 = 1,56$. Поэтому при выборе тока срабатывания максимальной токовой защиты трансформатора часто отзываются от согласования с защитой вводного выключателя АВМ, а учитывают только условия отстройки от максимального рабочего тока, самозапуска электродвигателей и согласования с защитами отходящих от шки 0,4 кВ линий.

При защите трансформатора высоковольтными предохранителями номинальный ток плавкой вставки обычно выбирают из условия $I_{н.в.с} \approx 2I_{н.т}$. Селективность проверяют аналогично, сопоставляя защитные характеристики высоковольтного предохранителя (с учетом возможного 20 %-ного разброса срабатывания по току) и автоматических выключателей 0,4 кВ.

Особенности защиты КТП с вводными выключателями АВМ. Выключатели АВМ имеют слишком высокий нижний предел и малый диапазон регулирования тока срабатывания отсечки (8—10 кА). Из-за этого в большинстве случаев невозможно обеспечить чувствительность отсечек секционного и вводного автоматических выключателей КТП при к.з. через переходные сопротивления и их селективность с релейной защитой трансформатора со стороны ВН.

Пример 10. Выполним анализ защит КТП с двумя трансформаторами мощностью 630 кВ·А, $u_n = 5,5\%$ (см. рис. 1). Вводный и секционный выключатели КТП типа АВМ-15С (номинальный ток расцепителя 1000 А) имеют защиту от перегрузки и отсечку со следующими пределами регулирования: $I_{с.п} = 1250 \div 2000$ А, $t_{с.п} = I_{н.в.с} - I_{ср} - I_{макс}$ (по шкале), что соответствует примерно 2—4 с на независимой части характеристики защиты от перегрузки; $I_{с.о} = 8 \div 10$ кА, $t_{с.о} = 0,4 \div 0,6$ с. Исходя из пределов регулирования уставок, условий селективности секционного и вводного выключателей и найденной отсечки от токов самозапуска, можно однозначно, без расчетов принять следующие уставки: на секционном выключателе $I_{с.п} = 1500$ А, $I_{с.о.п} = I_{ср}$, $t_{с.о.п} = 8$ кА, $t_{с.о.п} = 0,4$ с; на вводном $I_{с.п} = 2000$ А, $t_{с.п} = I_{макс}$, $I_{с.о} = 10$ кА, $t_{с.о} = 0,6$ с. Характеристики защит показаны на рис. 17.

Со стороны высокого напряжения могут быть установлены максимальные токовые защиты с независимой или зависимой характеристикой. В общем случае их ток срабатывания, выбранный с учетом отсечки от токов самозапуска и согласования с защитами отходящих линий 0,4 кВ, может составлять (2—5) $I_{н.т}$ ($I_{н.т} = 910$ А — номинальный ток трансформатора со стороны 0,4 кВ); время срабатывания обычно составляет не более 1 с на независимой части характеристики (рис. 17).

Как видно из приведенных характеристик, защита со стороны высокого напряжения неселективна не только с вводным, но даже с секционным выключателем АВМ. В результате при возникновении в.з. на одной из секций 0,4 кВ (или отходящей линии при отказе автомата линии) может отключиться один трансформатор, а после АВР — другой. При одностороннем питании в к.з. за секционным автоматом также возможно погорение всей подстанции. Увеличение тока срабатывания защиты трансформатора с целью обеспечения селективности с секционным автоматом приводит для защиты с независимой характеристикой к недопустимому снижению чувствительности защиты, для защит с зависимой характеристикой — к чрезмерному увеличению тока срабатывания (до 6 $I_{н.т}$), при котором чувстви-

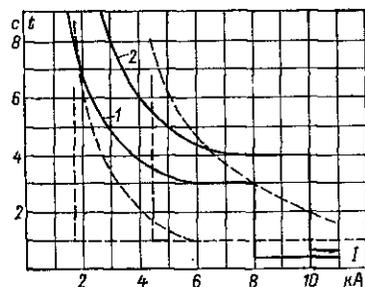


Рис. 17. Карта селективности защит к примеру 10; штриховые линии — возможные характеристики максимальной токовой защиты трансформатора со стороны ВН
1 — секционный автомат; 2 — вводный

тельность защиты находится на пределах допустимых значений, а при питании от маломощной системы — ниже норм.

Чувствительность отсечки вводного и секционного автоматов при к.з. на шинах через переходные сопротивления не обеспечивается даже при питании от мощной энергосистемы: для вводного $k_{ср}^{(2)} = 0,867 \cdot 9,8/10 = 0,85$, что меньше 1,21; для секционного $k_{ср}^{(2)} = 0,867 \times 9,8/8 = 1,07$, т.е. меньше 1,21.

Поэтому от согласования защиты трансформатора с этими выключателями приходится отказываться и согласовывать ее только с защитами отходящих от шин 0,4 кВ линий. При этом релейная защита трансформатора обладает более высокой (по сравнению с вводным и секционным выключателями) чувствительностью и обеспечивает отключение минимальных токов к.з. через переходные сопротивления.

Иногда для повышения чувствительности отсечки вводного и секционного выключателей АВМ используют регулировку за пределами заводской шкалы уставок, с помощью которой удается снизить ток срабатывания до 7 кА. В установках с малым током самозапуска для обеспечения селективности защиты секционного автомата с защитой трансформатора из часовой механизма защиты от перегрузки вынимают анкерную скобку, а уставку по шкале времени (и тока) принимают максимальной. При этом защита от перегрузки превраща-

ется в селективную отсечку с малым током срабатывания, время срабатывания которой в зависимости от тока составляет: при $I_{с.о.} = 0,7 \div 1,5$ с; при $1,25 I_{с.н.} = 0,5$ с; при $1,9 I_{с.н.} = 0,3$ с; при $2,5 I_{с.н.} = 0,2$ с.

Защита от перегрузки этих выключателей имеет слишком малое время срабатывания (2—4 с на независимой части характеристики) и низкий коэффициент возврата (0,5—0,6), что может приводить к излишним отключениям при самозапуске электродвигателей. В этом случае принимают максимальную уставку этой защиты по току и времени, а иногда вообще выводят ее из работы (см. § 6).

Особенности защиты КТП с вводными выключателями «Электрон». Расцепители этих выключателей имеют высокий нижний предел регулирования тока срабатывания отсечки, большие разбросы срабатывания и низкий коэффициент возврата. Это приводит к заглублению тока срабатывания защиты от перегрузки, не позволяет в некоторых случаях обеспечить чувствительность отсечки и ее селективность с защитой трансформатора со стороны ВН.

Значение тока мгновенного срабатывания третьей ступени защиты слишком мало ($2,2 I_{с.о.}$). Поэтому выполнить одновременно требования селективности с защитами отходящих линий 0,4 кВ и чувствительности защиты также не удается. Например, ток срабатывания отсечки $I_{с.о.}$ по условию (73) селективности с защитами отходящих линий 0,4 кВ должен быть не менее $1,35 I_{к.макс}^{(3)} / I_{2,2} = 0,61 I_{к.макс}^{(3)}$, а по условию чувствительности не более $0,867 I_{к.н.}^{(3)} / 1,5 = 0,58 I_{к.н.}^{(3)}$, причем $I_{к.н.}^{(3)} < I_{к.макс}^{(3)}$. На практике при выборе уставок иногда приходится предпочесть либо селективность действия, либо обеспечение чувствительности. Для электроустановок, в которых последствия неселективных отключений очень велики, определяющим при выборе уставок вводного автомата КТП будет условие селективности, а отключение минимальных токов к.з. на шинах 0,4 кВ и резервирование защит отходящих линий возлагают на релейную защиту трансформатора, установленную со стороны ВН. При этом от согласования защиты трансформатора с защитой вводного выключателя «Электрон» придется отказаться. Для электроустановок, в которых можно не считаться с неселективными отключениями, условия (72) и (73)

не учитывают, определяющим здесь будет условие чувствительности.

Пример 11. Для схемы на рис. 1 выбрать вводный и секционный выключатели КТП типа «Электрон» с реле РМТ и рассчитать их уставку исходя из условия наименьших неселективных потергий КТП. Мощность трансформаторов принять 1600 кВ·А, соединение обмоток Δ / Y , $I_{н.т.} = 2300$ А, ток самозапуска нагрузки 5 кА. Сопротивление питающей энергосистемы $x_{\Sigma} = 0,1$ к Ω . Отходящие линии оснащены выключателями А3790. Наибольший ток срабатывания отсечки отходящих линий 2,5 кА, время срабатывания — 0,1 с.

Решение. Ток срабатывания защиты от перегрузки вводного выключателя по формуле (60) $I_{с.о.} = 1,1 \cdot 1,35 \cdot 2300 / 0,75 = 4550$ А. Уставка номинального тока МТЗ $I_{н.мтз} = 4550 / 1,25 = 3640$ А. Подходит выключатель Э40В с номинальным базовым током $I_{б.с} = 4000$ А, уставка номинального тока по шкале $3640 / 4000 \approx 0,9$. Уставку по шкале времени принимаем 4 с при токе $6 I_{н.мтз}$, что достаточно для отстройки от длительности самозапуска нагрузки [по характеристике на рис. 10 выключатель при токе 5 кА (кратности $5/3,64 \approx 1,4$) отключится через 200 с].

Ток срабатывания селективной отсечки вводного выключателя по условию несрабатывания при самозапуске (68) $I_{с.о.} = 1,6 \cdot 5 = 8,0$ кА; по условию согласования с отсечками выключателей отходящих линий (71) $I_{с.о.} = 1,5 \cdot 2,5 = 3,75$ кА.

Далее рассматриваем условие селективности (73) с защитами отходящих от шин КТП линий 0,4 кВ. Учитывая, что металлических к.з. почти не бывает, обеспечиваем селективность только при наиболее вероятном расчетном токе $I_{к.ср}^{(3)}$ значение которого определяется по формуле (12). По кривым рис. П1, а б находим токи к.з. в начале отходящих линий (практически это к.з. на шинах КТП): $I_{к.макс}^{(3)} = 38$ кА, $I_{к.н.}^{(3)} = I_{к.н.}^{(1)} = 13,5$ кА. По формуле (12) $I_{к.ср}^{(3)} = (38 + 13,5) / 2 = 25,8$ кА. Тогда по формуле (73) $I_{с.о.} = 1,35 \cdot 25,8 / 2,2 = 15,8$ кА.

Окончательно принимаем $I_{с.о.} = 15,8$ кА, уставка по шкале $15,8 / 3,64 = 4,3$. Чувствительность отсечки не обеспечивается: $K_{ср}^{(3)} = 0,87 \cdot 13,5 / 15,7 = 0,75$, т. е. меньше 1,48. Поэтому возлагаем отключение этих к.з. на релейную защиту трансформатора со стороны ВН. Ток ее срабатывания, рассчитанный по условиям несрабатывания при максимальном рабочем токе с учетом самозапуска электродвигателей и согласования с защитами отходящих от шин 0,4 кВ линий по выражениям, приведенным в работе [20], составляет 7,5 кА, а чувствительность (при трехрелейной схеме защиты) $K_{ср}^{(2)} = 13,5 / 7,5 = 1,8$, т. е. больше 1,5.

Учитывая малую вероятность возникновения к.з. в начале отходящих от КТП линий и значительно большую вероятность возникновения к.з. на сборках (сборки I—4 на рис. 1) и отходящих от сборок линиях, иногда обеспечивают селективность вводного выключателя по условию (73) только при к.з. на этих сборках. В этом случае в выражение (73) подставляют значение тока к.з. $I_{к.макс}^{(3)}$ или $I_{к.ср}^{(3)}$ при к.з. на ближайшей (влетрически) от КТП сборке.

Отметим, что если не учитывать условие (73) селективности с вводного выключателя Э40В с защитами отходящих от КТП ли-

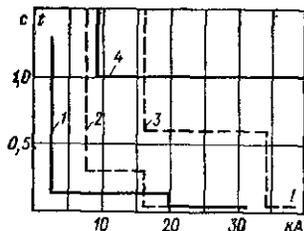


Рис. 18. Карта селективности защит к примеру 11

1, 2, 3 — автоматы 0,4 кВ КТП отходящей линии, секционный и вводный соответственно; 4 — максимальная токовая защита трансформатора

ний, то ток срабатывания его отсечки можно было бы снизить от 15,7 кА до 8 кА. Однако по шкале можно выставить только $3 \times 3,64 = 10,9$ кА.

Определим ток срабатывания защиты от перегрузки секционного выключателя, считая, что через него проходит 0,7 номинального тока трансформатора: $I_{0,7} = 1,1 \cdot 1,95 \cdot 0,7 \cdot 2300/0,75 = 3190$ А. Уставка номинального МТЗ $I_{н.мтз} = 3190/1,25 = 2500$ А. Делая вывод, что дождется выключатель Э25В, имеющий номинальный базовый ток $I_{н.б} = 2500$ А. Уставка номинального тока по шкале равна 1. Время срабатывания принимаем 4 с при токе $6 I_{н.б}$ (по характеристикам на рис. 10 — примерно 100 с при токе 5 кА).

Ток срабатывания селективной отсечки секционного автомата по условию (68) $I_{с.о.} = 1,6 \cdot 0,7 \cdot 5 = 5,6$ кА, по условию (71) $I_{с.о.} = 1,5 \times 3,25 = 3,75$ кА. Принимаем минимальную уставку по шкале, равную $3 I_{н.б} = 3 \cdot 2,5 = 7,5$ кА. Условие селективности с защитами отходящих линий (73) для секционного автомата не рассматриваем, учитывая, что в сравнительно редком режиме работы с включенным секционным выключателем важнее обеспечить селективность с защитой трансформатора. Для этого ток срабатывания защиты трансформатора по условию согласования с отсечкой секционного выключателя придется несколько увеличить, приняв его равным 8—9 кА, что доступно по условию чувствительности.

Время срабатывания селективной отсечки выключателей по условию (74) принимаем: секционного — 0,45; вводного — 0,7 с. Время срабатывания максимальной токовой защиты трансформатора — 1 с. Характеристики защит показаны на рис. 18.

Особенности защиты КТП с вводными выключателями серии ВА. Защитные характеристики этих выключателей значительно лучше, чем выключателей АВМ и «Электрон», поэтому выбор уставок не вызывает затруднений. К недостаткам относятся разбросы тока срабатывания и отсутствие регуляторов тока срабатывания встроенной защиты от однофазных к.з. (см. § 7).

