## Міністерство освіти України Національний технічний університет України "Київський політехнічний інститут"

Кафедра ТОЕ

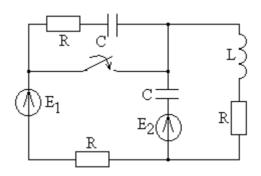
# Розрахунково-графічна робота

"Розрахунок перехідних процесів у лінійних колах" Варіант № 3112

Виконав:		 
Ieneginug:		

## Умова задання

- 1. В колі з джерелом постійної ЕДС необхідно:
- 1) класичним методом розрахзувати напруги на реактивних елементах та струми перехідного процесу;
- 2) розрахувати струм в колі з джерелом ЕДС Е1 та напругу на реактивному елементі операторним методом;
- 3) побудувати в одному часовому масштабі діаграми струму та напруги на реактивних елементах.
- 2. Дослідити, яким повинен бути активний опір у вітці з джерелом Е1, щоб перехідний процес проходив в граничному режимі.
- 3. Визначити струми в вітках та напруги на реактивних елементах в момент комутації (t=0), якщо замість джерел постійних ЕДС Е1і Е2 в колі діють синусоїдні джерела.
- 3. В післякомутаційній схемі закоротити джерело ЕДС Е2.
- а) виключити катушку індуктивності чи ємність, замінивши останню опором R;
- б) вважаючи, що замість ждерела постійної ЕДС Е1 до отриманного кола подається напруга, форма якої показана на малюнку;
- в) розрахувати вхідний струм та напругу на реактивном елементі методом інтеграла Дюамеля при періоді T, заданому в долях від  $\tau$ ;
- г) побудувати в одному часовому масштабі діаграми напруги на вході, вхідного струму і напруги на реактивних елементі.



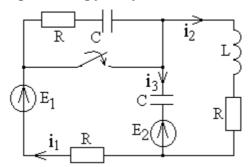
#### Основна схема

#### Вхідні данні:

L := 0.1 
$$\Gamma_{\text{H}}$$
 C :=  $200 \cdot 10^{-6}$   $\Phi$  R := 50  $\Gamma_{\text{OM}}$   $\Gamma_{\text{H}}$  C :=  $200 \cdot 10^{-6}$   $\Gamma_{\text{H}}$   $\Gamma_{\text{H}}$ 

## Класичний метод

Оберемо додатній напрямок струмів у вітках схеми:



Знайдемо значення струмів та напруг безпосередньо до комутації:

Усталений режим до комутації: t < 0

$$i_{1\pi K} := 0$$

$$i_{2\pi K} := i_{1\pi K} \quad i_{2\pi K} = 0$$

$$i_{3 \pi \kappa} := 0$$

$$\mathbf{u}_{\mathbf{C}\pi\mathbf{K}} \coloneqq -\mathbf{E}_2$$

$$u_{CJK} = -60$$

$$u_{L_{JIK}} := 0$$

Усталений режим після комутації:  $t = \infty$ 

$$i'_1 := \frac{E_1}{2 \cdot R}$$

$$i'_2 = 0.9$$

$$i'_3 := 0$$

$$\mathbf{u'_I} \coloneqq \mathbf{0}$$

$$u'_{C} := E_1 - E_2 - i'_{1} \cdot R$$
  $u'_{C} = -15$ 

$$u'_{C} = -15$$

Незалежні початкові умови

$$i_{20} := i_{2\pi K}$$

$$i_{20} = 0$$

$$u_{C0} := u_{C\pi\kappa}$$

$$u_{CO} = -60$$

Залежні початкові умови

Given

$$i_{20} = i_{10} - i_{30}$$

$$E_1 - E_2 = u_{C0} + i_{10} \cdot R$$

$$E_2 = i_{20} \cdot R + u_{L0} - u_{C0}$$

$$\begin{pmatrix} i_{10} \\ i_{30} \\ u_{L0} \end{pmatrix} := \operatorname{Find} \! \left( i_{10}, i_{30}, u_{L0} \right) \operatorname{float}, 7 \ \rightarrow \begin{pmatrix} 1.800000 \\ 1.800000 \\ 0 \end{pmatrix} \qquad \qquad i_{10} = 1.8 \qquad i_{30} = 1.8 \qquad \qquad u_{L0} = 0$$

$$i_{10} = 1.8$$
  $i_{30} = 1.8$ 

$$u_{L0} = 0$$

Незалежні початкові умови

$$\operatorname{di}_{20} := \frac{{}^{u}\!L0}{L}$$

$$di_{20} =$$

$$du_{C0} := \frac{i_{30}}{C}$$

$$du_{C0} = 9 \times 10^3$$

Залежні початкові умови

Given

$$di_{10} = di_{20} + di_{30}$$

$$0 = du_{C0} + di_{10} \cdot R$$

$$0 = di_{20} \cdot R + du_{L0} - du_{C0}$$

$$\begin{pmatrix} \mathrm{di}_{10} \\ \mathrm{di}_{30} \\ \mathrm{du}_{L0} \end{pmatrix} := \mathrm{Find} \left( \mathrm{di}_{10}, \mathrm{di}_{30}, \mathrm{du}_{L0} \right) \\ \mathrm{di}_{10} = -180 \qquad \mathrm{di}_{30} = -180 \qquad \mathrm{du}_{L0} = 9 \times 10^3$$

