БЕЛОРУССКЫ ОРДЕНА ТРУДОВОГО НРАСНОГО ЗНАМЕНИ ПОЛИТЕХНИЧЕСКЫ ИНСТИТУТ

На правах рукописи

БОХАН Александр Николвевич

PASPABOTKA I I COLLEGOBARIE CPERCTB PEREZHON GARRIER I ROBEREHRE HAZERROCTH KORLERCATOPHIX BATAPUZ II SARRIEROKOMIERCHPYDLSK YCTPONCTB B CETHX C NOTOH - HIKAMI BROERX FAPMORIK

05.14.02 - Электрические станции (электрическая часть) сети и системы и управление эмы

Автореферат диссертации на соискание ученой степени кандидата технических наук

Минск 198I

ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА РАБОТЫ

Актуальность работи. В одиннадцатой пятилет ке предусматривается дальнейший рост производства влектрической энергии. Выполняется ряд мероприятий, способствующих эффективному использованию установленных мощностей электрических станций. При этом ставится задача экономного использования топливно-энергети ческих ресурсов в народном хозяйстве.

Значительное снижение потерь электроэнергии в сетях может быть достигнуто за счет оптимального размещения компенсирующих устройств и увеличения их мощности. Установленная мощность конденсаторных батарей (КБ) в сетях минэнерго СССР и у потребителей электроэнергии в 1976 году составляла 20 мин. кВар. Для компенсации реактив ной мощности в десятой пятилетие изготовлено около 50 млн. кВар. статических конденсаторов. В этих условиях важное народно-хозяй ственное значение приобретает задача эффективного использования КВ.

В связи с применением в современных технологических процессах промышленных предприятий таких электроустановок, как мощные пре - образовательные устройства, сварочные агрегаты, электролизеры, электронагревательные и электроплавильные печи и т.п., наблюдает-ся ухудшение качества электрознергии в системах электроснабления промышленных предприятий. Опыт эксплуатации КВ показывает, что в условиях колебаний неприжений электрической сети и высокого содержания высших гармоник, интенсивность повреждений к нденсаторов резко возрастает. При этом очевидно, что надежность КБ определя стся не только конструктивными параметрами применяемых конденса торов, но и конкретными условиями их эксплуатации. Отклонение условий эксплуатации конденсаторов от номинальных приводит к преж девременному их повреждению.

Одним из эффективных средств, способствующих повышению качества слектроэнергии, являются фильтрокомпенсирующие устройства (ФКУ). Их применение позволяет снизить содержание высших гармоник в напряжении электрической сети, а также способствует повышение коэффициента мощности. Отклонения параметров ФКУ от резонансной настройки не должны превышать допустимых значений. В противном случае может происходить усиление несинусоидельности напряжения в сети,

что, в свою очередь, может привести к перегрузке конденсаторов, в том числе находящихся в составе ФКУ. Указанные особенности экс - плуатации КБ и ФКУ предъявляют повышенные требования к устройствам сигнализации и релейной защиты.

В связи с этим задача по разработке и исследованию более со - вершенных средств контроля состояния и релейной защиты КВ и ФКУ является весьма актуальной. Применение разработанных устройств по- зволит уменьшить количество внезапных отключений компенсирующих установок и тем самым повысить их надежность. При этом представ - ляется необходимым исследовать условия возникновения и характер перегрузок КВ и ФКУ в сетях с искаженной формой кривой напряжения.

Цель работ и заключается в исследовании работи КБ и ФКУ в различных эксплуатационных режимах и разработке более совершенных средств релейной защиты и сигнализации компенсирующих устройств в сетях с источниками высших гармоник.

При этом решаются следующие запачи:

разработка методики расчета режимов работы ФКУ с несимметричной расстройкой и математической модели для, исследования работы КБ и ФКУ в условиях их загрузки токами высших гармоник;

разработка математических моделей для исследования переходных процессов в КБ и ФКУ при колебаниях напряжения в электрической сети и при повреждениях конденсаторных секций;

разработка комплекса программ для исследования на ЭЦВМ харак терных эксплуатационных режимов;

исследование принципов выполнения и разработка устройств ре лейной защиты от внутренних повреждений в КБ и перегрузки конденсаторов ФКУ;

разработка устройства контроля состояния последовательных конденсаторных рядов в батарее;

исследование различных режимов работы КЕ и ФКУ и разработка методики определения надежности КЕ, установленных в системах электроснабжения с несинусоидальным напряжением.

Методика проведения исследования с воспроизведением математического моделирования с воспроизведением математических моделей на ЦВМ. При исследовании режимов загрузки КБ и ФКУ токами высших гармоник применялась математическая модель системы электроснабжения с представлением элементов схемы замещения в комплексной форме. Для исследования

переходных процессов в ФКУ использовалось математическое описание объектов моделирования на основе физических законов, слязывающих миновенные значения параметров режима с параметрами схемы замещения.

На физической модели КВ выполнены испытания разработанного комплекта защиты с целью оценки работоспособности и уточнения от дельных его параметров.

