

Министерство образования Республики Беларусь

Учреждение образования «Гомельский государственный технический университет имени П. О. Сухого»

Кафедра «Электроснабжение»

П. В. Лычев

ОПТИМИЗАЦИЯ РЕЖИМОВ ЭНЕРГОСИСТЕМ

ПРАКТИКУМ по выполнению лабораторных работ для студентов специальности 1-43 01 02 «Электроэнергетические системы и сети» дневной формы обучения

Электронный аналог печатного издания

Рекомендовано к изданию научно-методическим советом энергетического факультета ГГТУ им. П. О. Сухого (протокол № 8 от 26.05.2020 г.)

Рецензент: доц. каф. «Автоматизированные электроприводы» ГГТУ им. П. О. Сухого канд. техн. наук, доц. *М. Н. Погуляев*

Лычев, П. В.

Л88 Оптимизация режимов энергосистем : практикум по выполнению лаборатор. работ для студентов специальности 1-43 01 02 «Электроэнергетические системы и сети» днев. формы обучения / П. В. Лычев. – Гомель : ГГТУ им. П. О. Сухого, 2021. – 17 с. – Систем. требования: РС не ниже Intel Celeron 300 МГц; 32 Мb RAM; свободное место на HDD 16 Mb; Windows 98 и выше; Adobe Acrobat Reader. – Режим доступа: https://elib.gstu.by. – Загл. с титул. экрана.

ISBN 978-985-535-458-2.

Представлены теоретические сведения, изложен порядок выполнения лабораторных работ, даны контрольные вопросы.

Для студентов специальности 1-43 01 02 «Электроэнергетические системы и сети» дневной формы обучения.

УДК 621.311.1(075.8) ББК 31.27я73

ISBN 978-985-535-458-2

- © Лычев П. В., 2021
- © Учреждение образования «Гомельский государственный технический университет имени П. О. Сухого», 2021

ОПТИМИЗАЦИЯ РЕЖИМОВ ЛИНИЙ СВЕРХВЫСОКОГО НАПРЯЖЕНИЯ ПО КРИТЕРИЮ МИНИМУМА СУММАРНЫХ ПОТЕРЬ АКТИВНОЙ МОЩНОСТИ

Цель работы: определение оптимального значения напряжения по критерию минимума суммарных потерь ΔP в линиях сверхвысокого напряжения (СВН).

Теоретические сведения

Линии СВН имеют номинальное напряжение 330–750 кВ и выполняются преимущественно воздушными.

Потери активной мощности в них состоят из нагрузочных $\Delta P_{_{\rm H}}$ и потерь на корону $\Delta P_{_{\rm K}}$:

$$\Delta P = \Delta P_{\rm H} + \Delta P_{\rm K} \,. \tag{1.1}$$

Нагрузочные потери можно оценить по формуле

$$\Delta P_{\rm H} = \frac{S^2}{U^2} R_{\rm J}. \tag{1.2}$$

Передаваемая по линии мощность S может быть выражена в долях α от натуральной мощности $P_{\mbox{\tiny HaT}}$:

$$S = aP_{\text{\tiny Har}}.$$

При этом натуральная мощность определяется выражением

$$P_{\text{\tiny HAT}} = \frac{U_{\text{\tiny HOM}}^2}{\sqrt{x_0/b_0}}.$$

Потери мощности на корону можно определить по формуле

$$\Delta P_{K} = \Delta p_{VK} l k_{U}, \qquad (1.3)$$

где $\Delta p_{\rm y.k}$ — удельные потери при номинальном напряжении, зависящие от вида погоды [3, табл. 3.10]; $k_{\rm U}$ — коэффициент, учитывающий влияние напряжения на $\Delta p_{\rm y.k}$, если фактическое напряжение в линии отличается от номинального.

$$k_U = 6.88 \left(\frac{U}{U_{\text{HOM}}}\right)^2 - 5.88 \frac{U}{U_{\text{HOM}}}$$

Программа работы

Для заданного преподавателем варианта линии СВН, нагрузки и вида погоды найти оптимальное напряжение по критерию минимума суммарных ΔP из следующего ряда значений напряжений:

$$-$$
 для $U_{\text{ном}}=330\ \text{кB}-300;\ 315;\ 330;\ 345;\ 360\ \text{кB};$ $-$ для $U_{\text{ном}}=750\ \text{кB}-720;\ 735;\ 750;\ 765;\ 780\ \text{кB}.$

Пример исходных данных:

- $-U_{\text{\tiny HOM}} = 330 \text{ кB};$
- $-2 \times AC-300/39$;
- -L = 180 км;
- $-\alpha = 0.2$ и 0.4;
- хорошая погода и дождь.