Вільний режим після комутайії: t = 0

Складемо характерестичне рівняння схеми

$$Z(p) \coloneqq \frac{\frac{1}{p \cdot C} \cdot (R + p \cdot L)}{R + p \cdot L + \frac{1}{p \cdot C}} + R$$

$$Z(p) \coloneqq \frac{\frac{1}{p \cdot C} \cdot (R + p \cdot L) + R \cdot \left(R + p \cdot L + \frac{1}{p \cdot C}\right)}{R + p \cdot L + \frac{1}{p \cdot C}}$$

$$\left(\begin{array}{c} p_1 \\ p_2 \end{array}\right) \coloneqq \frac{1}{p \cdot C} \cdot (R + p \cdot L) + R \cdot \left(R + p \cdot L + \frac{1}{p \cdot C}\right) \begin{vmatrix} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{vmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} -300. - 100.00 \cdot i \\ -300. + 100.00 \cdot i \end{pmatrix}$$

Одже корні характеристичного рівняння мають вигляд:

$$p_1 = -300 - 100i$$
  $p_2 = -300 + 100i$ 

Коефіцієнт затухання та кутова частота вільних коливань:

$$\delta \coloneqq \left| \text{Re} \big( \textbf{p}_1 \big) \right| \hspace{0.5cm} \delta = 300 \hspace{0.5cm} \omega_0 \coloneqq \left| \text{Im} \big( \textbf{p}_2 \big) \right| \hspace{0.5cm} \omega_0 = 100$$

Вільні складові повних струмів та напруг будуть мати вигляд:

$$\begin{split} &i\text{"}_{1}(t) = A \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_{0} \cdot t + v_{1}\right) \\ &i\text{"}_{2}(t) = B \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_{0} \cdot t + v_{2}\right) \\ &i\text{"}_{3}(t) = C \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_{0} \cdot t + v_{3}\right) \\ &u\text{"}_{C}(t) = D \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_{0} \cdot t + v_{C}\right) \\ &u\text{"}_{L}(t) = F \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_{0} \cdot t + v_{L}\right) \end{split}$$

Визначення сталих інтегрування:

Для струму i1(t):

Given

$$\begin{split} &\mathbf{i}_{10} - \mathbf{i'}_1 = \mathbf{A} \cdot \sin(\mathbf{v}_1) \\ &\mathbf{di}_{10} = -\mathbf{A} \cdot \delta \cdot \sin(\mathbf{v}_1) + \mathbf{A} \cdot \omega_0 \cdot \cos(\mathbf{v}_1) \\ &\binom{\mathbf{A}}{\mathbf{v}_1} \coloneqq \mathrm{Find}\big(\mathbf{A}, \mathbf{v}_1\big) \; \mathrm{float}, \mathbf{5} \;\; \rightarrow \begin{pmatrix} -1.2728 & 1.2728 \\ -2.3562 & .78540 \end{pmatrix} \end{split}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$A = -1.273$$
  $v_1 = -2.356$ 

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} i\text{"}_1(t) &:= A \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \! \left( \omega_0 \cdot t + v_1 \right) \, \text{float}, 5 \ \rightarrow -1.2728 \cdot \exp (-300.00 \cdot t) \cdot \sin (100.00 \cdot t - 2.3562) \\ i_1(t) &:= i\text{"}_1 + i\text{"}_1(t) \, \, \text{float}, 4 \ \rightarrow .9000 - 1.273 \cdot \exp (-300.0 \cdot t) \cdot \sin (100.0 \cdot t - 2.356) \end{split}$$

Для струму i2(t):

$$i_{20} - i'_2 = B \cdot \sin(v_2)$$

$$di_{20} = -B \cdot \delta \cdot \sin(v_2) + B \cdot \omega_0 \cdot \cos(v_2)$$

$$\begin{pmatrix} B \\ v_2 \end{pmatrix} := Find(B, v_2) \text{ float, 5} \rightarrow \begin{pmatrix} 2.8460 & -2.8460 \\ -2.8198 & .32175 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$B = 2.846$$

$$v_2 = -2.82$$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} &i\text{"}_2(t) \coloneqq B \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_0 \cdot t + v_2\right) \text{ float, 5} & \to 2.8460 \cdot \exp(-300.00 \cdot t) \cdot \sin(100.00 \cdot t - 2.8198) \\ &i_2(t) \coloneqq i'_2 + i\text{"}_2(t) \text{ float, 4} & \to .9000 + 2.846 \cdot \exp(-300.0 \cdot t) \cdot \sin(100.0 \cdot t - 2.820) \end{split}$$

