

ПРИМЕР РАСЧЕТА СЕТИ

Исходные данные

Требуется выбрать и рассчитать районную электрическую сеть для электроснабжения трех новых узлов нагрузки $S_{н1}$, $S_{н2}$ и $S_{н3}$ от узловой подстанции с автотрансформаторами АТ напряжением 220/110 кВ. Расчетные максимальные мощности узлов нагрузки и расположение их относительно центра питания указаны на рис. П.1. В состав каждого узла нагрузки входят потребители всех категорий по надежности электроснабжения. Число часов наибольшей нагрузки $T_{max}=5500$ ч.

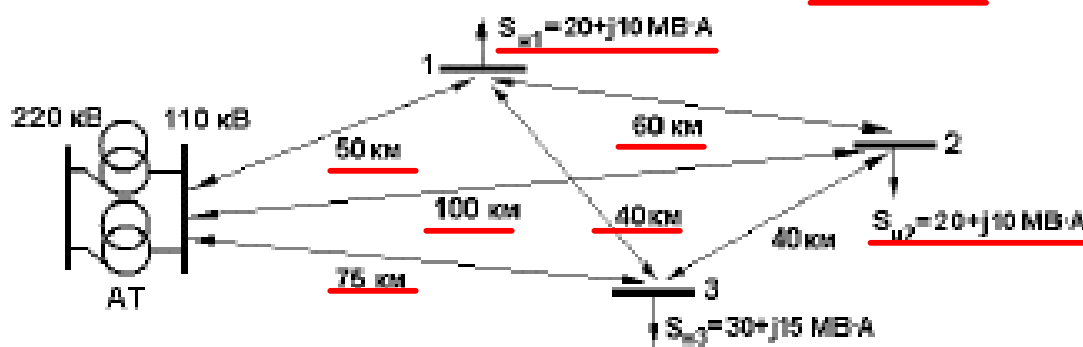


Рис. П.1. Расположение центра питания и узлов нагрузки

1. Выбор конфигурации сети

Для заданного расположения центра питания и нагрузок рассмотрим пять вариантов электрической сети:

- кольцевую сеть ($AT-S_{н1}-S_{н2}-S_{н3}-AT$) с суммарной длиной линий в одноцепном исполнении $L_{\Sigma}=50+60+40+70=225$ км;
- магистральную сеть ($AT-S_{н1}-S_{н3}-S_{н2}$) с суммарной длиной линий в одноцепном исполнении $L_{\Sigma}=2(50+40+40)=260$ км;
- радиальную сеть ($AT-S_{н1}$, $AT-S_{н2}$, $AT-S_{н3}$) с суммарной длиной линий в одноцепном исполнении $L_{\Sigma}=2(50+100+75)=450$ км;
- радиально-магистральную сеть ($AT-S_{н1}-S_{н2}$ и $AT-S_{н3}$) с суммарной длиной линий в одноцепном исполнении $L_{\Sigma}=2(50+60+75)=370$ км.
- радиально-магистральную сеть ($AT-S_{н3}-S_{н2}$ и $AT-S_{н1}$) с суммарной длиной линий в одноцепном исполнении $L_{\Sigma}=2(75+40+50)=330$ км.

Видно, что с позиций минимальной суммарной длины линий экономически целесообразной оказывается кольцевая сеть, принципиальная схема которой показана на рис П.2,а.

Минимальная длина линий не всегда является определяющим критерием для выбора конфигурации сети. Кроме того необходимо учитывать сечение проводов, загруженность линий, перетоки мощности обратно к источнику и другие факторы. Поэтому вариант имеющий сравнимую длину линий также может быть принят для расчета.

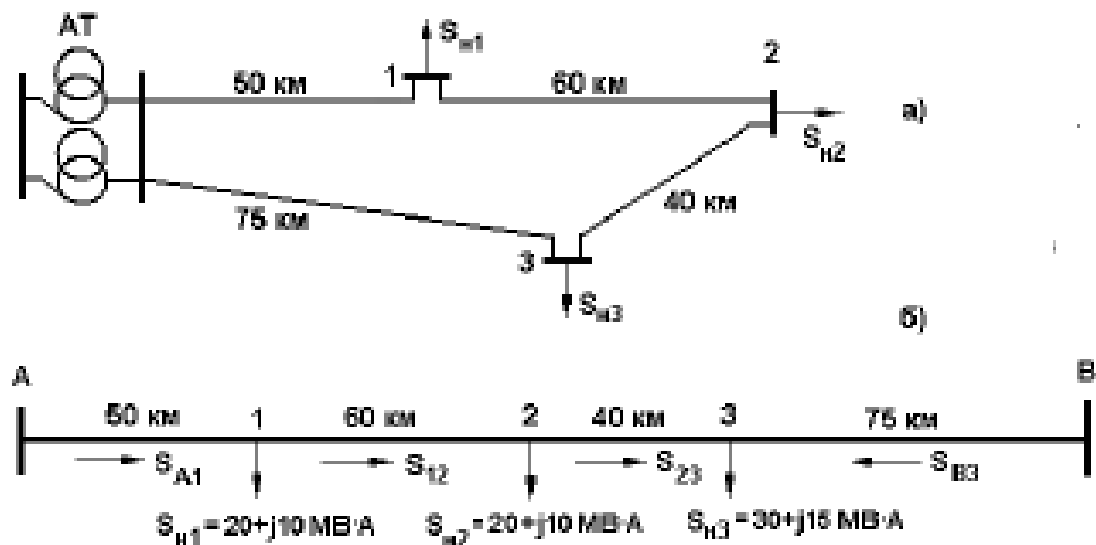


Рис. П.2. Принципиальная схема кольцевой сети (а) и ее представление сетью с двухсторонним питанием (б)