9. ВЫНОСНАЯ РЕЛЕЙНАЯ ЗАЩИТА ЭЛЕКТРОДВИГАТЕЛЕЙ, ЩИТОВ И СБОРОК

Защита электродвигателей от всех видов к.з. и перегрузки (рис. 19). Применяется, если встроенные в автоматический выключатель защиты недостаточно чувствительны. Токовая отсечка от междуфазных к.з. (реле КА1, КА3) и защита от однофазных к.з. (реле КА4) действуют на отключение выключателя Q (независимый расцепитель УАТ) без выдержки времени. Реле КА4 включено на фильтр токов нулевой последовательности (в нулевой провод трех трансформаторов тока) и поэтому реагирует только на ток замыкания на землю. Защита от перегрузки (реле КА2) действует с выдержкой времени на отключение или на сигнал (в последнем случае контакт КТ включается в цепь сигнализации). Шинки переменного оперативного тока ~ШУ питаются от трех независимых источников, при их отсутствии применяется постоянный оперативный ток от аккумуляторной батареи.

Ток срабатывания токовой отсечки определяется по выражению (51), в котором принимается $k_n = 1,4 + 1,5$. Коэффициент чувствительности при двухфазном металлическом к.з. на зажимах электродвигателя должен быть не менее 1,5, допускается его снижение до 1,2 при к.з. через переходные сопротивления: $k_{с.о.}^{(2)} = 0,867 I_{к.з.}^{(2)}/I_{с.о.}$, т.е. больше или равно 1,5; $k_{с.о.}^{(3)} = 0,867 I_{к.з.}^{(3)}/I_{с.о.}$, т.е. больше или равно 1,2.

Ток срабатывания защиты от однофазных к.з. выбирается из условия отстройки от тока небаланса фильтра токов нулевой последовательности, возникающего вследствие неодинаковых характеристик трансформаторов тока, возможной несимметрии напряжений и токов фаз [17]. С учетом увеличения тока небаланса при пуске электродвигателя ток срабатывания защиты принимается равным $(0,5—1,0) I_{н.дв.}$. Поскольку эта защита по принципу действия не требует отстройки от пускового тока электродвигателя, то выигрыш в чувствительности по сравнению с токовой отсечкой получается весьма существенным. Коэффициент чувствительности при однофазном к.з. через переходные сопротивления на зажимах электродвигателя должен быть не менее 1,5; $k_{с.о.}^{(1)} = I_{к.з.}^{(1)}/I_{с.о.}$, т.е. больше или равно 1,5.

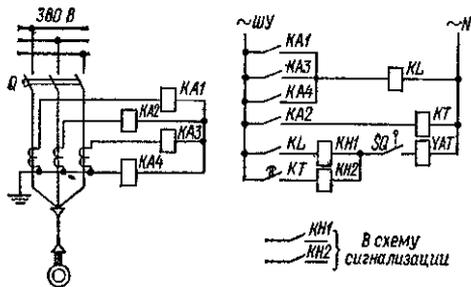


Рис. 19 Релейная защита электродвигателя от междуфазных и однофазных к. з. и перегрузки

KA1—KA4 — реле тока РТ-40; КТ — реле времени ЭВ-247; KL — промежуточное реле РП-25; KN1, KN2 — реле указательные РУ-21/0,5

Ток срабатывания защиты от перегрузки определяется по выражению (60), в котором принимаются $k_n = 1,05 + 1,1$; $k_b = 0,8$; время срабатывания — по формуле (64).

Защита электродвигателей от однофазных к. з. (рис. 20). Применяется, если встроены в автоматический выключатель защиты не обеспечивают отключение однофазных к. з. Для защиты устанавливают трансформатор тока нулевой последовательности ТТНП типа ТЗЛМ (ТЗЛ, ТЗР, ТКР), сквозь окно которого пропускают все три фазы кабеля, и токовое реле КА типа РТ-40 с номинальным током 0,2; 2 или 6 А. Для обеспечения максимальной чувствительности защиты к каждому ТТНП подбирают соответствующее токовое реле, имеющее подходящее сопротивление. Первичный ток срабатывания защиты в зависимости от типа токового реле составляет 5—150 А, рекомендуется $I_{c.з.} = (0,5 \div 1,0) I_{н.л.в.}$. Коэффициент чувствительности защиты при к. з. на выводах двигателя должен быть не менее 1,5. Схема может выполняться на переменном или постоянном оперативном токе, соответственно подбираются и параметры реле KL, KN и независимого расцепителя YAT.

Если разделка кабеля выполнена между ТТНП и автоматическим выключателем, то для предотвращения излишних отключений при к. з. на соседних линиях или

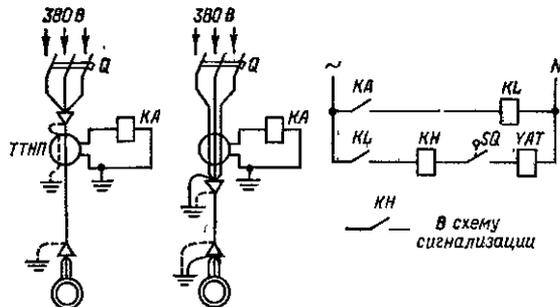


Рис. 20. Релейная защита электродвигателя от однофазных к. з.

KA — реле тока РТ-40; KL — промежуточное реле РП-25; KN — указательное реле РУ-21/0,5

от блуждающих токов, замыкающихся на броне кабеля, заземляющий проводник брони кабеля подсоединяют по бифилярной схеме — пропускают обратно сквозь окно ТТНП рядом с кабелем. На участке между ТТНП и кабельной воронкой изолируют от земли и корпуса ТТНП металлическую оболочку, броню, концевую воронку кабеля и проводник заземления. При использовании четвертой жилы кабеля в качестве зануляющего проводника (например, во взрывоопасных установках) ее следует подсоединять так же, как заземляющий проводник брони, или разместить ТТНП между разделкой кабеля и автоматическим выключателем, а проводники заземления и зануления подключить помимо ТТНП.

Если надежный источник оперативного тока отсутствует, то на практике иногда применяют упрощенные типовые схемы (рис. 21).

В схеме на рис. 21, а для отключения используется междуфазное напряжение 380 В самого защищаемого присоединения. Поскольку при однофазном к. з. напряжение может понизиться до 220 В, то независимый расцепитель YAT используется на напряжении 220 В — это не представляет опасности для катушки YAT ввиду кратковременности действия защиты. В этой схеме защиты нельзя применить обычное токовое реле из-за опасности приваривания его контактов. Поэтому вместо токового

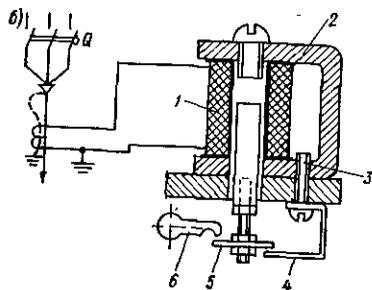
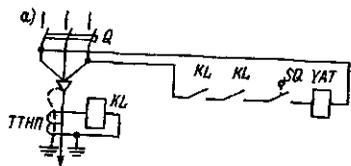


Рис. 21. Схемы втяжной релейной защиты от однофазных к. з. независимого (а) и прямого (б) действия

реле устанавливают реле типа МКУ-48 (или подобное), однако его обмотка перематывается. Например, если применить ТТНП типа ТКР, а обмотку реле выполнить из 85 витков провода ПЭВ диаметром 0,9—1 мм, то первичный ток срабатывания не превышает 50—100 А. Для повышения коммутационной способности в цепь отключения включают два контакта последовательно.

Для находящихся в эксплуатации присоединений с выключателями АЗ130, АЗ140 и при отсутствии независимого расцепителя можно выполнить защиту от однофазных к. з. с помощью специально изготовленного реле прямого действия (рис. 21, б), устанавливаемого на блоке расцепителей со стороны одного из крайних полюсов и подсоединяемого непосредственно к ТТНП. Магнито-провод реле 2 изготавливается из стали толщиной 4—5 мм и прикрепляется к блоку тремя винтами 3 (на рисунке показан один). Используется катушка 1 от указатель-

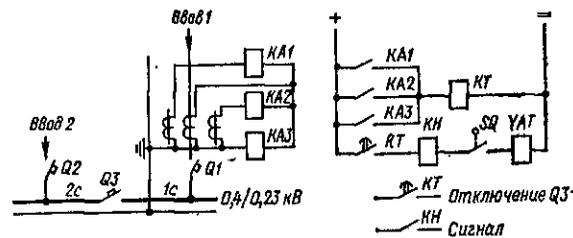


Рис. 22. Релейная защита от междуфазных и однофазных к. з. ввода НН в шит 0,4 кВ
 КА1—КА3 — реле тока РТ-40; КТ — реле времени ЭВ-114; КН — реле указательное РУ-21/0,5

ного реле с номинальным током 1 А. К сердечнику с помощью шпильки и гаек крепится шайба 5, которая при втягивании сердечника поворачивает отключающую рейку расцепителя 6. В нижнем положении сердечник удерживается от выпадания латунной скобой 4. Для надежного отключения при втягивании сердечника должен быть обеспечен свободный ход, а после удара шайбы по рейке расцепителя и при их дальнейшем совместном ходе — касание только по краю рейки. Для этого рейка расцепителя несколько отбачивается, после чего имеет форму «клюва» (см. рисунок). Монтаж рассмотренного устройства обычно мешает тепловая защита, поэтому на этом полюсе она демонтируется. Ток срабатывания рассмотренной защиты не превышает 100—150 А. Все винты и гайки заливают краской для предотвращения самоотвинчивания.

Рассмотренные выносные защиты от однофазных к. з. обычно налаживают первичным током непосредственно от нагрузочного устройства, поэтому вторичные токи срабатывания реле не указывают.

Защита щитов и сборок от всех видов к. з. (рис. 22). Применяется на вводах НН в щиты после понижающих трансформаторов, если защитные характеристики автоматических выключателей не обеспечивают селективности или чувствительности защиты. Состав защиты: максимальная токовая защита (реле КА1, КА2), защита от однофазных к. з. (реле КА3). Защита с первой выдерж-

380 В. При однофазном к.з. в сети напряжение в оперативных цепях может снизиться до 220 В. То же может быть и на двухтрансформаторных подстанциях, оборудованных устройством АВР оперативных цепей, если один из трансформаторов выведен в ремонт. Чтобы обеспечить в этом случае срабатывание защиты, реле времени KT (типа ЭВ-228) применяется при номинальном напряжении катушки 220 В. Последовательно с катушкой включается зашунтированное размыкающим контактом этого реле сопротивление R (ПЭВ-50; 2,3—2,5 кОм), подобранное таким образом, что обеспечивает, с одной стороны, термическую стойкость реле при напряжении в оперативных цепях 380 В, а с другой, — удерживание реле после срабатывания при напряжении 220 В. Указательные реле $KH1$ и $KH2$ и отключающие катушки выключателей настраивают на четкое срабатывание при напряжении 220 В.

Если для защиты линий устанавливаются предохранители, то применяется реле типа РТ-80. В этом реле используют только индукционный элемент, создающий зависимость от тока выдержку времени на замыкание контактов. Электромагнитный элемент реле (отсечку) выводят из работы, для чего на шкале отсечки выставляют максимальную уставку. Схема защиты выполняется аналогично рис. 23.

Уставки срабатывания выбирают, как указано выше.

Защита сборки от однофазных к.з. Применяется при недостаточной чувствительности защиты автоматического выключателя при однофазных к.з. Выполняется с помощью трехтрансформаторного фильтра токов нулевой последовательности или ТТНП аналогично защите электродвигателей с той разницей, что вместо промежуточного реле KL устанавливают реле времени. Ток срабатывания принимают наибольшим из условий (77) и (81):

$$I_{с.з} \geq k_n I_{нб}, \quad (81)$$

где $I_{нб}$ — ток небаланса (несимметричной нагрузки), принимается равным допустимому току нулевой жилы питающего сборку кабеля, определяется по таблицам ПУЭ [13]; k_n — коэффициент надежности, принимается равным 1,2—1,3.

Коэффициент чувствительности защиты при однофазном к.з. через переходные сопротивления на защи-

щаемой сборке должен быть не менее 1,5. Время срабатывания защиты принимается на ступень 0,3—0,5 с больше времени срабатывания защит отходящих от сборки линий.

10. ВЫБОР ПЛАВКИХ ПРЕДОХРАНИТЕЛЕЙ

Параметры предохранителей. Основные типы: ПР-2 — разборные, без наполнителя; ПН2 и ПП17 — разборные, с наполнителем (кварцевый песок); НПН — неразборные, с наполнителем (табл. 34). Разборные предохранители допускают замену плавких вставок. В зависимости от заказа предохранители ПН2 и ПП17 поставляются: без указателя срабатывания и свободного

Таблица 34. Технические параметры предохранителей 380 В

Тип	Номинальный ток, А		Предельный отключаемый ток*, кА
	напряжения предохранителя	плавкой вставки	
ПН2-60	60	6; 10; 16; 20; 25; 32; 40; 63	10
ПН2-100	100	31,5; 40; 50; 63; 80; 100	100
	250	80; 100; 125; 160; 200; 250	100
	400	200; 250; 315; 355; 400	40
	630	315; 400; 500; 630	25
ПП17	1000	500; 630; 800; 1000	120
ПР-2	15	6; 10; 15	0,8/8
	60	15; 20; 25; 35; 45; 60	1,8/4,5
	100	60; 80; 100	6/11
	200	100; 125; 160; 200	6/11
	350	200; 235; 260; 300; 350	6/13
	600	350; 430; 500; 600	13/23
1600	600; 700; 850; 1000	15/20	

* Действующее значение периодической составляющей ожидаемого тока к.з. Для ПР-2 данные в числителе относятся к исполнению 1 (короткие предохранители), в знаменателе — к исполнению 2 (длинные предохранители).

