

Московский государственный технический университет  
им. Н. Э. Баумана

Г. А. Гладилина

**СБОРНИК ЗАДАЧ ПО ТОЭ  
ДЛЯ ПРОВЕДЕНИЯ СЕМИНАРОВ  
И РУБЕЖНОГО КОНТРОЛЯ**

Издательство МГТУ им. Н. Э. Баумана  
1995

Рецензенты: О.И. Мисек, В.И. Пищиков

152 Гладягина Г.А. Сборник задач по ТОЭ для проведения семинаров и рубежного контроля / Под ред. С.С. Николаева. - М.: Изд-во МГУ, 1996. - 74 с., ил.

Изложены методы решения задач по второй части курса теоретических основ электротехники (четырёхполюсники, фильтры, цепи с распределёнными параметрами, нелинейные цепи), а также по электрическим машинам малой мощности.  
По указанным разделам приведено решение многих типовых задач.  
Для подготовки студентов 2-го и 3-го курсов к практическим занятиям и рубежному контролю.

Ил. 50. Табл. 1.

БКЗ 31.21

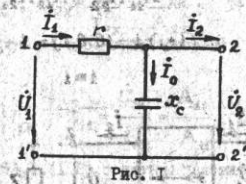
© МГУ им. Н.Э.Баумана, 1996.

I. ЧЕТЫРЕХПОЛЮСНИКИ

Задача I.1. Определить коэффициенты формы  $|A|$  четырёхполюсника с помощью уравнений Кирхгофа (рис. I,  $r = 10 \text{ Ом}$ ,  $x_c = 10 \text{ Ом}$ ).

Решение. Уравнения четырёхполюсника в форме  $|A|$  имеют вид:

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = A_{11} \dot{U}_2 + A_{12} \dot{I}_2 \\ \dot{I}_1 = A_{21} \dot{U}_2 + A_{22} \dot{I}_2 \end{cases} \quad (I.1)$$



Составим уравнение по 1-му закону Кирхгофа для узла  $\alpha$ , предварительно обозначив ток  $\dot{I}_0$  (рис. I).

$$\dot{I}_1 = \dot{I}_2 + \dot{I}_0 = \dot{I}_2 + \frac{\dot{U}_1}{-jx_c} = \dot{I}_2 + \frac{\dot{U}_1}{-j10} = \dot{I}_2 + 0,1j \dot{U}_1 \quad (I.2)$$

Составим уравнение по 2-му закону Кирхгофа для контура  $\kappa_1$  I, 2, 2'.

$$\begin{aligned} \dot{U}_1 &= \dot{I}_1 r + \dot{U}_2 = (\dot{I}_2 + 0,1j \dot{U}_1) r + \dot{U}_2 = \\ &= \dot{I}_2 r + 0,1 r j \dot{U}_1 + \dot{U}_2 = 10 \dot{I}_2 + (1 + j) \dot{U}_1 \end{aligned} \quad (I.3)$$

Сравнивая уравнения (I.2) и (I.3) с системой уравнений (I.1), получаем

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = (1 + j) \dot{U}_2 + 10 \dot{I}_2 \\ \dot{I}_1 = 0,1j \dot{U}_2 + \dot{I}_2 \end{cases} \quad \text{откуда}$$

$$A_{11} = 1 + j; \quad A_{12} = 10 \text{ Ом}; \quad A_{21} = 0,1j \text{ См}; \quad A_{22} = 1.$$

Проверка выполнения условия пассивности:

$$A_{11}A_{22} - A_{12}A_{21} = 1; \quad (1.4)$$

$$(1+j) \cdot 1 - 10 \cdot 0,1j = 1 + j - j = 1; \quad \text{или } |A| = \text{необходимо}$$



Рис. 2

**Задача 1.2.** Определить коэффициенты четырехполюсника формы  $|A|$ , если известны следующие данные опытов холостого хода (ХХ) и короткого замыкания (КЗ):

- 1) опыт ХХ при питании с прямой стороны (рис. 2а)  
 $U_{1X} = 100\sqrt{2}$  В;  $I_{1X} = 10$  А;  $P_{1X} = 1000$  Вт;  $q_{1X} < 0$
- 2) опыт ХХ при питании с обратной стороны (рис. 2б)  
 $U_{2X} = 100\sqrt{2}$  В;  $I_{2X} = 10$  А;  $P_{2X} = 1000$  Вт;  $q_{2X} < 0$
- 3) опыт КЗ при питании с обратной стороны (рис. 2в)  
 $U_{2K} = 100\sqrt{2}$  В;  $I_{2K} = 20$  А;  $P_{2K} = 2000$  Вт;  $q_{2K} < 0$

**Решение.** Уравнения формы  $|A|$  при питании четырехполюсника с обратной стороны имеют вид:

$$\begin{cases} \dot{U}_2 = A_{22}\dot{U}_1 + A_{21}\dot{I}'_1 \\ \dot{I}'_2 = A_{21}\dot{U}_1 + A_{11}\dot{I}'_1 \end{cases} \quad \text{или } \begin{cases} \dot{U}_2 = A_{22}\dot{U}_1 + A_{21}\dot{I}'_1 \\ \dot{I}'_2 = A_{21}\dot{U}_1 + A_{11}\dot{I}'_1 \end{cases} \quad (1.5)$$

1) в случае режима ХХ при питании с прямой стороны ( $Z_N = \infty, \dot{I}'_2 = 0$ ) имеем

$$\dot{U}_{1X} = A_{11}\dot{U}_{2X}; \quad \dot{I}'_{1X} = A_{21}\dot{U}_{2X} \quad \text{или } \begin{cases} \dot{U}_{1X} = A_{11}\dot{U}_{2X} \\ \dot{I}'_{1X} = A_{21}\dot{U}_{2X} \end{cases} \quad (1.6)$$

2) в случае режима ХХ при питании с обратной стороны ( $Z_N = \infty, \dot{I}'_1 = 0$ ) имеем

$$\dot{U}_{2X} = A_{22}\dot{U}_{1X}; \quad \dot{I}'_{2X} = A_{12}\dot{U}_{1X}; \quad Z_{2X} = \frac{U_{2X}}{I'_{2X}} = \frac{A_{22}}{A_{12}}; \quad (1.7)$$

3) в случае режима КЗ при питании с обратной стороны ( $Z_N = 0, \dot{U}_1 = 0$ ) получим

$$\dot{U}_{2K} = A_{12}\dot{I}'_{1K}; \quad \dot{I}'_{2K} = A_{11}\dot{I}'_{1K}; \quad Z_{2K} = \frac{U_{2K}}{I'_{2K}} = \frac{A_{12}}{A_{11}}; \quad (1.8)$$

Совместное решение уравнений (1.6)...(1.8) с учетом условия пассивности (1.4) дает

$$A_{11} = \sqrt{\frac{Z_{1X}}{Z_{2K} - Z_{2X}}}; \quad A_{21} = \frac{A_{11}}{Z_{1X}}; \quad A_{22} = A_{21}Z_{2K}; \quad A_{12} = A_{11}Z_{2K}$$

Определим численные значения комплексных сопротивлений  $Z_{1X}$ ;  $Z_{2X}$ ;  $Z_{2K}$  и коэффициентов формы  $|A|$ :

$$1) Z_{1X} = \frac{U_{1X}}{I_{1X}} = \frac{100\sqrt{2}}{10} = 10\sqrt{2}; \quad \cos \varphi_{1X} = \frac{P_{1X}}{U_{1X} I_{1X}} = \frac{1000}{100\sqrt{2} \cdot 10} = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

$$\varphi_{1X} = +\frac{\pi}{4}; \quad Z_{1X} = 10\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}} = 10 + j10;$$

$$2) Z_{2X} = \frac{U_{2X}}{I'_{2X}} = \frac{100\sqrt{2}}{10} = 10\sqrt{2}; \quad \cos \varphi_{2X} = \frac{P_{2X}}{U_{2X} I'_{2X}} =$$

$$= \frac{1000}{100\sqrt{2} \cdot 10} = \frac{1}{\sqrt{2}}; \quad \varphi_{2X} = \frac{\pi}{4}; \quad Z_{2X} = 10\sqrt{2} e^{-j\frac{\pi}{4}} = 10 - j10;$$

$$3) Z_{2K} = \frac{U_{2K}}{I'_{2K}} = \frac{100\sqrt{2}}{20} = 5\sqrt{2}; \quad \cos \varphi_{2K} = \frac{P_{2K}}{U_{2K} I'_{2K}} = \frac{2000}{100\sqrt{2} \cdot 20} = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

$$\varphi_{2K} = \frac{\pi}{4}; \quad Z_{2K} = 5\sqrt{2} e^{-j\frac{\pi}{4}} = 5 - j5;$$

4)  $A_{11} = \sqrt{\frac{Z_{1X}}{Z_{2X} - Z_{2K}}}$ ;  $A_{11} = \sqrt{\frac{10\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}}{10 - j10 - 5 + j5}}$   
 $= \sqrt{\frac{10\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}}{5\sqrt{2} e^{-j\frac{\pi}{4}}}} = \sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{2}} = 1 + j$

$A_{21} = \frac{A_{11}}{Z_{1X}}$ ;  $A_{21} = \frac{\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{2}}}{10\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}} = 0,1 \text{ См}$

$A_{22} = A_{21} Z_{2K}$ ;  $A_{22} = 0,1 \cdot 10\sqrt{2} e^{-j\frac{\pi}{4}} = \sqrt{2} e^{-j\frac{\pi}{4}}$

$A_{12} = A_{11} Z_{2K}$ ;  $A_{12} = \sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{2}} \cdot 5\sqrt{2} e^{-j\frac{\pi}{4}} = 10 \text{ Ом}$

**Задача 1.3.** Определить коэффициенты формы  $|A|$  четырехполюсника и параметры его T-образной схемы замещения (рис. 3,  $r = x_{L4} = x_{L2} = x_C = 10 \text{ Ом}$ ).