2. Выбор напряжения сети

Номинальное напряжение линии определяется ее длиной и активной мощностью, передаваемой по линии. Длины линий известны. Потокораспределение в сети найдем в предположении, что сеть однородная. Представим кольцевую схему сетью с двухсторонним питанием от источников A и B (рис. П.2,б). В соответствии с выражением (4.33) мощность, протекающая по головному участку $A1$, составляет

$$\begin{aligned} S_{A1} &= \sum_{i=1}^3 P_i L_{iB} / L_{AB} + j \sum_{i=1}^3 Q_i L_{iB} / L_{AB} = \\ &= (20 \cdot 175 + 25 \cdot 115 + 15 \cdot 75) / 225 + j(10 \cdot 175 + 10 \cdot 115 + 15 \cdot 75) / 225 = \\ &= 35,8 + j17,9 \text{ МВ} \cdot \text{А} \end{aligned}$$

Мощности остальных участков электрической сети найдем по первому закону Кирхгофа, предварительно задавшись направлениями мощностей (рис. П.2,б),

$$S_{12} = S_{A1} - S_{B1} = 35,8 + j17,9 - 20 - j10 = 15,8 + j7,9 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{23} = S_{12} - S_{B2} = 15,8 + j7,9 - 20 - j10 = -4,2 - j2,1 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{B3} = -S_{23} + S_{B3} = 4,2 + j2,1 + 30 + j15 = 34,2 + j17,1 \text{ МВ} \cdot \text{А}.$$

Видно, что на участке 23 мощность течет в направлении, противоположном предварительно выбранному направлению.

Альтернативным вариантом расчета мощностей является **составление и решение системы уравнений по первому и второму законам Кирхгофа**, не используя формулы для кольцевой сети.

Исходя из напряжений, имеющихся в центре питания, районная сеть может быть выполнена напряжением 110 или 220 кВ. Для выбора напряжения электрической сети воспользуемся формулой Стилла (9.1). Напряжение участка сети $A1$ составляет

$$U_{\text{ном } A1} = 4,34 \sqrt{L + 0,016P} = 4,34 \sqrt{50 + 0,016 \cdot 35800} = \underline{108,3 \text{ кВ}}.$$

Аналогично рассчитываем напряжения для других участков сети:

$$U_{\text{ном } 12} = \underline{76,8 \text{ кВ}}, \quad U_{\text{ном } 23} = \underline{44,9 \text{ кВ}}, \quad U_{\text{ном } B3} = \underline{108,3 \text{ кВ}}.$$

Очевидно, что для проектируемой сети следует принять номинальное напряжение $U_{\text{ном}} = \underline{110 \text{ кВ}}$.

3. Выбор сечения проводов

Выбор сечений проводов воздушных линий электропередачи выполним по экономической плотности тока j_e . Для этого определим полную мощность и ток, протекающие по каждой линии в нормальном режиме работы электрической сети.

Полная мощность и ток линии в линии А1 составляют

$$S_{A1} = \sqrt{P_{A1}^2 + Q_{A1}^2} = \sqrt{35,8^2 + 17,9^2} = 40 \text{ МВ}\cdot\text{А},$$

$$I_{A1} = S_{A1} \cdot 10^3 / \sqrt{3} U_{ном} = 40 \cdot 10^3 / 1,73 \cdot 110 = 210 \text{ А}.$$

Для других линий электрической сети:

- $S_{12} = 17,7 \text{ МВ}\cdot\text{А}, I_{12} = 93 \text{ А};$
- $S_{32} = 4,7 \text{ МВ}\cdot\text{А}, I_{32} = 25 \text{ А};$
- $S_{B3} = 38,2 \text{ МВ}\cdot\text{А}, I_{B3} = 200 \text{ А}.$

В соответствии с табл. 9.2 при $T_{ном} > 5000$ ч экономическая плотность тока $j_e = 1,0 \text{ А}/\text{мм}^2$. Экономические сечения каждой линии составляют:

- $F_{A1} = I_{A1} / j_e = 210 / 1 = 210 \text{ мм}^2;$
- $F_{12} = 93 \text{ мм}^2;$
- $F_{32} = 25 \text{ мм}^2;$
- $F_{B3} = 200 \text{ мм}^2.$

Полученные сечения округляем до ближайших стандартных сечений и принимаем для линий сталеалюминиевые провода следующих марок:

- для линий А1 и В3 – АС185;
- для линии 12 – АС95;
- для линии 32 – АС25

Выполним проверку выбранных сечений по техническим ограничениям.