Новые научные результаты, полученные в работе:

разработана методика исследования загрузки КБ и ФКУ токами высших гармоник в несимметричных режимах;

разработаны математические модели для исследования переходных процессов при колебаниях напряжения в электрической сети и повреждениях конденсаторных секций в ФО, установленном в сети с изолированной нейтралью;

в результате исследования эксплуатационных режимов КБ и ФКУ определены условия возникновения и характер перегрузок конденсаторов при работе в сети с несинусоидальным напряжением и резких изменениях напряжения:

определены принципы выполнения устройств защиты от перегрузки; разработано устройство для сигнализации состояния последова тельных конденсаторных рядов в батарее;

разработаны более совершенные средства релейной защиты КБ от внутренних повреждений;

предложена методика расчета надежности КБ, установленных в сетях с искаженной формой кривой напряжения.

На защиту выносятся следующие основные положения:

методика исследования стационарных режимов ФКУ, позволяющая выявить условия возникновения перегрузки силовых фильтров при их несимметричной расстройке;

математические модели для исследования переходных процессов в ФКУ и КБ, установленных в сети с изолированной нейтралью;

результаты исследования, позволяющие установить условия возникновения и характер перегрузок КБ и ФКУ и обосновать принципы построения более совершенных средств релейной защиты;

новые принципиальные и схемные решения по средствам сигнализации и релейной защиты компенсирующих устройств; метсдика определения надежности КВ, учитывающая особенности их эксплуатации в системах электроснабления с источниками выспих гармоник.

Практических моделей и программ для расчета режимов работы КБ и ФКУ в сетях с источниками высших гармоник можно выяв лять условия возникновения и характер перегрузок конденсаторов. Это позволяет обосновать конструктивные особенности компенсирую щих устройств и допустимые отклонения их параметров.

Разработанные средства сигнализации и релейной защиты КБ и ФКУ обладают высокой чувствительностью. Они способствуют своевременному выявлению ненормальных режимов работы компенсирующих устройств, что позволяет оптимально планировать и быстро выполнять профилактические осмотры и ремонты. Это способствует уменьшению количества внезалных отказов конденсаторных установок.

Экономическая эффективность преддоженных средств защиты и сигнализации в системах электроснабжения промышленных предприятий может определяться уменьшением ущерба вследствие внезапных отключений компенсирующих устройств. При этом ущерб определяется уве личением надбавки к тарифу на электроэнергию за компенсацию реактивной можности для расчетного периода.

Реализация результато в работы. Результаты работы внедрены в Белорусском отделении института "Энергосетьпроект". Математические модели, алгоритмы и программы для
исследования режимов работы КБ и ФКУ, а также технические решения,
новизна которых защищена авторскими свидетельствами, переданы в
Белорусское отделение института "Энергосетьпроект" для использования в практике проектирования.

Разработанный комплект защиты конденсаторной батареи установ - лен на подстанции IIO кВ "Брагин" РЗУ "Гомельэнерго". Опытная эксплуатация защиты в течение года показала ее высокую эффектив-ность.

А пробация работы. Основные материалы диссертации докладывстись и обсуждались на XXXII-XXXVI научно-технических конференциях Белорусского политехнического института в городах Минске и Гомеле (1977-1980).

II у бликации. Основное содержание диссертации опубликовано в мести печатных работах.

Объем диссертационная работь изложена на ISI стр. машинописного текста, излыстрируется 42 рисунками на SI с., состоит из введения, четырех глав, заключения, списка житературы из ISI наименования и приложений на 9 стр.

Содержание работы

 Π арвая глава посвящена анализу условий работы и существующих средств задиты KE и ΣKY в сетKY с источниками высших гармоник.

Ссновным структурными элементами КБ, в значительной мере оп ределяхщими се надежность, являются конденсаторы. Работы по повышению наделности силових конденсаторов в намей стране проводится в ряде научно-исследовательских и проектных институтов. Велущим институтом, занимающимся вопролами надежности и технико-экономической эффективности конденсаторов, является научно-исследовательский, проектно-конструкторский и технологический институт конденсаторостроения. Работы сотрудников отого института в области по низоцисиных карактеристик диалектриков конденсаторов, их термоустойчивости, определения оптимальных конструктивных паргметров способствовали созданию более надежных конденсаторов с высокими технико-экономическими характеристиками. Исследованиями устано: лено. что ожидаемый ресурс косинусных конденсаторов составляет около 30 нет. Но в практике далеко не всегда выдерживаются оговоренные в ГОСТ 1282-72 условия эксплуатации, что приводит к преждевременному повреждению конденсаторов. На работу конденсаторов влияет место их установки, условия охлаждения, коммутационные перенапряже ния, уровни высших гармоник и т.п.