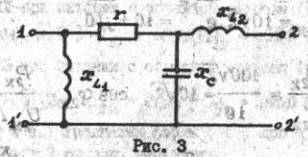


Рис. 3

**Решение.** Определим данные опытов холостого хода и короткого замыкания:

1) опыт ХХ при питании с правой стороны (зажимы 2-2' разомкнуты):

$Z_{1X} = \frac{jx_{L4}(r + jx_C)}{jx_{L4} + r - jx_C} = \frac{10j(10 - 10j)}{10} = 10 + j10$

2) опыт ХХ при питании с обратной стороны (зажимы 1-1' разомкнуты):

$Z_{2X} = jx_{L2} + \frac{(r + jx_{L4})(-jx_C)}{r + jx_{L4} - jx_C} = 10j + \frac{(10 + j10)(-j10)}{10} = 10$

3) опыт КЗ при питании с обратной стороны (зажимы 1-1' замкнуты накоротко):

$r + jx_C = 10 + j10$   
 $r + jx_C = \frac{10(-j10)}{10 - j10} = 5 + j5$

Находим коэффициенты четырехполюсника формы  $|A|$ :

$A_{11} = \sqrt{\frac{Z_{1X}}{Z_{2X} - Z_{2K}}}$ ;  $A_{11} = \sqrt{\frac{10 + j10}{10 - 5 - j5}} = \sqrt{\frac{2 + j2}{1 - j}} = \sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}$

$A_{21} = \frac{A_{11}}{Z_{1X}} = \frac{\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}}{10\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}} = 0,1$ ;  $A_{22} = A_{21} Z_{2K} = 0,1 \cdot 10 = 1$

$A_{12} = A_{11} Z_{2K} = \sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}} \cdot 5\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}} = 10 e^{j\frac{\pi}{2}} = 10j$

Проверка выполнения условия пассивности (1.4):

$\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}} \cdot 1 - 10j \cdot 0,1 = \sqrt{2} \left( \frac{\sqrt{2}}{2} + j \frac{\sqrt{2}}{2} \right) - j = 1 + j - j = 1$

Определим параметры T-образной схемы замещения четырехполюсника (рис. 4а):

$Z_1 = \frac{A_{11} - 1}{A_{21}} = \frac{1 + j - 1}{0,1} = 10j$

$Z_2 = \frac{1 - A_{22}}{A_{21}} = \frac{1 - 1}{0,1} = 0$

Схема замещения четырехполюсника представлена на рис. 4б

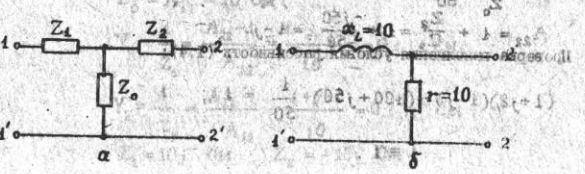


Рис. 4

Следует подчеркнуть, что параметры  $Z_{1X}$ ;  $Z_{2X}$  и  $Z_{0X}$  могут быть получены экспериментально.

**Задача 1.4.** Определить: 1) коэффициенты формы  $|A|$  четырехполюсника; 2) напряжение  $\dot{U}_1$  и ток  $\dot{I}_2$ , если четырехполюсник работает на нагрузку  $Z_2$ , причем  $P_2 = 100$  Вт,  $U_2 = 100$  В,  $I_2 = 1$  А (рис. 5,  $x_L = 100$  Ом,  $x_C = 50$  Ом,  $r = 50$  Ом).

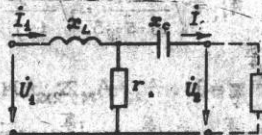


Рис. 5

**Решение.**

1. Определим коэффициенты формы  $|A|$  через параметры T-образной схемы замещения (см. рис. 4а):

$$Z_1 = jx_L = j \cdot 100; \quad Z_2 = -jx_C = -j50; \quad Z_0 = r = 50 \text{ Ом}$$

$$A_{11} = 1 + \frac{Z_1}{Z_0} = 1 + \frac{j100}{50} = 1 + j2;$$

$$A_{12} = Z_1 + Z_2 + \frac{Z_1 Z_2}{Z_0} = j100 - j50 + \frac{j100(-j50)}{50} = 100 + j50;$$

$$A_{21} = \frac{1}{Z_0} = \frac{1}{50};$$

$$A_{22} = 1 + \frac{Z_2}{Z_0} = 1 + \frac{-j50}{50} = 1 - j.$$

Проверка выполнения условия пассивности (1.4):

$$(1+j2)(1-j) - (100+j50) \cdot \frac{1}{50} = 1;$$

$$1 = 1.$$

2. Положим  $\dot{I}_2 = I_2 = 1$  А, тогда  $\dot{U}_2 = U_2 e^{j\varphi_2}$ .  
Находим  $\varphi_2$  и  $\dot{U}_2$ :

$$\cos \varphi_2 = \frac{P_2}{U_2 I_2} = \frac{100}{100 \cdot 1} = 1, \text{ следовательно, } \varphi_2 = 0 \text{ и}$$

$$\dot{U}_2 = U_2 = 100 \text{ В.}$$

Определим  $\dot{U}_1$  и  $\dot{I}_1$  из системы уравнений четырехполюсника в форме  $|A|$ :

$$\dot{U}_1 = A_{11} \dot{U}_2 + A_{12} \dot{I}_2 = (1+j2) \cdot 100 + (100+j50) \cdot 1 = 200 + j250 \text{ В,}$$

$$\dot{I}_1 = A_{21} \dot{U}_2 + A_{22} \dot{I}_2 = \frac{1}{50} \cdot 100 + (1-j) \cdot 1 = 3 - j \text{ А.}$$

**Задача 1.5.** Заданы три коэффициента формы  $|A|$  пассивного четырехполюсника:

$$A_{11} = 1 + j; \quad A_{22} = 4 - j; \quad A_{21} = 0,1 \text{ См}$$

Определить сопротивления T-образной схемы замещения, меру передачи и передаточную функцию по току в режиме короткого замыкания, а также характеристические сопротивления.

**Решение.**

1. Определим коэффициент  $A_{12}$  четырехполюсника из условия пассивности (1.4):

$$(1+j)(1-j) - A_{12} \cdot 0,1 = 1, \text{ откуда } A_{12} = 10 \text{ Ом.}$$

2. Найдем параметры T-образной схемы замещения (рис. 6а):

$$Z_0 = A_{12} = 10 \text{ Ом,}$$

$$Y_1 = \frac{1}{Z_1} = \frac{A_{22} - 1}{A_{12}} = \frac{4 - j - 1}{10} = 0,3 - j \text{ См,}$$

$$Y_2 = \frac{1}{Z_2} = \frac{A_{11} - 1}{A_{12}} = \frac{1 + j - 1}{10} = 0,1j \text{ См,}$$

$$Z_1 = 10j \text{ Ом, } Z_2 = -10j \text{ Ом.}$$

Схема замещения четырехполюсника представлена на рис. 6б.

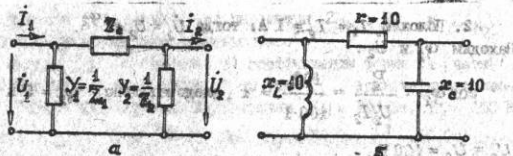


Рис. 6

3. Определим меру передачи:

$$e^g = e^{\alpha + jb} = \sqrt{A_{11}A_{22}} + \sqrt{A_{12}A_{21}} = \sqrt{(1+j)(1-j)} + \sqrt{j0 \cdot 0,1} = \sqrt{10 \cdot 0,1} = \sqrt{2} + \sqrt{1} \approx 2,41$$

$$g = \alpha + jb = \ln 2,41 + j0, \text{ откуда } \alpha = \ln 2,41 \text{ Нп, } b = 0$$

4. Найдем передаточную функцию по току:

$$K_I(j\omega) = \frac{\dot{I}_2}{\dot{I}_1} = \frac{A_{21}U_2 + A_{22}\dot{I}_2}{A_{11}U_2 + A_{12}\dot{I}_2} = \frac{A_{21}Z_2 + A_{22}}{A_{11}Z_2 + A_{12}}$$

В режиме короткого замыкания вторичных зажимов сопротивление  $Z_2 = 0$ , тогда

$$K_{I,к.з.}(j\omega) = \frac{A_{22}}{A_{12}} = \frac{1}{j \cdot 10} = 0,5 + j0,5 = 0,5\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}$$

5. Определим характеристические сопротивления:

$$Z_{1c} = \sqrt{\frac{A_{11}A_{12}}{A_{21}A_{22}}} = \sqrt{\frac{\sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}} \cdot 10}{0,1 \sqrt{2} e^{j\frac{\pi}{4}}}} = \sqrt{100 e^{j\frac{\pi}{2}}} = 10 e^{j\frac{\pi}{4}} = 5\sqrt{2} + j5\sqrt{2} \text{ Ом}$$

$$Z_{2c} = \sqrt{\frac{A_{22}A_{12}}{A_{11}A_{21}}} = 10 e^{-j\frac{\pi}{4}} = 5\sqrt{2} - j5\sqrt{2} \text{ Ом}$$

Задача 1.6. Определить повторное сопротивление и меру передачи (рис. 7,  $L = 0,1 \text{ Гн}$ ,  $C = 10 \text{ мФ}$ ,  $\omega = 10^3 \text{ с}^{-1}$ ).



Рис. 7

Решение.

