

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
Южно-Уральский государственный университет
Кафедра “Теоретические основы электротехники”

621. 3 (07)

В. Н. Непопалов

Расчет линейных электрических цепей переменного тока

Методическое руководство
по самостоятельной работе студентов

Челябинск
2001

УДК 621.3.011(075.8)

Непопалов В. Н. Расчет линейных электрических цепей переменного тока: Методическое руководство по самостоятельной работе студентов. – 77 с.

В руководстве поясняются методы расчета установившихся режимов линейных электрических цепей периодического тока. Рассматривается комплексный метод расчета линейных электрических цепей синусоидального тока. Руководство предназначено в помощь студентам при самостоятельной работе по курсу «Основы электротехники».

Ил. 63, табл. 3.

ОГЛАВЛЕНИЕ

1. Синусоидальные токи, напряжения. Параметры идеальных элементов электрических цепей синусоидального тока	4
1.1. Общие сведения.....	4
1.2. Решение типовых задач	10
1.3. Задачи и вопросы для самоконтроля.....	16
2. Комплексный метод расчета	18
2.1. Общие сведения.....	18
2.2. Решение типовых задач	21
2.3. Задачи и вопросы для самоконтроля.....	29
3. Расчет разветвленных цепей синусоидального тока комплексным методом. 31	
3.1. Общие сведения.....	31
3.2. Решение типовых задач	33
3.3. Задачи и вопросы для самоконтроля.....	49
4. Расчет установившихся режимов цепи синусоидального тока с индуктивно связанными элементами	50
4.1. Общие сведения.....	50
2. Решение типовых задач	52
4.3. Задачи и вопросы для самоконтроля.....	60
5. Расчет установившихся режимов электрической цепи периодического несинусоидального тока	62
5.1. Общие сведения.....	62
5.2. Решение типовых задач	64
5.3. Задачи и вопросы для самоконтроля.....	77

1. Синусоидальные токи, напряжения. Параметры идеальных элементов электрических цепей синусоидального тока

1.1. Общие сведения

Электромагнитный процесс в электрической цепи считается периодическим, если мгновенные значения напряжений и токов повторяются через равные промежутки времени T . Время T называется периодом. Напряжения $u(t) = u(t + T)$ и токи $i(t) = i(t + T)$ ветвей электрической цепи являются периодическими функциями времени.

Величина, обратная периоду (число периодов в единицу времени), называется частотой: $f = 1/T$. Частота имеет размерность $1/c$, а единицей измерения частоты служит Герц (Гц).

Широкое применение в электротехнике нашли синусоидальные напряжения и токи:

$$u(t) = U_m \sin(\omega t + \psi_u), \quad i(t) = I_m \sin(\omega t + \psi_i).$$

В этих выражениях:

- $u(t)$, $i(t)$ – мгновенные значения,
- U_m , I_m – максимальные или амплитудные значения,
- $\omega = 2\pi/T = 2\pi f$ – угловая частота (скорость изменения аргумента),
- ψ_u , ψ_i – начальные фазы,
- $\omega t + \psi_u$, $\omega t + \psi_i$ – фазы, соответственно напряжения и тока.

Графики изменения $u(t)$, $i(t)$ удобно представлять не в функции времени t , а в функции угловой величины ωt , пропорциональной t (рис. 1.1).

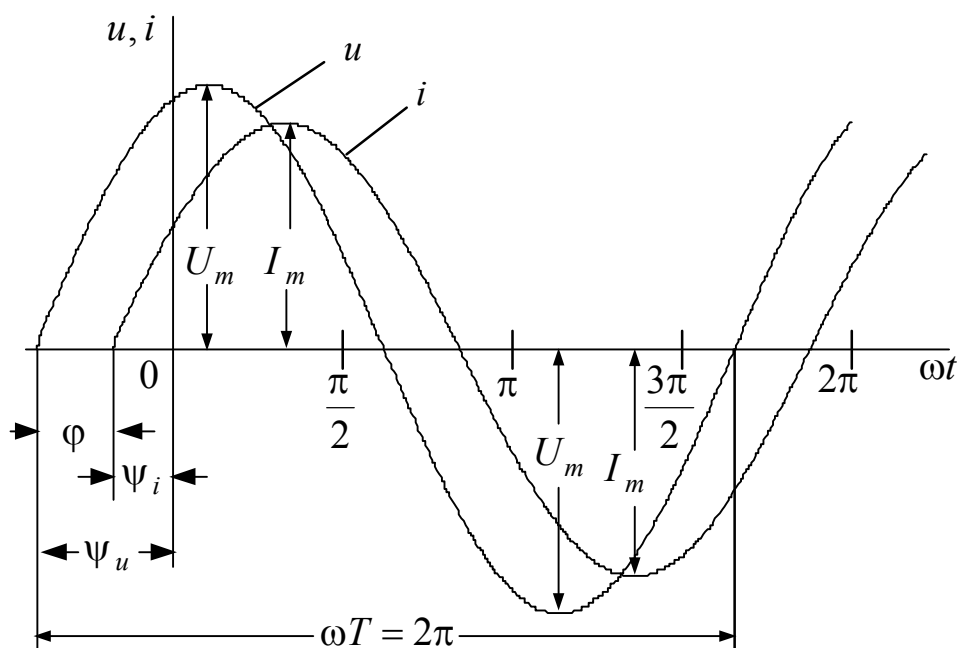


Рис. 1.1

Величина $\varphi = (\omega t + \psi_u) - (\omega t + \psi_i) = \psi_u - \psi_i$ называется углом сдвига фаз. На рис. 1.1 $\psi_u > 0$, $\psi_u > \psi_i > 0$, $\varphi = \psi_u - \psi_i > 0$, т. е. напряжение опережает ток. Аналогично можно ввести понятия углов сдвига фаз между двумя напряжениями или токами.

Количество тепла, рассеиваемого на сопротивление R при протекании по нему тока, электромагнитная сила взаимодействия двух проводников с равными токами, пропорциональны квадрату тока. Поэтому о величине тока судят по действующему значению за период. Действующее значение периодического тока $i(t)$ определяется по выражению

$$I = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2 dt}.$$

Для квадратов левой и правой частей этого равенства, после умножения их на RT , будем иметь:

$$I^2 RT = \int_0^T Ri^2 dt.$$

Из этого равенства следует, что действующее значение периодического тока равно по величине такому постоянному току I , который на неизменном сопротивлении R за время T выделяет тоже количество тепла, что и ток $i(t)$.

При синусоидальном токе $i(t) = I_m \sin \omega t$ интеграл

$$\int_0^T I_m^2 \sin^2 \omega t dt = \frac{I_m^2}{2} \int_0^T (1 - \cos 2\omega t) dt = \frac{I_m^2}{2} T.$$

Следовательно, действующее значение синусоидального тока равно

$$I = \frac{I_m}{\sqrt{2}}.$$

Действующие значения синусоидальных напряжений $u(t)$, э. д. с. $e(t)$ определяются аналогично:

$$U = \frac{U_m}{\sqrt{2}}; E = \frac{E_m}{\sqrt{2}}.$$

Для измерения действующих значений используются приборы электромагнитной, электродинамической, тепловой и др. систем.

Среднее значение синусоидального тока определяется как среднее за половину периода. Поэтому,

$$I_{\text{cp}} = \frac{2}{T} \int_0^{T/2} I_m \sin \omega t dt = \frac{2I_m}{\omega T} (-\cos \omega t) \Big|_0^{T/2} = \frac{2}{\pi} I_m.$$

Средние значения синусоидальных напряжений $u(t)$, э. д. с. $e(t)$ определяются аналогично:

$$U_{\text{ср}} = \frac{2}{\pi} U_m; E_{\text{ср}} = \frac{2}{\pi} E_m.$$

Отношение амплитудного значения к действующему называется коэффициентом амплитуды k_a , а отношение действующего значения к среднему – коэффициентом формы k_ϕ . Для синусоидальных величин, например, тока $i(t)$, эти коэффициенты равны:

$$k_a = \frac{I_m}{I} = \sqrt{2} \approx 1,41; k_\phi = \frac{I}{I_{\text{ср}}} = \frac{I_m \pi}{\sqrt{2} I_m} = \frac{\pi}{2\sqrt{2}} \approx 1,11.$$

Для синусоидальных токов $i(t) = I_m \sin(\omega t + \psi_i)$ уравнения идеальных элементов R, L, C при принятых на рис. 1.2 положительных направлениях имеют вид

$$u_R = Ri = RI_m \sin(\omega t + \psi_i);$$

$$u_L = L \frac{di}{dt} = \omega LI_m \sin(\omega t + \psi_i + 90^\circ);$$

$$u_C = \frac{1}{C} \int_0^t i(\tau) d\tau + u_C(0) = \frac{1}{\omega C} I_m \sin(\omega t + \psi_i - 90^\circ).$$

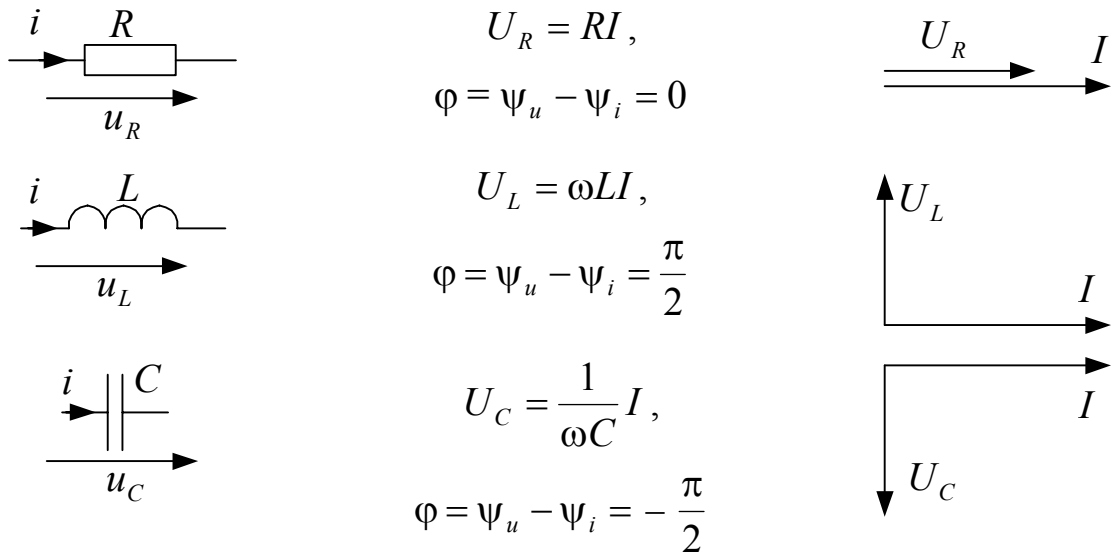


Рис. 1.2

На активном сопротивлении R мгновенные значения напряжения и тока совпадают по фазе. Угол сдвига фаз $\varphi = 0$.

На индуктивности L мгновенное значение тока отстает от мгновенного значения напряжения на угол $\frac{\pi}{2}$. Угол сдвига фаз $\varphi = \frac{\pi}{2}$.

На емкости C мгновенное значение напряжения отстает от мгновенного значения тока на угол $\frac{\pi}{2}$. Угол сдвига фаз $\varphi = -\frac{\pi}{2}$.

Величины ωL и $1/\omega C$ имеют размерность [Ом] и называются *реактивным сопротивлением индуктивности* или *индуктивным сопротивлением* X_L :

$$X_L = \omega L$$

и *реактивным сопротивлением емкости* или *емкостным сопротивлением* X_C :

$$X_C = \frac{1}{\omega C}.$$

Величины $1/\omega L$ и ωC имеют размерность [Ом⁻¹] и называются *реактивной проводимостью индуктивности* или *индуктивной проводимостью* B_L :

$$B_L = \frac{1}{\omega L}.$$

и *реактивной проводимостью емкости* или *емкостной проводимостью* B_C :

$$B_C = \omega C.$$

Связь между действующими значениями напряжения и тока на идеальных элементах R, L, C устанавливают уравнения:

$$U_R = RI; I = GU_R;$$

$$U_L = X_L I; I = B_L U_L;$$

$$U_C = X_C I; I = B_C U_C.$$

Для синусоидального напряжения $u = U_m \sin \omega t$ начальная фаза тока на входе пассивного двухполюсника (рис. 1.3) равна $\psi_i = -\varphi$, поэтому $i = I_m \sin(\omega t - \varphi)$.

Проекция напряжения на линию тока

$$U_R = U \cos \varphi$$

называется активной составляющей напряжения.

Проекция напряжения на линию, перпендикулярную току,

$$U_X = U \sin \varphi$$

называется реактивной составляющей напряжения.

Проекция тока на линию напряжения

$$I_G = I \cos \varphi$$

называется активной составляющей тока.

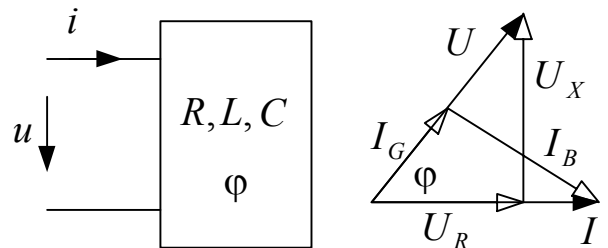


Рис. 1.3

Проекция тока на линию, перпендикулярную напряжению,

$$I_G = I \sin \varphi$$

называется реактивной составляющей тока.

Имеют место очевидные соотношения:

$$U = \sqrt{U_R^2 + U_X^2}; \quad I = \sqrt{I_G^2 + I_B^2}.$$

В цепи синусоидального тока для пассивного двухполюсника по определению вводятся следующие величины:

1. Полное сопротивление Z :

$$Z = \frac{U}{I},$$

2. Эквивалентные активное $R_{\text{эк}}$ и реактивное $X_{\text{эк}}$ сопротивления:

$$R_{\text{эк}} = \frac{U_R}{I}, \quad X_{\text{эк}} = \frac{U_X}{I} = X_L - X_C,$$

3. Полная проводимость Y :

$$Y = \frac{I}{U},$$

4. Эквивалентные активная $G_{\text{эк}}$ и реактивная $B_{\text{эк}}$ проводимости:

$$G_{\text{эк}} = \frac{I_G}{U}, \quad B_{\text{эк}} = \frac{I_B}{U} = B_L - B_C.$$

Из треугольников сопротивлений и проводимостей (рис. 1.4) следует:

$$R_{\text{эк}} = Z \cos \varphi; \quad X_{\text{эк}} = Z \sin \varphi; \quad Z = \sqrt{R_{\text{эк}}^2 + X_{\text{эк}}^2},$$

$$G_{\text{эк}} = Y \cos \varphi; \quad B_{\text{эк}} = Y \sin \varphi; \quad Y = \sqrt{G_{\text{эк}}^2 + B_{\text{эк}}^2},$$

$$\operatorname{tg} \varphi = \frac{X_{\text{эк}}}{R_{\text{эк}}} = \frac{B_{\text{эк}}}{G_{\text{эк}}}; \quad Z = \frac{1}{Y}; \quad Y = \frac{1}{Z}.$$

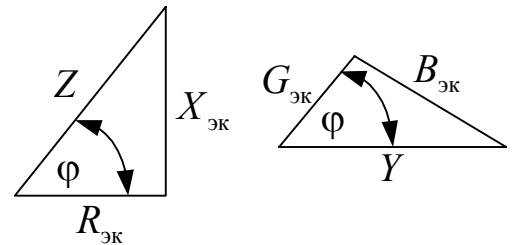


Рис. 1.4

Эквивалентные параметры являются измеряемыми величинами, поэтому могут быть определены из физического эксперимента (рис. 1.5).

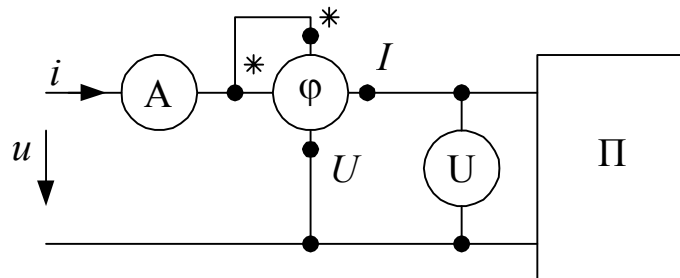


Рис. 1.5

Электрическая цепь по схеме рис. 1. 5 должна содержать амперметр А и вольтметр U для измерения действующих значений напряжения и тока, фазометр φ для измерения угла сдвига фаз между мгновенными значениями напряжения и тока на входе пассивного двухполюсника П.

Угол сдвига фаз пассивного двухполюсника $-\frac{\pi}{2} \leq \varphi \leq \frac{\pi}{2}$.

Физическая величина, численно равная среднему значению от произведения мгновенных значений напряжения $u(t)$ и тока $i(t)$, называется активной мощностью P . По определению имеем:

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T u i dt = \frac{U_m I_m}{T} \int_0^T \sin \omega t \sin(\omega t - \varphi) dt = \frac{U_m I_m}{2T} \int_0^T (\cos \varphi - \cos(2\omega t - \varphi)) dt = UI \cos \varphi.$$

Расчетные величины

$$S = P_{\max} = UI ;$$

$$Q = UI \sin \varphi$$

называются полной мощностью S и реактивной мощностью Q в цепи синусоидального тока. Имеет место равенство

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2} .$$

Коэффициент мощности k_m в цепи синусоидального тока определяется выражением:

$$k_m = \frac{P}{S} = \cos \varphi .$$

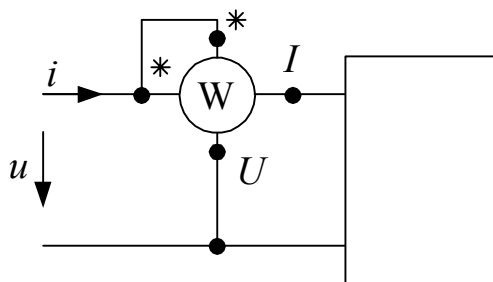


Рис. 1.6

Единицей измерения активной мощности является Ватт [Вт]. Для измерения активной мощности служит ваттметр. Ваттметр включается по схеме рис. 1.6.

Единица измерения полной мощности [ВА], реактивной – [ВАр].

Для вычисления мощностей удобно использовать следующие выражения:

$$P = U_R I = I^2 R_{\text{эк}} = UI_G = U^2 G_{\text{эк}} ;$$

$$Q = U_X I = I^2 X_{\text{эк}} = UI_B = U^2 B_{\text{эк}} ;$$

$$S = I^2 Z = U^2 Y .$$

1.2. Решение типовых задач

Для измерения мгновенных значений напряжений $u(t)$ и токов $i(t)$ служит осциллограф. Поскольку сопротивление входа этого прибора очень большое, непосредственно для измерения тока осциллограф использовать нельзя. Измеряют не ток, а пропорциональное току напряжение на шунте $R_{ш}$ (рис. 1.7, а).

Задача 1.1.

К источнику синусоидального напряжения частотой $f = 50$ Гц подключена катушка индуктивности (рис. 1.7, а). Активное сопротивление провода, из которого изготовлена катушка, $R = 10$ Ом, индуктивность $L = 1,6$ мГн. Осциллограмма напряжения $u_{ш}(t)$ представлена на рис. 1.7, б. Сопротивление шунта $R_{ш} = 0,1$ Ом. Масштаб по вертикальной оси осциллограммы $m_u = 0,02$ В/дел (0,02 вольта на деление).

Рассчитать действующие значения напряжения u_{RL} , составляющих u_R и u_L этого напряжения. Построить графики мгновенных значений напряжений u_{RL} , составляющих u_R и u_L .

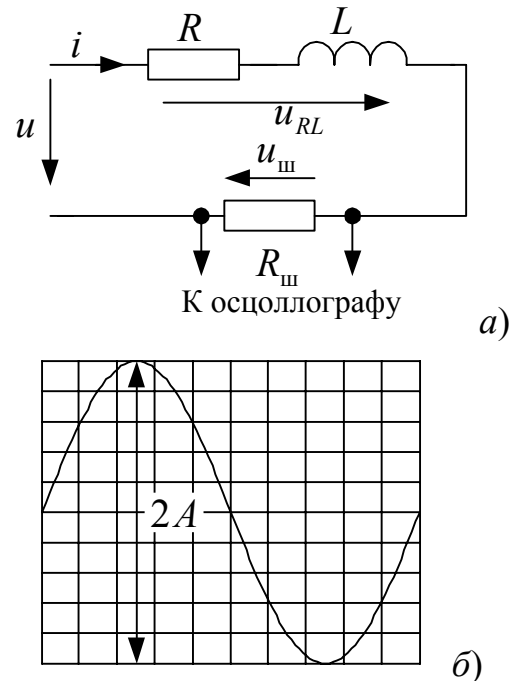


Рис. 1.7

Решение.

По осциллограмме рис. 1.7, б двойная амплитуда напряжения на шунте $2A = 10$ дел. Находим амплитудное значение I_m тока i :

$$I_m = \frac{2Am_u}{2R_{ш}} = \frac{10 \cdot 0,02}{2 \cdot 0,1} = 1 \text{ А.}$$

Реактивное сопротивление X индуктивности L на частоте

$$\omega = 2\pi f = 6,28 \cdot 1000 = 6280 \text{ с}^{-1}$$

равно:

$$X = \omega L = 6280 \cdot 1,6 \cdot 10^{-3} = 10,053 \approx 10 \text{ Ом.}$$

Амплитудные значения напряжений u_R и u_L :

$$U_{mR} = I_m R = 10 \text{ В}; U_{mL} = I_m X = 10 \text{ В.}$$

Мгновенные значения составляющих напряжения на сопротивление R катушки индуктивности и индуктивности L соответственно равны ($\psi_i = 0$):

$$u_R = U_{mR} \sin \omega t = 10 \cdot \sin 6280 \cdot t \text{ В};$$

$$u_L = U_{mL} \sin(\omega t + \pi/2) = 10 \cdot \sin(6280 \cdot t + \pi/2) \text{ В.}$$

Мгновенное значение напряжения на активном сопротивлении в фазе с током, на индуктивности – опережает ток на угол $\pi/2$.

Действующие значения напряжений:

$$U_R = \frac{U_{mR}}{\sqrt{2}} = \frac{10}{\sqrt{2}} = 7,07 \text{ В};$$

$$U_L = \frac{U_{mL}}{\sqrt{2}} = \frac{10}{\sqrt{2}} = 7,07 \text{ В};$$

$$U_{RL} = \sqrt{2} \cdot 7,07 = 10 \text{ В}.$$

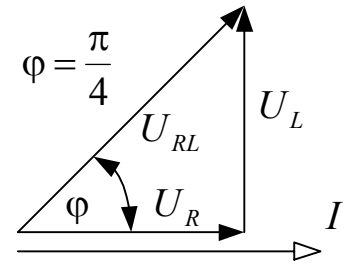


Рис. 1.8

Векторные диаграммы напряжений и тока приведены на рис. 1.8.

Амплитудное значение

$$U_{mRL} = \sqrt{2} \cdot 10 = 14,1 \text{ В}.$$

Начальная фаза

$$\psi_u = \varphi = \arctg \frac{U_L}{U_R} = \frac{\pi}{4} \text{ (т. к. } \psi_i = 0),$$

следовательно

$$u_{RL} = U_{mRL} \sin(\omega t + \psi_u) = 14,1 \sin(\omega t + \pi/4) \text{ В}.$$

Зависимости $u_R(\omega t)$; $u_L(\omega t)$; $u_{RL}(\omega t)$ представлены на рис. 1.9.

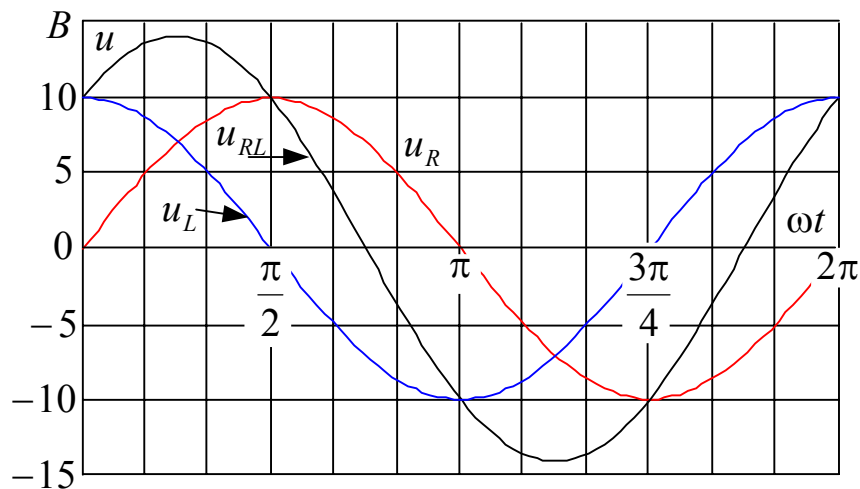


Рис. 1.9

Задача 1.2.

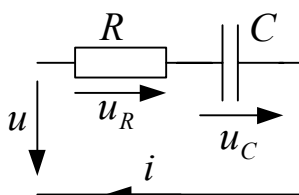


Рис. 1.10

К цепи со схемой рис. 1.10 приложено синусоидальное напряжение $u = 141 \sin 314t$ В.

Найти мгновенные и действующие значения тока и напряжений на всех участках цепи, если $R = 30 \text{ Ом}$, $C = 79,62 \text{ мкФ}$.

Решение

Назначаем положительные направления тока и напряжений как на рис. 1.10. Определяем реактивное сопротивление X_C емкости C на частоте $\omega = 314 \text{ с}^{-1}$:

$$X_C = \frac{1}{\omega C} = \frac{10^6}{314 \cdot 79,62} = 40 \text{ Ом.}$$

Полное сопротивление цепи

$$Z = \sqrt{R^2 + X_C^2} = \sqrt{30^2 + 40^2} = 50 \text{ Ом.}$$

Амплитудные значения:

- тока i : $I_m = \frac{U_m}{Z} = \frac{141}{50} = 2,82 \text{ А}$;
- напряжения на резисторе R : $U_{mR} = RI_m = 30 \cdot 2,82 = 84,6 \text{ В}$;
- напряжения на емкости C : $U_{mC} = X_C I_m = 40 \cdot 2,82 = 112,8 \text{ В}$.

Угол сдвига фаз между напряжением u и током i

$$\varphi = \arctg \frac{X_{\text{эк}}}{R} = \arctg \frac{-X_C}{R} = \arctg \frac{-40}{30} = -53^\circ.$$

Начальная фаза тока i определяется из соотношения $\psi_u - \psi_i = \varphi$. Откуда,

$$\psi_i = -\varphi = 53^\circ.$$

Мгновенные значения тока и напряжений на участках цепи:

$$i = I_m \sin(\omega t + \psi_i) = 2,82 \sin(314t + 53^\circ) \text{ А};$$

$$u_R = U_{mR} \sin(\omega t + \psi_i) = 84,6 \sin(314t + 53^\circ) \text{ В};$$

$$u_C = U_{mC} \sin(\omega t + \psi_i - 90^\circ) = 112,8 \sin(314t - 37^\circ) \text{ В}.$$

Действующие значения:

$$I = \frac{I_m}{\sqrt{2}} = 2 \text{ А}; \quad U_R = \frac{U_{mR}}{\sqrt{2}} = 60 \text{ В}; \quad U_C = \frac{U_{mC}}{\sqrt{2}} = 80 \text{ В}.$$

Задача 1.3

Для пассивного двухполюсника (рис. 1.5) экспериментально определены:

$$U = 10 \text{ В}; \quad I = 2 \text{ А}; \quad \varphi = 30^\circ.$$

Найти полное и эквивалентные активное и реактивное сопротивления двухполюсника.

Решение.

Имеем по определению:

$$Z = \frac{U}{I} = 5 \text{ Ом};$$

$$R_{\text{эк}} = Z \cos \varphi = 5 \cos 30^\circ = 4,33 \text{ Ом};$$

$$X_{\text{эк}} = Z \sin \varphi = 5 \sin 30^\circ = 2,5 \text{ Ом}.$$

Задача 1.4

В цепи по схеме рис. 1.10 действующие значения тока i на частотах $f_1 = 500$ Гц и $f_2 = 1000$ Гц равны, соответственно, $I_1 = 1$ А и $I_2 = 1,8$ А.

Определить параметры цепи R и C , если на этих частотах напряжение на входе $U = 100$ В.

Решение

По определению на частотах f_1 и f_2 имеем:

$$Z_1 = \frac{U}{I_1}; Z_2 = \frac{U}{I_2}.$$

Непосредственно по схеме цепи рис. 1.10 находим:

$$Z_1^2 = R^2 + \left(\frac{1}{\omega_1 C} \right)^2; Z_2^2 = R^2 + \left(\frac{1}{\omega_2 C} \right)^2.$$

Значения параметров R и C найдем из решения системы уравнений

$$\begin{cases} R^2 + \left(\frac{1}{\omega_1 C} \right)^2 = Z_1^2; \\ R^2 + \left(\frac{1}{\omega_2 C} \right)^2 = Z_2^2. \end{cases}$$

Программа расчета в пакете Mathcad.

$U := 100$ $f_1 := 500$ $f_2 := 1000$ $I_1 := 1$ $I_2 := 1.8$

$z_1 := \frac{U}{I_1}$ $z_2 := \frac{U}{I_2}$ $z_1 = 100$ $z_2 = 55.556$

$\omega_1 := 2 \cdot \pi \cdot f_1$ $\omega_2 := 2 \cdot \pi \cdot f_2$

$R := 100$ $C := 10^{-6} \cdot 1$

Given

$$R^2 + \left(\frac{1}{\omega_1 \cdot C} \right)^2 = z_1^2$$

$$R^2 + \left(\frac{1}{\omega_2 \cdot C} \right)^2 = z_2^2$$

$RC := \text{Find}(R, C)$

$$RC = \begin{pmatrix} 27.962 \\ 3.315 \cdot 10^{-6} \end{pmatrix}$$

← Присвоение переменным заданных условий задачи величин.

← Расчет полных сопротивлений на частотах f_1 и f_2 .

← Расчет угловой частоты.

← Задание приближенных значений параметров R и C цепи.

← Решение системы нелинейных уравнений.

Для набора **■=■** нажмите [Ctrl] =

← Присвоение вектору RC найденных значений параметров R и C цепи.

← $R = 27,9$ Ом, $C = 3,3$ мкФ.

Значения параметров цепи: $R = 28 \text{ Ом}$; $C = 3,3 \text{ мкФ}$.