Вопросы надежности КБ исследовались в работах А.К.Черновца. В результате исследований установлено, что надежность батарей, укомплектованных конденсаторами с параллельным соединением секций, эдщищенных индивидуальными п, едохранителями, выше, чем у КБ с кон –
денсаторами, имеющими последовательно-параялельное соединение секций. При этом отказом батареи считается момент, начиная с которото из-за перегорания предохранителей напряжение на одном из пос –
медовательных конденсаторных рядов превысит номинальное более чем
на 10%. Разработанная методика расчета надежности КБ с учетым резервирования и восстановления позволяет определить эптимальную
структуру конденсаторных установок и рациональные приемы их экс-

плуатагии. Тем не менее указанная методика не позроляет в полной мере учесть (при анализе надежности КБ) особенности эксплуатации конденсаторов в системах электроснабжения с искаженной формой кривой напряжения.

В настоящее время на промышленных предприятиях внедряются но - вые технологические процессы с использованием мощных потребителей электроэнергии. При этом наблюдается ухудшение качества электро - энергии в системах электроснабжения. Действующее значение напряжения всех высших гармоник в сети часто достигает 15%. Отрица - тельное воздействие токов высших гармоник сказывается на электрооборудовании промышленных предприятий, устройствах релейной защиты и автоматики.

Методика расчета токов и напряжений высших гармоник в электрических сетях изложена в работах М.С.Либкинда, Н.П.Костенко, Л.Р. Неймана, Г.Н.Блавдзевича, Р.А.Лютера и Д.В.Тимофеева. Дальнейшее развитие, применительно к системам электроснабжения промышленных предприятий, она получила в работах И.В.Жежеленко, А.А.Федорова и ряда других авторов. Работы по снижению уровней гармонических составляющих в электрических сетях и исследованию их влияния на электрооборудование промышленных предприятий ведутся в ряде научно-исследовательских институтов и высших учебных заведений (НИИПТ, Энергосетьпроект, Тяжпром лектропроект, ИЭД АН УССР, ЭНИН, ВНИИКТ, Ждановский металлургический институт, МЭИ, Томский политехничес кий институт и др.).

Одними из первых были расоты, посвященные расчету и внализу влияния высших гармоник на конденсаторы. Работа конденсаторов при несинусоидальном напряжении приводит к более интенсивному старе—нию диэлектрика. Токи высших гармоник нередко являются причиной выхода из строя статических конденсаторов, которые устанавливаются в уэлах сети. Эффективным средством снижения уровней высших гармоник в системах электроснабжения является установка фильтрокомпенсирующих устройств. ФКУ способствует повышению качества электроэнергии посредством увеличения коэффициента мощности и уменьшентя несинусоидальности напряжения сети. Но отклонения параметров фильтра от резонансной настройки в процессе эксплуатации приводят к изменению частотной характеристики сети. Это, в свою очередь, может способствовать усилению высших гармоник тока и напряжения. При определенном отклонении параметров ФКУ может проис-

ходить увеличение тока фильтруемой гармоники, т.е. возникает режим антибильтрации.

В ряде работ производилась оценка влипния колебаний напряжения питающей сети на уровни высших гармоник и условия работы КБ. Ис - следования, выполненные на основе спектрального представления ко-лебаний напряжения, показывают, что при колебаниях напряжения возрастеют уровни основной и высших гармоник в сравнении с работой спокойной нагрузки той же мощности. При этом может возникать перегрузка конденсаторов. Тем не менее следует отметить, что указанная методика не повволяет в достаточной мере оценить влияние свободных составляющих переходного процесса на работу КБ и ФКУ.

Особенности эксплуатации конценсаторов в сетях с искаженной -об виненемили итоомилохими и необходимости применения более совершенных средств сигнализации и редейной защиты для КБ и ФКУ. Выполненный обзор средств защиты и контроля состояния КБ и ФКУ показывает, что наиболее чувствительными являются дифферен циальные и балансные защиты. Большое количество технических ре шений по совершенствованию защит КБ от внутренних повреждений обусловлено тем, что каждая из защит допускает применение для вполне конкретных схем конденсаторных установок. В ФКУ целесооб разно применение устройств, контролирующих отклонение параметров фильтра от резонанской настройки. Применение для КБ средств контроля состояния послеповательных конденсаторных рядов позволяет оптимально планировать пробилактические осмотры и ремонты батареи. Для защиты ФКУ от перегрузки, как правило, применя тся максимельная токовая защита. Но она не в достаточной мере позволяет учитывать отрицательное воздействие токов высших гармоник на работу конденсаторов.

В соответствии с выполненным обзором научно-исследовательских работ представляется необходимым провести исследование условий возникновения и характера перегрузок конденсаторов в сетях с искаженной формой кривой напряжения, а также разработать более совершенные средства релейной защиты и сигнализации КБ и ФКУ. Необходимо разработать методику расчета надежности КБ, позволяющую учитывать особенности их эксплуатации в системах элегтроснабжения с источниками высших гармоник.

Во второй главе диссертации, на основании разработанных математических моделей, выполнено исследование работы КБ и ФКУ в условиях их загрузки токами высших гармоник и при колебаниях напряжения в электрической сети. Исследование выполнялось посредством прогремм, реализованных на алгоритмическом языке "ФОРТРАН" для ЦВМ серии ЕС.

