Министерство образования Республики Беларусь

Учреждение образования БЕЛОРУССКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ ИНФОРМАТИКИ И РАДИОЭЛЕКТРОНИКИ

Факультет информационных технологий и управления

Кафедра теоретических основ электротехники

Типовой расчет №2 по курсу: «Теория электрических цепей»

Шифр студента №650502 – 13

Проверил

Батюков С. В.

Выполнил Ст. гр. №650502 Левдорович Д. А. 1. Исходные данные представлены в таблице 1.1.

Тоблицо	1 1	Исходные данные
таолица	1.1 -	тисходные данные

Номер	Начало-	Сопротивления			Источник ЭДС		Источник тока	
ветви	конец	R	X_C	X_L	мод.	арг.	мод.	арг.
1	24	61	0	0	0	0	0	0
2	41	0	59	23	0	0	0	0
3	12	82	0	55	15	157	0	0
4	23	64	0	47	0	0	0	0
5	43	31	23	21	0	0	0	0
6	13	33	34	17	0	0	0	0

2. Схема электрической цепи, полученная для рассматриваемого варианта задания, изображена на рис. 2.1.

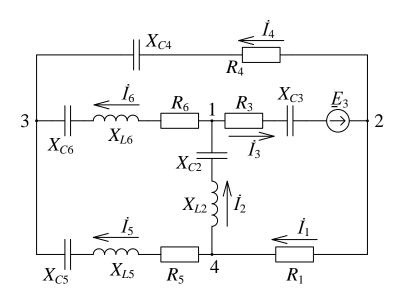


Рисунок 2.1 – Исходная схема

3. Расчет цепи с одним источником ЭДС целесообразно проводить методом преобразования. Обозначим направления токов в ветвях заданной цепи (рис. 3.1). Запишем комплексные сопротивления каждой из ветвей:

$$\begin{split} &\underline{Z}_1 = R_1 = 61 \text{ Om}; \ \underline{Z}_2 = jX_{L2} - jX_{C2} = j59 - j23 = j36 \text{ Om}; \\ &\underline{Z}_3 = R_3 - jX_{C3} = 82 - j55 \text{ Om}; \ \underline{Z}_4 = R_4 - jX_{C4} = 64 - j47 \text{ Om}; \\ &\underline{Z}_5 = R_5 + jX_{L5} - jX_{C5} = 31 + j23 - j21 = 31 + j2 \text{ Om}; \\ &\underline{Z}_6 = R_6 + jX_{L6} - jX_{C6} = 33 + j34 - j17 = 33 + j17 \text{ Om}. \end{split}$$

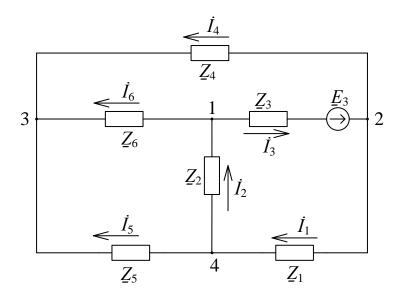


Рисунок 3.1 – Исходная схема

Преобразуем заданную цепь. Треугольник 1-3-4 преобразуем в звезду (рис. 3.2).

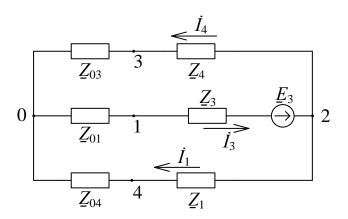


Рисунок 3.2 – Исходная схема после первого преобразования

Определим комплексные сопротивления Z_{03} , Z_{01} , Z_{04} :

$$\begin{split} \underline{Z}_{03} &= \frac{\underline{Z}_6 \cdot \underline{Z}_5}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_5 + \underline{Z}_6} = \frac{(33 + j17) \cdot (31 + j2)}{j36 + 33 + j17 + 31 + j2} = 13,469 - j2,309 \text{ Om}; \\ \underline{Z}_{01} &= \frac{\underline{Z}_6 \cdot \underline{Z}_2}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_5 + \underline{Z}_6} = \frac{(33 + j17) \cdot j36}{j36 + 33 + j17 + 31 + j2} = 3,675 - j15,404 \text{ Om}; \\ \underline{Z}_{04} &= \frac{\underline{Z}_2 \cdot \underline{Z}_5}{\underline{Z}_2 + \underline{Z}_5 + \underline{Z}_6} = \frac{j36 \cdot (31 + j2)}{j36 + 33 + j17 + 31 + j2} = 7,972 - j10,586 \text{ Om}. \end{split}$$

Преобразуем последовательно соединенные сопротивления \underline{Z}_{03} и \underline{Z}_{4} , \underline{Z}_{01} и \underline{Z}_{3} , \underline{Z}_{04} и \underline{Z}_{3} (см. рис. 3.3).