- 1. Свойства режима натуральной мощности.
- 2. От каких факторов зависят потери мощности на корону?
- 3. Виды погоды для оценки потерь мощности на корону.
- 4. Как влияет на реактивную мощность в линии режим, когда по ней передается мощность меньше $P_{\rm hat}$?

ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ СРЕДСТВ РЕГУЛИРОВАНИЯ РЕАКТИВНОЙ МОЩНОСТИ НА РЕЖИМНЫЕ ПАРАМЕТРЫ СИСТЕМООБРАЗУЮЩЕЙ СЕТИ

Цель работы: приобрести навыки по использованию возможностей средств регулирования реактивной мощности для управления режимом в системообразующей сети с целью снижения потерь активной мощности.

Теоретические сведения

К средствам генерации и регулирования реактивной мощности, которые существенно могут повлиять на режим реактивной мощности в системообразующей сети, можно отнести:

- генераторы крупных электростанций;
- шунтирующие реакторы;
- линии электропередачи.

Генераторы БелАЭС, которые должны постоянно работать в режиме выдачи активной мощности близкой к $P_{\text{ном}}$, с точки зрения регулирования реактивной мощности будут работать по линии 23 [2, рис. 13.12]. При этом выдаваемая ими реактивная мощность равна нулю в точке 2 и увеличивается до точки 3, соответствующей работе генератора в номинальном режиме. При некотором небольшом снижении выдаваемой активной мощности генераторы БелАЭС могут дополнительно увеличить выдаваемую реактивную мощность (линия 34).

Электростанции типа ГРЭС и ТЭЦ, работающие на газе, являются более маневренными как по активной, так и по реактивной мощности. Их работа возможна по всем линиям характеристики регулирования реактивной мощности [2, рис. 13.12]. Следует отметить, что работа генераторов по линиям 2–1–6 нежелательна и допускается в исключительных случаях.

Линии электропередачи в зависимости от передаваемой мощности могут быть как источниками, так и потребителями реактивной мощности. Их режим зависит от соотношения зарядной мощности Q_b и потерь реактивной мощности ΔQ_{π} . Чаще всего линии электропередачи в системообразующих сетях работают в режиме передаваемой

мощности меньшей натуральной и поэтому являются результирующим источником реактивной мощности. Подробно вопросы регулирования реактивной мощности линиями электропередачи рассмотрены в [2, с. 578–580].

Шунтирующие реакторы могут только потреблять из сети реактивную мощность. Их устанавливают в сетях 330 кВ и выше. Они выпускаются управляемыми и неуправляемыми по реактивной мощности. Подробно вопросы регулирования реактивной мощности шунтирующих реакторов рассмотрены в [2, с. 587–589].

Программа работы

Для заданной схемы системообразующей сети, параметров ее элементов и режимных параметров необходимо вручную и по программному комплексу RastrWin рассчитать следующие режимные параметры, подлежащие анализу:

- потоки реактивной мощности на участках сети;
- напряжения в узлах;
- потери активной мощности в каждом элементе и в сети в целом.

Исходя из имеющихся средств регулирования реактивной мощности и их возможностей, рассмотреть различные варианты применения средств регулирования Q для максимально возможного снижения суммарных потерь активной мощности в сети.

- 1. Какие допустимые повышения напряжения сверх номинального в сетях 330 и 750 кВ?
- 2. От каких факторов зависят потери активной мощности в линиях СВН?
- 3. На что надо воздействовать, чтобы изменить реактивную мощность генератора?
- 4. Каков возможный диапазон реактивной мощности генераторов БелАЭС?
- 5. Назовите примеры подстанций сети Белэнерго, где установлены шунтирующие реакторы.
- 6. В каких режимах работы линий электропередачи целесообразно применение шунтирующих реакторов?

ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ РАССОГЛАСОВАНИЯ КОЭФФИЦИЕНТОВ ТРАНСФОРМАЦИИ ПАРАЛЛЕЛЬНО РАБОТАЮЩИХ ТРАНСФОРМАТОРОВ НА РЕЖИМНЫЕ ПАРАМЕТРЫ СИСТЕМООБРАЗУЮЩЕЙ СЕТИ

Цель работы: оценка влияния рассогласования коэффициентов трансформации трансформаторов на уровни напряжения, режим реактивной мощности и потери активной мощности в системообразующей сети.

