73-74 Расчёт цепи со смешанным соединением элементов

Поскольку смещанное соединение (рис. 11.5) представляет собой сочетание последовательных и параллельных соединений участков цепи, то соответственно можно использовать приемы, рассмотренные ранее. При этом схема может быть преобразована в более простую электрическую схему путем замены параллельных ветвей одной эквивалентной ветвью и последовательно соединенных участков цепи — одним участком.

Предположим, что заданы напряжение U на зажимах цепи, значения всех комплексных сопротивлений $Z_1 - Z_4$ и требуется рассчитать все токи. Задачу решают методом преобразования схем.

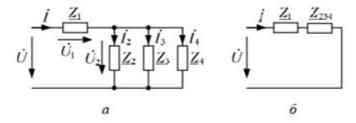


Рис. 11.5. Смешанное соединение приемников (a) и эквивалентная схема преобразования цепи (б)

Вначале определяют эквивалентную комплексную проводимость параллельных ветвей с сопротивлениями \underline{Z}_2 , \underline{Z}_3 и \underline{Z}_4 :

$$\underline{Y}_{234} = \underline{Y}_2 + \underline{Y}_3 + \underline{Y}_4 = \frac{1}{\underline{Z}_2} + \frac{1}{\underline{Z}_3} + \frac{1}{\underline{Z}_4}.$$

Эквивалентное комплексное сопротивление $Z_{234} = \frac{1}{Y_{234}}$.

Значит, исходную схему можно привести к более простой, состоящей всего из двух последовательно соединенных приемников с сопротивлениями \mathbb{Z}_1 и $\mathbb{Z}_{2,2}$ (рис. 11.5, δ).

Эквивалентное сопротивление всей цепи $\underline{Z} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_{234}$.

По закону Ома ток в неразветвленной части цепи $I_1 = \frac{\dot{U}}{Z}$.

Для расчета токов в параллельных ветвях цепи необходимо знать приложенное к ним напряжение \dot{U}_2 , которое можно рассчитать двумя способами:

- 1) по второму закону Кирхгофа: $\dot{U}_2 = \dot{U} \dot{U}_1 = \dot{U} \dot{I}_1 \underline{Z}_1$;
- 2) по закону Ома: $\dot{U}_2 = \dot{I}_1 Z_{234}$.

Тогда токи в параллельных ветвях
$$\dot{I}_2 = \frac{U_2}{Z_2}$$
; $\dot{I}_3 = \frac{U_2}{Z_3}$; $\dot{I}_4 = \frac{U_2}{Z_4}$.

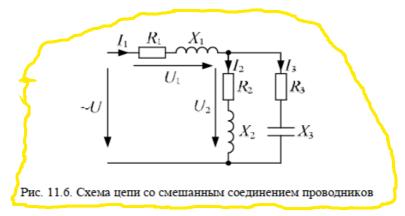
Результаты расчетов проверяют по первому закону Кирхгофа:

и по балансу мощностей: $S = U1^* = P$ $P = P_1 + P_2 + P_3 + P_4$,

где
$$P = UI\cos \varphi; \cos \varphi = \frac{R}{Z}; P_1 = I_1^2 R_1; P_2 = I_2^2 R_2; P_3 = I_3^2 R_3; P_4 = I_4^2 R_4.$$

Для наглядности расчет цепи синусоидального тока обычно сопровождают построением векторных диаграмм токов и напряжений.

Пример 11.2. Определить токи в цепи (рис. 11.6) и построить векторную диаграмму токов и напряжений, если U = 100 B, $R_1 = 6 \text{ Om}$, $X_1 = 8 \text{ Om}$, $X_2 = 3 \text{ Om}$, $X_2 = 7 \text{ Om}$, $X_3 = 2 \text{ Om}$.



Решение. Выбираем положительные направления токов и напряжений, указываем их направления на схеме цепи. Записываем комплексные сопротивления ветвей:

$$\underline{Z}_1 = R_1 + jX_1 = 6 + j8 = 10e^{j53^{\circ}13'}$$
 OM;
 $\underline{Z}_2 = R_2 + jX_2 = 3 + j7 = 7,13e^{j66^{\circ}50'}$ OM;
 $Z_3 = R_3 - jX_3 = 2 - j2 = 2,82e^{-j45^{\circ}}$ OM.

