



Переходные процессы

в цепях первого порядка

Переходные процессы

В линейной электрической цепи, содержащей реактивные элементы, при переходе от одного режима к другому возникает переходный процесс, характер и длительность которого определяется топологией схемы и параметрами элементов.

Переходные процессы обусловлены законами коммутации, частными случаями закона сохранения энергии.

Условия возникновения переходных процессов:

- а) наличие коммутации в цепи;
- б) скачкообразно меняются параметры цепи;
- в) скачкообразное изменение всей структуры цепи.

Законы коммутации

Первый закон:

- в ветви электрической цепи с катушками индуктивности ток и магнитный поток не могут измениться скачком, в первый момент после коммутации они сохраняют те значения, которые имели до коммутации.

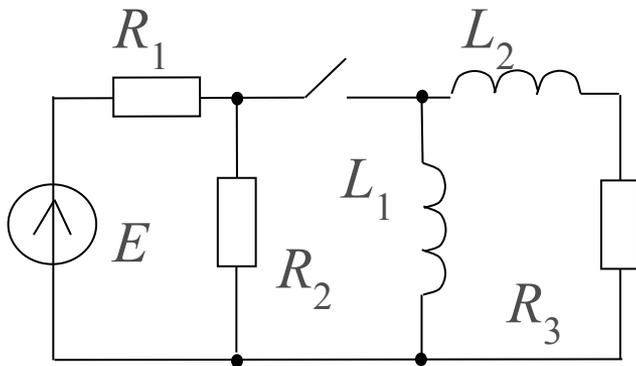
Второй закон:

- напряжение на обкладках конденсатора и его заряд не могут измениться скачком, и сразу после коммутации они сохраняют те значения, которые имели до коммутации

Начальные условия

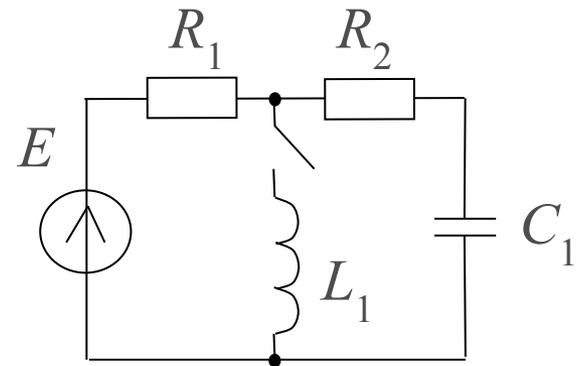
Начальными условиями называются те значения токов и напряжений, которые были на реактивных элементах к моменту начала переходного процесса.

при замыкании ключа



$$i_{L1}(0) = i_{L2}(0) = 0$$

$$u_{L1}(0) = u_{L2}(0) = 0$$



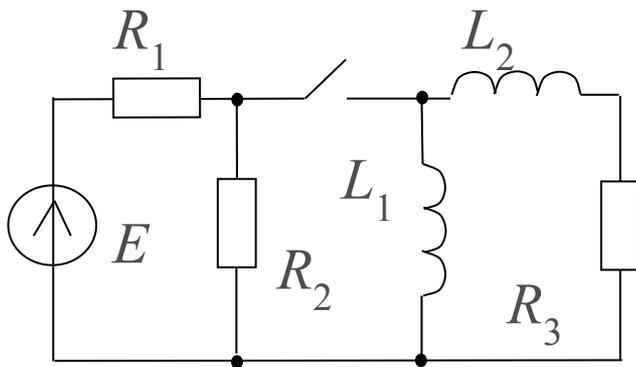
$$i_{L1}(0) = 0, i_{C1}(0) = 0$$

$$u_{L1}(0) = 0, u_{C1}(0) = E$$

Начальные условия

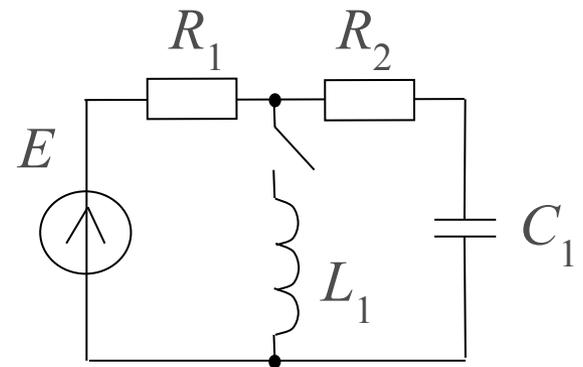
Начальными условиями называются те значения токов и напряжений, которые были на реактивных элементах к моменту начала переходного процесса.

при размыкании ключа



$$i_{L1}(0) \neq 0, i_{L2}(0) \neq 0.$$

$$u_{L1}(0) \neq 0, u_{L2}(0) \neq 0.$$



$$i_{L1}(0) \neq 0, i_{C1}(0) = 0.$$

$$u_{L1}(0) = 0, u_{C1}(0) = 0.$$

Математическое описание

Дифференциальное уравнение, описывающее переходный процесс в цепи с n независимыми накопителями энергии, имеет вид:

$$a_n \frac{d^n x}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} x}{dt^{n-1}} + \dots + a_k \frac{d^k x}{dt^k} + \dots + a_1 \frac{dx}{dt} + a_0 x = f(t)$$

где x – искомая функция времени (напряжение, ток, потокосцепление и т.п.); $f(t)$ – известное внешнее воздействие (напряжение и (или) ток источника электрической энергии); a_k – k -й постоянный коэффициент, определяемый параметрами цепи.

Решение диф. уравнения

Решение дифференциального уравнения в общем случае имеет вид:

$$x = x_{np} + x_{св}$$

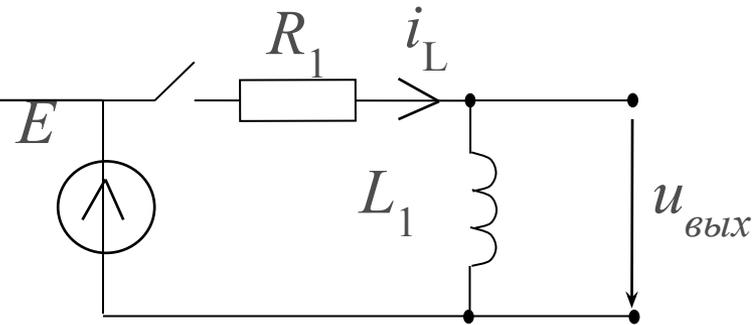
где x_{np} – принужденная составляющая, частное решение диф. уравнения (зависит от внешнего воздействия, определяется путем расчета стационарного режима работы схемы после окончания переходного процесса), $x_{св}$ – свободная составляющая, общее решение диф. уравнения с нулевой правой частью (соответствует режиму, когда внешние (принуждающие) силы (источники энергии) не воздействуют на цепь).

Классический метод расчета

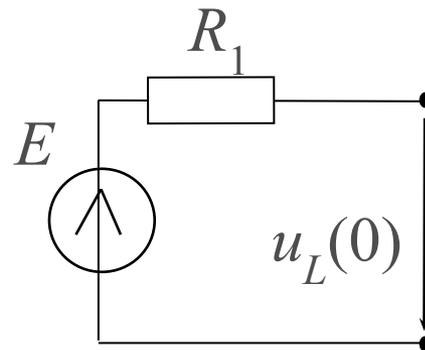
Алгоритм расчета переходных процессов классическим методом:

- 1) определение начальных условий;
- 2) составление системы уравнений в дифференциальной форме после начала переходного процесса;
- 3) составление характеристического уравнения и расчет его корней (метод Эйлера);
- 4) расчет принужденной составляющей;
- 5) запись общего решения как суммы принужденной и свободной составляющих, определение постоянных интегрирования, построение графиков.

Расчет схемы первого порядка



1. Определяем начальные условия:



$$u_L(0) = E,$$
$$i_L(0) = 0.$$

Расчет схемы первого порядка

3. Решение для однородного дифференциального уравнения первого порядка записывается в виде:

$$x_{св} = Ae^{pt}$$

Найдем производную для $x(t)$:

$$\frac{dx(t)}{dt} = \frac{d}{dt} Ae^{pt} = pAe^{pt} = px(t)$$

Дифференциальную формулу напряжения на катушке можно представить в операторной форме:

$$u_L = L \frac{di_L}{dt} = Lpi_L$$

Расчет схемы первого порядка

Для заданной схемы:

$$i_L R_1 + L_1 p i_L = 0$$

Составляем характеристическое уравнение при отсутствии входного воздействия:

$$R_1 + L_1 p = 0$$

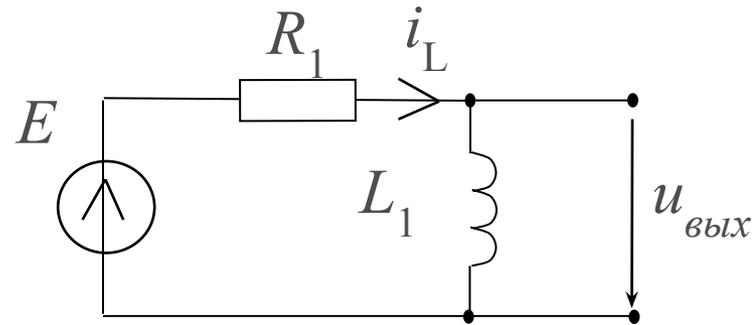
Находим корень: $p = -\frac{R_1}{L_1}$

Корень p определяет длительность переходного процесса через постоянную времени τ :

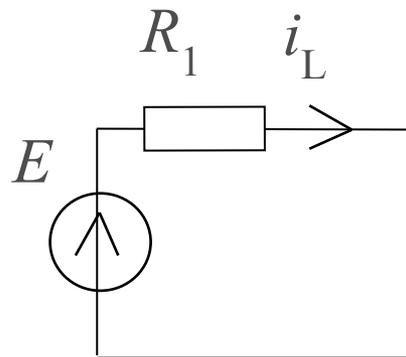
$$\tau = \frac{1}{|p|}$$

Расчет схемы первого порядка

4. Определяем принужденную составляющую:



После окончания переходного процесса, ток становится постоянным:



$$U_L = 0,$$
$$I_L = E/R.$$

Расчет схемы первого порядка

5. Записываем решение в общем виде:

$$i_L(t) = \frac{E}{R_1} + Ae^{pt}$$

Решаем уравнение при $t = 0$ (начальные условия):

$$i_L(0) = \frac{E}{R_1} + A \Rightarrow 0 = \frac{E}{R_1} + A \Rightarrow A = -\frac{E}{R_1}$$

Окончательное решение:

$$i_L(t) = \frac{E}{R_1} - \frac{E}{R_1} e^{-\frac{R_1}{L_1}t}$$

$$u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} = -\frac{EL_1 p e^{pt}}{R_1} = E e^{-\frac{R_1}{L_1}t}$$