Задача 1.5

Вычислить действующее значение тока и активную мощность на входе пассивного двухполюсника с эквивалентными активной проводимостью $G = 0,011 \text{ Ом}^{-1}$ и реактивной проводимостью $B = 0,016 \text{ Ом}^{-1}$. Напряжение на входе двухполюсника $U = 30 \text{ В}$.

Решение

Полная проводимость

$$Y = \sqrt{G^2 + B^2} = \sqrt{0,011^2 + 0,016^2} = 0,019 \text{ Ом}^{-1}.$$

Действующее значение тока

$$I = YU = 0,019 \cdot 30 = 0,58 \text{ А}.$$

Активная мощность

$$P = UI \cos \varphi = UI \frac{G}{Y} = 30 \cdot 0,58 \cdot \frac{0,011}{0,019} = 10,1 \text{ Вт}.$$

Задача 1.6

Действующее значение синусоидального тока ветви с резистором R равно $0,1 \text{ А}$ (рис. 1.11). Найти действующие значения напряжения u , токов i_L и i , если $R = 430 \text{ Ом}$; $X_L = 600 \text{ Ом}$. Чему равна активная, реактивная и полная мощности этого двухполюсника?

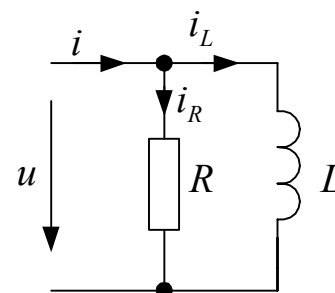


Рис. 1.11

Решение

Положительные направления напряжения и токов указаны на рис. 1.11.

Действующее значение тока $I_R = 0,1 \text{ А}$.

По закону Ома $U = I_R R = 0,1 \cdot 430 = 43 \text{ В}$.

Ток

$$I_L = \frac{U}{X_L} = \frac{43}{600} = 0,072 \text{ А}.$$

Ток

$$I = \sqrt{I_R^2 + I_L^2} = \sqrt{0,1^2 + 0,072^2} = 0,123 \text{ А}.$$

Действующее значение тока I можно вычислить, определив полную проводимость Y цепи. По виду схемы имеем

$$Y = \sqrt{\left(\frac{1}{R}\right)^2 + \left(\frac{1}{X_L}\right)^2} = \sqrt{\left(\frac{1}{430}\right)^2 + \left(\frac{1}{600}\right)^2} = 2,86 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}.$$

Ток

$$I = YU = 2,86 \cdot 10^{-3} \cdot 43 = 0,123 \text{ А.}$$

Мощности:

$$P = I_R^2 R = 4,3 \text{ Вт}; \quad Q = I_L^2 X_L = 3,082 \text{ ВАр}, \quad S = UI = 5,29 \text{ ВА.}$$

Выполняется соотношение $P^2 + Q^2 = S^2$.

Задача 1.7

Действующее значение синусоидального напряжения на емкости C в цепи со схемой рис. 1.10 $U_C = 24 \text{ В}$. Найти действующие значения напряжения u и тока i , если $X_C = 12 \text{ Ом}$; $R = 16 \text{ Ом}$.

Решение

Определяем действующее

$$I = \frac{U_C}{X_C} = \frac{24}{12} = 2 \text{ А.}$$

Полное сопротивление цепи

$$Z = \sqrt{R^2 + X_C^2} = \sqrt{16^2 + 12^2} = 20 \text{ Ом.}$$

Действующее значение напряжения u

$$U = IZ = 2 \cdot 20 = 40 \text{ В.}$$

Задача 1.8

Для определения эквивалентных параметров пассивного двухполюсника в цепи синусоидального тока были сделаны измерения действующих значений напряжения и тока активной мощности (рис. 1.12).

Показания приборов:

$$A \rightarrow 0,5 \text{ А}, \quad U \rightarrow 100 \text{ В}, \quad W \rightarrow 30 \text{ Вт.}$$

Для определения характера реактивного сопротивления (проводимости) параллельно двухполюснику была включена емкость C ($B_C < B_{\text{эк}}$). При этом показания амперметра уменьшились. Рассчитать эквивалентные сопротивления и проводимости двухполюсника.

Решение

Действующие значения: $I = 0,5 \text{ А}$, $U = 100 \text{ В}$. Активная мощность, потребляемая двухполюсником, $P = 30 \text{ Вт}$. Полное сопротивление двухполюсника

$$Z = \frac{U}{I} = \frac{100}{0,5} = 200 \text{ Ом.}$$

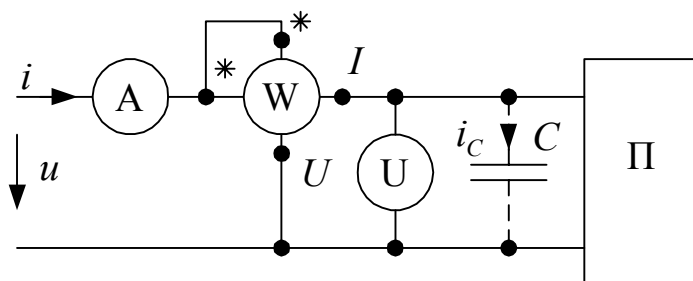


Рис. 1.12

Эквивалентное активное сопротивление

$$R_{\text{эк}} = \frac{P}{I^2} = \frac{30}{0,25} = 120 \text{ Ом.}$$

Эквивалентное реактивное сопротивление

$$X_{\text{эк}} = \sqrt{Z^2 - R^2} = \sqrt{200^2 - 120^2} = 160 \text{ Ом.}$$

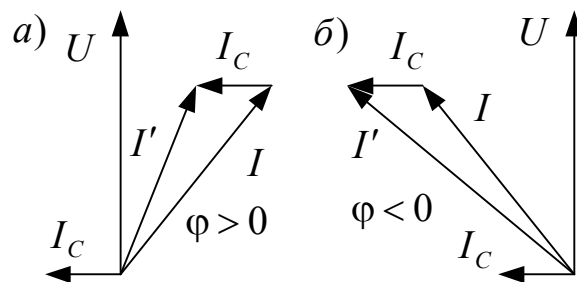


Рис. 1.13

Характер реактивного сопротивления индуктивный ($X_{\text{эк}} = X_L$, $\varphi > 0$). После включения параллельно двухполюснику емкости C , ток $I' < I$. Этому случаю соответствует векторная диаграмма рис. 1.13, а. Емкостному характеру соответствует векторная диаграмма рис. 1.13, б.

Полная проводимость двухполюсника

$$Y = \frac{I}{U} = \frac{0,5}{100} = 5 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}.$$

Эквивалентная активная проводимость

$$G_{\text{эк}} = \frac{P}{U^2} = \frac{30}{100^2} = 3 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}.$$

Эквивалентная реактивная проводимость

$$B_{\text{эк}} = \sqrt{Y^2 - G_{\text{эк}}^2} = \sqrt{25 \cdot 10^{-6} - 9 \cdot 10^{-6}} = 4 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}.$$

Следует обратить внимание, что треугольники сопротивлений и проводимостей для одного и того же двухполюсника подобны (рис. 1.4). Поэтому,

$$\frac{R}{Z} = \frac{G}{Y} \text{ и } \frac{X}{Z} = \frac{B}{Y}.$$

Следовательно,

$$G_{\text{эк}} = \frac{R_{\text{эк}}}{Z^2} = \frac{120}{200^2} = 3 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}; B_{\text{эк}} = \frac{X_{\text{эк}}}{Z^2} = \frac{160}{200^2} = 4 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}.$$

1.3. Задачи и вопросы для самоконтроля

1. Напряжение на индуктивности $L = 0,1$ Гн в цепи синусоидального тока изменяется по закону $u_L = 141 \sin(1000t - 30^\circ)$.

Найти мгновенное значение тока в индуктивности.

2. Ток в емкости $C = 0,1$ мкФ равен $i = 0,1 \sin(400t + \pi/3)$ А.

Найти мгновенное значение напряжения на емкости.

3. На участке цепи с последовательно включенными активным сопротивлением $R = 160$ Ом и емкостью $C = 26,54$ мкФ мгновенное значение синусоидального тока $i = 0,1 \sin 314t$ А.

Найти мгновенные значения напряжений на емкости и на всем участке цепи. Чему равны действующие значения этих величин?

4. Записать уравнения идеальных элементов в цепи синусоидального тока. Нарисовать векторные диаграммы напряжения и тока для этих элементов.
5. Определить понятие угла сдвига фаз φ . Почему возникает угол φ в цепях синусоидального тока?
6. Как определить действующее значение синусоидального тока (напряжения)? Какой физический смысл имеют эти величины?
7. Дать определение активной мощности. В каких единицах измеряется активная мощность? Нарисовать схему включения ваттметра.
8. В чем заключается разница между активной, реактивной и полной мощностями?
9. Определить понятия активных и реактивных составляющих напряжения и тока.
10. Как определяются полное, эквивалентные активное и реактивное сопротивление пассивного двухполюсника?
11. Как определяются полная, эквивалентные активная и реактивная проводимость пассивного двухполюсника?
12. Как экспериментально определить эквивалентные параметра пассивного двухполюсника?
13. На участке цепи последовательно включены сопротивление $R = 1000$ Ом и индуктивность $L = 0,12$ Гн. Действующее значение синусоидального напряжения $U_R = 10$ В. Частота $f = 1000$ Гц.

Найти действующие значения тока и напряжения на участке цепи.

14. Вычислить действующее значение тока и активную мощность на входе пассивного двухполюсника с эквивалентным активным сопротивлением $R = 160$ Ом и эквивалентным реактивным сопротивлением $X = 120$ Ом. Напряжение на входе двухполюсника $U = 20$ В.
15. Найти действующее значение тока i в электрических цепях со схемами рис. 1.14, а, б, в. $U = 100$ В, $R = 80$ Ом, $X_L = 100$ Ом, $X_C = 60$ Ом.

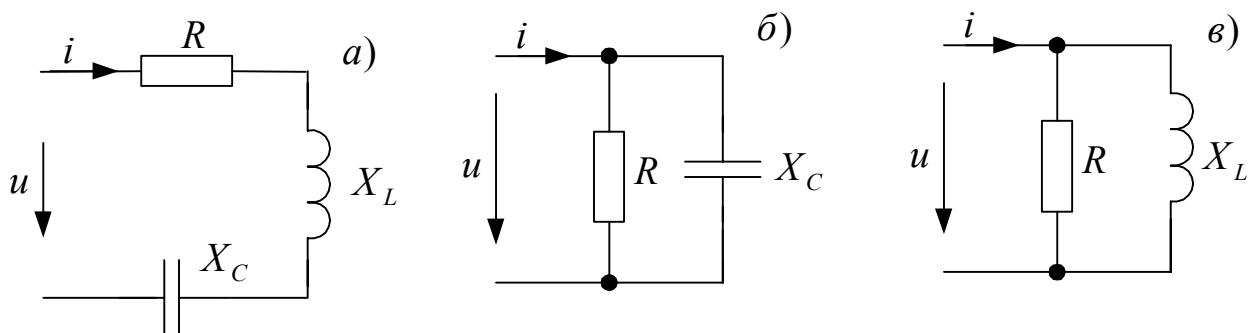


Рис. 1.14

16. Для пассивного двухполюсника (рис. 1.5) экспериментально определены: $U = 10$ В; $I = 2$ А; $\varphi = -30^\circ$.

Найти полное и эквивалентные активное и реактивное сопротивления и проводимости двухполюсника.

2. Комплексный метод расчета

2.1. Общие сведения

При расчетах установившихся режимов линейных электрических цепей синусоидального тока мгновенным значениям синусоидальных функций времени ставят в соответствие комплексные мгновенные значения. Например, для тока $i(t) = I_m \sin(\omega t + \psi_i)$ комплексное мгновенное значение имеет вид

$$\underline{i} = I_m e^{j(\omega t + \psi_i)} = I_m e^{j\psi_i} e^{j\omega t} = I_m \cos(\omega t + \psi_i) + jI_m \sin(\omega t + \psi_i).$$

Мнимая часть комплексного мгновенного значения равна $i(t)$:

$$i(t) = \text{Im}[I_m e^{j(\omega t + \psi_i)}].$$

Комплексное число $\dot{I}_m = I_m e^{j\psi_i}$ называют комплексным амплитудным значением или комплексной амплитудой, а

$$\dot{I} = \frac{\dot{I}_m}{\sqrt{2}} = I e^{j\psi_i}$$

– комплексным действующим значением тока.

Аналогично определяются комплексные мгновенные значения синусоидальных напряжений, э. д. с., электрических зарядов, магнитных потоков и т. д.

Так, напряжению $u(t) = U_m \sin(\omega t + \psi_u)$ и э. д. с. $e(t) = E_m \sin(\omega t + \psi_e)$ соответствуют комплексные мгновенные значения

$$\underline{u} = U_m e^{j\psi_u} e^{j\omega t}, \quad \underline{e} = E_m e^{j\psi_e} e^{j\omega t},$$

комплексные амплитуды $\dot{U}_m = U_m e^{j\psi_u}$, $\dot{E}_m = E_m e^{j\psi_e}$ и комплексные действующие значения

$$\dot{U} = U e^{j\psi_u}, \quad \dot{E} = E e^{j\psi_e}.$$

Производной от синусоидальной функции времени (тока) соответствует алгебраическая операция умножения на $j\omega$ комплексного мгновенного значения:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} (I_m \sin(\omega t + \psi_i)) &= \omega I_m \sin(\omega t + \psi_i + \pi/2) \rightarrow \\ &\rightarrow \omega I_m e^{j\omega t} e^{j\psi_i} e^{j\frac{\pi}{2}} = j\omega I_m e^{j\omega t} e^{j\psi_i} = j\omega \underline{i}. \end{aligned}$$

Интегралу от синусоидальной функции времени (тока) соответствует алгебраическая операция деления на $j\omega$ комплексного мгновенного значения:

$$\begin{aligned} \int (I_m \sin(\omega t + \psi_i)) &= \frac{1}{\omega} I_m \sin(\omega t + \psi_i - \pi/2) \rightarrow \\ &\rightarrow \frac{I_m}{\omega} e^{j\omega t} e^{j\psi_i} e^{-j\frac{\pi}{2}} = \frac{I_m}{j\omega} e^{j\omega t} e^{j\psi_i} = \frac{\underline{i}}{j\omega}. \end{aligned}$$

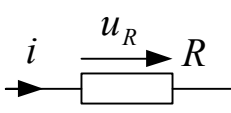
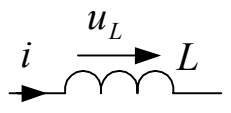
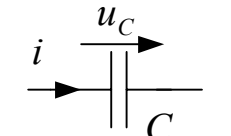
В последних выражениях использовалась формула Эйлера:

$$e^{\pm j\alpha} = \cos \alpha \pm j \sin \alpha .$$

При $\alpha = \frac{\pi}{2}$ имеем: $e^{j\frac{\pi}{2}} = j$, $e^{-j\frac{\pi}{2}} = -j = \frac{1}{j}$.

Математические модели идеальных элементов в комплексной форме приведены в таблице 2.1.

Таблица 2.1

Идеальный элемент	Установившийся синусоидальный режим	
	Математическая модель элемента относительно вещественных функций времени	Математическая модель элемента в комплексной форме
<p>Сопротивление</p> 	$u_R = RI_m \sin(\omega t + \psi_i)$	$\dot{U}_R = \dot{I}R$
<p>Индуктивность</p> 	$u_L = \omega LI_m \sin(\omega t + \psi_i + \frac{\pi}{2})$	$\dot{U}_L = j\omega LI = jX_L \dot{I} = X_L \dot{I} e^{j\frac{\pi}{2}}$
<p>Емкость</p> 	$u_C = \frac{1}{\omega C} I_m \sin(\omega t + \psi_i - \frac{\pi}{2})$	$\dot{U}_C = \frac{\dot{I}}{j\omega C} = -jX_C \dot{I} = X_C \dot{I} e^{-j\frac{\pi}{2}}$

Для пассивного двухполюсника (рис. 2. 1, а), вводятся по определению следующие величины:

Комплексное сопротивление

$$\underline{Z} = \frac{\dot{U}}{\dot{I}} = \frac{Ue^{j\psi_u}}{Ie^{j\psi_i}} = Ze^{j(\psi_u - \psi_i)} = Ze^{j\varphi} = Z \cos \varphi + jZ \sin \varphi = R + jX ,$$

Комплексная проводимость

$$\underline{Y} = \frac{\dot{I}}{\dot{U}} = \frac{Ie^{j\psi_i}}{Ue^{j\psi_u}} = Ye^{-j(\psi_u - \psi_i)} = Ye^{-j\varphi} = Y \cos \varphi - jY \sin \varphi = G - jB .$$

Из последних выражений следует, что этот участок цепи можно представить в виде последовательно соединенных эквивалентных активного R и реактивного X сопротивлений (рис. 2. 1, б), либо параллельно соединенных эквивалентных активной G и реактивной B проводимостей (рис. 2. 1, в). Выше приведенные выражения имеют место при $\varphi > 0$.

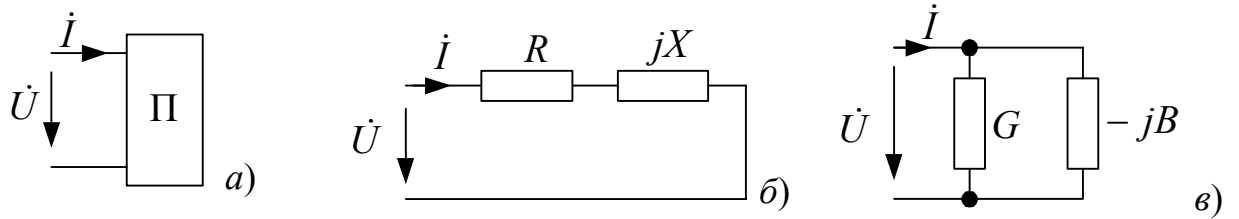


Рис. 2.1

В таблице 2.2 приведены схемы типичных участков цепи синусоидально-го тока и комплексные сопротивления этих участков.

Таблица 2.2

Схема участка цепи	Комплексное сопротивление
	$\underline{Z}_R = R$
	$\underline{Z}_L = j\omega L = jX_L = X_L e^{j\frac{\pi}{2}}$
	$\underline{Z}_C = -j\frac{1}{\omega C} = -jX_C = X_C e^{-j\frac{\pi}{2}}$
	$\underline{Z} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_2$
	$\underline{Z} = \frac{\underline{Z}_1 \underline{Z}_2}{\underline{Z}_1 + \underline{Z}_2}$

Переход к комплексным сопротивлениям и проводимостям и комплексным действующим значениям напряжений и токов позволяет:

1. Записать закон Ома для участка цепи $\dot{U} = \underline{Z}\dot{I}$,
2. Первый закон Кирхгофа для любого узла $\sum_k \dot{I}_k = 0$ (алгебраическая сумма по всем k ветвям узла),
3. Второй закон Кирхгофа для любого контура $\sum_l \dot{U}_l = \sum_l \dot{E}_l$ (алгебраические суммы по всем l ветвям контура),

Мощности источников и пассивных участков цепи в комплексной форме записи имеют вид

$$\underline{S} = \dot{U}\bar{I} = Ue^{j\psi_u} Ie^{-j\psi_i} = Se^{j\varphi} = S \cos \varphi + jS \sin \varphi = P + jQ,$$

где \underline{S} комплексная мощность, $\bar{I} = Ie^{-j\psi_i}$ сопряженный комплекс действующего значения тока, S полная мощность.

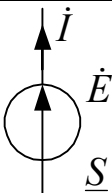
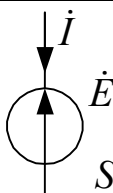
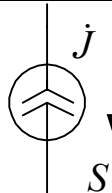
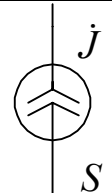
В цепи синусоидального тока выполняется баланс комплексных, активных и реактивных мощностей источников и нагрузок

$$\sum_l \underline{S}_{EJ} = \sum_l \underline{S}_Z, \quad \sum_l P_{EJ} = \sum_l P_Z, \quad \sum_l Q_{EJ} = \sum_l Q_Z,$$

где \underline{S}_{EJ} , P_{EJ} , Q_{EJ} комплексная, активная и реактивная мощности источников э. д. с. и тока, \underline{S}_Z , P_Z , Q_Z комплексная, активная и реактивная мощности нагрузок \underline{Z} . Суммирование в этих выражениях ведется по всем ветвям цепи.

Комплексная мощность источника э. д. с. \dot{E} или тока \dot{J} в зависимости от выбранных положительных направлений напряжений и токов определяется по выражениям, приведенным в таблице 2.3.

Таблица 2.3

 <p>$\underline{S} = \dot{E}\bar{I}$</p>	 <p>$\underline{S} = -\dot{E}\bar{I}$</p>	 <p>$\underline{S} = \dot{U}\bar{J}$</p>	 <p>$\underline{S} = -\dot{U}\bar{J}$</p>
--	---	---	---

Комплексную мощность нагрузки \underline{Z} удобно вычислять по выражению

$$\underline{S}_Z = \dot{U}_Z \bar{I} = \underline{Z} \bar{I} I = \underline{Z} I^2 = I^2 R + j I^2 X,$$

где \dot{U}_Z комплексное действующее значение напряжения на нагрузке \underline{Z} .

2.2. Решение типовых задач

Задача 2.1

Мгновенное значение напряжения $u = 14,1 \sin(100t - 30^\circ)$ В. Записать комплексное мгновенное значение напряжения. Чему равна комплексная амплитуда и комплексное действующее значение этого напряжения?

Решение

По определению

- комплексное мгновенное значение $\underline{u} = 14,1 e^{j(100t - 30^\circ)}$ В,
- комплексная амплитуда $\dot{U}_m = 14,1 e^{-j30^\circ}$ В,
- комплексное действующее значение $\dot{U} = \dot{U}_m / \sqrt{2} = 10 e^{-j30^\circ}$ В.

Задача 2.2

Комплексное действующее значение тока $\dot{I} = -3 + j4$ А. Записать мгновенное значение тока $i(t)$.

Решение

Комплексное действующее значение тока дано в алгебраической форме записи (рис. 2.2). Перепишем комплексное значение так:

$$\dot{I} = -3 + j4 = -(3 - j4) \text{ А.}$$

Показательная форма имеет вид

$$\dot{I} = -\sqrt{3^2 + 4^2} e^{-j \arctg(4/3)} = -5e^{-j53,13^\circ} = 5e^{j126,87^\circ} \text{ А.}$$

Комплексная амплитуда

$$\dot{I}_m = \sqrt{2}\dot{I} = \sqrt{2} \cdot 5e^{j126,87^\circ} = 7,07e^{j126,87^\circ} \text{ А.}$$

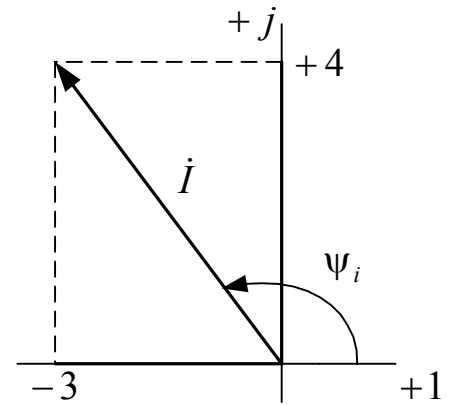


Рис. 2.2

По определению

$$i = \text{Im}[\dot{I}_m e^{j\omega t}] = \text{Im}[7,07e^{j126,87^\circ} e^{j\omega t}] = 7,07 \sin(\omega t + 126,87^\circ) \text{ А.}$$

В программе Mathcad мнимая единица определяется произведением 1j, знак умножения после набора цифры 1 не ставится. Ниже приведена программа для решения задачи.

```
i := -3 + j · 4      ← Присвоение переменной i комплекса действующего значения.
I := |i|   I = 5    ← Вычисление модуля комплекса i (действующего значения тока).
Im := √2 · I        ← Вычисление амплитудного значения тока.
Im = 7.071
psi := arg(i)      ← Вычисление начальной фазы комплекса i в радианах.
psi = 2.214
psi := arg(i) · 180 / pi  ← Вычисление начальной фазы комплекса i в градусах.
psi = 126.87
```

Задача 2.3

Мгновенные значения напряжения и тока на входе пассивного двухполюсника соответственно равны:

$$u = 100 \sin 314t \text{ В}; i = 0,2 \sin(314t + 53^\circ) \text{ А.}$$

Определить комплексное сопротивление и комплексную проводимость двухполюсника.

Решение

Комплексы действующего значения напряжения и тока равны:

$$\dot{U} = \frac{100}{\sqrt{2}} = 70,71 \text{ В}; \dot{I} = \frac{0,2}{\sqrt{2}} e^{j53^\circ} = 0,141 e^{j53^\circ} \text{ А.}$$

По определению:

$$\underline{Z} = \frac{\dot{U}}{\dot{I}} = \frac{70,71}{0,141} e^{-j53^\circ} = 501,5 e^{-j53^\circ} = 300,9 - j 399,3 \text{ Ом};$$

$$\underline{Y} = \frac{\dot{I}}{\dot{U}} = \frac{0,141}{70,71} e^{j53^\circ} = 1,994 \cdot 10^{-3} e^{j53^\circ} = 1,204 \cdot 10^{-3} + j 1,597 \cdot 10^{-3} \text{ Ом}^{-1}.$$

Задача 2.4

Действующее значение напряжения на входе цепи со схемой рис. 2.3 $U = 100$ В.

Найти действующие значения токов ветвей, если $X_C = 20$ Ом, $R = 80$ Ом, $X_L = 60$ Ом. Проверить выполнение баланса мощностей. Построить векторные диаграммы токов и напряжений.

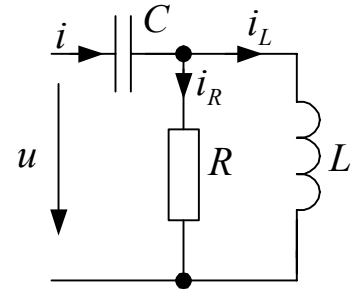


Рис. 2.3

Решение

Пусть комплексное напряжение

$$\dot{U} = U = 100 \text{ В.}$$

Комплексные сопротивления:

- ветвей: $\underline{Z}_1 = -jX_C = -j 20$ Ом; $\underline{Z}_2 = R = 80$ Ом; $\underline{Z}_3 = jX_L = j 60$ Ом,

- участка 2-3: $\underline{Z}_{23} = \frac{\underline{Z}_2 \underline{Z}_3}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_3} = \frac{80j60}{80 + j60} = 28,8 + j 38,4 = 48 e^{j53,1^\circ}$ Ом,

- цепи: $\underline{Z} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_{23} = -j 20 + 28,8 + j 38,4 = 28,8 + j 18,4 = 34,176 e^{j32,6^\circ}$ Ом.

Ток на входе цепи

$$\dot{I} = \frac{\dot{U}}{\underline{Z}} = \frac{100}{34,176 e^{j32,6^\circ}} = 2,466 - j 1,575 = 2,926 e^{-j32,6^\circ} \text{ А.}$$

Напряжение на участке 2-3

$$\dot{U}_{23} = \dot{I} \underline{Z}_{23} = 2,926 e^{-j32,6^\circ} 48 e^{j53,1^\circ} = 140,45 e^{j20,5^\circ} \text{ В.}$$

Токи ветвей

$$\dot{I}_R = \frac{\dot{U}_{23}}{\underline{Z}_2} = \frac{140,45 e^{j20,5^\circ}}{80} = 1,756 e^{j20,5^\circ} \text{ А;}$$

$$\dot{I}_L = \frac{\dot{U}_{23}}{\underline{Z}_3} = \frac{140,45 e^{j20,5^\circ}}{j60} = 2,341 e^{-j69,5^\circ} \text{ А.}$$

Действующие значения токов ветвей:

$$I = 2,926 \text{ А; } I_R = 1,756 \text{ А; } I_L = 2,341 \text{ А.}$$

Баланс мощностей.

Комплексная мощность источника на входе цепи

$$\underline{S}_U = \dot{U} \bar{I} = 100 \cdot 2,926 e^{j32,6^\circ} = 246,6 + j 157,5 \text{ ВА;}$$

$$P_U = 246,6 \text{ Вт; } Q_U = 157,5 \text{ ВА.}$$

Комплексная мощность нагрузок

$$\underline{S}_Z = I^2 \underline{Z}_1 + I_R^2 \underline{Z}_2 + I_L^2 \underline{Z}_3 = 2,926^2 \cdot (-j 20) + 1,756^2 \cdot 80 + 2,341^2 \cdot j 60 = \\ = 246,6 + j 157,5 \text{ ВА};$$

$$P_Z = 246,6 \text{ Вт};$$

$$Q_Z = 157,5 \text{ ВА.}$$

Баланс мощностей выполняется.

На рис. 2.4 в комплексной плоскости построены векторные диаграммы токов и напряжений. Напряжение

$$\dot{U}_1 = \dot{I} \underline{Z}_1 = 58,52 e^{-j122,6^\circ} \text{ В}$$

на 90° отстает от тока \dot{I} . Ток \dot{I}_R – в фазе, ток \dot{I}_L на 90° отстает от напряжения \dot{U}_{23} .

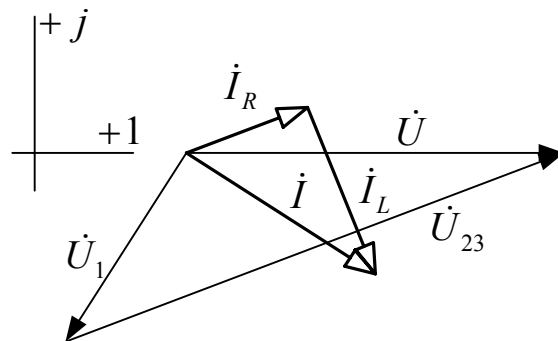


Рис. 2.4

Задача 2.5

В цепи со схемой рис. 2.5 найти комплексы действующих значений токов ветвей, напряжений u_{12} и u_{34} . Действующее значение синусоидального напряжения $U = 220 \text{ В}$. Активные сопротивления: $R_1 = 91 \text{ Ом}$; $R_3 = 510 \text{ Ом}$; $R_4 = 820 \text{ Ом}$.

Реактивные сопротивления на частоте ω источника напряжения: $X_1 = \omega L_1 = 240 \text{ Ом}$;

$$X_2 = 1/\omega C_2 = 150 \text{ Ом};$$

$$X_3 = 1/\omega C_3 = 190 \text{ Ом}.$$

Построить векторную диаграмму токов и топографическую диаграмму напряжений.

Решение

Назначаем положительные направления токов как на рис. 2.5.