Для воздушных линий напряжением 110 кВ минимальное сечение по условиям потерь на корону составляет 70 мм^2 . Следовательно, для линии 32 следует принять провод марки АС70.

Условию механической прочности (9.13) удовлетворяют все выбранные сечения, поскольку минимальное по механической прочности сечение сталеалюминиевых проводов составляет 35 мм^2 .

Согласно [1] допустимые длительные токи для выбранных сечений имеют следующие значения:

- $I_d = 265 \text{ А}$ (АС70);
- $I_d = 330 \text{ А}$ (АС95);
- $I_d = 510 \text{ А}$ (АС185).

Для проверки выбранных сечений по допустимому нагреву (допустимому длительному току) рассмотрим в соответствии с рекомендациями п. 9.3 два расчетных режима:

- аварийное или плановое отключение головного участка А1;
- аварийное или плановое отключение головного участка В3.

При отключении участка А1 полные мощности и токи, протекающие по оставшимся в работе линиям, составляют

$$S_{B3} = S_{H1} + S_{H2} + S_{H3} =$$

$$= \sqrt{(20 + 20 + 30)^2 + (10 + 10 + 15)^2} = 78,3 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{32} = S_{H1} + S_{H2} = 44,8 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{21} = S_{H1} = 22,4 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$I_{B3} = S_{A3} \cdot 10^3 / \sqrt{3} U_{ном} = 78,3 \cdot 10^3 / 1,73 \cdot 110 = 411 \text{ А} < I_{\text{д}} = 510 \text{ А};$$

$$I_{32} = 235 \text{ А} < I_{\text{д}} = 265 \text{ А};$$

$$I_{21} = 118 \text{ А} < I_{\text{д}} = 330 \text{ А}.$$

При отключении головного участка В3 полные мощности и токи, протекающие по оставшимся в работе линиям, составляют

$$S_{A1} = S_{H1} + S_{H2} + S_{H3} = 78,3 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{12} = S_{H2} + S_{H3} = 55,9 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{23} = S_{H3} = 33,5 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$I_{A1} = 411 \text{ А} < I_{\text{д}} = 510 \text{ А};$$

$$I_{12} = 294 \text{ А} < I_{\text{д}} = 330 \text{ А};$$

$$I_{23} = 176 \text{ А} < I_{\text{д}} = 265 \text{ А}.$$

Все выбранные сечения удовлетворяют условию допустимого нагрева длительным током.

Параметры воздушных линий электропередачи с проводами выбранных сечений занесены в табл. П.1.

Параметры r_0 , x_0 и b_0 приняты в соответствии со справочными данными. Параметры R , X и B рассчитаны по выражениям (2.3), (2.7) и (2.11) соответственно. Зарядная мощность линий рассчитана по выражению (2.12)

Таблица П.1

Линия	Провод	r_0 Ом/км	x_0 Ом/км	$b_0 \cdot 10^{-6}$, См/км	L , км	R , Ом	X , Ом	$B \cdot 10^{-6}$, См	Q_c , Мвар
A1	АС185	0,16	0,41	2,75	50	8	20,5	138	1,67
12	АС95	0,31	0,43	2,61	60	18,6	17,2	157	1,9
23	АС70	0,43	0,44	2,55	40	17,2	17,6	102	1,23
В3	АС185	0,16	0,41	2,75	75	12	30,8	206	2,49

$$Q_{cA1} = U_{ном}^2 B = 110^2 \cdot 138 \cdot 10^{-6} = 1,67 \text{ Мвар};$$

$$Q_{c12} = 1,9 \text{ Мвар};$$

$$Q_{c23} = 1,23 \text{ Мвар};$$

$$Q_{cB3} = 2,49 \text{ Мвар}.$$

4. Выбор трансформаторов

В соответствии с исходными данными в состав нагрузок $S_{н1}$, $S_{н2}$ и $S_{н3}$ входят потребители всех категорий по надежности электроснабжения. Поэтому на каждой подстанции принимаем к установке 2 трансформатора. Мощность трансформаторов на подстанциях выбираем по выражению (9.41) при $k_n=1,4$

$$S_{т\text{ ном}} \geq S_n/1,4.$$

Для потребителей с одинаковыми нагрузками $S_{н1}=S_{н2}=22,4$ МВ·А номинальные мощности трансформаторов составят

$$S_{т\text{ ном}} \geq 22,4/1,4=15,7 \text{ МВ·А.}$$

Принимаем к установке трансформаторы типа ТДН-16000/110.

Для потребителя с нагрузкой $S_{н3}=33,5$ МВ·А номинальная мощность одного трансформатора составит

$$S_{т\text{ ном}} > 33,5/1,4=23,5 \text{ МВ·А.}$$

Принимаем к установке 2 трансформатора типа ТРДН-25000/110.

Справочные и расчетные параметры выбранных трансформаторов занесем в табл. П.2.