Расчет в SmathStudio

$$E := 1$$

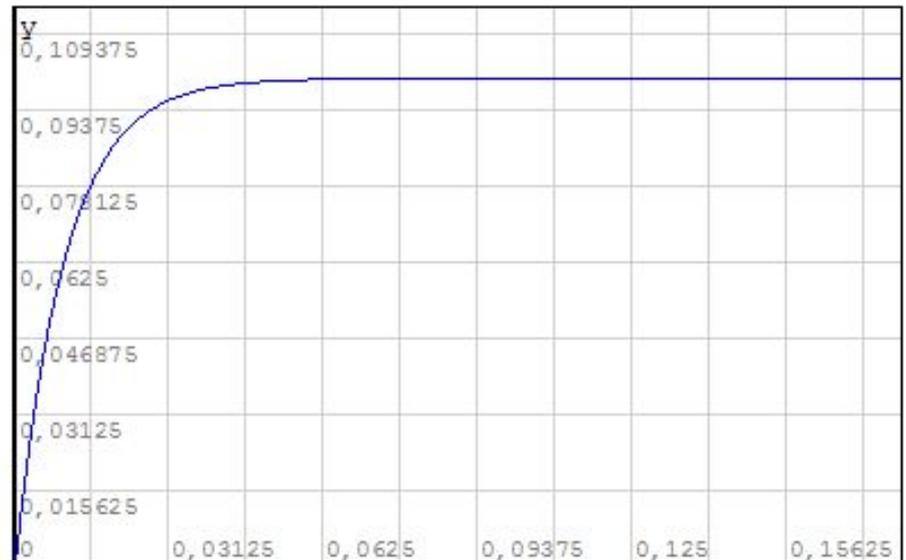
$$R1 := 10$$

$$L1 := 0,1$$

$$p := -\frac{R1}{L1} = -100$$

$$i1 = \frac{E}{R1} - \frac{E}{R1} \cdot \exp(p \cdot t)$$

$$t = x$$

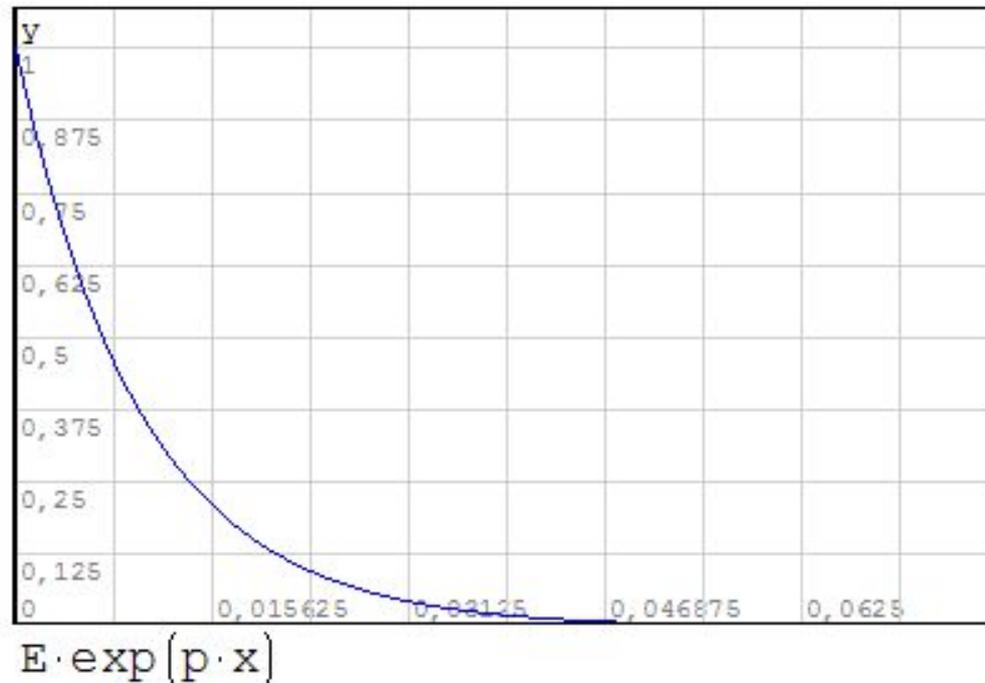


$$\frac{E}{R1} - \frac{E}{R1} \cdot \exp(p \cdot x)$$

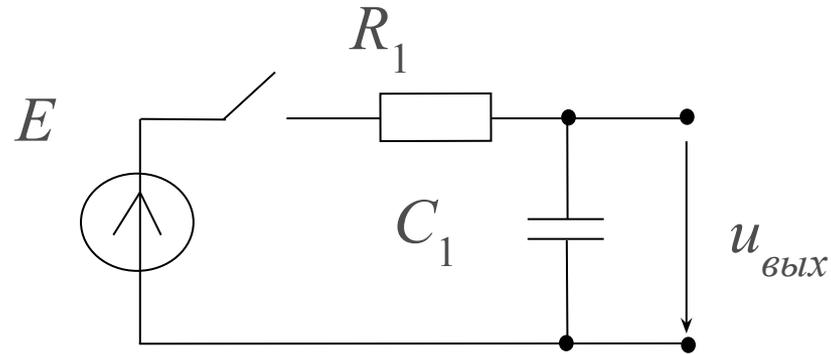
Расчет в SmathStudio

$$u = L1 \cdot \frac{d}{dt} i1 = L1 \cdot \frac{d}{dt} \left(\frac{E}{R1} - \frac{E}{R1} \cdot \exp(p \cdot t) \right)$$

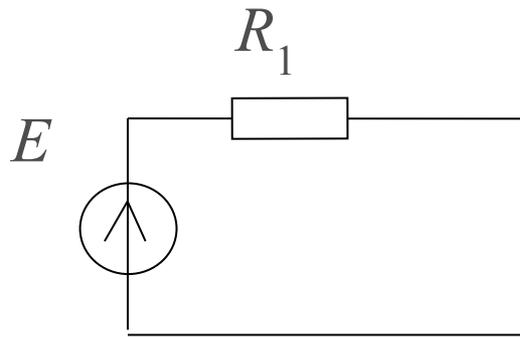
$$u = - \frac{L1 \cdot p \cdot \exp(p \cdot t) \cdot E}{R1} = E \cdot \exp(p \cdot t)$$



Расчет схемы первого порядка



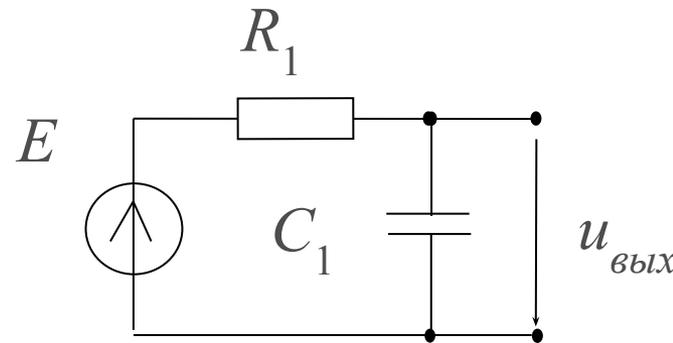
1. Определяем начальные условия:



$$u_C(0) = 0,$$
$$i_C(0) = E/R_1.$$

Расчет схемы первого порядка

2. Составляем уравнение по второму закону Кирхгофа для цепи после коммутации:



$$i_C = C \frac{du_C}{dt}$$

В общем виде:

$$u_{r1} + u_{C1} = E$$

В дифференциальной форме:

$$C \frac{du_C}{dt} R_1 + u_C = E$$

Расчет схемы первого порядка

3. Решение для однородного дифференциального уравнения первого порядка записывается в виде:

$$x_{св} = A^{pt}$$

Найдем интеграл для $x(t)$:

$$\int x dt = \int A^{pt} dt = \frac{Ae^{pt}}{p} = \frac{x(t)}{p}.$$

Дифференциальную формулу тока на емкости можно представить в операторной форме:

$$\frac{1}{C} \int x dt = \frac{1}{C} \int A^{pt} dt = \frac{Ae^{pt}}{pC} = \frac{1}{pC} x(t).$$

Расчет схемы первого порядка

Составляем характеристическое уравнение при отсутствии входного воздействия:

$$R_1 C_1 p + 1 = 0$$

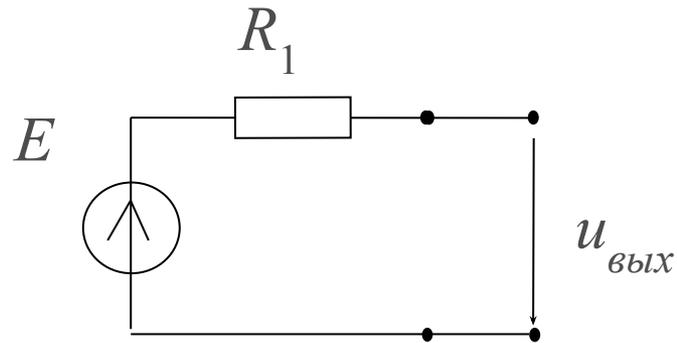
Находим корень:
$$p = -\frac{1}{R_1 C_1}$$

Корень p определяет длительность переходного процесса через постоянную времени τ :

$$\tau = \frac{1}{|p|}$$

Расчет схемы первого порядка

4. Определяем принужденную составляющую:



После окончания переходного процесса, напряжение на емкости становится равным входному воздействию:

$$\begin{aligned}U_C &= E, \\I_C &= 0.\end{aligned}$$

Расчет схемы первого порядка

5. Записываем решение в общем виде:

$$u_C(t) = E + Ae^{pt}$$

Решаем уравнение при $t = 0$ (начальные условия):

$$u_C(0) = E + A \Rightarrow 0 = E + A \Rightarrow A = -E$$

Окончательное решение:

$$u_C(t) = E - Ee^{-\frac{1}{R_1C_1}t}$$

$$i_C(t) = C_1 \frac{du_C(t)}{dt} = -EC_1 p e^{pt} = \frac{E}{R_1} e^{-\frac{1}{R_1C_1}t}$$

Расчет схемы первого порядка

$$E = 1$$

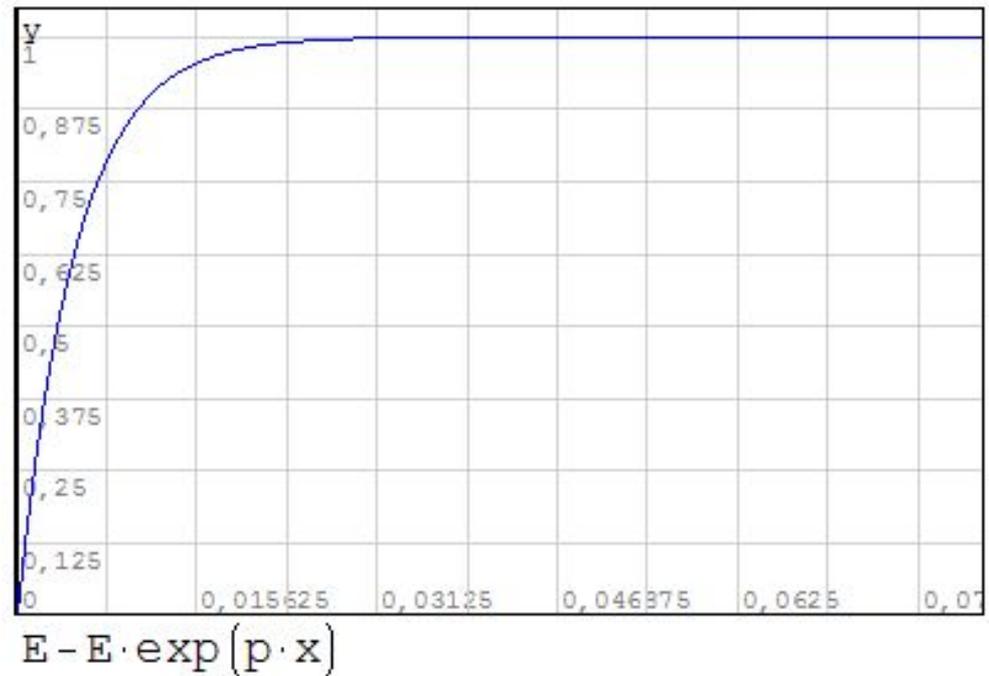
$$R1 = 10$$

$$C1 = 500 \cdot 10^{-6}$$

$$p = -\frac{1}{C1 \cdot R1} = -200$$

$$u_c = E - E \cdot \exp(p \cdot t)$$

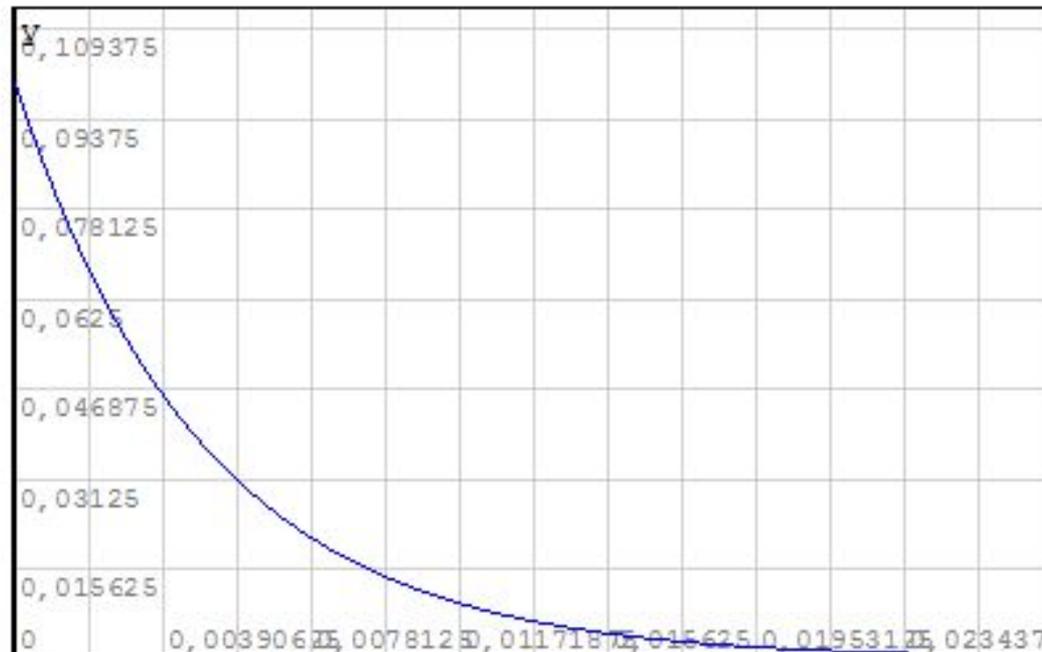
$$t = x$$



Расчет схемы первого порядка

$$i = C1 \cdot \frac{d}{d t} u = C1 \cdot \frac{d}{d t} (E - E \cdot \exp(p \cdot t))$$