В качестве объекта моделирования принять конденсаторная батарея и фильгры 5-й, 7-й, II-й, I3-й гармоник, установленные в распределительной сети с источниками высших гармоник. В математической модели сети цели нагрузки с нелинейной вольт-амперной харак теристикой представлены в виде линейных активно-индуктивных звеньев с источником тока высших гармоник. Такое представление позволяет производить анализ влияния той или иной гармоники на работу КБ
и ФМУ нак в стационарных, так и переходных режимах. Для исследо вания несимметричных режимов ток источника высших гармоник пред ставляется суммой токов прямой и обратной последовательностей для
соответствующих порядков гармоник.

Исследование режимов загрузки ФКУ токами высших гармоник выполняэтся расчетным методом с представлением элементов охемы замещения в комплексной форме. Выполнены расчеты коэффициентов загрузки ФКУ токами высших гармоник при характерных изменениях параметров фильтров, вызванных изменениями температуры, повреждением конденсаторов, а также при колебаниях частоты в системе.

Проведенный внализ результатов исследования показывает, что если для фильтруемой гармоники ФКУ представляет емкостное сопротивление, а эквивалентное сопротивление системы с учетом силовых фильтров, настроенных на гармоники других порядков, носит индуктивный характер, то ток фильтруемой гармоники в ФКУ превышает соответствующий ток источника гармоник. Аналогично, что если эквивалентное сопротивление системы для рассматриваемой гармоники имеет емкостный характер, то увеличение коэффициента загуузки происходит при индуктивной расстройке соответствующего фильтра.

Анализ режимов работы фильтров при наличии несимметрии в системе электроснабжения вызывает известные трудности в связи с необходимостью представления схемы замещения в трехфазном исполнении.Поэтому для анализа условий работы фильтросимметрирующих устройств,
в также ФНУ с несимметричной расстройкой предлагается эквивалентное преобразование трехфазной схемы замещения для токов высших
гламоник к соответствующим однол нейным (рис. I).

Полагая, что источник выстих зарменик генерирует токи прямой

последовательности, приведенное сопротивление системы для фазы А можно определить по следующему выражению:

$$Z_{z\overline{A}}^{\prime} \frac{Z_{zA}[Z_{zA}(Z_{fc} + Z_{zc} + Z_{fb} + Z_{zb}) + Z_{zb}Z_{zc} - \Omega Z_{zc}Z_{fb} - \Omega^{2}Z_{zb}Z_{fc}]}{Z_{zA}[Z_{fc} + Z_{zc} + Z_{zb}Z_{zb}] + Z_{zb}[Z_{fc}] + (1 + \Omega^{2})Z_{zb}Z_{fc} + \Omega Z_{zc}Z_{zb}},$$
(1)

где Z_{FA} , Z_{FB} , Z_{FC} — комплексные сопротивления фильтра; Z_{EA} , Z_{EB} , Z_{EC} — эквивалентные сопротивления системы; Q — оператор угла поворота фазы.

При несимметричном источнике высших гармоник токи в ФЮ можно определять наложением токов от источников прямой и обратной последовательностей. Приведенные сопротивления для токов обратных последовательностей могут быть получены по выражениям, аналогичным приведенному выше, в которых произведена взаимная перестановка коэффициентов Ω^2 и Ω .

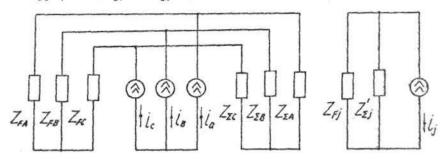


Рис. I. Схемы замещения электрической сети для внализа режимов работы компенсирующих устройств в несимметричных режимах

Исследование переходных процессов при колебаниях сетевого напряжения выполнялось посредством математической модели, состав - ленной на основе физических законов, связывающих мгновенные значения параметров режима с параметрами элементов схемы замещения. В процессе разработки алгоритма, связанного с необходимостью приведения исходного математического описания к виду, удобному для решения численными методами, получено 29 нормализованных дифференци - ренциальных уравнений и 16 алгебраических. Система дифференци - альных уравнений решается методом Рунге-Кутта 4-го порядка. На каждом шаге численного интегрирования решается система линейных алгебраических уравнений.

Выполненные расчеты показывают, что короткие замыкения вблизи шин подстанции, а также последующее их отключение вызывают в ФКУ значительные броски тока. При этом токи в ФКУ могут в течение 2-х-3-х периодов превышать установку токовой отсечки от междуфазных коротких замыканий, что ставит под сомнение целесообразность ее применения для защиты силовых фильтров.

Для оценки влияния резких изменений нагрузки на работу ФКУ предлагается использовать следующие пареметры:

$$\Delta I_{g\pi} = \frac{I_{g\phi} - I_{N\phi}}{I_{N\phi}} \times \Delta U_{g\pi} = \frac{U_{g\phi} - U_{N\phi}}{U_{N\phi}} , \qquad (2)$$

где I_{290} и U_{290} - соответственно ток и напряжение на конденсаторах ССУ У -й гармоники в первый период после резкого изменения напряжения на шинах; I_{290} и U_{290} - номинальные рабочие значения тока и напряжения конденсаторов ССУ в установившемся режиме.