Эквивалентное комплексное сопротивление параллельных ветвей

$$\underline{Z}_{23} = \frac{\underline{Z}_2 \underline{Z}_3}{Z_1 + Z_3} = \frac{(3+j7)(2-j2)}{3+j7+2-j2} = 2,8-j1,2=3,05e^{-j23\circ10'} \text{ Om.}$$

Эквивалентное комплексное сопротивление всей цепи

$$Z = Z_1 + Z_{23} = 6 + j8 + 2.8 - j1.2 = 8.8 + j6.8 = 11.1e^{j37^{\circ}69'}$$
 Om.

Ток на неразветвленном участке цепи $\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}}{Z}$.

Комплексное напряжение на входе цепи $\dot{U}=Ue^{j\psi_u}$. Примем начальную фазу $\psi_u=0$, тогда $\dot{U}=100e^{j0^o}=100$ В.

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}}{Z} = \frac{100}{8,8+j6,8} = 7,12-j5,5 = 9e^{-j37^{\circ}69'}$$
 A.

Как видно, действующее значение тока $I_1 = \sqrt{7,12^2 + 5,5^2} = 9$ À. Начальная фаза тока $\psi_1 = \arctan g = \frac{-5,5}{7,12} = \frac{-37°69'}{12}$.

Падение напряжения на неразветвленном участке цепи

$$\dot{U}_1 = \dot{I}_1 Z_1 = (7.12 - j5.5)(6 + j8) = 86.72 + j23.96 = 90e^{15^{\circ}45'}$$
 B.

Значит, напряжение на параллельных ветвях

$$\dot{U}_2 = \dot{U} - \dot{U}_1 = 100 - (86,72 + j23,96) = 13,28 - j23,96 = 27,39e^{-j61^{\circ}}$$
 B,

и соответственно токи в них

$$\dot{I}_2 = \frac{\dot{U}_2}{Z_2} = \frac{13,28 - j23,96}{3 + j7} = -2,2 - j2,84 = -3,59e^{-j127^{\circ}76'}$$
 A;

$$\dot{I}_3 = \frac{\dot{U}_3}{Z_3} = \frac{13,28 - j23,96}{2 - j2} = 9,31 - j2,67 = 9,69e^{-j16^\circ} \text{ A}.$$

Результаты вычислений проверим по первому закону Кирхгофа:

$$\dot{I}_1 = \dot{I}_2 + \dot{I}_3 = -2, 2 - j2, 84 + 9, 31 - j2, 67 = 7, 11 - j5, 51 \text{ A}.$$

Как видно, результаты практически совпадают. Действующие значения токов есть модули их комплексных значений, а именно:

$$I_1 = \sqrt{7,11^2 + 5,51^2} = 9 \text{ A}; \quad I_2 = \sqrt{2,2^2 + 2,84^2} = 3,59 \text{ A};$$

 $I_3 = \sqrt{9,31^2 + 2,67^2} = 9,69 \text{ A}.$

Составляем баланс активных мощностей.

Активная мощность источника питания

$$P = UI_1 \cos \varphi = 100.9 \cdot \cos 37^{\circ}69' = 712.2 \text{ Bt},$$

где
$$\varphi = \psi_u - \psi_i = 0 - (-37°69') = 37°69'; \ \psi_i = arctg \frac{-5.5'}{7.11} = -37°69'.$$

Активные мощности потребителей:

$$P_1 = I_1^2 R_1 = 9^2 \cdot 6 = 486 \text{ BT}; \quad P_2 = I_2^2 R_2 = 3,59^2 \cdot 3 = 38,66 \text{ BT};$$

$$P_3 = I_3^2 R_3 = 9,69^2 \cdot 2 = 187,8 \text{ BT}.$$

В результате

$$P = P_1 + P_2 + P_3 = 486 + 38,66 + 187,8 = 712,46 \text{ Bt}.$$

Значит, баланс мощностей также выполняется. Следовательно, расчеты выполнены правильно. Строим векторную диаграмму, откладывая в масштабе комплексной плоскости векторы токов и напряжений (рис. 11.7) в соответствии с первым и вторым законами Кирхгофа:

$$\dot{I}_1 = \dot{I}_2 + \dot{I}_3$$
; $\dot{U} = \dot{U}_1 + \dot{U}_2$.