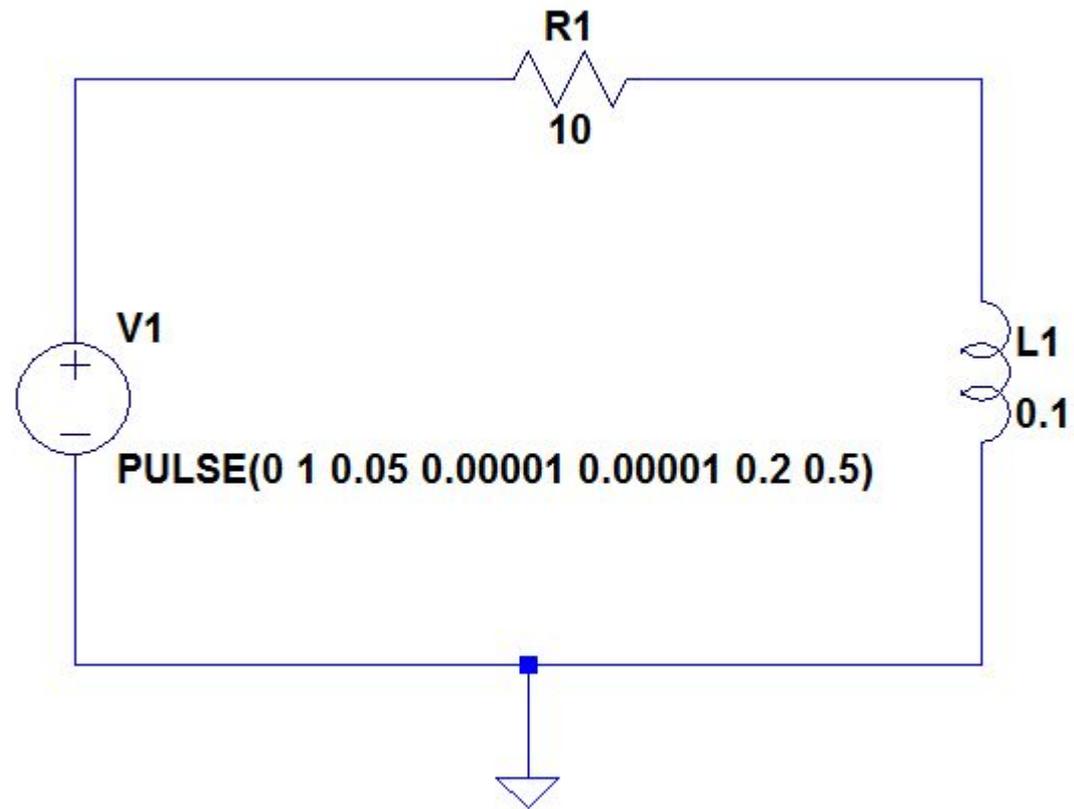
$$i = -C1 \cdot p \cdot \exp(p \cdot t) \cdot E = \frac{E}{R1} \cdot \exp(p \cdot t)$$



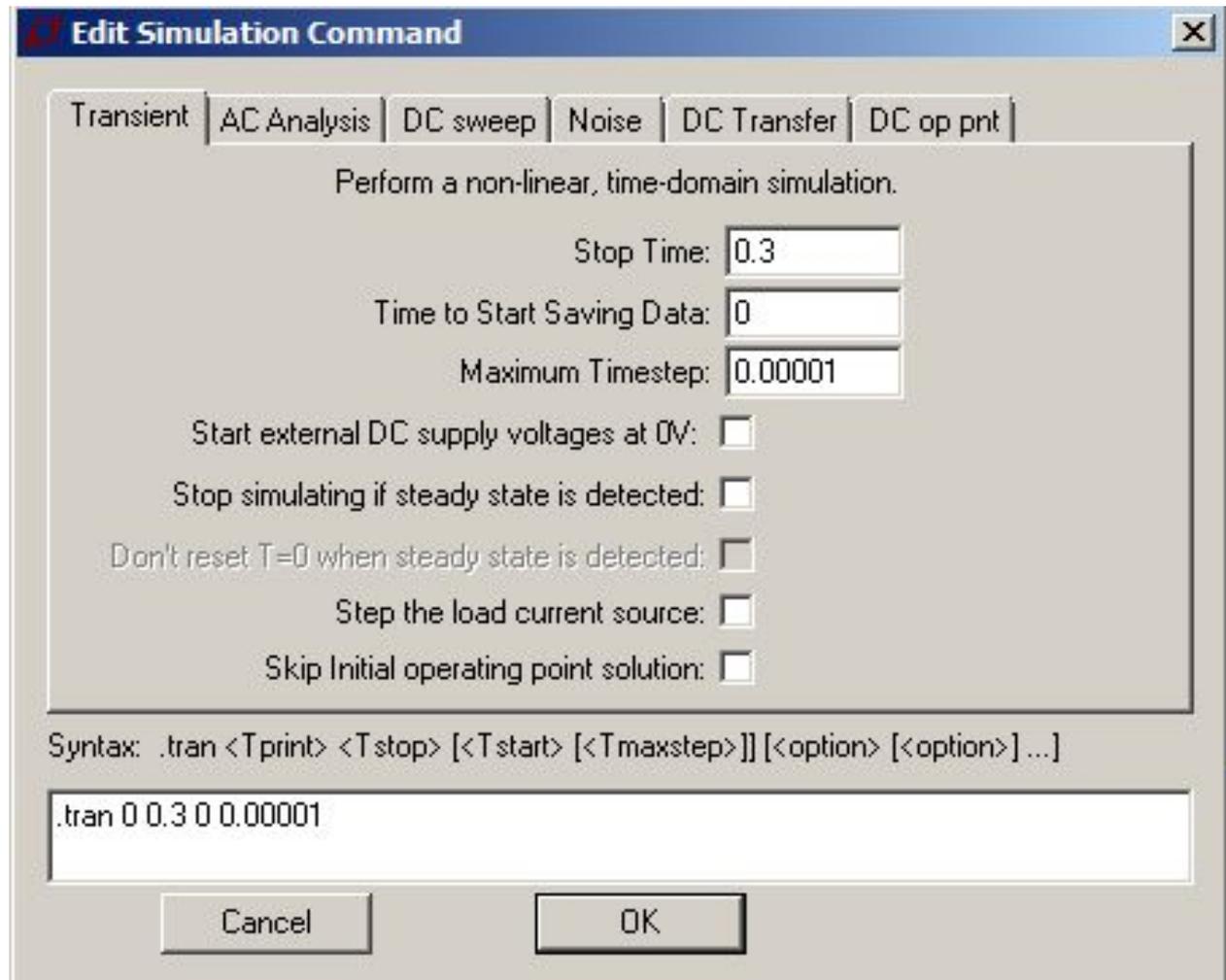
$$\frac{E}{R1} \cdot \exp(p \cdot x)$$

Анализ в LTSpice IV

Цепь первого порядка с катушкой индуктивности:



Настройки симуляции



Edit Simulation Command

Transient | AC Analysis | DC sweep | Noise | DC Transfer | DC op pnt

Perform a non-linear, time-domain simulation.

Stop Time: 0.3

Time to Start Saving Data: 0

Maximum Timestep: 0.00001

Start external DC supply voltages at 0V:

Stop simulating if steady state is detected:

Don't reset T=0 when steady state is detected:

Step the load current source:

Skip Initial operating point solution:

Syntax: .tran <Tprint> <Tstop> [<Tstart> [<Tmaxstep>]] [<option> [<option>] ...]

.tran 0 0.3 0 0.00001

Cancel OK

Настройки источника v_{in}

Independent Voltage Source - V1

Functions

- (none)
- PULSE(V1 V2 Tdelay Trise Tfall Ton Period Ncycles)
- SINE(Voffset Vamp Freq Td Theta Phi Ncycles)
- EXP(V1 V2 Td1 Tau1 Td2 Tau2)
- SFFM(Voff Vamp Fcar MDI Fsig)
- PWL(t1 v1 t2 v2...)
- PWL FILE:

Vinitial[V]:

Von[V]:

Tdelay[s]:

Trise[s]:

Tfall[s]:

Ton[s]:

Tperiod[s]:

Ncycles:

Make this information visible on schematic:

DC Value

DC value:

Make this information visible on schematic:

Small signal AC analysis(AC)

AC Amplitude:

AC Phase:

Make this information visible on schematic:

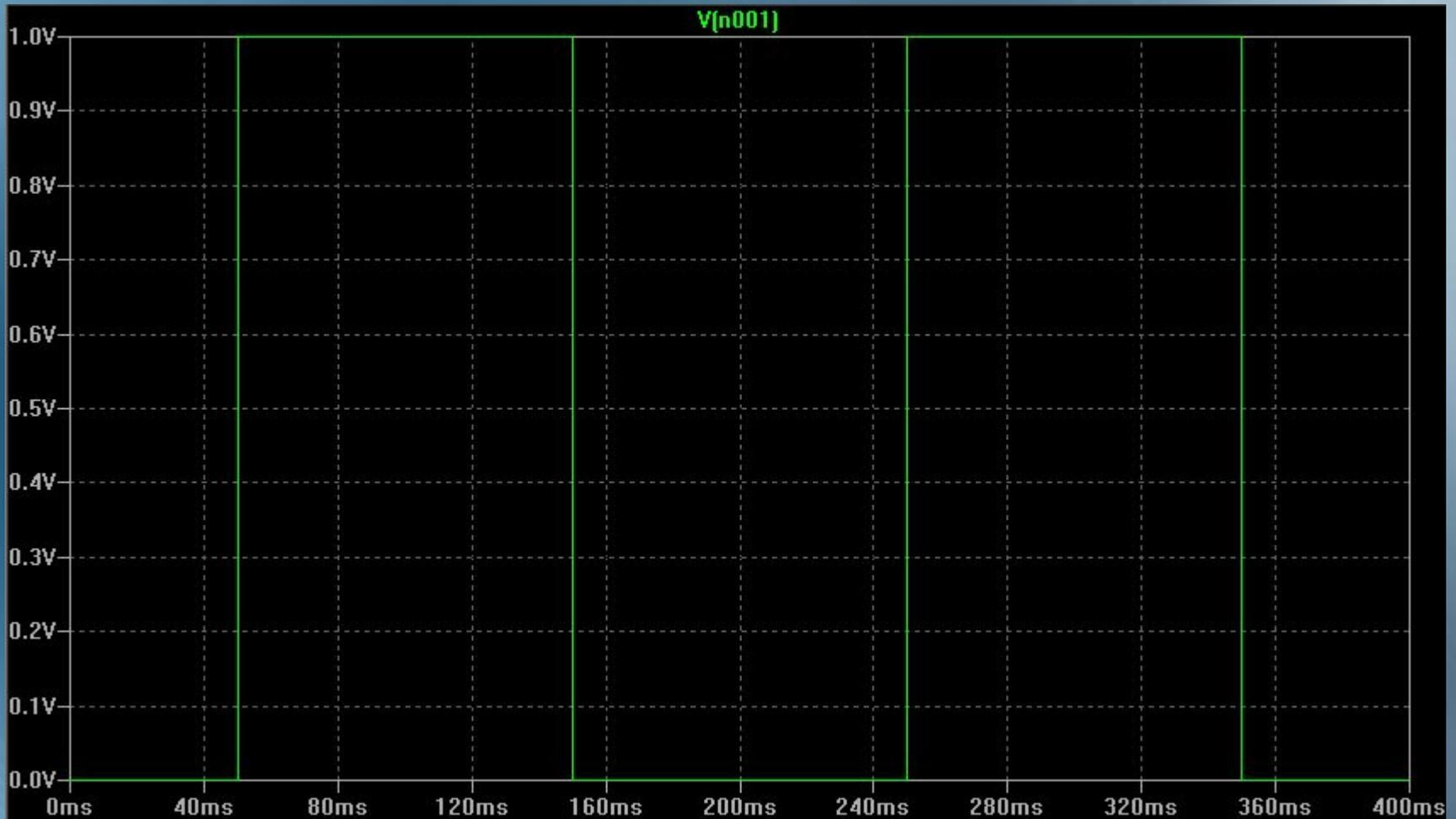
Parasitic Properties

Series Resistance[Ω]:

