

Пример расчета пункта 2 домашнего задания к лабораторной работе № 13

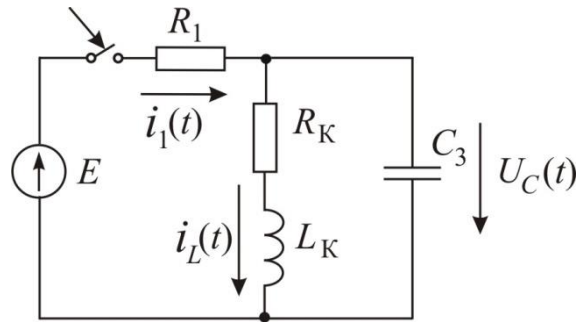


Рис. 1

Дано:

$E = 5 \text{ В}$; $R_1 = 5000 \text{ Ом}$; $R_K = 100 \text{ Ом}$; $L = 200 \text{ мГн}$; $C_3 = 5 \text{ мкФ}$.

Определить:

Законы изменения $i_1(t)$; $i_L(t)$; $U_C(t)$.

Расчёт переходного процесса классическим методом производится в следующем порядке:

- рассчитывается цепь до коммутации для определения независимых начальных условий;
- рассчитываются установившийся режим после коммутации;
- составляется характеристическое уравнение цепи и определяются его корни;
- записываются общее решение для свободных составляющих и полное выражение для переходного процесса искомой величины как сумма принуждённой и свободной составляющих;
- рассчитываются необходимые зависимые начальные условия и определяются постоянные интегрирования;
- найденные постоянные интегрирования подставляются в полное решение.

Расчёт переходных процессов в цепи, представленной на рис. 1, произведём в предложенном порядке.

Определим независимые начальные условия (ННУ). Изобразим для этого схему до коммутации (рис.2).

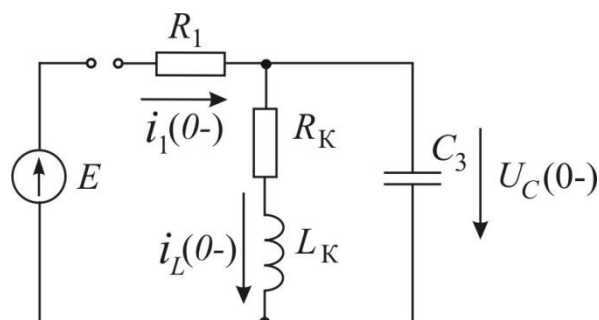


Рис. 2

Поскольку ключ в ветви с источником до коммутации был разомкнут значения тока в индуктивности и напряжения на ёмкости до коммутации были равны нулю (нулевые начальные условия):

$$i_L(0^-) = i_L(0^+) = 0;$$

$$U_C(0^-) = U_C(0^+) = 0.$$

1) Определим значения искомым функций токов и напряжения в установившемся режиме по схеме рис.3.

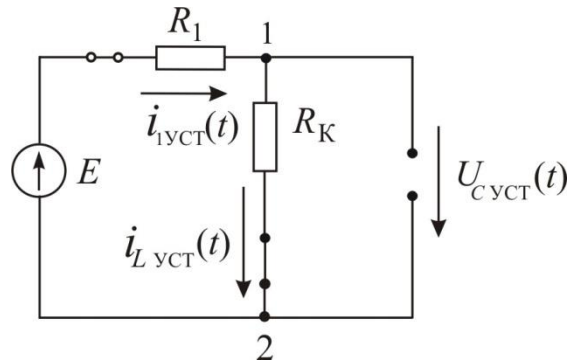


Рис. 3

В схеме (рис. 3) индуктивность заменили короткозамкнутым участком, а ёмкость разрывом ветви, так как источник ЭДС $E = const$. Частота постоянного тока ω равна нулю, а значит $Z_L = j\omega L = 0$ и $Z_C = 1/(j\omega C) = \infty$.

$$i_{1уст}(t) = i_{Lуст}(t) = E/(R_1 + R_K) = 5/5100 = 0,00098 \text{ A};$$

$$U_{Cуст}(t) = U_{12} = i_{Lуст}(t) \cdot R_K = 0,00098 \cdot 100 = 0,098 \text{ В}.$$

2) Составим характеристическое уравнение и определим его корни. Для этого изобразим схему после коммутации, в которой заменим источник ЭДС E его внутренним сопротивлением (полагая что источник ЭДС идеальный, т.е. $R_{внЕ} = 0$, заменяем его короткозамкнутым участком), а сопротивления индуктивности и конденсатора записываем в операторной форме (рис.4).