Для струму i3(t):

$$i_{30} - i_3' = C \cdot \sin(v_3)$$

$$di_{30} = -C \cdot \delta \cdot \sin(v_3) + C \cdot \omega_0 \cdot \cos(v_3)$$

$$\begin{pmatrix} C \\ v_3 \end{pmatrix} := Find(C, v_3) \text{ float, 5} \rightarrow \begin{pmatrix} -4.0249 & 4.0249 \\ -2.6779 & .46365 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$C = -4.025$$

$$v_3 = -2.678$$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$i"_3(t) := C \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \! \left( \omega_0 \cdot t + v_3 \right) \, \text{float}, \\ 5 \ \rightarrow -4.0249 \cdot \exp (-300.00 \cdot t) \cdot \sin (100.00 \cdot t - 2.6779) \\ + 2.6779 \cdot \sin \left( \omega_0 \cdot t + v_3 \right) \, \text{float}, \\ 5 \ \rightarrow -4.0249 \cdot \exp (-300.00 \cdot t) \cdot \sin (100.00 \cdot t - 2.6779) \\ + 2.6779 \cdot \sin \left( \omega_0 \cdot t + v_3 \right) \, \text{float}, \\ 5 \ \rightarrow -4.0249 \cdot \exp (-300.00 \cdot t) \cdot \sin (100.00 \cdot t - 2.6779) \\ + 2.6779 \cdot \sin (100.00 \cdot t - 2.6779) \\ +$$

$$i_3(t) := i'_3 + i''_3(t) \text{ float}, 4 \rightarrow -4.025 \cdot \exp(-300.0 \cdot t) \cdot \sin(100.0 \cdot t - 2.678)$$

Для напруги Uc(t):

$$u_{C0} - u'_{C} = D \cdot \sin(v_{C})$$

$$du_{C0} = -D \cdot \delta \cdot \sin(v_C) + D \cdot \omega_0 \cdot \cos(v_C)$$

$$\begin{pmatrix} D \\ v_C \end{pmatrix} := Find(D, v_C) \quad \begin{vmatrix} float, 5 \\ complex \end{vmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} -63.640 & 63.640 \\ .78540 & -2.3562 \end{vmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$D = -63.64$$

$$v_C = 0.785$$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} u"_C(t) &:= D \cdot e^{-\frac{\delta \cdot t}{3}} \cdot \sin \left( \omega_0 \cdot t + v_C \right) \, \text{float}, \\ 5 &\to -63.640 \cdot \exp(-300.00 \cdot t) \cdot \sin(100.00 \cdot t + .78540) \\ u_C(t) &:= u'_C + u"_C(t) \, \, \text{float}, \\ 4 &\to -15. - 63.64 \cdot \exp(-300.0 \cdot t) \cdot \sin(100.0 \cdot t + .7854) \end{split}$$

Для напруги Ul(t):

$$u_{L0} - u'_{L} = F \cdot \sin(v_{L})$$

$$du_{L0} = -F \cdot \delta \cdot \sin(v_L) + F \cdot \omega_0 \cdot \cos(v_L)$$

$$\begin{pmatrix} F \\ v_L \end{pmatrix} := Find(F, v_L) \mid \begin{array}{c} float, 5 \\ complex \end{array} \rightarrow \begin{pmatrix} 90. & -90. \\ 0 & 3.1416 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

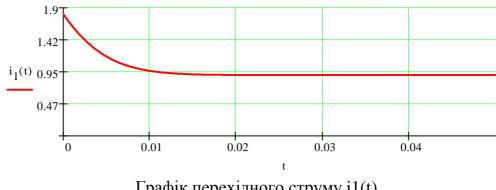
$$F = 90$$

$$v_{\tau} = 0$$

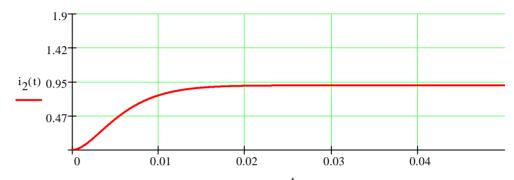
Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\mathbf{u''_L}(t) := \mathbf{F} \cdot \mathbf{e}^{-\delta \cdot t} \cdot \sin(\omega_0 \cdot t + \mathbf{v_L}) \text{ float, } 5 \rightarrow 90 \cdot \exp(-300.00 \cdot t) \cdot \sin(100.00 \cdot t)$$

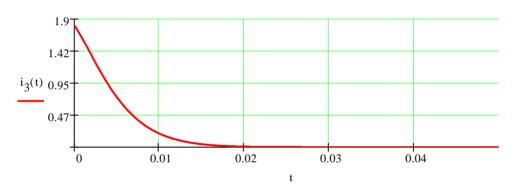
$$u_{I}(t) := u'_{I} + u''_{I}(t) \text{ float}, 4 \rightarrow 90. \cdot \exp(-300.0 \cdot t) \cdot \sin(100.0 \cdot t)$$



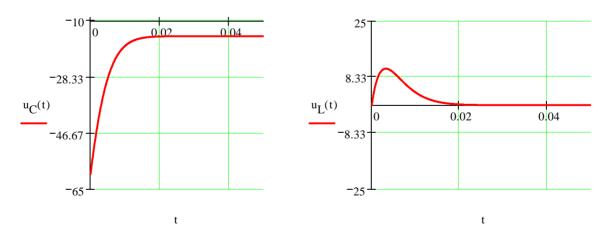
Графік перехідного струму i1(t).



Графік перехідного струму i2(t).

