

Семинар 5. Тема семинара: "Анализ переходных процессов в линейных RL и RC цепях первого порядка. Определение характера переходного процесса в линейных RLC цепях второго порядка". 4 часа

Цель семинара: на примерах расчётов электрических цепей научиться определять характер переходного процесса, его показатели (длительность процесса, устойчивость, перерегулирование).

Напомнить основные понятия темы - законы коммутации, идеализацию ключа, вид решения дифференциальных уравнений.

Пример расчёта цепи первого порядка при нулевых начальных условиях.

Линейная динамическая электрическая цепь, схема которой приведена на рис.7.2,а, содержит идеальный источник постоянного напряжения $V(t) = V = const$, потребитель, представляющий последовательное соединение элементов R и C . Емкость C разряжена, потребитель подключается к источнику сигнала идеальным коммутатором (ключом) в момент времени $t_0 = 0$. Параметры сигнала и элементов потребителя заданы: $V = 100$ В; $R = 10$ Ом; $C = 100$ мкФ. Требуется определить реакции цепи в переходном режиме.

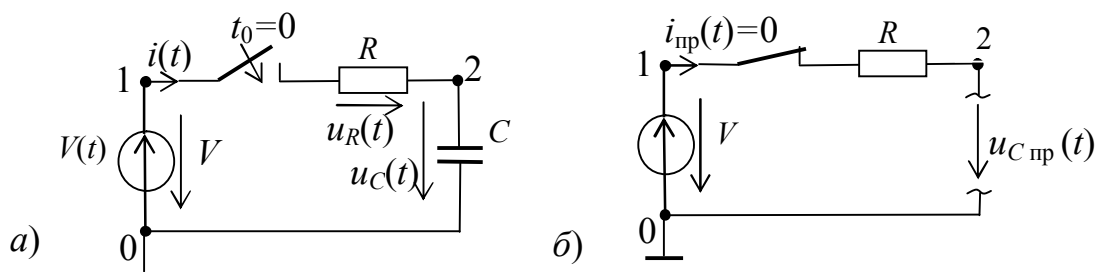


Рис.1. Схема RC-цепи: а – исходная; б – для установившегося режима ($t = \infty$)

- Очевидно, что для рассматриваемой цепи переменной состояния является только напряжение $u_C(t)$ на емкости C .

- Согласно условию емкость C до коммутации была разряжена $u_C(-0) = 0$. Следовательно независимые начальные условия, определяемые из (7.8), являются нулевыми:

$$u_C(-0) = u_C(+0) = 0. \quad (1)$$

- Составим уравнение цепи для схемы, соответствующей переходному режиму (ключ замкнут).

Уравнения элементов:

$$u_R(t) = R \cdot i_R(t); \quad i_C(t) = C du_C(t)/dt; \quad V(t) = V. \quad (2)$$

Уравнения соединений:

$$i(t) = i_R(t) = i_C(t); \quad u_R(t) + u_C(t) - V(t) = 0. \quad (3)$$

$$\text{Уравнение цепи:} \quad R \cdot i_R(t) + u_C(t) = V(t). \quad (4)$$

С учетом (7.12) выражение (7.14) имеет вид: $RC du_C(t)/dt + u_C(t) = V$ или

$$du_C(t)/dt + u_C(t)/RC = V/RC. \quad (5)$$

Уравнение (5) в совокупности с независимыми начальными условиями (1) представляет собой математическую модель цепи для анализа переходных процессов.

В данном случае цепь достаточно простая, имеет первый порядок $n = 1$. Порядок цепи определяется порядком дифференциального уравнения (количеством переменных состояния). Решаем уравнение (5) классическим методом, определяя полный интеграл в виде суперпозиции частного и общего решений. В электротехнических задачах частное решение называется принужденной составляющей, а общее решение –

с в о б о д н о й составляющей. Таким образом, переменная состояния определяется выражением:

$$u_C(t) = u_{C_{св.}}(t) + u_{C_{пр.}}(t). \quad (6)$$

- Принужденная составляющая $u_{C_{пр.}}(t)$ соответствует установившемуся процессу при $t = \infty$ и зависит от вида сигнала. В данном случае $V(t) = V = const$ и при $t = \infty$ в цепи установится режим постоянного тока (напряжения), которому соответствует схема рис.1,б.