Возможные увеличения тока в конденсаторах могут определяться по следующему выражению:

 $I_{\kappa} = \sqrt{(I_{\kappa i}^{+} \Delta I_{\theta})^{2} + I_{\rho r}^{2}}$, (3)

где \int_{K_I} - максимальное значение рабочего тока первой гармоники в конденсаторах; $\Delta \int_{g}$ - приращение действующего значения тока в конденсаторах вследствие переходного процесса при максимальных эксплуатационных изменениях напряжения на шинах; $\int_{\mathcal{F}_{f}}$ - максимальное действующее значение токов высших гармоник; протекающих через конденсаторы.

При определении параметров ФКУ и оценке их надежности необходимо учитывать не только величины режих изменений напряжения на шинах, но и их чистоту.

Т ретья глава посвящена разработке средств защиты и контроля состояния КБ и ФКУ.

Для конденсаторов, работающих в составе силовых фильтров, напряжение не должно превышать номинальное, а длительно допустимое значение действующего тока составляет 130% от номинального. Полагая, что в ФКУ протеквет ток первой и фильтруемой гармоник, можно определить условия возникновения и характер перегрузок конденсаторов, находящихся в составе фильтра. Критический режим конденсаторов, при котором одновременно действующие значения напряжения и тока постигают предельно допустимых величин, определяется следую-

щим выражением:

$$\xi_{\kappa\rho i} = \sqrt{\frac{\hat{\mathcal{V}}_{\rho}^{2} - \mathcal{C}_{i}^{2}}{\hat{\mathcal{V}}_{\rho}^{2} - f}} \quad , \tag{4}$$

где $\xi = U_3/U_{N\delta}$ — напряжение на конденсаторах в относительных номинальных единицах; \searrow — номер резонансной гармоники ФКУ; C_i — допустимая перегрузка конденсаторов по току.

$$\hat{S}_{RP2} = \sqrt{\frac{\hat{V}_{A} - \hat{C}_{i}^{2}}{\hat{V}_{A} - f}} \qquad (5)$$

МУ могут перегружаться как по току, так и по потерям мощности в конденсаторах. В соответствии с этим определяются требования к защите конденсаторов фильтра от перегрузки. Для того чтобы устройства релейной защиты резгировали на удельную перегрузку конденсаторов, целесообразно их выполнять на основе контроля и анализа напряжения на конденсаторах ФКУ. При этом может оказаться достаточным контролировать напряжения первой и фильтруемой гармоник. В тех случаях, когда требуется защита, контролирующая потеры мощности в конденсаторах, ее можно выполнять в соответствии со следующим алгоритмом:

$$\Delta P/C \approx \omega_{i} tg \delta \left(U_{i}^{2} + V_{p} U_{p}^{2} \right). \tag{6}$$

На рис. 2 приведена структурная схема устройства релейной защиты, работающей в соответствии с приведенным выше алгоритмом. Нап - ряжение на выходе квадратирующего блока 4 определяется следующим выражением:

$$U_{K\delta} = K \left\{ \frac{U_{mi}^{2} \left[1 + COS(\omega_{i}t + \gamma_{i}) \right] + \lambda_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu}^{2} \left[1 + COS(\nu_{i}\omega_{i}t + \gamma_{s}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu+1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) - COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{s} - \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu} U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{i}) + COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{i}) + COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{i}) \right] + V_{p} \sum_{s=\nu_{c}}^{n} \frac{U_{m\nu}}{2} \left[COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{i}) + COS((\nu-1)\omega_{i}t + \gamma_{i}) \right] + V_{p$$

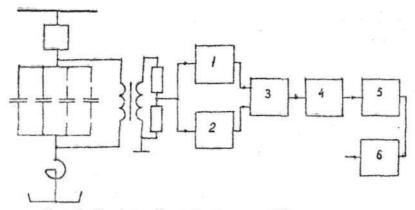


Рис. 2. Устройство релейной защиты бКУ от перегрузки: I, 2 - соответственно фильтр основной и высших гармоник; 3 = сумматор; 4 - квадретирующий блок; 5 - фильтр нижних частот; о - пороговый элемент

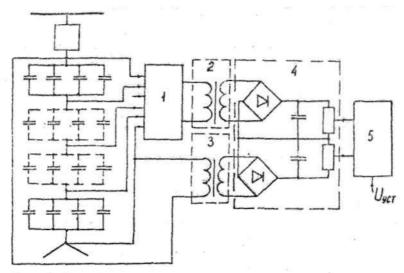


Рис. 3. Устройство контроля последовательных конденсаторных рядов: I -высоковольтный коммутатор; 2, 3 - трансформаторы напряжения; 4 - орган сравнения; 5 - пороговый элемент

где $\gamma_{e\phi}$ - номер гармоники, определяющей частоту среза фильтра верхних частот 2.

В результате фильтрации полученного сигнала посредством фильтра 5 выделяется постоянная составляющая напряжения.

Для контроля состояния последовательных конденсаторных рядов предлагается устройство, выполненное на потенциале земли и содержащее минимальное количество трансформаторов напряжения.