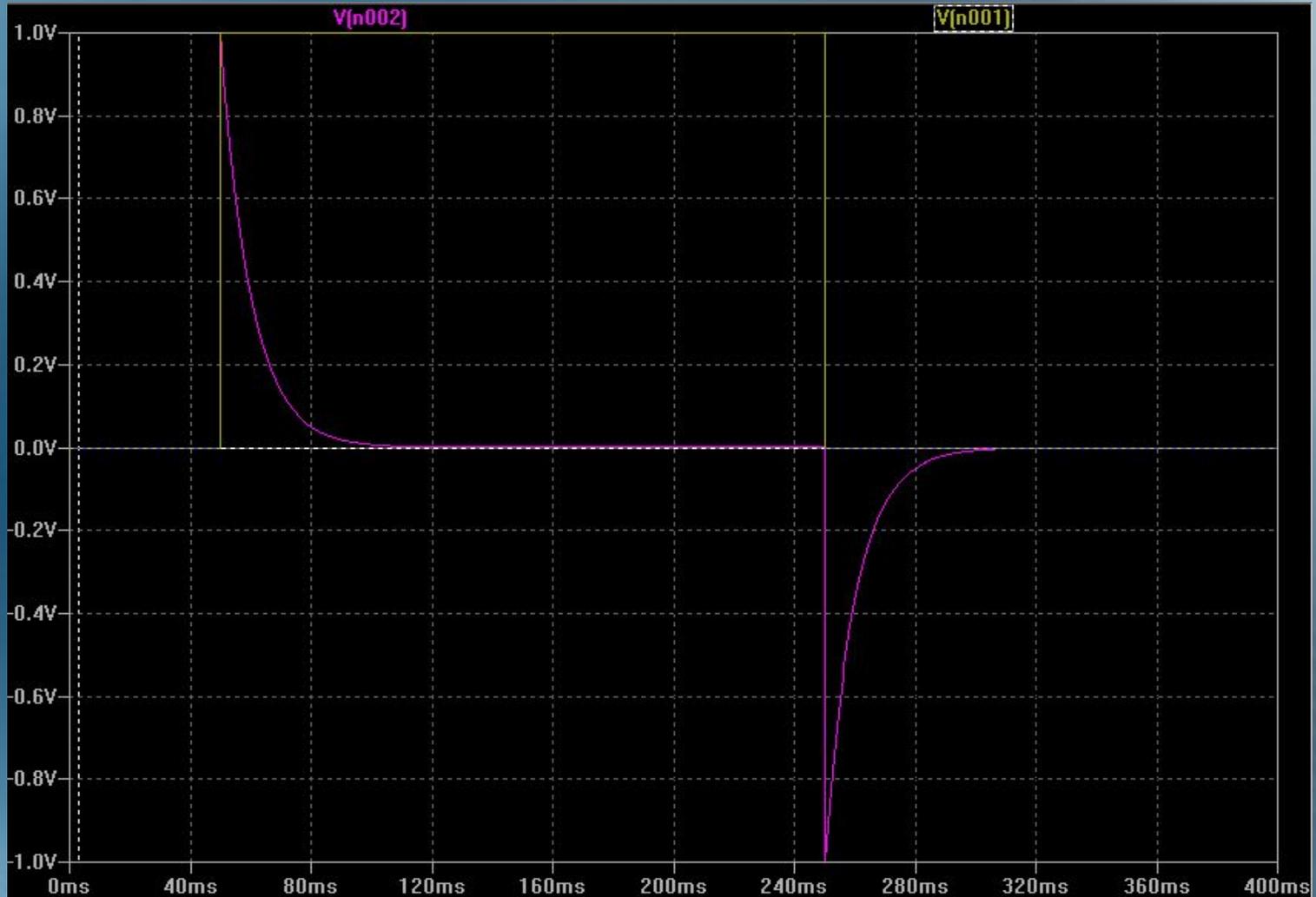
Parallel Capacitance[F]:

Make this information visible on schematic:

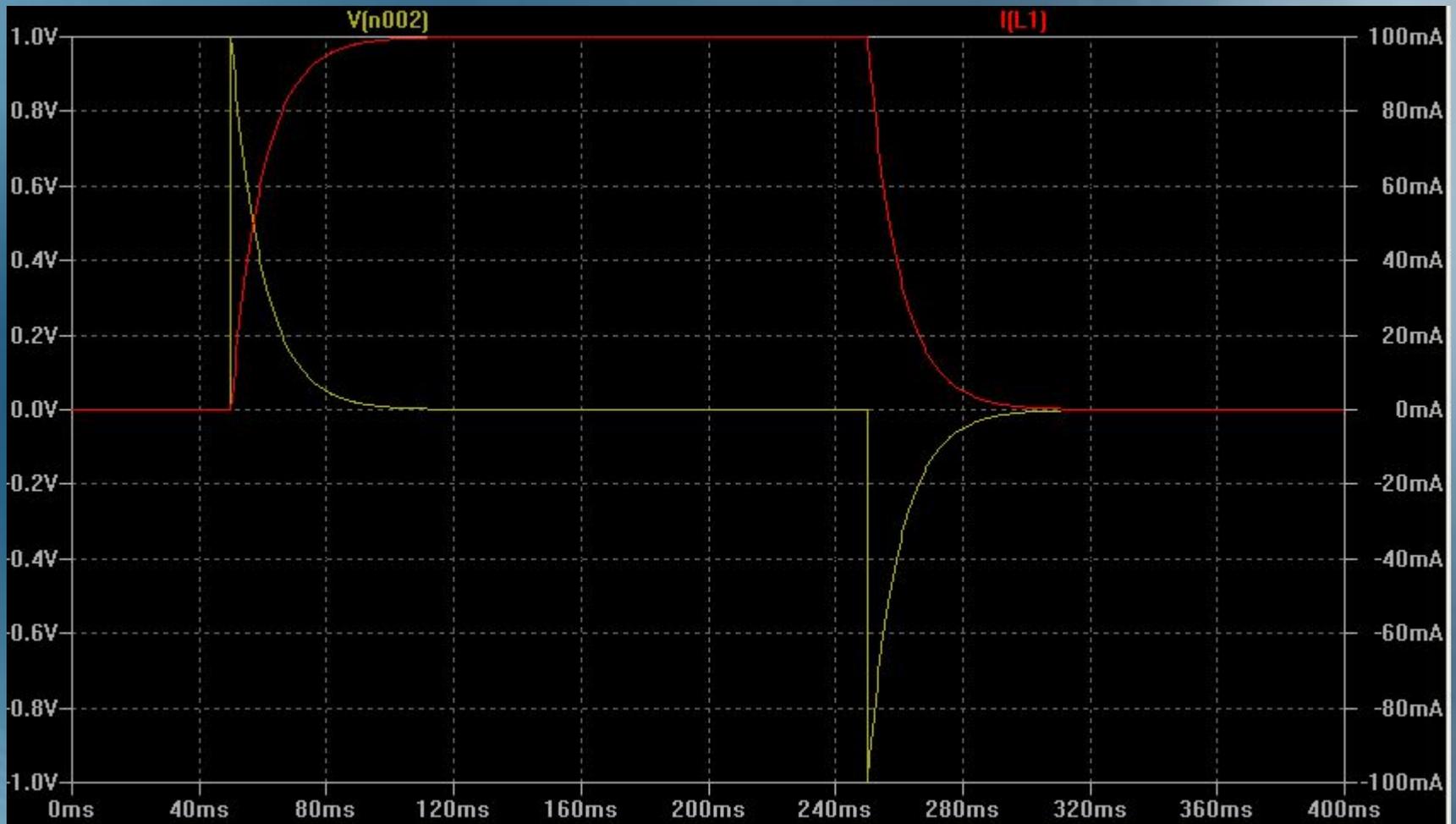
Напряжение источника v_{in}



Напряжения v_{in} и v_L

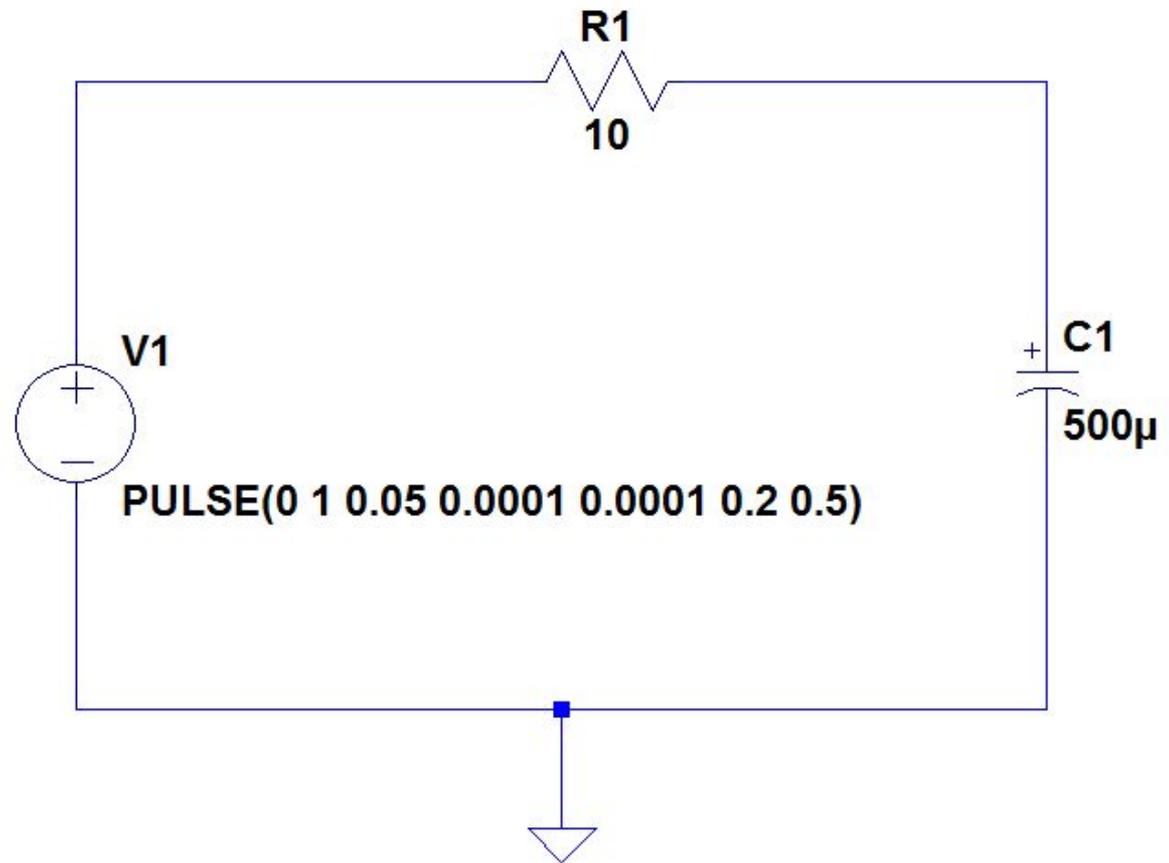


Напряжение и ток на катушке

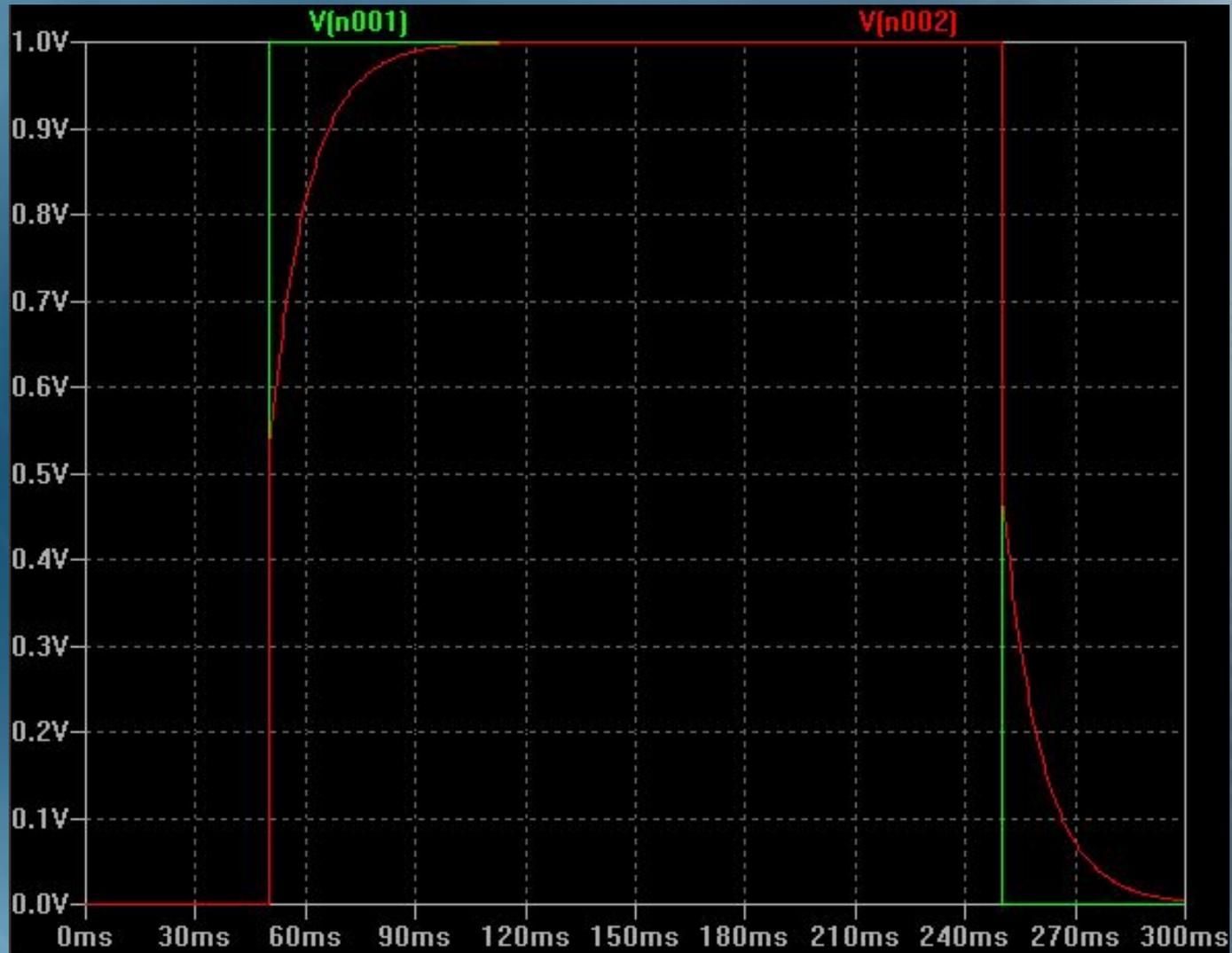


Анализ в LTSpice IV

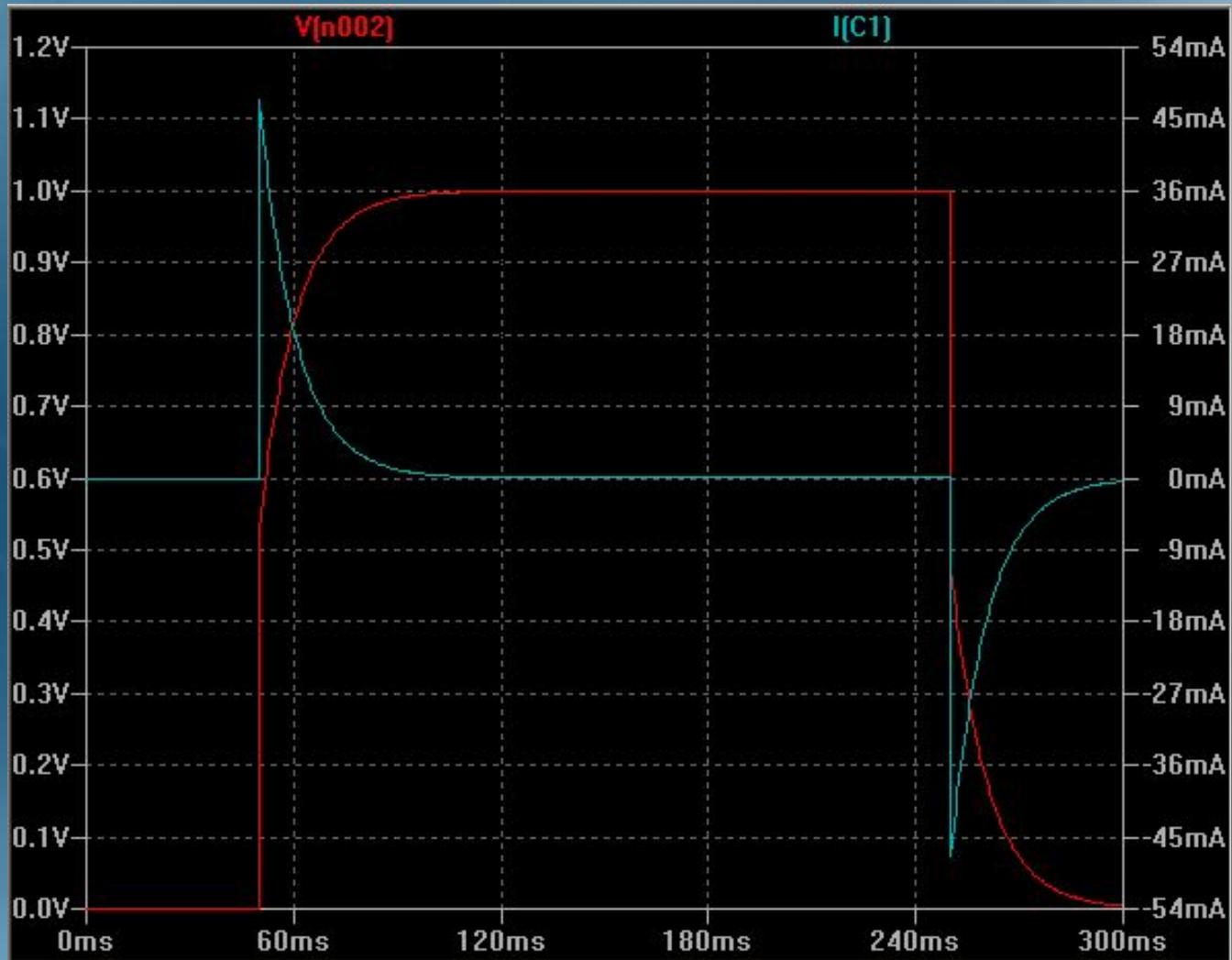
Цепь первого порядка с конденсатором:



Напряжения v_{in} и v_C



Напряжение и ток на емкости



Операторный метод Хевисайда

Дифференциальное уравнение может быть представлено операторным изображением.

Сложные математические операции решения дифференциальных уравнений заменяются решением простых - алгебраических уравнений, записанных в операторной форме. При этом $f(t)$ называют оригиналом, $F(p)$ - изображением.

Полученные операторные уравнения решаются относительно комплексного переменного $F(p)$ для искомой функции.

Заключительным этапом расчета переходных процессов операторным методом является нахождение оригинала функции по известному изображению.

Преобразование Лапласа

Для преобразования функции вещественного переменного $f(t)$ в функцию комплексного переменного $F(p)$ пользуются преобразованием Лапласа:

$$F(p) = \int_0^{\infty} e^{-pt} f(t) dt$$

Между изображением и оригиналом нет равенства, а есть только соответствие:

$$f(t) = F(p) \quad \text{или} \quad F(p) = f(t)$$

Известно более 1500 оригиналов и соответствующих им изображений.

Оригиналы и их изображения

Оригинал

Изображение

$$A$$

$$\frac{A}{p}$$

$$e^{\alpha t}$$

$$\frac{1}{p - \alpha}$$

$$e^{j(\omega t + \psi)}$$

$$\frac{e^{j\psi}}{p - j\omega}$$

$$1 - e^{-\alpha t}$$

$$\frac{\alpha}{p(p - \alpha)}$$

Оригиналы и их изображения

Оригинал

Изображение

$$\sin \omega t$$

$$\frac{\omega}{p^2 + \omega^2}$$

$$\sin(\omega t + \psi)$$

$$\frac{p \sin \psi + \omega \cos \psi}{p^2 + \omega^2}$$

$$\frac{df(t)}{dt}$$

$$pF(p) - f(0)$$

$$\int_0^t f(t) dt$$

$$\frac{F(p)}{p}$$

Формула разложения

Переход от изображения к оригиналу возможен по теореме разложения с помощью формулы:

$$f(t) = \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t}$$

Порядок расчета:

- 1) приравнявая $F_2(p)$ нулю, определяют корни p_1, p_2, p_3 и т. д.;
- 2) вычисляют производную знаменателя дроби $F(p)$ и подставляют в нее поочередно корни;
- 3) вычисляют числитель $F_1(p)$, подставляя в него корни;
- 4) рассчитывают оригинал $f(t)$, производя вычисления отдельных слагаемых и суммируя их.

Формула разложения

$$f(t) = \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t}$$

Пример.

$$F(p) = \frac{120}{p^2 + 160p + 6000}$$

Обозначим $F_1(p)=120$; $F_2(p)=p^2+160p+6000$.

Найдем корни многочлена знаменателя $F_2(p)=0$;

$$p_{1,2} = 80 \pm \sqrt{6400 - 6000};$$

$$p_1 = -60$$

$$p_2 = -100$$

Формула разложения

Применим формулу разложения:

$$F_1(p_1)=F_1(p_2)=F_1(p)=120$$

Производная знаменателя $F_2'(p) = 2p + 160$.

Подставляем в нее поочередно корни:

$$F_2'(p_1)=2(-60)+160=40$$

$$F_2'(p_2)=2(-100)+160=-40$$

По формуле разложения найдем оригинал:

$$\begin{aligned} f(t) &= \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t} = \frac{F_1(p_1)}{F_2'(p_1)} e^{p_1 t} + \frac{F_1(p_2)}{F_2'(p_2)} e^{p_2 t} = \\ &= \frac{120}{40} e^{-60t} + \frac{120}{-40} e^{-100t} = 3e^{-60t} - 3e^{-100t} \end{aligned}$$

Операторный метод расчета

Алгоритм расчета переходных процессов операторным методом:

- 1) определение начальных условий;
- 2) построение операторной схемы замещения и составление системы уравнений в операторной форме после начала переходного процесса;
- 3) получение операторных функций токов и напряжений в дробно-рациональном виде;
- 4) представление знаменателя в виде уравнения в однородной форме, расчет его корней;
- 5) переход от операторного изображения к оригиналу с помощью таблиц или формулы разложения, построение графиков.

Операторные изображения

Операторные изображения для токов и напряжений в электрической цепи:

$$u(t) \stackrel{\bullet}{=} U(p); \quad i(t) \stackrel{\bullet}{=} I(p);$$

$$u_L(t) = L \frac{di}{dt} \stackrel{\bullet}{=} pLI(p) - Li(0) = U_L(p);$$

$$i_C(t) = C \frac{du}{dt} \stackrel{\bullet}{=} pCU(p) - Cu(0) = I_C(p);$$

$$U_C(p) = \frac{I_C(p) + Cu(0)}{pC} = \frac{I_C(p)}{pC} + \frac{u(0)}{p}.$$

Операторные изображения

При нулевых начальных условиях:

$$Li(0) = 0; \quad \frac{u(0)}{p} = 0.$$

Операторные функции для тока на катушке и напряжения на емкости примут вид:

$$I_L(p) = pLU(p) = Z_L(p)U(p);$$

$$U_C(p) = \frac{I_C(p)}{pC} = \frac{I_C(p)}{Z_C(p)}.$$

По аналогии с комплексным сопротивлением вводится понятие операторного сопротивления:

$$Z_L(p) = pL; \quad Z_C(p) = \frac{1}{pC}.$$

Операторные изображения

При ненулевых начальных условиях:

$$Li(0) \neq 0; \quad \frac{u(0)}{p} \neq 0.$$

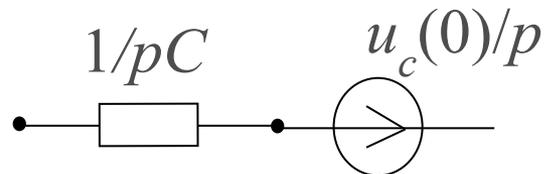
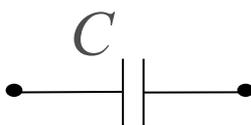
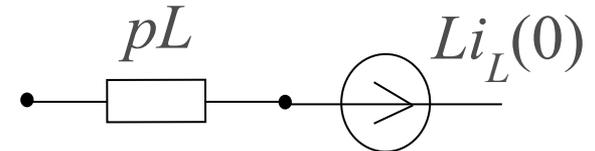
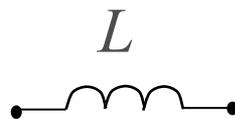
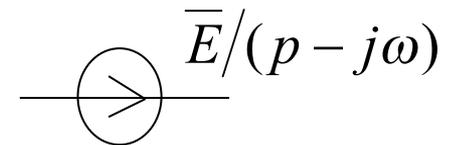
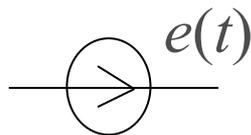
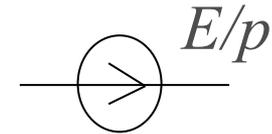
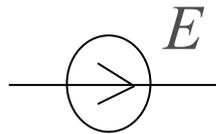
Эти слагаемые называют внутренними эдс. Они учитывают энергию запасенную в магнитном поле катушки и в электрическом поле конденсатора к моменту коммутации (при $t=0$).

На схеме замещения их моделируют введением дополнительных источников эдс. Направление источника совпадает с направлением тока через катушку и противоположно направлению напряжения на конденсаторе.