Пусть

$$\dot{U} = U = 220 \text{ В}.$$

Определяем комплексные сопротивления:

$$\underline{Z}_1 = R_1 + jX_1 = 91 + j240 = 256,67 e^{j69^\circ} \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_2 = -jX_2 = -j150 = 150 e^{-j90^\circ} \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_3 = R_3 - jX_3 = 510 - j190 = 544,24 e^{-j20,4^\circ} \text{ Ом};$$

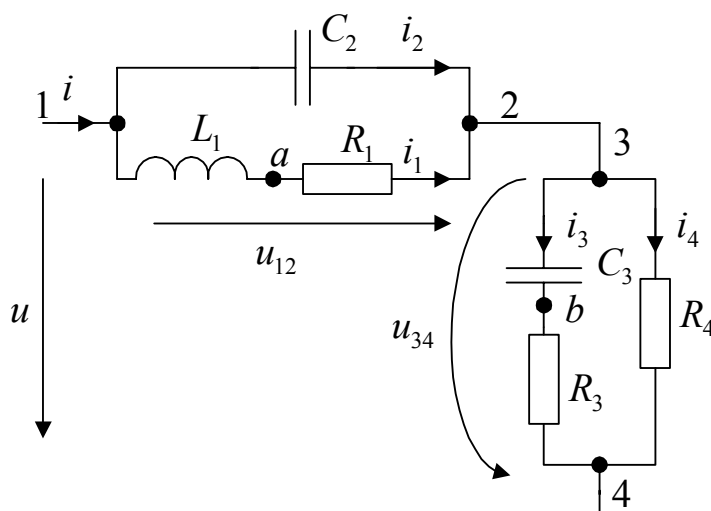


Рис. 2.5

$$\underline{Z}_4 = R_4 = 820 \text{ Ом.}$$

Ветви $R_1 - L_1$ и C_2 соединены параллельно, комплексное сопротивление

$$\underline{Z}_{12} = \frac{\underline{Z}_1 \underline{Z}_2}{\underline{Z}_1 + \underline{Z}_2} = 125 - j273,6 = 300,8e^{-j65,4^\circ} \text{ Ом.}$$

Ветви $R_3 - C_3$ и R_4 соединены параллельно, комплексное сопротивление

$$\underline{Z}_{34} = \frac{\underline{Z}_3 \underline{Z}_4}{\underline{Z}_3 + \underline{Z}_4} = 324,5 - j70,78 = 332,18e^{-j37,5^\circ} \text{ Ом.}$$

Комплексное сопротивление цепи

$$\underline{Z} = \underline{Z}_{12} + \underline{Z}_{34} = 449,5 - j344,4 = 566,3e^{-j37,4^\circ} \text{ Ом.}$$

Ток

$$\dot{I} = \frac{\dot{U}}{\underline{Z}} = \frac{100}{566,3e^{-j37,4^\circ}} = 0,39e^{j37,4^\circ} \text{ А.}$$

Напряжения:

$$\dot{U}_{12} = \dot{I} \underline{Z}_{12} = 116,86e^{-j28^\circ} \text{ В; } \dot{U}_{34} = \dot{I} \underline{Z}_{34} = 129,05e^{j25^\circ} \text{ В.}$$

Токи ветвей:

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_{12}}{\underline{Z}_1} = 0,46e^{-j97,2^\circ} \text{ А, } \dot{I}_2 = \frac{\dot{U}_{12}}{\underline{Z}_2} = 0,78e^{j62^\circ} \text{ А,}$$

$$\dot{I}_3 = \frac{\dot{U}_{34}}{\underline{Z}_3} = 0,24e^{j45,6^\circ} \text{ А, } \dot{I}_4 = \frac{\dot{U}_{34}}{\underline{Z}_4} = 0,16e^{j25^\circ} \text{ А.}$$

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже.

R1 := 91 R3 := 510 R4 := 820 X1 := 240 X2 := 150 ← Исходные данные.

X3 := 190 U := 220

$$\text{rgd} := \frac{180}{\pi}$$

u := U

$$z1 := R1 + j \cdot X1 \quad Z1 := |z1| \quad \phi 1 := \text{rgd} \cdot \arg(z1)$$

$$z1 = 91 + 240i \quad Z1 = 256.67 \quad \phi 1 = 69.235$$

$$z2 := -j \cdot X2 \quad Z2 := |z2| \quad \phi 2 := \text{rgd} \cdot \arg(z2)$$

$$z2 = -150i \quad Z2 = 150 \quad \phi 2 = -90$$

$$z3 := R3 - j \cdot X3 \quad Z3 := |z3| \quad \phi 3 := \text{rgd} \cdot \arg(z3)$$

$$z3 = 510 - 190i \quad Z3 = 544.24 \quad \phi 3 = -20.43$$

$$z4 := R4 \quad z4 = 820$$

$$z12 := \frac{z1 \cdot z2}{z1 + z2} \quad Z12 := |z12| \quad \phi 12 := \text{rgd} \cdot \arg(z12)$$

$$z12 = 124.99 - 273.62i \quad Z12 = 300.8 \quad \phi 12 = -65.45$$

← Формула перевода из радиан в градусы.

← Комплекс действующего значения приложенного напряжения

← Расчет комплексных сопротивлений ветвей.

← Расчет комплексных сопротивлений участков 1-2 и 3-4.

$$z_{34} := \frac{z_3 \cdot z_4}{z_3 + z_4} \quad Z_{34} := |z_{34}| \quad \phi_{34} := \text{rgd} \cdot \arg(z_{34})$$

$$z_{34} = 324.55 - 70.78i \quad Z_{34} = 332.18 \quad \phi_{34} = -12.3$$

$$z := z_{12} + z_{34} \quad \phi := \text{rgd} \cdot \arg(z) \quad Z := |z|$$

$$Z = 566.3 \quad z = 449.54 - 344.4i \quad \phi = -37.46$$

$$i := \frac{u}{z} \quad I := |i| \quad \psi_i := \text{rgd} \cdot \arg(i)$$

$$i = 0.31 + 0.24i \quad I = 0.39 \quad \psi_i = 37.46$$

$$u_{12} := i \cdot z_{12} \quad U_{12} := |u_{12}| \quad \psi_{u_{12}} := \text{rgd} \cdot \arg(u_{12})$$

$$u_{12} = 103.19 - 54.85i \quad U_{12} = 116.86$$

$$\psi_{u_{12}} = -27.99$$

$$u_{34} := i \cdot z_{34} \quad U_{34} := |u_{34}| \quad \psi_{u_{34}} := \text{rgd} \cdot \arg(u_{34})$$

$$u_{34} = 116.81 + 54.85i \quad U_{34} = 129.05$$

$$\psi_{u_{34}} = 25.15$$

$$i_1 := \frac{u_{12}}{z_1} \quad I_1 := |i_1| \quad \psi_{i_1} := \text{rgd} \cdot \arg(i_1)$$

$$i_1 = -0.06 - 0.45i \quad I_1 = 0.46 \quad \psi_{i_1} = -97.23$$

$$i_2 := \frac{u_{12}}{z_2} \quad I_2 := |i_2| \quad \psi_{i_2} := \text{rgd} \cdot \arg(i_2)$$

$$i_2 = 0.37 + 0.69i \quad I_2 = 0.78 \quad \psi_{i_2} = 62.01$$

$$i_3 := \frac{u_{34}}{z_3} \quad I_3 := |i_3| \quad \psi_{i_3} := \text{rgd} \cdot \arg(i_3)$$

$$i_3 = 0.17 + 0.17i \quad I_3 = 0.24 \quad \psi_{i_3} = 45.59$$

$$i_4 := \frac{u_{34}}{z_4} \quad I_4 := |i_4| \quad \psi_{i_4} := \text{rgd} \cdot \arg(i_4)$$

$$i_4 = 0.14 + 0.07i \quad I_4 = 0.16 \quad \psi_{i_4} = 25.15$$

Баланс мощностей.

Комплексная мощность источника напряжения U

$\underline{S}_U = \dot{U}\bar{I} = 220 \cdot 0,39e^{-j37,4^\circ} = 67,85 - j51,98 \text{ ВА}$. $\bar{I} = Ie^{-j\psi_i}$ – сопряженный комплексный ток. Активная мощность $P_U = 67,85 \text{ Вт}$, реактивная мощность $Q_U = -51,98 \text{ ВА}$. Характер реактивной мощности емкостной.

Комплексная мощность нагрузок

$$\begin{aligned} \underline{S}_Z &= I_1^2 \underline{Z}_1 + I_2^2 \underline{Z}_2 + I_3^2 \underline{Z}_3 + I_4^2 \underline{Z}_4 = \\ &= 0,46^2 (91 + j240) + 0,78^2 (-j150) + 0,24^2 (510 - j190) + 0,16^2 \cdot 820 = \\ &= 67,85 - j51,98 \text{ ВА} . \end{aligned}$$

Баланс мощностей выполняется.

← Расчет комплексного сопротивления цепи.

← Расчет комплекса действующего значения тока i .

← Расчет комплексов действующего значения напряжений u_{12} и u_{34} .

← Расчет комплексов действующего значения токов ветвей.

Для построения топографической диаграммы напряжений и векторной диаграммы токов необходимо дополнительно рассчитать напряжения \dot{U}_{1a} ; \dot{U}_{a2} ; \dot{U}_{3b} ; \dot{U}_{b4} (рис. 2.5). Расчет в программе Mathcad приводится ниже.

$$\begin{array}{llll} u_{1a} := i_1 \cdot j \cdot X_1 & u_{1a} = 108.4 - 13.75i & u_{3b} := i_3 \cdot (-j \cdot X_3) & u_{3b} = 32.18 - 31.53i \\ u_{a2} := i_1 \cdot R_1 & u_{a2} = -5.21 - 41.1i & u_{b4} = 84.63 + 86.38i & u_{b4} := i_3 \cdot R_3 \end{array}$$

Диаграммы представлены на рис. 2.6.

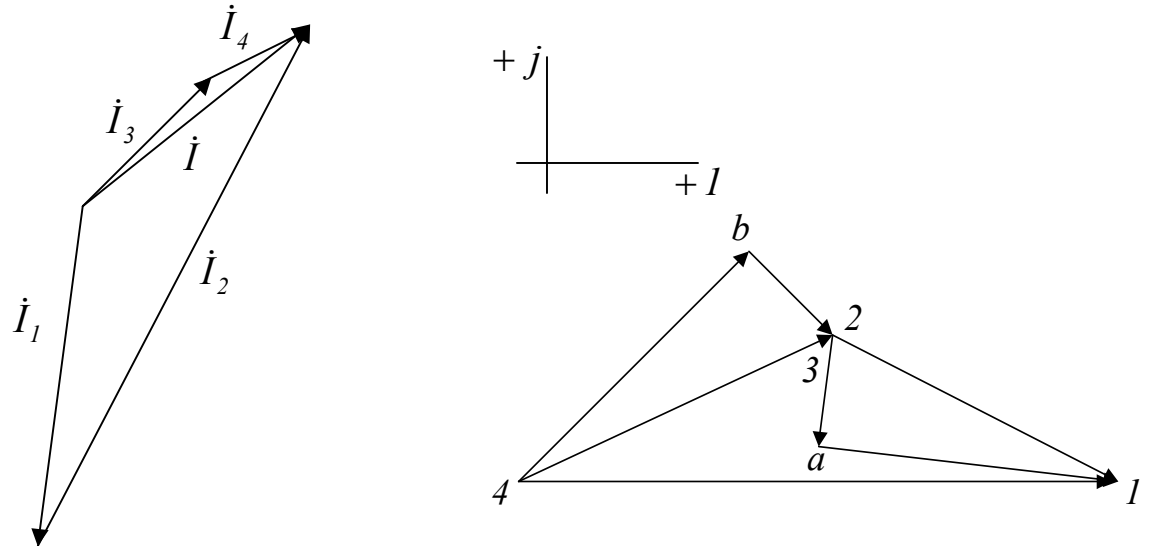


Рис. 2.6

Задача 2.6

В цепи со схемой рис. 2.7 найти мгновенные значения токов i_1 и i_2 .

Э. д. с. $e(t) = 12 \sin 314t$ В; $R = 47$ кОм;

$C = 0,068$ мкФ; $\underline{Z} = 12000 + j25000$ Ом.

Решение

Назначаем положительные направления токов как на рис. 2.7. Комплексная амплитуда э. д. с. $\dot{E}_m = 12$ В.

туда э. д. с. $\dot{E}_m = 12$ В.

Комплексные сопротивления на частоте $\omega = 314$ с⁻¹:

- участок 1-2 $\underline{Z}_1 = -j \frac{1}{\omega C} = -j \frac{10^6}{314 \cdot 0,068} = -j 4.681 \cdot 10^4$ Ом,

- участок 1-3 $\underline{Z}_2 = R = 47 \cdot 10^3$ Ом,

- участок 2-3 $\underline{Z}_3 = -j \frac{1}{\omega C} = -j \frac{10^6}{314 \cdot 0,068} = -j 4.681 \cdot 10^4$ Ом.

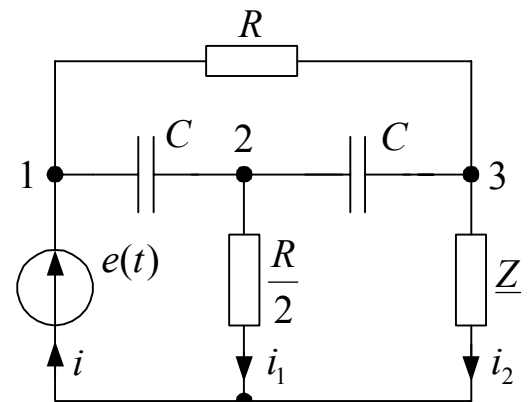


Рис. 2.7

В схеме рис. 2.7 нет ни последовательно, ни параллельно соединенных участков. Поэтому с целью использования для расчета метода эквивалентных преобразований заменяем треугольник из сопротивлений $\underline{Z}_1; \underline{Z}_2; \underline{Z}_3$ эквивалентной звездой (рис. 2.8).

Комплексные сопротивления:

$$\underline{Z}_{12} = \frac{\underline{Z}_1 \underline{Z}_2}{d}; \quad \underline{Z}_{13} = \frac{\underline{Z}_1 \underline{Z}_3}{d}; \quad \underline{Z}_{23} = \frac{\underline{Z}_2 \underline{Z}_3}{d},$$

где $d = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_2 + \underline{Z}_3$,

$$\underline{Z}_{01} = \underline{Z}_{13} + \frac{R}{2} = 1,41 \cdot 10^4 - j 1,869 \cdot 10^4 \text{ Ом},$$

$$\underline{Z}_{02} = \underline{Z}_{23} + \underline{Z} = 3,08 \cdot 10^4 + j 1,56 \cdot 10^4 \text{ Ом},$$

$$\underline{Z}_0 = \frac{\underline{Z}_{01} \underline{Z}_{02}}{\underline{Z}_{01} + \underline{Z}_{02}} = 1,66 \cdot 10^4 - j 6,76 \cdot 10^3 \text{ Ом}.$$

Комплексные амплитуды токов ветвей:

$$\dot{I}_m = \frac{\dot{E}_m}{\underline{Z}_{12} + \underline{Z}_0} = 0,308 e^{j24,5^\circ} \text{ мА};$$

$$\dot{I}_{1m} = \dot{I}_m \frac{\underline{Z}_0}{\underline{Z}_{01}} = 0,236 e^{j55,4^\circ} \text{ мА}; \quad \dot{I}_{2m} = \dot{I}_m \frac{\underline{Z}_0}{\underline{Z}_{02}} = 0,16 e^{-j24,4^\circ} \text{ мА}.$$

Мгновенные значения токов:

$$i_1 = 0,236 \sin(314t + 55,4^\circ) \text{ мА}; \quad i_2 = 0,16 \sin(314t - 24,4^\circ) \text{ мА}.$$

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже.

$$Em := 12 \quad f := 50 \quad \omega := 2 \cdot \pi \cdot f \quad \omega = 314,159$$

$$R := 47 \cdot 10^3 \quad C := 0,068 \cdot 10^{-6} \quad z := 12 \cdot 10^3 + j \cdot 25 \cdot 10^3$$

$$em := Em$$

$$z1 := \frac{-j}{\omega \cdot C} \quad z2 := R \quad z3 := \frac{-j}{\omega \cdot C}$$

$$z1 = -4,681 \cdot 10^4 j \quad z2 = 4,7 \cdot 10^4 \quad z3 = -4,681 \cdot 10^4 j$$

$$d := z1 + z2 + z3$$

$$z12 := \frac{z1 \cdot z2}{d} \quad z13 := \frac{z1 \cdot z3}{d} \quad z23 := \frac{z2 \cdot z3}{d}$$

$$z01 := z13 + \frac{R}{2} \quad z01 = 1,412 \cdot 10^4 - 1,869 \cdot 10^4 j$$

$$z02 := z23 + z \quad z02 = 3,077 \cdot 10^4 + 1,558 \cdot 10^4 j$$

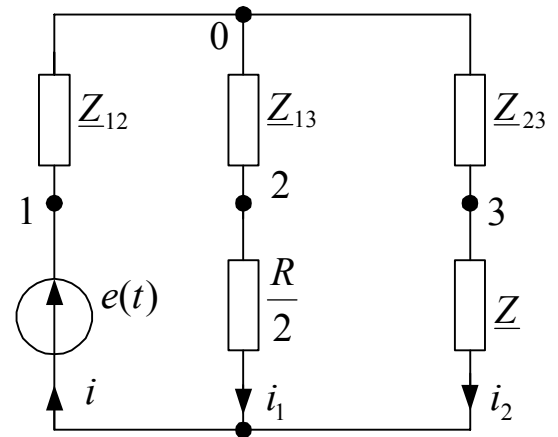


Рис. 2.8

← Исходные данные.

← Комплекс амплитудного значения э. д. с.

← Расчет комплексных сопротивлений участков.

← Эквивалентные преобразования из треугольника в звезду.

← Расчет комплексных сопротивлений.

$$z_0 := \frac{z_{01} \cdot z_{02}}{z_{01} + z_{02}} \quad z_0 = 1.663 \cdot 10^4 - 6.761 \cdot 10^3 j$$

$$i_m := \frac{e_m}{z_{12} + z_0} \quad i_m = 2.804 \cdot 10^{-4} + 1.282 \cdot 10^{-4} j$$

$$I_m := |i_m| \quad I_m \cdot 1000 = 0.308$$

$$\psi_{i_m} := \frac{180}{\pi} \cdot \arg(i_m) \quad \psi_{i_m} = 24.567 \quad u_{0m} := i_m z_0$$

$$i_{1m} := \frac{u_{0m}}{z_{01}} \quad i_{1m} \cdot 1000 = 0.134 + 0.194 j$$

$$I_{1m} := |i_{1m}| \quad I_{1m} \cdot 1000 = 0.236$$

$$\psi_{i_{1m}} := \frac{180}{\pi} \cdot \arg(i_{1m}) \quad \psi_{i_{1m}} = 55.39$$

$$i_{2m} := \frac{u_{0m}}{z_{02}} \quad i_{2m} \cdot 1000 = 0.146 - 0.066 j$$

$$I_{2m} := |i_{2m}| \quad I_{2m} \cdot 1000 = 0.16$$

$$\psi_{i_{2m}} := \frac{180}{\pi} \cdot \arg(i_{2m}) \quad \psi_{i_{2m}} = -24.405$$

← Расчет комплексных амплитуд токов.

2.3. Задачи и вопросы для самоконтроля

1. Мгновенное значение напряжения $u = 10 \sin(100t + 90^\circ)$ В. Записать комплекс мгновенного значения. Чему равна комплексная амплитуда и комплекс действующего значения этого напряжения?

2. Комплексная амплитуда тока $\dot{I}_m = 80 - j60$ мА. Изобразить \dot{I}_m на комплексной плоскости. Записать показательную форму комплексной амплитуды. Чему равно действующее значение этого тока?

3. Ток $\dot{I} = 0,05 - j 0,087$ А на пассивном участке цепи создает напряжение $\dot{U} = 200e^{j30^\circ}$ В. Изобразить на комплексной плоскости векторные диаграммы тока и напряжения. Чему равно комплексное сопротивление участка цепи?

4. Для пассивного двухполюсника (рис. 1.5) экспериментально определены: $U = 10$ В; $I = 2$ А; $\varphi = -30^\circ$. Определить комплексное сопротивление и комплексную проводимость двухполюсника.

5. Мгновенные значения напряжения и тока на входе пассивного двухполюсника соответственно равны:

$$u = 100 \sin(314t + 90^\circ) \text{ В}; \quad i = 0,2 \sin(314t + 53^\circ) \text{ А.}$$

Определить комплексное сопротивление и комплексную проводимость двухполюсника. Чему равна комплексная мощность двухполюсника?

6. Найти комплексные сопротивления \underline{Z} и проводимости \underline{Y} цепей со схемами рис. 1.14.

7. Найти мгновенные значения токов ветвей цепи со схемой рис. 2.9. Действующее значение напряжения $U = 100$ В, $R = X_L = X_C = 10$ Ом.

Рассчитать комплексную мощность источника. Проверить выполнение баланса мощностей. Построить векторные диаграммы тока и напряжения.

8. Найти комплексы действующих значений токов ветвей и напряжения между точками a и b (рис. 2.10), если действующее значение напряжения u равно 100 В, $R = 20$ Ом, $X_L = 2X_C = 10$ Ом.

Проверить выполнение баланса мощностей. Построить векторные диаграммы тока и напряжения.

9. Для цепей со схемами рис. 2.11 не выполняя расчета построить векторные диаграммы токов и топографические диаграммы напряжений.

10. Записать выражения комплексных мгновенных, амплитудных и действующих значений синусоидальных напряжения, токов.

11. Как определяется комплексное сопротивление пассивного участка цепи?

12. Как определяется комплексная проводимость пассивного участка цепи?

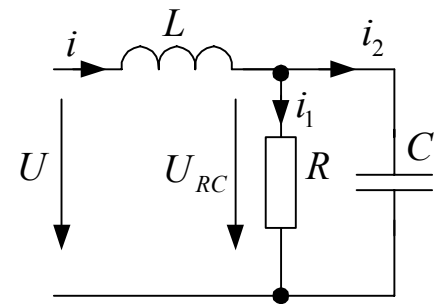


Рис. 2.9

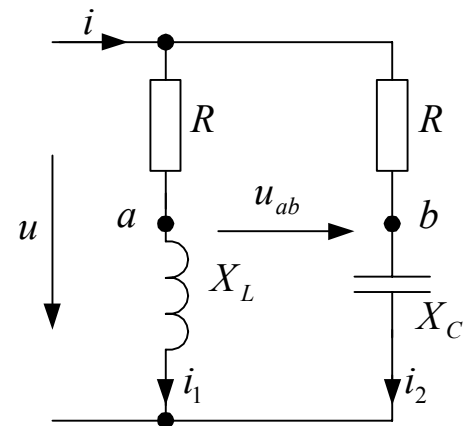


Рис. 2.10

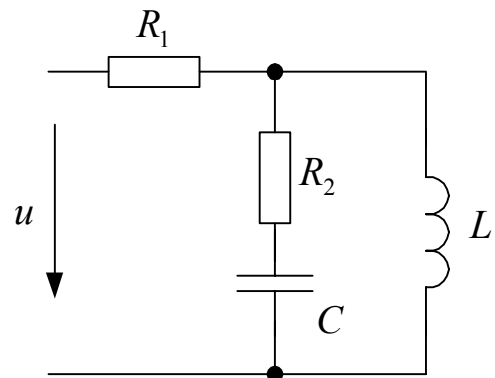
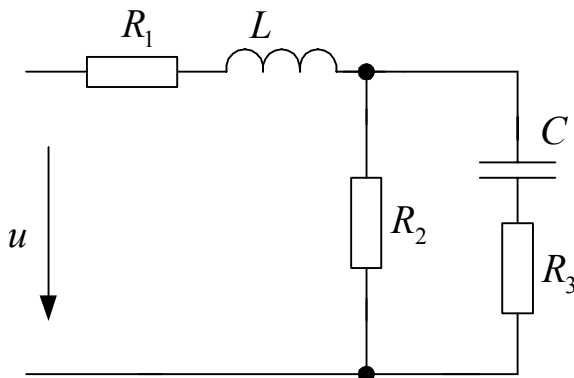


Рис. 2. 11

13. Записать уравнения идеальных элементов R , L и C в цепи синусоидального тока. Нарисовать на комплексной плоскости векторные диаграммы напряжения и тока для этих элементов.

14. Как рассчитать комплексную мощность пассивного участка цепи?

15. Как рассчитать комплексную мощность источников напряжения и тока?

16. Как составить уравнения баланса мощностей в комплексной форме записи?

17. Записать выражения комплексных сопротивлений ветвей цепей со схемами рис. 2.11.

3. Расчет разветвленных цепей синусоидального тока комплексным методом

3.1. Общие сведения

Переход от вещественных синусоидальных функций времени токов и напряжений к их изображению в комплексной форме записи позволяет распространить методы расчета разветвленных цепей постоянного тока на расчет разветвленных цепей синусоидального тока.

Каноническая форма уравнений метода узловых напряжений для случая трех независимых узлов имеет вид

$$\begin{aligned}\underline{Y}_{11} \dot{U}_{10} - \underline{Y}_{12} \dot{U}_{20} - \underline{Y}_{13} \dot{U}_{30} &= \dot{J}_{11}; \\ -\underline{Y}_{21} \dot{U}_{10} + \underline{Y}_{22} \dot{U}_{20} - \underline{Y}_{23} \dot{U}_{30} &= \dot{J}_{22}; \\ -\underline{Y}_{31} \dot{U}_{10} - \underline{Y}_{32} \dot{U}_{20} + \underline{Y}_{33} \dot{U}_{30} &= \dot{J}_{33},\end{aligned}$$

где $\underline{Y}_{11}; \underline{Y}_{22}; \underline{Y}_{33}$ – собственные комплексные проводимости ветвей, принадлежащих узлам, $\underline{Y}_{12} = \underline{Y}_{21}; \underline{Y}_{23} = \underline{Y}_{32}; \underline{Y}_{13} = \underline{Y}_{31}$ – общие комплексные проводимости ветвей одновременно принадлежащих двум узлам, $\dot{J}_{11}; \dot{J}_{22}; \dot{J}_{33}$ – узловые токи.

Каноническая форма уравнений метода контурных токов для случая трех независимых контуров имеет вид

$$\begin{aligned}\underline{Z}_{11} \dot{I}_{11} + \underline{Z}_{12} \dot{I}_{22} - \underline{Z}_{13} \dot{I}_{33} &= \dot{E}_{11}; \\ \underline{Z}_{21} \dot{I}_{11} + \underline{Z}_{22} \dot{I}_{22} + \underline{Z}_{23} \dot{I}_{33} &= \dot{E}_{22}; \\ \underline{Z}_{31} \dot{I}_{11} + \underline{Z}_{32} \dot{I}_{22} + \underline{Z}_{33} \dot{I}_{33} &= \dot{E}_{33},\end{aligned}$$

где $\underline{Z}_{11}; \underline{Z}_{22}; \underline{Z}_{33}$ – собственные комплексные сопротивления контуров, $\underline{Z}_{12} = \underline{Z}_{21}; \underline{Z}_{23} = \underline{Z}_{32}; \underline{Z}_{13} = \underline{Z}_{31}$ – общие комплексные сопротивления ветвей одновременно принадлежащих двум контурам, $\dot{E}_{11}; \dot{E}_{22}; \dot{E}_{33}$ – собственные э. д. с. контуров.

Правила получения узловых и контурных уравнения остаются такими, как в цепях постоянного тока.

Схема и граф *обобщенной ветви* цепи синусоидального тока показаны на рис. 3.1. Уравнения Кирхгофа в матричной форме для электрической цепи со схемой, имеющей b обобщенных ветвей и q узлов, имеют вид

$$\begin{aligned}\mathbf{A} \dot{\mathbf{I}} &= \mathbf{0}; \\ \mathbf{B} \dot{\mathbf{U}} &= \mathbf{0}.\end{aligned}$$

Матрицы соединений (инциденций) \mathbf{A} и главных контуров \mathbf{B} составляются по тем же правилам, что в цепи постоянного тока.

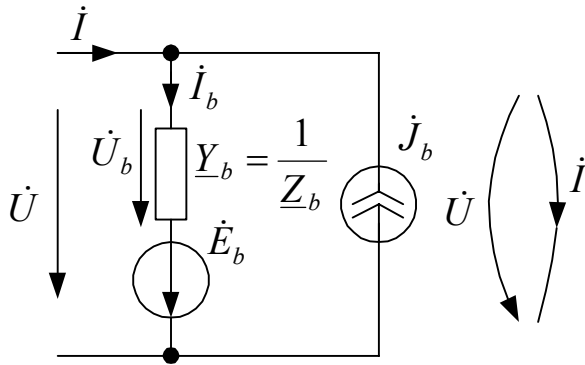


Рис. 3.1

Матрицы э. д. с. ветвей $\dot{\mathbf{E}}_b$, токов источников тока \mathbf{J}_b формируются по тем же правилам, что для цепи постоянного тока. Коэффициенты в этих матрицах – комплексные действующие значения. Коэффициенты в матрицах сопротивлений – комплексные сопротивления \underline{Z}_b , в матрицах проводимостей – комплексные проводимости \underline{Y}_b ветвей.

Матрицы приобретают вид $\underline{\mathbf{Z}}_b$ и $\underline{\mathbf{Y}}_b$.

Матричное уравнение метода узловых напряжений для цепи синусоидального тока имеет вид

$$\mathbf{A} \underline{\mathbf{Y}}_b \mathbf{A}^T \dot{\mathbf{U}}_{n0} = -\mathbf{A} \underline{\mathbf{Y}}_b \dot{\mathbf{E}}_b + \mathbf{A} \mathbf{J}_b.$$

Обозначив через $\underline{\mathbf{Y}}_{nn} = \mathbf{A}_b \underline{\mathbf{Y}}_b \mathbf{A}^T$ квадратную матрицу комплексных узловых проводимостей, через $\mathbf{J}_{nn} = -\mathbf{A} \underline{\mathbf{Y}}_b \dot{\mathbf{E}}_b + \mathbf{A} \mathbf{J}_b$ столбцевую матрицу комплексных действующих значений узловых токов, получим узловые уравнения в матричной форме

$$\underline{\mathbf{Y}}_{nn} \dot{\mathbf{U}}_{n0} = \mathbf{J}_{nn}.$$

Решение этого уравнения

$$\dot{\mathbf{U}}_{n0} = \underline{\mathbf{Y}}_{nn}^{-1} \mathbf{J}_{nn}$$

определяет матрицу комплексных действующих значений узловых напряжений.