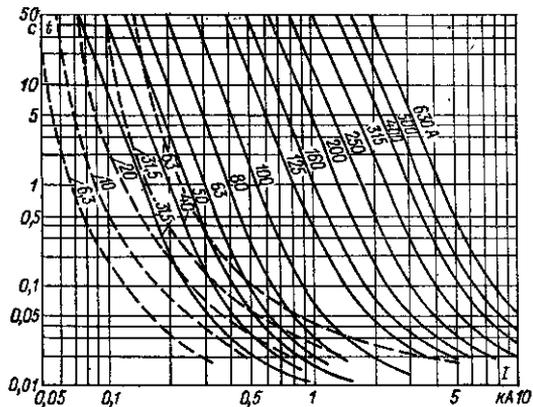


Рис. 24. Защитные характеристики предохранителей ПН2 (сплошные линии) и НПН (штриховые линии)

контакта вспомогательной цепи; с указателем срабатывания и замыкающим (или размыкающим) вспомогательным контактом; с указателем срабатывания. Защитные характеристики приведены на рис. 24 и 25.

Условия выбора предохранителя. Номинальный ток отключения предохранителя должен быть не менее максимального тока к.з. в месте установки. Номинальное напряжение предохранителя должно соответствовать номинальному напряжению сети.

Условие выбора плавких вставок. Номинальный ток плавкой вставки выбирается наибольшим из следующих условий:

1) несрабатывания при максимальном рабочем токе

$$I_{н.вс} \geq I_{раб.макс}; \quad (82)$$

2) при защите одиночного асинхронного электродвигателя с короткозамкнутым ротором — несрабатывание при его пуске

$$I_{н.вс} \geq I_{пуск.дв}/k; \quad (83)$$

где k — коэффициент, при защите электродвигателя.

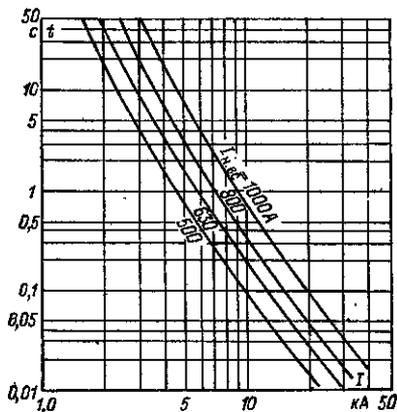


Рис. 25. Защитные характеристики предохранителей ПП17 в цепи переменного тока

с короткозамкнутым ротором и легком пуске (длительностью 2—5 с) принимается равным 2,5, при тяжелом пуске (длительность около 10 с), а также при частых пусках (более 15 в час) или для особо ответственных электродвигателей, ложное отключение которых недопустимо, принимается равным 1,6—2; при защите двигателя с фазным ротором — 0,8—1;

3) при защите сборки дополнительно к условию (82) — несрабатывание при полной нагрузке сборки и пуске наиболее мощного двигателя (84), а также при самозапуске электродвигателей (85).

$$I_{н.вс} \geq \frac{1}{k} \left(\sum_{i=1}^{n-1} I_{раб.макс} + I_{пуск.макс} \right); \quad (84)$$

$$I_{н.вс} \geq I_{свп}/k; \quad (85)$$

где k — то же, что в формуле (83); остальное — как в выражениях (68) и (69).

Выражения (83) — (85) пригодны для выбора обычных предохранителей ПР-2, ПН2, НПН, ПП17. Для

нерционных предохранителей Е-27, СПО, в настоящее время почти не применяются, в любом случае номинальный ток плавкой вставки принимается равным 1—1,25 максимального рабочего тока присоединения.

Для предохранителей, устанавливаемых со стороны НН понижающего трансформатора, номинальный ток плавкой вставки выбирают по номинальному току трансформатора (ближайшее большее по шкале плавких вставок значение).

Если требуется защита кабеля от перегрузки, то учитывают условие (42).

Проверка селективности последовательно включенных предохранителей между собой и с автоматическими выключателями. При применении однотипных предохранителей селективными считаются те, которые различаются на две ступени по шкале номинальных токов плавких вставок. Для разнотипных предохранителей селективность проверяется сопоставлением их защитных характеристик с учетом 25 %-ного, а в ответственных случаях — 50 %-ного разброса по времени срабатывания. Зоны возможных характеристик, построенные с учетом этих разбросов, не должны накладываться или пересекаться в пределах токов от номинального до максимально возможного, или по крайней мере до наиболее вероятного тока к. з. $I_{к.з.}^{(3)}$ за нижестоящим предохранителем. На практике зоны не строят, а сопоставляют время плавления большего t_0 и меньшего t_m предохранителей при одинаковых токах. Селективность обеспечивается, если выполняются условия: при учете 25 %-ного разброса $t_0 > 1,7 t_m$; при учете 50 %-ного разброса $t_0 > 3 t_m$. Известен также метод проверки селективности сопоставлением сечений плавких вставок [5, 15], он применяется редко и здесь не рассматривается.

Селективность предохранителей и автоматических выключателей проверяется путем сопоставления их защитных характеристик.

Проверка селективности между предохранителями и магнитным пускателем (контактором) данного присоединения. Селективность обеспечивается, если продолжительность перегорания плавкой вставки не превышает 0,15—0,2 с, что соответствует отношению $I_{к.з.н.}^{(2)} / I_{н.з.в.} \geq 10—15$, где $I_{к.з.н.}^{(2)}$ — минимальный ток двухфазного к. з. за пускателем (контактором). Плавкая вставка с номи-

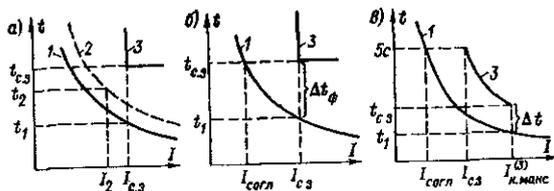


Рис. 26. Согласование релейной защиты трансформатора (кривая 3) с предохранителями 0,4 кВ (кривые 1 и 2)

нальным током 200 А является предельной по условиям селективности работы контактора и предохранителя, при большем токе вместо предохранителей рекомендуются устанавливать автоматический выключатель.

Проверка селективности защиты питающего трансформатора со стороны ВН и предохранителей со стороны НН. Выполняется сопоставлением их характеристик на карте селективности защит. Необходимо обеспечить селективность защиты со стороны ВН с предохранителями ввода 0,4 кВ или по крайней мере с отходящими линиями 0,4 кВ.

Если трансформатор со стороны ВН защищается предохранителями, то согласно директивным материалам их номинальный ток принимается равным $2I_{н.т.}$ При проверке селективности учитывается возможность 20 %-ного разброса вставок ВН по току.

Если со стороны ВН трансформатора установлена релейная защита, то производится ее согласование с предохранителями 0,4 кВ.

Согласование защиты трансформатора, имеющей независимую характеристику, показано на рис. 26, а. По заводским данным строится защитная характеристика предохранителя 1, с которым производится согласование. С учетом разброса срабатывания по времени ее перестраивают в предельную характеристику 2. Для этого время срабатывания при каждом данном токе, определенное по заводской характеристике, увеличивают в 1,5 (или 1,25) раза. На график наносят выдержку времени защиты трансформатора $t_{c.з.}$. Находят значение $t_2 = t_{c.з.} - t_{p_2}$, где t_{p_2} — разброс реле времени защиты, для реле ЭВ со шкалами 1,3; 3,5 и 9 с принимают соот-

ветственно 0,06; 0,12 и 0,25 с; t_0 — время запаса, принимают равным 0,1—0,2 с. Через точку t_2 проводят горизонтальную прямую до пересечения с характеристикой #2. Точка пересечения определяет значение тока согласования I_2 . Ток срабатывания защиты находят по выражению $I_{с.з.} = 1,1 I_2$, где коэффициент 1,1 учитывает разброс токового реле, неточности его настройки и некоторый запас.

Для приближенных расчетов согласование упрощают. Проводят горизонтальную линию через точку $I_{с.з.}$ до пересечения с заводской характеристикой предохранителя (рис. 26, б). Точка пересечения соответствует току согласования $I_{согл.}$. Ток срабатывания защиты трансформатора принимают $I_{с.з.} = (1,3—1,4) I_{согл.}$. Далее проверяют, что фактическая ступень селективности $\Delta t_{ф}$ при токе срабатывания не менее расчетной $\Delta t_{расч.} = (0,25 + 0,5) t_1 + t_p + t_0$, где t_1 — время срабатывания предохранителя при токе $I_{с.з.}$; $(0,25—0,5) t_1$ — разброс по времени срабатывания предохранителя; t_p и t_0 — см. выше. Если полученная по карте селективности фактическая ступень селективности меньше расчетной, то соответственно увеличивают либо ток, либо время срабатывания защиты трансформатора. Обычно для обеспечения селективности по времени достаточно убедиться, что $\Delta t_{ф}$ не менее 0,4—0,5 с.

Характеристика защиты трансформатора задается параметрами $I_{с.з.}$, $t_{с.з.}$ при токе $2I_{с.з.}$.

Упрощенное согласование защиты трансформатора, имеющую зависимость характеристики (реле РТ-80, РТВ), показано на рис. 26, в. Для зависимых реле при выдержке времени в независимой части характеристики 0,5—1 с время срабатывания в начале защитной характеристики (при токе срабатывания) составляет около 5 с. Проводя через точку $t = 5$ с горизонтальную прямую до пересечения с заводской защитной характеристикой I предохранителя, получают значение тока согласования $I_{согл.}$. Ток срабатывания защиты находят по выражению $I_{с.з.} = (1,3 + 1,4) I_{согл.}$. Построив из точки с координатами 5 с и полученного $I_{с.з.}$ характеристику защиты трансформатора, проверяют, что во всем диапазоне возможных токов к.з. за предохранителем 0,4 кВ вплоть до $I_{к.з.}^{(3)}$ (или, по крайней мере, до $I_{к.з.}^{(2)}$) между указанными характеристиками имеется ступень селективности не ме-

нее 1—2 с в зависимой части и не менее 0,4—0,5 с в независимой части характеристики защиты трансформатора. Обычно защитная характеристика зависимых реле и характеристика предохранителей 0,4 кВ сближаются при увеличении тока, поэтому согласование по времени производят при максимальном расчетном токе к.з. за предохранителем. Для этого подбирают такую типовую характеристику реле, чтобы выдержка времени защиты при токе $I_{к.з.}^{(3)}$ была не менее $t_{с.з.} \geq t_1 + \Delta t$, где t_1 — время срабатывания предохранителя при токе $I_{к.з.}^{(3)}$; Δt — ступень селективности, принимается не менее 0,4—0,5 с.

Характеристика защиты трансформатора задается параметрами $I_{с.з.}$, $t_{с.з.}$ при токе $I_{к.з.}^{(3)}$; $t_{с.з.} \geq 5$ с при токе $I_{с.з.}$. Все эти точки защитной характеристики проверяют при наладке.

Условие согласования является лишь одним из условий выбора уставок защиты трансформатора. О других условиях (отстройки от максимального рабочего тока с учетом самозаноса электродвигателей, несрабатывания при послеаварийных перегрузках, чувствительности) — см. работу [20].

При построении схемы сети 0,4 кВ полезно определить, какую максимальную вставку можно установить для защиты отходящих линий 0,4 кВ по условной селективности с защитой трансформатора. Если окажется, что по условиям (82) — (85) требуется больший номинальный ток плавкой вставки, то следует пересмотреть первичную схему данного присоединения.

Пример 12. Для условий примера 5 определить предельное значение номинального тока плавкой вставки предохранителя ПН-2, при котором обеспечивается селективность с защитой трансформатора, имеющей независимую характеристику.

Решение. Е. Заданное временем срабатывания защиты трансформатора 0,5 с. В примере 5 определен ток срабатывания защиты трансформатора из условия чувствительности. Для трансформатора мощность 1000 кВ·А, $u_n = 5,5\%$, $\gamma/\gamma I_{с.з.}$ составляет не более 8,45 кА. Поделив это значение на коэффициент надежности согласования 1,4, получим значение тока согласования 6 кА, при котором плавкая вставка должна расплавиться за время, не превышающее 0,5 с. Наносим точку с координатами 0,5 и 6 кА на сетку характеристик предохранителей ПН-2. Все характеристики, расположенные слева этой точки или проходящие через нее, отвечают условию согласования, а расположенные правее — не отвечают. Таким образом устанавливаем, что условие согласования соответствует плавкая вставка не более 630 А. Проверим ступень селективности по времени при токе 8,45 кА: защита срабатывает за 0,5 с, вставка сгорит за 0,08 с, $\Delta t = 0,5 - 0,08 = 0,42$ — достаточно. Аналогично устанавливаем, что для

трансформатора 1000 кВ·А, Δ/Y , $u_n=5,5\%$ ток плавления должен составлять не более 7 кА при времени плавления 0,5 с, что также соответствует плавкой вставке 630 А.

Проверка чувствительности предохранителей при к.з. Кратность минимального тока $I_{кр}$ при любом виде к.з. по отношению к номинальному току плавкой вставки должна быть:

для невзрывоопасной среды

$$k_{\text{вР}} = I_{\text{кр}}/I_{\text{н.вв}} \quad (k_{\text{вР}} \geq 3); \quad (86)$$

для взрывоопасной среды

$$k_{\text{вР}} = I_{\text{кр}}/I_{\text{н.вс}} \quad (k_{\text{вР}} \geq 4). \quad (87)$$

При питании от энергосистемы минимальным током к.з. в установках с глухозаземленной нейтралью в большинстве случаев является ток однофазного к.з., в установках с изолированной нейтралью — ток двухфазного к.з. При питании от маломощных генераторов в зависимости от удаленности точки к.з. минимальным может оказаться ток однофазного, двухфазного или установившегося трехфазного к.з.

Достоинства и недостатки предохранителей. К достоинствам предохранителей относится их простота и дешевизна. В то же время они имеют следующие существенные недостатки, ограничивающие область их применения:

1) плавкие вставки стареют с течением времени, после чего возможны ложные сгорания вставок в пусковых режимах, т.е. защита ненадежна;

2) при однофазных к.з. плавкая вставка отключает только одну фазу, что приводит к опасному режиму работы двигателей на двух фазах. Это может вызвать остановку двигателя. Если он все же продолжает вращаться, то работает с повышенным в 1,5—2 раза током по сравнению с номинальным;

3) плавкая вставка — однократного действия. После срабатывания предохранителя ее необходимо заменять;

4) в условиях эксплуатации часто вместо калиброванных вставок применяют другие или проволоку, что нарушает защиту сети;

5) плавкие предохранители не защищают двигатели от перегрузок, требуется защита с помощью тепловых реле, действующих на отключение магнитных пускателей.