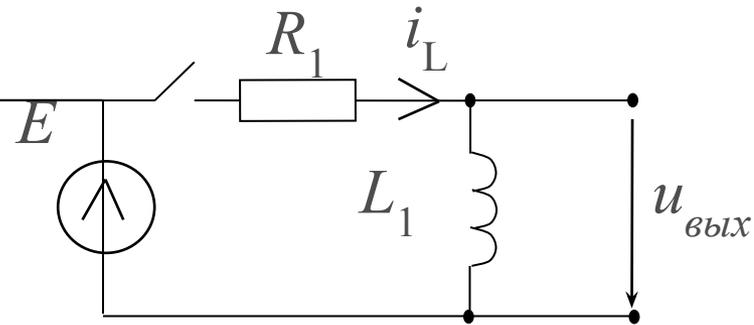
Операторная схема замещения

Элемент электрической
цепи

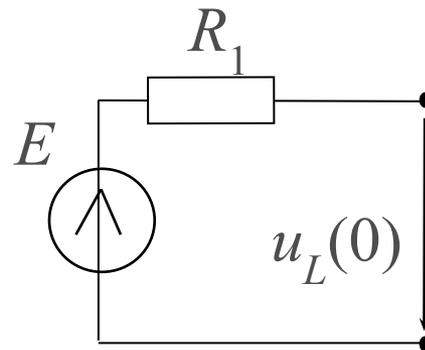
Элемент операторной
схемы замещения



Расчет схемы первого порядка



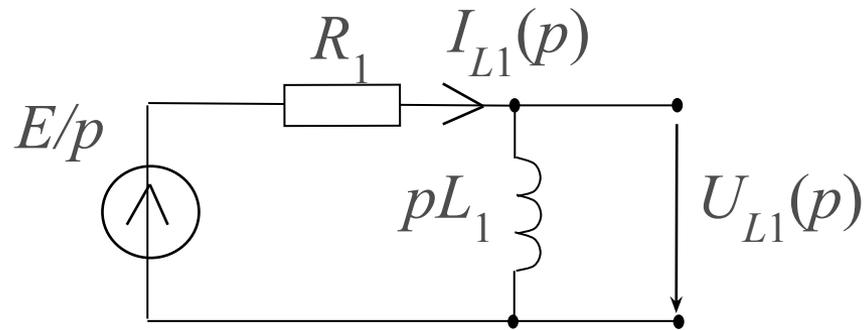
1. Определяем начальные условия:



$$u_L(0) = E,$$
$$i_L(0) = 0.$$

Расчет схемы первого порядка

2. Составляем операторную схему замещения и уравнение по второму закону Кирхгофа:



$$U_{R1}(p) + U_{L1}(p) = \frac{E}{p}$$

$$I_{L1}(p) \cdot (R_1 + pL) = \frac{E}{p}$$

Расчет схемы первого порядка

3. Получение операторных функций тока и напряжений в дробно-рациональной форме:

$$I_{L_1}(p) = \frac{E}{p(R_1 + pL_1)}.$$

$$U_{L_1}(p) = \frac{E}{p(R_1 + pL_1)} \cdot pL_1 = \frac{EL_1}{R_1 + pL_1}.$$

$$U_{R_1}(p) = \frac{E}{p(R_1 + pL_1)} \cdot R_1.$$

Расчет схемы первого порядка

4. Применяем теорему разложения для расчета оригинала тока. Находим корни:

$$p(R_1 + pL_1) = 0. \quad p_1 = 0, \quad p_2 = -\frac{R_1}{L_1}.$$

Вычисляем производную знаменателя:

$$F_2' = R_1 + 2pL_1.$$

5. Находим оригинал тока по формуле разложения:

$$\begin{aligned} i_{L1}(t) &= \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t} = \frac{F_1(p_1)}{F_2'(p_1)} e^{p_1 t} + \frac{F_1(p_2)}{F_2'(p_2)} e^{p_2 t} = \\ &= \frac{E}{R_1} + \frac{E}{R_1 + 2\left(-\frac{R_1}{L_1}\right)L_1} e^{-\frac{R_1}{L_1}t} = \frac{E}{R_1} - \frac{E}{R_1} e^{-\frac{R_1}{L_1}t} \end{aligned}$$

Расчет схемы первого порядка

Применяем теорему разложения для расчета оригинала функции напряжения. Находим корни:

$$R_1 + pL_1 = 0. \quad p_1 = -\frac{R_1}{L_1}.$$

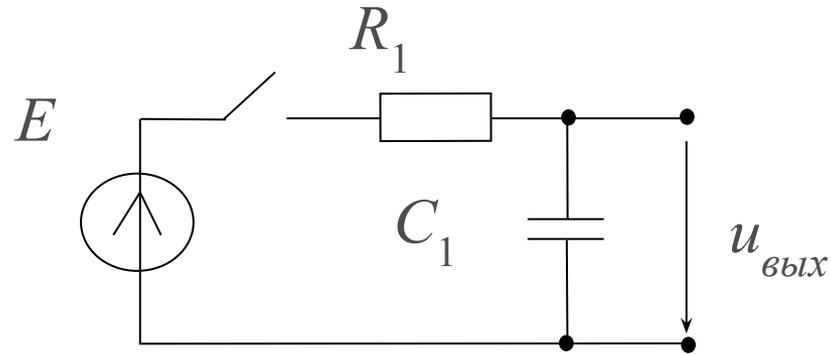
Вычисляем производную знаменателя:

$$F_2' = L_1.$$

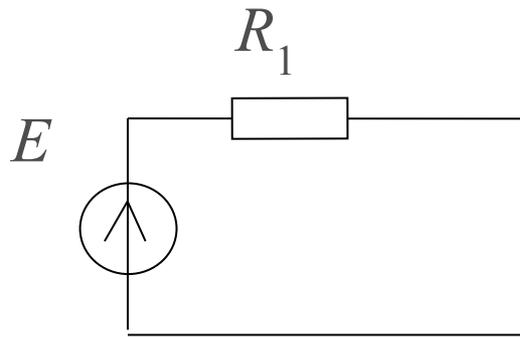
Находим оригинал напряжения по формуле разложения:

$$\begin{aligned} u_{L1}(t) &= \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t} = \frac{F_1(p_1)}{F_2'(p_1)} e^{p_1 t} = \\ &= \frac{EL_1}{L_1} e^{-\frac{R_1}{L_1} t} = Ee^{-\frac{R_1}{L_1} t} \end{aligned}$$

Расчет схемы первого порядка



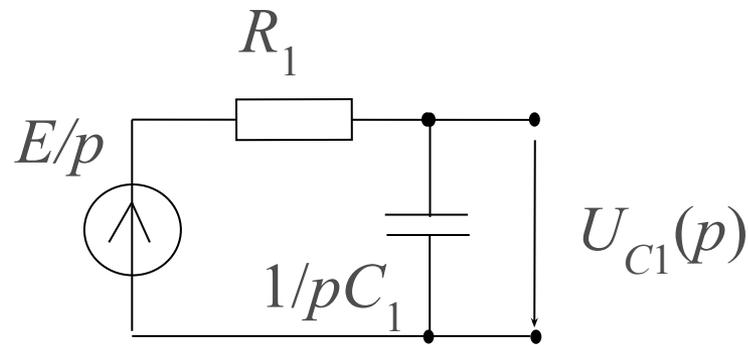
1. Определяем начальные условия:



$$u_C(0) = 0,$$
$$i_C(0) = E/R_1.$$

Расчет схемы первого порядка

2. Составляем операторную схему замещения и уравнение по второму закону Кирхгофа:



$$U_{R_1}(p) + U_{C_1}(p) = \frac{E}{p}$$

$$I_{C_1}(p) \cdot \left(R_1 + \frac{1}{pC_1} \right) = \frac{E}{p}$$

Расчет схемы первого порядка

3. Получение операторных функций тока и напряжений в дробно-рациональной форме:

$$I_{C_1}(p) = \frac{E}{p \left(R_1 + \frac{1}{pC_1} \right)} = \frac{EC_1}{pR_1C_1 + 1}.$$

$$U_{C_1}(p) = \frac{EC_1}{pR_1C_1 + 1} \cdot \frac{1}{pC_1} = \frac{E}{p(pR_1C_1 + 1)}.$$

$$U_{R_1}(p) = \frac{E}{p \left(R_1 + \frac{1}{pC_1} \right)} \cdot R_1 = \frac{EC_1R_1}{pR_1C_1 + 1}.$$

Расчет схемы первого порядка

4. Применяем теорему разложения. Находим корни:

$$p(pR_1C_1 + 1) = 0. \quad p_1 = 0, \quad p_2 = -\frac{1}{R_1C_1}.$$

Вычисляем производную знаменателя:

$$F_2' = 1 + 2pC_1R_1.$$

5. Находим оригинал напряжения:

$$\begin{aligned} u_{C_1}(t) &= \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t} = \frac{F_1(p_1)}{F_2'(p_1)} e^{p_1 t} + \frac{F_1(p_2)}{F_2'(p_2)} e^{p_2 t} = \\ &= E + \frac{E}{1 + 2\left(-\frac{1}{R_1C_1}\right)R_1C_1} e^{-\frac{1}{R_1C_1}t} = E - Ee^{-\frac{1}{R_1C_1}t}. \end{aligned}$$

Расчет схемы первого порядка

Применяем теорему разложения для расчета оригинала функции тока. Находим корни:

$$pR_1C_1 + 1 = 0. \quad p_1 = -\frac{1}{R_1C_1}.$$

Вычисляем производную знаменателя:

$$F_2' = R_1C_1.$$

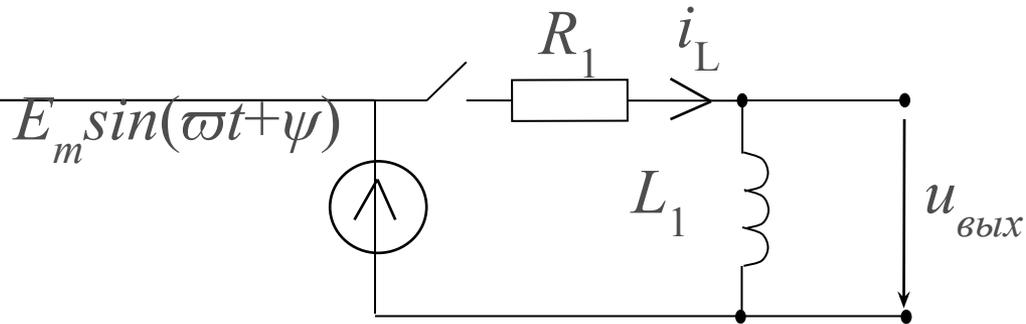
Находим оригинал тока по формуле разложения:

$$\begin{aligned} i_{C_1}(t) &= \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t} = \frac{F_1(p_1)}{F_2'(p_1)} e^{p_1 t} = \\ &= \frac{EC_1}{R_1C_1} e^{-\frac{1}{R_1C_1} t} = \frac{E}{R_1} e^{-\frac{1}{R_1C_1} t}. \end{aligned}$$

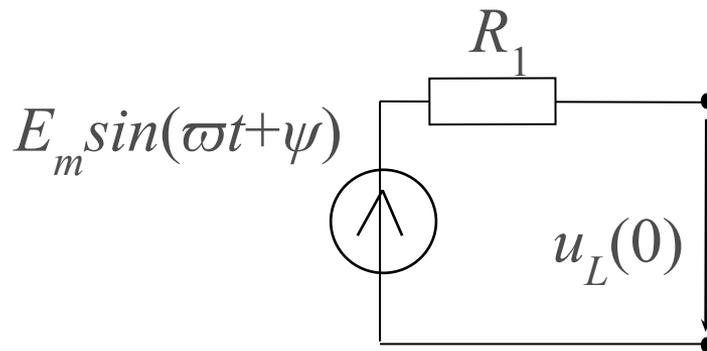
Переходной процесс в цепи переменного тока

Алгоритм расчета переходных процессов в цепях переменного синусоидального тока остается неизменным. Следует учитывать, что начальные условия и вынужденное значение переменной представляются в комплексной форме. При этом, свободная составляющая рассчитывается точно так же, как и в цепи постоянного тока, поскольку общее решение дифференциального уравнения не зависит от внешнего воздействия.