Далее рассчитываются напряжения

$$\dot{\mathbf{U}} = \mathbf{A}^T \dot{\mathbf{U}}_{n0}, \quad \dot{\mathbf{U}}_b = \dot{\mathbf{U}} + \dot{\mathbf{E}}$$

и токи

$$\dot{\mathbf{i}}_b = \underline{\mathbf{Y}}_b \dot{\mathbf{U}}_b, \quad \dot{\mathbf{i}} = \dot{\mathbf{i}}_b - \mathbf{J}.$$

Матричное контурное уравнение для цепи синусоидального тока имеет вид

$$\mathbf{B} \underline{\mathbf{Z}}_b \mathbf{B}^T \dot{\mathbf{i}}_{nn} = -\mathbf{B} \underline{\mathbf{Z}}_b \mathbf{J}_b + \mathbf{B} \dot{\mathbf{E}}_b.$$

Обозначив через $\underline{\mathbf{Z}}_{nn} = \mathbf{B} \underline{\mathbf{Z}}_b \mathbf{B}^T$ квадратную матрицу комплексных контурных сопротивлений, через $\dot{\mathbf{E}}_{nn} = -\mathbf{B} \underline{\mathbf{Z}}_b \mathbf{J}_b + \mathbf{B} \dot{\mathbf{E}}_b$ матрицу комплексов действующих значений э. д. с. контуров, получим контурное уравнение в матричной форме

$$\underline{\mathbf{Z}}_{nn} \dot{\mathbf{i}}_{nn} = \dot{\mathbf{E}}_{nn}.$$

Решение этого уравнения

$$\dot{\mathbf{i}}_{nn} = \underline{\mathbf{Z}}_{nn}^{-1} \dot{\mathbf{E}}_{nn}$$

определяет матрицу комплексных контурных токов.

Далее рассчитываются токи ветвей:

$$\dot{\mathbf{I}} = \mathbf{B}^T \dot{\mathbf{I}}_{nm}; \dot{\mathbf{I}}_b = \dot{\mathbf{I}} + \dot{\mathbf{J}},$$

и напряжения:

$$\dot{\mathbf{U}}_b = \underline{\mathbf{Z}}_b \dot{\mathbf{I}}_b; \dot{\mathbf{U}} = \dot{\mathbf{U}}_b - \dot{\mathbf{E}}.$$

3. 2. Решение типовых задач

Задача. 3.1

На рис. 3.1 показан фрагмент цепи синусоидального тока.

Найти действующее значение напряжения \dot{U} , ес-

ли $\dot{E} = 220 \text{ В}$; $\dot{I} = 15 e^{-j\frac{\pi}{6}} \text{ А}$; $\underline{Z} = 4 + j 2 \text{ Ом}$.

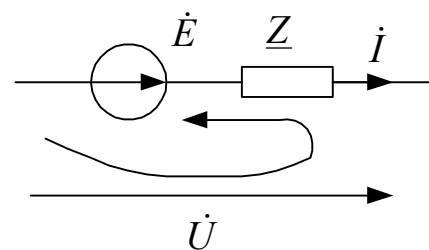


Рис. 3.1

Решение

Назначаем положительные направления тока \dot{I} и напряжения \dot{U} .

Уравнение второго закона Кирхгофа для принятого на рис. 3.1 направления обхода контура имеет вид

$$\dot{U} - \dot{I} \underline{Z} = - \dot{E}.$$

Откуда

$$\dot{U} = \dot{I} \underline{Z} - \dot{E} = 15 e^{-j\frac{\pi}{6}} - 220 = -267,6 - j 47,2 \text{ В}.$$

Действующее значение напряжения равно:

$$U = |\dot{U}| = 271,8 \text{ В}.$$

Задача. 3.2

На рис. 3.2 показан фрагмент цепи синусоидального тока.

Найти ток \dot{I} , если $\dot{U} = 380 \text{ В}$; $\dot{E} = 220 e^{j120^\circ} \text{ В}$;

$\dot{J} = -j 20 \text{ А}$; $\underline{Z} = 5 - j 2 \text{ Ом}$.

Решение. Назначаем положительные направления токов ветвей и напряжения \dot{U} .

Уравнения Кирхгофа имеют вид

$$-\dot{I} + \dot{J} + \dot{I}_b = 0;$$

$$\dot{U} - \dot{I}_b \underline{Z} = - \dot{E}.$$

Из второго уравнения находим:

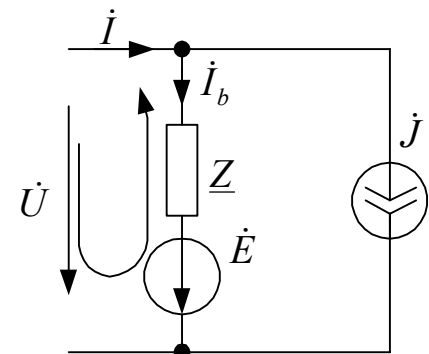


Рис. 3.2

$$\dot{I}_b = \frac{\dot{U} + \dot{E}}{\underline{Z}} = \frac{380 + 65,18 - j210}{5 - j2} = 91,25 - j5 \text{ A.}$$

Из первого уравнения получаем:

$$\dot{I} = \dot{J} + \dot{I}_b = -j20 + 91,25 - j5 = 91,25 - j25 = 94,75 e^{-j15,6^\circ} \text{ A.}$$

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже.

$$\begin{aligned} u &:= 380 \quad e := 220 \cdot e^{j \cdot 2 \cdot \frac{\pi}{3}} \quad e = 65.185 - 210.121i \quad j := -j \cdot 20 && \leftarrow \text{Исходные данные.} \\ z &:= 5 - j \cdot 2 \end{aligned}$$

$$ib := \frac{u + e}{z} \quad ib = 91.247 - 5.525i$$

\leftarrow Расчет тока ветви.

$$i := ib + j \quad i = 91.247 - 25.525i \quad I := |i| \quad I = 94.75$$

\leftarrow Расчет тока \dot{I} в показательной форме записи. Аргумент в градусах.

$$\psi i := \frac{180}{\pi} \cdot \arg(i) \quad \psi i = -15.628$$

Задача 3.3

Цепь со схемой рис. 3.3 содержит идеальный операционный усилитель ОУ. Параметры цепи $R_1 = R_2 = R_3 = R = 47 \text{ кОм}$, $C = 0,068 \text{ мкФ}$. Найти напряжение $u_{\text{ВЫХ}}$, если $u_{\text{ВХ}} = 10 \sin 314t \text{ В}$.

Решение

Назначаем положительные направления токов (рис. 3.3). $\dot{U}_{\text{ВХ}} = \frac{10}{\sqrt{2}} \text{ В}$. Поскольку

усилитель идеальный (токи входов равны нулю), уравнение по законам Кирхгофа имеют вид

$$\begin{aligned} \dot{I}_1 + \dot{I}_2 &= 0; \\ -\dot{U}_{\text{ВХ}} + \dot{I}_C \underline{Z} &= 0; \\ -\dot{U}_{\text{ВХ}} + \dot{I}_1 R_1 - \dot{I}_2 R_2 + \dot{U}_{\text{ВЫХ}} &= 0, \end{aligned}$$

где $\underline{Z} = R - \frac{j}{\omega C} = (4,7 - j4,68) \cdot 10^4 \text{ Ом}$.

Из второго уравнения находим

$$\dot{I}_C = \frac{\dot{U}_{\text{ВХ}}}{\underline{Z}}.$$

По закону Ома

$$\dot{U}_{R3} = \dot{I}_C R_3 = \frac{\dot{U}_{\text{ВХ}}}{\underline{Z}} R_3.$$

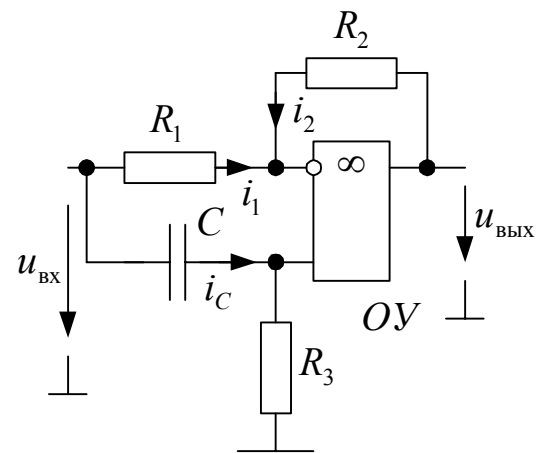


Рис. 3.3

Токи

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_{\text{вх}} - \dot{U}_{R3}}{R_1};$$

$$\dot{I}_1 = -\dot{I}_2.$$

Комплексное действующее значение выходного напряжения определяется из уравнения Кирхгофа

$$\dot{U}_{\text{вых}} = \dot{U}_{\text{вх}} - \dot{I}_1 R_1 + \dot{I}_2 R_2.$$

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже. Расчет ведется относительно комплексных амплитуд.

$$\text{Ubxm} := 10 \quad R := 47 \cdot 10^3 \quad C := 0.068 \cdot 10^{-6} \quad \omega := 314$$

$$\text{ubxm} := \text{Ubxm}$$

$$z := R - j \cdot \frac{1}{\omega \cdot C} \quad z = 4.7 \cdot 10^4 - 4.683 \cdot 10^4 j$$

$$\text{uR3m} := \frac{\text{ubxm}}{z} \cdot R$$

$$\text{i1m} := \frac{\text{ubxm} - \text{uR3m}}{R} \quad \text{i2m} := -\text{i1m}$$

$$\text{uvxm} := \text{ubxm} - \text{i1m}R + \text{i2m}R \quad \text{uvxm} = 0.035 + 10j$$

$$\text{Uvxm} := |\text{uvxm}| \quad \text{Uvxm} = 10$$

$$\psi_u := \frac{180}{\pi} \cdot \arg(\text{uvxm}) \quad \psi_u = 89.797$$

Амплитуда выходного напряжения

$$U_{\text{вых } m} = 10 \text{ В.}$$

Начальная фаза

$$\psi_u = 89,8^\circ.$$

Мгновенное значение выходного напряжения

$$u_{\text{вых}} = 10 \sin(314t + 89,8^\circ) \text{ В.}$$

Задача 3.4

В цепи со схемой рис. 3.4 найти комплексные действующие значения токов ветвей. Действующее значение синусоидального напряжения $U = 220 \text{ В}$. Активные сопротивления: $R_1 = 91 \text{ Ом}$; $R_3 = 510 \text{ Ом}$; $R_4 = 820 \text{ Ом}$. Реактивные сопротивления: $X_1 = \omega L_1 = 240 \text{ Ом}$; $X_2 = 1/\omega C_2 = 150 \text{ Ом}$; $X_3 = 1/\omega C_3 = 190 \text{ Ом}$. Расчет выполнить методом узловых напряжений.

← Исходные данные.

← Комплексная амплитуда входного напряжения.

← Расчет комплексного сопротивления \underline{Z} .

← Расчет напряжения на резисторе R_3 .

← Расчет тока ветвей.

← Расчет выходного напряжения в показательной форме записи. Аргумент в градусах.

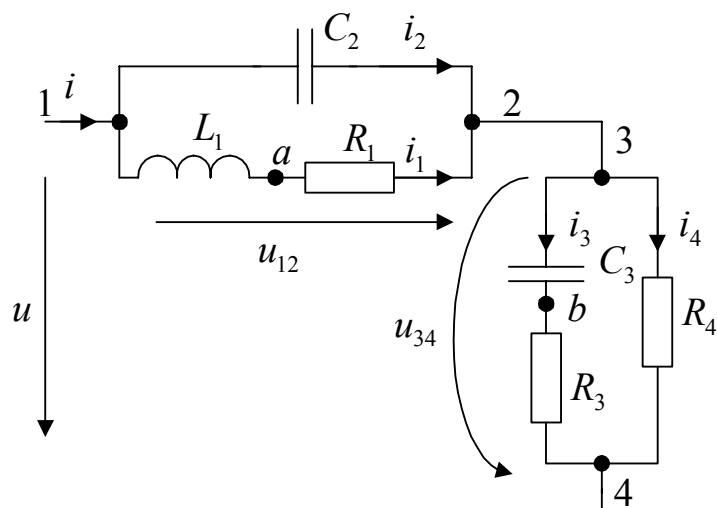


Рис. 3.4

Решение

Комплексные сопротивления ветвей рассчитаны в задаче 2.5. Имеем:

$$\underline{Z}_1 = R_1 + jX_1 = 91 + j240 = 256,67e^{j69^\circ} \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_2 = -jX_2 = -j150 = 150e^{-j90^\circ} \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_3 = R_3 - jX_3 = 510 - j190 = 544,24e^{-j20,4^\circ} \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_4 = R_4 = 820 \text{ Ом}.$$

Для расчета схему цепи удобно представить как на рис. 3.5.

Рассчитываем \dot{U}_{34} методом узловых напряжений.

Узловое уравнение имеет вид

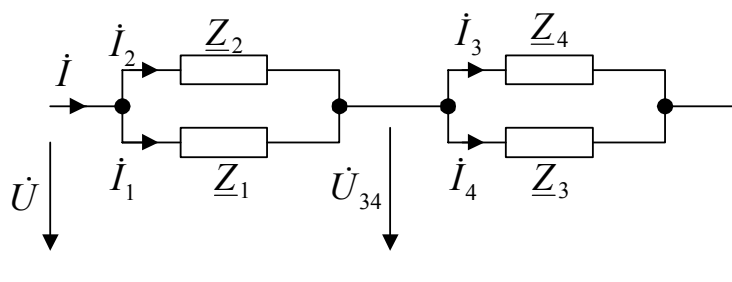


Рис. 3.5

$$\left(\frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2} + \frac{1}{\underline{Z}_3} + \frac{1}{\underline{Z}_4}\right)\dot{U}_{34} - \left(\frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2}\right)\dot{U} = 0,$$

откуда

$$\dot{U}_{34} = \frac{\left(\frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2}\right)\dot{U}}{\frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_2} + \frac{1}{\underline{Z}_3} + \frac{1}{\underline{Z}_4}}.$$

Токи ветвей:

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U} - \dot{U}_{34}}{\underline{Z}_1} = 0,46e^{-j97,2^\circ} \text{ А}; \quad \dot{I}_2 = \frac{\dot{U} - \dot{U}_{34}}{\underline{Z}_2} = 0,78e^{j62^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_3 = \frac{\dot{U}_{34}}{\underline{Z}_3} = 0,24e^{j45,6^\circ} \text{ А}; \quad \dot{I}_4 = \frac{\dot{U}_{34}}{\underline{Z}_4} = 0,16e^{j25^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I} = \dot{I}_1 + \dot{I}_2 = 0,39e^{j37,4^\circ} \text{ А}.$$

Задача 3.5

Для цепи со схемой рис. 3.6 найти комплексы действующих значений токов ветвей, если

$$\underline{Z}_1 = j10 \text{ Ом}, \quad \underline{Z}_2 = 6 + j8 \text{ Ом},$$

$$\underline{Z}_3 = 3 \text{ Ом}, \quad \underline{Z}_4 = \underline{Z}_1, \quad \underline{Z}_5 = -j7 \text{ Ом},$$

$$\dot{J}_1 = 5 \text{ А}, \quad \dot{E} = j110 \text{ В}.$$

Проверить выполнение баланса мощностей.

Решение

Назначаем положительные направления токов ветвей.

Выбираем в качестве базисного узел 0. Напряжение узла 2 относительно базисного $\dot{U}_{20} = \dot{E}$.

Напряжения \dot{U}_{10} и \dot{U}_{30} определяем методом узловых напряжений.

Узловые уравнения имеют вид:

$$\underline{Y}_{11}\dot{U}_{10} - \underline{Y}_{12}\dot{U}_{20} - \underline{Y}_{13}\dot{U}_{30} = \dot{J}_{11};$$

$$- \underline{Y}_{31}\dot{U}_{10} - \underline{Y}_{32}\dot{U}_{20} + \underline{Y}_{33}\dot{U}_{30} = \dot{J}_{33},$$

где $\underline{Y}_{11} = \frac{1}{\underline{Z}_1} + \frac{1}{\underline{Z}_3} + \frac{1}{\underline{Z}_4} = \frac{1}{j10} + \frac{1}{3} + \frac{1}{j10} = 0,33 - 0,2j \text{ Ом}^{-1};$

$$\underline{Y}_{33} = \frac{1}{\underline{Z}_2} + \frac{1}{\underline{Z}_5} + \frac{1}{\underline{Z}_4} = \frac{1}{6 + j8} + \frac{1}{-j7} + \frac{1}{j10} = 0,06 - 0,037j \text{ Ом}^{-1} \text{ – собственные}$$

комплексные проводимости узлов 1 и 3, $\underline{Y}_{12} = \frac{1}{\underline{Z}_1} = \frac{1}{j10} = -0,1j \text{ Ом}^{-1};$

$$\underline{Y}_{13} = \frac{1}{\underline{Z}_4} = \frac{1}{j10} = -0,1j \text{ Ом}^{-1}; \quad \underline{Y}_{31} = \underline{Y}_{13}; \quad \underline{Y}_{32} = \frac{1}{\underline{Z}_2} = \frac{1}{6 + j8} = 0,06 - 0,08j \text{ Ом}^{-1}$$

– общие комплексные проводимости,

$$\dot{J}_{11} = \dot{J}_1 = j5 \text{ А}; \quad \dot{J}_{33} = -\dot{J}_1 = -j5 \text{ А} \text{ узловые токи.}$$

Поскольку $\dot{U}_{20} = \dot{E}$, решив матричное уравнение

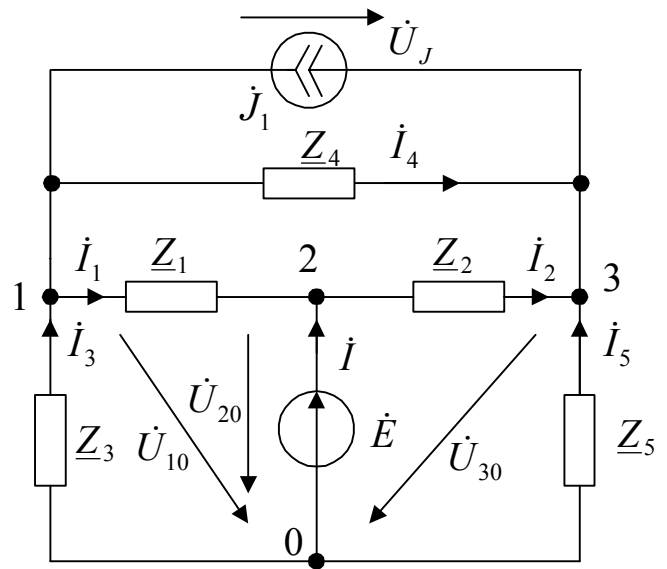


Рис. 3.6

$$\begin{bmatrix} \dot{U}_{10} \\ \dot{U}_{30} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{Y}_{11} & -\underline{Y}_{13} \\ -\underline{Y}_{31} & \underline{Y}_{33} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \underline{Y}_{12}\dot{E} + \underline{J}_1 \\ \underline{Y}_{32}\dot{E} - \underline{J}_1 \end{bmatrix},$$

найдем значения узловых напряжений:

$$\dot{U}_{10} = 2 - j42,4 \text{ В}; \quad \dot{U}_{30} = 35,32 - j128,13 \text{ В}.$$

Токи ветвей определяются по уравнениям:

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_{10} - \dot{E}}{\underline{Z}_1} = -4,24 + 10,8j = 11,6e^{j111^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_2 = \frac{-\dot{U}_{30} + \dot{E}}{\underline{Z}_2} = 14,73 + 1,71j = 14,83e^{j6,6^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_3 = \frac{-\dot{U}_{10}}{\underline{Z}_3} = -0,67 + 14,13j = 14,15e^{j92,7^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_4 = \frac{\dot{U}_{10} - \dot{U}_{30}}{\underline{Z}_4} = 8,57 + 3,33j = 9,2e^{j21^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_5 = \frac{-\dot{U}_{30}}{\underline{Z}_5} = -18,3 - 5,05j = 18,99e^{-j164^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I} = \dot{I}_2 - \dot{I}_1 = 18,97 - 9,09j = 21,03e^{-j25,6^\circ} \text{ А}.$$

Баланс мощностей. Комплексная мощность источников

$$\underline{S}_{\text{ист}} = \dot{E}\bar{I} + (\dot{U}_{10} - \dot{U}_{30})\bar{J}_1 = 1,92 \cdot 10^3 + 1,43 \cdot 10^3 j \text{ ВА}.$$

Комплексная мощность потребителей

$$\underline{S}_{\text{пот}} = I_1^2 \underline{Z}_1 + I_2^2 \underline{Z}_2 + I_3^2 \underline{Z}_3 + I_4^2 \underline{Z}_4 + I_5^2 \underline{Z}_5 = 1,92 \cdot 10^3 + 1,43 \cdot 10^3 j \text{ ВА}.$$

Здесь \bar{J}_1, \bar{I} – сопряженные комплексные значения.

Баланс мощностей выполняется, $\underline{S}_{\text{ист}} = \underline{S}_{\text{пот}}$.

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже.

$z1 := j \cdot 10$ $z2 := 6 + j \cdot 8$ $z3 := 3$ $z4 := z1$ $z5 := -j \cdot 7$ ← Исходные данные.

$$e := 110 \quad j1 := 5 \quad rg := \frac{180}{\pi}$$

$$y11 := \frac{1}{z1} + \frac{1}{z3} + \frac{1}{z4} \quad y33 := \frac{1}{z2} + \frac{1}{z5} + \frac{1}{z4}$$

$$y11 = 0,33 - 0,2i \quad y33 = 0,06 - 0,04i$$

$$y12 := \frac{1}{z1} \quad y32 := \frac{1}{z2} \quad y13 := \frac{1}{z4} \quad y31 := y13$$

$$y12 = -0,1i \quad y32 = 0,06 - 0,08i \quad y13 = -0,1i$$

$$\begin{pmatrix} u10 \\ u30 \end{pmatrix} := \begin{pmatrix} y11 & -y13 \\ -y31 & y33 \end{pmatrix}^{-1} \cdot \begin{pmatrix} y12 \cdot e + j1 \\ y32 \cdot e - j1 \end{pmatrix}$$

← Расчет собственных и общих комплексных проводимостей.

← Расчет комплексных узловых напряжений.

$$\begin{aligned}
u_{10} &= 2 - 42.4i & u_{30} &= 35.32 - 128.13i \\
i_1 &:= \frac{u_{10} - e}{z_1} & I_1 &:= |i_1| & \psi_{i1} &:= \text{rg-arg}(i_1) \\
i_1 &= -4.24 + 10.8i & I_1 &= 11.6 & \psi_{i1} &= 111.43 \\
i_2 &:= \frac{-u_{30} + e}{z_2} & I_2 &:= |i_2| & \psi_{i2} &:= \text{rg-arg}(i_2) \\
i_2 &= 14.73 + 1.71i & I_2 &= 14.83 & \psi_{i2} &= 6.64 \\
i_3 &:= -\frac{u_{10}}{z_3} & I_3 &:= |i_3| & \psi_{i3} &:= \text{rg-arg}(i_3) \\
i_3 &= -0.67 + 14.13i & I_3 &= 14.15 & \psi_{i3} &= 92.7 \\
i_4 &:= \frac{u_{10} - u_{30}}{z_4} & I_4 &:= |i_4| & \psi_{i4} &:= \text{rg-arg}(i_4) \\
i_4 &= 8.57 + 3.33i & I_4 &= 9.2 & \psi_{i4} &= 21.24 \\
i_5 &:= -\frac{u_{30}}{z_5} & I_5 &:= |i_5| & \psi_{i5} &:= \text{rg-arg}(i_5) \\
i_5 &= -18.3 - 5.05i & I_5 &= 18.99 & \psi_{i5} &= -164.59 \\
i &:= i_2 - i_1 & I &:= |i| & \psi_i &:= \text{rg-arg}(i) \\
i &= 18.97 - 9.09i & I &= 21.03 & \psi_i &= -25.59 \\
s_e &:= e \cdot \bar{i} + (u_{10} - u_{30}) \cdot \bar{j}_1 \\
s_e &= 1.92 \cdot 10^3 + 1.43 \cdot 10^3 i \\
s_z &:= I_1^2 \cdot z_1 + I_2^2 \cdot z_2 + I_3^2 \cdot z_3 + I_4^2 \cdot z_4 + I_5^2 \cdot z_5 \\
s_z &= 1.92 \cdot 10^3 + 1.43 \cdot 10^3 i
\end{aligned}$$

← Расчет комплексных токов ветвей.

Баланс мощностей.

← Расчет комплексной мощности источников.

← Расчет комплексной мощности нагрузок.

Задача 3.6

Для цепи со схемой рис. 3.7 найти комплексные действующие значения токов ветвей. Комплексные сопротивления: $\underline{Z}_1 = j10$ Ом, $\underline{Z}_2 = 6 + j8$ Ом, $\underline{Z}_3 = 3$ Ом, $\underline{Z}_4 = \underline{Z}_1$, $\underline{Z}_5 = -j7$ Ом, $\dot{J}_1 = 5$ А, $\dot{E}_4 = j110$ В.

Проверить выполнение баланса мощностей.

Решение

Назначаем положительные направления токов ветвей. Определяем независимые контуры с токами \dot{I}_{11} и \dot{I}_{22}

как показано на рис. 3.7. Ветвь с источником тока не должна входить в эти контуры. Контурный ток \dot{J}_1 равен току источника тока.

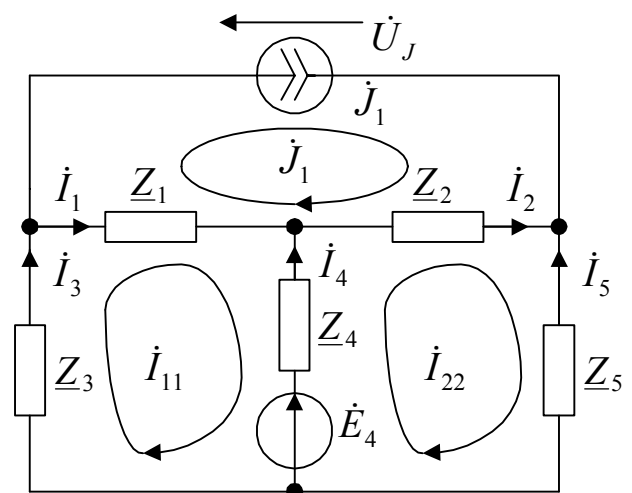


Рис. 3.7

Уравнения относительно контурных токов \dot{I}_{11} и \dot{I}_{22} имеют вид:

$$\underline{Z}_{11}\dot{I}_{11} + \underline{Z}_{12}\dot{I}_{22} + \underline{Z}_{13}\dot{J}_1 = -\dot{E}_4;$$

$$\underline{Z}_{21}\dot{I}_{11} + \underline{Z}_{22}\dot{I}_{22} + \underline{Z}_{23}\dot{J}_1 = \dot{E}_4,$$

где:

$$\underline{Z}_{11} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_3 + \underline{Z}_4 = j10 + 3 + j10 = 3 + j20 \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_{22} = \underline{Z}_2 + \underline{Z}_5 + \underline{Z}_4 = 6 + j8 - j7 + j10 = 6 + j11 \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_{12} = -\underline{Z}_4 = -j10 \text{ Ом}, \quad \underline{Z}_{21} = \underline{Z}_{12};$$

$$\underline{Z}_{13} = -\underline{Z}_1 = -j10 \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_{23} = -\underline{Z}_2 = -6 - j8 \text{ Ом}.$$

Решение уравнения

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_{11} \\ \dot{I}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{Z}_{11} & \underline{Z}_{12} \\ \underline{Z}_{21} & \underline{Z}_{22} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} -\dot{E}_4 - \underline{Z}_{13}\dot{J}_1 \\ \dot{E}_4 - \underline{Z}_{23}\dot{J}_1 \end{bmatrix}$$

дает значения контурных токов:

$$\dot{I}_{11} = 2,26 + j3,98 \text{ А};$$

$$\dot{I}_{22} = 11,72 + j7,29 \text{ А}.$$

Токи ветвей:

$$\dot{I}_1 = \dot{I}_{11} - \dot{J}_1 = -2,74 + j3,98 = 4,83e^{j124,5^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_2 = \dot{I}_{22} - \dot{J}_1 = 6,72 + j7,29 = 9,91e^{j47,3^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_3 = \dot{I}_{11} = 2,26 + j3,98 = 4,58e^{j60,4^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_4 = \dot{I}_{22} - \dot{I}_{11} = 9,46 + j3,3 = 10,02e^{j19,25^\circ} \text{ А};$$

$$\dot{I}_5 = -\dot{I}_{22} = -11,72 - j7,29 = 13,8e^{-j148,1^\circ} \text{ А}.$$

Рассчитываем баланс мощностей.

Комплексная мощность источников

$$\underline{S}_{\text{ист}} = \dot{U}_J \bar{J}_1 + \dot{E}_4 \bar{I}_4,$$

где \dot{U}_J – напряжение на источнике тока, \bar{J}_1 ; \bar{I}_4 – сопряженные комплексные токи. Напряжение

$$\dot{U}_J = -\dot{I}_1 \underline{Z}_1 - \dot{I}_2 \underline{Z}_2 = 90,84e^{-j50,5^\circ} \text{ В}.$$

Подставляя данные, получаем

$$\underline{S}_{\text{ист}} = 652,26 + j689,82 \text{ ВА}.$$

Комплексная мощность $\underline{S}_{\text{пот}}$ потребителей:

$$\underline{S}_{\text{пот}} = I_1^2 \underline{Z}_1 + I_2^2 \underline{Z}_2 + I_3^2 \underline{Z}_3 + I_4^2 \underline{Z}_4 + I_5^2 \underline{Z}_5 = 652,26 + j689,82 \text{ ВА}.$$

Получили $\underline{S}_{\text{ист}} = \underline{S}_{\text{пот}}$, баланс мощностей выполняется.

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже.

$z1 := j \cdot 10$ $z2 := 6 + j \cdot 8$ $z3 := 3$ $z4 := z1$ $z5 := -j \cdot 7$ ← Исходные данные.

$j1 := 5$ $e4 := j \cdot 110$

$$rg := \frac{180}{\pi}$$

← Формула перевода из радиан в градусы.