Емкость C для постоянного тока представляет бесконечно большое сопротивление (разрыв цепи), $i_{пр.}(t) = 0$ и $u_{R_{пр.}}(t) = 0$. Таким образом:

$$u_{C_{пр.}}(t) = V = 100 \text{ В}. \quad (7)$$

Свободная составляющая $u_{C_{св.}}(t)$ (общее решение) определяется как сумма экспонент:

$$u_{C_{св.}}(t) = \sum_{k=1}^n B_k e^{\lambda_k t}, \quad (8)$$

где B_k - постоянные интегрирования, определяемые на основе независимых начальных условий, λ_k - корни характеристического уравнения.

Для нашего случая $n = 1$ и свободная составляющая будет определяться выражением:

$$u_{C_{св.}}(t) = B e^{\lambda t}. \quad (9)$$

Характеристическое уравнение можно строить, используя дифференциальное уравнение (или систему дифференциальных уравнений), например из (7.15): $\lambda + 1/RC = 0$.

В теории электрических цепей существует способ построения характеристического уравнения по выражению полного комплексного входного сопротивления цепи $Z_{вх}(j\omega)$.

Схема, соответствующая переходному режиму цепи, разрывается в любой удобной точке. Относительно точек разрыва записывается выражение полного комплексного сопротивления $Z_{вх}(j\omega)$. Точки разрыва в этом случае считаются входными полюсами. В выражении $Z_{вх}(j\omega)$ комплексная частота $j\omega$ заменяется на λ и выражение $Z_{вх}(\lambda)$ приравнивается нулю:

$$Z_{вх}(\lambda) = 0. \quad (10)$$

Выражение (7.20) соответствует характеристическому уравнению цепи. Для нашей цепи (рис.1,а):

$$Z_{вх}(j\omega) = R + 1/j\omega C; \quad Z_{вх}(\lambda) = R + 1/\lambda C = 0 \quad \text{или} \quad \lambda + 1/RC = 0. \quad (11)$$

Из (11) значение $\lambda = -1/RC = -10^3 \text{ с}^{-1}$.

Введем постоянную времени цепи $\tau = RC$. Тогда корень $\lambda = -1/\tau$, где $\tau = 10^{-3} \text{ с} = 1 \text{ мс}$.

Для определения постоянной интегрирования B используем выражения (6), (9), (7) и (1) при $t_0 = 0$:

$$u_C(0) = u_{C_{св.}}(0) + u_{C_{пр.}}(0), \quad \text{или} \quad 0 = B e^{\lambda 0} + V.$$

Откуда имеем: $B = -V$; $u_{C_{св.}}(t) = -V e^{\lambda t}$.

Решение (6) принимает вид:

$$u_C(t) = -Ve^{\lambda t} + V = V(1 - e^{\lambda t}) = V(1 - e^{-t/\tau});$$

$$u_C(t) = 100(1 - e^{-1000t}), \text{ В.} \quad (12)$$

- Проверка на удовлетворение независимым начальным условиям (1):

$$u_C(0) = 100(1 - e^0) = 0.$$

- Реакция $i(t)$ в переходном режиме определяется уравнением емкостного элемента C :

$$i(t) = i_C(t) = Cdu_C(t)/dt = (V/R)e^{\lambda t} = 10e^{-1000t}, \text{ А.}$$

- Реакция $u_R(t)$ в переходном режиме определяется уравнением резистивного элемента R :

$$u_R(t) = R \cdot i_R(t) = R \cdot i(t) = Ve^{\lambda t} = 100e^{-1000t}, \text{ В.}$$

Графическая иллюстрация результатов анализа приведена на рис.7.3.