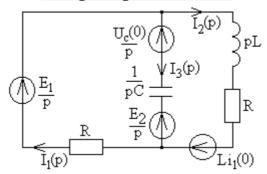


Графік перехідного струму i3(t).



Графік перехідних напруг на ємності та індуктивності.

## Операторний метод



#### Операторна схема

Усталений режим до комутації:

$$i_{3 \text{дK}} := 0$$

 $\mathbf{u}_{\mathbf{C}\mathbf{\Pi}\mathbf{K}}\coloneqq -\mathbf{E}_2$ 

 $i_{1 \pi \kappa} := 0$ 

 $i_{2 \pi} := i_{1 \pi}$   $i_{2 \pi} = 0$ 

$$\mathbf{u}_{\mathbf{C}\mathbf{J}\mathbf{K}} = -60$$
  $\mathbf{u}_{\mathbf{L}\mathbf{J}\mathbf{K}} \coloneqq -\mathbf{u}_{\mathbf{C}\mathbf{J}\mathbf{K}} + \mathbf{E}_2$   $\mathbf{u}_{\mathbf{L}\mathbf{J}\mathbf{K}} = 120$ 

$$a_{I \pi \kappa} = 120$$

Початкові умови:

$$i_{L,0} := i_{2\pi\kappa}$$

$$i_{I,0} = 0$$

$$u_{CO} = -60$$

$$I_{k1}(p) \cdot \left(R + \frac{1}{p \cdot C}\right) - I_{k2}(p) \cdot \left(\frac{1}{p \cdot C}\right) = \frac{E_1}{p} - \frac{E_2}{p} - \frac{u_{C0}}{p}$$

$$-\mathrm{I}_{k1}(\mathsf{p})\cdot\left(\frac{1}{\mathsf{p}\cdot\mathsf{C}}\right)+\mathrm{I}_{k2}(\mathsf{p})\cdot\left(\mathsf{p}\cdot\mathsf{L}+\mathsf{R}+\frac{1}{\mathsf{p}\cdot\mathsf{C}}\right)=\frac{\mathsf{E}_2}{\mathsf{p}}+\frac{\mathsf{u}_{\mathrm{C}0}}{\mathsf{p}}+\mathrm{Li}_{20}$$

$$\Delta(p) := \begin{bmatrix} R + \frac{1}{p \cdot C} & -\left(\frac{1}{p \cdot C}\right) \\ -\left(\frac{1}{p \cdot C}\right) & p \cdot L + R + \frac{1}{p \cdot C} \end{bmatrix}$$

$$\Delta(p) \text{ float, 5} \rightarrow \frac{1}{p^{1}} \cdot \left(3000.0 \cdot p + 5.0000 \cdot 10^{5} + 5.0 \cdot p^{2} \cdot \right)$$

$$\Delta(p) \text{ float, 5} \rightarrow \frac{1}{p^1} \cdot \left(3000.0 \cdot p + 5.0000 \cdot 10^5 + 5.0 \cdot p^2 \cdot \right)$$

$$\Delta_{1}(p) := \begin{bmatrix} \frac{E_{1}}{p} - \frac{E_{2}}{p} - \frac{u_{C0}}{p} & -\left(\frac{1}{p \cdot C}\right) \\ \frac{E_{2}}{p} + \frac{u_{C0}}{p} + L i_{20} p \cdot L + R + \frac{1}{p \cdot C} \end{bmatrix} \qquad \Delta_{1}(p) \text{ float, 5} \rightarrow \frac{90}{p^{1}} \cdot \left(50 \cdot + \frac{5000}{p^{1}} + .1 \cdot p\right)$$

$$\Delta_{1}(p) \text{ float, 5} \rightarrow \frac{90.}{p^{1.}} \left( 50. + \frac{5000.}{p^{1.}} + .1 \cdot p \right)$$

$$\Delta_{2}(p) := \begin{bmatrix} R + \frac{1}{p \cdot C} & \frac{E_{1}}{p} - \frac{E_{2}}{p} - \frac{u_{C0}}{p} \\ -\left(\frac{1}{p \cdot C}\right) & \frac{E_{2}}{p} + \frac{u_{C0}}{p} + L \cdot i_{20} \end{bmatrix} \qquad \Delta_{2}(p) \text{ float, 5} \rightarrow \frac{4.5000 \cdot 10^{5}}{p^{2}}$$

$$\Delta_2(p) \text{ float, 5} \rightarrow \frac{4.5000 \cdot 10^5}{p^2}$$

Контурні струми та напруга на конденсаторі будуть мати вигляд:

Перейдемо тепер від зображення до функції часу за формулою розкладу: Для струму I1(p):

$$\begin{pmatrix} p_0 \\ p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} := M_1(p) \ \, \begin{vmatrix} solve, p \\ float, 5 \end{pmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} 0 \\ -300. -100.00 \cdot i \\ -300. +100.00 \cdot i \end{vmatrix}$$
 
$$p_0 = 0 \qquad p_1 = -300 - 100i \qquad p_2 = -300 + 100i$$
 
$$N_1(p_0) = 9 \times 10^4 \qquad N_1(p_1) = -3.6 \times 10^4 + 1.8i \times 10^4 \qquad N_1(p_2) = -3.6 \times 10^4 - 1.8i \times 10^4$$
 
$$dM_1(p) := \frac{d}{dp} M_1(p) \ \, \begin{vmatrix} factor \\ float, 5 \end{pmatrix} \rightarrow 1.0000 \cdot 10^5 + 1200 \cdot p + 3 \cdot p^2.$$
 
$$dM_1(p_0) = 1 \times 10^5 \qquad dM_1(p_1) = -2 \times 10^4 + 6i \times 10^4 \qquad dM_1(p_2) = -2 \times 10^4 - 6i \times 10^4$$