Таблица П.2.

Трансформатор	$S_{т\text{ ном}}$ кВ·А	$U_{вн}$ кВ	$U_{ср}$ кВ	ΔP_x кВт	$\Delta P_{св}$ кВт	$\mu_{ср}$ %	I_x %	ΔQ_x квар	R_t Ом	X_t Ом
ТДН-16000/110	16000	115	10,5	18	85	10,5	0,7	112	4,4	86,8
ТРДН-25000/110	25000	115	11	25	120	10,5	0,65	163	2,5	55,5

Параметры $S_{т\text{ ном}}$, $U_{вн}$, $U_{ср}$, ΔP_x , $\Delta P_{св}$, $\mu_{ср}$ и I_x приняты в соответствии со справочными данными. Параметры R_t , X_t и ΔQ_x рассчитаны по выражениям (2.19), (2.22) и (2.26) соответственно.

Для трансформатора ТДН-16000/110

$$R_t = \Delta P_x U_{вн}^2 10^3 / S_{т\text{ ном}}^2 = 85 \cdot 115^2 \cdot 10^3 / 16000^2 = 4,4 \text{ Ом};$$

$$X_t = \mu_{ср} \% U_{вн}^2 10^3 / 100 S_{т\text{ ном}} = 10,5 \cdot 115^2 \cdot 10^3 / 100 \cdot 16000 = 86,8 \text{ Ом};$$

$$\Delta Q_x = I_x \% S_{т\text{ ном}} / 100 = 0,7 \cdot 16000 / 100 = 112 \text{ квар.}$$

Для трансформатора ТРДН-25000/110:

- $R_t = 2,5$ Ом;
- $X_t = 55,5$ Ом;
- $\Delta Q_x = 163$ квар.

Отметим, что для трансформатора ТРДН-25000/110 с расщепленными обмотками низшего напряжения сопротивления R_t и X_t определены для случая, когда эти расщепленные обмотки работают параллельно. В случае раздельной работы этих обмоток сопротивление каждой обмотки, в соответствии с (2.31), будет в 2 раза больше $R_t' = R_t'' = 2R_t$, $X_t' = X_t'' = 2X_t$.

После выбора номинального напряжения сети, сечений проводов воздушных линий и трансформаторов на подстанциях принципиальная схема электрической сети будет иметь вид, показанный на рис. П.3.

5. Определение нагрузок узлов

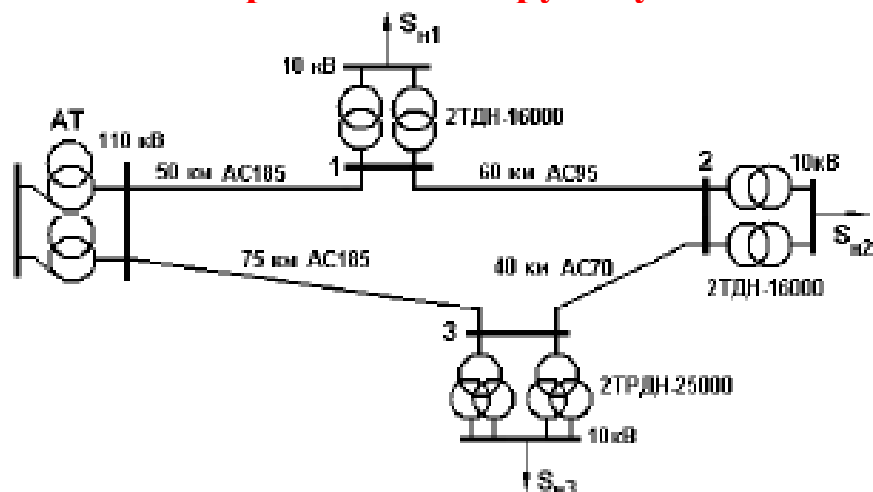


Рис. П.3. Принципиальная схема электрической сети

Схема замещения 1-го узла нагрузки электрической сети, приведенной на рис. П.3, имеет вид, показанный на рис. П.4.

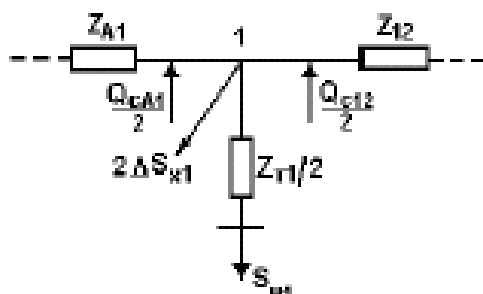


Рис. П.4. Схема замещения 1-го узла электрической сети

Расчетная нагрузка этого узла в соответствии с выражениями (4.1), (2.29,а) и (2.30,а) составит

$$P_1 = P_{n1} + 2\Delta P_{x1} + \Delta P_{x1} S_{n1}^2 / 2S_{\text{ном}}^2 =$$

$$= 20 + 2 \cdot 0,018 + 0,085 \cdot 22,4^2 / 2 \cdot 16^2 = 20,12 \text{ МВт};$$

$$Q_1 = Q_{n1} + 2\Delta Q_{x1} + u_k \% S^2 / 2 \cdot 100 S_{\text{ном}} - (Q_{CA1} + Q_{C12}) / 2 =$$

$$= 10 + 2 \cdot 0,112 + 10,5 \cdot 22,4^2 / 2 \cdot 100 \cdot 16 - (1,67 + 1,9) / 2 = 10,085 \text{ Мвар}.$$