1. Рассматривая схему четырехполюсника как T-образную, можно записать:

$$Z_1 = Z_2 = -jX_C = -j \frac{1}{\omega C} = -j \frac{1}{10^3 \cdot 10 \cdot 10^{-6}} = -j100 \text{ Ом}$$

$$Z_0 = j\omega L = j10^3 \cdot 0,1 = j100 \text{ Ом}$$

2. Найдем коэффициенты формы  $|A|$  через параметры T-образной схемы замещения:

$$A_{11} = A_{22} = 1 + \frac{Z_1}{Z_0} = 1 + \frac{-j100}{j100} = 1 - 1 = 0;$$

$$A_{12} = Z_1 + Z_2 + \frac{Z_1 Z_2}{Z_0} = -j100 - j100 + \frac{(-j100)(-j100)}{j \cdot 100} = -j100 \text{ Ом};$$

$$A_{21} = \frac{1}{Z_0} = \frac{1}{j100} = -j0,01 \text{ См}$$

3. Повторное (характеристическое) сопротивление симметричного четырехполюсника определяем по формуле

$$Z_c = \sqrt{\frac{A_{12}}{A_{21}}} = \sqrt{\frac{-j100}{-0,01j}} = 100 \text{ Ом}$$

4. Найдем меру передачи  $g = \alpha + jb$ . Для этого воспользуемся формулой

$$e^g = A_{11} + \sqrt{A_{12}A_{21}} = 0 + \sqrt{(-j100)(-0,01j)} = 0 + \sqrt{-1} = j = 1 e^{j\frac{\pi}{2}}$$

С другой стороны,  $e^{\alpha + jb} = e^\alpha \cdot e^{jb}$ , откуда  $e^\alpha = 1$ ,  $\alpha = 0$ .

$$e^{jb} = e^{j\frac{\pi}{2}}, \quad b = \frac{\pi}{2} \text{ рад}; \text{ следовательно, } \frac{U_1}{U_2} = e^a = 1,$$

$$\text{т.е. } U_1 = U_2; \quad b = \psi_{U_1} - \psi_{U_2} = \frac{\pi}{2} \text{ рад.}$$

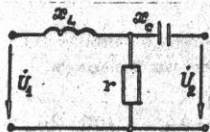


Рис. 8

Решение.

1. Определим передаточную функцию по напряжению. В схеме с нагрузкой

$$K_U(j\omega) = \frac{U_2}{U_1} = \frac{U_2}{A_{11}U_2 + A_{12}I_2} = \frac{Z_2}{A_{11}Z_2 + A_{12}} = K_U(\omega) e^{j\varphi_U(\omega)},$$

где  $K_U(\omega)$  - амплитудно-частотная характеристика (АЧХ);  $\varphi_U(\omega)$  - фазочастотная характеристика (ФЧХ).

В режиме холостого хода вторичных зажимов четырехполюсника ( $Z_2 = \infty$ ), имеем

$$K_{U, \text{х.х}} = \frac{U_2}{U_1} = \frac{1}{A_{11}}$$

Коэффициент  $A_{11}$  определяем через параметры Т-образной схемы замещения:

$$A_{11} = 1 + \frac{Z_1}{Z_0} = 1 + \frac{jX_L}{r} = \frac{r + j\omega L}{r} = \frac{10 + j\omega 0,01}{10} = \sqrt{\frac{100 + \omega^2 10^{-4}}{100}} e^{j \arctg 10^{-3} \omega},$$

**Задача 1.7.** Определить передаточную функцию по напряжению четырехполюсника в режиме холостого хода вторичных зажимов.

Построить амплитудно-частотную (АЧХ) и фазочастотную (ФЧХ) характеристики для

$$K_{U, \text{х.х}}(j\omega) \text{ (рис. 8, } r = X_L = X_p = 10 \text{ Ом, } \omega = 10^3 \text{ рад/с).}$$

$$\frac{1}{A_{11}} = K_U(j\omega, \text{х.х}) = \frac{10}{10 + j\omega 0,01} = \sqrt{\frac{100}{100 + 10^{-4} \omega^2}} e^{-j \arctg 10^{-3} \omega}$$

$$= K_U(\omega) e^{j\varphi_U(\omega)}$$

2. График  $K_U(\omega)$  и  $\varphi_U(\omega)$  приведен на рис. 9а и б соответственно.

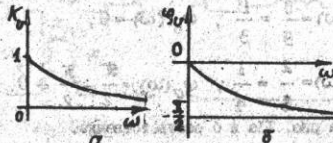


Рис. 9

**Задача 1.8.** Для схемы (рис. 10) построить на основании АЧХ и ФЧХ передаточной функции по напряжению четырехполюсника в режиме холостого хода вторичных зажимов.

Решение.

1. Определим передаточную функцию по напряжению в режиме ХХ

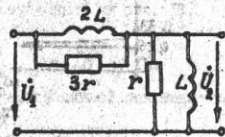


Рис. 10

$$K_{U, \text{х.х}}(j\omega) = \frac{U_2}{U_1} = \frac{Z_{rL}}{Z_{\text{вх}}} = \frac{r + j\omega L}{\frac{1}{\frac{1}{r + j\omega L} + \frac{1}{3r + j2\omega L}}} = \frac{r + j\omega L}{1 + \frac{r + j\omega L}{3r + j2\omega L}} = \frac{1}{\frac{1}{r + j\omega L} + \frac{1}{3r + j2\omega L}} = \frac{1}{\frac{1}{r + j\omega L} + \frac{6}{3r + j2\omega L}} = \frac{1}{\frac{1}{r + j\omega L} + \frac{2}{r + j\omega L} + \frac{2}{3r + j2\omega L}} = \frac{1}{\frac{3}{r + j\omega L} + \frac{2}{3r + j2\omega L}} = \frac{1}{\frac{3r + j3\omega L}{r + j\omega L} + \frac{2}{3r + j2\omega L}} = \frac{1}{\frac{3r + j3\omega L}{r + j\omega L} + \frac{2}{3r + j2\omega L}}$$

АЧХ:

$$K_{U_{xx}}(\omega) = |K_{U_{xx}}(j\omega)| = \left| \frac{3r + 2j\omega L}{9r + 8j\omega L} \right|$$

ФЧХ:

$$\varphi_{U_{xx}}(\omega) = \text{arctg} \frac{\text{Im}[K_{U_{xx}}(j\omega)]}{\text{Re}[K_{U_{xx}}(j\omega)]} = \text{arctg} \frac{2\omega L}{3r} - \text{arctg} \frac{8\omega L}{9r}$$

2. Строим АЧХ и ФЧХ передаточной функции  $K_{U_{xx}}(j\omega)$ :

при  $\omega = 0$ .  $K_U(\omega) = \frac{3}{9} = \frac{1}{3}$ ;  $\varphi_U(\omega) = 0$ ;

при  $\omega = \infty$ .  $K_U(\omega) = \frac{2}{8} = \frac{1}{4}$ ;  $\varphi_U(\omega) = \frac{\pi}{2} - \frac{\pi}{2} = 0$ .

АЧХ и ФЧХ приведены на рис. 11а и б соответственно.

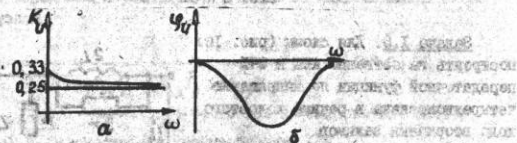


Рис. 11

**Задача 1.9.** Симметричный четырехполюсник нагружен на вторичное сопротивление  $Z_0$ . Известны данные опытов холостого хода и короткого замыкания при питании со стороны первичных зажимов:  $\dot{U}_{1X} = 100 e^{j60^\circ}$ ;  $\dot{I}_{1X} = 10 e^{j30^\circ}$ ;  $\dot{U}_{1K} = 100 e^{j30^\circ}$ ;  $\dot{I}_{1K} = 10 e^{j90^\circ}$ .  
 Определить входное сопротивление четырехполюсника.

**Решение.**

1. Определим сопротивления  $Z_{1X}$  и  $Z_{1K}$ :

$$Z_{1X} = \frac{\dot{U}_{1X}}{\dot{I}_{1X}} = \frac{100 e^{j60^\circ}}{10 e^{j30^\circ}} = 10 e^{j30^\circ} \text{ Ом};$$

$$Z_{1K} = \frac{\dot{U}_{1K}}{\dot{I}_{1K}} = \frac{100 e^{j30^\circ}}{10 e^{j90^\circ}} = 10 e^{j60^\circ} \text{ Ом}.$$

2. Найдем входное сопротивление, которое для симметричного четырехполюсника равно повторному сопротивлению:

$$Z_{вх} = Z_0 = \sqrt{Z_{1X} \cdot Z_{1K}} = \sqrt{10 e^{j30^\circ} \cdot 10 e^{j60^\circ}} = 10 e^{j45^\circ} \text{ Ом}.$$

**Задача 1.10.** Определить коэффициенты форм  $|A|$  четырехполюсника (рис. 12,  $r_1 = r_2 = 10 \text{ Ом}$ ,  $x_{L1} = x_{L2} = 20 \text{ Ом}$ ,  $x_M = 10 \text{ Ом}$ ).

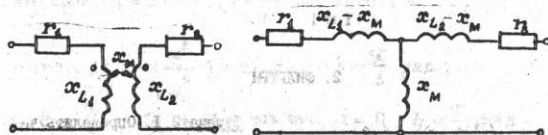


Рис. 12

Рис. 13

**Решение.**  
 1. Выполним развязку схемы, т.е. заменим индуктивные связи электрическими. Схема примет вид, изображенный на рис. 13. Сопротивления соответственно равны:

$$x_{L1} - x_M = 20 - 10 = 10 \text{ Ом}; \quad x_{L2} - x_M = 20 - 10 = 10 \text{ Ом}.$$

2. Сравним схему рис. 13 с T-образной схемой замещения четырехполюсника (см. рис. 4а). Получим:

$$Z_1 = r_1 + j(x_{L1} - x_M) = 10 + j10 \text{ Ом};$$

$$Z_2 = r_2 + j(x_{L2} - x_M) = 10 + j10 \text{ Ом};$$

$$Z_0 = jx_M = j10 \text{ Ом}.$$

3. Определим коэффициенты форм  $|A|$  через параметры T-образной схемы замещения:

$$A_{11} = 1 + \frac{Z_1}{Z_0} = 1 + \frac{10 + j10}{j10} = \frac{j10 + 10 + j10}{j10} = \frac{10 + j20}{j10} = 2 - j = A_{22},$$

так как четырехполюсник симметричный.

$$A_{12} = Z_1 + Z_2 + \frac{Z_1 Z_2}{Z_0} = 10 + j10 + 10 + j10 + \frac{(10 + j10)(10 + j10)}{j10} = 40 + j20 \text{ Ом},$$



$$A_{21} = \frac{1}{Z_0} = \frac{1}{j10} = -0,1j \text{ Ом.}$$

Проверка:

$$A_{11}A_{22} - A_{12}A_{21} = (2-j)(2-j) - (40+j20)(-0,1j) = 1;$$

$$1 = 1.$$

## 2. ФИЛЬТРЫ

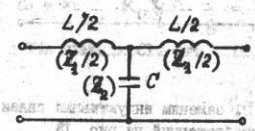


Рис. 14

**Задача 2.1.** Определить частоту среза  $\omega_c$  Т-образного фильтра, а также  $Z_{ст}$  и  $g$  при частотах  $\omega_1 = \frac{\omega_c}{2}$  и  $\omega_2 = 2\omega_c$  (рис. 14,  $L/2 = 0,5 \text{ Гн}$ ,  $C = 1 \text{ мкФ}$ ).