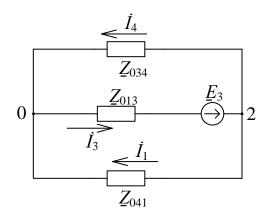


Рисунок 3.3 – Преобразованная исходная схема

$$\begin{split} &\underline{Z}_{034} = \underline{Z}_{03} + \underline{Z}_{4} = 13,469 - j2,309 + 64 - j47 = 77,469 - j49,309 \text{ Om}; \\ &\underline{Z}_{013} = Z_{01} + \underline{Z}_{3} = 3,675 - j15,404 + 82 - j55 = 85,675 - j39,596 \text{ Om}; \\ &\underline{Z}_{041} = \underline{Z}_{04} + \underline{Z}_{1} = 7,972 + j10,586 + 61 = 68,972 - j10,586 \text{ Om}. \end{split}$$

Для определения напряжения U_{20} по методу узловых напряжений необходимо составить одно уравнение:

$$\dot{U}_{20} \cdot \left(\frac{1}{\underline{Z}_{041}} + \frac{1}{\underline{Z}_{013}} + \frac{1}{\underline{Z}_{034}} \right) = \frac{\underline{E}_3}{\underline{Z}_{013}}.$$

Отсюда

$$\dot{U}_{20} = \frac{\frac{E_3}{Z_{013}}}{\frac{1}{Z_{041}} + \frac{1}{Z_{013}} + \frac{1}{Z_{034}}} = -4,578 + j0,975 = 4,681e^{j167,972^{\circ}} \text{ B}.$$

Определим токи в схеме рис. 3.3 на основании второго закона Кирхгофа:

$$\begin{split} \dot{I}_3 &= \frac{-\dot{U}_{20} + \underline{E}_3}{\underline{Z}_{013}} = \frac{-4,578 + j0,975 + 10}{85,675 - j39,596} = -0,11 + j5,962 \cdot 10^{-3} \text{ A}, \\ \dot{I}_1 &= \frac{\dot{U}_{20}}{\underline{Z}_{041}} = \frac{-4,578 + j0,975}{68,972 + j10,568} = -0,063 + j0,024 \text{ A}, \\ \dot{I}_4 &= \frac{\dot{U}_{20}}{\underline{Z}_{034}} = \frac{-4,578 + j0,975}{77,469 - j49,309} = -0,048 - j0,018 \text{ A}. \end{split}$$

По схеме рис. 3.2 определим напряжения между узлами 3, 1, 4:

$$\dot{U}_{31} = \dot{I}_4 \dot{Z}_{03} + \dot{I}_3 \dot{Z}_{01} = -1,182 - j1,81 = 2,162 e^{-j123,159^{\circ}} \text{ B},$$

$$\dot{U}_{14} = -\dot{I}_3 \dot{Z}_2 - \dot{I}_1 \dot{Z}_{04} = 1,25 + j2,154 = 2,491 e^{j59,886^{\circ}} \text{ B},$$

$$\dot{U}_{34} = \dot{I}_4 \dot{Z}_{03} - \dot{I}_1 \dot{Z}_{04} = 0,067 + j0,345 = 0,351 e^{j78,956^{\circ}} \text{ B}.$$

Определим токи \dot{I}_6 , \dot{I}_2 , \dot{I}_5 (см. рис. 3.1):

$$\begin{split} \dot{I}_6 &= \frac{-\dot{U}_{31}}{\underline{Z}_6} = \frac{1,182 + j1,81}{33 + j17} = 0,051 + j0,029 = 0,058e^{j29,586^{\circ}} \text{ A}, \\ \dot{I}_2 &= \frac{-\dot{U}_{14}}{\underline{Z}_2} = \frac{-1,25 - j2,154}{j36} = -0,06 + j0,035 = 0,069e^{j149,886^{\circ}} \text{ A}, \\ \dot{I}_5 &= \frac{-\dot{U}_{34}}{\underline{Z}_5} = \frac{-0,067 - j0,345}{31 + j2} = -2,878 \cdot 10^{-3} - j0,011 = 0,011e^{-j104,735^{\circ}} \text{ A}. \end{split}$$