Расчетные нагрузки узлов 2 и 3 определяются аналогично:

- $P_2 = 20,12 \text{ МВт}; Q_2 = 10,305 \text{ Мвар};$
- $P_3 = 30,16 \text{ МВт}; Q_3 = 15,82 \text{ Мвар}.$

После определения расчетных нагрузок узлов 1, 2 и 3 схема замещения электрической сети будет иметь вид, показанный на рис. П.5.

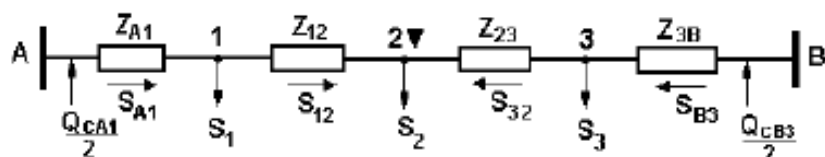


Рис. П.5. Схема замещения электрической сети

6. Расчет установившегося режима сети

Альтернативным вариантом расчета установившегося режима является расчет потенциалов. Уравнение для потенциалов узлов составляют методом узловых потенциалов и решают методом итераций. Затем вычисляют токи и мощности.

В результате расчета установившегося режима электрической сети определяются:

- точное потокораспределение в сети;
- напряжения в узлах сети для оценки качества напряжения и необходимости его регулирования.

Предварительное потокораспределение в сети найдем без учета потерь мощности. Для определения мощностей, протекающих по головным участкам $A1$ и $B3$, воспользуемся выражением (4.29)

$$\begin{aligned} S_{A1} &= (S_1 Z_{1B}^* + S_2 Z_{2B}^* + S_3 Z_{3B}^*) / Z_{AB}^* = \\ &= ((20,12 + j10,085)(47,8 - j65,6) + (20,12 + j10,305)(29,2 - j48,4) + \\ &+ (30,16 + j15,82)(12 - j30,8)) / (55,8 - j86,1) = 37,27 + j17,18 \text{ МВ} \cdot \text{А}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} S_{B3} &= (S_3 Z_{3A}^* + S_2 Z_{2A}^* + S_1 Z_{1A}^*) / Z_{AB}^* = \\ &= ((30,16 + j15,82)(43,8 - j55,3) + (20,12 + j10,305)(26,6 - j37,7) + \\ &+ (20,12 + j10,085)(8 - j20,5)) / (55,8 - j86,1) = 33,13 + j19,03 \text{ МВ} \cdot \text{А}. \end{aligned}$$

Для проверки правильности выполненного расчета проверим условие

$$\underline{S_{A1} + S_{B3} = S_1 + S_2 + S_3.}$$

Подставляя численные значения, получим

$$S_{A1} + S_{B3} = 37,27 + j17,18 + 33,13 + j19,03 = 70,4 + j36,21 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$\begin{aligned} S_1 + S_2 + S_3 &= 20,12 + j10,085 + 20,12 + j10,305 + 30,16 + j15,82 = \\ &= 70,4 + j36,21 \text{ МВ} \cdot \text{А}. \end{aligned}$$

Условие выполняется, следовательно, расчет мощностей головных участков выполнен правильно.

Мощности остальных участков найдем по первому закону Кирхгофа

$$S_{12} = S_{A1} - S_1 = (37,27 + j17,18) - (20,12 + j10,085) = 17,15 + j7,095 \text{ МВ} \cdot \text{А};$$

$$S_{32} = S_{B3} - S_3 = (33,13 + j19,03) - (30,16 + j15,82) = 2,97 + j3,21 \text{ МВ} \cdot \text{А}.$$

Видно, что узлом потокораздела является узел 2, поскольку к этому узлу мощности притекают с разных сторон. Узел потокораздела обозначен на схеме замещения значком ▼.

В результате выполненного расчета кольцевая сеть условно делится по узлу 2 на две разомкнутые схемы (рис. П.6).

Расчет двух разомкнутых схем выполним в соответствии с алгоритмом, изложенным в п. 4.4. Этот расчет включает в себя два этапа. На первом этапе определяем уточненное потокораспределение в сети. Расчет ведем при напряжении сети, равном номинальному $U_{ном} = 110 \text{ кВ}$. Рассмотрим подробно расчет левой части схемы рис. П.6.