$z11 := z1 + z3 + z4$ $z11 = 3 + 20i$

$z22 := z2 + z4 + z5$ $z22 = 6 + 11i$

$z12 := -z4$ $z12 = -10i$ $z21 := z12$ $z13 := -z1$

$z13 = -10i$ $z23 := -z2$ $z23 = -6 - 8i$

← Расчет собственных и общих комплексных сопротивлений.

$$inn := \begin{pmatrix} z11 & z12 \\ z21 & z22 \end{pmatrix}^{-1} \cdot \begin{pmatrix} -e4 - z13 \cdot j1 \\ e4 - z23 \cdot j1 \end{pmatrix}$$

← Расчет контурных токов.

$i11 = 2.26 + 3.98i$ $i22 = 11.72 + 7.29i$

$i1 := i11 - j1$ $I1 := |i1|$ $\psi i1 := rg \cdot \arg(i1)$

← Расчет токов ветвей.

$i1 = -2.74 + 3.98i$ $I1 = 4.83$ $\psi i1 = 124.51$

$i2 := i22 - j1$ $I2 := |i2|$ $\psi i2 := rg \cdot \arg(i2)$

$i2 = 6.72 + 7.29i$ $I2 = 9.91$ $\psi i2 = 47.31$

$i3 := i11$ $I3 := |i3|$ $\psi i3 := rg \cdot \arg(i3)$

$i3 = 2.26 + 3.98i$ $I3 = 4.58$ $\psi i3 = 60.4$

$i4 := i22 - i11$ $I4 := |i4|$ $\psi i4 := rg \cdot \arg(i4)$

$i4 = 9.46 + 3.3i$ $I4 = 10.02$ $\psi i4 = 19.25$

$i5 := -i22$ $I5 := |i5|$ $\psi i5 := rg \cdot \arg(i5)$

$i5 = -11.72 - 7.29i$ $I5 = 13.8$ $\psi i5 = -148.13$

$uj := -i1 \cdot z1 - i2 \cdot z2$ $Uj := |uj|$ $\psi uj := rg \cdot \arg(uj)$

← Расчет напряжения на источнике тока.

$Uj = 90.84$ $\psi uj = -50.5$

$sej := \overline{uj} \cdot j1 + e4 \cdot \overline{i4}$

← Расчет комплексной мощности источников.

$sej = 652.26 + 689.82i$

$sz := I1^2 \cdot z1 + I2^2 \cdot z2 + I3^2 \cdot z3 + I4^2 \cdot z4 + I5^2 \cdot z5$

← Расчет комплексной мощности нагрузок.

$sz = 652.26 + 689.82i$

Задача 3.7

В цепи со схемой рис. 3.8 действующее значение синусоидальной э. д. с. $E = 2$ В. Частота $f = 1000$ Гц; $R_1 = 1600$ Ом; $R_2 = 2700$ Ом; $C = 0,05$ мкФ; $\mu = -1$. На частоте f комплексное сопротивление нагрузки $Z = 5100 + j3000$ Ом.

Найти мгновенное значение тока в нагрузке.

Решение

Определяем направления токов ветвей и напряжений \dot{U}_1 и \dot{U}_2 узлов 1 и 2 как на рис. 3.8. Принимаем $\dot{E} = E$.

Уравнения метода узловых напряжений имеют вид

$$\left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{Z_C}\right)\dot{U}_1 - \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{Z_C}\right)\dot{U}_2 = \frac{\dot{E}}{R_1};$$

$$\dot{U}_2 = \mu\dot{U}_1,$$

откуда

$$\dot{U}_1 = \frac{\dot{E}/R_1}{1/R_1 + (1-\mu)(1/R_2 + 1/Z_C)}.$$

Комплексное сопротивление емкости C на частоте $\omega = 2\pi f = 6283 \text{ с}^{-1}$

$$Z_C = -j/\omega C = -3,18 \cdot 10^3 j \text{ Ом}.$$

Тогда

$$\dot{U}_1 = \frac{2/1600}{\left(\frac{1}{1600} + (1+1) \cdot \left(\frac{1}{2700} + \frac{1}{-j3,18 \cdot 10^3}\right)\right)} = 0,83e^{j155^\circ} \text{ В};$$

$$\dot{U}_2 = \mu\dot{U}_1 = e^{-j180^\circ} 0,83e^{j155^\circ} = 0,83e^{-j25^\circ} \text{ В}.$$

Комплексное действующее значение тока нагрузки

$$\dot{i} = \frac{\dot{U}_2}{Z} = -8,026 \cdot 10^{-5} + 1,154 \cdot 10^{-4} = 1,405 \cdot 10^{-4} e^{j125^\circ} \text{ А}.$$

Мгновенное значение тока определяется по выражению:

$$i = \text{Im}(\sqrt{2}\dot{i}e^{j\omega t}) = \text{Im}(\sqrt{2} \cdot 1,405 \cdot 10^{-4} e^{j125^\circ} e^{j\omega t}) = 2 \cdot 10^{-4} \sin(\omega t + 125^\circ) \text{ А}.$$

Задача 3.8

В цепи со схемой замещения рис. 3.9 действующее значение синусоидальной э. д. с.

$E = 2 \text{ В}$. Частота $f = 1000 \text{ Гц}$; $R_1 = 160 \text{ Ом}$; $R_2 = 2700 \text{ Ом}$; $R_3 = 30000 \text{ Ом}$; $C = 0,1 \text{ мкФ}$, $G = 0,001 \text{ Ом}^{-1}$. На частоте f комплексное сопротивление нагрузки

$$Z = 300 + j600 \text{ Ом}.$$

Найти мгновенное значение тока в нагрузке. Рассчитать баланс мощностей.

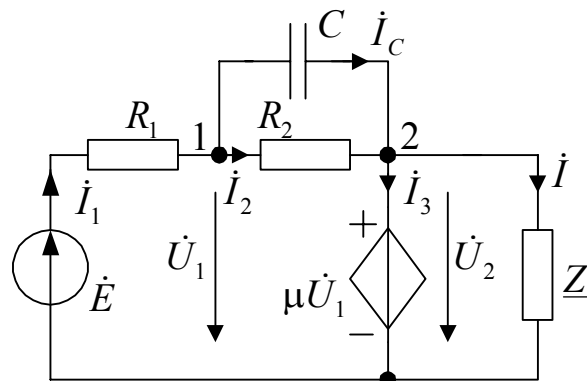


Рис. 3.8

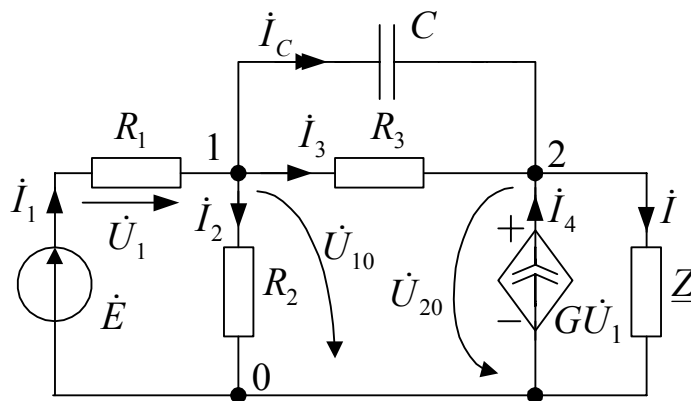


Рис. 3.9

Решение

Назначаем направления токов и напряжений \dot{U}_{10} ; \dot{U}_{20} узлов как на рис. 3.9.

Уравнения первого закона Кирхгофа для узлов 1 и 2 имеют вид:

$$\begin{aligned} -\dot{I}_1 + \dot{I}_2 + \dot{I}_3 + \dot{I}_C &= 0; \\ \dot{I} - \dot{I}_4 - \dot{I}_3 - \dot{I}_C &= 0. \end{aligned}$$

Выражаем токи ветвей через напряжения \dot{U}_{10} и \dot{U}_{20} :

$$\begin{aligned} \dot{I}_1 &= \frac{\dot{E} - \dot{U}_{10}}{R_1}; \quad \dot{I}_2 = \frac{\dot{U}_{10}}{R_2}; \quad \dot{I}_3 = \frac{\dot{U}_{10} - \dot{U}_{20}}{R_3}; \quad \dot{I}_C = \frac{\dot{U}_{10} - \dot{U}_{20}}{\underline{Z}_C}; \quad \dot{I} = \frac{\dot{U}_{20}}{\underline{Z}}; \\ \dot{I}_4 &= G\dot{U}_1 = G(\dot{E} - \dot{U}_{10}), \end{aligned}$$

получаем узловые уравнения:

$$\begin{aligned} \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{\underline{Z}_C} \right) \dot{U}_{10} - \left(\frac{1}{R_3} + \frac{1}{\underline{Z}_C} \right) \dot{U}_{20} &= \frac{\dot{E}}{R_1}; \\ - \left(\frac{1}{R_3} + \frac{1}{\underline{Z}_C} - G \right) \dot{U}_{10} + \left(\frac{1}{\underline{Z}} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{\underline{Z}_C} \right) \dot{U}_{20} &= G\dot{E}. \end{aligned}$$

В узловых уравнениях для схем цепей с зависимыми источниками в общем случае $\underline{Y}_{12} \neq \underline{Y}_{21}$.

Ток нагрузки равен

$$\dot{I} = \frac{\dot{U}_{20}}{\underline{Z}}.$$

Комплексные мощности источника $\underline{S}_{\text{ист}}$ и нагрузок $\underline{S}_{\text{пот}}$ соответственно равны:

$$\begin{aligned} \underline{S}_{\text{ист}} &= \bar{E} \frac{\dot{E} - \dot{U}_{10}}{R_1}; \\ \underline{S}_{\text{пот}} &= \frac{U_1^2}{R_1} + \frac{U_{10}^2}{R_2} + \frac{U_{12}^2}{R_3} + \frac{U_{12}^2}{\underline{Z}_C} + \frac{U_{20}}{\underline{Z}} - \dot{U}_{20} \bar{I}_4, \end{aligned}$$

где \bar{E} и \bar{I}_4 – сопряженные комплексные значения э. д. с. \dot{E} и тока \dot{I}_4 , U_1 ; U_{10} ; U_{12} ; U_{20} – действующие значения напряжений.

Внимание. При расчете по этим выражениям комплексных мощностей знак + перед реактивной мощностью в выражении $\underline{S} = P + jQ$ соответствует емкостному характеру нагрузки.

Численное решение в пакете Mathcad приводится ниже.

R1 := 160.0 R2 := 2700 R3 := 30000 z := 300 + j · 600 ← Исходные данные

C := 0.1 · 10⁻⁶ G := 0.001 f := 1000 E := 2

← Расчет комплексного сопротивления емкости на частоте f

$$\omega := 2 \cdot \pi \cdot f \quad \omega = 6.283 \cdot 10^3 \quad z_c := -\frac{j}{\omega \cdot C}$$

$$Y_{11} := \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{z_c} \quad Y_{22} := \frac{1}{z} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{z_c}$$

$$Y_{12} := \frac{1}{R_3} + \frac{1}{z_c} \quad Y_{21} := \frac{1}{R_3} + \frac{1}{z_c} - G$$

$$Y_{nn} := \begin{pmatrix} Y_{11} & -Y_{12} \\ -Y_{21} & Y_{22} \end{pmatrix}$$

$$J_{11} := \frac{E}{R_1} \quad J_{22} := G \cdot E \quad J_{nn} := \begin{pmatrix} J_{11} \\ J_{22} \end{pmatrix}$$

$$U_{n0} := Y_{nn}^{-1} \cdot J_{nn} \quad U_{n0} = \begin{pmatrix} 1.738 - 0.215j \\ -0.605 + 1.247j \end{pmatrix}$$

$$u_{10} := U_{n0_0} \quad u_{20} := U_{n0_1} \quad u_{20} = -0.605 + 1.247j$$

$$i := \frac{u_{20}}{z} \quad i = 1.259 \cdot 10^{-3} + 1.638 \cdot 10^{-3} j$$

$$I_m := \sqrt{2} \cdot |i| \quad I_m = 2.922 \cdot 10^{-3}$$

$$\psi_i := \frac{180 \cdot \arg(i)}{\pi} \quad \psi_i = 52.457$$

$$U_1 := |E - u_{10}| \quad U_{10} := |u_{10}| \quad U_{12} := |u_{10} - u_{20}|$$

$$U_{20} := |u_{20}|$$

$$S_z := \frac{U_1^2}{R_1} + \frac{U_{10}^2}{R_2} + \frac{U_{12}^2}{R_3} + \frac{U_{20}^2}{z} + \frac{U_{12}^2}{z_c} - u_{20} \cdot G \cdot (E - u_{10})$$

$$S_e := E \cdot \frac{-E - u_{10}}{R_1}$$

$$S_z = 3.28 \cdot 10^{-3} + 2.687 \cdot 10^{-3} j$$

$$S_e = 3.28 \cdot 10^{-3} + 2.687 \cdot 10^{-3} j$$

Из расчета следует:

– амплитудное значение тока нагрузки $I_m = 2,92$ мА;

– начальная фаза $\psi_i = 52,5^\circ$,

следовательно, мгновенное значение тока

$$i(t) = 2,92 \sin(\omega t + 52,5^\circ) \text{ мА.}$$

Комплексные мощности:

– $\underline{S}_{\text{ист}} = 3,28 \cdot 10^{-3} + 2,687 \cdot 10^{-3} j$ ВА;

– $\underline{S}_{\text{пот}} = 3,28 \cdot 10^{-3} + 2,687 \cdot 10^{-3} j$ ВА.

Баланс выполняется, $\underline{S}_{\text{ист}} = \underline{S}_{\text{пот}}$.

← Расчет собственных и общих комплексных проводимостей

← Расчет матрицы узловых проводимостей

← Расчет узловых токов

← Расчет узловых напряжений

← Расчет комплекса действующего значения тока нагрузки

← Расчет амплитудного значения тока нагрузки

← Расчет начальной фазы тока нагрузки

← Расчет действующих значений напряжений для баланса мощностей

← Комплексная мощность нагрузок

← Комплексная мощность источника $\underline{S}_{\text{ист}}$

Задача 3. 9

В цепи с операционным усилителем OY (схема на рис. 3.10) действующее значение синусоидальной э. д. с. $E = 1$ В. Частота $f = 1000$ Гц. Найти амплитудное значение напряжения $\dot{U}_{\text{ВЫХ}}$ и угол сдвига фаз ψ между этим напряжением и э. д. с. \dot{E} . Параметры элементов ветвей: $R_1 = 2300$ Ом; $R_2 = R_1$; $R = 5100$ Ом; $C_1 = 0,068$ мкФ; $C_2 = C_1$. Операционный усилитель – идеальный.

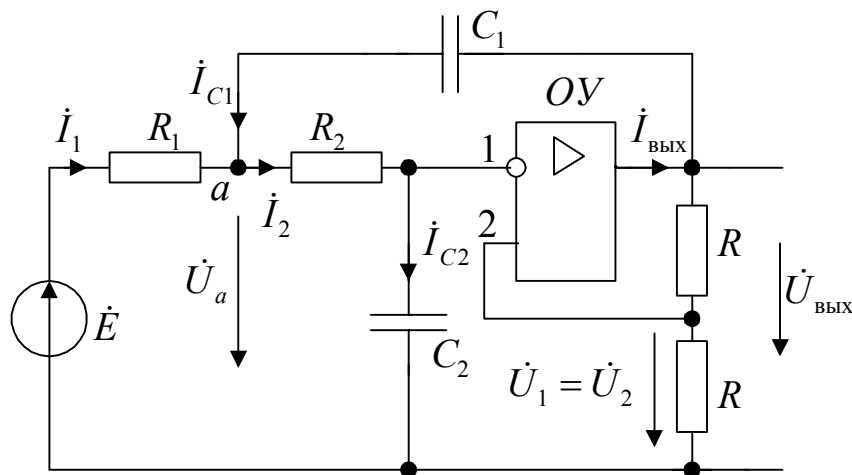


Рис. 3. 10

Решение

Назначаем положительные направления токов ветвей как на рис. 3.10. Пусть

$$\dot{E} = E = 1 \text{ В.}$$

Идеальный OY не потребляет ток по входам 1 и 2, поэтому $\dot{I}_2 = \dot{I}_{C2}$. Напряжение

$$\dot{U}_1 = \dot{U}_2 = \dot{U}_{\text{ВЫХ}}/2.$$

Уравнения первого закона Кирхгофа для узлов a и 1 имеют вид:

$$-\dot{I}_1 + \dot{I}_2 - \dot{I}_{C1} = 0$$

$$-\dot{I}_2 + \dot{I}_{C2} = 0.$$

Выражаем токи ветвей через напряжения \dot{U}_a и $\dot{U}_{\text{ВЫХ}}$:

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{E} - \dot{U}_a}{R_1}; \dot{I}_2 = \frac{\dot{U}_a - \dot{U}_{\text{ВЫХ}}/2}{R_2}; \dot{I}_{C1} = \frac{\dot{U}_{\text{ВЫХ}} - \dot{U}_a}{Z_{C1}}; \dot{I}_{C2} = \frac{\dot{U}_{\text{ВЫХ}}}{2Z_{C2}}.$$

Получаем узловые уравнения:

$$\left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{Z_{C1}} \right) \dot{U}_a - \left(\frac{1}{2R_2} + \frac{1}{Z_{C1}} \right) \dot{U}_{\text{ВЫХ}} = \frac{\dot{E}}{R_1};$$

$$-\frac{1}{R_2} \dot{U}_a + \left(\frac{1}{2R_2} + \frac{1}{2Z_{C2}} \right) \dot{U}_{\text{ВЫХ}} = 0.$$

Следует обратить внимание, что в узловых уравнениях $\underline{Y}_{12} \neq \underline{Y}_{21}$.

Численное решение в пакете Mathcad приводится ниже.

$$R1 := 2300 \quad R2 := R1 \quad R := 5100 \quad C1 := 0.068 \cdot 10^{-6}$$

$$C2 := C1 \quad E := 1$$

$$rg := \frac{180}{\pi}$$

$$f0 := 1000 \quad \omega0 := 6283 \quad zc1 := \frac{1}{j \cdot \omega0 \cdot C1} \quad zc2 := \frac{1}{j \cdot \omega0 \cdot C2}$$

$$\begin{pmatrix} ua \\ ub_x \end{pmatrix} := \begin{bmatrix} \frac{1}{R1} + \frac{1}{R2} + \frac{1}{zc1} & -\frac{1}{2 \cdot R2} - \frac{1}{zc1} \\ -\frac{1}{R2} & \frac{1}{2 \cdot R2} + \frac{1}{2 \cdot zc2} \end{bmatrix}^{-1} \cdot \begin{pmatrix} E \\ R1 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} ua \\ ub_x \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.034 - 0.981i \\ 0.071 - 2.033i \end{pmatrix}$$

$$ub_x = 0.07 - 2.03i$$

$$\psiub_x := rg \cdot \arg(ub_x) \quad \psiub_x = -88$$

$$Ub_xm := \sqrt{2} \cdot |ub_x| \quad Ub_xm = 2.88$$

Комплексное действующее значение

$$\dot{U}_{\text{вых}} = 0,07 - 2,03j = 2,033e^{-j88^\circ} \text{ В.}$$

Амплитудное значение

$$U_m = \sqrt{2} \cdot 2,033 = 2,88 \text{ В.}$$

Поскольку $\dot{E} = 1e^{j0^\circ}$, то угол сдвига фаз

$$\psi = 0 - (-88^\circ) = 88^\circ.$$

Примечания. Для цепи со схемой рис. 3.10 узловые уравнения можно записать непосредственно по виду схемы:

$$\left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{Z_{C1}} \right) \dot{U}_a - \frac{1}{R_2} \dot{U}_1 - \frac{1}{Z_{C1}} \dot{U}_{\text{вых}} = \frac{\dot{E}}{R_1};$$

$$-\frac{1}{R_2} \dot{U}_a + \left(\frac{1}{R_2} + \frac{1}{Z_{C2}} \right) \dot{U}_1 = 0;$$

$$\dot{U}_1 - \frac{\dot{U}_{\text{вых}}}{2} = 0,$$

откуда

$$\left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} + \frac{1}{Z_{C1}} \right) \dot{U}_a - \left(\frac{1}{2R_2} + \frac{1}{Z_{C1}} \right) \dot{U}_{\text{вых}} = \frac{\dot{E}}{R_1};$$

← Исходные данные.

← Формула перевода из радиан в градусы.

← Расчет комплексных сопротивлений емкостей на частоте f .

← Расчет узловых напряжений \dot{U}_a и $\dot{U}_{\text{вых}}$.

← Расчет $\dot{U}_{\text{вых}}$.

← Расчет начальной фазы выходного напряжения.

← Расчет амплитудного значения выходного напряжения.

$$-\frac{1}{R_2} \dot{U}_a + \left(\frac{1}{2R_2} + \frac{1}{2Z_{C2}} \right) \dot{U}_{\text{ВЫХ}} = 0.$$

Задача 3.10

Для электрической цепи со схемой рис. 3. 11 найти комплексное действующее значение тока \dot{I} .

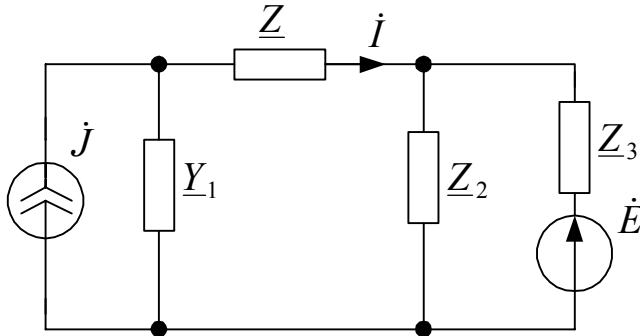


Рис. 3.11

Параметра элементов ветвей:
 $\underline{Y}_1 = 0,02 j \text{ Ом}^{-1}$; $\underline{Z}_2 = 80 j \text{ Ом}$;
 $\underline{Z}_3 = 60 \text{ Ом}$; $\underline{Z} = 50 \text{ Ом}$;
 $\dot{E} = -100 \text{ В}$; $\dot{J} = 0,1 j \text{ А}$.

Решение

Для расчета тока одной ветви удобно избрать метод эквивалентного генератора.

Определяем э. д. с. эквивалентного генератора. Разрываем ветвь с сопротивлением \underline{Z} . Рассчитываем напряжение холостого хода \dot{U}_0 (рис. 1.12).

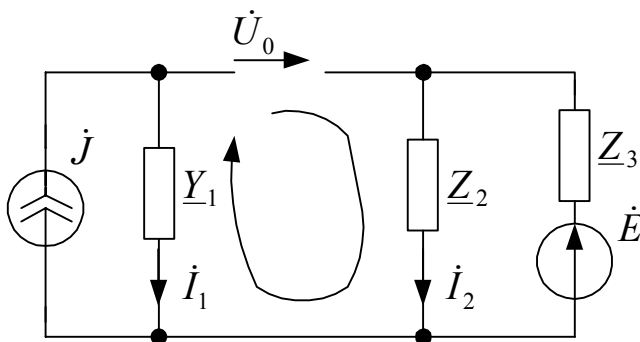


Рис. 3.12

Уравнение второго закона Кирхгофа для контура, указанного на рис. 3.12, имеет вид

$$\dot{U}_0 + \dot{I}_2 \underline{Z}_2 - \frac{\dot{I}_1}{\underline{Y}_1} = 0,$$

откуда

$$\dot{U}_0 = \frac{\dot{I}_1}{\underline{Y}_1} - \dot{I}_2 \underline{Z}_2.$$

Находим:

$$\dot{I}_2 = \frac{\dot{E}}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_3} = \frac{-100}{j80 + 60} = 1 e^{j127^\circ} \text{ А}; \dot{I}_1 = \dot{J} = j 0,1 \text{ А};$$

$$\dot{U}_0 = j0,1 / j0,02 - 1 e^{j127^\circ} \cdot 80 j = 69 + 48 j = 84 e^{j35^\circ} \text{ В}.$$

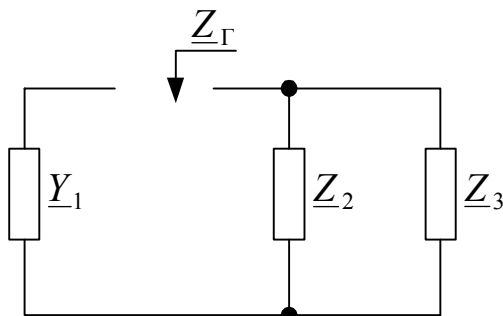


Рис. 3.13

Определение комплексного сопротивления эквивалентного генератора \underline{Z}_Γ поясняет схема рис. 3.13.

$$\begin{aligned} \underline{Z}_\Gamma &= \frac{1}{\underline{Y}_1} + \frac{\underline{Z}_2 \underline{Z}_3}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_3} = \\ &= 38,4 - 21,2 j = 43,86 e^{-j29^\circ} \text{ Ом}. \end{aligned}$$

Ток \dot{I} определяем из уравнения

$$\dot{I} = \frac{\dot{U}_0}{\underline{Z}_\Gamma + \underline{Z}} = \frac{84e^{j35^\circ}}{43,86e^{-j29^\circ} + 50} = 0,615 + 0,69j = 0,82 e^{j47,5^\circ} \text{ А.}$$

Рассчитаем ток \dot{I} методом наложения.

В соответствии с методом ток ветви линейной электрической цепи определяется как алгебраическая сумма частичных токов, вызываемых действием каждого источника в отдельности.

Рассчитаем ток \dot{I}_{01} от действия источ-

ника тока \dot{J} (схема рис. 3.14).

Комплексное сопротивление

$$\begin{aligned} \underline{Z}_{023} &= \underline{Z} + \frac{\underline{Z}_2 \underline{Z}_3}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_3} = \\ &= 50 + 38,4 + 28,8j = 88,4 + 28,8j = \\ &= 93 e^{j18^\circ} \text{ Ом.} \end{aligned}$$

Комплексная проводимость

$$\begin{aligned} \underline{Y} &= \underline{Y}_1 + \frac{1}{\underline{Z}_{023}} = 0,02j + 0,0102 - 3,33 \cdot 10^{-3} j = 0,0102 + 0,017j = \\ &= 0,0196 e^{j58^\circ} \text{ Ом}^{-1}. \end{aligned}$$

Ток

$$\dot{I}_{01} = \frac{\dot{J}}{\underline{Y} \underline{Z}_{023}} = \frac{0,1j}{0,0196 e^{j58^\circ} 93 e^{j18^\circ}} = 0,0535 + 0,013j \text{ А.}$$

Рассчитаем ток \dot{I}_{02} от действия источ-

ника тока \dot{J} (схема рис. 3.15).

Комплексные сопротивления:

$$\begin{aligned} \underline{Z}_{02} &= \frac{\underline{Z}_2 \left(\underline{Z} + \frac{1}{\underline{Y}_1} \right)}{\underline{Z}_2 + \underline{Z} + \frac{1}{\underline{Y}_1}} = \\ &= 94,12 + 23,53j = 97 e^{j14^\circ} \text{ Ом;} \end{aligned}$$

$$\underline{Z}_{302} = \underline{Z}_3 + \underline{Z}_{02} = 60 + 94,12 + 23,53j = 156 e^{j8,7^\circ} \text{ Ом.}$$

Ток

$$\dot{I}_{02} = \frac{\dot{E}}{\underline{Z}_{302}} \cdot \frac{\underline{Z}_{02}}{\underline{Z} + \frac{1}{\underline{Y}_1}} = \frac{-100}{156 e^{j8,7^\circ}} \cdot \frac{97 e^{j14^\circ}}{70,7 e^{-j45^\circ}} = -0,56 - 0,68j \text{ А.}$$

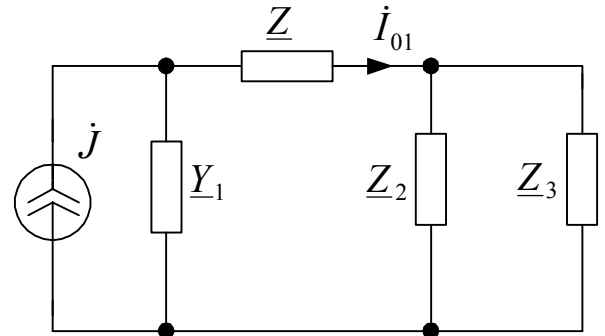


Рис. 3.14

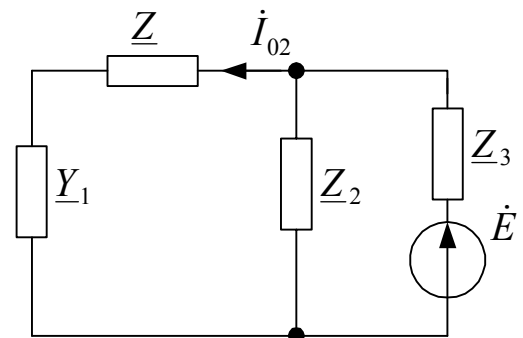


Рис. 3.15

Ток

$$\dot{I} = \dot{I}_{01} - \dot{I}_{02} = 0,0535 + 0,013j + 0,56 + 0,68j = 0,615 + 0,69j = 0,82 e^{j47,5^\circ} \text{ А.}$$

3.3. Задачи и вопросы для самоконтроля

1. Записать канонические формы узловых и контурных уравнения.
2. Как определяются собственные \underline{Y}_{nn} и общие \underline{Y}_{km} комплексные проводимости узлов?
3. Определить понятие узлового тока \dot{J}_{nn} .
4. Как определяются собственные \underline{Z}_{nn} и общие \underline{Z}_{km} комплексные сопротивления контуров?
5. Определить понятие собственной э. д. с. контура \dot{E}_{nn} .
6. Нарисовать граф и схему обобщенной ветви.
7. Записать для схемы рис. 3.16 узловые и контурные уравнения.
8. Определить правила записи топологические матриц инцидентий \mathbf{A} , главных контуров \mathbf{B} , э. д. с. \dot{E}_b и токов источников тока \dot{J}_b обобщенных ветвей.
9. Нарисовать направленный граф для схемы рис. 3.16. Записать матрицы инцидентий и главных контуров для этого графа.
10. Записать топологические матрицы \mathbf{A} , \dot{E}_b и \dot{J}_b для графа схемы рис. 3.16.
11. Записать уравнения по методу контурных токов для цепей со схемами рис. 3.8 и 3.9.