Значения токов \dot{I}_3 , \dot{I}_1 , \dot{I}_4 в алгебраической и показательной формах имеют вид:

$$\begin{split} \dot{I}_3 &= -0.11 + j5,962 \cdot 10^{-3} = 0.111 e^{j176,911^{\circ}} \text{ A}, \\ \dot{I}_1 &= -0.063 + j0.024 = 0.067 e^{j159,246^{\circ}} \text{ A}, \\ \dot{I}_4 &= -0.048 - j0.018 = 0.051 e^{-j159,552^{\circ}} \text{ A}. \end{split}$$

4. Составление баланса мощностей для схемы рис. 3.1. Мощность источника равна

$$\tilde{S} = \underline{E}_3 \cdot I_3^* = 10 \cdot (-0.11 - j5.962 \cdot 10^{-3}) = 1.56 - j0.565 \text{ Bt.}$$

Мощность, потребляемая в цепи, равна сумме активной (P) и реактивной (Q) мощностей:

$$\begin{split} P = & \left| \dot{I}_1 \right|^2 \cdot R_1 + \left| \dot{I}_3 \right|^2 \cdot R_3 + \left| \dot{I}_4 \right|^2 \cdot R_4 + \left| \dot{I}_5 \right|^2 \cdot R_5 + \left| \dot{I}_6 \right|^2 \cdot R_6 = 1,56 \text{ Bt}, \\ Q = & \left| \dot{I}_2 \right|^2 \cdot (X_{L2} - X_{C2}) + \left| \dot{I}_3 \right|^2 \cdot (-X_{C3}) + \left| \dot{I}_4 \right|^2 \cdot (-X_{C3}) + \\ & + \left| \dot{I}_5 \right|^2 \cdot (X_{L5} - X_{C5}) + \left| \dot{I}_6 \right|^2 \cdot (X_{L6} - X_{C6}) = -0,565 \text{ BAp}, \\ \hat{S} = P + jQ = 1,56 - j0,565 \text{ BA}, \\ \tilde{S} = \hat{S}. \end{split}$$

5. По условию полагаем, что существует индуктивная связь между индуктивностями L_5 и L_6 . Наличие индуктивной связи обозначим на рисунке 5.1 двусторонней стрелкой, возле которой указывается взаимная индуктивность M. Одноименные зажимы индуктивно связанных катушек обозначены на этом же рисунке точками. Так как токи относительно одноименных зажимов направлены одинаково, то имеет место согласное включение индуктивностей.

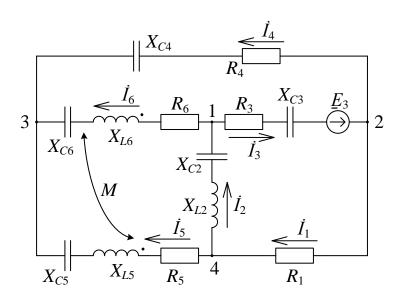


Рисунок 5.1 – Исходная схема при наличии индуктивной связи

Определим число уравнений, необходимое для описания цепи по законам Кирхгофа. Неизвестных токов в цепи — 6. Число узлов в цепи — 4. Следовательно, по первому закону Кирхгофа необходимо записать 3 уравнения и по второму закону Кирхгофа необходимо записать 3 уравнения. Для мгновенных значений токов и напряжений уравнения будут иметь вид:

$$\begin{split} &i_2=i_3+i_6,\\ &i_3=i_1+i_4,\\ &i_1=i_2+i_5,\\ &L_2\frac{di_2}{dt}-\frac{1}{C_2}\int i_2dt+R_6i_6+M\frac{di_5}{dt}+L_6\frac{di_6}{dt}-\frac{1}{C_6}\int i_6dt+\frac{1}{C_5}\int i_5dt-\\ &-L_5\frac{di_5}{dt}-M\frac{di_6}{dt}-R_5i_5=0,\\ &R_3i_3-\frac{1}{C_3}\int i_3dt+R_1i_1+L_2\frac{di_2}{dt}-\frac{1}{C_2}\int i_2dt=e_3,\\ &R_4i_4-\frac{1}{C_4}\int i_4dt+\frac{1}{C_6}\int i_6dt-L_6\frac{di_6}{dt}-M\frac{di_5}{dt}-R_6i_6+R_3i_3-\frac{1}{C_3}\int i_3dt=e_3. \end{split}$$