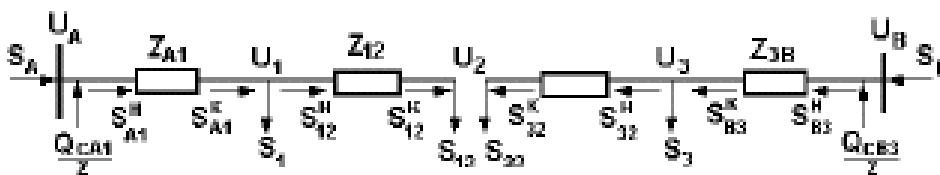


Рис. П.6. Деление кольцевой схемы на две разомкнутые схемы

Мощность в конце участка 12

$$S_{12}^* = S_{12} = 17,15 + j7,095 \text{ МВ} \cdot \text{А}.$$

Потери мощности в линии 12 в соответствии с выражениями (4.11) составляют

$$\Delta P_{12} = (S_{12}^*)^2 R_{12} / U_{ном}^2 = (17,15^2 + 7,095^2) 18,6 / 110^2 = 0,53 \text{ МВт};$$

$$\Delta Q_{12} = (S_{12}^*)^2 X_{12} / U_{ном}^2 = (17,15^2 + 7,095^2) 17,2 / 110^2 = 0,49 \text{ Мвар}.$$

Мощность в начале линии 12 составляет

$$S_{12}^* = S_{12} + \Delta S_{12} = 17,15 + j7,095 + 0,53 + j0,49 = 17,68 + j7,585 \text{ МВ} \cdot \text{А}.$$

Мощность в конце линии A1 определится по первому закону Кирхгофа

$$S_{A1}^* = S_{12}^* + S_1 = 17,68 + j7,585 + 20,12 + j10,085 = 37,8 + j17,67 \text{ МВ} \cdot \text{А}.$$

Потери мощности в линии A1 составляют

$$\Delta P_{A1} = (S_{A1}^*)^2 R_{A1} / U_{ном}^2 = (37,8^2 + 17,67^2) 8 / 110^2 = 1,15 \text{ МВт};$$

$$\Delta Q_{A1} = (S_{A1}^*)^2 X_{A1} / U_{ном}^2 = (37,8^2 + 17,67^2) 20,5 / 110^2 = 29,5 \text{ Мвар}.$$

Мощность в начале линии А1 составляет

$$S_{A1}^n = S_{A1}^k + \Delta S_{A1} = 37,8 + j10,96 + 1,15 + j2,95 = 38,95 + j13,91 \text{ МВ}\cdot\text{А.}$$

Мощность, требуемая от источника А, определяется по первому закону Кирхгофа

$$S_A = S_{A1}^n - jQ_{cA1}/2 = 38,95 + j13,91 - j1,67/2 = 38,95 + j13,075 \text{ МВ}\cdot\text{А.}$$

Совершенно аналогично выполняется первый этап расчета для правой части схемы рис. П.6. Величины мощностей в соответствии с обозначениями, указанными на рис. П.6, составляют

$$S_{32}^k = 2,97 + j3,21 \text{ МВ}\cdot\text{А};$$

$$S_{32}^n = 2,995 + j3,24 \text{ МВ}\cdot\text{А};$$

$$S_{B3}^k = 33,155 + j19,06 \text{ МВ}\cdot\text{А};$$

$$S_{B3}^n = 34,605 + j12,78 \text{ МВ}\cdot\text{А};$$

$$S_B = 34,605 + j11,535 \text{ МВ}\cdot\text{А.}$$

На втором этапе расчета определяются напряжения в узлах сети. Пусть напряжение в центре питания (на узловой подстанции) в режиме наибольшей нагрузки составляет $U_A = U_B = 114 \text{ кВ}$. Падение напряжения в линии А1 в соответствии с выражением (4.8) будет

$$\begin{aligned} \Delta U_{A1} &= \Delta U_{A1} + j\delta U_{A1} = \\ &= ((P_{A1}^n R_{A1} + Q_{A1}^n X_{A1}) + j(P_{A1}^n X_{A1} - Q_{A1}^n R_{A1}))/U_A = \\ &= ((38,95 \cdot 8 + 13,91 \cdot 20,5) + j(38,95 \cdot 20,5 - 13,91 \cdot 8))/114 = 4,35 + j6,05 \text{ кВ.} \end{aligned}$$

Модуль напряжения в узле 1 составляет

$$U_1 = \sqrt{(U_A - \Delta U_{A1})^2 + \delta U_{A1}^2} = \sqrt{(114 - 4,35)^2 + 6,05^2} = 109,8 \text{ кВ.}$$

Напряжение в узле 1 при учете только продольной составляющей падения напряжения составляет

$$U_1 = U_A - \Delta U_{A1} = 114 - 4,35 = 109,65 \text{ кВ.}$$

Видно, что влияние поперечной составляющей падения напряжения в сети 110 кВ очень невелико ($109,8 \text{ кВ} \approx 109,65 \text{ кВ}$). В дальнейшем при расчете напряжений с целью упрощения будет учитываться только продольная составляющая падения напряжения, называемая потерей напряжения.