Отже струм як функція часу буде мати вигляд:

$$i_1(t) := \frac{N_1 \Big( p_0 \Big)}{dM_1 \Big( p_0 \Big)} + \frac{N_1 \Big( p_1 \Big)}{dM_1 \Big( p_1 \Big)} \cdot e^{p_1 \cdot t} + \frac{N_1 \Big( p_2 \Big)}{dM_1 \Big( p_2 \Big)} \cdot e^{p_2 \cdot t}$$

$$i_1(t) \; float, 5 \; \rightarrow .90000 \; + \; (.45000 \; + \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; .45000 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.45000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-300. \; + \; 100.00 \cdot i) \cdot t] \; + \; (.450000 \; - \; 100.00 \cdot i) \cdot exp[(-30$$

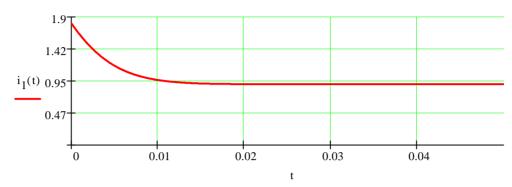
Для напруги на індуктивності:

$$\begin{split} N_L(p) &:= 9000 & M_L(p) := 100000 + 600 \cdot p + p^2 \\ \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} &:= M_L(p) \ \, \left| \begin{array}{l} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{array} \right. \to \begin{pmatrix} -300. + 100.00 \cdot i \\ -300. - 100.00 \cdot i \end{array} \right) \\ p_1 &= -300 + 100i & p_2 = -300 - 100i \\ N_L(p_1) &= 9 \times 10^3 & N_L(p_2) = 9 \times 10^3 \\ dM_L(p) &:= \frac{d}{dp} M_L(p) \ \, \text{factor} \ \, \to 600 + 2 \cdot p \\ dM_L(p_1) &= 200i & dM_L(p_2) = -200i \end{split}$$

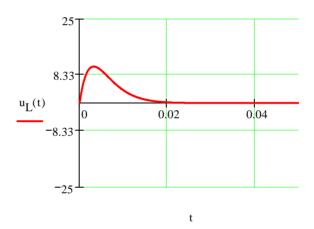
Отже напруга як функція часу буде мати вигляд:

$$\mathbf{u}_{L}(t) := \frac{\mathbf{N}_{L}\left(\mathbf{p}_{1}\right)}{\mathbf{d}\mathbf{M}_{L}\left(\mathbf{p}_{1}\right)} \cdot \mathbf{e}^{\mathbf{p}_{1} \cdot \mathbf{t}} + \frac{\mathbf{N}_{L}\left(\mathbf{p}_{2}\right)}{\mathbf{d}\mathbf{M}_{L}\left(\mathbf{p}_{2}\right)} \cdot \mathbf{e}^{\mathbf{p}_{2} \cdot \mathbf{t}} \\ \mathbf{u}_{L}(0) = 0$$

$$u_{\text{T}}(t) \text{ float}, 3 \rightarrow -45.0 \cdot i \cdot \exp[(-300. + 100. \cdot i) \cdot t] + 45.0 \cdot i \cdot \exp[(-300. - 100. \cdot i) \cdot t]$$

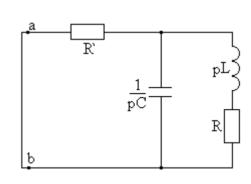


Графік перехідного струму i1(t).



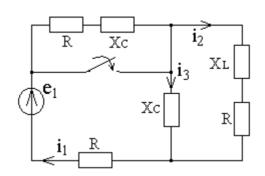
#### Дослідити чому повинен дорівнювати активний опір вітки с джерелом ЕРС Е1 щоб аперіодичний процес переходив у коливальний

$$\begin{split} Z_{ab}(p) &:= \mathbf{R'} + \frac{\left(\frac{1}{p \cdot C}\right) \cdot (\mathbf{R} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L})}{\frac{1}{p \cdot C} + \mathbf{R} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L}} \\ Z_{ab}(p) &:= \frac{\mathbf{R'} \cdot \left(\frac{1}{p \cdot C} + \mathbf{R} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L}\right) + \left(\frac{1}{p \cdot C}\right) \cdot (\mathbf{R} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L})}{\frac{1}{p \cdot C} + \mathbf{R} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L}} \\ (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \mathbf{p}^2 + \left(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right) \cdot \mathbf{p} + \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ D &= 0 \\ \left(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{C}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R'} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L'}}{C}\right) + \frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L'}}{C}\right) + \frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) + \frac{\mathbf{R'}}{C} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0 \\ \left(\mathbf{R'} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) + \frac{\mathbf{R'}}{C}\right) = 0$$