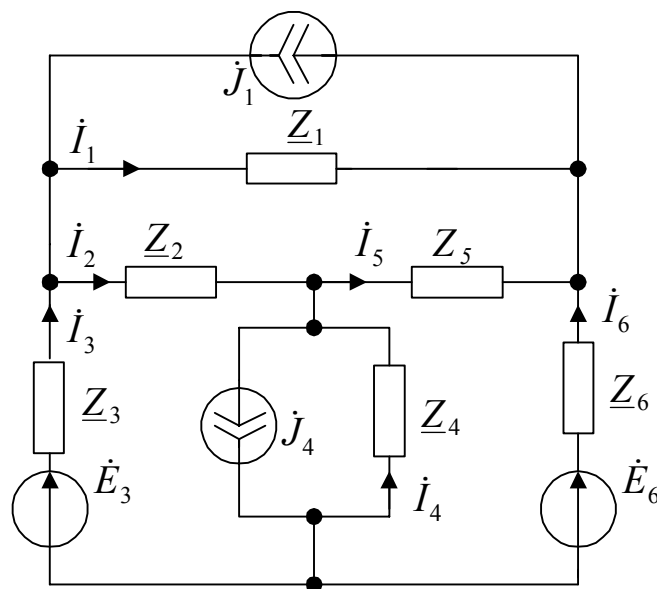


Рис. 3.16

4. Расчет установившихся режимов цепи синусоидального тока с индуктивно связанными элементами

4.1. Общие сведения

На рис. 4.1 *а, б* показаны фрагменты схем электрических цепей с индуктивно связанными элементами. Точками отмечены так называемые *одноименные зажимы*. Зажимы называются одноименными, если при одинаковом способе «подтекания» тока к этим зажимам потокосцепления само – и взаимоиндукции складываются.

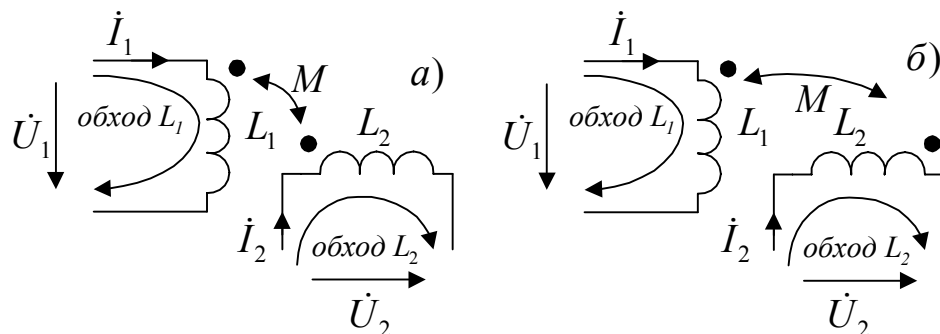


Рис. 4.1

В установившемся режиме синусоидального тока напряжения на индуктивно связанных элементах определяются составляющими напряжений само – и взаимоиндукции. Для элементов L_1 и L_2 напряжения соответственно равны:

$$\dot{U}_1 = \dot{U}_{L1} \pm \dot{U}_{M2} = j\omega L_1 \dot{I}_1 \pm j\omega M \dot{I}_2;$$

$$\dot{U}_2 = \dot{U}_{L2} \pm \dot{U}_{M1} = j\omega L_2 \dot{I}_2 \pm j\omega M \dot{I}_1.$$

При записи уравнений второго закона Кирхгофа для индуктивно связанных элементов составляющая напряжения самоиндукции $\dot{U}_{L1} = j\omega L_1 \dot{I}_1$ и $\dot{U}_{L2} = j\omega L_2 \dot{I}_2$ записывается по тем же правилам, что при отсутствии индуктивной связи: *знак плюс ставится, если положительное направление тока и направление обхода элемента L_1 или L_2 совпадают.*

Составляющая напряжения взаимоиндукции $\dot{U}_{M2} = \dot{U}_{12} = j\omega M \dot{I}_2$ в уравнение для элемента L_1 *входит со знаком плюс, если направление обхода элемента L_1 и направление тока \dot{I}_2 в элементе L_2 относительно одноименных зажимов совпадают и со знаком минус, если не совпадают.*

Правило знаков для $\dot{U}_{M1} = \dot{U}_{21} = j\omega M \dot{I}_1$ после замены индексов 1 на 2 и 2 на 1 остается таким же.

Для цепей со схемами рис. 4.1, *а, б* соответственно имеем:

$$\dot{U}_1 = j\omega L_1 \dot{I}_1 + j\omega M \dot{I}_2; \quad \dot{U}_2 = j\omega L_2 \dot{I}_2 + j\omega M \dot{I}_1,$$

$$\dot{U}_1 = j\omega L_1 \dot{I}_1 - j\omega M \dot{I}_2; \quad \dot{U}_2 = j\omega L_2 \dot{I}_2 - j\omega M \dot{I}_1.$$

Каноническая форма уравнений *метода контурных токов* для цепи с индуктивно связанными элементами могут быть получены непосредственно по виду схемы электрической цепи.

На рис. 4.2 показаны фрагменты электрической цепи с контурным током \dot{I}_{kk} и индуктивно связанными элементами.

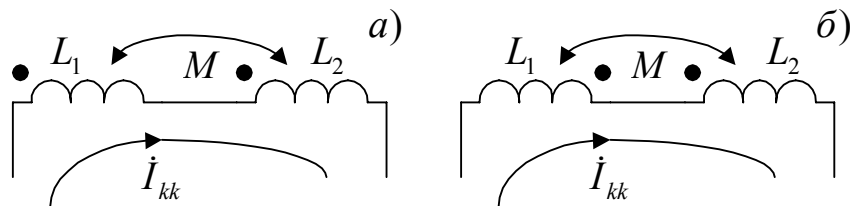


Рис. 4.2

В собственное сопротивление \underline{Z}_{kk} кроме сопротивлений прочих ветвей войдет величина $+2\underline{Z}_M$, так как контурный ток \dot{I}_{kk} по отношению одноименных зажимов ориентирован *одинаковым образом* (рис. 4.2, а) или $-2\underline{Z}_M$, так как контурный ток \dot{I}_{kk} по отношению одноименных зажимов ориентирован *не одинаковым образом* (рис. 4.2, б).

На рис. 4.3 показаны фрагменты электрической цепи с контурными токами \dot{I}_{kk} , \dot{I}_{mm} и индуктивно связанными элементами в этих контурах.

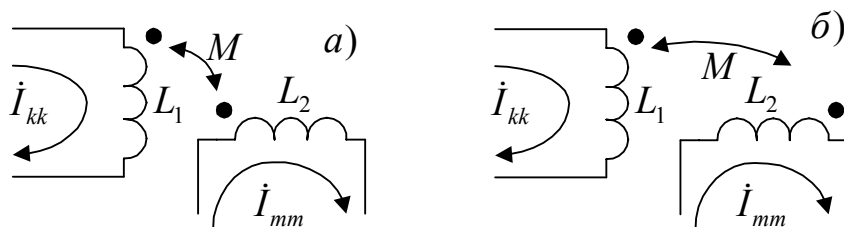


Рис. 4.3

В общее сопротивление контуров $\underline{Z}_{km} = \underline{Z}_{mk}$ кроме сопротивлений ветвей общих для этих контуров войдет величина $+\underline{Z}_M$, если контурные токи \dot{I}_{kk} и \dot{I}_{mm} по отношению одноименных зажимов ориентированы *одинаковым образом* (рис. 4.3, а) или $-\underline{Z}_M$, если контурные токи \dot{I}_{kk} и \dot{I}_{mm} по отношению одноименных зажимов ориентированы *не одинаковым образом* (рис. 4.3, б).

Уравнения *метода узловых напряжений* могут быть получены по виду схемы, если сделать развязку индуктивных связей (рис. 4.4).

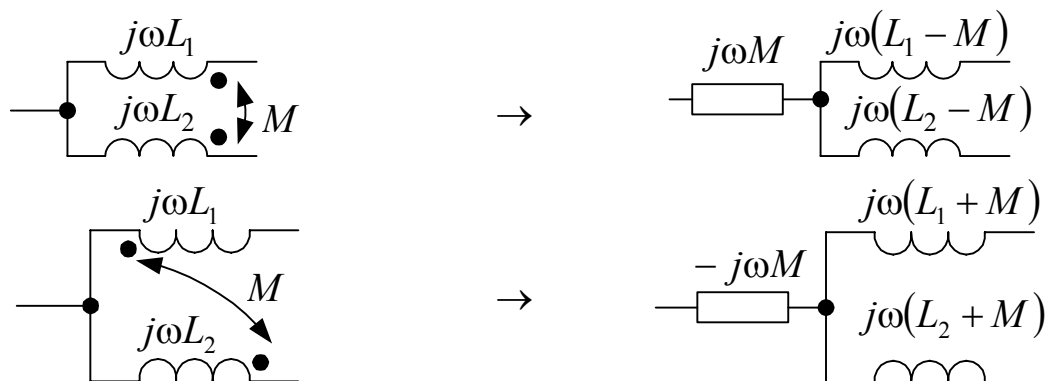


Рис. 4.4

2. Решение типовых задач

Задача 4.1

К цепи со схемой рис. 4.5 приложено синусоидальное напряжение с действующим значением $U = 100$ В. Активное сопротивление $R = 100$ Ом, на частоте приложенного напряжения реактивные сопротивления $X_{L1} = X_{L2} = X_C = 100$ Ом, $X_M = 0,5 X_{L1}$.

Найти действующие значения токов ветвей, активную мощность, передаваемую из одной ветви в другую за счет индуктивной связи между ними. Построить векторные диаграммы токов и напряжений.

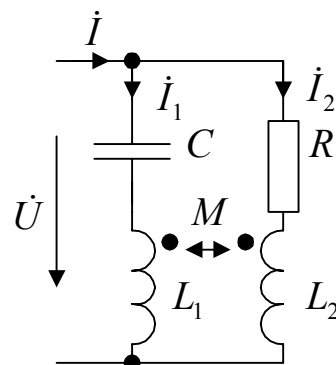


Рис. 4.5

Решение

Принимаем комплекс действующего значения $\dot{U} = 100$ В. Для указанных на рис.4.5 направлений токов уравнения Кирхгофа имеют вид:

$$\dot{I} = \dot{I}_1 + \dot{I}_2;$$

$$\underline{Z}_1 \dot{I}_1 + jX_M \dot{I}_2 = \dot{U};$$

$$jX_M \dot{I}_1 + \underline{Z}_2 \dot{I}_2 = \dot{U},$$

где $\underline{Z}_1 = -jX_C + jX_{L1} = -j100 + j100 = 0$; $\underline{Z}_2 = R + jX_{L2} = 100 + j100$ Ом; $jX_M = j50$ Ом.

Умножаем второе уравнение на \underline{Z}_2 , третье – на $-jX_M$ и складываем полученные уравнения. Получаем:

$$\dot{I}_1 = \dot{U} \frac{\underline{Z}_2 - jX_M}{\underline{Z}_1 \underline{Z}_2 - (jX_M)^2} = 100 \frac{100 + j100 - j50}{2500} = 4 + j2 \text{ А.}$$

Умножаем второе уравнение на $-jX_M$, третье – на \underline{Z}_1 и складываем. Получаем:

$$\dot{I}_2 = \dot{U} \frac{\underline{Z}_1 - jX_M}{\underline{Z}_1 \underline{Z}_2 - (jX_M)^2} = 100 \frac{-j50}{2500} = -j2 \text{ А.}$$

Ток

$$\dot{I} = 4 + j2 - j2 = 4 \text{ А.}$$

Действующие значения токов:

$$I_1 = |\dot{I}_1| = 4,47 \text{ А;}$$

$$I_2 = |\dot{I}_2| = 2 \text{ А;}$$

$$I = 4 \text{ А.}$$

Для построения векторных диаграмм рассчитаем напряжения на элементах ветвей.

$$\dot{U}_{L1} = jX_{L1} \dot{I}_1 + jX_M \dot{I}_2;$$

$$\dot{U}_{L2} = jX_{L2} \dot{I}_2 + jX_M \dot{I}_1,$$

$$\begin{array}{l|l}
 jX_{L1}\dot{I}_1 = j100(4 + j2) = -200 + j400 \text{ В}; & jX_{L2}\dot{I}_2 = j100(-j2) = 200 \text{ В}; \\
 jX_M\dot{I}_2 = j50(-j2) = 100 \text{ В}; & jX_M\dot{I}_1 = j50(4 + j2) = \\
 \dot{U}_{L1} = -100 + j400 \text{ В}; & \phantom{jX_M\dot{I}_1} = -100 + j200 \text{ В}; \\
 \dot{U}_C = -jX_C\dot{I}_1 = -j100(4 + j2) = & \dot{U}_{L2} = 100 + j200 \text{ В}; \\
 \phantom{\dot{U}_C} = 200 - j400 \text{ В}; & \dot{U}_R = -j200 \text{ В}.
 \end{array}$$

Векторные диаграммы токов и напряжений приведены на рис. 4.6.

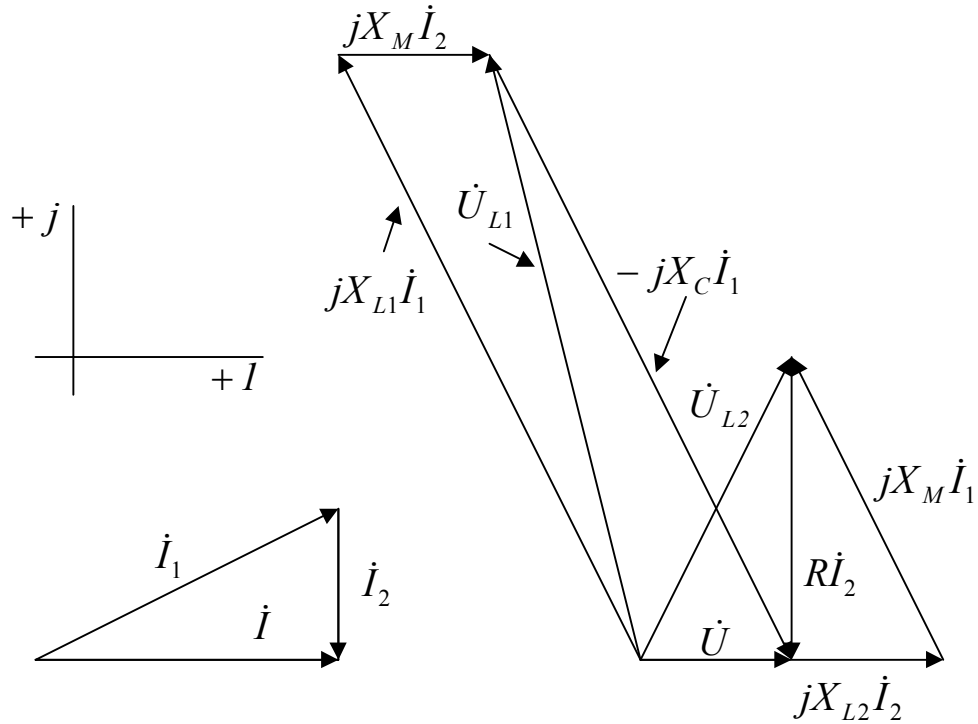


Рис. 4.6

Рассчитываем комплексные мощности первой и второй индуктивностей, обусловленные индуктивной связью между ними. Получаем:

$$\underline{S}_{1M} = \dot{U}_{1M} \bar{I}_1 = jX_M \dot{I}_2 \bar{I}_1 = j50 (-j2)(4 - j2) = 400 - j200 \text{ ВА};$$

$$\underline{S}_{2M} = \dot{U}_{2M} \bar{I}_2 = jX_M \dot{I}_1 \bar{I}_2 = j50(4 + j2)j2 = -400 - j200 \text{ ВА}.$$

Активная мощность в индуктивности L_1 : $P_{1M} = 400 \text{ Вт}$, $P_{1M} > 0$. Мощность отдается в магнитное поле индуктивностью L_1 . Активная мощность в индуктивности L_2 : $P_{2M} = -400 \text{ Вт}$, $P_{2M} < 0$. Эта мощность поступает в L_2 из магнитного поля и численно равна мощности P_{1M} .

Таким образом, активная мощность источника $P_{\text{ист}} = UI \cos \varphi = 100 \cdot 4 = 400 \text{ Вт}$ через первую ветвь поступает во вторую и превращается в тепло в резисторе R .

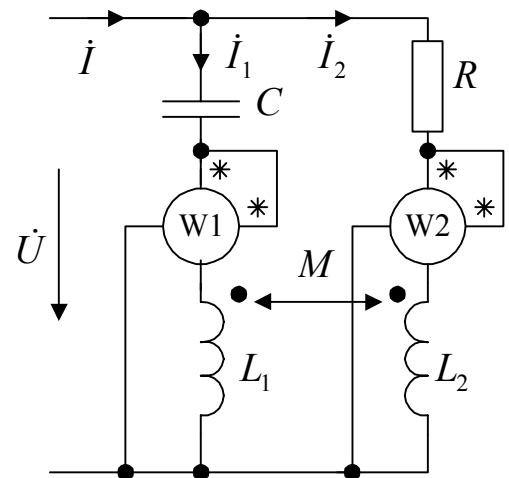


Рис. 4.7

Действительно, мощность, рассеиваемая резистором R равна: $P_R = I_2^2 R = 400$ Вт. На рис. 4.7 показана схема включения ваттметров, для регистрации мощностей P_{1M} и P_{2M} . Следует отметить, что индуктивности L_1 и L_2 – идеальные элементы. Их активное сопротивление равно нулю.

Задача 4. 2

Найти токи ветвей, напряжение U_2 и входное сопротивление в цепи со схемой рис. 4.8. Рассчитать величину активной мощности, передаваемой из ветви с током I_1 в ветвь с током I_2 , магнитным полем. Построить векторные диаграммы токов и напряжений.

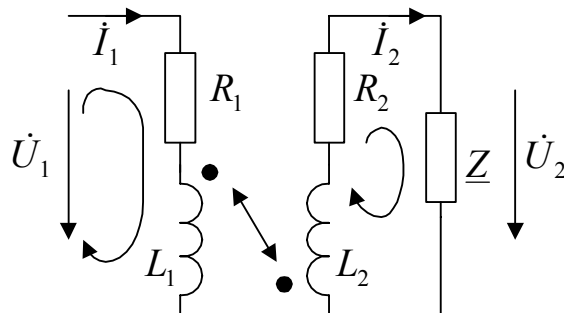


Рис. 4.8

$$U_1 = 220 \text{ В}; R_1 = 60 \text{ Ом}; R_2 = 40 \text{ Ом};$$

$$X_1 = 100 \text{ Ом}; X_2 = 80 \text{ Ом}; k_C = 0,6; \underline{Z} = 40 - 20j \text{ Ом}.$$

Решение

Выбираем положительные направления токов и напряжений как на рис. 4.8.

Принимаем $\dot{U}_1 = 220$ В. Величина $X_M = k_C \sqrt{X_1 X_2} = 53,67$ Ом. Обозначаем:

$$\underline{Z}_1 = R_1 + jX_1 = 60 + 100j \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_2 = R_2 + jX_2 = 40 + 80j \text{ Ом};$$

$$\underline{Z}_M = jX_M = j53,67 \text{ Ом}.$$

Уравнения Кирхгофа имеют вид

$$\dot{I}_1 \underline{Z}_1 + \dot{I}_2 \underline{Z}_M = \dot{U}_1;$$

$$\dot{I}_2 \underline{Z}_2 + \dot{I}_1 \underline{Z}_M = 0.$$

Из второго уравнения

$$\dot{I}_2 = -\dot{I}_1 \underline{Z}_M / \underline{Z}_2.$$

Из первого уравнения получаем

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{U}_1}{\underline{Z}_1 - \frac{\underline{Z}_M^2}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}}}.$$

Комплексные действующие значения токов равны:

$$\dot{I}_1 = 1,33 - 1,32j = 1,88e^{-44,9^\circ j} \text{ А};$$

$$\dot{I}_2 = -1 - 0,14j = 1,01e^{-171,8^\circ j} \text{ А}.$$

Напряжение

$$\dot{U}_2 = \dot{I}_2 \underline{Z} = -42,76 + 14,16j = 45,05e^{161,7^\circ j} \text{ В}.$$

Входное сопротивление определяем по закону Ома.

$$\underline{Z}_{\text{Вх}} = \frac{\dot{U}_1}{\dot{I}_1} = \underline{Z}_1 - \frac{\underline{Z}_M^2}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}} = 83,04 + 82,07j = 117,2e^{44,9^\circ} \text{ Ом.}$$

Для построения векторной диаграммы рассчитываем напряжения на элементах:

$$\dot{U}_{R1} = \dot{I}_1 R_1 = 77,79 - 79,48j \text{ В; } \dot{U}_{XL1} = \dot{I}_1 jX_{L1} = 132,47 + 132,98j \text{ В;}$$

$$\dot{U}_{1M} = \dot{I}_2 jX_M = 7,75 - 53,5j \text{ В;}$$

$$\dot{U}_{R2} = \dot{I}_2 R_2 = -39,88 - 5,78j \text{ В;}$$

$$\dot{U}_{XL2} = \dot{I}_2 jX_{L2} = 11,55 - 79,75j \text{ В;}$$

$$\dot{U}_{2M} = \dot{I}_1 jX_M = 71,09 + 71,36j \text{ В;}$$

$$\dot{U}_Z = \dot{I}_2 \underline{Z}_2 = -42,76 + 14,16j \text{ В.}$$

Векторные диаграммы напряжения и тока представлены на рис. 4.9.

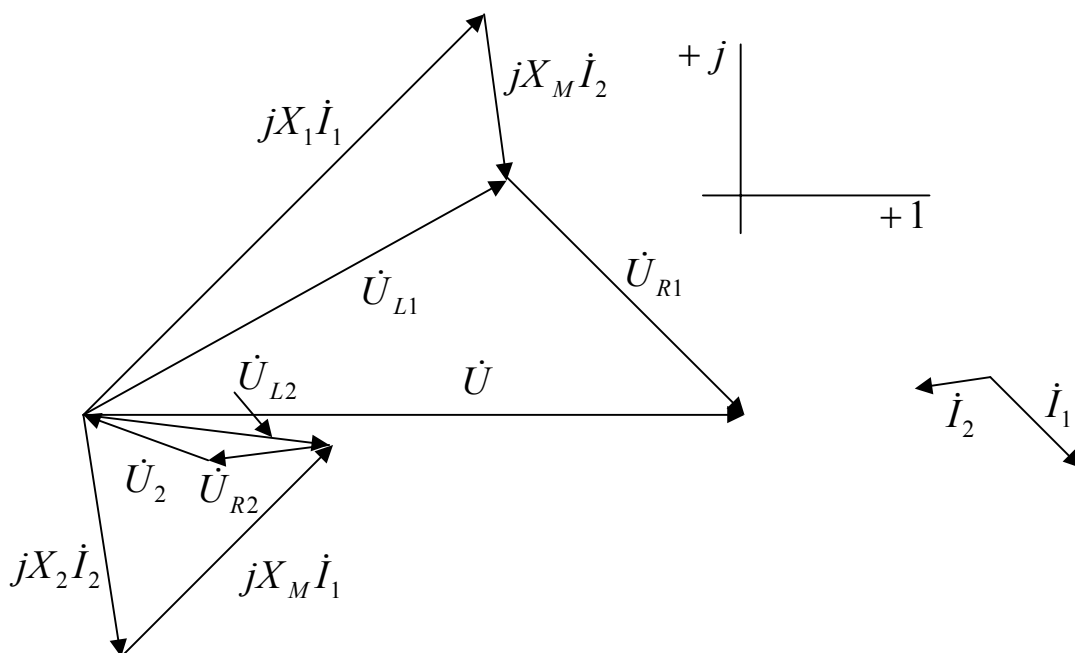


Рис. 4.9

Рассчитываем баланс мощностей.

Комплексные мощности $\underline{S}_{\text{ист}}$ источника и нагрузок $\underline{S}_{\text{нагр}}$ равны:

$$\underline{S}_{\text{ист}} = \dot{U}_1 \bar{I}_1 = 292,55 + 291,42j \text{ ВА,}$$

$$\begin{aligned} \underline{S}_{\text{нагр}} &= (\dot{U}_{R1} + \dot{U}_{XL1}) \bar{I}_1 + \dot{U}_{1M} \bar{I}_1 + (\dot{U}_{R2} + \dot{U}_{XL2} + \dot{U}_Z) \bar{I}_2 + \dot{U}_{2M} \bar{I}_2 = \\ &= 292,55 + 291,42j \text{ ВА.} \end{aligned}$$

Баланс мощностей выполняется.

Активная мощность P_{1M} , отдаваемая в магнитное поле индуктивностью L_1 ,

$$P_{1M} = \text{Re}(\dot{U}_{1M} \bar{I}_2) = 81,17 \text{ Вт.}$$

Активная мощность P_{2M} , получаемая из магнитного поля индуктивностью L_2 ,

$$P_{2M} = \operatorname{Re}(\dot{U}_{2M} \bar{I}_1) = -81,17 \text{ Вт}; P_{1M} = -P_{2M}.$$

Активная мощность, рассеиваемая на активных сопротивлениях второй ветви,
 $P_2 = I_2^2 (R_2 + \operatorname{Re}(\underline{Z})) = 81,17 \text{ Вт}, P_2 = P_{1M}.$

Задача 4.3

Найти токи ветвей цепи со схемой рис. 4.10. Величины комплексных сопротивлений: $\underline{Z}_1 = 10 - 8j \text{ Ом}; \underline{Z}_2 = 6 \text{ Ом}; \underline{Z}_3 = -j6 \text{ Ом}$, реактивные сопротивления индуктивностей L_1 и L_2 : $X_{L1} = 6 \text{ Ом}; X_{L2} = 10 \text{ Ом}$, коэффициент связи $k_C = 0,85$, $\dot{E}_1 = 50 \text{ В}; \dot{E}_2 = 50j \text{ В}$. Проверить выполнение баланса мощностей.

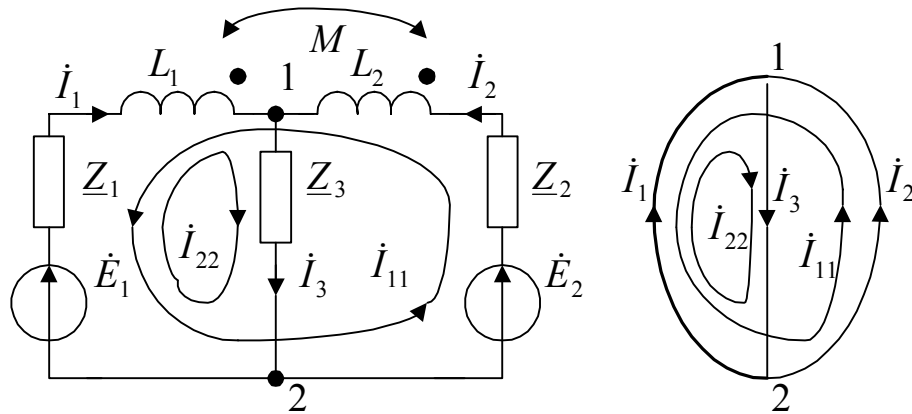


Рис. 4.10

Решение

Методом контурных токов. Определяем положительные направления токов ветвей и главные контура как показано на рис. 4.10. Комплексное сопротивление взаимной индукции

$$\underline{Z}_M = jX_M = jk_C \sqrt{X_{L1} X_{L2}}.$$

Уравнение в матричной форме записи имеет вид

$$\begin{bmatrix} \underline{Z}_{11} & \underline{Z}_{12} \\ \underline{Z}_{21} & \underline{Z}_{22} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \dot{I}_{11} \\ \dot{I}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{E}_{11} \\ \dot{E}_{22} \end{bmatrix}.$$

Собственные комплексные сопротивления контуров:

$$\underline{Z}_{11} = \underline{Z}_1 + \underline{Z}_2 + j(X_{L1} + X_{L2}) + 2\underline{Z}_M;$$

$$\underline{Z}_{22} = \underline{Z}_1 + jX_{L1} + \underline{Z}_3.$$

Общие комплексные сопротивления контуров:

$$\underline{Z}_{12} = -\underline{Z}_1 - jX_{L1} - \underline{Z}_M, \quad \underline{Z}_{21} = \underline{Z}_{12}$$

Собственные э. д. с. контуров

$$\dot{E}_{11} = -\dot{E}_1 + \dot{E}_2; \quad \dot{E}_{22} = \dot{E}_1.$$

В собственное комплексное сопротивление первого контура \underline{Z}_{11} вошла величина $+2\underline{Z}_M$, т. к. контурный ток \dot{I}_{11} ориентирован относительно одноименных зажимов элементов X_{L1} и X_{L2} одинаковым образом.

В общее комплексное сопротивление \underline{Z}_{12} вошла величина $-\underline{Z}_M$, т. к. контурные токи \dot{I}_{11} и \dot{I}_{22} ориентированы относительно одноименных зажимов элементов X_{L1} и X_{L2} не одинаковым образом.

Подставляя данные, матричное уравнение принимает вид

$$\begin{bmatrix} 16 + 21,17j & -10 - 4,58j \\ -10 - 4,58j & 10 - 8j \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{I}_{11} \\ \dot{I}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -50 + 50j \\ 50 \end{bmatrix},$$

а его решение:

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_{11} \\ \dot{I}_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 16 + 21,17j & -10 - 4,58j \\ -10 - 4,58j & 10 - 8j \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} -50 + 50j \\ 50 \end{bmatrix},$$

дает значения контурных токов:

$$\dot{I}_{11} = 1,45 + 4,56j \text{ A};$$

$$\dot{I}_{22} = 0,11 + 5,31j \text{ A}.$$

Токи ветвей:

$$\dot{I}_2 = \dot{I}_{11} = 1,45 + 4,56j = 4,78e^{j72^\circ} \text{ A},$$

$$\dot{I}_3 = \dot{I}_{22} = 0,11 + 5,31j = 5,31e^{j89^\circ} \text{ A},$$

$$\dot{I}_1 = -\dot{I}_{11} + \dot{I}_{22} = -1,34 + 0,76j = 1,54e^{j150^\circ} \text{ A}.$$

Напряжения на элементах ветвей для построения топографической диаграммы напряжений:

$$\dot{U}_{XL1} = jX_{L1}\dot{I}_1 = -4,54 - 8,03j \text{ В},$$

$$\dot{U}_{1M} = jX_M\dot{I}_2 = 30 - 9,56j \text{ В},$$

$$\dot{U}_{Z1} = \dot{I}_1\underline{Z}_1 = -7,34 + 18,27j \text{ В},$$

$$\dot{U}_{XL2} = jX_{L2}\dot{I}_2 = -45,57 + 14,52j \text{ В},$$

$$\dot{U}_{2M} = jX_M\dot{I}_1 = 4,98 + 8,82j \text{ В},$$

$$\dot{U}_{Z2} = \dot{I}_2\underline{Z}_2 = 8,71 + 27,32j \text{ В},$$

$$\dot{U}_3 = \dot{I}_3\underline{Z}_3 = 31,88 - 0,68j \text{ В}.$$

Для расчета баланса мощностей определяем напряжения:

$$\dot{U}_1 = \dot{I}_1(\underline{Z}_1 + jX_{L1}) - \dot{I}_2\underline{Z}_M = 18,12 + 0,68j \text{ В},$$

$$\dot{U}_2 = \dot{I}_2(\underline{Z}_2 + jX_{L2}) - \dot{I}_1\underline{Z}_M = -31,88 + 50,68j \text{ В},$$

$$\dot{U}_3 = \dot{I}_3\underline{Z}_3 = 31,88 - 0,68j \text{ В}.$$

Комплексные мощности источников:

$$\underline{S}_{\text{ист}} = \dot{E}_1 \bar{I}_1 + \dot{E}_2 \bar{I}_2 = 160,8 + 34,8j \text{ ВА}$$

и нагрузок

$$\underline{S}_{\text{нагр}} = \dot{U}_1 \bar{I}_1 + \dot{U}_2 \bar{I}_2 + \dot{U}_3 \bar{I}_3 = 160,8 + 34,8j \text{ ВА}$$

равны. Баланс мощностей выполняется.