**Решение.**

1. Дана Т-образная схема фильтра нижних частот (ФНЧ) (см. рис. 14); фильтр типа "к", так как выполняется условие

$$Z_1 Z_2 = j\omega L \cdot \frac{1}{j\omega C} = \frac{L}{C} = k^2 \quad \text{или} \quad k = \sqrt{\frac{L}{C}}$$

Граничные частоты полосы пропускания для ФНЧ соответствуют по равен:

$$\omega = 0 \quad \text{и} \quad \omega_c = \frac{2}{\sqrt{LC}} = \frac{2}{\sqrt{1 \cdot 10^{-6}}} = 2 \cdot 10^3 = 2000 \text{ с}^{-1}.$$

2. Определим  $Z_{ст}$  и  $g$  при частоте  $\omega_1 = \frac{\omega_c}{2} = 1000 \text{ с}^{-1}$ .

$0 < \omega_1 < \omega_c$  - полоса пропускания ФНЧ.

$$Z_{ст}(\omega_1) = \sqrt{Z_1 Z_2} \sqrt{1 + \frac{Z_1^2}{4Z_2^2}} = k \sqrt{1 - \frac{\omega^2 LC}{4}} = k \sqrt{1 - \frac{\omega^2}{\omega_c^2}} =$$

$$= \sqrt{\frac{L}{C}} \sqrt{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)^2} = 10^3 \cdot \frac{1}{2} \sqrt{3} = 500\sqrt{3} \text{ Ом.}$$

Характеристическое сопротивление в полосе пропускания имеет активный характер.

Находим меру передачи  $g = \alpha + jb$ . В полосе пропускания  $\alpha = 0$ ,  $\cos b = A_{11}$ , откуда

$$b = \arccos A_{11} = \arccos \left(1 + \frac{Z_1}{2Z_2}\right) = \arccos \left(1 - \frac{\omega^2 LC}{2}\right) =$$

$$= \arccos \left[1 - 2 \frac{\omega^2}{\omega_c^2}\right] = \arccos 0,5 = \frac{\pi}{3} \text{ рад.}$$

$$g = 0 + j\frac{\pi}{3}; \quad U_2 = U_1, \quad \text{так как} \quad \alpha = 0, \quad b = \frac{\pi}{3} \text{ рад.}$$

3. Определим  $Z_{ст}$  и  $g$  при частоте  $\omega_2 = 2\omega_c = 4000 \text{ с}^{-1}$ .  $\omega_2 > \omega_c$  - полоса задержания ФНЧ.

$$Z_{ст}(\omega_2) = \sqrt{\frac{L}{C}} \sqrt{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)^2} = 1000\sqrt{3}j \text{ Ом.}$$

Характеристическое сопротивление в полосе задержания имеет индуктивный характер.

Находим меру передачи  $g$ . В полосе задержания

$$\alpha = \text{arch}(-A_{11}) = \text{arch} \left[ \frac{\omega^2 LC}{2} - 1 \right] = \text{arch} \left[ 2 \left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)^2 - 1 \right] =$$

$$= \text{arch} 7 \approx 2,45 \text{ Нп.}$$

$$b = \pi = \text{const.}$$

**Задача 2.2.** Определить частоту среза  $\omega_c$  П-образного фильтра, а также  $Z_{ст}$  и  $g$  при частотах  $\omega_1 = \omega_c/2$  и  $\omega_2 = 2\omega_c$  (рис. 15,  $L = 100 \text{ мГн}$ ,  $C/2 = 5 \text{ мкФ}$ ).

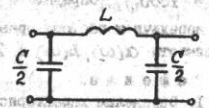


Рис. 15

Решение.

1. Схема ФНЧ II-образная:

$$\omega_c = \frac{2}{\sqrt{LC}} = \frac{2}{\sqrt{0,1 \cdot 10^{-6}}} = 2000 \text{ с}^{-1};$$

2.  $\omega_1 = \frac{\omega_c}{2} = 1000 \text{ с}^{-1}$  - полоса пропускания ФНЧ.

$$Z_{ср} = \sqrt{\frac{L}{C}} \cdot \frac{1}{\sqrt{1 - (\frac{\omega}{\omega_c})^2}} = \sqrt{\frac{0,1}{10^{-6}}} \cdot \frac{1}{\sqrt{1 - (\frac{1000}{2000})^2}} = \frac{100}{\sqrt{3}} = 57,7 \text{ Ом}.$$

Характеристическое сопротивление имеет активный характер.  
Мера передачи:

$$g = \alpha + j\beta; \alpha = 0; \beta = \arccos A_{11} = \arccos [1 - 2(\frac{\omega}{\omega_c})^2] = \frac{\pi}{3} \text{ рад}.$$

3.  $\omega_2 = \omega_c = 2000 \text{ с}^{-1}$  - полоса задержания ФНЧ.

$$Z_{ср} = \sqrt{\frac{L}{C}} \cdot \frac{1}{\sqrt{1 - (\frac{\omega}{\omega_c})^2}} = -\frac{100}{\sqrt{3}} j \text{ Ом}.$$

Характеристическое сопротивление имеет емкостной характер.  
Мера передачи:

$$g = \alpha + j\beta;$$

$$\alpha = \operatorname{arsh}(-A_{11}) = \operatorname{arsh} [2(\frac{\omega}{\omega_c})^2 - 1] = \operatorname{arsh} [7] = 2,45 \text{ Нн},$$

$$\beta = \pi \text{ рад} = \text{const}.$$

Задача 2.3. T-образный фильтр типа *k* имеет на частоте  $\omega = 1000 \text{ с}^{-1}$  следующие значения сопротивлений:  $Z_{1X} = 1000 j$ ,

$Z_{1K} = -1000 j$ . Определить характеристическое сопротивление, меру передачи и частоту среза фильтра. Построить качественные зависимости  $\alpha(\omega)$ ,  $\beta(\omega)$  и  $Z_{ср}(\omega)$ .

Решение.

1. Определим характеристическое сопротивление фильтра:

$$Z_{ср} = \sqrt{Z_{1X} Z_{1K}} = \sqrt{10^3 j \cdot (-10^3 j)} = 1000 \text{ Ом}.$$

Характеристическое сопротивление имеет активный характер.

18

2. Вычислим меру передачи  $g = \alpha + j\beta$ . Для этого воспользуемся формулой

$$e = \frac{1 + \operatorname{th} g}{1 - \operatorname{th} g} = \frac{1 + \sqrt{\frac{Z_{1K}}{Z_{1X}}}}{1 - \sqrt{\frac{Z_{1K}}{Z_{1X}}}} = \frac{1 + j}{1 - j} = j \frac{\pi}{2}$$

$$2g = \frac{\pi \sqrt{1 - 2(\alpha + j\beta)}}{2} = 0 + j \frac{\pi}{2}$$

Следовательно,  $\alpha = 0$ ,  $\beta = \frac{\pi}{4}$ .

Так как  $\beta = \frac{\pi}{4}$ , то это фильтр нижних частот, причем он работает в полосе пропускания ( $\alpha = 0$ ).

3. Определим частоту среза фильтра.

Так как  $\alpha = 0$  произведем  $\operatorname{sh} \alpha \sin \beta = 0$ ,  $\operatorname{ch} \alpha = 1$ .

$$\operatorname{ch} \alpha \cos \beta = A_{11} = 1 + \frac{Z_{11}}{2Z_0} = 1 - 2 \frac{\omega^2}{\omega_c^2} \text{ (см. схему на рис. 14).}$$

$$\cos \beta = \cos \frac{\pi}{4} = \frac{\sqrt{2}}{2} = 1 - 2 \frac{\omega^2}{\omega_c^2} \rightarrow \text{откуда } 2 \left( \frac{\omega}{\omega_c} \right)^2 \approx 0,295;$$

$$\left( \frac{\omega}{\omega_c} \right)^2 \approx 0,1475; \quad \frac{\omega}{\omega_c} \approx 0,384.$$

По условию  $\omega = 1000 \text{ с}^{-1}$ , следовательно,  $\omega_c = \frac{1000}{0,384} \approx 2604 \text{ с}^{-1}$ . Таким образом,  $\omega_c > \omega$ ; это подтверждает, что фильтр - нижних частот, работающий в полосе пропускания. Графики зависимостей  $\alpha(\omega)$ ,  $\beta(\omega)$  приведены на рис. 15а и  $Z_{ср}(\omega)$  на рис. 15б.

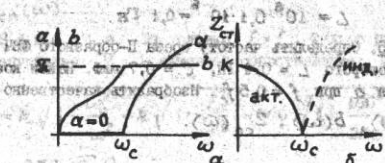


Рис. 15

19

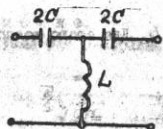


Рис. 17

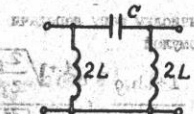


Рис. 18

**Задача 2.4.** Определить элементы ( $L, C$ ) T-образного фильтра верхних частот (рис. 17), работающего на нагрузку, сопротивление которой  $r = 1000 \text{ Ом}$ , и обладающего частотой среза  $\omega_c = 5000 \text{ с}^{-1}$ .