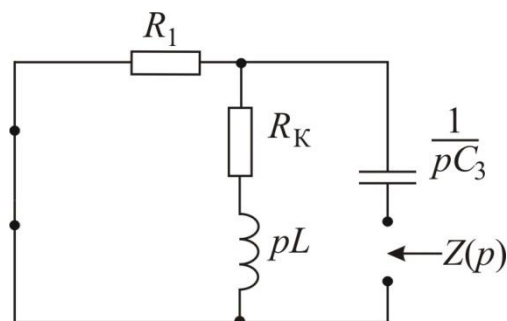


Рис.4

Далее разрываем ветвь с ёмкостью (рис. 4) и записываем входное сопротивление схемы $Z(p)$ относительно точек разрыва:

$$Z(p) = 1/(pC_3) + R_1 \cdot (R_K + pL) / (R_1 + R_K + pL).$$

Решаем уравнение $Z(p) = 0$ и определяем его корни

$$Z(p) = 1/(pC_3) + R_1 \cdot (R_K + pL) / (R_1 + R_K + pL) = 0;$$

$$p^2 R_1 L C_3 + p(R_1 R_K C_3 + L) + R_1 + R_K = 0,$$

$$0,005p^2 + 2,7p + 5100 = 0.$$

Решив квадратное уравнение получим его корни

$$p_1 = -270 + j973,2 \text{ и } p_2 = -270 - j973,2.$$

В случае комплексно-сопряженных корней ($p_1 = -\delta + j\omega_{CB}$, $p_2 = -\delta - j\omega_{CB}$) свободные составляющие искомым функций будут выглядеть следующим образом:

$$i_{1CB}(t) = Ae^{-\delta t} \sin(\omega_{CB}t + \psi_1),$$

$$i_{LCB}(t) = Be^{-\delta t} \sin(\omega_{CB}t + \psi_2),$$

$$U_{CCB}(t) = Ce^{-\delta t} \sin(\omega_{CB}t + \psi_3),$$

где $\delta = 270$ и $\omega = 973,2$. Значит

$$i_{1CB}(t) = Ae^{-270t} \sin(973,2t + \psi_1),$$

$$i_{LCB}(t) = Be^{-270t} \sin(973,2t + \psi_2),$$

$$U_{CCB}(t) = Ce^{-270t} \sin(973,2t + \psi_3),$$

Полные переходные токи и напряжения равны суммам соответствующих установившихся и свободных составляющих:

$$i_1(t) = i_{1УСТ}(t) + i_{1CB}(t),$$

$$i_L(t) = i_{LУСТ}(t) + i_{LCB}(t),$$

$$U_C(t) = U_{CУСТ}(t) + U_{CCB}(t).$$

Запишем последние выражения, подставив в них найденные ранее значения:

$$i_1(t) = 0,00098 + Ae^{-270t} \sin(973,2t + \psi_1),$$

$$i_L(t) = 0,00098 + Be^{-270t} \sin(973,2t + \psi_2),$$

$$U_C(t) = 0,098 + Ce^{-270t} \sin(973,2t + \psi_3).$$

Для определения постоянных интегрирования A , B , C и начальных фаз свободных колебаний ψ_1 , ψ_2 , ψ_3 будет не достаточно одного уравнения, а потому для каждой из искомым функций записывают систему из 2-х уравнений, где второе уравнение получают путем дифференцирования первого. Так для тока в индуктивности $i_L(t)$ получаем систему:

$$\begin{cases} i_L(t) = 0,00098 + Be^{-270t} \sin(973,2t + \psi_2), \\ i_L'(t) = -270Be^{-270t} \sin(973,2t + \psi_2) + 973,2Be^{-270t} \cos(973,2t + \psi_2). \end{cases}$$