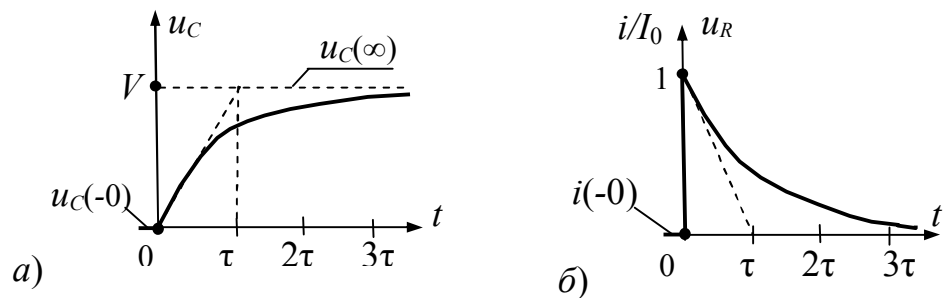


Рис.2. Временные зависимости реакций цепи в переходном процессе:

a – напряжение на емкости $u_C(t)$; b – ток $i(t)$ и напряжение на резисторе $u_R(t)$

Напряжение на емкости $u_C(t)$ не изменяется скачком в момент коммутации $t_0 = 0$, а монотонно изменяется по экспоненциальному закону от значения начального условия $u_C(0)$ до установившегося значения $u_C(\infty) = u_{Cпр.}(t) = V$. Происходит процесс заряда емкости до напряжения источника (рис.7.3,а).

Ток емкости $i_C(t)$, ток резистора $i_R(t)$ и напряжение на резисторе $u_R(t)$ изменяются скачком в момент коммутации, а затем плавно, по экспоненциальному закону стремятся к своим установившимся значениям (рис.2,б).

Крутизна характеристик (скорость изменения переменных) определяется значением постоянной времени цепи τ . Значение τ численно равно длине подкасательной в любой точке экспоненциальной функции (рис.2).

В табл.1 приведены относительные значения переменной в процентах от ее теоретического установившегося значения через промежутки времени $t = \tau$.

Таблица 7.1

$t, \text{ с}$	τ	2τ	3τ	4τ	5τ	∞
$(u_C/u_{Cпр.}) \cdot 100\%$	63,2	86,5	95,0	98,2	99,3	100

Определение характера переходного процесса в цепи второго порядка.

Цепи второго порядка содержат два накопителя энергии и описываются дифференциальными уравнениями второго порядка. Характер переходного процесса можно определить по виду корней характеристического уравнения, которое имеет следующий вид:

$$F_2(\lambda) = \lambda^2 + (R/L)\lambda + 1/LC = 0. \quad (13)$$

Корни характеристического уравнения (14):

$$\lambda_{1,2} = -R/2L \pm \sqrt{(R/2L)^2 - 1/LC} . \quad (14)$$

Обозначим константы: $R/2L = \delta$; $1/LC = \omega_0^2$, где ω_0 - резонансная (собственная) частота контура. Таким образом, корни:

$$\lambda_1 = -\delta + \sqrt{\delta^2 - \omega_0^2}; \quad \lambda_2 = -\delta - \sqrt{\delta^2 - \omega_0^2} . \quad (15)$$

Вид корней зависит от соотношения параметров цепи R , L и C .

Для реальных электрических цепей (электромагнитных устройств) в общем случае возможны два вида корней:

- корни вещественные простые при $\delta > \omega_0$;
- корни комплексные сопряженные при $\delta < \omega_0$.

Для устойчивых систем (цепей) согласно теореме Ляпунова вещественные части корней должны быть отрицательными. В противном случае система неустойчива и не имеет решения (интеграл не сходится, т. е. отсутствует установившаяся составляющая). Диссипативные системы (цепи) без обратных связей устойчивы.