11. ВЫБОР УСТАВОК ЗАЩИТЫ АВАРИЙНЫХ ГЕНЕРАТОРОВ 0,4 кВ

Релейная защита генераторов 0,4 кВ. Схема защиты генератора, предназначенного для аварийного электроснабжения особо ответственных электроприемников КТП, приведена на рис. 27. В качестве источника оперативного тока используют аккумуляторную батарею, установленную для питания автоматики дизеля. Состав защиты: максимальная токовая (реле $KA1, KA2$), от однофазных к.з. ($KA3$), от перегрузки ($KA4$), все токовые реле типа РТ-40. Для отключения повреждений внутри генератора трансформаторы тока защиты включают со стороны нулевых выводов, если это возможно. Если это невозможно, то защиту от однофазных к.з. включают на отдельный трансформатор тока, установленный в нулевом проводе генератора (аналогично защите трансформаторов КТП). Иногда выполняют продольную дифференциальную защиту нулевой последовательности от однофазных к.з. внутри генератора [19].

Ток срабатывания максимальной токовой защиты генератора выбирают по следующим условиям:

1. Несрабатывание при максимальном рабочем токе (принимается равным номинальному току генератора $I_{н.г.}$) с учетом его увеличения при самозапуске электродвигателей

$$I_{с.а.} = \frac{k_n}{k_b} k_{\text{вв}} I_{н.г.} \quad (88)$$

где k_n и k_b — коэффициенты надежности и возврата, для реле РТ-40 принимаются соответственно 1,2 и 0,8;

2. Несрабатывание при максимальном рабочем токе с учетом пуска наиболее мощного двигателя

$$I_{с.а.} \geq \frac{k_n}{k_b} [(I_{н.г.} - I_{н.дв}) + I_{\text{пуск.дв}}] \quad (89)$$

где $I_{н.дв}$ и $I_{\text{пуск.дв}}$ — соответственно номинальный и пусковой ток наиболее мощного электродвигателя.

3. Согласование с защитами (токовыми отсечками) отходящих от генераторных шин линий по условию (75). О нахождении предельных значений тока срабатывания защиты этих линий см. пример 6. При наличии предохранителей выполняется согласование защиты генератора с предохранителями (см. § 10).

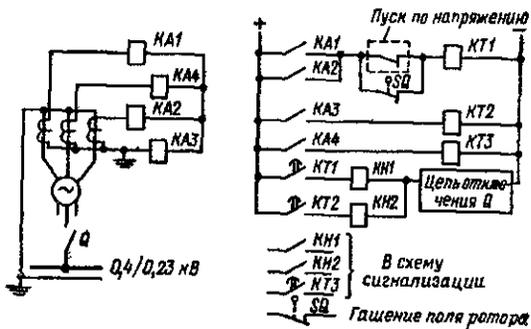


Рис 27 Схема защиты генератора напряжением 0,4 кВ

4. Обеспечение необходимой чувствительности защиты в установившемся режиме трехфазного к.з. за выключателем генератора

$$k_{\text{чув}}^{(3)} = I_{\text{кз}}^{(3)} / I_{\text{с.в.}} \geq 1,5; \quad k_{\text{чув.Р}}^{(3)} = I_{\text{кз.Р}}^{(3)} / I_{\text{с.в.}} \geq 1,2 \quad (90)$$

Значение тока $I_{\text{кз}}^{(3)}$ на зажимах генератора в соответствии с ГОСТ 14965—80 должно составлять не менее $3I_{\text{н.г}}$. Поэтому необходимой чувствительность защиты гарантируется, если ее ток срабатывания не превышает значения

$$I_{\text{с.в.}} \leq 3I_{\text{н.г}} / 1,5 = 2I_{\text{н.г}}. \quad (91)$$

Выдержку времени срабатывания максимальной токовой защиты генератора принимают по условию (76). Поскольку генератор является последним источником электроснабжения и его излишнее отключение крайне нежелательно, ступень селективности защиты обычно повышают до 1 с.

Ток срабатывания защиты от однофазных к.з. выбирают по условиям отстройки от номинального тока генератора $I_{\text{с.в.}} \geq 1,4 I_{\text{н.г}}$, а также согласования с защитой отходящих линий (77), время срабатывания на ступень 0,4—0,5 с больше времени срабатывания защит от однофазных к.з. отходящих линий. Чувствительность проверяют по условию (80).

Выбранный по условию отстройки от самозапуска электродвигателей (88) ток срабатывания максимальной токовой защиты может быть таким значительным, что чувствительность защиты по условию (90) оказывается недостаточной. В этих случаях осуществляют поочередный самозапуск электродвигателей. В цепь управления пускаем (контактором) каждого двигателя включают замыкающие с выдержкой времени контакты реле времени, катушка которого включается на линейное напряжение первичной сети. Выдержку времени на срабатывание реле принимают на всех электродвигателях разной, таким образом после восстановления напряжения они включаются поочередно. В этом случае в выражении (88) можно принять $k_{\text{сеп}} = 1$. Поочередный самозапуск предпочтительнее также с точки зрения предотвращения больших набросов нагрузки на дизель-генератор (дизель может остановиться).

Если чувствительность защиты не обеспечивается из-за условия (89), то дополнительно к поочередному самозапуску применяют пуск (блокировку) защиты по напряжению. Тогда при выборе тока срабатывания защиты можно не учитывать режимы пуска и самозапуска электродвигателей, т. е. учитывать только условие (88), в котором принимают $k_{\text{сеп}} = 1$, и условие (75). Это позволяет уменьшить ток срабатывания защиты и обеспечить ее чувствительность.

Пуск защиты по напряжению осуществляется специальными пусковым органом напряжения.

Схема комбинированного пускового органа напряжения, состоящего из фильтра-реле напряжения обратной последовательности КVZ типа РНФ-1М и реле минимального напряжения КV типа РН-50, приведена на рис. 28, а. Поскольку реле РНФ-1М выпускают только на напряжение 100 В, то оба реле подключают ко вторичным цепям трансформаторов напряжения 380/100 В, соединенных по схеме открытого треугольника. В нормальном режиме якорь реле КVZ отпущен, его контакт в цепи обмотки реле КV замкнут, якорь реле КV подтянут, а контакт КV в цепи пуска максимальной токовой защиты разомкнут. При появлении несимметрии фаз (двухфазное или однофазное к.з.) срабатывает реле КVZ, размыкая обмотку КV, которое разрешает пуск защиты. При симметричном снижении напряжения

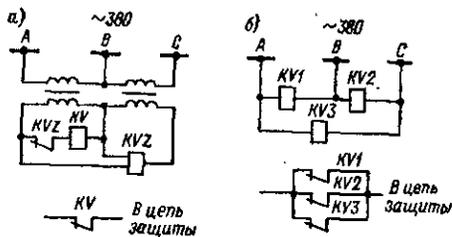


Рис. 28. Пусковые органы напряжения максимальной токовой защиты: комбинированный (а) и трехреленый (б)

вследствие трехфазного к.з. реле KVZ не работает, но срабатывает реле KV , разрешая пуск защиты.

Напряжение срабатывания реле KVZ выбирается из условия отстройки от напряжения небаланса фильтра в нормальном режиме и в первичных величинах составляет $U_{с.з.} = (0,06 \div 0,12) U_n$, где $U_{с.з.}$ в U_n — линейные напряжения. Напряжение срабатывания реле по шкале регулируется в пределах 6—12 В, обычно принимается $U_{с.р.} = 6$ В. Настройка реле РНФ-1М производится в режиме имитации двухфазного к.з., для чего между одним из зажимов фильтра напряжения обратной последовательности и двумя закороченными на период наладки другими подается однофазное регулируемое напряжение. Реле должно срабатывать при значении этого напряжения, численно равном $\sqrt{3} U_{с.р.}$

Напряжение срабатывания защиты (отпадания якоря реле минимального напряжения KV) выбирается исходя из условия возврата реле при самозапуске электродвигателей (после отключения внешнего к.з.), когда напряжение в месте установки реле снижается до $U_{мин.}$:

$$U_{с.з.} = U_{мин.} / (k_n k_z), \quad (92)$$

где k_n — коэффициент надежности, принимается 1,1—1,2; k_z — коэффициент возврата, для реле минимального напряжения принимается 1,15—1,2.

Напряжение срабатывания реле $U_{с.р.} = U_{с.з.} / n_n$, где n_n — коэффициент трансформации трансформатора напряжения.

Обычно $U_{с.з.} = (0,5 + 0,7) U_n$. Ниже $0,5 U_n$ уставку выбирать не следует, так как защита может отказать при к.з. через переходное сопротивление.

Коэффициент чувствительности реле KVZ может не определяться, так как он обычно получается достаточно высоким. Коэффициент чувствительности реле KV определяется при к.з. в зоне резервирования и должен быть не менее 1,2. Для схемы комбинированного пуска он определяется по выражению

$$k_n = U_{с.з.} k_p / U_k^{(3)} \geq 1,2, \quad (93)$$

где $U_k^{(3)}$ — междуфазное напряжение в месте установки реле при трехфазном металлическом к.з. в конце зоны резервирования (при питании от генераторов — для момента времени, соответствующего времени действия защиты).

Из условия (93) видно, что k_n автоматически повышается в k_p раз, так как в момент возникновения трехфазного к.з. из-за кратковременного появления напряжения обратной последовательности срабатывает реле KVZ , и тогда реле KV работает «на возврате» [20].

Пусковой орган, состоящий из трех реле минимального напряжения типа РН-50, показан на рис. 28, б. В нормальном режиме якорь реле подтянут, а контакты разомкнуты. При снижении напряжения вследствие к.з. любых двух или всех трех фаз ниже уставки реле якорь реле отпадает, реле срабатывает, замыкает контакты и разрешает пуск максимальной токовой защиты генератора. Напряжение срабатывания (отпадания якоря) реле выбирается по выражению (92). Чувствительность защиты по напряжению проверяется по выражению

$$k_n = U_{с.з.} / U_k^{(3)} \geq 1,2, \quad (94)$$

где все обозначения такие же, как в условии (93).

Преимущество пускового органа, состоящего из трех реле напряжения, заключается в возможности подключения этих реле непосредственно на напряжение 380 В, недостаток — в меньшей чувствительности по сравнению с комбинированным пусковым органом. Недостаток комбинированного пускового органа заключается в необходимости установки специальных трансформаторов напряжения 380/100 В.

При проверке чувствительности пусковых органов

напряжения необходимо учитывать влияние переходных сопротивлений в месте к.з. Обычно влияние переходных сопротивлений на работу пусковых органов максимальных токовых защит мало мощных аварийных генераторов 0,4 кВ значительно меньше, чем на работу защит трансформаторов с низшим напряжением 0,4 кВ. Поэтому применение пуска по напряжению защит генераторов не вызывает особых сложностей в обеспечении чувствительности защиты.

Пример 13. Сравнить влияние переходных сопротивлений при проверке чувствительности пусковых органов напряжения максимальных токовых защит генератора 0,4 кВ мощностью 630 кВт, параметры которого приведены в примере 3, в питающемся от энергосистемы трансформатора 10/0,4 кВ мощностью 630 кВ·А, $u_n = 5,5\%$.

Решение. Рассмотрим к.з. непосредственно на главных шинах 0,4 кВ, где влияние переходных сопротивлений наибольшее

Проверим чувствительность пускового органа напряжения защиты генератора. При $t=0$ сопротивление генератора $x_t = 32,5$ мОм, переходные сопротивления $R_n = 15$ мОм. Полное сопротивление цепи к.з. $x_2 = \sqrt{32,5^2 + 15^2} = 35,8$ мОм. Значение тока к.з. $I_{кз(0)} = 1,05 \times \frac{400}{\sqrt{3} \cdot 35,8} = 6,8$ кА. Однако при $t=\infty$ значение тока составит $I_{кз(\infty)} \approx I_{кз(0)} = 7,16$ кА, т.е. больше, чем при $t=0$ (см. пример 6). Поэтому чувствительность пускового органа напряжения проверим при токе 7,16 кА. Напряжение в месте к.з. $U_{кз(0)} = \sqrt{3} \cdot 7,16 \cdot 15 = 186$ В, или, в относительных единицах, $U_{кз(0)}^{(3)} = 186/400 = 0,465$ о.е. При уставке пускового органа напряжения $U_{с.0} = 0,6$ о.е. его чувствительность составит: для комбинированного пускового органа $k_n = 0,6 \times \frac{1,2}{0,465} = 1,55$, т.е. больше 1,2 — достаточна; для трехреleльного $k_n = 0,6/0,465 = 1,29$, т.е. больше 1,2 — достаточна. Однако рекомендуется применять комбинированный пусковой орган, обеспечивающий большую чувствительность и зону резервирования защит.

Проверим чувствительность пускового органа напряжения защиты трансформатора. При $x_0 = 0,1$ x_t ток к.з., вычисленный с учетом переходных сопротивлений, составит $I_{кз(0)}^{(3)} = 9,8$ кА (см. рис. П1, а). Остаточное напряжение в месте к.з. $U_{кз(0)}^{(3)} = \sqrt{3} \cdot 9,8 \cdot 15 = 254$ В или $254/400 = 0,64$ о.е. Чувствительность при уставке $U_{с.0} = 0,6$ о.е. для комбинированного пускового органа $k_n = 0,6 \cdot \frac{1,2}{0,64} = 1,12$, т.е. меньше 1,2; для трехреleльного $k_n = 0,6/0,64 = 0,94$, т.е. меньше 1,2, что недостаточно. Чтобы обеспечить чувствительность, например, комбинированного органа, необходимо, чтобы $U_{с.0}$ было не менее 0,64, т.е. напряжение при самозапуске электродвигателей должно быть не менее 0,64·1,1·1,15 = 0,8 о.е. Это вызывает необходимость ограничения суммарной мощности электродвигателей, участвующих в самозапуске, или применения их поочередного самозапуска.

Из-за существенного влияния переходных сопротивлений на чувствительность пусковых органов напряжения последние в схемах максимальных токовых защит трансформаторов с низшим напряжением 0,4 кВ в ветвящее время почти не применяются.