Для того, чтобы упростить решение, последнюю систему уравнений перепишем для момента времени $t = 0+$, получаем:

$$\begin{cases} i_L(0+) = 0,00098 + B \sin(\psi_2), \\ i_L'(0+) = -270B \sin(\psi_2) + 973,2B \cos(\psi_2). \end{cases}$$

Значение $i_L(0+) = 0$ (ННУ, определенное в первом пункте расчета). Значение производной тока в индуктивности $i_L'(0+)$ может быть не равно нулю, а потому определим это значение по схеме замещения для момента времени $t = 0+$ (рис. 5).

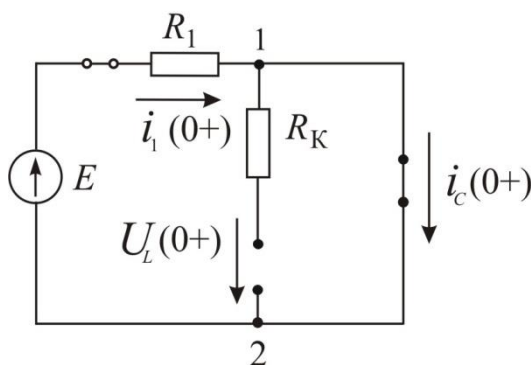


Рис. 5

В схеме (рис. 5) индуктивность заменили на разрыв в ветви так как согласно найденным ННУ ток $i_L(0+) = 0$, ёмкость заменили на короткозамкнутый участок, так как $U_C(0+) = 0$. Известно, что

$$U_L = L \frac{di_L}{dt}.$$

Значит $\frac{di_L}{dt} \Big|_{t=0+} = \frac{U_L(0+)}{L}$, определим ЗНУ $U_L(0+)$ по схеме рисунка 5:

$U_L(0+) = 0$, так как $U_L(0+) = U_{12}$ (точки 1 и 2 на схеме накоротко замкнуты в момент коммутации), следовательно:

$$i_L'(0+) = U_L(0+)/L = 0.$$

Система уравнений для тока в индуктивности принимает следующий вид:

$$\begin{cases} 0 = 0,00098 + B \sin(\psi_2), \\ 0 = -270B \sin(\psi_2) + 973,2B \cos(\psi_2). \end{cases}$$

Решив систему находят постоянную интегрирования B и начальную фазу свободных колебаний ψ_2 , записывают ответ и строят график.

Рассмотрим напряжение на ёмкости:

$$U_C(t) = 0,098 + Ce^{-270t} \sin(973,2t + \psi_3).$$

В последнем уравнении две неизвестные величины, постоянная интегрирования C и начальная фаза свободных колебаний ψ_3 . Для определения двух неизвестных недостаточно одного уравнения, а потому составляем систему из двух уравнений, второе получаем путем дифференцирования первого уравнения:

$$\begin{cases} U_C(t) = 0,098 + Ce^{-270t} \sin(973,2t + \psi_3), \\ U_C'(t) = -270Ce^{-270t} \sin(973,2t + \psi_3) + 973,2Ce^{-270t} \cos(973,2t + \psi_3). \end{cases}$$

Также как и для тока в индуктивности чтобы упростить решение, последнюю систему уравнений переписем для момента времени $t = 0+$, получаем:

$$\begin{cases} U_C(0+) = 0,098 + C \sin(\psi_3), \\ U_C'(0+) = -270C \sin(\psi_3) + 973,2C \cos(\psi_3). \end{cases}$$