Запишем эти же уравнения в комплексной форме:

$$\begin{split} &\dot{I}_{2}=\dot{I}_{3}+\dot{I}_{6},\\ &\dot{I}_{3}=\dot{I}_{1}+\dot{I}_{4},\\ &\dot{I}_{1}=\dot{I}_{2}+\dot{I}_{5},\\ &jX_{L2}\dot{I}_{2}-jX_{C3}\dot{I}_{3}+R_{6}\dot{I}_{6}+jX_{M}\dot{I}_{5}+jX_{L6}\dot{I}_{6}-jX_{C6}\dot{I}_{6}+jX_{C5}\dot{I}_{5}-\\ &-jX_{L5}\dot{I}_{5}-jX_{M}\dot{I}_{6}-R_{5}\dot{I}_{5}=0,\\ &R_{3}\dot{I}_{3}-jX_{C3}\dot{I}_{3}+R_{1}\dot{I}_{1}+jX_{L2}\dot{I}_{2}-jX_{C2}\dot{I}_{2}=\underline{E}_{3},\\ &R_{4}\dot{I}_{4}-jX_{C4}\dot{I}_{4}+jX_{C6}\dot{I}_{6}-jX_{L6}\dot{I}_{6}-jX_{M}\dot{I}_{5}-R_{6}\dot{I}_{6}+R_{3}\dot{I}_{3}-jX_{C3}\dot{I}_{3}=\underline{E}_{3}, \end{split}$$

6. Расчет схемы (рис. 6.1) методом законов Кирхгофа произведен в программной среде Mathcad 14 и представлен в приложении 1.

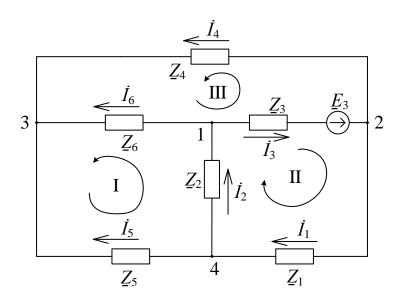


Рисунок 6.1 – Исходная схема к п. 6

- 7. Расчет схемы (рис. 7.1) методом контурных токов произведен в программной среде Mathcad 14 и представлен в приложении 2.
- 8. Расчет схемы (рис 8.1) методом узловых потенциалов произведен в программной среде Mathcad 14 и представлен в приложении 3.

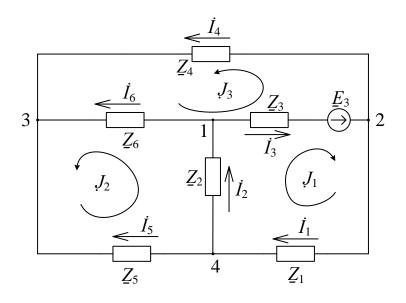


Рисунок 7.1 – Исходная схема к п. 7

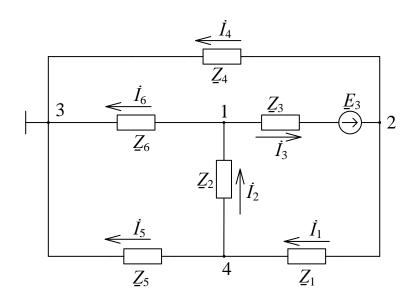


Рисунок 8.1 – Исходная схема к п. 8

9. Расчет тока в ветви 2 исходной цепи (рис. 9.1) методом эквивалентного генератора напряжения. Токи в двухконтурной цепи найдем по методу контурных токов:

$$\begin{cases} \underline{J}_1 \cdot (\underline{Z}_6 + \underline{Z}_3 + \underline{Z}_1 + \underline{Z}_5) + \underline{J}_2 \cdot (\underline{Z}_6 + \underline{Z}_3) = \underline{E}_3, \\ \underline{J}_2 \cdot (\underline{Z}_6 + \underline{Z}_3 + \underline{Z}_4) + \underline{J}_1 \cdot (\underline{Z}_6 + \underline{Z}_3) = \underline{E}_3. \end{cases}$$