Защита автоматическими выключателями. Для защиты генераторов наиболее подходящими являются автоматические выключатели серии АВМ, имеющие электромагнитные расцепители защиты от перегрузки с зависимой характеристикой и небольшим временем срабатывания (2—4 с на независимой части характеристики). Их используют в качестве максимальной токовой защиты генератора от внешних к.з. Расчет уставки тока срабатывания выполняют по приведенным выше выражениям. Время срабатывания принимают по условию селективности с защитами отходящих линий 0,4 кВ, а также по условию отстройки от длительности пуска электродвигателей, если надежно отстроиться по току от пусковых режимов не удается. Для наладки время срабатывания задают при токе к.з. на зажимах генератора, равном $I_{кз(0)}^{(3)}$. Обычно принимают минимальную уставку по шкале времени, соответствующую 2 с на независимой части характеристики (при токе более $3I_{с.0}$), в этом случае при токе $I_{с.0}$ выключатель отключится не менее чем за 7 с. Меньшую уставку по шкале времени принимать не рекомендуется, так как выдержка времени становится неустойчивой, что может приводить к неселективным отключениям.

Отсечку выключателя используют для защиты генератора от внутренних к.з. при его параллельной работе с другими источниками. Ток срабатывания отсечки выбирают исходя из отстройки от максимального тока к.з. $I_{кз(0)}^{(3)}$, посылаемого генератором в сеть в начальный момент к.з. на генераторных шинах

$$I_{с.0} \geq k_n I_{кз(0)}^{(3)}, \quad (95)$$

где k_n — коэффициент надежности, принимается по табл. 33.

При этом $I_{с.0}$ проверяется на отстройку от тока качаний, если предусматривается параллельная работа генератора с другими источниками [19]. Поскольку отсечка не работает при внешних к.з., то для защиты генератора можно применять как селективный, так и неселективный выключатель. Селективный предпочтительнее ввиду надежности несрабатывания отсечки при внешних к.з.

Чувствительность отсечки проверяется по выражениям (58) и (59) при к.з. внутри генератора, когда от-

сечка срабатывает из-за тока, притекающего к месту к. з. от параллельно работающим с ним генераторов.

Защитные характеристики автоматических выключателей других типов мало подходят для защиты генераторов, поскольку их защита от перегрузки ввиду большого времени действия не может быть использована в качестве максимальной токовой защиты. Для этой цели приходится использовать селективную токовую отсечку, однако обеспечить при этом надежную отстройку от режимов пуска и самозапуска электродвигателей обычно не удается. Поэтому применение этих автоматических выключателей возможно лишь в частных случаях для генераторов мощностью не более 100—200 кВт, если в схеме электроснабжения отсутствуют двигатели, пуск которых может вызвать срабатывание защиты генератора.

Пример 14. Выбрать автоматический выключатель АВМ и уставку защиты для генератора, параметры и значения токов к. з. которого приведены в примерах 3, 4 и 6.

Решение. Принимаем по условию (45) выключатель АВМ-15НВ (или АВМ-15СВ) с номинальным током расцепителя 1200 А, у которого ток срабатывания защиты от перегрузки регулируется в пределах 1500—2400 А, ток срабатывания отсечки 8—10 кА.

Выбираем ток срабатывания максимальной токовой защиты по условию (88). Ввиду отсутствия конкретных нагрузок принимаем, что от режимов пуска и самозапуска можно отстроиться по времени, соответственно $k_{сзд}=1$. Коэффициент возврата расцепителя АВМ зависит от времени от начала срабатывания, в конце хода якоря он составляет 0,5—0,6, в середине — около 0,7. Принимаем $k_0=0,6$. Соответственно $I_{с.з.} = 1,2 \cdot 1138 / 0,6 = 2280$ А. Для надежной отстройки пусковых режимов и согласования с защитами отходящих линий принимаем максимальную по шкале уставку $I_{с.з.} = 2400$ А. Чувствительность защиты при установленном токе трехфазного к. з. $k_{с.з.}^{(3)} = 7160 / 2400 = 2,98 > 1,5$. Чувствительность при однофазных к. з. $k_{с.з.}^{(1)} = 7400 / 2400 = 3,08 > 1,5$.

Время срабатывания защиты принимаем 2 с на независимой части характеристики (при токе более 3 $I_{с.з.}$). При кратности тока $7160 / 2400 = 2,98$ время срабатывания по характеристикам выключателей АВМ составляет около 2,3 с, при токе срабатывания — не менее 7 с.

Максимальный ток к. з. от генератора при $t=0$ без учета переходных сопротивлений $I_{сг}^{(3)} = 1,05 \cdot 400 / (\sqrt{3} \cdot 32,5) = 7500$ А. Ток срабатывания отсечки по условию (95) $I_{с.з.} = 1,8 \cdot 7500 = 13500$ А. Принимаем наибольшую уставку по шкале 10 кА. Для обеспечения несрабатывания отсечки при внешнем к. з. принимаем селективный выключатель, время срабатывания отсечки принимаем $t_{с.з.} = 0,4$ с.

ПРИЛОЖЕНИЕ

Расчетные кривые для нахождения токов к. з. в сети 0,4 кВ

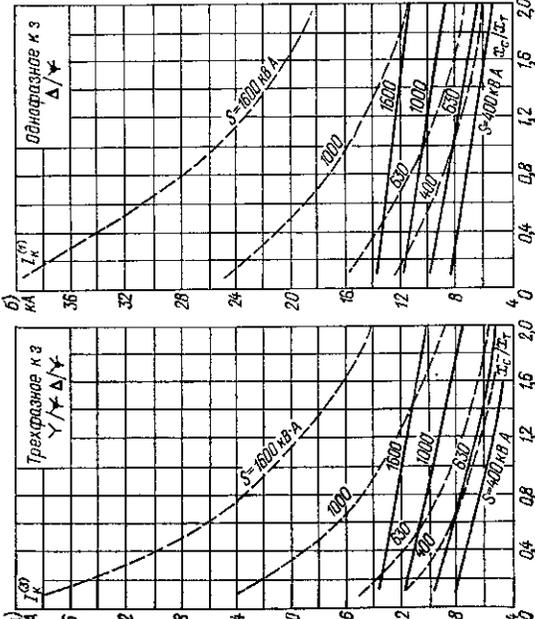
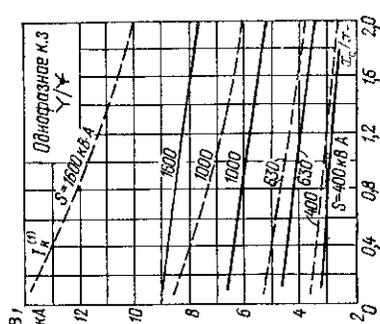


Рис. 11. Токи к. з. на выводах 0,4 кВ трансформаторов различной мощности (кВ А) в зависимости от соотношения $x_{сг}/x_{л}$ (сплошные линии — с учетом переходных сопротивлений $R_{сг} = 15$ Ом, штриховые — металлосоединение к. з.); а — трехфазные; б — однофазные при соединении обмоток трансформатора Δ/Y ; в — однофазные при соединении обмоток Y/Y . Для $S=1600, 1000, 630$ кВ А — $\eta_{сг} = 0,95$ %; для $S=400$ кВ А — $\eta_{сг} = 4,5$ %.



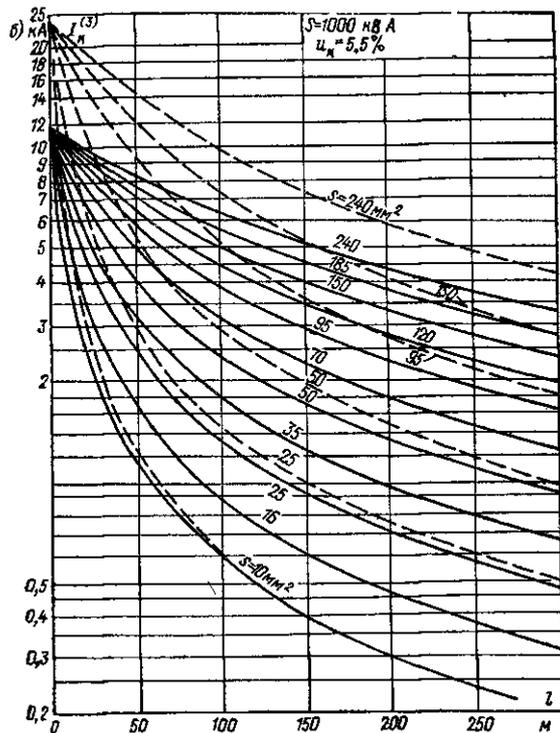
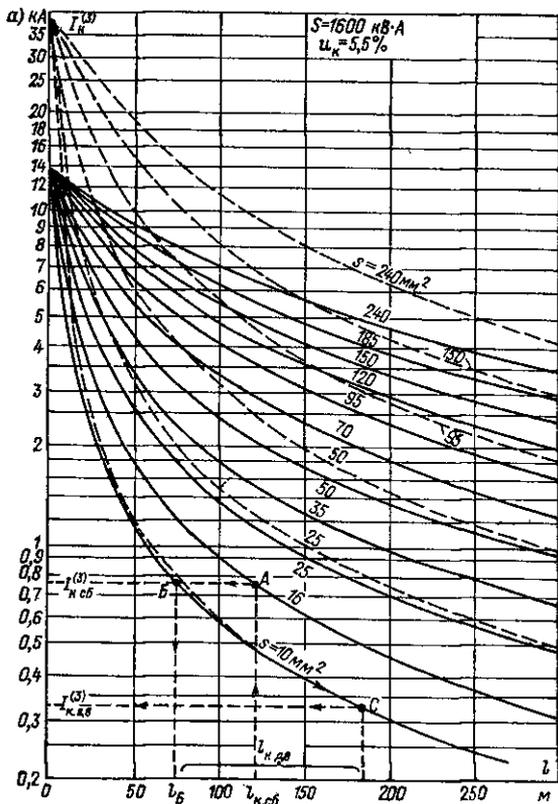


Рис. П2 Токи трехфазных к з в зависимости от длины и сечения кабелей с алюминиевыми жилами при $x_0=0,1$ к з и мощности трансформатора 1600 (а) 1000 (б), 630 (в) и 400 (г) кВ А (сплошные линии — с учетом переходных сопротивлений $R_n=15$ мОм, штриховые — металлическое к з)

Рис П26

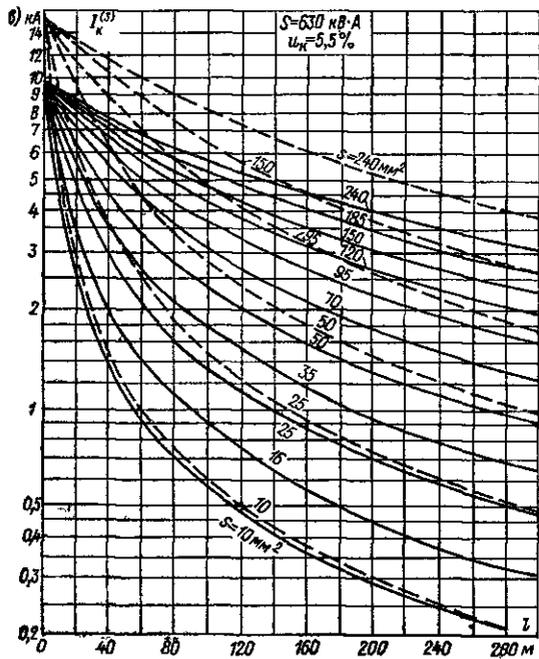


Рис. П12а

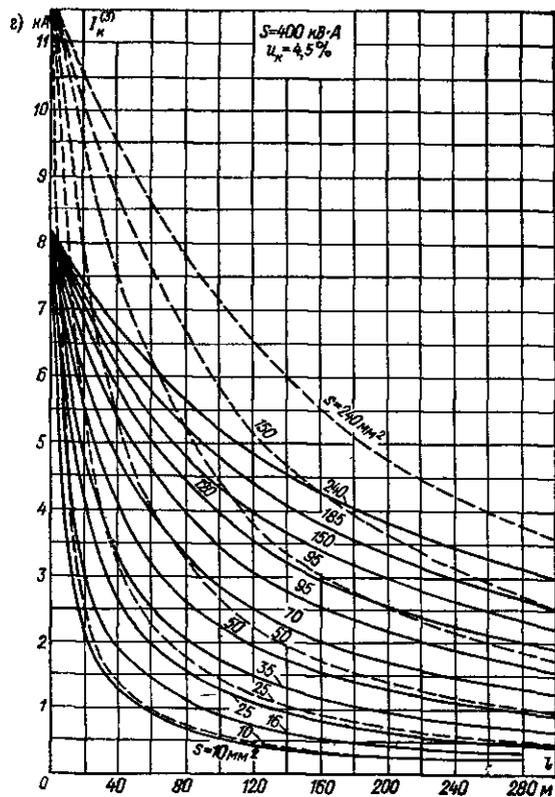


Рис. П12б

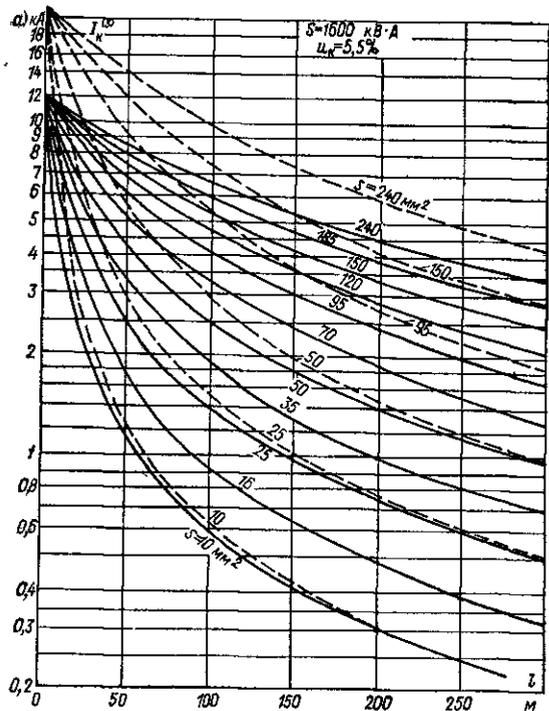


Рис. П3. Токи трехфазных к. э. в зависимости от длины и сечения кабелей с алюминиевыми жилами при $x_0 = x_k$ и мощности трансформатора 1600 (а); 1000 (б); 630 (в); 400 (г) кВ·А (сплошные линии — с учетом переходных сопротивлений $R_n=15$ мОм, штриховые — металлическое к э)