Значение $U_C(0+) = 0$ (ННУ, определенное в первом пункте расчета). Несмотря на то, что $U_C(0+) = 0$, значение производной напряжения на ёмкости $U_C'(0+)$ может быть отличным от нуля, а потому определим это значение по схеме замещения для момента времени $t = 0+$ (рис. 5), используя следующее соотношение:

$$i_C = C \frac{dU_C}{dt}.$$

Значит $\frac{dU_C}{dt} \Big|_{t=0+} = \frac{i_C(0+)}{C}$, определим ЗНУ $i_C(0+)$ по схеме рисунка 5:

$i_C(0+) = E / R_1 = 5/5000 = 0,001$ А, следовательно:

$$U_C'(0+) = 0,001 / (5 \cdot 10^{-6}) = 200.$$

Система уравнений для напряжения на ёмкости принимает следующий вид:

$$\begin{cases} 0 = 0,098 + C \sin(\psi_3), \\ 200 = -270C \sin(\psi_3) + 973,2C \cos(\psi_3). \end{cases}$$

Решив систему находят постоянную интегрирования C и начальную фазу свободных колебаний ψ_3 , записывают ответ и строят график.

Рассмотрим ток в ветви с сопротивлением R_1 :

$$i_1(t) = 0,00098 + A e^{-270t} \sin(973,2t + \psi_1).$$

Составим систему уравнений:

$$\begin{cases} i_1(t) = 0,00098 + A e^{-270t} \sin(973,2t + \psi_1), \\ i_1'(t) = -270A e^{-270t} \sin(973,2t + \psi_1) + 973,2A e^{-270t} \cos(973,2t + \psi_1). \end{cases}$$

Чтобы упростить решение, последнюю систему уравнений перепишем для момента времени $t = 0+$, получаем:

$$\begin{cases} i_1(0+) = 0,00098 + A \sin(\psi_1), \\ i_1'(0+) = -270A \sin(\psi_1) + 973,2A \cos(\psi_1). \end{cases}$$

Значение $i_1(0+)$ относится к зависимым начальным условиям и может быть определено по схеме замещения для момента времени $t = 0+$ (рис. 5):

$$i_1(0+) = i_c(0+) = E / R_1 = 5/5000 = 0,001 \text{ А.}$$

Значение $i_1'(0+)$ определить по схеме замещения невозможно. Для его определения запишем систему интегро-дифференциальных уравнений по законам Кирхгофа для мгновенных значений токов и напряжений в схеме после коммутации (рис. 6).

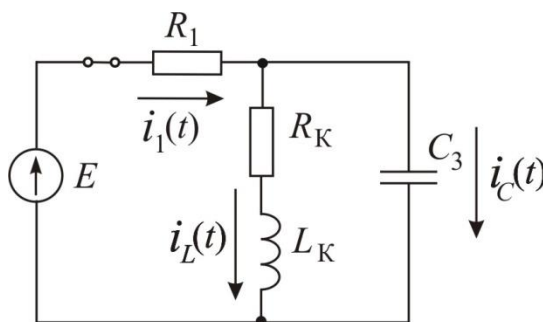


Рис. 6

$$\begin{cases} R_1 i_1(t) + L \frac{di_L(t)}{dt} + R_K i_L(t) = E & (1), \\ R_1 i_1(t) + \frac{1}{C} \int i_c(t) dt = E & (2), \\ i_1(t) = i_L(t) + i_c(t) & (3). \end{cases}$$

В последней системе продифференцируем уравнение (2), получим:

$$R_1 \frac{di_1(t)}{dt} + \frac{i_c(t)}{C} = 0, \text{ откуда}$$

$$\left. \frac{di_1}{dt} \right|_{t=0+} = \frac{-i_c(0+)}{R_1 C}.$$

$$i_1'(0+) = 0,001 / (5000 \cdot 5 \cdot 10^{-6}) = 0,04.$$

Система уравнений для тока в ветви с сопротивлением R_1 принимает следующий вид:

$$\begin{cases} 0,001 = 0,00098 + A \sin(\psi_1), \\ 0,04 = -270A \sin(\psi_1) + 973,2A \cos(\psi_1). \end{cases}$$

Решив систему находят постоянную интегрирования A и начальную фазу свободных колебаний ψ_1 , записывают ответ и строят график.