Визначити струми віток і напруги на реактивних елементах у момент комутації (t=0), якщо замість джерел постійної напруги E1 і E2 у колі діють джерела синусоідної напруги:

$$\begin{split} e_1(t) &:= \sqrt{2} \cdot E_1 \cdot \sin \left( \omega \cdot t + \psi \right) & e_2(t) := \sqrt{2} \cdot E_2 \cdot \sin \left( \omega \cdot t + \psi \right) \\ X_C &:= \frac{1}{\omega \cdot C} & X_C = 25 & X_L := \omega \cdot L & X_L = 20 \\ E_1 &:= E_1 \cdot e^{\psi \cdot i} & E_1 = 63.64 + 63.64i & F(E_1) = (90 \ 45) \\ E_2 &:= E_2 \cdot e^{\psi \cdot i} & E_2 = 42.426 + 42.426i & F(E_2) = (60 \ 45) \end{split}$$



$$Z'_{vx} \coloneqq 2 \cdot R - i \cdot X_C + \frac{\left(R + X_L \cdot i\right) \cdot \left(-i \cdot X_C\right)}{R + X_L \cdot i - i \cdot X_C}$$

$$Z'_{VX} = 112.376 - 48.762i$$

$$I'_{1 \not \exists K} := \frac{E_1}{Z'_{VX}}$$

$$I'_{1 \text{ TK}} = 0.27 + 0.683i$$

$$F(I'_{1\pi K}) = (0.735 \ 68.457)$$

$$\mathrm{I'}_{2 \pi^{K}} \coloneqq \mathrm{I'}_{1 \pi^{K}} \cdot \frac{\left(-\mathrm{i} \cdot \mathrm{X}_{C}\right)}{\mathrm{R} + \mathrm{X}_{L} \cdot \mathrm{i} - \mathrm{i} \cdot \mathrm{X}_{C}}$$

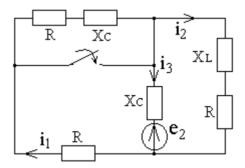
$$I'_{2 \text{ДK}} = 0.352 - 0.1i$$

$$I'_{1 \text{ДK}} = 0.27 + 0.683i$$
  $F(I'_{1 \text{ДK}}) = (0.735 \ 68.457)$   $F(I'_{2 \text{ДK}}) = (0.366 \ -15.832)$ 

$$I'_{3д\kappa} := I'_{1д\kappa} - I'_{2д\kappa}$$

$$T_{3\text{дK}} = -0.082 + 0.7831$$

$$I'_{3\pi K} = -0.082 + 0.783i$$
  $F(I'_{3\pi K}) = (0.787 \ 95.969)$ 



$$Z''_{vx} := -X_C \cdot i + \frac{\left(R + i \cdot X_L\right) \cdot \left(2 \cdot R - i \cdot X_C\right)}{R + i \cdot X_L + R + R - i \cdot X_C}$$
 
$$Z''_{vx} = 36.459 - 18.785i$$

$$Z''_{VX} = 36.459 - 18.785i$$

$$I''_{3$$
дк :=  $\frac{E_2}{Z''_{vx}}$ 

$$I"_{3ДK} = 0.446 + 1.3933$$

$$F(I''_{3\mu K}) = (1.463 \ 72.258)$$

$$I''_{3JK} := \frac{E_2}{Z''_{VX}} \qquad I''_{3JK} = 0.446 + 1.393i \qquad F(I''_{3JK}) = (1.463 72.258)$$

$$I''_{1JK} := I''_{3JK} \cdot \frac{\left(R + i \cdot X_L\right)}{R + i \cdot X_L + R + R - i \cdot X_C} \qquad I''_{1JK} = -0.055 + 0.522i \qquad F(I''_{1JK}) = (0.525 95.969)$$

$$I''_{2JK} := I''_{3JK} - I''_{1JK} \qquad I''_{2JK} = 0.5 + 0.871i \qquad F(I''_{2JK}) = (1.005 60.131)$$