**Решение.** В расчетах коэффициент  $k$  выбирается на условия согласования сопротивления нагрузки с характеристическим сопротивлением фильтра при определенной частоте (для СВЧ это  $\omega = \infty$ ):

$$k = \sqrt{\frac{L}{C}} = r = 1000 \text{ Ом}; \quad A = 1000 \text{ Ом}$$

Частота среза СВЧ определяется по формуле

$$\omega_c = \frac{1}{2\sqrt{LC}} = 5000 \text{ с}^{-1}$$

Решая систему уравнений:

$$\begin{cases} \sqrt{\frac{L}{C}} = 1000, \\ \frac{1}{2\sqrt{LC}} = 5000, \end{cases}$$

откуда определяем

$$C = \frac{1}{10 \cdot 10^6} [\text{Ф}] = 0,1 \text{ мкФ};$$

$$L = 10^6 \cdot 0,1 \cdot 10^{-6} = 0,1 \text{ Гн}.$$

**Задача 2.5.** Определить частоту среза П-образного СВЧ (рис. 18), у которого  $L = 0,4 \text{ Гн}$ ,  $C = 0,7 \text{ мкФ}$ . Найти коэффициент затухания  $\alpha$  при  $f = 0,5 f_c$ . Изобразить качественно зависимости  $\alpha(\omega)$ ,  $b(\omega)$ ,  $Z_{сн}(\omega)$ .

**Решение.**  
1. Определим частоту среза СВЧ:

$$\omega_c = \frac{1}{2\sqrt{LC}} = \frac{1}{2\sqrt{0,4 \cdot 0,7 \cdot 10^{-6}}} \approx 945 \text{ с}^{-1}$$

2. Вычислим коэффициент затухания. По условию  $\omega = 0,5 \omega_c = 472,5 \text{ с}^{-1}$ . Так как  $\omega < \omega_c$ , то это - полоса задерживания СВЧ.

В полосе задерживания

$$\alpha = \operatorname{arctg} \left| 1 + \frac{Z_1}{2Z_2} \right| = \operatorname{arctg} \left| 1 - 2 \frac{\omega_c^2}{\omega^2} \right| = \operatorname{arctg} \left| 1 - 2 \frac{0,5^2}{1} \right| = \operatorname{arctg} |1 - 8| = \operatorname{arctg} |-7| = \operatorname{arctg} 7 = 2,45 \text{ Нп}$$

Графики зависимостей  $\alpha(\omega)$ ,  $b(\omega)$  и  $Z_{сн}(\omega)$  приведены на рис. 19а и б соответственно.

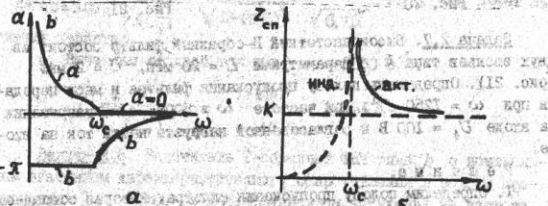


Рис. 19

**Задача 2.6.** Фильтр верхних частот имеет  $f_c = 100 \text{ Гц}$ ,  $Z_n = 500 \text{ Ом}$ . Определить  $Z_c$  при  $f = 200 \text{ Гц}$  для T- и П-образных схем замещения. Построить качественно зависимости  $Z_{сн}(\omega)$  и  $Z_{сд}(\omega)$ .

**Решение.** По условию  $f > f_c$ . Фильтр работает в полосе пропускания;  $Z_c$  - активное сопротивление;  $k = Z_n = 500 \text{ Ом}$ .

$$Z_{сн} = k \sqrt{1 - \frac{\omega_c^2}{\omega^2}} = k \sqrt{1 - \frac{f_c^2}{f^2}} = 500 \sqrt{1 - \frac{100^2}{200^2}} = \frac{500}{2} \sqrt{3} = 250\sqrt{3} \text{ Ом},$$

$$Z_{сн} = k \sqrt{1 - \frac{\omega^2}{\omega_c^2}} = \frac{1}{\sqrt{1 - \frac{f^2}{f_c^2}}} = \frac{500}{\sqrt{1 - \frac{100^2}{200^2}}} = \frac{500 \cdot 2}{\sqrt{3}} = \frac{1000}{\sqrt{3}} \text{ Ом.}$$

Характеристики  $Z_{ср}(\omega)$  и  $Z_{сн}(\omega)$  представлены на рис. 20.

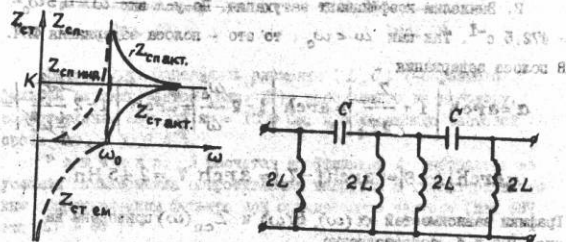


Рис. 20

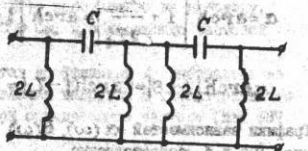


Рис. 21

**Задача 2.7.** Висоочастотный П-образный фильтр состоит из двух звеньев типа  $k$  с параметрами  $L = 20 \text{ мГн}$ ,  $C = 2 \text{ мкФ}$  (рис. 21). Определить полосу пропускания фильтра и меру передачи при  $\omega = 1250 \text{ с}^{-1}$ . При частоте  $\omega = 5000 \text{ с}^{-1}$ , напряжении на входе  $U_1 = 100 \text{ В}$  и согласованной нагрузке найти ток на выходе.

**Решение.**

1. Определим полосу пропускания фильтра, которая совпадает с полосой пропускания одного звена:

$$\omega_c = \frac{1}{2\sqrt{LC}} = \frac{1}{2\sqrt{20 \cdot 10^{-3} \cdot 2 \cdot 10^{-6}}} = \frac{10^4}{4} = 2500 \text{ с}^{-1}$$

2. Вычислим меру передачи  $g = \alpha + j\beta$ . В полосе задерживания ФВЧ при  $\omega = 1250 \text{ с}^{-1}$  коэффициент затухания  $\alpha$  одного звена определяется по формуле

$$\text{ch } \alpha = -1 + \frac{2}{\left(\frac{\omega}{\omega_c}\right)^2} = -1 + \frac{2}{(0,5)^2} = 7,$$

откуда  $\alpha = \text{arch } 7 = 2,45 \text{ Нп}$ ;

22

коэффициент фазы

$$\beta = -\pi \text{ рад} = \text{const.}$$

Для фильтра, состоящего из двух звеньев, значения  $\alpha$  и  $\beta$  удваиваются.

3. Определим характеристические сопротивления фильтра.

При согласованной нагрузке входное сопротивление равно характеристическому на данной частоте для одного звена

$$Z_{вх} |_{\omega=5000} = Z_{сн} |_{\omega=5000}$$

$$Z_{сн} |_{\omega=1250} = \frac{k}{\sqrt{1 - \frac{\omega^2}{\omega_c^2}}} = \frac{\sqrt{\frac{L}{C}}}{\sqrt{1 - \frac{\omega^2}{\omega_c^2}}} = \frac{\sqrt{\frac{20 \cdot 10^{-3}}{2 \cdot 10^{-6}}}}{\sqrt{1 - \frac{1}{4}}} = j \cdot \frac{100}{\sqrt{3}} \text{ Ом}$$

имеет индуктивный характер.

$$Z_{сн} |_{\omega=5000} = \frac{k}{\sqrt{1 - \frac{\omega^2}{\omega_c^2}}} = \frac{100}{\sqrt{1 - (0,5)^2}} = \frac{100}{\sqrt{0,75}}$$

имеет активный характер.

4. Вычислим входной ток при  $\omega = 5000 \text{ с}^{-1}$ :

$$I_1 = \frac{U_1}{Z_{сн} |_{\omega=5000}} = \frac{100}{415,5} = 0,243 \text{ А}$$

**Задача 2.8.** Рассчитать Т-образный ФЧТ типа  $k$  с номинальным значением характеристического сопротивления в полосе пропускания  $Z_{ср} = 600 \text{ Ом}$  и коэффициентом затухания на частоте  $f = 100 \text{ Гц}$ , равным  $\alpha = 40 \text{ дБ}$ .

**Решение.** По условию согласования  $r_n = Z_{ср} = k$

$$r_n = \sqrt{\frac{L}{C}} = 600, \text{ откуда } \frac{L}{C} = 36 \cdot 10^4.$$

Выразим коэффициент затухания  $\alpha$  в неперках:

$$\alpha_{Нп} = 0,115 \alpha_{дБ} = 0,115 \cdot 40 = 4,6 \text{ Нп},$$

$$\text{ch } \alpha = -\left(1 + \frac{Z_1}{2Z_2}\right) = -\left(1 + \frac{j\omega L}{-j2\frac{1}{\omega C}}\right) = -\left(1 - \frac{\omega^2 LC}{2}\right) = \text{ch } 4,6 = 49,74.$$

23

$$\omega = 2\pi f = 2\pi \cdot 100 \text{ с}^{-1};$$

$$49,74 = - \left( 1 - \frac{4\pi^2 \cdot 10^4 \cdot LC}{2} \right), \text{ откуда } LC \approx 2,57 \cdot 10^{-4}.$$

Решив систему уравнений,

$$\begin{cases} L = 36 \cdot 10^{-6} \\ LC = 2,57 \cdot 10^{-4} \end{cases}$$

получим  $L = 9,36 \text{ Гн}$ ;  $C = 0,26 \cdot 10^{-4} \text{ Ф}$ .

### 3. ЦЕПИ С РАСПРЕДЕЛЕННЫМИ ПАРАМЕТРАМИ (ДЛИННЫЕ ЛИНИИ)

**Задача 3.1.** Коэффициент распространения длинной линии

$$\gamma = 0,2 \cdot e^{j\frac{\pi}{4}} = 0,1414 + j 0,1414 \frac{1}{\text{км}}$$

Определить фазовую скорость падающих и отраженных волн в линии, если источник питания работает на частоте  $f = 1000 \text{ Гц}$ .

**Решение.** Коэффициент распространения

$$\gamma = \alpha + j\beta = 0,1414 + j 0,1414 \frac{1}{\text{км}},$$

следовательно,  $\beta = 0,1414$ .