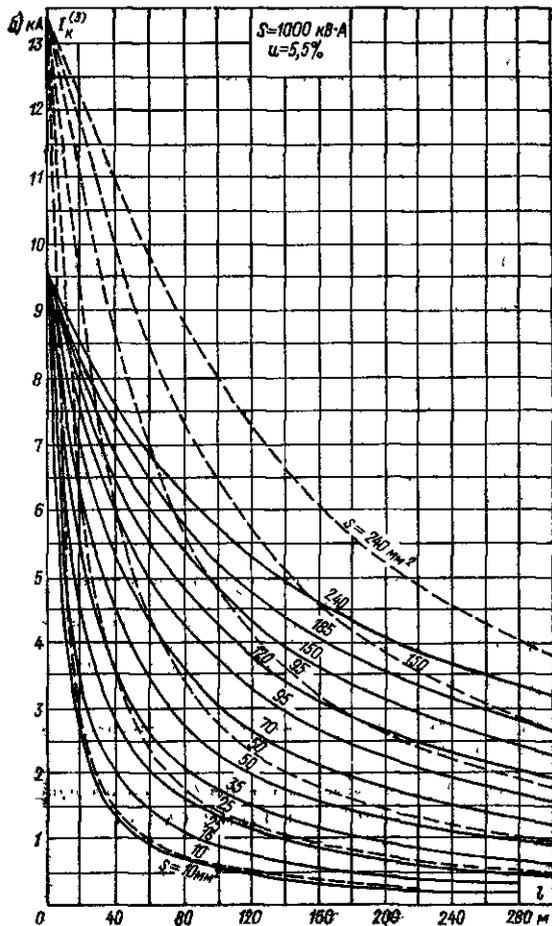
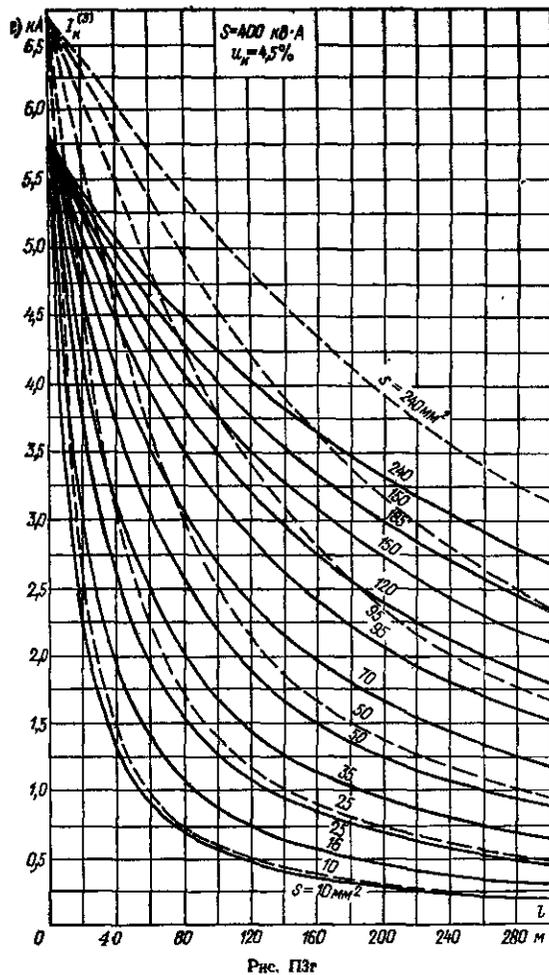
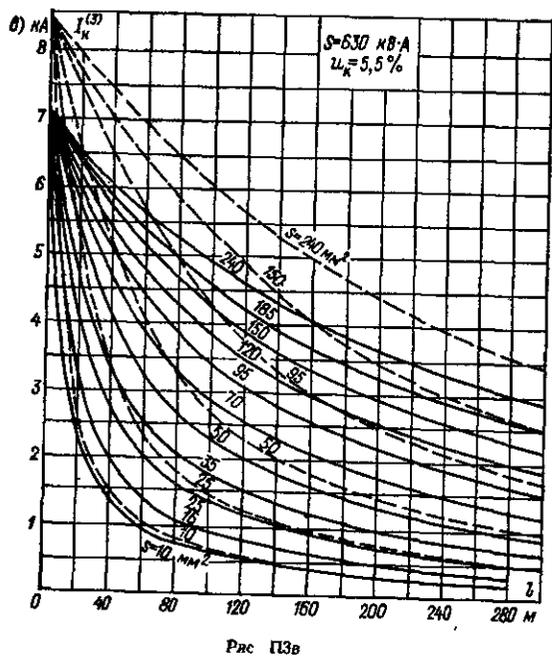


Рис. П35



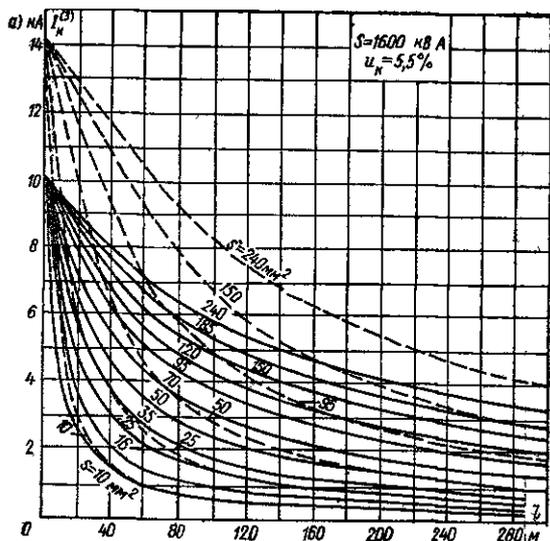


Рис. П4 Токи трехфазных к в зависимости от длины и сечения кабелей с алюминиевыми жилами при $x_0 = 2 \text{ x}$ и мощности трансформатора 1600 (а); 1000 (б); 630 (в); 400 (г) кВ А (сплошные линии — с учетом переходных сопротивлений $R_m = 15 \text{ мОм}$, штриховые — металлическое к з)

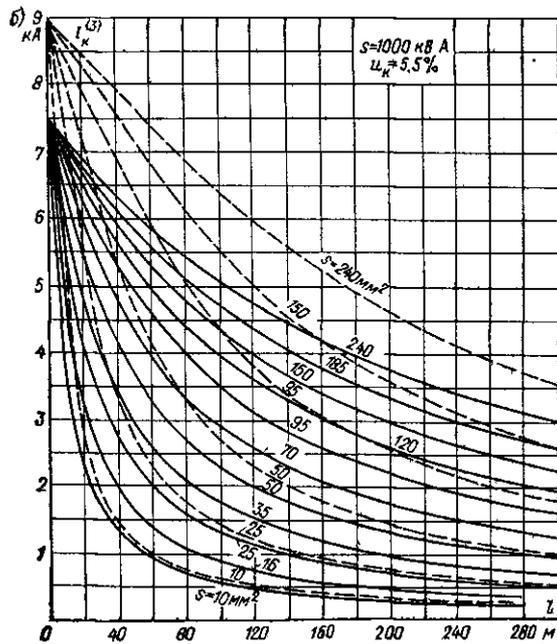
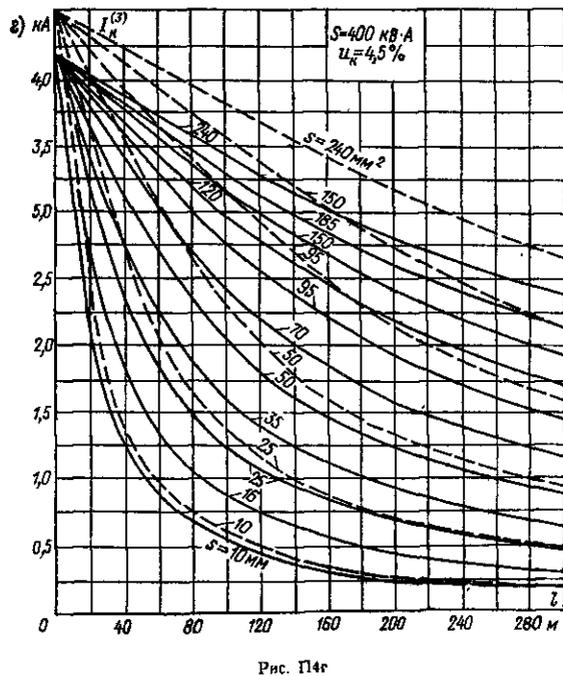
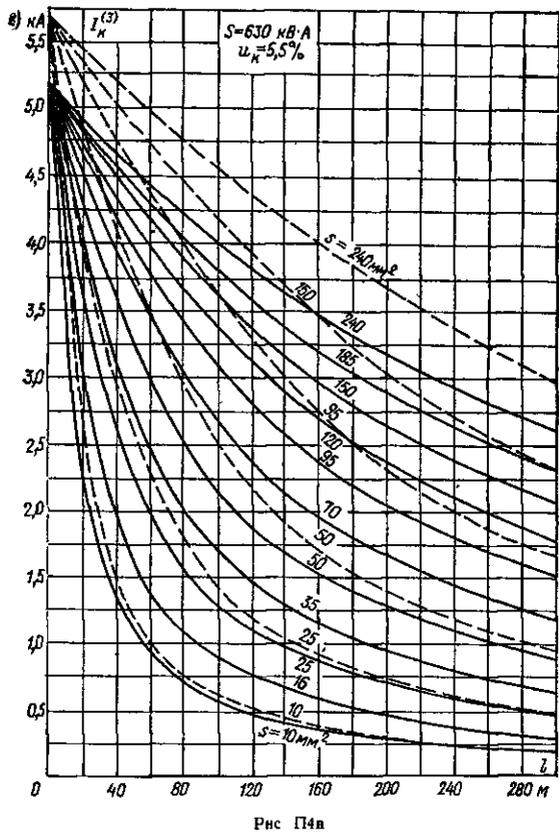


Рис. П4б



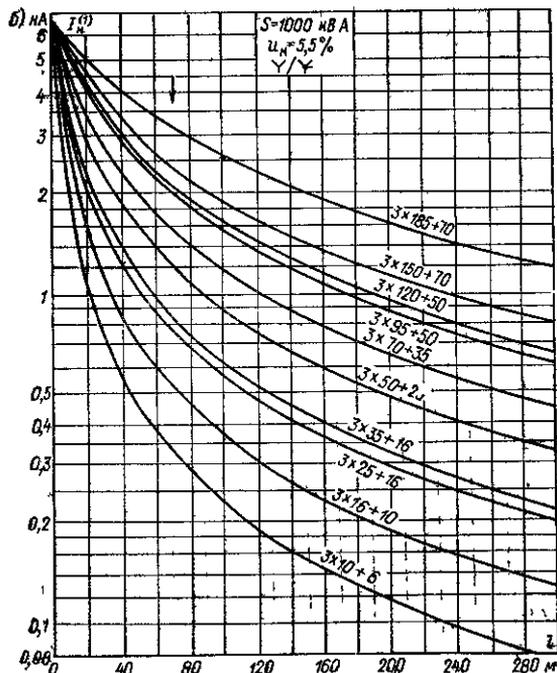
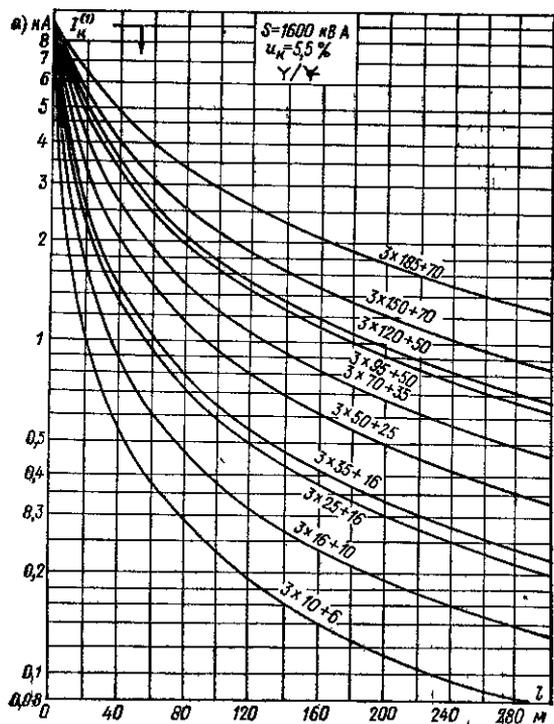


Рис П5 Ток однофазных к. з в зависимости от длины и сечения четырехжильных кабелей с алюминиевыми жилами в непроводящей оболочке при $x_0=0$ и x_r , $R_n=15$ мОм, соединении обмоток трансформатора Y/Y и мощности 1600 (а), 1000 (б), 630 (в) и 400 (г) кВ А