Методом узловых напряжений.

Делаем развязку индуктивных связей (схема на рис. 4.11). При таком, как на рис. 4.10 расположение одноименных зажимов, к индуктивностям L_1 и L_2 необходимо прибавить $+M$, а в ветвь \underline{Z}_3 добавить комплексное сопротивление $-j\omega M$.

В схеме два узла. Узел 0 – базисный.

Узловое уравнение имеет вид

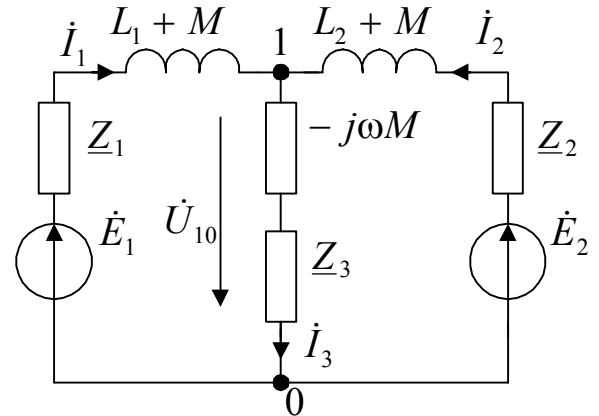


Рис. 4.11

$$\begin{aligned} \dot{U}_{10} \left(\frac{1}{\underline{Z}_1 + j(X_{L1} + X_M)} + \frac{1}{\underline{Z}_2 + j(X_{L2} + X_M)} + \frac{1}{\underline{Z}_3 - jX_M} \right) = \\ = \frac{\dot{E}_1}{\underline{Z}_1 + j(X_{L1} + X_M)} + \frac{\dot{E}_2}{\underline{Z}_2 + j(X_{L2} + X_M)}. \end{aligned}$$

После подстановки данных получаем уравнение

$$(0,1 - 0,01j)\dot{U}_{10} = 6,8 - 0,93j,$$

откуда

$$\dot{U}_{10} = 66,86 - 1,42j \text{ В.}$$

Токи ветвей

$$\dot{I}_1 = \frac{\dot{E}_1 - \dot{U}_{10}}{\underline{Z}_1 + j(X_{L1} + X_M)} = -1,34 + 0,76j = 1,54e^{j150^\circ} \text{ А;}$$

$$\dot{I}_2 = \frac{\dot{E}_2 - \dot{U}_{10}}{\underline{Z}_2 + j(X_{L2} + X_M)} = 1,45 + 4,56j = 4,78e^{j72^\circ} \text{ А;}$$

$$\dot{I}_3 = \frac{\dot{U}_{10}}{\underline{Z}_3 - jX_M} = 0,11 + 5,31j = 5,31e^{j89^\circ} \text{ А.}$$

Внимание. Напряжения на элементах ветвей необходимо рассчитывать по выражения для цепи со схемой рис. 4.10.

Решение методом контурных токов с использованием топологической формул.

Для графа на рис. 4.10 (выделена ветвь дерева) записываем матрицы:

$$\text{главных контуров } \mathbf{B} = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$\text{э. д. с. ветвей } \mathbf{E} = \begin{bmatrix} \dot{E}_1 \\ \dot{E}_2 \\ 0 \end{bmatrix},$$

$$\text{комплексных сопротивлений ветвей } \underline{\mathbf{Z}}_b = \begin{bmatrix} \underline{Z}_1 + jX_{L1} & -jX_M & 0 \\ -jX_M & \underline{Z}_2 + jX_{L2} & 0 \\ 0 & 0 & \underline{Z}_3 \end{bmatrix}.$$

Элементы матрицы $\underline{\mathbf{Z}}_b$

$$\underline{Z}_{12} = \underline{Z}_{21} = -jX_M,$$

так как относительно одноименных зажимов токи ветвей ориентированы не одинаковым образом.

Для расчета баланса мощностей следует использовать выражения:

$$\text{комплексная мощность источников } \underline{S}_{\text{ист}} = \mathbf{E}^T \bar{\mathbf{I}},$$

$$\text{комплексная мощность нагрузок } \underline{S}_{\text{нагр}} = \dot{\mathbf{U}}^T \bar{\mathbf{I}}.$$

В этих выражениях: \mathbf{E}^T – транспонированная матрица, $\bar{\mathbf{I}}$ – матрица сопряженных комплексных токов.

Программа расчета в пакете Mathcad приводится ниже.

$$z1 := 10 - 8j \quad z2 := 6 \quad z3 := -6j \quad XL1 := 6 \quad XL2 := 10 \quad kc := 0.85 \\ e1 := 50 \quad e2 := 50j$$

$$XM := kc \cdot \sqrt{XL1 \cdot XL2} \quad XM = 6.58$$

$$rg := \frac{180}{\pi}$$

$$\mathbf{B} := \begin{pmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad \mathbf{Z}_b := \begin{pmatrix} z1 + j \cdot XL1 & -j \cdot XM & 0 \\ -j \cdot XM & z2 + j \cdot XL2 & 0 \\ 0 & 0 & z3 \end{pmatrix} \quad \mathbf{E}_b := \begin{pmatrix} e1 \\ e2 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{Z}_b = \begin{pmatrix} 10 - 2i - 6.58i & 0 \\ -6.58i & 6 + 10i & 0 \\ 0 & 0 & -6i \end{pmatrix} \quad \mathbf{E}_b = \begin{pmatrix} 50 \\ 50i \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{Z}_{nn} := \mathbf{B} \cdot \mathbf{Z}_b \cdot \mathbf{B}^T \quad \mathbf{Z}_{nn} = \begin{pmatrix} 16 + 21.17i & -10 - 4.58i \\ -10 - 4.58i & 10 - 8i \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{E}_{nn} := \mathbf{B} \cdot \mathbf{E}_b \quad \mathbf{E}_{nn} = \begin{pmatrix} -50 + 50i \\ 50 \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{I}_{nn} := \mathbf{Z}_{nn}^{-1} \cdot \mathbf{E}_{nn} \quad \mathbf{I}_{nn} = \begin{pmatrix} 1.45 + 4.56i \\ 0.11 + 5.31i \end{pmatrix}$$

← Исходные данные.

← Расчет сопротивления взаимной индукции.

← Формула перевода из радиан в градусы.

← Определение и расчет топологических матриц.

← Расчет матрицы контурных сопротивлений.

← Расчет матрицы контурных э. д. с.

← Расчет матрицы контурных токов.

$$I_b := B^T \cdot I_{nn} \quad I_b = \begin{pmatrix} -1.34 + 0.76i \\ 1.45 + 4.56i \\ 0.11 + 5.31i \end{pmatrix} \quad \begin{pmatrix} i1 \\ i2 \\ i3 \end{pmatrix} := I_b$$

$$i1 = -1.34 + 0.76i \quad i2 = 1.45 + 4.56i \quad i3 = 0.11 + 5.31i$$

$$I1 := |i1| \quad \psi i1 := \text{rg-arg}(i1) \quad I1 = 1.54 \quad \psi i1 = 150.55$$

$$I2 := |i2| \quad \psi i2 := \text{rg-arg}(i2) \quad I2 = 4.78 \quad \psi i2 = 72.32$$

$$I3 := |i3| \quad \psi i3 := \text{rg-arg}(i3) \quad I3 = 5.31 \quad \psi i3 = 88.78$$

$$U := Z_b \cdot I_b \quad U = \begin{pmatrix} 18.12 + 0.68i \\ -31.88 + 50.68i \\ 31.88 - 0.68i \end{pmatrix} \quad \begin{pmatrix} u1 \\ u2 \\ u3 \end{pmatrix} := U$$

$$U1 := |u1| \quad \psi u1 := \text{rg-arg}(u1) \quad U1 = 18.14 \quad \psi u1 = 2.14$$

$$U2 := |u2| \quad \psi u2 := \text{rg-arg}(u2) \quad U2 = 59.87 \quad \psi u2 = 122.17$$

$$U3 := |u3| \quad \psi u3 := \text{rg-arg}(u3) \quad U3 = 31.88 \quad \psi u3 = -1.22$$

$$S_e := E_b^T \cdot \overline{I_b} \quad S_e = 160.88 + 34.8i$$

$$S_z := U^T \cdot \overline{I_b} \quad S_z = 160.88 + 34.8i$$

Токи ветвей:

$$\dot{I}_1 = 1,54e^{j150^\circ} \text{ A};$$

$$\dot{I}_2 = 4,78e^{j72^\circ} \text{ A};$$

$$\dot{I}_3 = 5,31e^{j89^\circ} \text{ A}.$$

← Расчет матрицы токов ветвей.

← Расчет действующих значений и начальных фаз токов ветвей.

← Расчет матрицы напряжений на элементах ветвей.

← Расчет действующих значений и начальных фаз напряжений на элементах ветвей.

← Расчет комплексной мощности источников.

← Расчет комплексной мощности нагрузок.

4.3. Задачи и вопросы для самоконтроля

1. Какие зажимы индуктивно связанных элементов называются одноименными?
2. Сформулировать правила записи уравнений второго закона Кирхгофа для цепи с индуктивно связанными элементами.
3. Сформулировать правила, по которым определяются собственные и общие сопротивления контуров.
4. Чему равна эквивалентная индуктивность двух последовательно согласованных включенных индуктивностей?
5. Записать уравнения Кирхгофа для цепей со схемами рис. 4.13, 4.14.
6. Записать уравнения методов контурных токов и узловых напряжений для цепи со схемой рис. 4.13.
7. Определить показания вольтметра U (рис. 4.14), если $R_1 = 120 \text{ Ом}$, $\omega L_1 = 160 \text{ Ом}$, $1/\omega C = 320 \text{ Ом}$. Коэффициент связи $k_C = 0,9$. Вольтметр— идеальный и измеряет действующие значения напряжения.
8. Записать уравнения Кирхгофа для схемы цепи по рис. 4.14, если вместо вольтметра U включен амперметр A ($R_A = 0$).

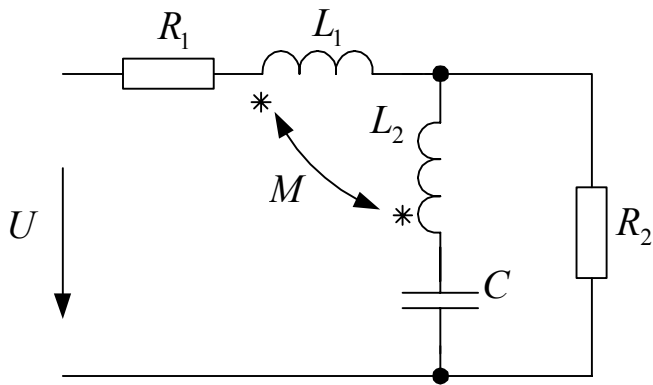


Рис. 4.13

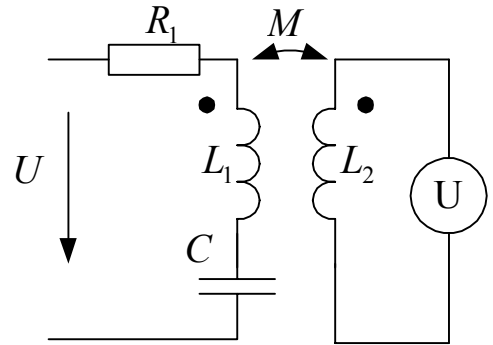


Рис. 4.14

9. Две индуктивности соединены параллельно согласно (встречно). Чему равна их эквивалентная индуктивность?

10. Выполнить развязку индуктивных связей и записать выражение для входного сопротивления цепи со схемой рис. 4.13.

11. Найти действующее значение тока в цепи со схемой рис. 4.15. $R = 10 \text{ Ом}$,
 $\omega L_1 = \omega L_2 = 1/\omega C = 20 \text{ Ом}$, $\omega M = 15 \text{ Ом}$,
 $U = 100 \text{ В}$.

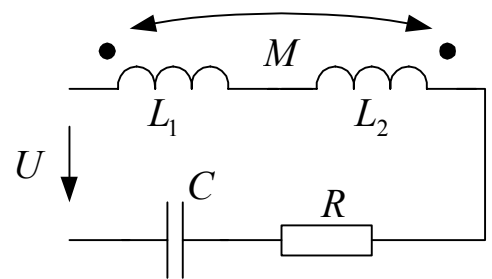


Рис. 4.15

12. Рассчитать входное сопротивление цепи со схемой рис. 4.15 для случая согласного включения индуктивностей L_1 и L_2 .

13. Построить векторную диаграмму напряжений цепи со схемой рис. 4.15.

14. Записать в общем виде выражение входного комплексного сопротивления цепи со схемой рис. 4.15.

15. Записать уравнения метода контурных токов для цепи со схемой рис. 4.16.

Э. д. с. $e(t) = E_m \sin \omega t$.

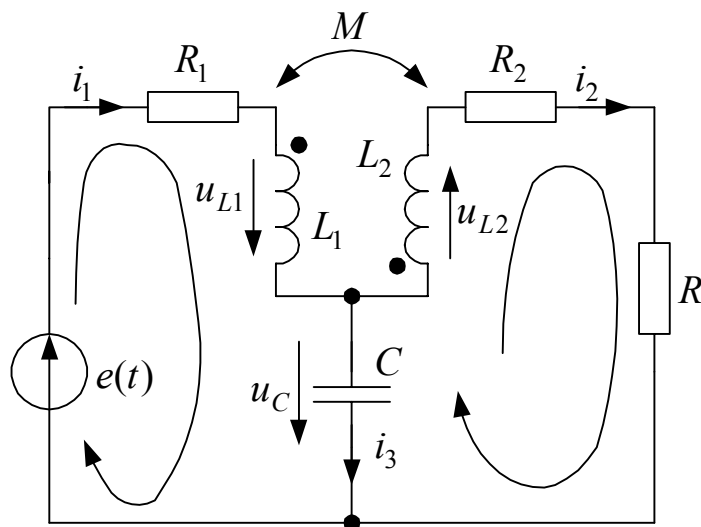


Рис. 4.16

5. Расчет установившихся режимов электрической цепи периодического несинусоидального тока

5. 1. Общие сведения

Периодическую несинусоидальную функцию, например напряжения $u(t) = u(t + T)$, где T – период, можно представить *тригонометрическим рядом Фурье*

$$u(t) = U_0 + \sum_{k=1}^{\infty} (B_k \sin k\omega t + C_k \cos k\omega t).$$

Коэффициенты ряда определяются *формулами Эйлера*:

$$A_0 = \frac{1}{T} \int_0^T u(t) dt; B_k = \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \sin k\omega t dt; C_k = \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \cos k\omega t dt.$$

Ряд Фурье можно представить в другой более удобной при расчетах форме:

$$u(t) = U_0 + \sum_{k=1}^{\infty} U_{km} \sin(k\omega t + \psi_k),$$

где $U_{km} = \sqrt{B_k^2 + C_k^2}$; $\psi_k = \operatorname{arctg} \frac{C_k}{B_k}$.

Поскольку $\omega = 2\pi f = 2\pi/T$, то

$$u(t) = U_0 + \sum_{k=1}^{\infty} U_{km} \sin\left(k \frac{2\pi}{T} t + \psi_k\right).$$

Гармоника с номером $k = 1$ имеет период заданной функции и называется *основной*. Остальные гармоники называются *высшими*.

Каждой гармонической составляющей периодической несинусоидальной функции, например напряжения $u(t)$, можно поставить в соответствие ее комплексную амплитуду $\dot{U}_{km} = U_{km} e^{j\psi_k}$. Набор амплитудных значений U_{km} называется *дискретным частотным спектром*, а набор ψ_k – *дискретным фазовым спектром* напряжения $u(t)$.

Расчет линейной электрической цепи с одним или несколькими источниками периодических несинусоидальных э. д. с. и (или) токов состоит из следующих этапов.

1. Функции э.д.с. и токов источников представляют рядом Фурье вида

$$A_0 + \sum_{k=1}^n A_k \sin(k\omega t + \psi_k)$$
 с конечным числом членов. Для расчета обычно

берут постоянную составляющую, основную гармонику и две, три высших гармонических составляющих.

2. Решают основную задачу расчета цепи для каждой составляющей ряда п. 1. Токи (напряжения) ветвей определяют по *принципу наложения*. Расчет гармонических составляющих ведется комплексным (символическим) методом. Необходимо помнить, что величины *реактивных сопротивлений* зависят от частоты (от номера гармоники):

$$X_L(k\omega) = k\omega L; \quad X_C(k\omega) = \frac{1}{k\omega C}.$$

Действующие значения токов и напряжений определяют по выражениям:

$$I = \sqrt{I_0^2 + I_1^2 + I_2^2 + \dots + I_k^2 + \dots};$$

$$U = \sqrt{U_0^2 + U_1^2 + U_2^2 + \dots + U_k^2 + \dots},$$

где I_0, U_0 – величины постоянной составляющей, I_1, U_1, I_2, U_2 и т. д. – действующие значения гармонических составляющих тока и напряжения, соответственно.

Активная мощность

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T u i dt$$

представляет собой сумму активных мощностей постоянной составляющей и каждой гармонической составляющей

$$P = U_0 I_0 + U_1 I_1 \cos \varphi_1 + U_2 I_2 \cos \varphi_2 + \dots + U_k I_k \cos \varphi_k + \dots$$

Реактивная мощность

$$Q = U_1 I_1 \sin \varphi_1 + U_2 I_2 \sin \varphi_2 + \dots + U_k I_k \sin \varphi_k + \dots$$

Здесь $\varphi_1 = \psi_{u1} - \psi_{i1}$; $\varphi_2 = \psi_{u2} - \psi_{i2}$; $\varphi_k = \psi_{uk} - \psi_{ik}$ – углы сдвига фаз между напряжением и током на участке цепи на первой, второй и высших гармониках.

Полная мощность

$$S = \sqrt{U_0^2 + U_1^2 + U_2^2 + \dots + U_k^2 + \dots} \cdot \sqrt{I_0^2 + I_1^2 + I_2^2 + \dots + I_k^2 + \dots} = UI.$$

При несинусоидальных напряжениях и токах $S^2 \geq P^2 + Q^2$. Величину

$$T = \sqrt{S^2 - (P^2 + Q^2)}$$

называют мощностью искажения.

Коэффициент мощности k_M в цепи несинусоидального тока определяется по выражению:

$$k_M = \frac{P}{S} = \frac{P}{UI}.$$

Степень отличия несинусоидальной функции, не имеющей постоянной составляющей, например напряжения $u(t) = \sum_{k=1}^{\infty} U_{km} \sin(k\omega t + \psi_k)$, от синусоидальной формы характеризуют коэффициенты:

- формы $k_{\phi} = \frac{U}{U_{\text{ср}}}$,
- амплитуды $k_a = \frac{U_{\text{max}}}{U}$,
- искажения $k_{\text{и}} = \frac{U_1}{U}$.

Здесь: U действующее, U_{max} максимальное, $U_{\text{ср}} = \frac{1}{T} \int_0^T |u(t)| dt$ среднее по модулю значения напряжения $u(t)$, U_1 действующее значение основной (первой) гармоники напряжения $u(t)$.

Для синусоидального напряжения $k_{\phi} = 1,11$; $k_a = \sqrt{2}$; $k_{\text{и}} = 1$.

В радиотехнике и электронике для оценки искажений пользуются коэффициентом гармоник

$$k_{\text{г}} = \frac{1}{U_1} \sqrt{\sum_{k=2}^{\infty} U_k^2}.$$

При отсутствии постоянной составляющей ($U_0 = 0$)

$$k_{\text{г}} = \frac{1}{k_{\text{и}}} \sqrt{1 - k_{\text{и}}^2}.$$

5. 2. Решение типовых задач

Задача 5.1

Найти разложение в ряд Фурье для последовательности прямоугольных импульсов напряжения (рис. 5.1).

Параметры импульса: $U_m = 10$ В, частота следования $f = 1000$ Гц, длительность импульса $t_{\text{им}} = T/4$.

Решение

Период следования импульсов

$$T = \frac{1}{f} = \frac{1}{1000} = 10^{-3} \text{ с.}$$

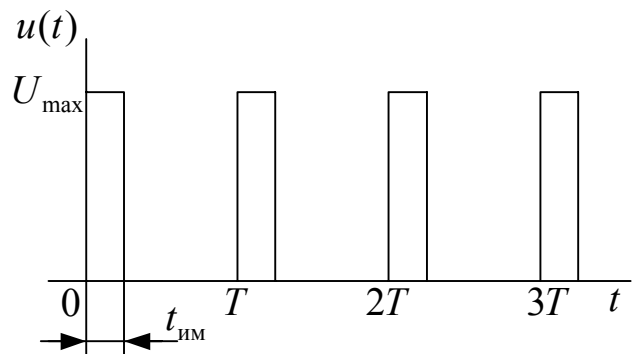


Рис. 5.1

Аналитическое выражение напряжения $u(t)$ имеет вид

$$u(t) = \begin{cases} U_m, & 0 \leq t \leq t_{\text{им}}, \\ 0, & t_{\text{им}} < t < T. \end{cases}$$

Ряд Фурье содержит постоянную составляющую и гармонические составляющие B_k и C_k . Положим $k = 9$, тогда

$$u(t) = U_0 + \sum_{k=1}^9 U_{km} \sin(k \frac{2\pi}{T} t + \psi_k).$$

Постоянная составляющая

$$U_0 = \frac{1}{T} \int_0^T u(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m dt = \frac{1}{T} \cdot 10t \Big|_0^{\frac{T}{4}} = 2,5 \text{ В.}$$

Гармонические составляющие ряда:

$$\begin{aligned} B_1 &= \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \sin \omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \sin \omega t dt = \\ &= \frac{2U_m}{T\omega} \left(-\cos \omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{2U_m}{T\omega} \left(-\cos \frac{\omega T}{4} + \cos 0 \right) = \frac{2 \cdot 10}{2\pi} = 3,183 \text{ В;} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} C_1 &= \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \cos \omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \cos \omega t dt = \\ &= \frac{2U_m}{T\omega} \left(\sin \omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{2U_m}{T\omega} \left(\sin \frac{\omega T}{4} - \sin 0 \right) = \frac{2 \cdot 10}{2\pi} = 3,183 \text{ В;} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} B_2 &= \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \sin 2\omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \sin 2\omega t dt = \\ &= \frac{2U_m}{2\omega T} \left(-\cos 2\omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{U_m}{\omega T} \left(-\cos \frac{2\omega T}{4} + \cos 0 \right) = \frac{U_m}{2\pi} (1 + 1) = \frac{10}{\pi} = 3,183 \text{ В;} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} C_2 &= \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \cos 2\omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \cos 2\omega t dt = \\ &= \frac{2U_m}{\omega T} \left(\sin 2\omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{2U_m}{2\pi} \left(\sin \frac{2\omega T}{4} - \sin 0 \right) = 0 \text{ В;} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} B_3 &= \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \sin 3\omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \sin 3\omega t dt = \\ &= \frac{2U_m}{3\omega T} \left(-\cos 3\omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{2U_m}{3\omega T} \left(-\cos \frac{3\omega T}{4} + \cos 0 \right) = \frac{U_m}{3\pi} = \frac{10}{3\pi} = 1,061 \text{ В;} \end{aligned}$$

$$C_3 = \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \cos 3\omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \cos 3\omega t dt =$$

$$= \frac{2U_m}{3\omega T} \left(\sin 3\omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{U_m}{3\pi} \left(\sin \frac{3\omega T}{4} - \sin 0 \right) = -1,061 \text{ В};$$

$$B_4 = \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \sin 4\omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \sin 4\omega t dt =$$

$$= \frac{2U_m}{4\omega T} \left(-\cos 4\omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{U_m}{4\omega T} \left(-\cos \frac{4\omega T}{4} + \cos 0 \right) = 0 \text{ В};$$

$$C_4 = \frac{2}{T} \int_0^T u(t) \cos 4\omega t dt = \frac{2}{T} \int_0^{t_{\text{им}}} U_m \cos 4\omega t dt =$$

$$= \frac{2U_m}{4\omega T} \left(\sin 4\omega t \Big|_0^{\frac{T}{4}} \right) = \frac{U_m}{4\pi} \left(\sin \frac{4\omega T}{4} - \sin 0 \right) = 0 \text{ В}.$$

Выполнив вычисления для остальных высших гармоник, получим:

$$B_5 = 0,637 \text{ В}; C_5 = 0,637 \text{ В};$$

$$B_6 = 1,061 \text{ В}; C_6 = 0 \text{ В};$$

$$B_7 = 0,455 \text{ В}; C_7 = -0,455 \text{ В};$$

$$B_8 = 0 \text{ В}; C_8 = 0 \text{ В};$$

$$B_9 = 0,354 \text{ В}; C_9 = 0,354 \text{ В},$$

Для представления ряда в форме

$$u(t) = U_0 + \sum_{k=1}^9 U_{km} \sin\left(k \frac{2\pi}{T} t + \psi_k\right)$$

запишем комплексные амплитуды ряда $\dot{U}_{km} = B_k + jC_k$:

$$\dot{U}_{1m} = 3,183 + j3,183 = 4,502 e^{j0,785} \text{ В}; \dot{U}_{2m} = 3,183 \text{ В},$$

$$\dot{U}_{3m} = 1,061 - j1,061 = 1,501 e^{-j0,785} \text{ В}; \dot{U}_{4m} = 0 \text{ В},$$

$$\dot{U}_{5m} = 0,637 + j0,637 = 0,9 e^{j0,785} \text{ В}; \dot{U}_{6m} = 1,061 \text{ В},$$

$$\dot{U}_{7m} = 0,455 - j0,455 = 0,643 e^{-j0,785} \text{ В}; \dot{U}_{8m} = 0 \text{ В},$$

$$\dot{U}_{9m} = 0,354 + j0,354 = 0,5 e^{j0,785} \text{ В}.$$

Начальные фазы комплексных амплитуд даны в радианах. Так как $0,785 \text{ рад.} = 45^\circ$, то ряд Фурье имеет вид

$$u(t) = 2,5 + 4,502 \cos(\omega t + 45^\circ) + 3,183 \cos 2\omega t + 1,501 \cos(3\omega t - 45^\circ) +$$

$$+ 0,9 \cos(5\omega t + 45^\circ) + 1,061 \cos 6\omega t + 0,643 \cos(7\omega t - 45^\circ) + 0,5 \cos(9\omega t + 45^\circ) \text{ В}.$$

Расчет коэффициентов ряда удобно выполнять в пакете Mathcad. Ниже приводится программа вычисления коэффициентов ряда.

$$U1m := 10 \quad f := 1000 \quad T := \frac{1}{f} \quad T = 1 \cdot 10^{-3} \quad tim := \frac{T}{4} \quad k := 1..9$$

$$U0 := \frac{1}{T} \int_0^{tim} U1m dt \quad U0 = 2.5$$

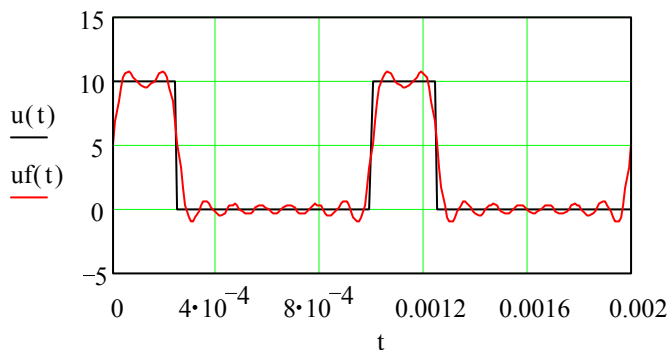
$$B_k := \frac{2}{T} \int_0^{tim} U1m \sin\left(k \cdot \frac{2 \cdot \pi}{T} \cdot t\right) dt \quad C_k := \frac{2}{T} \int_0^{tim} U1m \cos\left(k \cdot \frac{2 \cdot \pi}{T} \cdot t\right) dt$$

$$u_k := B_k + j \cdot C_k \quad Um_k := |u_k| \quad \psi_k := \arg(u_k)$$

u_k	Um_k	ψ_k
$3.183 + 3.183j$	4.502	0.785
3.183	3.183	0
$1.061 - 1.061j$	1.501	-0.785
$-6.761j \cdot 10^{-9}$	$6.761 \cdot 10^{-9}$	-1.571
$0.637 + 0.637j$	0.9	0.785
1.061	1.061	$-1.988 \cdot 10^{-15}$
$0.455 - 0.455j$	0.643	-0.785
$9.215j \cdot 10^{-6}$	$9.215 \cdot 10^{-6}$	1.571
$0.354 + 0.354j$	0.5	0.785

$$t := 0, \frac{T}{100} .. 2 \cdot T \quad u(t) := \begin{cases} U1m & \text{if } t < tim \\ U1m & \text{if } T < t < T + tim \\ 0 & \text{otherwise} \end{cases}$$

$$uf(t) := \sum_{k=1}^9 Um_k \cdot \sin\left(k \cdot \frac{2 \cdot \pi}{T} \cdot t + \psi_k\right) + U0$$



← Задание исходных данных, числа гармоник ряда Фурье.

← Расчет постоянной составляющей U_0 .

← Расчет коэффициентов ряда.

← Расчет комплексных амплитуд ряда Фурье.

← Определение интервала расчета и функции $u(t)$.

← Ряд Фурье $u_f(t)$.

← Графики напряжения $u(t)$ и ряда Фурье $u_f(t)$.

По оси абсцисс отложено время в секундах, по оси ординат – напряжение в вольтах.