RL-цепь на переменном токе



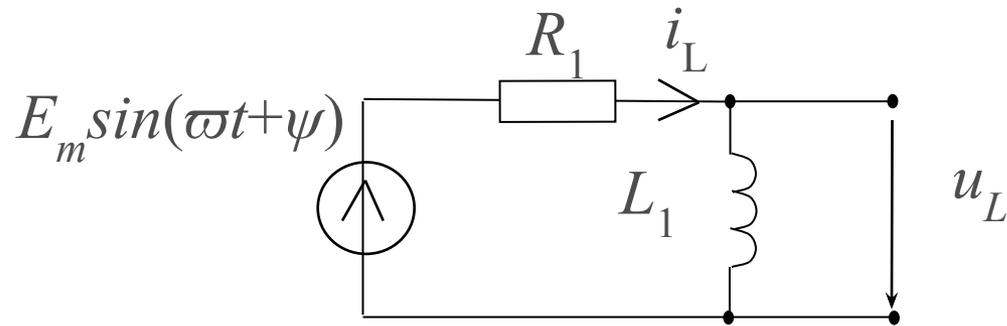
1. Определяем начальные условия:



$$u_L(0) = E_m \sin \psi,$$
$$i_L(0) = 0.$$

RL-цепь на переменном токе

2. Составляем уравнение по второму закону Кирхгофа для цепи после коммутации:



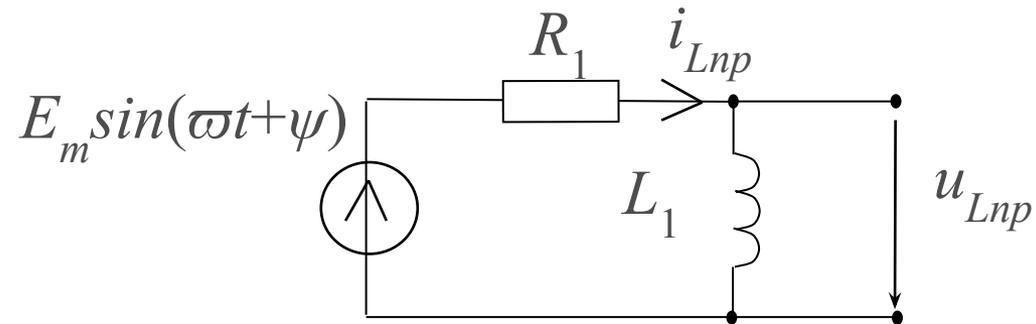
$$Ri + L \frac{di}{dt} = E_m \sin(\omega t + \psi).$$

3. Характеристическое уравнение и корень не зависят от характера внешнего воздействия:

$$p = -\frac{R_1}{L_1}.$$

RL-цепь на переменном токе

4. Определяем принужденную составляющую:



После окончания переходного процесса, ток на катушке рассчитывается по методу КОМПЛЕКСНЫХ АМПЛИТУД:

$$\bar{I}_{\text{пр}} = \frac{E_m e^{j\psi}}{R_1 + j\omega L_1}.$$

RL-цепь на переменном токе

$$Z_m = \sqrt{(R_1)^2 + (\omega L_1)^2}; \quad \psi_Z = \operatorname{arctg} \left(\frac{\omega L_1}{R_1} \right).$$

$$\bar{I}_{\text{пр}} = \frac{E_m e^{j\psi_E}}{Z_m e^{j\psi_Z}} = \frac{E_m}{Z_m} e^{j(\psi_E - \psi_Z)}.$$

$$I_m = \frac{E_m}{Z_m}, \quad \varphi = \psi_E - \psi_Z.$$

$$\bar{I}_{\text{пр}} = I_m e^{j\varphi}, \quad i_{\text{пр}}(t) = I_m \sin(\omega t + \varphi).$$

RL-цепь на переменном токе

5. Записываем решение в общем виде:

$$i_L(t) = I_m \sin(\omega t + \varphi) + Ae^{pt}.$$

Решаем уравнение при $t = 0$ (начальные условия):

$$A = -I_m \sin(\varphi).$$

Окончательное решение:

$$i_L(t) = I_m \sin(\omega t + \varphi) - I_m \sin(\varphi) e^{-\frac{R_1}{L_1} t}.$$

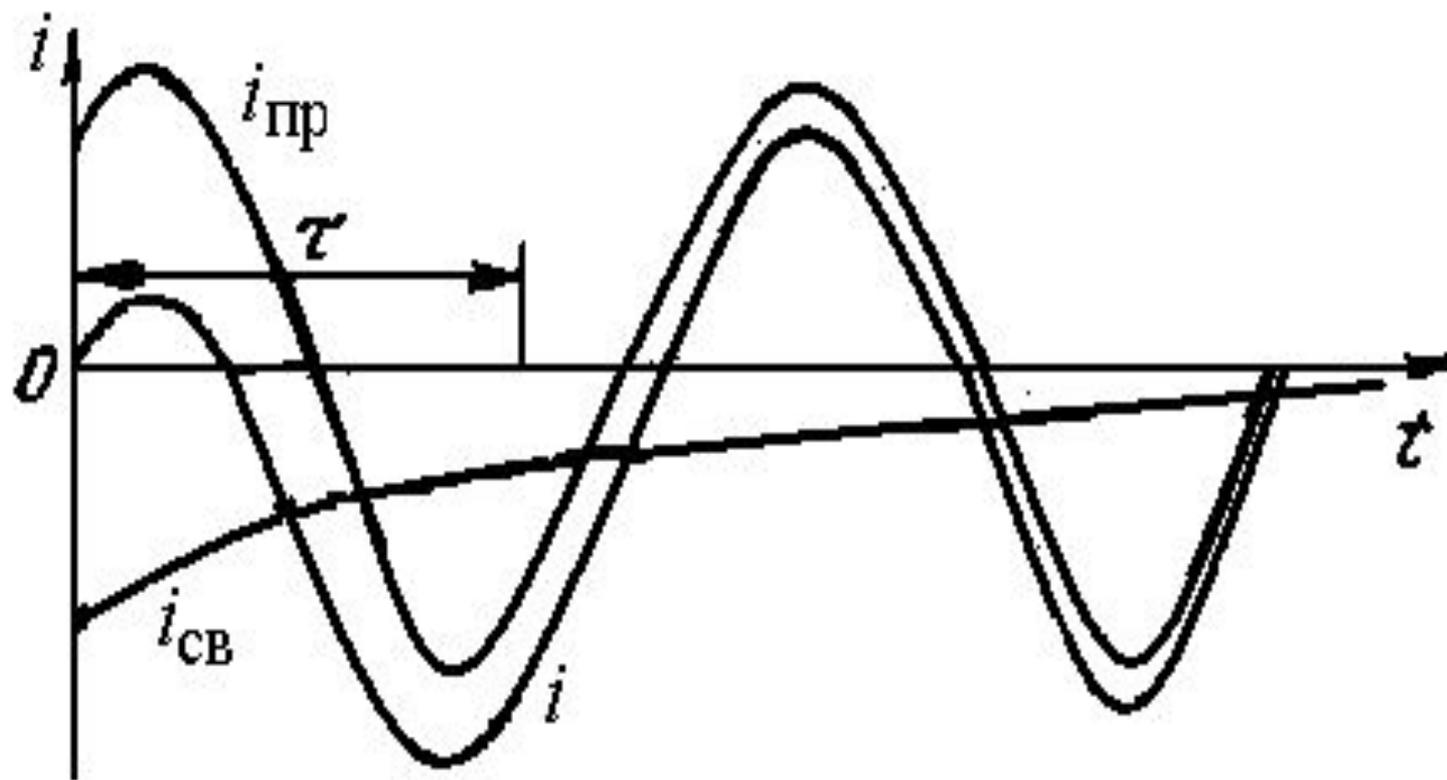
RL-цепь на переменном токе

Дифференцируем формулу для нахождения напряжения на катушке:

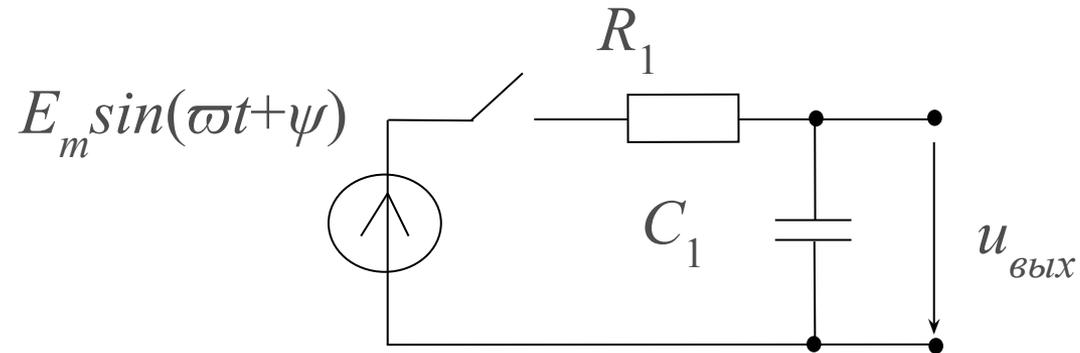
$$\begin{aligned} u_L(t) &= L \frac{di_L}{dt} = \\ &= L \frac{d \left(I_m \sin(\omega t + \varphi) - I_m \sin(\varphi) e^{-\frac{R_1}{L_1} t} \right)}{dt} = \\ &= I_m L_1 \omega \cos(\omega t + \varphi) + I_m R_1 \sin(\varphi) e^{-\frac{R_1}{L_1} t} = \\ &= U_m \sin \left(\omega t + \varphi + \frac{\pi}{2} \right) + I_m R_1 \sin(\varphi) e^{-\frac{R_1}{L_1} t}. \end{aligned}$$

RL-цепь на переменном токе

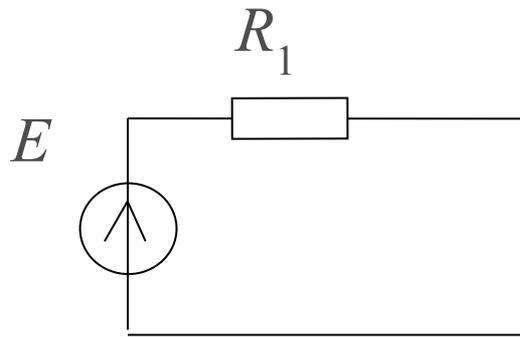
График изменения тока на катушке при включении RL-цепи на синусоидальное напряжение:



RC-цепь на переменном токе



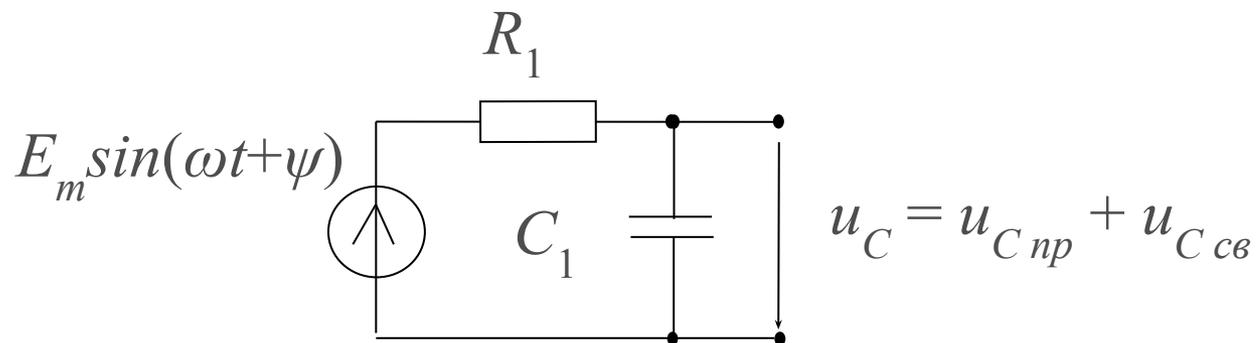
1. Определяем начальные условия:



$$u_C(0) = 0.$$

RC-цепь на переменном токе

2. Составляем уравнение по второму закону Кирхгофа для цепи после коммутации:



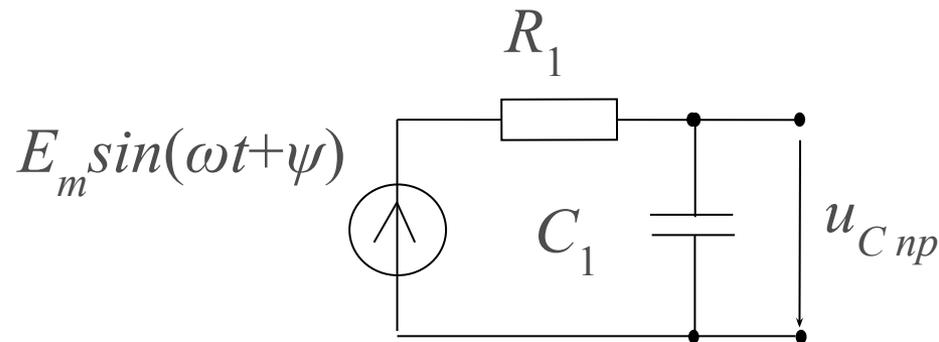
$$R_1 C_1 \frac{du_C}{dt} + u_C = E_m \sin(\omega t + \psi)$$

3. Характеристическое уравнение и корень не зависят от характера внешнего воздействия:

$$p = -\frac{1}{R_1 C_1}$$

RC-цепь на переменном токе

4. Определяем принужденную составляющую:



После окончания переходного процесса, напряжение на емкости рассчитывается по методу комплексных амплитуд:

$$\bar{U}_{пр} = \bar{I} \cdot \frac{j}{\omega C_1} = \frac{E_m e^{j\psi}}{R_1 - \frac{j}{\omega C_1}} \cdot \frac{j}{\omega C_1}$$

RC-цепь на переменном токе

$$Z_m = \sqrt{(R_1)^2 + \left(\frac{1}{\omega C_1}\right)^2}; \quad \psi_Z = \operatorname{arctg} \left(\frac{-\frac{1}{\omega C_1}}{R_1} \right).$$

$$\bar{U}_{\text{пр}} = \frac{E_m e^{j\psi_E}}{Z_m e^{j\psi_Z}} \cdot \left(-\frac{j}{\omega C_1} \right) = \frac{E_m}{Z_m} e^{j(\psi_E - \psi_Z)} \frac{e^{-j\frac{\pi}{2}}}{\omega C_1}.$$

$$I_m = \frac{E_m}{Z_m}, \quad \varphi = \psi_E - \psi_Z.$$

$$\bar{U}_{\text{пр}} = \frac{I_m}{\omega C_1} e^{j\left(\varphi - \frac{\pi}{2}\right)}, \quad u_{\text{пр}}(t) = \frac{I_m}{\omega C_1} \sin\left(\omega t + \varphi - \frac{\pi}{2}\right).$$