Теоретические сведения

При включении на параллельную работу трансформаторов с разными коэффициентами трансформации напряжения на их вторичных обмотках будут различными $U_1^{\rm B}$ и $U_2^{\rm B}$. Разность вторичных напряжений вызывает прохождение через трансформаторы уравнительной мощности:

$$\underline{S}_{ ext{yp}} = \frac{U_1^{ ext{B}} - U_2^{ ext{B}}}{\underline{Z}_{ ext{T}\Sigma}} U_{ ext{HOM}},$$

где $Z_{\scriptscriptstyle {
m T}\Sigma}$ – суммарное сопротивление обмоток трансформаторов, включенных в замкнутый контур.

При протекании уравнительной мощности по сопротивлениям обмоток замкнутого контура в них теряется активная и реактивная мощность. Так как $X_{{}_{\mathsf{T}\Sigma}}\gg R_{{}_{\mathsf{T}\Sigma}}$, то трансформаторы в данном режиме потребляют значительную реактивную мощность и небольшую активную. Таким образом, параллельно работающие трансформаторы с рассогласованными коэффициентами трансформации могут рассматриваться как устройства, потребляющие из сети избытки реактивной мощности, т. е. выполняют функцию, например, шунтирующего реактора.

Изменение суммарного коэффициента рассогласования трансформаторов в итоге приводит к изменению распределения мощностей в линиях, примыкающих к данному узлу, а значит потерь мощности в них и напряжения в узлах.

Программа работы

Возможный вариант предлагаемой преподавателем схемы сети и исходных данных приведен на рис. 3.1.

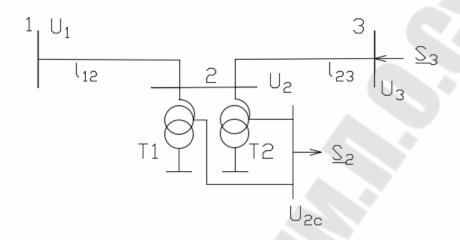


Рис. 3.1. Схема сети к лабораторной работе № 3

Заданы следующие исходные данные:

- марки проводов и длины линий 12 и 23;
- марки трансформаторов и характеристики устройств РПН $(\pm n \times \delta U_{\rm cr}\%);$
 - характеристики узлов нагрузок: U_1 ; \underline{S}_2 ; \underline{S}_3 ;
 - вид погоды.

Вручную и используя программный комплекс RastrWin, выполнить электрический расчет сети для следующих случаев:

- коэффициенты трансформации обмоток ВН и СН трансформаторов одинаковы $k_{_{\rm T}1}=k_{_{\rm T}2}=k_{_{\rm THOM}}=\frac{U_{_{\rm B.HOM}}}{U_{_{\rm C.HOM}}};$

коэффициенты трансформации разные (два случая).
 При выполнении ручного расчета сделать не менее двух итераций.
 Результатами расчета, подлежащими анализу, должны быть:

- потоки реактивной мощности на участках сети;
- потери активной мощности в линиях, включающие нагрузочные потери и на корону;
 - нагрузочные потери активной мощности в трансформаторах;
 - суммарные потери активной мощности;
 - напряжение в узлах U_2 ; U_3 ; U_{2c} .

Сделать сравнительный анализ полученных результатов. Оценить целесообразность, эффективность и техническую допустимость режимов рассогласования коэффициентов трансформации.

- 1. Какие недостатки присущи параллельной работе трансформаторов?
- 2. Какие отрицательные последствия параллельной работы трансформаторов с разными коэффициентами трансформации?
- 3. От чего зависит уравнительный ток, протекающий по обмоткам трансформатора, при разных коэффициентах трансформации?
- 4. С какими положительными последствиями для сети связан режим параллельной работы трансформаторов с разными коэффициентами трансформации?

ОПТИМИЗАЦИЯ РЕЖИМОВ ПИТАЮЩИХ ЗАМКНУТЫХ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ СЕТЕЙ

Цель работы: приобретение навыков по применению методов и средств для приведения естественного распределения мощностей в замкнутых сетях к экономичному.

Теоретические сведения

Основные соотношения, характеризующие распределение мощностей в замкнутом контуре, приведены в [2, § 14.3]. При этом естественное распределение мощностей для замкнутой сети [2, рис. 14.8] определяется формулой (14.11) и зависит от полных мощностей узлов нагрузки и полных сопротивлений участков замкнутого контура. Экономичным распределением мощностей является такое, которое соответствует минимуму потерь активной мощности в замкнутом контуре. Оно определяется для той же замкнутой сети [2, рис. 14.8] формулой (14.14), т. е. зависит от полных мощностей узлов нагрузки и только от активных сопротивлений участков замкнутого контура. Заметим, что в однородной замкнутой сети естественное распределение мощностей совпадает с экономичным, а в неоднородной не совпадает.