$$I''_{1\pi K} = -0.055 + 0.522i$$

$$F(I''_{1 \text{IIK}}) = (0.525 \ 95.969)$$

$$I''_{2д\kappa} := I''_{3д\kappa} - I''_{1д\kappa}$$

$$I''_{2\pi\kappa} = 0.5 + 0.871$$

$$F(I''_{2 \text{ДK}}) = (1.005 \ 60.131)$$

$$\begin{split} I_{1_{DK}} &:= I_{1_{DK}} + I_{1_{DK}}^* \qquad \qquad I_{1_{DK}} = 0.215 + 1.205i \qquad \qquad F \Big( I_{1_{DK}} \Big) = (1.224 \ 79.878) \\ I_{2_{DK}} &:= I_{2_{DK}} + I_{2_{DK}}^* \qquad \qquad I_{2_{DK}} = 0.852 + 0.772i \qquad \qquad F \Big( I_{2_{DK}} \Big) = (1.149 \ 42.162) \\ I_{3_{DK}} &:= I_{3_{DK}} - I_{3_{DK}}^* \qquad \qquad I_{3_{DK}} = -0.528 - 0.61i \qquad \qquad F \Big( I_{3_{DK}} \Big) = (0.807 \ -130.849) \\ u_{C_{DK}} &:= I_{3_{DK}} \cdot \Big( -i \cdot X_C \Big) \qquad \qquad u_{C_{DK}} = -15.256 + 13.192i \qquad \qquad F \Big( u_{C_{DK}} \Big) = (20.168 \ 139.151) \\ u_{L_{DK}} &:= I_{1_{DK}} \cdot i \cdot X_L \qquad \qquad u_{L_{DK}} = -24.109 + 4.304i \qquad \qquad F \Big( u_{L_{DK}} \Big) = (24.49 \ 169.878) \\ i_{1_{DK}} (t) &:= \left| I_{1_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( I_{1_{DK}} \Big) \Big) \\ i_{2_{DK}} (t) &:= \left| I_{2_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( I_{2_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{C_{DK}} (t) &:= \left| u_{C_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( \omega \cdot t + \arg \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\ u_{L_{DK}} (t) &:= \left| u_{L_{DK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \Big( u_{C_{DK}} \Big) \Big) \\$$

#### Початкові умови:

$$\mathbf{u}_{\text{Сдк}}(0) = 18.656$$

$$i_{20} = 1.091$$

Given

$$i_{20} = i_{10} - i_{30}$$

$$e_1(0) - e_2(0) = u_{C0} + i_{10} R$$

$$e_2(0) = i_{20} \cdot R + u_{L0} - u_{C0}$$

$$\begin{pmatrix} \mathbf{i}_{10} \\ \mathbf{i}_{30} \\ \mathbf{u}_{L0} \end{pmatrix} \coloneqq \mathsf{Find} \! \left( \mathbf{i}_{10}, \mathbf{i}_{30}, \mathbf{u}_{L0} \right)$$

$$i_{10} = 0.227$$
  $i_{20} = 1.091$   $i_{30} = -0.864$ 

$$i_{20} = 1.09$$

$$i_{30} = -0.864$$

$$u_{L0} = 24.099$$

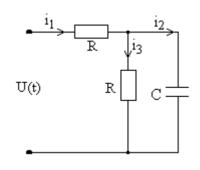
$$u_{C0} = 18.656$$

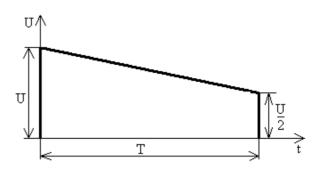
## Інтеграл Дюамеля

$$T := 0.9$$

$$E_1 := 90$$

$$E := 1$$





Усталений режим до комутації: t < 0

$$i_{1\text{ДK}} \coloneqq \frac{0}{R+R}$$

$$i_{1\pi K} = 0$$

$$i_{3\mu K} := i_{1\mu K}$$

$$i_{3\pi\kappa} = 0$$

$$i_{2\pi K} := 0$$

$$i_{2 \pi K} = 0$$

$$\mathbf{u}_{\mathbf{C} \pi \mathbf{K}} := 0 - \mathbf{i}_{\mathbf{1} \pi \mathbf{K}} \cdot \mathbf{R}$$

$$u_{\text{Сдк}} = 0$$

Усталений режим після комутації:

$${i'}_1 := \frac{E}{R+R}$$

$$i'_1 = 0.01$$

$$i'_3 := i'_1$$

$$i'_3 = 0.01$$

$$i'_2 := 0$$

$$i'_2 = 0$$

$$\mathbf{u'_C} := \mathbf{E} - \mathbf{i'_1} \cdot \mathbf{R}$$

$$u'_{C} = 0.5$$

Незалежні початкові умови

$$u_{C0} := u_{C_{ЛК}}$$

$$u_{CO} = 0$$

Залежні початкові умови

Given

$$i_{20} = i_{10} - i_{30}$$

$$E = i_{30} \cdot R + i_{10} \cdot R$$

$$0 = u_{C0} - i_{30} \cdot R$$

$$\begin{pmatrix} \mathbf{i}_{10} \\ \mathbf{i}_{20} \\ \mathbf{i}_{30} \end{pmatrix} := \mathsf{Find} \big( \mathbf{i}_{10}, \mathbf{i}_{20}, \mathbf{i}_{30} \big)$$

$$i_{10} = 0.02$$

$$i_{10} = 0.02$$
  $i_{20} = 0.02$ 

$$i_{30} = 0$$

Вільний режим після комутайії:

Складемо характерестичне рівняння схеми

$$Z_{VX}(p) := R + \frac{R \cdot \frac{1}{p \cdot C}}{R + \frac{1}{p \cdot C}}$$

$$Zvx(p) := \frac{R \cdot \left(R + \frac{1}{p \cdot C}\right) + R \cdot \frac{1}{p \cdot C}}{R + \frac{1}{p \cdot C}}$$

$$p := R \cdot \left(R + \frac{1}{p \cdot C}\right) + R \cdot \frac{1}{p \cdot C} \quad \begin{vmatrix} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{vmatrix} \rightarrow -200.$$

$$T := \frac{1}{|p|} \cdot T$$

$$T = 4.5 \times 10^{-3}$$

Одже корень характеристичного рівняння має вигляд:

$$p = -200$$

Вільна складова струма буде мати вигляд:

$$\mathbf{i''}_1(t) := \mathbf{A}_1 \!\cdot\! \mathbf{e}^{\mathbf{p} \cdot \mathbf{t}^{\blacksquare}}$$