RC-цепь на переменном токе

5. Записываем решение в общем виде:

$$u_c(t) = \frac{I_m}{\omega C_1} \sin\left(\omega t + \varphi - \frac{\pi}{2}\right) + Ae^{pt}.$$

Решаем уравнение при $t = 0$ (начальные условия):

$$A = -\frac{I_m}{\omega C_1} \sin\left(\varphi - \frac{\pi}{2}\right).$$

Окончательное решение:

$$u_c(t) = \frac{I_m}{\omega C_1} \sin\left(\omega t + \varphi - \frac{\pi}{2}\right) - \frac{I_m}{\omega C_1} \sin\left(\varphi - \frac{\pi}{2}\right) e^{-\frac{1}{R_1 C_1} t}.$$

RC-цепь на переменном токе

Находим функцию тока на емкости. Вынужденное значение силы тока:

$$\bar{I}_{np} = I_m e^{j\varphi}, \quad i_{np}(t) = I_m \sin(\omega t + \varphi).$$

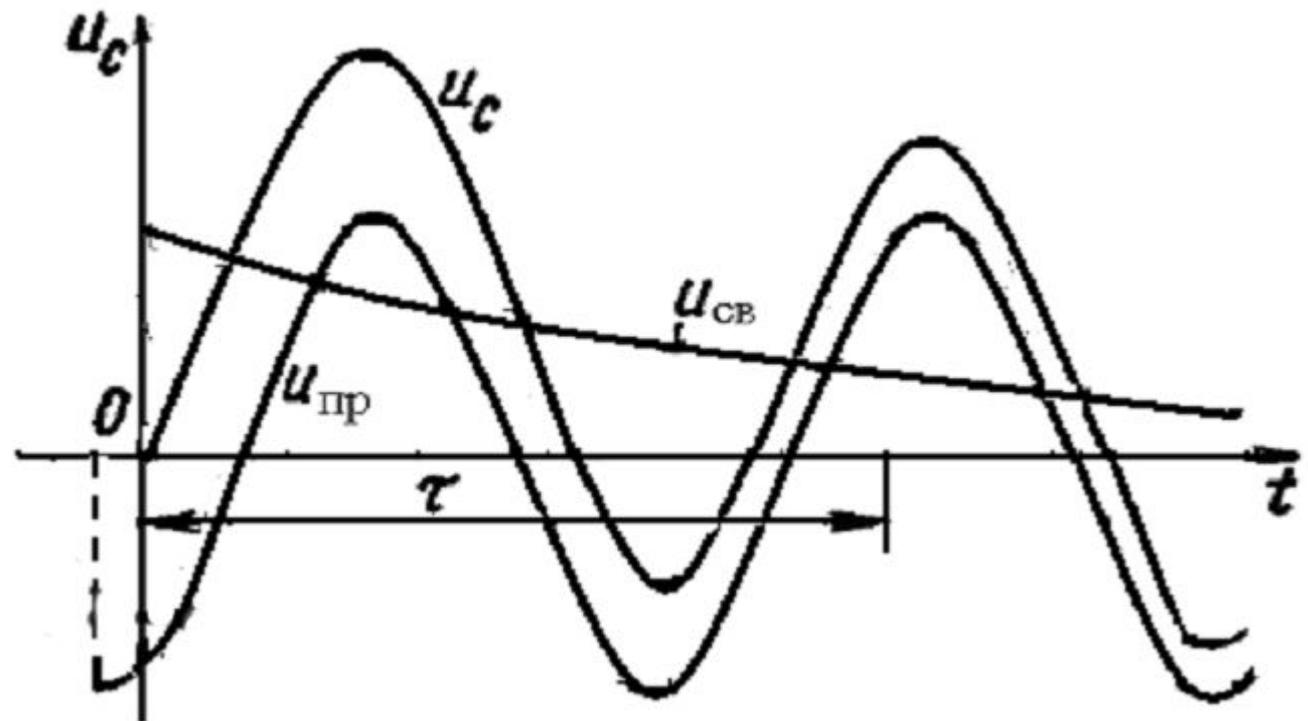
Свободная составляющая:

$$i_c(t) = C \frac{du_c}{dt} = -\frac{I_m}{\omega C_1 R_1} \sin\left(\varphi - \frac{\pi}{2}\right) e^{-\frac{1}{R_1 C_1} t}.$$

$$i_c(t) = I_m \sin(\omega t + \varphi) - \frac{I_m}{\omega C_1} \sin\left(\varphi - \frac{\pi}{2}\right) e^{-\frac{1}{R_1 C_1} t}.$$

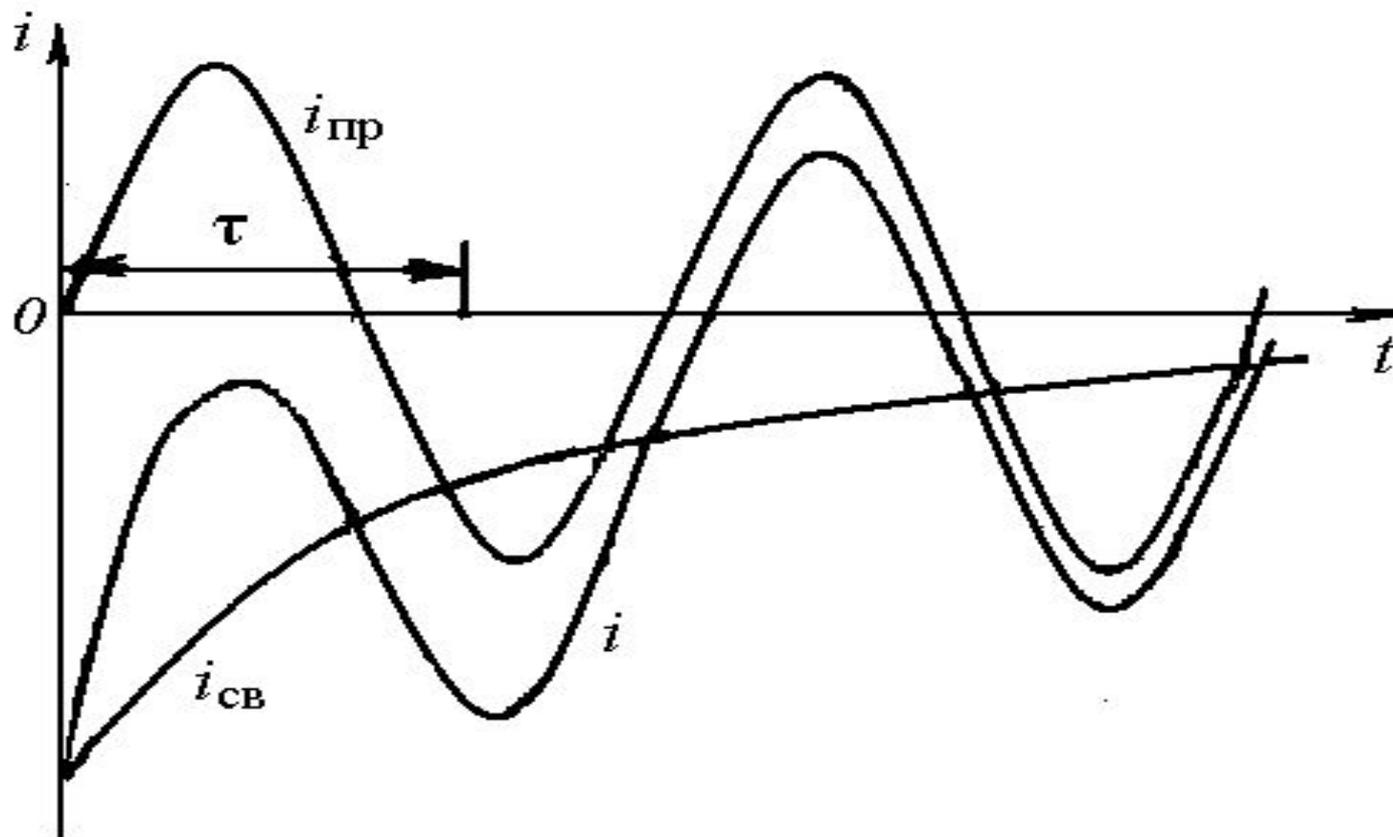
RC-цепь на переменном токе

График изменения напряжения на конденсаторе при включении RC-цепи на синусоидальное напряжение:

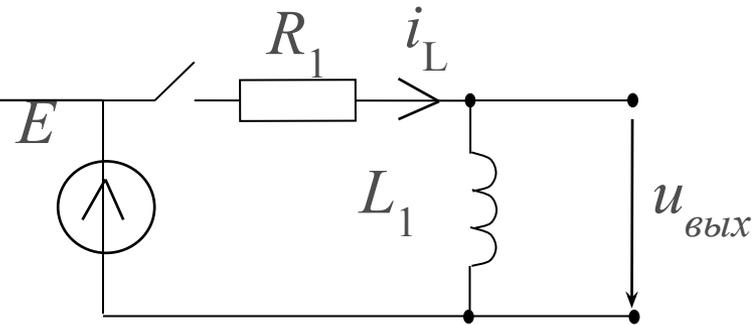


RC-цепь на переменном токе

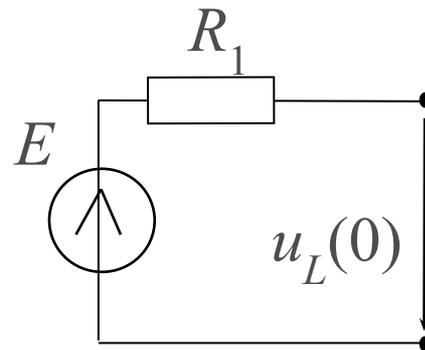
График изменения тока на конденсаторе при включении RC-цепи на синусоидальное напряжение:



Расчет схемы первого порядка



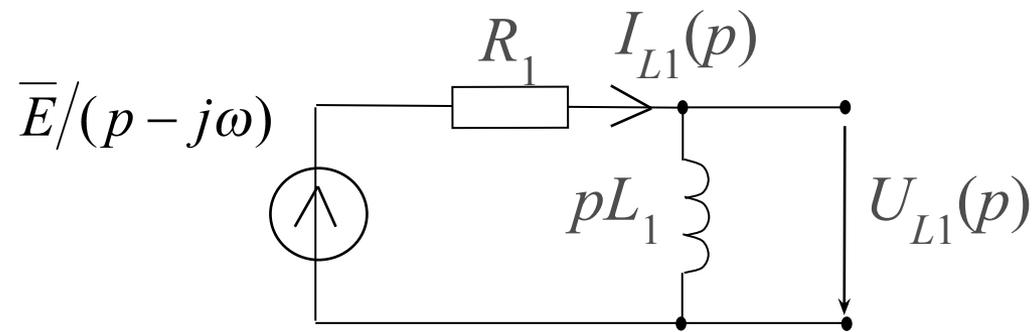
1. Определяем начальные условия:



$$u_L(0) = E,$$
$$i_L(0) = 0.$$

Расчет схемы первого порядка

2. Составляем операторную схему замещения и уравнение по второму закону Кирхгофа:



$$U_{R1}(p) + U_{L1}(p) = \frac{\bar{E}}{p - j\omega}.$$

$$I_{L1}(p) \cdot (R_1 + pL) = \frac{\bar{E}}{p - j\omega}.$$

Расчет схемы первого порядка

3. Получение операторных функций тока и напряжений в дробно-рациональной форме:

$$I_{L_1}(p) = \frac{\bar{E}}{(p - j\omega)(R_1 + pL_1)}.$$

$$\begin{aligned} U_{L_1}(p) &= \frac{E}{(p - j\omega)(R_1 + pL_1)} \cdot pL_1 = \\ &= \frac{EpL_1}{(p - j\omega)(R_1 + pL_1)}. \end{aligned}$$

Расчет схемы первого порядка

4. Применяем теорему разложения для расчета оригинала тока. Находим корни:

$$(p - j\omega)(R_1 + pL_1) = 0. \quad p_1 = j\omega, \quad p_2 = -\frac{R_1}{L_1}.$$

Вычисляем производную знаменателя:

$$F_2' = R_1 + L_1(2p - j\omega).$$

5. Находим оригинал тока по формуле разложения:

$$i_{L1}(t) = \sum_{k=1}^n \frac{F_1(p_k)}{F_2'(p_k)} e^{p_k t} = \frac{Ee^{j\varphi}}{R_1 + j\omega L_1} e^{j\omega t} +$$
$$+ \frac{Ee^{j\varphi}}{-(R_1 + j\omega L_1)} e^{-\frac{R_1}{L_1} t} = I_m \sin(\omega t + \varphi) - I_m \sin(\varphi) e^{-\frac{R_1}{L_1} t}.$$