Рис. П5б

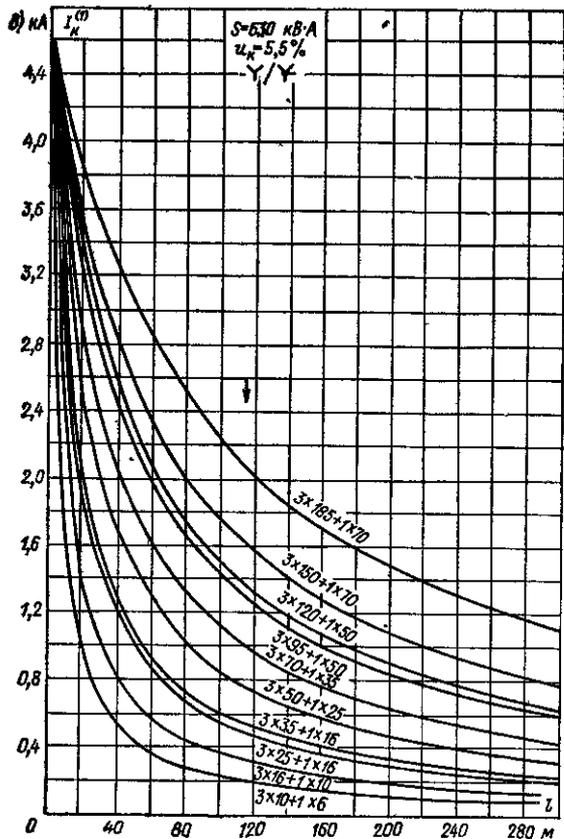


Рис. П5в

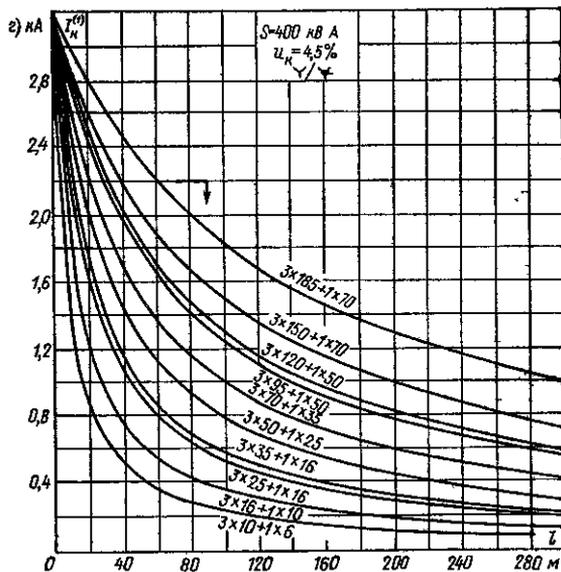


Рис П5г

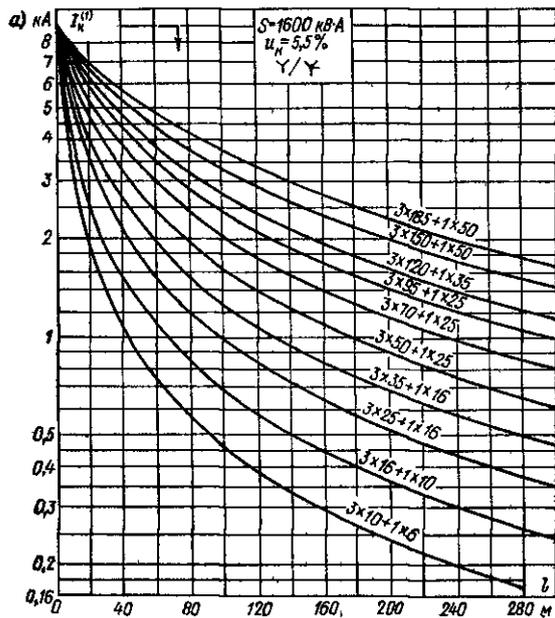


Рис П6 Токи однофазных к. в. в зависимости от длины и сечения четырехжильных кабелей с алюминиевыми жилами в алюминиевой оболочке при $x_0=0,1 \text{ к}\Omega$, $R_n=15 \text{ м}\Omega$, соединения обмоток трансформатора ∇/∇ в мощностях 1600 (а), 1000 (б), 630 (в), 400 (г) кВ А

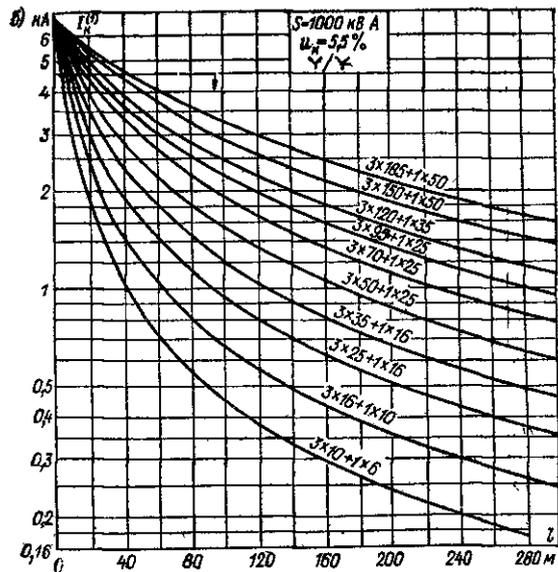


Рис П6б

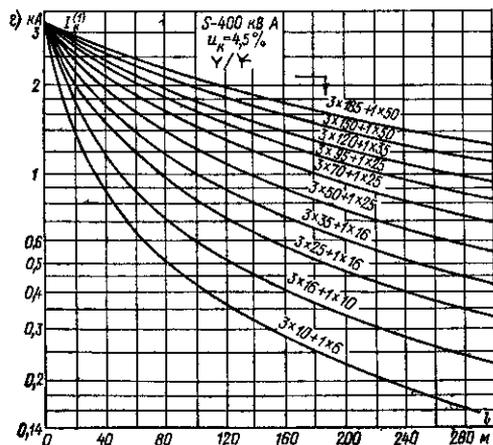
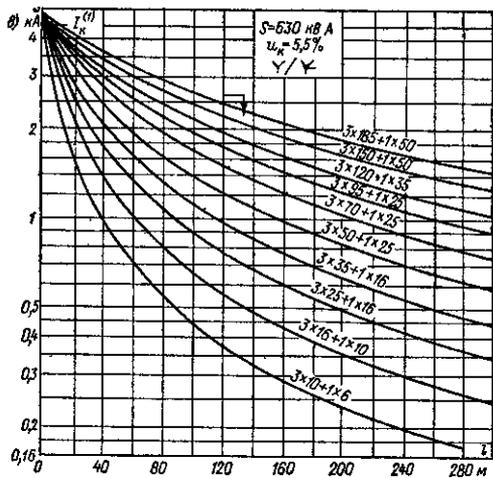


Рис. П16в, г

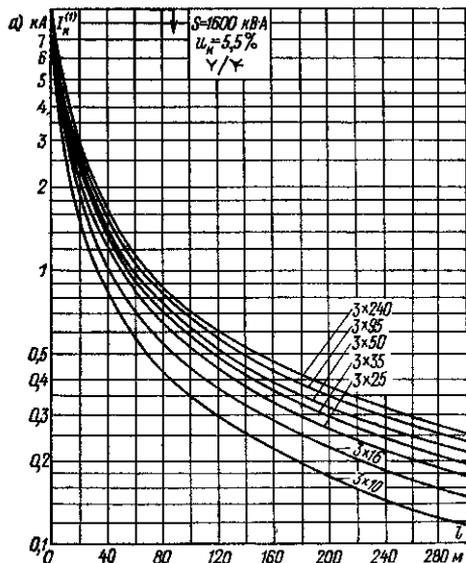


Рис П17. Токи однофазных к. з в зависимости от длины и сечения трехжильных кабелей с алюминиевыми жилами в непроводящей оболочке с учетом стальной полосы 40×4 мм, проложенной на расстоянии 80 см от кабеля, $R_n = 15$ мОм при $x_c = 0,1$ хт, соединении обмоток трансформатора Y/Y и мощности 1600 (а), 1000 (б); 630 (в); 400 (г) кВ А

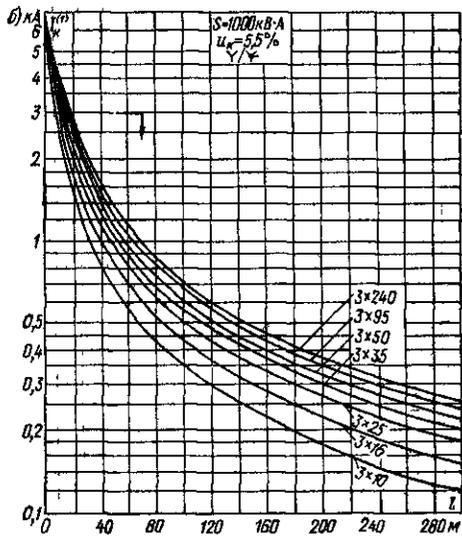


Рис. 117б

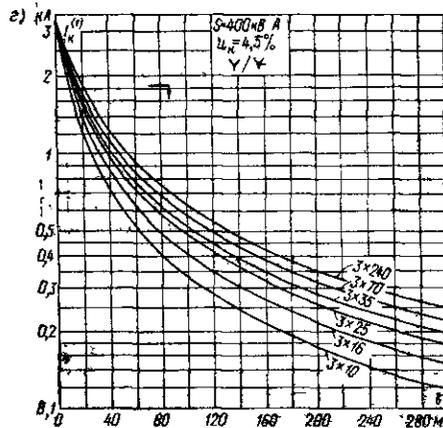
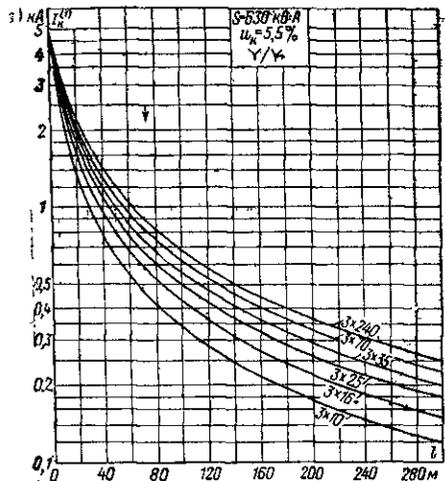


Рис. 117в, г

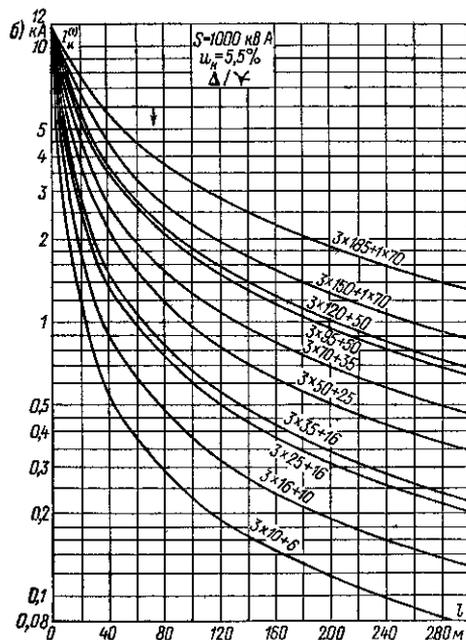
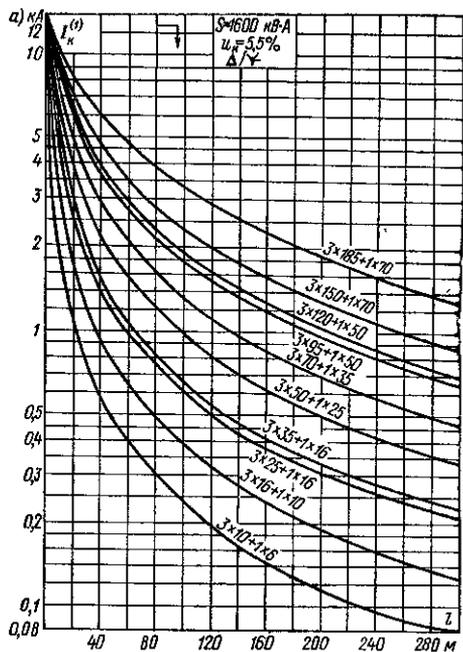


Рис. П8 Токи однофазных к. з. в зависимости от длины и сечения четырехжильных кабелей с алюминиевыми жилами в непроводящей оболочке при $x_0=0,1$ x_1 , $R_n=15$ мОм, соединении обмоток трансформатора Δ/Y и мощности 1600 (а); 1000 (б); 630 (в); 400 (г) кВ·А

Рис. П8б

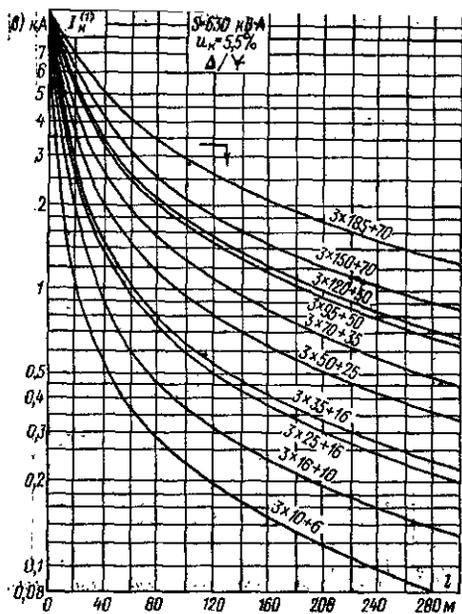


Рис. П8а

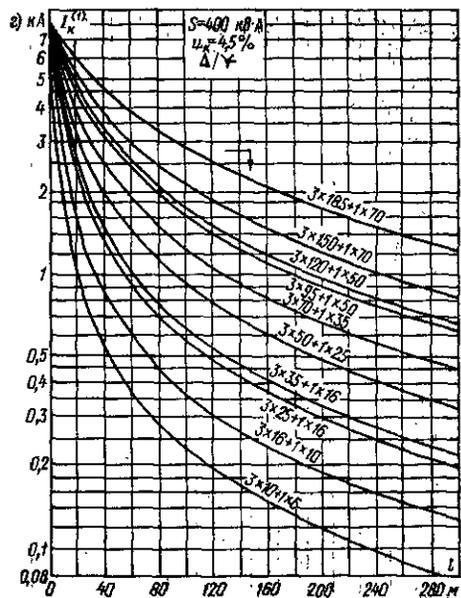


Рис. П8б

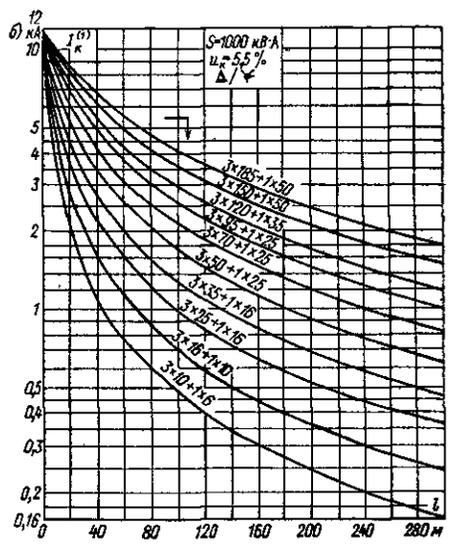
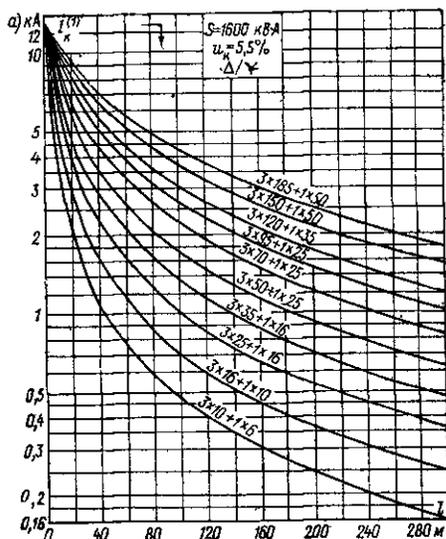