Определим фазовую скорость падающей волны:

$$v_{\text{ф}} = \frac{\omega}{\beta} = \frac{2\pi f}{\beta} = \frac{2\pi \cdot 1000}{0,1414} \approx 44400 \frac{\text{км}}{\text{с}}$$

Вычислим фазовую скорость отраженной волны:

$$v_{\text{ф}} = -\frac{\omega}{\beta} = -\frac{2\pi f}{\beta} = -44400 \frac{\text{км}}{\text{с}}$$

**Задача 3.2.** Параметры длинной линии (в расчете на 1 км длины) равны:  $r_0 = 99 \text{ Ом}$ ,  $L_0 = 0,00222 \text{ Гн}$ ,  $g_0 = 0,0557 \times 10^{-3} \text{ См}$ ,  $C_0 = 0,753 \times 10^{-6} \text{ Ф}$ . Линия подключена к источнику постоянного тока.

Определить коэффициент распространения.

**Решение.** Так как  $\omega = 0$ , то  $\omega L_0 = 0$  и  $\omega C_0 = 0$ . Тогда коэффициент распространения  $\gamma$  будет равен

$$\gamma = \sqrt{(r_0 + j\omega L_0)(g_0 + j\omega C_0)} = \sqrt{r_0 \cdot g_0} = \sqrt{99 \cdot 0,0557 \cdot 10^{-3}} \approx \sqrt{0,0055} \approx 0,0755 \frac{1}{\text{км}}$$

**Задача 3.3.** Параметры длинной линии те же, что в задаче 3.2. Найти волновое сопротивление линии на частоте  $f = 1000 \text{ Гц}$ .

**Решение.** Волновое сопротивление линии определяется по формуле

$$Z_{\text{в}} = \sqrt{\frac{r_0 + j\omega L_0}{g_0 + j\omega C_0}}, \text{ где } \omega = 2\pi f.$$

Вычислим  $Z_{\text{в}} = z_{\text{в}} e^{j\varphi_{\text{в}}}$

$$Z_{\text{в}} = \sqrt{\frac{99 + j 2\pi \cdot 1000 \cdot 0,00222}{0,0557 \cdot 10^{-3} + j 2\pi \cdot 1000 \cdot 0,063 \cdot 10^{-6}}} \approx 497,6 e^{-j37^\circ} \text{ Ом}.$$

Модуль и фазу волнового сопротивления можно также определить по формулам:

$$z_{\text{в}} = \sqrt{\frac{r_0^2 + \omega^2 L_0^2}{g_0^2 + \omega^2 C_0^2}} = 497,6 \text{ Ом};$$

$$\varphi_{\text{в}} = \frac{1}{2} (\text{arctg} \frac{\omega L_0}{r_0} - \text{arctg} \frac{\omega C_0}{g_0}) = \frac{1}{2} (\text{arctg} \frac{2\pi f L_0}{r_0} -$$

$$-\text{arctg} \frac{2\pi f C_0}{g_0}) = \frac{1}{2} (\text{arctg} \frac{2\pi \cdot 1000 \cdot 0,00222}{99} - \text{arctg} \frac{2\pi \cdot 1000 \cdot 0,063 \cdot 10^{-6}}{0,0557 \cdot 10^{-3}}) = -37^\circ$$

**Задача 3.4.** Линия без потерь работает в режиме согласования с нагрузкой. Длина линии  $l = 10 \text{ м}$ . Нарисовать график распределения действующего напряжения падающей волны  $U$  вдоль линии, если в конце ее оно равно  $200 \text{ В}$ . Объясните полученный результат.

**Решение.** Так как линия работает в режиме согласования с нагрузкой, т.е.  $Z_2 = Z_0$ , то коэффициент отражения в конце линии

$$\Gamma_2 = \frac{Z_2 - Z_0}{Z_2 + Z_0} = 0$$

При этом в линии присутствует только прямая волна, отраженная - отсутствует. Действующее напряжение  $U = U_m / \sqrt{2} = 200 = \text{const}$ .  
График распределения  $U(x)$  показан на рис. 22.

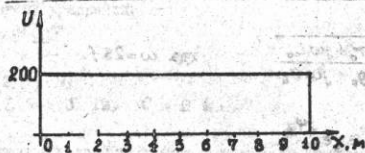


Рис. 22

**Задача 3.5.** Воздушная линия без потерь имеет следующие параметры: волновое сопротивление  $Z_B = 200$  Ом, длина волны  $\lambda = 10$  м, напряжение на входе  $U_1 = 1000$  В. Линия разомкнута на конце. Записать мгновенные значения тока  $i_2(t)$  и напряжения  $U_2(t)$ .

**Решение.**

1. Так как линия разомкнута на конце, она находится в режиме холостого хода. Следовательно,  $Z_H = \infty$ ,  $i_2(t) = 0$ .

2. Определим  $U_2$ . Для линии без потерь имеем

$$U_1 = U_2 \cos \beta l;$$

$$\beta = \frac{2\pi}{\lambda} = \frac{2 \cdot 3,14}{10} = \frac{\pi}{3} = 60^\circ;$$

$$\cos \beta l = \cos \frac{180^\circ}{3} = \cos 60^\circ = \cos(240^\circ) = -\frac{1}{2};$$

$$U_2 = \frac{U_1}{\cos \beta l} = \frac{1000}{-\frac{1}{2}} = -2000 \text{ В.}$$

3. Запишем мгновенное значение напряжения:

$$u_2(t) = -2000\sqrt{2} \sin \omega t = 2000\sqrt{2} \sin(\omega t + 180^\circ) \text{ В.}$$

**Задача 3.6.** Воздушная линия без потерь длиной  $l = 10$  м имеет волновое сопротивление  $Z_B = 200$  Ом, длину волны  $\lambda = 6$  м.

На входе линии напряжение  $U_1 = 1000$  В. Определить ток  $i_1$  в начале линии, если линия замкнута на конце.

**Решение.**

1. Так как линия замкнута на конце, она находится в режиме короткого замыкания (КЗ). Следовательно,  $Z_H = 0$ ,  $U_2 = 0$ . Уравнения линии без потерь в режиме КЗ на конце линии имеют вид:

$$\left. \begin{aligned} U_1 &= j Z_B I_2 \sin \beta l \\ I_1 &= I_2 \cos \beta l \end{aligned} \right\} \text{откуда } I_2 = \frac{U_1}{j Z_B \sin \beta l};$$

$$I_1 = \frac{U_1 \cos \beta l}{j Z_B \sin \beta l} = \frac{U_1}{j Z_B \tan \beta l}.$$

Определим коэффициент фазы  $\beta$ , рад:

$$\beta = \frac{2\pi}{\lambda} = \frac{2\pi}{6} = \frac{\pi}{3};$$

$$\cos \beta l = \cos 60^\circ = \cos 240^\circ = -\frac{1}{2}, \quad \tan \beta l = \tan 240^\circ = \sqrt{3}.$$

Вычислим ток  $I_1$ , А:

$$I_1 = \frac{5}{j \tan \beta l} = \frac{5 \cdot j}{j(\sqrt{3})} = \frac{5}{\sqrt{3}} \text{ А.}$$

**Задача 3.7.** Первичные параметры воздушной линии при частоте  $f = 800$  Гц имеют следующие значения:

$$r_0 = 1 \frac{\text{Ом}}{\text{м}}; \quad L_0 = 0,2 \cdot 10^{-3} \frac{\text{Гн}}{\text{м}}; \quad C_0 = 0,2 \cdot 10^{-9} \frac{\text{Ф}}{\text{м}}; \quad g_0 = 10^{-6} \frac{\text{См}}{\text{м}}.$$

Длина линии  $l = 100$  км. Определить модуль и фазу волнового сопротивления линии, коэффициент затухания и коэффициент фазы, фазовую скорость и длину волны.

**Решение.**

1. Определим волновое сопротивление линии:

$$Z_B = \sqrt{\frac{r_0 + j 2\pi f L_0}{g_0 + j 2\pi f C_0}} = \sqrt{\frac{1 + j 2\pi \cdot 800 \cdot 0,2 \cdot 10^{-3}}{10^{-6} + j 2\pi \cdot 800 \cdot 0,2 \cdot 10^{-9}}} =$$

$$= \sqrt{\frac{1+j}{10^{-6}(1+j)}} = \sqrt{\frac{1}{10^{-6}}} = 10^3 \text{ Ом.}$$

Волновое сопротивление имеет активный характер.

$$Z_B = Z_B = 1000 \text{ Ом. } \varphi_{Z_B} = 0.$$

2. Вычислим коэффициент затухания ( $\alpha$ ) и коэффициент фазы ( $\beta$ ):

$$\begin{aligned} \gamma &= \alpha + j\beta = \sqrt{(r_0 + j\omega L_0)(g_0 + j\omega C_0)} = \\ &= \sqrt{(1 + j2\pi \cdot 800 \cdot 0,2 \cdot 10^{-3})(10^{-6} + j2\pi \cdot 800 \cdot 0,2 \cdot 10^{-9})} = \\ &= \sqrt{10^{-6}(1+j)(1+j)} = 10^{-3} + j10^{-3} \text{ 1/м. } \alpha = 10^{-3}, \beta = 10^{-3}. \end{aligned}$$

3. Определим фазовую скорость и длину волны:

$$v_{\varphi} = \frac{\omega}{\beta} = \frac{2\pi f}{\beta} = \frac{2\pi \cdot 800}{10^{-3}} = 6,28 \cdot 800 \cdot 10^3 = 5024 \cdot 1000 \frac{\text{м}}{\text{с}};$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{2 \cdot 3,14}{10^{-3}} = 6,28 \cdot 10^3 = 6280 \text{ м.}$$

**Задача 3.В.** Длина линии без потерь  $l = 12 \text{ м}$ , длина падающей и стоячей волны напряжения в линии  $\lambda = 8 \text{ м}$ . Линия в конце находится в режиме холостого хода, величина напряжения между выходными клеммами  $U_2 = 100 \text{ В}$ . Чему равно напряжение в точке линии, отстоящей на  $2 \text{ м}$  от ее начала? Изобразить график распределения действующего значения стоячей волны вдоль линии.