Потеря напряжения в линии 12 составляет

$$\begin{aligned}\Delta U_{12} &= (P_{12} \cdot R_{12} + Q_{12} \cdot X_{12}) / U_1 = \\ &= (17,68 \cdot 18,6 + 7,585 \cdot 17,2) / 109,65 = 4,2 \text{ кВ}.\end{aligned}$$

Напряжение в узле 2

$$U_2 = U_1 - \Delta U_{12} = 109,65 - 4,2 = 105,45 \text{ кВ}.$$

Совершенно аналогично выполняется второй этап расчета для правой части схемы рис. П.6. Потери напряжения и величины напряжений в узлах в соответствии с обозначениями, указанными на схеме рис. П.6, составляют:

- $\Delta U_{23} = 7,1 \text{ кВ}$;
- $U_3 = 106,9 \text{ кВ}$;
- $\Delta U_{32} = 1,0 \text{ кВ}$;
- $U_2 = 105,9 \text{ кВ}$.

Ограничимся в расчетах одной итерацией. Некоторое отличие напряжений узла 2, вычисленных для левой ($U_2 = 105,45 \text{ кВ}$) и правой ($U_2 = 105,9 \text{ кВ}$) частей схемы можно объяснить пренебрежением поперечной составляющей падения напряжения, а также ограничением расчетов одной итерацией. В дальнейших расчетах будем полагать, что напряжение в узле 2 составляет $U_2 = 105,45 \text{ кВ}$.

7. Напряжения вторичных обмоток трансформаторов

Напряжения на первичной обмотке трансформаторов U_1 , U_2 и U_3 определены при расчете установившегося режима электрической сети. Расчет напряжения на вторичной обмотке трансформаторов рассмотрим на примере узла 3, схема замещения которого приведена на рис. П.7.

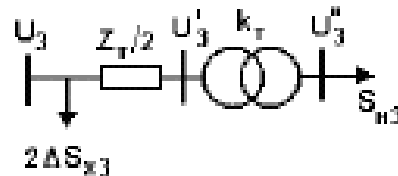


Рис. П.7. Схема замещения узла 3

Потеря напряжения в двух трансформаторах узла 3 составляет

$$\Delta U_{т3} = (P_{к3} R_r + Q_{к3} X_r) / 2 U_{ном} = (30 \cdot 2,5 + 15 \cdot 55,5) / 2 \cdot 110 = 4,1 \text{ кВ.}$$

Напряжение на вторичной обмотке трансформаторов, приведенное к первичной обмотке,

$$U_3' = U_3 - \Delta U_{т3} = 106,9 - 4,1 = 102,8 \text{ кВ.}$$

Действительное напряжение на вторичной обмотке трансформаторов при номинальном коэффициенте трансформации

$$U_3'' = U_3' / k_r = 102,8 \cdot 11 / 115 = 9,8 \text{ кВ.}$$

Аналогичные расчеты выполним для узлов 1 и 2:

- $\Delta U_{т1} = 4,25 \text{ кВ}$; $U_1' = 105,4 \text{ кВ}$; $U_1'' = 9,62 \text{ кВ}$;
- $\Delta U_{т2} = 4,35 \text{ кВ}$; $U_2' = 101,1 \text{ кВ}$; $U_2'' = 9,23 \text{ кВ}$.

В соответствии с требованиями [1] в режиме наибольшей нагрузки напряжения U_1'' , U_2'' и U_3'' должны быть не ниже 10,5 кВ. Следовательно, на всех трех подстанциях необходимо регулировать напряжение.

8. Регулирование напряжения

Напряжения на первичной обмотке трансформаторов, вычисленные при расчете установившегося режима электрической сети, составляют:

- $U_1=109,65$ кВ;
- $U_2=105,45$ кВ;
- $U_3=106,9$ кВ.

Напряжения на вторичной обмотке трансформаторов, приведенные к первичной обмотке, рассчитаны в предыдущем пункте и составляют:

- $U_1'=105,4$ кВ;
- $U_2'=101,1$ кВ;
- $U_3'=102,8$ кВ.

Напряжения на вторичной обмотке трансформаторов при положении РПН на нулевом ответвлении рассчитаны в предыдущем пункте и составляют:

- $U_1''=9,62$ кВ;
- $U_2''=9,23$ кВ;
- $U_3''=9,8$ кВ.

Требуемые [1] напряжения на вторичных обмотках трансформаторов в режиме наибольшей нагрузки должны удовлетворять условиям

- $U_1'' \geq 10,5$ кВ;
- $U_2'' \geq 10,5$ кВ;
- $U_3'' \geq 10,5$ кВ.

При номинальных коэффициентах трансформации $k_{11}=k_{12}=115/10,5=10,95$ и $k_{13}=115/11=10,45$ эти условия не выполняются.

Выбранные выше трансформаторы (ТДН и ТРДН) имеют устройство РПН с диапазоном регулирования напряжения +9,78%. Необходимо оценить достаточность диапазона регулирования напряжения для поддержания напряжений на вторичной обмотке трансформаторов на требуемом уровне.