Решая полученную систему из двух уравнений, имеем

$$\underline{J}_1 = -0.04 + j0.018 \text{ A},$$

 $\underline{J}_2 = -0.05 - j0.011 \text{ A},$

Значения токов \dot{I}_3 , \dot{I}_1 равны

$$\dot{I}_3 = \underline{J}_1 + \underline{J}_2 = -0.04 + j0.018 - 0.05 - j0.011 = -0.09 + j7.136 \cdot 10^{-3} \text{ A},$$

 $\dot{I}_1 = \underline{J}_1 = -0.04 + j0.018 \text{ A}.$

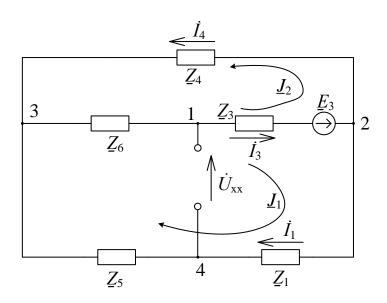


Рисунок 9.1 – Исходная схема к п. 9

Определим значение напряжения генератора холостого хода

$$\dot{U}_{xx} = \dot{I}3 \cdot \underline{Z}3 - \underline{E}3 + \dot{I}1 \cdot \underline{Z}1 = (-0.09 + j7.136 \cdot 10^{-3}) \cdot (82 - j55) - -15e^{j157^{\circ}} + (-0.04 + j0.018) \cdot 61 = 4.372 + j0.802 = 4.445e^{j10.397^{\circ}} \text{ B.}$$

Для определения сопротивления генератора преобразуем «треугольник» сопротивлений 1-2-3 в «звезду» (рис. 9.2) по формулам

$$\underline{Z}_{01} = \frac{\underline{Z}_6 \cdot \underline{Z}_3}{\underline{Z}_3 + \underline{Z}_4 + \underline{Z}_6} = 17,509 + j5,963,$$

$$\underline{Z}_{02} = \frac{\underline{Z}_3 \cdot \underline{Z}_4}{\underline{Z}_3 + \underline{Z}_4 + \underline{Z}_6} = 28,102 - j27,851,$$

$$\underline{Z}_{03} = \frac{\underline{Z}_6 \cdot \underline{Z}_4}{Z_3 + Z_4 + Z_6} = 14,273 + j4,191.$$

Определим полное сопротивление генератора

$$\underline{Z} = \underline{Z}_{01} + \frac{(\underline{Z}_{02} + \underline{Z}_1) \cdot (\underline{Z}_{03} + \underline{Z}_5)}{\underline{Z}_{02} + \underline{Z}_1 + \underline{Z}_{03} + \underline{Z}_5} = 48,849 + j5,736 = 49,184e^{j6,697^{\circ}} \text{ Om.}$$

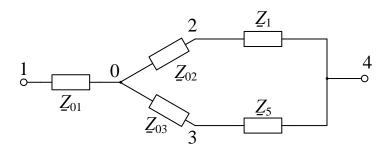


Рисунок 9.2 – Схема после преобразования сопротивлений

Ток в ветви 2 равен

$$\dot{I}_2 = \frac{\dot{U}_{XX}}{\underline{Z} + \underline{Z}_2} = \frac{4,372 + j0,802}{48,849 + j4,736 + j36} = 0,06 - j0,035 = 0,069e^{-j30,114^{\circ}} \text{ A}.$$

10. Расчет данных для построения векторной диаграммы (рис. 10.1) выполнен в программной среде Mathcad 14 и представлен в приложении 4.

Таблица 10.1 – Полученные результаты

	Алгебраиче	ская форма	Показательная форма		
	Re	Im	модуль	ф, град	
ток \dot{I}_1	-0,063	0,024	0,067	159,246	
ток \dot{I}_2	-0,06	0,035	0,069	149,886	
ток \dot{I}_3	-0,11	0,006	0,111	176,911	
ток \dot{I}_4	-0,048	-0,018	0,051	-159,552	
ток \dot{I}_5	-0,003	-0,011	0,011	-104,735	
ток \dot{I}_6	0,051	0,029	0,058	29,586	
Мощность $S_{\text{ист}}$	1,56	-0,565	1,66	-19,911	
Мощность $S_{\text{потр}}$	1,56	-0,565	1,66	-19,911	
$U_{ m XX}$	4,372	0,802	4,445	10,397	
$\underline{Z}_{\Gamma ext{EH}}$	48,849	5,736	49,184	6,697	