Принципы приведения распределения мощностей в неоднородных замкнутых сетях к экономичному рассмотрены в [2, § 14.4].

Программа работы

Для заданной преподавателем схемы замкнутой сети и ее параметров найти естественное и экономичное распределение мощностей.

Для каждого режима распределения мощностей рассчитать потери активной мощности, сделать сравнительный анализ результатов.

Наметить пути приведения распределения мощностей к экономичному.

Контрольные вопросы

1. Какая замкнутая сеть называется однородной или неоднородной?

- 2. Почему в неоднородной сети естественное распределение мощностей не совпадает с экономичным?
- 3. Что понимается под экономичным распределением мощностей?
 - 4. Назовите пути приведения неоднородной сети к однородной.

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОПТИМАЛЬНОЙ ЗАГРУЗКИ ТРАНСФОРМАТОРОВ

Цель работы: определение оптимальной загрузки трансформаторов распределительных сетей по критериям минимума суммарных потерь активной мощности и потерь электроэнергии.

Теоретические сведения

Под оптимальной понимается величина, соответствующая принятому критерию оптимальности. В данной работе оптимальный уровень загрузки трансформаторов определим по критериям минимума суммарных потерь активной мощности $k_{\Delta P}$ и суммарных потерь электроэнергии $k_{\Delta W}$.

$$\Delta P_{\rm T} = \Delta P_{\rm X.T} + \Delta P_{\rm H.T} = \Delta P_{\rm X} + \Delta P_{\rm K} \left(\frac{S}{S_{\rm HOM}}\right)^2. \tag{5.1}$$

Отношение мощности нагрузки S к номинальной мощности трансформатора $S_{\text{ном}}$ называется коэффициентом загрузки трансформатора k_3 .

В [1] получено, что в соответствии с формулой (5.1) оптимальный уровень загрузки трансформатора по критерию минимума суммарных потерь активной мощности $k_{\Lambda P}$ определяется по формуле

$$k_{\Delta P} = \sqrt{\frac{\Delta P_{x}}{\Delta P_{K}}}.$$
 (5.2)

По методу времени максимальных потерь τ суммарные потери электроэнергии в трансформаторе определяются следующей формулой:

$$\Delta W_{\rm T} = \Delta P_{\rm x} T + \Delta P_{\rm K} \left(\frac{S_{\rm H.6}}{S_{\rm HOM}}\right)^2 \tau. \tag{5.3}$$

Исходя из нее в [1] получено, что коэффициент оптимальной загрузки трансформатора по критерию минимума суммарных потерь электроэнергии $k_{_{\Lambda W}}$ находится по формуле

$$k_{\Delta W} = \sqrt{\frac{\Delta P_{\rm x} T}{\Delta P_{\rm x} \tau}}.$$
 (5.4)

Программа работы

Для заданных преподавателем марок трансформаторов разных лет выпуска и исполнений найти коэффициент оптимальной их загрузки по критериям $k_{\Delta P}$ и $k_{\Delta W}$.

Сделать анализ полученных результатов и оценку на предмет экономической целесообразности и технической допустимости таких загрузок трансформаторов.

Оценить потери активной мощности и электроэнергии в трансформаторах при оптимальной и технически допустимой загрузке.

Пример исходных данных:

- для определения $k_{\Delta P}$ TM-63/10; $\Delta P_{\rm x} = 265$ BT; $\Delta P_{\rm g} = 1470$ BT;
- для определения $k_{\Delta W}$ дополнительно значения времени использования наибольшей нагрузки $T_{\rm H0} = 2500;\ 3000\ \rm y.$

- 1. По каким критериям можно оценить оптимальную загрузку трансформаторов?
- 2. Формулы определения коэффициентов оптимальной загрузки трансформаторов по разным критериям.
- 3. Какой из коэффициентов оптимальной загрузки трансформаторов больше: $k_{\Delta P}$ или $k_{\Delta W}$?
 - 4. В трансформаторах старых или новых лет выпуска $k_{_{\! \Delta P}}$ больше?

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОПТИМАЛЬНОЙ ЗАГРУЗКИ ПРОСТЕЙШЕЙ ЭЛЕКТРИЧЕСКОЙ СЕТИ

Цель работы: определение оптимальной загрузки электрической сети по критерию минимума суммарных потерь электроэнергии.