Выбор регулировочных ответвлений РПН выполним для узла 2 с самым низким уровнем напряжения $U_2''=9,23$ кВ. Для трансформаторов, установленных в этом узле, необходимо переключить РПН с нулевого

ответвления на требуемое ответвление $U_{отв.т}$, т.е. изменить номинальный коэффициент трансформации k_{r2} до требуемого значения $k_{r2.т}$, обеспечивающего на вторичной обмотке трансформаторов требуемое напряжение $U_2'' \geq 10,5$ кВ. В соответствии с выражением (7.6) напряжение требуемого регулировочного ответвления

$$U_{отв.т} = U_2' U_{нн} / U_2'' = 101,1 \cdot 10,5 / 10,5 = 101,1 \text{ кВ.}$$

Полученное напряжение требуемого регулировочного ответвления округляется до ближайшего i -го стандартного значения, которое подбирается по выражению (7.8)

$$U_{отв.т} = U_{нн} + i \cdot 1,78 \cdot U_{нн} / 100 = 115 + i \cdot 1,78 \cdot 115 / 100 = \underline{115 + i \cdot 2,047}$$

или по табл. 7.2. Из последнего соотношения (или табл. 7.2) следует, что номер требуемого регулировочного ответвления $i=7$, а стандартное напряжение этого ответвления

$$U_{отв.т} = 115 - 7 \cdot 2,047 = \underline{100,67 \text{ кВ.}}$$

Действительное напряжение на вторичной обмотке трансформаторов после регулирования

$$U_{2н} = U_2' U_{нн} / U_{отв.т} = 101,1 \cdot 10,5 / 100,67 = \underline{10,54 \text{ кВ} \geq 10,5 \text{ кВ.}}$$

Требование [1] для режима наибольшей нагрузки выполняется. Диапазон регулирования $\pm 9,178\%$ достаточен для поддержания на требуемом уровне напряжения на вторичной обмотке трансформаторов в узле 2.

Регулирование напряжения в узлах 1 и 3 выполняется аналогично. Для этих узлов диапазон регулирования напряжения $\pm 9,178\%$ будет также достаточен, поскольку напряжения в этих узлах выше, чем в узле 2.

9. Оценка экономичности режима

Экономичность режима электрической сети оценим по величине потерь мощности и электроэнергии.

Суммарные потери активной мощности в сети определятся как разность между активной мощностью, требуемой от источника питания, и активной мощностью нагрузок. Активная мощность, требуемая от источника питания, определена при расчете установившегося режима электрической сети и составляет

$$P = P_A + P_B = 38,95 + 34,605 = \underline{73,555 \text{ МВт.}}$$

Суммарная активная мощность нагрузок согласно исходным данным составляет

$$P_{нз} = 20 + 20 + 30 = \underline{70 \text{ МВт.}}$$

Суммарные потери активной мощности

$$\Delta P_T = P - P_{нз} = 73,555 - 70 = \underline{3,555 \text{ МВт.}}$$

Доля потерь от активной мощности, отпущенной потребителям, составляет

$$\Delta P_T \% = \Delta P_T \cdot 100 / P = 3,555 \cdot 100 / 73,555 = \underline{4,8 \%}.$$

Доля потерь от потребляемой активной мощности

$$\Delta P_T \% = \Delta P_T \cdot 100 / (P_{н1} + P_{н2} + P_{н3}) = 3,555 \cdot 100 / 70 = 5,1 \%$$

Суммарные потери активной мощности условно делятся на переменные $\Delta P_T''$ и постоянные $\Delta P_T'$. Постоянные потери или потери в сердечниках трансформаторов в соответствии с табл. П.2 составляют

$$\Delta P_T'' = 2\Delta P_{с1} + 2\Delta P_{с2} + 2\Delta P_{с3} = 2 \cdot 0,018 + 2 \cdot 0,018 + 2 \cdot 0,025 = \underline{0,122 \text{ МВт.}}$$

Остальная часть суммарных потерь мощности – это переменные потери в активных сопротивлениях линий и трансформаторов

$$\Delta P_T' = \Delta P_T - \Delta P_T'' = 3,555 - 0,122 = \underline{3,433 \text{ МВт.}}$$

Видно, что основную часть суммарных потерь (96...97%) составляют переменные потери.

Годовые потери электроэнергии в соответствии с выражениями (8.7) и (8.1) составят

$$\Delta W_{год} = \Delta P_T' \cdot \tau + \Delta P_T'' \cdot T_{max} = 3,433 \cdot 4000 + 0,122 \cdot 8760 = 18 \text{ тыс. МВт}\cdot\text{ч.}$$

Число часов наибольших потерь в соответствии с эмпирической формулой (8.6)

$$\tau_{max} = (0,124 + T_{max} \cdot 10^{-4})^2 \cdot 8760 = (0,124 + 5500 \cdot 10^{-4})^2 \cdot 8760 = 4000 \text{ ч.}$$

Доля потерь от электроэнергии, отпущенной потребителям, составляет

$$\Delta W_{год} \% = \Delta W_{год} \cdot 100 / (P \cdot T_{max}) = 18 \cdot 10^3 \cdot 100 / (73,555 \cdot 5500) = \underline{4,4 \%}.$$