**Решение.**

1. Для линии без потерь в режиме холостого хода имеем:

$$\dot{U} = \dot{U}_2 \cos \beta x', \quad \text{где } x' = l - x;$$

$$\dot{U} = \dot{U}_2 \cos \frac{2\pi}{\lambda} (l - x) = \dot{U}_2 \cos \frac{\pi}{4} (12 - 2) = 100 \cos \frac{5\pi}{4} = 0.$$

$$\text{где } \beta = \frac{2\pi}{\lambda} = \frac{2\pi}{8} = \frac{\pi}{4}.$$

Напряжение в точке линии, отстоящей на  $2 \text{ м}$  от ее начала, равно нулю.

28

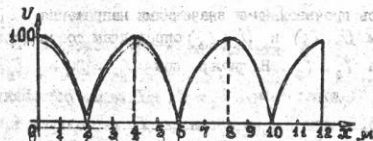


Рис. 23

$$2. \frac{l}{\lambda} = \frac{12}{8} = 1,5 \text{ т.е. в линии помещается 1,5 волны.}$$

График зависимости  $U(x)$  приведен на рис. 23.

#### 4. НЕЛИНЕЙНЫЕ ЦЕПИ ПОСТОЯННОГО ТОКА

**Задача 4.1.** Нелинейные резисторы вольт-амперные характеристики (ВАХ) ( $U_1(I_1)$ ,  $U_2(I_2)$  и  $U_3(I_3)$ ) которых изображены на рис. 24а, соединены по схеме рис. 24б, где  $E = 100 \text{ В}$ . Определить токи в ветвях.

**Решение.** Нелинейные резисторы 2 и 3 соединены параллельно, поэтому  $U_2 = U_3 = U_{2,3}$ . Заменяем их одним эквивалентным резистором (рис. 24в), ВАХ  $U_{2,3}(I_1)$  которого построим в соответствии с уравнением по первому закону Кирхгофа:

$$I_1(U_{2,3}) = I_2(U_{2,3}) + I_3(U_{2,3}).$$

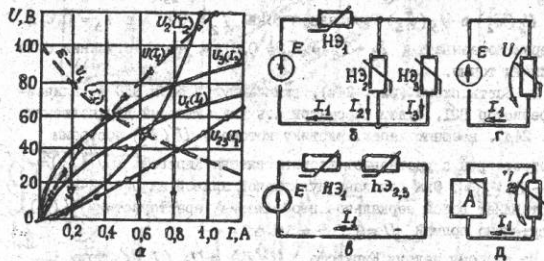


Рис. 24

29

Задаваясь произвольными значениями напряжения  $U_{23}$ , по характеристикам  $U_2(I_2)$  и  $U_3(I_3)$  определяем соответствующие значения тока  $I_2, I_3$ . Например, при  $U_{23} = 20$  В  $I_3 = 0,07$  А,  $I_2 = 0,4$  А. Следовательно,  $I_1 = I_2 + I_3 = 0,47$  А. Получая таким образом ординаты  $U_{23}$  и абсциссы  $I_1$  нескольких точек характеристики  $U_{23}(I_1)$ , откладываем их на график и соединяем точки плавной кривой, которая также показана на рис. 24а.

Далее возможны два варианта преобразований.

1. Пассивную часть цепи (рис. 24в) заменим одним эквивалентным сопротивлением (рис. 24г). Его ВАХ построим в соответствии с уравнением по второму закону Кирхгофа:

$$U(I_1) = U_1(I_1) + U_{23}(I_1).$$

Задаваясь рядом значений тока  $I_1$ , находим соответствующие значения напряжений  $U_1$  и  $U_{23}$  по характеристикам  $U_1(I_1)$  и  $U_{23}(I_1)$ , складывая которые, получаем значения напряжений  $U$ . Например,  $I_1 = 0,4$  А;  $U_1 = 40$  В;  $U_{23} = 15$  В;  $U = U_1 + U_{23} = 55$  В. Зная абсциссы и ординаты нескольких точек характеристики  $U(I_1)$ , наносим эти точки на график и соединяем плавной кривой, которая также приведена на рис. 24а.

По условию задачи  $U(I_1) = E = 100$  В. Такую ординату имеет точка характеристики  $U(I_1)$  с абсциссой  $I_1 = 0,8$  А.

Соответствующее этому значению  $U_{23}$  находим по кривой  $U_{23}(I_1)$  ( $U_{23} = 40$  В). Затем по известному значению  $U_{23}$  из характеристик  $U_2(I_2)$  и  $U_3(I_3)$  определяем токи  $I_2 = 0,6$  А и  $I_3 = 0,2$  А. Проверка показывает ( $I_2 + I_3 = I_1 = 0,8$  А), что построения были выполнены точно.

2. Часть схемы (рис. 24в), включающую в себя ЭДС и нелинейный резистор НЭ1, будем рассматривать как активный двухполюсник (рис. 24д), внешнюю характеристику которого  $U'(I_1)$  построим в соответствии с уравнением второго закона Кирхгофа  $U'(I_1) = E - U_1(I_1)$ . Она показана пунктирной кривой на рис. 24а и представляет собой зеркальное изображение характеристики  $U_1(I_1)$  относительно прямой  $U = 0,5 \cdot E = 50$  В.

По второму закону Кирхгофа  $U'(I_1) = U_{23}(I_1)$ . Этому условию удовлетворяет ордината  $U' = U_{23} = 40$  В и абсцисса

30

$I_1 = 0,8$  А точки пересечения характеристик  $U'(I_1)$  и  $U_{23}(I_1)$ . Остальные искомые величины определяются, как и в первом варианте, для найденного значения  $U_{23} = U_2 = U_3 = 40$  В по кривым  $U_2(I_2)$  и  $U_3(I_3)$ :  $I_2 = 0,6$  А,  $I_3 = 0,2$  А.

**Задача 4.2.** Определить токи в ветвях цепи с двумя узлами (рис. 25б), если  $E_1 = 2 E_2 = 100$  В, а ВАХ нелинейных сопротивлений изображены на рис. 25а.

**Решение.** При указанных на схеме (см. рис. 25б) положительных направлениях токов и напряжений строим ВАХ ветвей в соответствии с уравнениями второго закона Кирхгофа:

$$U_{ab}(I_1) = E_1 - U_1(I_1);$$

$$U_{ab}(I_2) = U_2(I_2) - E_2;$$

$$U_{ab}(I_3) = U_3(I_3).$$

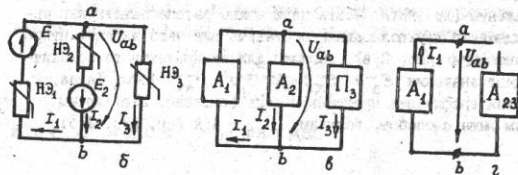
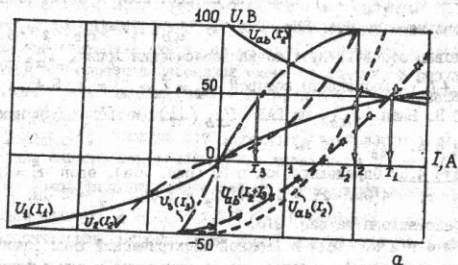


Рис. 25



Первая из кривых представляет собой зеркальное изображение кривой  $U_1(I_1)$  относительно прямой  $U(I) = 0,5 \cdot E_1 = 50 \text{ В} = \text{const.}$ , для построения второй кривой все точки на кривой  $U_2(I_2)$  необходимо сместить параллельно оси напряжения на величину  $-E_2 = -50 \text{ В}$ ; третья кривая совпадает с кривой  $U_3(I_3)$ . Все эти ВАХ приведены на рис. 25а. Они являются внешними характеристиками двухполюсников, изображенных на рис. 25в.

В схеме по первому закону Кирхгофа имеем

$$I_1(U_{\alpha\beta}) = I_2(U_{\alpha\beta}) + I_3(U_{\alpha\beta}).$$

Согласно правой части уравнения, заменим второй и третий двухполюсники одним эквивалентным, точки ВАХ которого  $U_{\alpha\beta}(I_2+I_3)$  получим, суммируя значения  $I_2$  и  $I_3$ , найденные из характеристик  $U_{\alpha\beta}(I_2)$  и  $U_{\alpha\beta}(I_3)$  при одинаковых значениях  $U_{\alpha\beta}$ . Например,  $U_{\alpha\beta} = 25 \text{ В}$ ,  $I_2 = 1,8 \text{ А}$ ,  $I_3 = 0,2 \text{ А}$ ,  $I_2 + I_3 = 2 \text{ А}$ .

Кривая  $U_{\alpha\beta}(I_2+I_3)$  показана на рис. 25а, а схема после преобразования - на рис. 25г. Для нее  $U_{\alpha\beta}(I_1) = U_{\alpha\beta}(I_2+I_3)$ . Этому условию соответствует точка пересечения кривых  $U_{\alpha\beta}(I_1)$  и  $U_{\alpha\beta}(I_2+I_3)$ , координаты которой  $I_1 = I_2 + I_3 = 2,5 \text{ А}$  и  $U_{\alpha\beta} = 50 \text{ В}$ . Зная  $U_{\alpha\beta}$ , по ВАХ  $U_{\alpha\beta}(I_2)$  и  $U_{\alpha\beta}(I_3)$  находим  $I_2 = 2 \text{ А}$ ,  $I_3 = 0,5 \text{ А}$ .

**Задача 4.3.** Определить ток в НЭ (рис. 26а), если  $E = 30 \text{ В}$ ,  $J = 2 \text{ А}$ ;  $r_1 = 4 \text{ Ом}$ ,  $r_2 = 1 \text{ Ом}$ ,  $r_3 = 3 \text{ Ом}$ ,  $r_4 = 2 \text{ Ом}$ . ВАХ НЭ представлена на рис. 26б.

**Решение.** Если в сложной электрической цепи содержится один нелинейный резистор, то по отношению к его выводам всю остальную (линейную) часть цепи можно рассматривать как активный линейный двухполюсник и составить для него эквивалентную схему замещения (рис. 26в). Расчеты для эквивалентного источника ЭДС дают значения  $E_3 = U_{\text{ХХ}} = 22 \text{ В}$  и  $r_{\text{вх}} = 4 \text{ Ом}$ . Далее, рассчитывая графически простейшую цепь (см. рис. 26в) любым описанным выше способом, получим  $I_{\text{НЭ}} = 4 \text{ А}$  (см. рис. 26б).