Рис. П9. Токи однофазных к з. в зависимости от длины и сечения четырехжильных кабелей с алюминиевыми жилами в диэлектрической оболочке при $u_{\text{к}}=0,1 \text{ кВ}$, $R=15 \text{ Ом}$, соединении обмоток трансформатора Δ/Y и мощностями

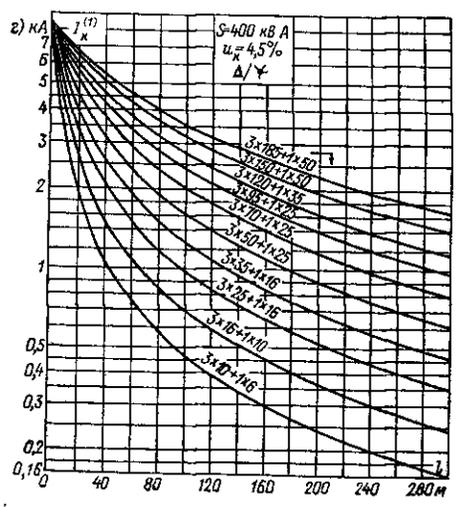
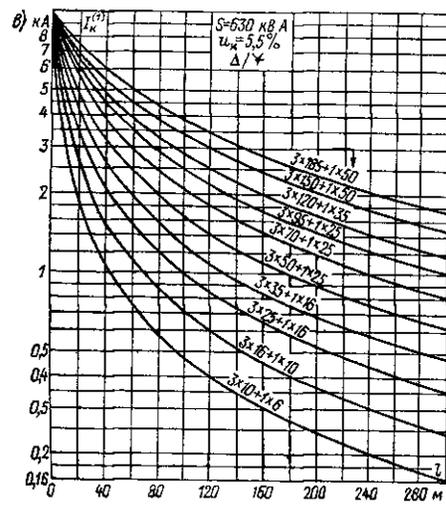


Рис П9в, г

109

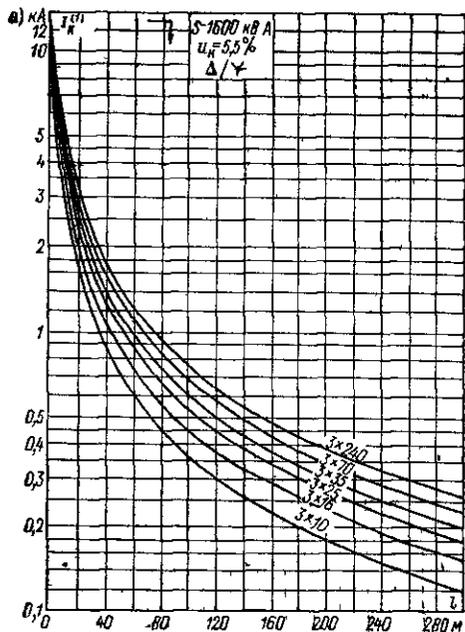


Рис П10 Токи однофазных к. з. в зависимости от длины и сечения трехжильных кабелей с алюминиевыми жилами в непроводящей оболочке с учетом стальной полосы 40×4 мм, проложенной на расстоянии 80 см от кабеля, при $x_0=0,1$ x_2 $R_0=15$ мОм соединении обмоток трансформатора Δ/Y и мощности 1600 (а), 1000 (б), 630 (в); 400 (г) вВ А

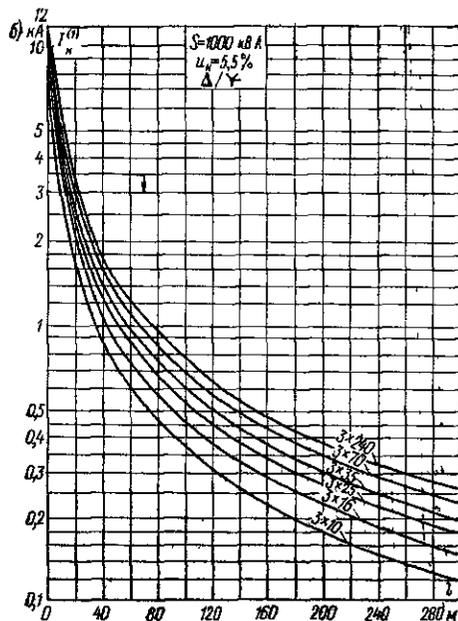


Рис П10б

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

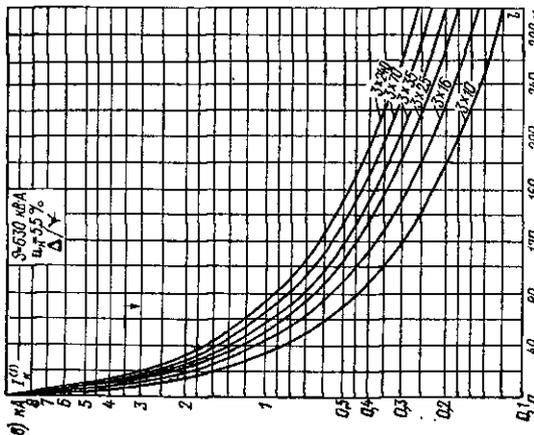
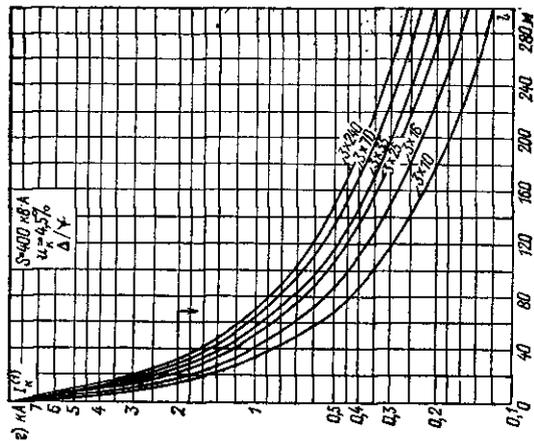


Рис. П10в, г

1. Байтер И. И. Защита и АВР электродвигателей собственных нужд. — 2-е изд. — М.: Энергия, 1980. — 103 с.
2. Беляев А. В., Шабад М. А. Учет переходных сопротивлений при выборе защит и аппаратуры в сетях 0,4 кВ//Электрические станции. — 1981. — № 3. — С. 50—55.
3. Беляев А. В. Недостатки схем автоматки в защиты комплектных трансформаторных подстанций//Промышленная энергетика. — 1979. — № 2. — С. 35—38.
4. Беляев А. В., Жарков Б. А. Схемы подключения и автоматика аварийных и дизель генераторов для питания особых групп потребителей//Промышленная энергетика. — 1981. — № 6. — С. 21—25.
5. Голубев М. Л. Расчет токов короткого замыкания в электросетях 0,4—35 кВ. — 2-е изд. — М.: Энергия, 1980. — 86 с.
6. Голубев М. Л. Расчет уставок релейной защиты и предохранителей в сетях 0,4—35 кВ. — М.: Энергия, 1969. — 134 с.
7. Гессен В. Ю. Аварийные режимы и защита от них в сельскохозяйственных электросетях. — М.; Л.: Сельхозгиз, 1961. — 496 с.
8. Инструкция по проектированию силового и осветительного электрооборудования промышленных предприятий СН 357—77. Госстрой СССР, 1977. — 35 с.
9. Кузнецов Р. С. Аппараты распределения электрической энергии на напряжение до 1000 В. — М.: Энергия, 1970. — 543 с.
10. Кукуевский Л. И., Смирнова Т. В.: Справочник реле защиты и автоматки. — М.: Энергия, 1972. — 344 с.
11. Морозов Н. Р. Выбор уставок максимальной токовой защиты на автоматических выключателях серии «Электрон»//Электрические станции. — 1981. — № 6. — С. 53—57.
12. Найфольд М. Р. Заземление, защитные меры электробезопасности. — М.: Энергия, 1971. — 311 с.
13. Правила устройства электроустановок. — 6-е изд. — М.: Энергоатомиздат, 1986. — 648 с.
14. Спезваков П. И. Проверка на автоматическое отключение линий в сетях до 1000 В. — М.: Энергия, 1971. — 88 с.
15. Справочник по релейной защите/Под ред. М. А. Берковича. — М.; Л.: Госэнергоиздат, 1963—512 с.
16. Справочник по проектированию электроснабжения/Под ред. В. И. Круповича, Ю. Г. Барыбина, М. Л. Самовера. — 3-е изд. — М.: Энергия, 1980. — 456 с.
17. Татарнищев А. Г. О выборе уставок защиты от однофазных

коротких замыканий в сетях 0,4 кВ//Электрические станции.— 1984.— № 9.— С. 58—59.

18. Ульянов С. А. Электромагнитные переходные процессы.— М.: Энергия, 1970.— 519 с.

19. Шабад М. А. Защита генераторов малой и средней мощности.— М.: Энергия, 1973.— 93 с.

20. Шабад М. А. Расчеты релейной защиты и автоматики распределительных сетей.— 3-е изд.—Л.: Энергоатомиздат, 1985.— 296 с.

ОГЛАВЛЕНИЕ

Предисловие	3
1. Схемы сетей 0,4 кВ и их особенности	5
2. Расчеты токов короткого замыкания в сетях 0,4 кВ	10
3. Требования к выбору аппаратуры, защит и кабелей	44
4. Выбор сечений и длин кабелей	46
5. Выбор автоматических выключателей	50
6. Выбор уставок автоматических выключателей электродвигателей	90
7. Выбор уставок автоматических выключателей питания сборок и щитов	99
8. Особенности расчета и выполнения защиты на вводных выключателях КТП	106
9. Выносная релейная защита электродвигателей, щитов и сборок	115
10. Выбор плавких предохранителей	123
11. Выбор уставок защиты аварийных генераторов 0,4 кВ	131
Приложение	139
Список литературы	171



Уважаемые читатели!

Предлагаем Вашему вниманию следующие книги:

1. **Барг И. Г., Эдельман В. И.** Воздушные линии электропередачи: Вопросы эксплуатации и надежности. 1985 г. 75 к.
2. **Влияние электроустановок высокого напряжения на окружающую среду: Переводы докл. Междунар. конф. по большим электрическим системам (СИГРЭ — 82)** Под ред. Ю. П. Шкарина. 1984 г. (Энергетика за рубежом) 1 р. 10 к.
3. **Данилов О. Л., Леончик Б. И.** Экономия при тепловой сушке. 1987 г. (Экономия топлива и электроэнергии). 40 к.
4. **Денисов В. И.** Техничко-экономические расчеты в энергетике: Методы экономического сравнения вариантов. 1985 г. 85 к.
5. **Кузнецов П. И., Пчелинцев Л. А.** Последовательное обучение систем диагностики. 1987 г. 35 к.
6. **Михайлов В. В.** Магнитодиэлектрики в устройствах автомататики и релейной защиты. 1986 г. 35 к.
7. **Неверовский Л. В., Мезенцева Е. Б.** Новые методы планирования: Из опыта ЛПЭО «Электросила» им. С. М. Кирова. — 2-е изд. перераб. и доп. 1986 г. (Предприятие — самостоятельность и ответственность). 35 к.
8. **Неклепаев Б. Н.** Электрическая часть станций и подстанций: Учебник для вузов. — 2-е изд., перераб. и доп. 1986 г. 1 р. 50 к.
9. **Рошин В. В.** Электрическое освещение лечебно-профилактических учреждений. 1984 г. (Б-ка светотехники; Вып. 12). 25 к.
10. **Шаниро И. М.** Принципы унификации элементов электрической сети 110—330 кВ. 1984 г. 55 к.

Заказы на эти книги следует направлять по адресу:
196066 Ленинград, Московский пр., 189, книжный магазин
«Энергия», отдел «Книга — почтой».

Производственное издание

БЕЛЯЕВ АНАТОЛИЙ ВЛАДИМИРОВИЧ

**ВЫБОР АППАРАТУРЫ, ЗАЩИТ И КАБЕЛЕЙ
В СЕТЯХ 0,4 кВ**

Редактор *С. П. Левкович*
Художественный редактор *Т. Ю. Теплицкая*
Технический редактор *А. Г. Рябкина*
Корректор *Н. Б. Чухуткина*

ИБ № 1785

Сдано в набор 09.03.88. Подписано в печать 23.06.88. М-26383. Формат 84×108/16. Бумага типографская № 2. Гарнитура литературная. Высокая печать. Усл. печ. л. 9,24. Усл. кр.-отт. 9,46. Уч.-изд. л. 9,46. Тираж 60 000 экз. Заказ № 42. Цена 45 к.

Энергоатомиздат, Ленинградское отделение. 191066 Ленинград, Марсово поле. 1.
Владимирская типография Союзполиграфпрома при Госкомиздате СССР,
600000, г. Владимир, Октябрьский проспект, д. 2



ЭНЕРГОАТОМИЗДАТ

**ЛЕНИНГРАДСКИЙ КНИЖНЫЙ МАГАЗИН
«ЭНЕРГИЯ» — ОПОРНЫЙ ПУНКТ
ЭНЕРГОАТОМИЗДАТА**

Это значит, что здесь самый широкий ассортимент научной, учебной, производственной и справочной литературы по всем разделам энергетики:

теплотехнике и теплоэнергетике,
гидротехнике и гидроэнергетике,
электроэнергетике и промышленной энергетике,
электротехнике и промышленной электронике,
автоматике и информационно-измерительной
технике,
ядерной энергетике, технологии и физике.

Магазин принимает заказы на книги, намеченные к выпуску и имеющиеся в наличии.

Специалисты энергетического профиля!

Указав адрес организации или свой домашний адрес, Вы будете систематически получать все рекламные материалы по интересующей Вас тематике и бланки заказа книг Энергоатомиздата.

Адрес магазина «Энергия»: 196066 Ленинград, Московский пр., 189.

· Пользуйтесь услугами магазина — опорного пункта
ЭНЕРГОАТОМИЗДАТА!