Теоретические сведения

В качестве примера рассмотрим электрическую сеть, состоящую из последовательно включенных линии и трансформатора. Потери электроэнергии в этой сети на основе метода времени максимальных потерь т рассчитываются по формуле:

$$\Delta W = \Delta W_{\text{X.T}} + \Delta W_{\text{H.T}} + \Delta W_{\text{H.T}} = \Delta P_{\text{X.T}} T + \Delta P_{\text{K}} \left(\frac{S_{\text{H.O}}}{S_{\text{HOM}}} \right)^2 \tau + \frac{S_{\text{H.O}}^2}{U^2} R_{\text{JI}} \tau. \quad (6.1)$$

Оптимальная загрузка сети, как показано в [1], определяется следующим выражением:

$$k_{\Delta W} = \sqrt{\frac{\Delta P_{x}T}{\Delta P_{\kappa}\tau + \frac{S_{\text{HOM}}^{2}}{U^{2}}R_{\pi}\tau}}.$$
(6.2)

Программа работы

Для заданных преподавателем характеристик трансформатора и линии и по их справочным и расчетным параметрам определить оптимальную загрузку сети по критерию $k_{_{\Lambda W}}$.

При оптимальной загрузки сети найти потери электроэнергии и рассчитать структуру потерь в ней.

Оценить соотношение потерь холостого хода в трансформаторе $\Delta W_{\text{хт}}$ с общими нагрузочными потерями в трансформаторе $\Delta W_{\text{н.т}}$ и линии $\Delta W_{\text{н.л}}$.

Пример исходных данных:

- трансформатор ТМ-100/10;
- линия AC-50/8; L = 6 км;
- нагрузка $T_{\rm H \ddot{0}}$ = 2500; 3000 ч.

- 1. При всех равных условиях коэффициент $k_{\Delta W}$ больше для трансформатора или для сети?
 - 2. Как влияет $T_{\text{нб}}$ на коэффициент $k_{\Delta W}$ сети?
- 3. При всех других равных условиях коэффициент $k_{\Delta W}$ меньше в линии с проводом AC-70/11 или AC-95/16?

Литература

- 1. Федин, В. Т. Основы проектирования энергосистем : учеб. пособие : в 2 ч. / В. Т. Федин, М. И. Фурсанов. Минск : БНТУ, 2010. Ч. 1. 322 с.
- 2. Поспелов, Г. Е. Электрические системы и сети : учебник / Г. Е. Поспелов, В. Т. Федин, П. В. Лычев. Минск : Технопринт, 2004.-720 с.
- 3. Справочник по проектированию электрических сетей / под ред. Д. Л. Файбисовича. 3-е изд., перераб. и доп. М. : ЭНАС, 2009. 392 с.

Содержание

Лабораторная работа № 1. Оптимизация режимов линий	
сверхвысокого напряжения по критерию минимума суммарных	
потерь активной мощности	3
Лабораторная работа № 2. Исследование влияния средств	
регулирования реактивной мощности на режимные параметры	
системообразующей сети	5
Лабораторная работа № 3. Исследование влияния рассогласования	
коэффициентов трансформации параллельно работающих	
трансформаторов на режимные параметры	
системообразующей сети	7
Лабораторная работа № 4. Оптимизация режимов питающих	
замкнутых электрических сетей	. 10
Лабораторная работа № 5. Определение оптимальной загрузки	
трансформаторов	. 12
Лабораторная работа № 6. Определение оптимальной загрузки	
простейшей электрической сети	. 14
Литература	. 16
A 7 A	

Учебное издание

Лычев Петр Васильевич

ОПТИМИЗАЦИЯ РЕЖИМОВ ЭНЕРГОСИСТЕМ

Практикум по выполнению лабораторных работ для студентов специальности 1-43 01 02 «Электроэнергетические системы и сети» дневной формы обучения

Электронный аналог печатного издания

 Редактор
 Н. В. Гладкова

 Компьютерная верстка
 И. П. Минина

Подписано в печать 30.03.21. Формат 60х84/₁₆. Бумага офсетная. Гарнитура «Таймс». Ризография. Усл. печ. л. 1,16. Уч.-изд. л. 0,74. Изд. № 25. http://www.gstu.by

Издатель и полиграфическое исполнение Гомельский государственный технический университет имени П. О. Сухого. Свидетельство о гос. регистрации в качестве издателя печатных изданий за № 1/273 от 04.04.2014 г. пр. Октября, 48, 246746, г. Гомель