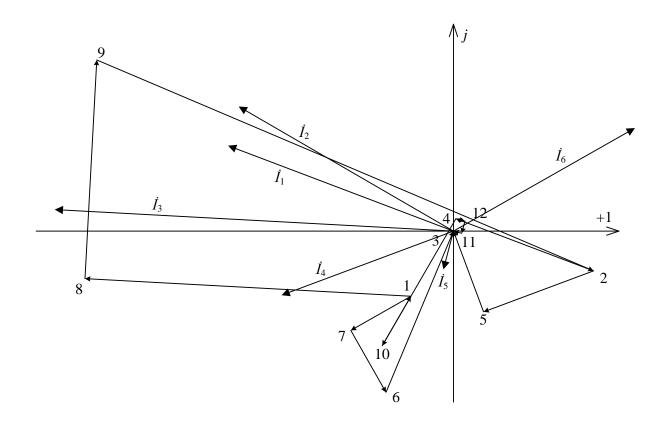


Рисунок 10.1 – Векторная диаграмма напряжений и токов

ПРИЛОЖЕНИЕ 1 (обязательное)

Расчет исходной схемы методом законов Кирхгофа

Записываем уравнения, описывающие цепь в матричном виде

$$Z * I = B$$
, где: Z - квадратная матрица 6х6,

В - матрица-столбец правых частей,

I - матрица-столбец искомых токов.

$$Z := \begin{pmatrix} -1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & Z2 & 0 & 0 & -Z5 & Z6 \\ Z1 & Z2 & Z3 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & Z3 & Z4 & 0 & -Z6 \end{pmatrix} \qquad B := \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ E3 \\ E3 \end{pmatrix}$$

Вводим численные значения элементов матриц

$$Z = \begin{pmatrix} -1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 36i & 0 & 0 & -31 - 2i & 33 + 17i \\ 61 & 36i & 82 - 55i & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 82 - 55i & 64 - 47i & 0 & -33 - 17i \end{pmatrix}$$

Находим неизвестные токи, умножая обратную матрицу Z на матрицу B.

$$I := Z^{-1} \cdot B$$

Выводим численные значения найденных токов в виде вектора-столбца

$$I = \begin{pmatrix} -0.063 + 0.024i \\ -0.06 + 0.035i \\ -0.11 + 5.962i \times 10^{-3} \\ -0.048 - 0.018i \\ -2.878 \times 10^{-3} - 0.011i \\ 0.051 + 0.029i \end{pmatrix}$$

ПРИЛОЖЕНИЕ 2 (обязательное)

Расчет исходной схемы методом контурных токов

Записываем уравнения, описывающие цепь в матричном виде

Z * J = B, где: Z - квадратная матрица 6х6,

В - матрица-столбец правых частей,

J - матрица-столбец искомых контурных токов.

$$Z := \begin{pmatrix} Z1 + Z2 + Z3 & Z2 & Z3 \\ Z2 & Z2 + Z6 + Z5 & -Z6 \\ Z3 & -Z6 & Z3 + Z4 + Z6 \end{pmatrix} \qquad B := \begin{pmatrix} E3 \\ 0 \\ E3 \end{pmatrix}$$

Находим неизвестные токи, умножая обратную матрицу Z на матрицу B.

$$J_{\Delta} := Z^{-1} \cdot B$$

Выводим численные значения найденных токов в виде вектора-столбца

$$J = \begin{pmatrix} -0.063 + 0.024i \\ 2.878 \times 10^{-3} + 0.011i \\ -0.048 - 0.018i \end{pmatrix}$$

$$J1 := J_0$$

 $J2 := J_1$
 $J3 := J_2$
 $I1 := J1 = -0.063 + 0.024i$
 $I2 := J1 + J2 = -0.06 + 0.035i$
 $I3 := J1 + J3 = -0.11 + 5.962i \times 10^{-3}$
 $I4 := J3 = -0.048 - 0.018i$
 $I5 := -J2 = -2.878 \times 10^{-3} - 0.011i$
 $I6 := J2 - J3 = 0.051 + 0.029i$

ПРИЛОЖЕНИЕ 3 (обязательное)