Структурная схема его приведена на рис. З. Устройство контроля содержит высоковольтный коммутатор I, посредством которого трансформатор напряжения 2 может присоединяться к любому из последовательных рядов конденсаторов. Трансформатор напряжения 3 подилючен на фазное напряжение батареи. К вторичным обмоткам трансформаторов напряжения подилючена схема сравнения выпряжениях напряжений 4. Перемение сопротивления в плечах схемы сравнения выставляются таким образом, чтобы при номинальном напряжении на фазе батареи и номинальном напряжении на контролируемом ряду конденсаторов на выходе схемы сравнения сигная отсутствовая. Производя периодические проверки состояния КБ, описанное выше устройство позволяет свое временно выявлять дефектные ряды КБ и быстро осуществлять замену поврежденных конденсаторов.

Для защиты КБ от внутренних повреждений предлагается аналого - вая защита, обладающая универсальностью применения и позволющая выявлять фазу батареи, в которой произошло повреждение. В названном устройстве защиты осуществляется сравнение параметров защищаемой батареи с ее аналоговой моделью. Аналоговая модель КБ выполняется на основе интегратора переменного тока. Приведенные расчеты показали, что для выбранных параметров моделирующего устройства обеспечивается его устойчивая работа. Структурная схема аналоговой защиты приведена на рис. 4.

Конденсаторные установки со схемой соединения в звезду могут защищаться беленсной защитой, структурная схема которой приведена на рис. 5. Изменение преводимости одной из фаз батареи приводит к появлению напряжения небаланса на выходе сумматора 3. Указанное наприжение и напряжение фазы батареи, проводимость которой уменьща-

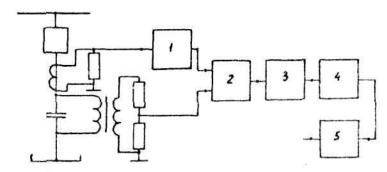


Рис. 4. Структурная схема аналоговой защити КБ: I - моделирующее устройство; 2 - орган сравнения; 3 - фильтр верхних частот; 4 - выпрямительное устройство; 5 - пороговый элемент

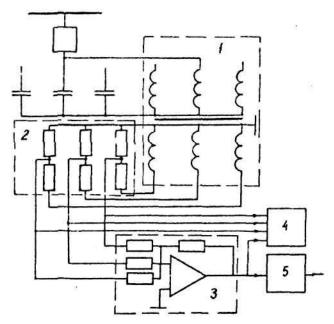


Рис. 5. Балансная ващита КБ: I - трансформаторы напряжения; 2 - блок делителей напряжения; 3 - сумматор; 4 - фазочувствительное устройство; 5 - пороговый элемент

ется, имеют одинановий угловой одвиг. Это позволяет посредством фазочувствительного устройства 4 выполнить достаточно простую сипнализацию поврежденной фазы батареи.

В четвертой главе исследуется работа зедит от внутренних повреждений в КБ, а также рассмотрены попросы надежности конденсаторных установок.

Для исследования переходных процессов при пробое конденсатор - ных сенций разработана математическая модель ФКУ, установленного в тракфасной сети с изолированной нейтралью. На основе разработанного алгоритма составлена программа для расчета переходных процессов на ЦЕЛ Минск-32. Расчетные энкчения токов и напряжения на КВ используются для анализа поведения защит от внутранних повреждений.

Выполнены расчеты переходных процессов при устойчивом коротком замыкании в конденсаторном ряду и при замыканиях секций, отключеных индивидуальными предохранителями, в предположении, что отключение предохранителя происходит в момент первого перехода тока короткозамкнутой секции через нуль. Результаты расчетов показывают возможность создания чувствительных и быстродействующих устройств релейной защиты ICB, основанных на контроле фазных напряжений и токов. В балансной защите посредством контроля фазового сдеига напряжения небаланса на выходе сумматора можно выявлять фазу батареи, в которой произошло недопустимое изменение параметров.

Экспериментальное исследование аналоговой защиты поэволило оценить работоспособность разработанной защиты и уточнить параметры основных ее органов. При резких изменениях сигнала на входе интегратора на его выходе возникают низиочастотные затухающие колебания напряжения. Амплитуда этих колебаний на выходе органа сравнения может значительно превышать выплитуду первой гармоники напряжения, для которой осуществляется балансировка устройства защиты, В связи с этим предусматривается установка фильтра верхних частот. что позволяет обеспечить высокую чувствительность и быстродействие аналоговой защиты. Результаты исследований показывают целесообразность выполнения в разработанном устройстве двух пороговых элементов. Один из них должен быть подключен к сглаживающему фильтру выпрямительного устройства, имеющему меньшую постоянную вое мени, а другой - к фильтру с большей постоянной времени. Указанные особенности выполнения устройства защиты позволяют исключить ложные срабатывания защиты при повреждениях конденсаторных секции,

отличающихся индивидуальными пр дохранителями, и предотвращают колебания релейного органа вблизи порога срабатывания. При этом КБ будет отключаться с минимальной выдержкой времени при устой - чивых замыканиях в батарез.