Визначення сталих інтегрування:

$$A_1 := i_{10} - i'_1$$

$$A_1 = 0.01$$

Отже: 
$$i''_1(t) := A_1 \cdot e^{p \cdot t}$$

Повні значення цих струмів:

$$\begin{split} g_{11}(t) &:= i'_1 + i''_1(t) & g_{11}(t) \text{ float, 5} \ \to 1.0000 \cdot 10^{-2} + 1.0000 \cdot 10^{-2} \cdot \exp(-200 \cdot t) \\ h_{cIJ}(t) &:= A_1 \cdot R - A_1 \cdot R \cdot e^{p \cdot t} \text{ float, 5} \ \to .50000 - .50000 \cdot \exp(-200 \cdot t) \end{split}$$

Визначимо закони зміни напруги на всіх проміжках часу:

$$\begin{array}{lll} {\rm U}_0 \coloneqq {\rm E}_1 & {\rm U}_0 = 90 \\ & {\rm U}_1({\rm t}) \coloneqq {\rm U}_0 - \frac{{\rm E}_1}{2{\rm T}} \cdot {\rm t} & {\rm U}_1({\rm t}) \ {\rm float}, 5 \ \to 90. \ -100000. \cdot {\rm t} & 0 < {\rm t} < {\rm T} \\ & {\rm U}_2 \coloneqq 0 & {\rm U}_2 = 0 & {\rm T} < {\rm t} < \infty \\ & {\rm U}_1 \coloneqq \frac{{\rm d}}{{\rm d} {\rm t}} {\rm U}_1({\rm t}) \ {\rm float}, 5 \ \to -10000. \end{array}$$

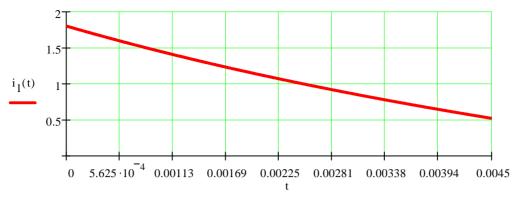
Струм на цих проміжках буде мати вигляд:

$$\begin{split} &i_1(t) \coloneqq U_0 \cdot g_{11}(t) + \int_0^t U_1 \cdot g_{11}(t-\tau) \, d\tau \qquad i_1(t) \, \left| \begin{matrix} factor \\ float, 2 \end{matrix} \right. \cdot .40 + 1.4 \cdot exp \Big( -2.0 \cdot 10^2 \cdot t \Big) - 1.0 \cdot 10^2 \cdot t \\ &i_2(t) \coloneqq U_0 \cdot g_{11}(t) + \int_0^T U_1 \cdot g_{11}(t-\tau) \, d\tau + \left( U_2 - \frac{E_1}{2} \right) \cdot g_{11}(t-T) \\ &i_2(t) \, \left| \begin{matrix} factor \\ float, 3 \end{matrix} \right. + 1.40 \cdot exp(-200 \cdot t) - .950 \cdot exp(-200 \cdot t + .900) \end{split}$$

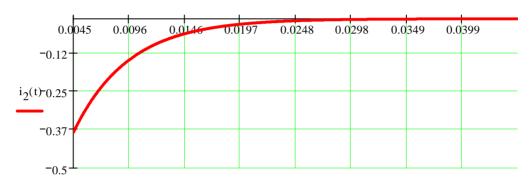
Напруга на ємності на цих проміжках буде мати вигляд:

$$\begin{split} u_{C1}(t) &:= U_0 \cdot h_{cU}(t) + \int_0^t U_1 \cdot h_{cU}(t-\tau) \, d\tau \; \text{float}, 5 \; \to 70.000 - 70.000 \cdot \exp(-200.\cdot t) - 5000.\cdot t \\ \\ u_{C2}(t) &:= U_0 \cdot h_{cU}(t) + \int_0^T U_1 \cdot h_{cU}(t-\tau) \, d\tau + \left( U_2 - \frac{E_1}{2} \right) \cdot h_{cU}(t-T) \\ \\ u_{C2}(t) \; \text{float}, 3 \; \to -70.0 \cdot \exp(-200.\cdot t) + 47.5 \cdot \exp(-200.\cdot t + .900) \end{split}$$

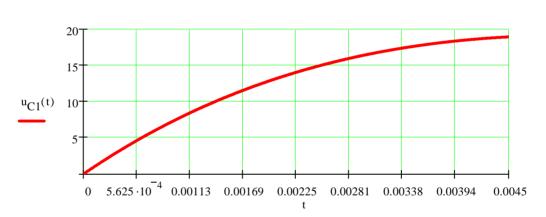
Графік вхідного струму на проміжку:  $0 \le t \le T$ 



Графік вхідного струму на проміжку:  $T \le t \le \infty$ 



Графік наруги на реактивному елементі на проміжку:



 $0 \le t \le T$ 

Графік наруги на реактивному елементі на проміжку:  $T \le t \le \infty$ 