Расчет исходной схемы методом узловых потенциалов

$$Y11 := \frac{1}{Z6} + \frac{1}{Z3} + \frac{1}{Z2} \qquad Y14 := \frac{-1}{Z2} \qquad I11 := \frac{E3}{Z3}$$

$$Y22 := \frac{1}{Z1} + \frac{1}{Z3} + \frac{1}{Z4} \qquad Y12 := \frac{-1}{Z3} \qquad I22 := \frac{-E3}{Z3}$$

$$Y44 := \frac{1}{Z1} + \frac{1}{Z2} + \frac{1}{Z5} \qquad Y24 := \frac{-1}{Z1} \qquad I44 := 0$$

Записываем уравнения, описывающие цепь в матричном виде $Y * \phi = I$, где: Y - квадратная матрица 3x3,

I - матрица-столбец правых частей,

 ϕ - матрица-столбец искомых потенциалов.

$$Y := \begin{pmatrix} Y11 & Y12 & Y14 \\ Y12 & Y22 & Y24 \\ Y14 & Y24 & Y44 \end{pmatrix} \qquad \qquad I_{m} := \begin{pmatrix} I11 \\ I22 \\ I44 \end{pmatrix}$$

$$\Phi := Y^{-1} \cdot I$$

$$\Phi = \begin{pmatrix}
-1.182 - 1.81i \\
3.894 - 1.105i \\
0.067 + 0.345i
\end{pmatrix}$$

$$\Phi I := \Phi_0$$

$$\Phi 2 := \Phi_1$$

$$\Phi 3 := 0$$

$$\Phi 4 := \Phi_2$$

$$IIN := \frac{-\Phi^2 + \Phi^4}{ZI} = -0.063 + 0.024i$$

$$I2N := \frac{-\Phi^4 + \Phi^1}{Z2} = -0.06 + 0.035i$$

$$I3N := \frac{-\Phi^1 + \Phi^2 - E^3}{Z^3} = 0.188 + 0.063i$$

$$I4N := \frac{\Phi^3 - \Phi^2}{Z^4} = -0.048 - 0.018i$$

$$I5N := \frac{\Phi^3 - \Phi^4}{Z^5} = -2.878 \times 10^{-3} - 0.011i$$

$$I6N := \frac{\Phi^3 - \Phi^1}{Z^6} = 0.051 + 0.029i$$

ПРИЛОЖЕНИЕ 4 (обязательное)

Расчет потенциалов в промежуточных точках схемы для построения векторной диаграммы

$$\begin{aligned} F1 &= -1.182 - 1.81i \\ F2 &= 3.894 - 1.105i \\ F3 &= 0 \end{aligned} \qquad \begin{aligned} |F1| &= 2.162 \quad \frac{arg(F1)}{deg} = -123.159 \\ |F2| &= 4.047 \quad \frac{arg(F2)}{deg} = -15.844 \\ |F4| &= 0.067 + 0.345i \end{aligned} \qquad \begin{aligned} |F4| &= 0.351 \quad \frac{arg(F4)}{deg} = 78.956 \end{aligned}$$

F5 := F3 + I4·j·XC4 = 0.837 - 2.245i
F6 := F3 + I6·j·XC6 = -0.489 + 0.861i
F7 := F6 - I6·R6 = -2.16 - 0.088i
F8 := F1 + I3·R3 = -10.242 - 1.321i
F9 := F2 + E3 = -9.914 + 4.756i
F10 := F4 + I2·j·XL2 = -1.981 - 3.186i
F11 := F3 + I5·j·XC5 = 0.23 - 0.06i
F12 := F11 - I5·R5 = 0.319 + 0.279i

$$|F5| = 2.396$$
 $\frac{arg(F5)}{deg} = -69.552$
 $|F6| = 0.99$ $\frac{arg(F6)}{deg} = 119.586$
 $|F7| = 2.162$ $\frac{arg(F7)}{deg} = -177.67$
 $|F8| = 10.327$ $\frac{arg(F8)}{deg} = -172.653$
 $|F9| = 10.996$ $\frac{arg(F9)}{deg} = 154.372$
 $|F10| = 3.751$ $\frac{arg(F10)}{deg} = -121.868$
 $|F11| = 0.238$ $\frac{arg(F11)}{deg} = -14.735$

$$|F12| = 0.424$$
 $\frac{arg(F12)}{deg} = 41.15$