На работу КБ в процессе эксплуатации влияют многочисленные фанторы: тампаратура окружающей среды, условия охлаждения, величина приложенного напряжения, наличие токов высших гармоник, колебания напряжения в сети и т.п. Учет всех перечисленных факто ров при расчете надежности батареи затруднен. Поэтому преиставляется целесообразным при оценке надежности КВ, в зависимости от конкретных условий эксплуатации и устройства батареи, выпелять парамето, сказывающий наиболее существенное влияние на интенсивность отназов конденсаторных секций (конценсаторов). Условиям работы КВ, находящихся под воздействием несинусоидального напряжения, в большей степени соответствует коэффициент ужесточения ре жима конденсаторных секций, определяемый по току протекажнему через конденсаторы. Опыт эксплуатации КБ в распределительных сетих показивает, что, как правило, уменьшение емкости фазы батареи спязоно с увеличением напряжения на одном из последовательных ряпов конценсаторов рассматриваемой фазы. При этом наблюдается уменьшение емессти одного из конденсаторов ряда. Принято считать, что отключение 6-10 сечций приводит к отказу конденсатора. Интенсивность повреждений последующих секций возрастает вследствие ухуддения качества пропитывающего диэлектрика. КБ, устанавливаемые в распределительных сетях высокого напряжения промышленных предприятий, содержат небольшое количество конденсаторов в послеповательных рядах. Отказ одного конденсатора при этом приводит к необходимости отключения батареи. Математическое ожидание коли чества варывов кондонсаторов в КБ находитеч в прямой зависимости от количества поврежденных секций за рассматриваемый период. Предлагается отределить его по следующему выражению:

Y (t) = 3mn [2xx) c+ (280- 28x) / x | Qnpt, (8)

где \mathcal{N}_{κ} и \mathcal{N}_{c} - соответственно интенсивность отказов конденсаторов с параллельным соединением секций и интенсивность повреждений секций: \mathcal{N} и \mathcal{M} - соответственно, число конденсаторов в последовательном конденсаторном ряду и количество конденсаторных

рядов в фазе КБ; Q_{NK} - номинальное количество секций в конденсаторе; ΔQ_{QK} и ΔQ_{QK} - допустимое количество отключенных сек - ций в конденсаторном ряду и конденсаторе соответственно; Q_{QK} - вероятность отказа предохранителя.

Так как взрыв конденсатора приводит и отказу батареи, то вероятность безотказной работы НБ целесообразно определять с учетом двух типов отказов:

 $P_{\kappa\delta}(t) = e^{-[3Mn\lambda_{\kappa}t + Y_{\delta}]}$ (9)

При изменяющихся условиях эксплуатации предлагается пераводить реальное время работы КБ, для которого определяется вероятность безотказной работы, к условному времени при номинальном режиме эксплуатации:

$$\mathcal{I} = \sum_{i=1}^{n} K_i t_i \quad ,$$
(10)

где \mathcal{N} — количество интервалов разбиения; $\mathcal{H}_{\mathcal{E}}$ — коэффициент ужесточения режима работы КБ на рассматриваемом интервале; $\mathcal{E}_{\mathcal{E}}$ — длительность интервалов разбиения. При этом надежность работы КБ может быть определена по выражению (9), посредством замены \mathcal{E} на \mathcal{E} .

Применение устройств сигнализации выхода из строя конденсаторных секций поэволяет исключить отказы батареи вследствие повышения напряжения на одном из последовательных рядов конденсаторов. Экономическая эффективность разработанных средств релейной защиты и сигнализации для компенсирующих устройств, установленных в системе электроснабжения промышленного предприятия, определяется из возможности снижения количества их внезапных отключений. Полагая, что внезапное отключение КБ приводит к увеличению потребляемой реактивной мощности при максимуме нагрузки энергосистемы, экономический эффект можно определить, исходя из уменьшения надбавки к тарифу на электроэнергию за компенсацию реактивной мощ – ности для расчетного периода.

заключение

В ходе выполнения работы получены следующие основные результаты:

- Предложен метод исследован и стационарных режимсв ССУ и ФКУ с несилметричной расстройкой. Проведенные исследования позволяют выявлять условия возникновения перегрузок конденсаторов токами высших гармоник.
- 2. Разработаны алгоритм и программа для исследования переход ньх процессов в СКУ, обусловленных колебаниями напряжения сети.
 Полученные результаты исследования позволяют учитывать увеличение
 действующих значений тока и напряжения конденсаторов СКУ вследствие переходных процессов. Показана нецелессобразность применения
 токовой отсечки для защиты СКУ от междуфазных коротких замыканий.
- 3. Предложены алгоритмы, на основании которых может выполнитьси защита ССУ от перегрузки. Выполнение устройства защиты на ос нове измерения и анализа напряжения, приложенного к конденсаторам фильтра, поэволяет контролировать их удельные перегрузки. Разра ботано устройство защиты, контролирующее параметр, пропорциональный потерям мощности в конденсаторах.
- 4. Предложенное устройство контроля состояния последователь ных рядов конденсаторов, выполненное на потенционале земли и со держащее минимальное количество измерительных трансформаторов, поволит своевременно выявлять дефектные ряды конденсаторов, на которых произовлю недопустимое повышение напряжения. Применение укавенного устройства совместно с устройствами телемеханики позволит эффективно эксплуатировать КБ на подстанциях без постоянного об служивающего персонала.
- 5. Разработаны алгоритм и программа для расчета переходных процессов в ФКУ, установленных в сети с изолированной нейтралью, при повреждениях конденсаторных секций. Проведенные исследования позвсляют определить принципы выполнения защит от внутренних повреждений в КБ.
- 6. Разработаны новые средства защиты КБ от внутренних повреждений и недопустимого изменения их параметров. При этом аналоговая защита батареи обладает высокой чувствительностью, быстродействием и может применяться при различных схемах соединения КБ и силовых фильтров. Для КБ со схемами соединения в эвезду может найти применение разработанная балансная защита.
- 7. Выполненные экспериментальные исследования комплекта защиты КБ позволили уточнить параметры отдельных органов разработанного устройства. Полученные результаты исследования показывают целесо-

образность выполнения в устройстве аналоговой защиты двух пороговых элементов. Один из них, уставка которого определяется из ус - ловия недопустимого уменьшения емкости конденсаторного ряда, дол - жен быть подключен к сглаживающему фильтру выпрямительного уст - ройства, имеющему большую постоянную времени. Это позволяет обеспечить высокое быстродействие защиты при устойчивых замыканиях в батарее и четкое срабатывание релейного органа при повышении налряжения на одном из конденсаторных рядов сверх допустимого.

- 8. Разработана методика определения надежности КБ, установленных в распределительных сетях с источниками высших гармоник. Предложенная методика позволяет производить оценку надежности для КБ, находящихся в изменяющихся условиях эксплуатации. При расчетах надежности целесообразно выделять виззаиные отказы КБ, обуслов ленные устойчивыми замыканиями в батарее, так как ущерб, связанный с этим видом отказов, может быть значительно большим, чем при отключениях, вызванных недопустимым повышением напряжения на од ном из конденсаторных рядов.
- 9. Применение предложенных устройств защиты и сигнализации позволяет своевременно выявить ненормальные режимы КБ и фильтрующих
 звеньев и производить их профилактический ремонт в то время, когда
 их отключение вызывает наименьший ущерб. Разработанные математи ческие модели, алгоритмы и программы для исследования режимов работы КБ и ФКУ, а также новые технические решения по совершенствованию средств релейной защиты и контроля состояния компенсирующих устройств приняты для использования в практике проектирования
 в Белорусском отделении института "Энергосетьпроект". Разработанный комплект защиты КБ установлен в опытную эксплуатацию на под станции IIO кВ "Брагин" РЭУ "Гомельэнерго".

ПУБЛИКАЦИИ ПО ТЕМЕ ДИССЕРТАЦИОННОЙ РАБОТЫ

- I. Вохан А.Н., Евминов Л.И. Устройство для защиты от повреждения конденсаторной батареи. Авторское свидетельство СССР № 60822I. БИ №19. 1978.
- 2. Бохан А.Н., Новаш В.И. Устройство для защиты от перегрузки батареи конденсаторов фильтро-компенсирующего блока. Авторское свидетельство СССР № 640392, БИ № 48, 1978.
- 3. Вохан А.Н. Перегрузка конденсаторов фильтрокомпенсирующих устройств и средства защиты. "Известия вузов СССР Энергетика".

- 1979 г., № 4. с. 101-104.
- 4. Новаш В.И., Бохан А.Н. Устройство для защиты конденсатора. Авторское свидетельство СССР № 688955, БИ № 36, 1979.
- 5. Бохан А.Н. Повышение надежности конденсаторных батарей в сетях с источниками высших гармоник. "Известия вузов СССР -Энергетика", 1979, № 8, с. 87-89.
- 6. Евминс в Л.И., Бохан А.Н., Лыков С.Д. Устройство для сигна лизации повреждения секций конденсаторов. Авторское свидетельство СССР № 712894. БИ № 4. 1980.

Александр Никожаевич БОХАН

РАЗРАБОТКА И ИССЛЕДОВАНИЕ СРЕДСТВ РЕЛЕЙНОЙ ЗАЩИТЫ И ПОВЫШЕНИЕ НАДЕЖНОСТИ КОНДЕНСАТОРНЫХ БАТАРЕЙ И ФИЛЬТРОНОМПЕНСИРУЮЩИХ УСТРОЙСТВ В СЕТЯХ С ИСТОЧНИКАМИ ВЫСШИХ ГАРМОНИК

05.I4.02 - Электрические станции (электрическая часть), сети и системы и управление ими

Автореферат диссертации на соискание ученой степени кандидата технических наук

Корректор Г.В. Ширкина

Подписано в печать 27 07 81 г. АТ 13541. Формат 60х84 1/16. Бумага т. # 2. Офс. печ. Усл. печ.л. 1,16. Уч.-изл. л. 0,91. Тир. 130. Зак. 1320 Бесплатно.