Задача 5.2

Напряжение и ток на пассивном участке цепи соответственно равны:

$$u(t) = 10 + 14,1 \sin 314t + 14,1 \sin 942t \text{ В}; \quad i(t) = 1 + 1,41 \sin(314t - 30^\circ) \text{ А.}$$

Найти действующие значения напряжения и тока, коэффициент мощности цепи.

Решение

Действующие значения напряжения и тока:

$$U = \sqrt{10^2 + \frac{14,1^2}{2} + \frac{14,1^2}{2}} = 17,3 \text{ В};$$

$$I = \sqrt{1^2 + \frac{1,41^2}{2}} = 1,41 \text{ А.}$$

Коэффициент мощности

$$k_m = \frac{P}{S} = \frac{P}{UI}.$$

Активная мощность

$$P = 10 + \frac{14,1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{1,41}{\sqrt{2}} \cos 30^\circ = 10 + 8,66 = 18,66 \text{ Вт.}$$

Полная мощность

$$S = 17,3 \cdot 1,41 = 24,4 \text{ ВА.}$$

Коэффициент мощности

$$k_m = 0,765.$$

Задача 5.3

К цепи со схемой рис. 5.2 приложено напряжение $u(t) = 10 + 14,1 \sin \omega t + 14,1 \sin 3\omega t$ В.

Найти мгновенное значение тока i_1 , если $R = 10$ Ом, а на частоте ω напряжения $u(t)$ реактивные сопротивления $X_C = 30$ Ом, $X_L = 30$ Ом.

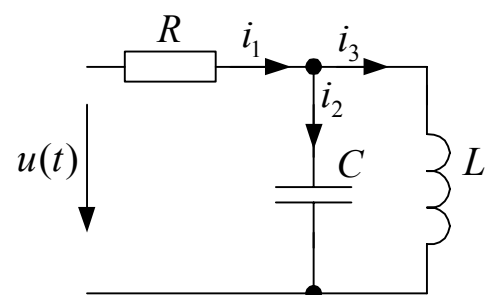


Рис. 5.2

Решение

Рассчитываем ток i_{10} для постоянной составляющей $U_0 = 10$ В. На постоянном токе емкость C – разрыв, индуктивность L – короткое замыкание.

По закону Ома ток

$$i_{10} = \frac{U_0}{R} = \frac{10}{10} = 1 \text{ А.}$$

Расчет гармонических составляющих выполняем символическим методом.

Первая гармоника

$$u_1(t) = 14,1 \sin \omega t.$$

Комплексная амплитуда

$$\dot{U}_{m1} = 14,1 \text{ В.}$$

Комплексное сопротивление

$$\underline{Z}_{LC1} = \frac{j\omega L \cdot \left(-j \frac{1}{\omega C}\right)}{j\omega L - j \frac{1}{\omega C}} = \frac{j30 \cdot (-j30)}{j30 - j30} = -j\infty,$$

следовательно

$$\dot{I}_{m1} = 0 \text{ (на участке } L - C \text{ имеет место резонанс токов).}$$

Третья гармоника

$$u_3(t) = 14,1 \sin 3\omega t.$$

Комплексная амплитуда

$$\dot{U}_{m3} = 14,1 \text{ В.}$$

Комплексное сопротивление

$$\underline{Z}_{LC3} = \frac{j3\omega L \cdot \left(-j \frac{1}{3\omega C}\right)}{j3\omega L - j \frac{1}{3\omega C}} = \frac{j90 \cdot (-j10)}{j90 - j10} = -11,25 j \text{ Ом.}$$

Ток

$$\dot{I}_{m3} = \frac{\dot{U}_{m3}}{R + \underline{Z}_{LC3}} = \frac{14,1}{10 - 11,25j} = 0,94 e^{j48,4} \text{ А.}$$

Мгновенное значение

$$i_3(t) = \text{Im}(\dot{I}_{m3} e^{j3\omega t}) = 0,94 \sin(3\omega t + 48,4^\circ) \text{ А.}$$

Для тока i_1 получим:

$$i_1(t) = 1 + 0,94 \sin(3\omega t + 48,4^\circ) \text{ А.}$$

Задача 5.4

К цепи со схемой рис. 5.3 приложено периодическое несинусоидальное напряжение $u(t) = 10|\sin 314t|$ В (рис. 5.4).

Найти мгновенные и действующие значения тока i_1 и напряжения u_{23} . Рассчитать активную мощность, потребляемую цепью. Параметры цепи: $R_1 = 15$ Ом; $R_2 = 200$ Ом; $L = 0,15$ Гн; $C = 200$ мкФ.

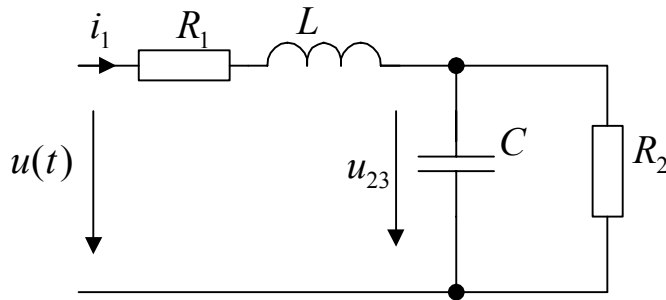


Рис. 5.3

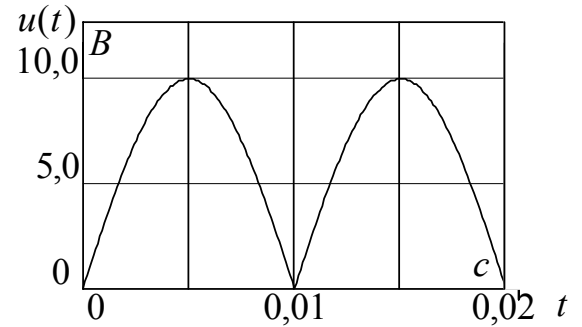


Рис. 5.4

Решение

Раскладываем в ряд Фурье функцию напряжения $u(t)$. Функция $u(t)$ – четная, в разложении будет постоянная составляющая U_0 и гармонические составляющие $C_k \cos k\omega t$. Период функции приложенного напряжения $T = 0,01$ с. Циклическая частота основной гармоники $\omega = \frac{2\pi}{T} = 628 \text{ с}^{-1}$. Следовательно, $\omega = 2\omega_0$, где $\omega_0 = 314 \text{ с}^{-1}$. Заданную функцию можно представить в виде ряда

$$\begin{aligned} u(t)_\Phi &= U_0 + C_1 \cos \omega t + C_2 \cos 2\omega t + C_3 \cos 3\omega t + \dots = \\ &= U_0 + C_1 \cos 2\omega_0 t + C_2 \cos 4\omega_0 t + C_3 \cos 6\omega_0 t + \dots \end{aligned}$$

Вычисляем коэффициенты ряда.

Постоянная составляющая

$$U_0 = \frac{1}{T} \int_0^T u(t) dt = \frac{1}{0,01} \int_0^{0,01} 10 \sin 314t dt = 6,366 \text{ В.}$$

Коэффициенты ряда первых трех гармоник:

$$C_1 = \frac{2}{T} \int_0^T 10 \sin \omega_0 t \cos 2\omega_0 t dt = -4,244 \text{ В,}$$

$$C_2 = \frac{2}{T} \int_0^T 10 \sin \omega_0 t \cos 4\omega_0 t dt = -0,849 \text{ В,}$$

$$C_3 = \frac{2}{T} \int_0^T 10 \sin \omega_0 t \cos 6\omega_0 t dt = -0,364 \text{ В.}$$

Ряд Фурье для постоянной составляющей, основной и двух высших гармоник имеет вид

$$u(t)_\Phi = 6,366 - 4,244 \cos 2\omega_0 t - 0,849 \cos 4\omega_0 t - 0,364 \cos 6\omega_0 t \text{ В.}$$

Расчет для постоянной составляющей $U_0 = 6,366 \text{ В}$.

$$I_{10} = \frac{U_0}{R_1 + R_2} = 0,03 \text{ А, } U_{230} = I_{10} \cdot R_2 = 5,922 \text{ В.}$$

Расчет для гармонических составляющих выполняем символическим методом.

Используем переменные с индексами $k = 1, 2, 3$.

Комплексная амплитуда гармонической составляющей с индексом k

$$\dot{U}_{mk} = C_k e^{j\frac{\pi}{2}}.$$

Комплексные сопротивления участков цепи на частоте $k\omega = k2\omega_0$:

$$\underline{Z1}_k = R_1 + jk\omega L; \underline{Z2}_k = R_2; \underline{Z3}_k = \frac{1}{jk\omega C};$$

$$\underline{Z23}_k = \frac{R_2 \frac{1}{jk\omega C}}{R_2 + \frac{1}{jk\omega C}}; \underline{Z}_k = \underline{Z1}_k + \underline{Z23}_k.$$

Комплексные амплитуды тока и напряжения гармоник:

$$\dot{I1}_{mk} = \frac{\dot{U}_{mk}}{\underline{Z}_k};$$

$$\dot{U23}_{mk} = \dot{I1}_{mk} \underline{Z23}_k.$$

Амплитудные значения и начальные фазы тока и напряжения определяются выражениями:

$$I1_{mk} = |\dot{I1}_{mk}|; \psi i1_k = \arg(\dot{I1}_{mk}),$$

$$U23_{mk} = |\dot{U23}_{mk}|; \psi u23_k = \arg(\dot{U23}_{mk}).$$

Действующие значения тока и напряжения:

$$I1_k = \frac{I1_{mk}}{\sqrt{2}};$$

$$U23_k = \frac{U23_{mk}}{\sqrt{2}}.$$

Мгновенные значения гармонических составляющих тока и напряжения:

$$i1_1(t) = I1_{m1} \sin(\omega t + \psi i1_1);$$

$$i1_2(t) = I1_{m2} \sin(2\omega t + \psi i1_2);$$

$$i1_3(t) = I1_{m3} \sin(3\omega t + \psi i1_3);$$

$$u23_1(t) = U23_{m1} \sin(\omega t + \psi u23_1);$$

$$u23_2(t) = U23_{m2} \sin(2\omega t + \psi u23_2);$$

$$u23_3(t) = U23_{m3} \sin(3\omega t + \psi u23_3).$$

Действующие значения тока и напряжения:

$$I_1 = \sqrt{I1_0^2 + I1_1^2 + I1_2^2 + I1_3^2};$$

$$U_{23} = \sqrt{U_{230}^2 + U_{231}^2 + U_{232}^2 + U_{233}^2}.$$

Активная мощность P , потребляемая цепью,

$$P = I_1^2 R_1 + \frac{U_{23}^2}{R_2}.$$

Для численного расчета используем программу Mathcad.

$$U_m := 10 \quad f := 50 \quad \omega_0 := 2 \cdot \pi \cdot f \quad \omega := 2 \cdot \omega_0 \quad T := 0.01$$

$$R_1 := 15 \quad R_2 := 200 \quad L := 0.15 \quad c := 200 \cdot 10^{-6}$$

$$\omega := 2 \cdot \omega_0 \quad u(t) := |U_m \sin(\omega_0 \cdot t)| \quad k := 1, 2..3$$

$$U_0 := \frac{1}{T} \int_0^T u(t) dt \quad C_k := \frac{2}{T} \int_0^T \cos(k \cdot \omega \cdot t) \cdot u(t) dt$$

$$U_0 = 6.366$$

$$C_k$$

-4.244
-0.849
-0.364

$$I_{10} := \frac{U_0}{R_1 + R_2} \quad I_{10} = 0.03$$

$$U_{230} := R_2 \cdot I_{10} \quad U_{230} = 5.922$$

$$u_{m_k} := C_k \cdot e^{j \cdot \frac{\pi}{2}} \quad u_{m_k}$$

-4.244i
-0.849i
-0.364i

$$z_{1_k} := R_1 + j \cdot k \cdot \omega \cdot L \quad z_{2_k} := R_2 \quad z_{3_k} := \frac{1}{j \cdot k \cdot \omega \cdot c} \quad z_{23_k} := \frac{z_{2_k} \cdot z_{3_k}}{(z_{2_k} + z_{3_k})}$$

$$z_k := z_{1_k} + z_{23_k}$$

$$z_{1_k}$$

$$z_{23_k}$$

$$z_k$$

15 + 94.248i
15 + 188.496i
15 + 282.743i

0.316 - 7.945i
0.079 - 3.977i
0.035 - 2.652i

15.316 + 86.303i
15.079 + 184.518i
15.035 + 280.091i

$$i_{1m_k} := \frac{u_{m_k}}{z_k} \quad u_{23m_k} := i_{1m_k} \cdot z_{23_k}$$

← Задание исходных данных и индексов k .

← Расчет коэффициентов ряда Фурье.

← Расчет постоянной составляющей тока и напряжения.

← Комплексная амплитуда приложенного напряжения гармоники с номером k .

← Комплексные сопротивления участков цепи для тока гармоники с номером k .

← Расчет комплексных амплитуд тока и напряжения гармоник с номером k .

$i1m_k$

$-0.048 - 8.461i \cdot 10^{-3}$
$-4.57 \cdot 10^{-3} - 3.734i \cdot 10^{-4}$
$-1.295 \cdot 10^{-3} - 6.952i \cdot 10^{-5}$

 $u23m_k$

$-0.082 + 0.376i$
$-1.847 \cdot 10^{-3} + 0.018i$
$-2.299 \cdot 10^{-4} + 3.432i \cdot 10^{-3}$

$$I1m_k := |i1m_k| \quad \psi i1_k := \arg(i1m_k)$$

$$U23m_k := |u23m_k| \quad \psi u_k := \arg(u23m_k)$$

 $I1m_k$

0.048
$4.585 \cdot 10^{-3}$
$1.297 \cdot 10^{-3}$

 $\psi i1_k$

-2.966
-3.06
-3.088

 $U23m_k$

0.385
0.018
$3.44 \cdot 10^{-3}$

 ψu_k

1.786
1.672
1.638

$$I1_k := \frac{I1m_k}{\sqrt{2}}$$

$$U23_k := \frac{U23m_k}{\sqrt{2}}$$

$$I1 := \sqrt{I10^2 + \sum_{k=1}^3 (I1_k)^2} \quad UU23 := \sqrt{U230^2 + \sum_{k=1}^3 (U23_k)^2}$$

$$I1 = 0.045 \quad UU23 = 5.928$$

$$P := I1^2 \cdot R1 + \frac{UU23^2}{R2} \quad P = 0.207$$

$$Pe := U0 \cdot I10 + \frac{1}{2} \cdot \sum_{k=1}^3 \operatorname{Re}(um_k \cdot \overline{i1m_k}) \quad Pe = 0.207$$

$$Pe := U0 \cdot I10 + \frac{1}{2} \cdot \sum_{k=1}^3 \operatorname{Re}(um_k \cdot \overline{i1m_k}) \quad Pe = 0.207$$

← Расчет амплитуд и начальные фазы гармоник (начальные фазы в радианах)

← Расчет действующих значений гармоник

← Расчет действующих значений несинусоидального тока и напряжения

← Расчет активной мощности цепи

← Проверка выполнения баланса активных мощностей

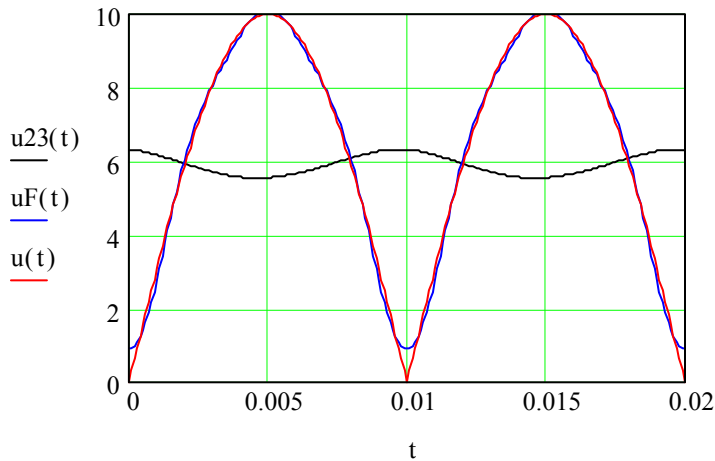
Программа построения графиков ряда Фурье $u(t)_\Phi$ и $u(t)$ входного напряжения и напряжения $u23(t)$ на интервале $0 < t < 2T$.

$$t := 0, \frac{T}{100} \dots 2 \cdot T$$

$$uF(t) := U0 + C_1 \cdot \cos(1 \cdot \omega \cdot t) + C_2 \cdot \cos(2 \cdot \omega \cdot t) + C_3 \cdot \cos(3 \cdot \omega \cdot t)$$

$$u(t) := |Um \sin(\omega 0 \cdot t)|$$

$$u23(t) := U230 + U23m_1 \cdot \sin(1 \cdot \omega \cdot t + \psi u_1) + U23m_2 \cdot \sin(2 \cdot \omega \cdot t + \psi u_2) + U23m_3 \cdot \sin(3 \cdot \omega \cdot t + \psi u_3)$$



На графиках по оси абсцисс откладывается время в секундах, по оси ординат – напряжение в вольтах.

Внимание! В программе расчета используются *переменные с индексами*. Недопустимо использовать одни и те же переменные с индексами и без индексов. Мгновенные значения тока и напряжения соответственно равны:

$$i_1(t) = 0,03 + 0,048 \sin(\omega t - 2,966) + 4,585 \cdot 10^{-3} \sin(2\omega t - 3,06) + 1,297 \cdot 10^{-3} \sin(3\omega t - 3,088) \text{ А;}$$

$$u_{23} = 5,92 + 0,385 \sin(\omega t + 1,786) + 0,018 \sin(2\omega t + 1,672) + 3,44 \cdot 10^{-3} \sin(3\omega t + 1,638) \text{ В.}$$

Действующие значения тока и напряжения:

$$I_1 = 0,045 \text{ А; } U_{23} = 5,928 \text{ В.}$$

Активная мощность, потребляемая цепью,

$$P = 0,045^2 \cdot 15 + \frac{5,928^2}{200} = 0,207 \text{ Вт.}$$

Задача 5.5

К электрической цепи с операционным усилителем (рис. 5.5) приложено периодическое напряжение

$$u_1(t) = \begin{cases} +U_m, & 0 < t < T_0/2 \\ -U_m, & T_0/2 < t < T_0 \end{cases},$$

где $U_m = 10 \text{ В}$, $T_0 = 10^{-3} \text{ с}$ ($f_0 = 1/T_0 = 1 \text{ кГц}$).

Параметры элементов:

$$R_1 = R_2 = R = 10 \text{ кОм,}$$

$$C_1 = 0,0022 \text{ мкФ, } C_2 = C_1 / 2.$$

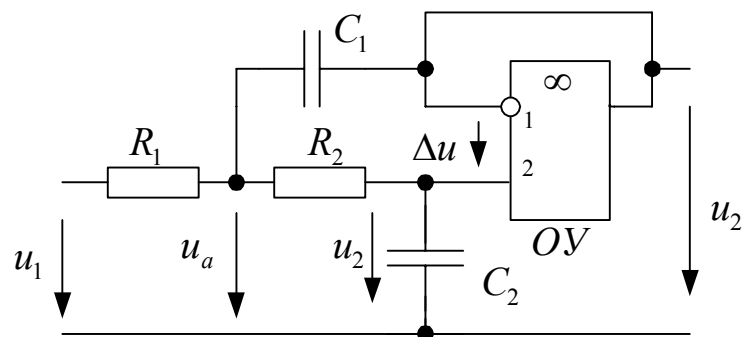


Рис. 5.5

Считая операционный усилитель идеальным, найти мгновенное значение напряжения $u_2(t)$.

Решение

Функция напряжения $u_1(t)$ является нечетной и симметричной относительно оси абсцисс со сдвигом на половину периода. Ряд Фурье для такой функции содержит *нечетные* синусоидальные составляющие

$$B_k = \frac{4U_m}{k\pi}.$$

Для расчета выбираем основную ($T_0 = 10^{-3}$ с) и две высшие гармоники, тогда

$$u_1(t) = \frac{4U_m}{\pi} \sin \omega_0 t + \frac{4U_m}{3\pi} \sin 3\omega_0 t + \frac{4U_m}{5\pi} \sin 5\omega_0 t,$$

где $\omega_0 = 2\pi/T_0$.

Определяем комплексную амплитуду гармоники с номером k

$$\dot{U}1_{mk} = \frac{4U_m}{k\pi}.$$

Операционный усилитель идеальный, $\Delta u = 0$. Напряжение, приложенное к емкости C_2 , равно u_2 .

Узловые уравнения для комплексных амплитуд напряжений $\dot{U}a_{mk}$ и $\dot{U}2_{mk}$ имеют вид

$$\begin{aligned} \left(\frac{2}{R} + jk\omega_0 C_1 \right) \dot{U}a_{mk} - \left(\frac{1}{R} + jk\omega_0 C_1 \right) \dot{U}2_{mk} &= \frac{\dot{U}1_{mk}}{R}; \\ -\frac{1}{R} \dot{U}a_{mk} + \left(\frac{1}{R} + jk\omega_0 C_2 \right) \dot{U}2_{mk} &= 0. \end{aligned}$$

Обозначаем комплексные проводимости узлов 1 и 2 как:

$$\begin{aligned} \underline{Y}11_k &= \frac{2}{R} + jk\omega_0 C_1; \quad \underline{Y}12_k = \frac{1}{R} + jk\omega_0 C_1; \\ \underline{Y}21_k &= \frac{1}{R}; \quad \underline{Y}22_k = \frac{1}{R} + jk\omega_0 C_2, \end{aligned}$$

узловые токи:

$$\underline{J}11_k = \frac{\dot{U}1_{mk}}{R}; \quad \underline{J}22_k = 0,$$

получаем узловое уравнение в матричной форме

$$\begin{bmatrix} \underline{Y}11_k & -\underline{Y}12_k \\ -\underline{Y}21_k & \underline{Y}22_k \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \dot{U}a_{mk} \\ \dot{U}2_{mk} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{J}11_k \\ \underline{J}22_k \end{bmatrix}.$$

Решаем уравнение

$$\begin{bmatrix} \dot{U}a_{mk} \\ \dot{U}2_{mk} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{Y}11_k & -\underline{Y}12_k \\ -\underline{Y}21_k & \underline{Y}22_k \end{bmatrix}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} \underline{J}11_k \\ \underline{J}22_k \end{bmatrix},$$

определяем комплексную амплитуду напряжения $\dot{U}2_{mk}$.

Мгновенное значение напряжения гармоники с номером k

$$u_2(t)_k = \text{Im}(\dot{U}_{2m_k} e^{jk\omega_0 t}).$$

Для численного расчета используем программу Mathcad.

$$f_0 := 1000 \quad C_1 := 0.022 \cdot 10^{-6} \quad C_2 := \frac{C_1}{2} \quad R := 10 \cdot 10^3 \quad U_m := 10$$

$$\omega_0 := 2 \cdot \pi \cdot f_0 \quad T_0 := 2 \cdot \frac{\pi}{\omega_0} \quad T_0 = 1 \cdot 10^{-3} \quad k := 1, 3 \dots 5$$

$$t := 0, \frac{T_0}{100} \dots 2 \cdot T_0$$

$$u_1(t) := \text{Im}(u_{m_1} \cdot e^{j \cdot \omega_0 \cdot t}) + \text{Im}(u_{m_3} \cdot e^{j \cdot 3 \cdot \omega_0 \cdot t}) + \text{Im}(u_{m_5} \cdot e^{j \cdot 5 \cdot \omega_0 \cdot t})$$

$$u_{m_k} := 4 \cdot \frac{U_m}{k \cdot \pi}$$

$$y_{11_k} := \frac{2}{R} + j \cdot k \cdot \omega_0 \cdot C_1 \quad y_{12_k} := \frac{1}{R} + j \cdot k \cdot \omega_0 \cdot C_1 \quad y_{21_k} := \frac{1}{R}$$

$$y_{22_k} := \frac{1}{R} + j \cdot k \cdot \omega_0 \cdot C_2 \quad Y_{nn_k} := \begin{pmatrix} y_{11_k} & -y_{12_k} \\ -y_{21_k} & y_{22_k} \end{pmatrix} \quad J_{nn_k} := \begin{pmatrix} u_{m_k} \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} u_{am_k} \\ u_{2m_k} \end{pmatrix} := (Y_{nn_k})^{-1} \cdot J_{nn_k}$$

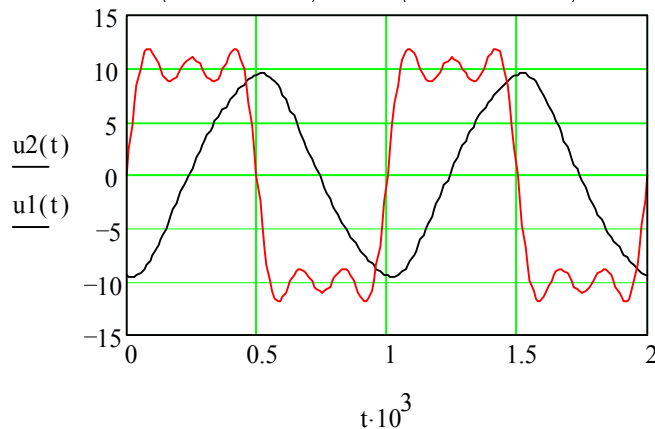
$$U_{2m_k} := |u_{2m_k}| \quad U_{2m_k} \quad \psi_k := \frac{180}{\pi} \cdot \arg(u_{2m_k}) \quad \psi_k$$

9.206
0.49
0.107

-88.151
-151.376
-163.195

$$u_2(t) := \text{Im}(u_{2m_1} \cdot e^{j \cdot \omega_0 \cdot t}) + \text{Im}(u_{2m_3} \cdot e^{j \cdot 3 \cdot \omega_0 \cdot t}) + \text{Im}(u_{2m_5} \cdot e^{j \cdot 5 \cdot \omega_0 \cdot t})$$

$$u_1(t) := \text{Im}(u_{m_1} \cdot e^{j \cdot \omega_0 \cdot t}) + \text{Im}(u_{m_3} \cdot e^{j \cdot 3 \cdot \omega_0 \cdot t}) + \text{Im}(u_{m_5} \cdot e^{j \cdot 5 \cdot \omega_0 \cdot t})$$



← Задание исходных данных и значений индексов k .

← Ряд Фурье входного напряжения.

← Расчет комплексных амплитуд приложенного напряжения.

← Расчет комплексных проводимостей и матриц узловых проводимостей и задающих токов.

← Решение узлового уравнения.

← Расчет амплитудных значений и начальных фаз (в градусах) напряжения $u_2(t)$.

← Расчет мгновенных значений напряжений $u_2(t)$ и $u_1(t)$ для построения графиков.

← Графики рассчитанных напряжений.

На графиках по оси абсцисс откладывается время в миллисекундах, по оси ординат – напряжение в вольтах.

Внимание! В программе расчета используются *переменные с индексами*. Недопустимо использовать одни и те же переменные с индексами и без индексов.

Мгновенное значение напряжения

$$u_2(t) = 9,206 \sin(\omega_0 t - 88^\circ) + 0,49 \sin(3\omega_0 t - 151^\circ) + 0,107 \sin(5\omega_0 t - 163^\circ) \text{ В.}$$

5. 3. Задачи и вопросы для самоконтроля

1. Разложить в ряд Фурье периодическую функцию напряжения при однополупериодном выпрямлении синусоидального напряжения (кривая 1 на рис. 5.6).

2. Разложить в ряд Фурье периодическую функцию напряжения однополярных импульсов треугольной формы (кривая 2 на рис. 5.6).

3. Найти действующее значение периодического несинусоидального тока

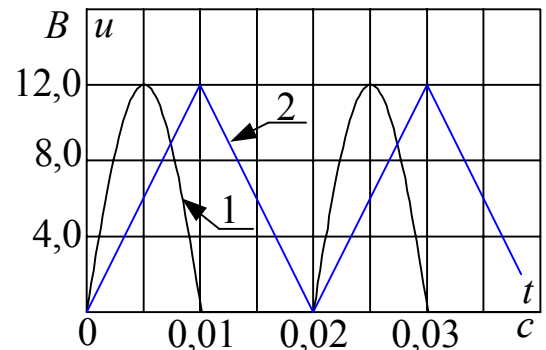


Рис. 5.6

$$i(t) = 10 + 10 \sin(314t - 30^\circ) - 10 \sin(628t + 60^\circ) \text{ А.}$$

4. Напряжение и ток на пассивном участке цепи соответственно равны: $u(t) = 100 + 100 \sin(314t + 30^\circ) \text{ В}$; $i(t) = 10 + 10 \sin 314t - 10 \sin(628t + 60^\circ) \text{ А}$.

Вычислить активную, реактивную, полную мощности и мощность искажений на этом участке.

5. Рассчитать напряжение $u(t)$ в цепи со схемой рис. 5.2, если ток

$$i_1 = 10 + 10 \sin(314t - 30^\circ) + 10 \sin(628t + 60^\circ).$$

На частоте $\omega = 314 \text{ с}^{-1}$ величины реактивных сопротивлений $X_C = 60 \text{ Ом}$ и $X_L = 30 \text{ Ом}$, $R = 40 \text{ Ом}$.

Найти действующее значение напряжения на участке $L - C$.

6. К входу электрической цепи со схемой рис. 5.6 приложено напряжение в виде периодических разно полярных импульсов прямоугольной формы. Период следования импульсов $T = 0,02 \text{ с}$., скважность 0,5, амплитуда $U = 10 \text{ В}$. Найти мгновенное значение напряжения $u_{\text{вых}}$, если $R = 47 \text{ кОм}$, емкость $C = 0,068 \text{ мкФ}$.

8. Определить метод расчета линейной электрической цепи при несинусоидальных э. д. с. и токах источников.

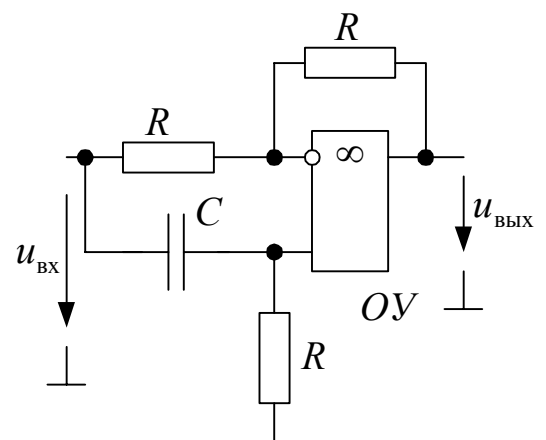


Рис. 5.6