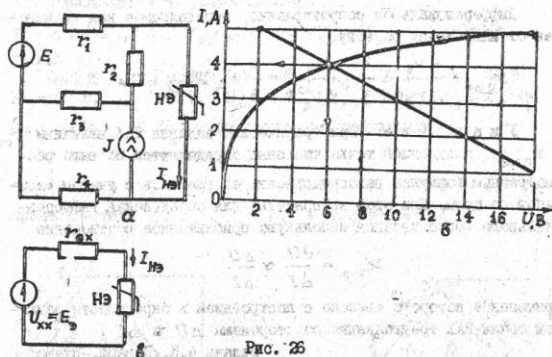


Рис. 26

**Указание.** Аналогичная идея используется при расчете произвольной цепи с двумя линейными резисторами, когда вся электрическая схема, кроме двух выделенных ветвей с НЭ, сводится к Т-образной пассивной схеме замещения. В результате получается цепь с двумя узлами, которая может быть рассчитана ранее описанными методами.

**Задача 4.4.** Анодный ток двухэлектродной лампы связан с анодным напряжением приближенным выражением  $I_a = k U_a^{3/2}$ , где  $k$  - коэффициент, зависящий от конструкции лампы (пуст в данном примере  $k = 10^{-5} \text{ А} \cdot \text{В}^{-3/2}$ ). Определить статическое и дифференциальное сопротивление диода при анодном напряжении  $U_a = 100 \text{ В}$ .

**Решение.** Статическое сопротивление, определяемое как отношение постоянного напряжения на НЭ к току в нем, будет

$$r_{\text{ст}} = \frac{U_a}{I_a} = \frac{U_a}{k U_a^{3/2}} = \frac{1}{k U_a^{1/2}},$$

и при  $U_a = 100 \text{ В}$   $r_{\text{ст}} = 10 \text{ кОм}$ .

Дифференциальное сопротивление, определяемое как производная от напряжения по току,

$$r_{\text{диф}} = \frac{dU_a}{dI_a} = \frac{2}{3} \cdot \frac{1}{kU_a^{3/2}} = \frac{2}{3} r_{\text{ст}} = 6,7 \text{ кОм}$$

**Указание.** При графическом задании ВАХ величины  $r_{\text{ст}}$  и  $r_{\text{диф}}$  в заданной точке численно определяются по выше рассмотренным формулам непосредственно из графиков с учетом масштабов по осям. При этом на практике для определения дифференциального сопротивления используют приближенное соотношение

$$r_{\text{диф}} = \frac{dU}{dI} \approx \frac{\Delta U}{\Delta I},$$

применение которого связано с построением в окрестности заданной точки ВАХ треугольника со сторонами  $\Delta U$  и  $\Delta I$ .

**Задача 4.Б.** К цепи, схема которой изображена на рис. 27, приложено напряжение  $U = 30 \text{ В}$ . ВАХ нелинейных сопротивлений заданы уравнениями  $I_1 = \alpha U_1^2$ ;

$$I_2 = b U_{23}^2;$$

$$I_3 = c U_{23}^2.$$

где  $\alpha = 3 \cdot 10^{-5} \text{ А/В}^2$ ,  $b = 5 \cdot 10^{-5} \text{ А/В}^2$ ;  $c = 7 \cdot 10^{-5} \text{ А/В}^2$ .

Определить токи и напряжения в цепи.

**Решение.** По первому закону Кирхгофа  $I_1 = I_2 + I_3$ , или с учетом уравнений ВАХ сопротивлений

$$\alpha U_1^2 = (b+c) U_{23}^2.$$

По второму закону Кирхгофа  $U = U_1 + U_{23}$ . Совместное решение уравнений дает

$$U_{23} = U \left( \sqrt{\frac{b+c}{\alpha} + 1} \right)^{-1} \approx 10 \text{ В},$$

$$U_1 = U - U_{23} = 20 \text{ В}.$$

34

Токи определяются по уравнениям ВАХ

$$I_1 = \alpha U_1^2 = 1,2 \text{ А}; \quad I_2 = b U_{23}^2 = 0,5 \text{ А}; \quad I_3 = c U_{23}^2 = 0,7 \text{ А}$$

**Задача 4.В.** В схеме (рис. 28а)  $E_1 = 10 \text{ В}$ ,  $E_2 = 20 \text{ В}$ ,  $E_3 = 30 \text{ В}$ ,  $E_5 = 40 \text{ В}$ ,  $J_4 = 4 \text{ А}$ ,  $R_1 = 10 \text{ Ом}$ ,  $R_2 = 2,5 \text{ Ом}$ ,  $R_3 = 30 \text{ Ом}$ . ВАХ НЗ задана следующими значениями:

$$U, \text{ В} \dots 0 \quad 2 \quad 3 \quad 4 \quad 5 \quad 6 \quad 8 \quad 10$$

$$I, \text{ А} \dots 0 \quad 0,1 \quad 0,3 \quad 0,6 \quad 0,9 \quad 1,2$$

Определить токи  $I$ ,  $I_1$ ,  $I_2$ ,  $I_3$  и напряжение  $U_{\text{НЗ}}$ .

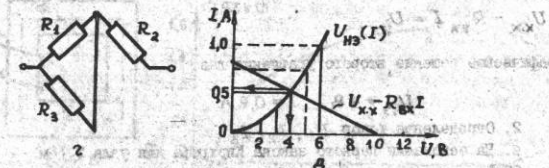
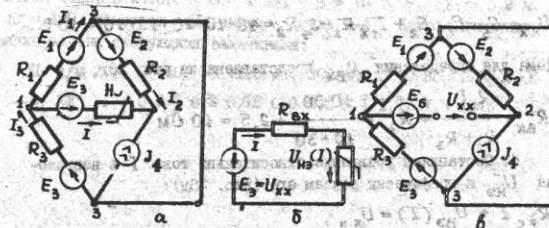


Рис. 28

**Решение.** В основу расчета положен метод эквивалентного источника напряжения.

**1.** Определение тока  $I$  и напряжения  $U_{\text{НЗ}}$  по схеме (рис. 28б).

а. Размыкаем ветвь с НЗ и определяем напряжение  $U_{\text{НЗ}}$  на зажимах разомкнутой ветви (рис. 28в). На основании второго закона Кирхгофа для левого контура 3'-1-3-3' имеем:

35

$$I_{1X}(R_1 + R_2) = E_1 + E_2$$

откуда

$$I_{1X} = \frac{E_1 + E_2}{R_1 + R_2} = \frac{10 + 30}{10 + 30} = 1 \text{ A.}$$

Для верхнего контура 1-3-2-1 можем записать

$$I_{1X}R_1 - J_2R_2 - U_{X.X} = E_1 + E_2 - E_3,$$

откуда

$$U_{X.X} = E_3 - E_1 - E_2 + I_{1X}R_1 - J_2R_2 = 40 - 10 - 20 + 10 - 10 = 10 \text{ В.}$$

Схема для определения  $R_{ВХ}$  представлена на рис. 28г.

$$R_{ВХ} = \frac{R_1 J_2}{R_1 + R_2} + R_2 = \frac{10 \cdot 30}{10 + 30} + 2,5 = 10 \text{ Ом}$$

б. Составим уравнение относительно тока  $I$  и напряжения  $U_{НЗ}$  и графически решаем его (рис. 28д):

$$R_{ВХ} I + U_{НЗ}(I) = U_{X.X},$$

$$U_{X.X} - R_{ВХ} I = U_{НЗ}.$$

Графическое решение второго уравнения дает

$$U_{НЗ} = 4 \text{ В, } I = 0,4 \text{ А.}$$

2. Определение токов  $I_1, I_2, I_3$ .

а. На основании первого закона Кирхгофа для узла 2 (см. рис. 28а):

$$I_2 + I + J_4 = 0,$$

$$I_2 = -I - J_4 = -0,6 - 4 = -4,6 \text{ А.}$$

б. На основании второго закона Кирхгофа для верхнего контура 1-3-2-1:

$$I_1 R_1 + I_2 R_2 - U_{НЗ} = E_1 + E_2 - E_3; \quad I_1 = 0,55 \text{ А}$$

в. На основании первого закона Кирхгофа для узла 1:

$$I_3 = I + I_1 = 0,6 + 0,55 = 1,15 \text{ А.}$$

Проверка:

$$I_1 = I_2 + I_3 + J_4; \quad 0,55 = -4,6 + 1,15 + 4 = 0,55$$

$$0,55 \approx 0,55$$

## 5. МАГНИТНЫЕ ЦЕПИ ПРИ ПОСТОЯННОМ МАГНИТНОМ ПОТОКЕ

**Задача 5.1.** На рис. 29а представлена неразветвленная магнитная цепь, в которой  $B = 1 \text{ Тл}$ ,  $S = 10^{-4} \text{ м}^2$ ,  $l_1 = 0,2 \text{ м}$ ,  $l_2 = 100$ . Материал сердечника - сталь 3-А. Кривая намагничивания задана следующими величинами:

$H, \text{ А/м} \dots 0 \quad 40 \quad 60 \quad 120 \quad 180 \quad 300 \quad 400 \quad 500 \quad 600 \quad 800 \quad 1000 \quad 2000$

$B, \text{ Тл} \dots 0 \quad 0,1 \quad 0,3 \quad 0,55 \quad 0,8 \quad 1,0 \quad 1,1 \quad 1,4 \quad 1,45 \quad 1,5$

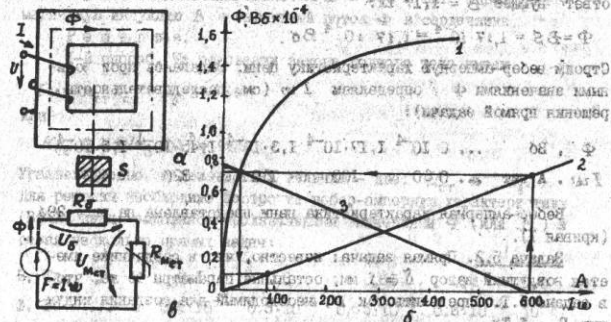


Рис. 29