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

Кафедра ТОЕ

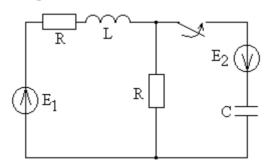
Розрахунково-графічна робота "Розрахунок перехідних процесів у лінійних колах"

Варіант № 670

Виконав: _	 	
Теревірив:		

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 τ ;
- г) побудувати в одному часовому масштабі діаграми напруги на вході, вхідного струму і напруги на реактивних елементі.



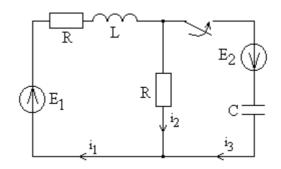
Вхідні данні:

L :=
$$0.125 \ \Gamma_H$$
 C := $70 \cdot 10^{-6} \ \Phi$ R := $40 \ O_M$

E₁ := $150 \ B$ E₂ := $170 \ B$ ψ := $75 \cdot \deg$ C^0 ω := $200 \ c^{-1}$

Класичний метод

Оберемо додатній напрямок струмів у вітках схеми:



Знайдемо значення струмів та напруг безпосередньо до комутації:

Усталений режим до комутації: t < 0

$$i_{1$$
дк := $\frac{E_1}{2R}$

$$i_{2\pi K} = 1.875$$

$$i_{3дк} := 0$$

$$\mathbf{u}_{\mathbf{C}_{\Pi \mathbf{K}}} \coloneqq 0$$

$$u_{C_{\Pi K}} = 0$$

$$u_{L\pi\kappa} := 0$$

 $i_{1д\kappa} \coloneqq \frac{E_1}{2R}$ $i_{2д\kappa} \coloneqq i_{1д\kappa}$ $i_{2д\kappa} = 1.875$ $i_{3д\kappa} \coloneqq 0$ $u_{Cд\kappa} \coloneqq 0$ $u_{Cд\kappa} \coloneqq 0$ $u_{Lд\kappa} \coloneqq 0$ Усталений режим після комутації: $t = \infty$

$$\mathbf{i'}_1 \coloneqq \frac{\mathbf{E}_1}{2\mathbf{R}}$$

$$i'_2 := i'_1$$
 $i'_2 = 1.875$ $i'_3 := 0$

$$\mathbf{u'_{I}} := 0$$

$$u'_C := E_1 + E_2 - i'_1 \cdot R$$
 $u'_C = 245$

$$u'_{C} = 245$$

Незалежні початкові умови

$$i_{10} := i_{1\pi K}$$

$$i_{10} = 1.875$$

$$u_{C0} := u_{C_{JIK}}$$

$$u_{CO} = 0$$

Залежні початкові умови

Given

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

$$E_1 = u_{L0} + i_{20} \cdot R + i_{10} \cdot R$$

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

$$egin{pmatrix} (i_{30} \\ i_{20} \\ u_{L0} \end{pmatrix}$$
:= Find (i_{30},i_{20},u_{L0}) $i_{30}=6.125$ $i_{20}=-4.25$ $u_{L0}=245$ Незалежні початкові умови

$$i_{30} = 6.125$$
 $i_{20} = -4.25$

$$u_{L0} = 245$$

Незалежні початкові умови

$$di_{10} := \frac{u_{L0}}{I}$$

$$di_{10} := \frac{u_{L0}}{L}$$
 $di_{10} = 1.96 \times 10^3$

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

$$du_{C0} := \frac{i_{30}}{C}$$
 $du_{C0} = 8.75 \times 10^4$

Залежні початкові умови

Given

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

$$0 = du_{L0} + di_{20} \cdot R + di_{10} \cdot R$$

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

$$\begin{pmatrix} \operatorname{di}_{20} \\ \operatorname{di}_{30} \\ \operatorname{du}_{L0} \end{pmatrix} := \operatorname{Find} \left(\operatorname{di}_{20}, \operatorname{di}_{30}, \operatorname{du}_{L0} \right)$$

$$di_{20} = 2.188 \times 10^{3} di_{30} = -227.5$$
 $du_{L0} = -1.659 \times 10^{5}$

$$du_{L0} = -1.659 \times 10^5$$

Складемо характерестичне рівняння схеми

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

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

$$\left(\frac{p_1}{p_2}\right) := R \cdot \left(\frac{1}{p \cdot C}\right) + (p \cdot L + R) \cdot \left(R + \frac{1}{p \cdot C}\right) \begin{vmatrix} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{vmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} -338.57 - 337.55 \cdot i \\ -338.57 + 337.55 \cdot i \end{pmatrix}$$

Одже корні характеристичного рівняння мають вигляд:

$$p_1 = -338.57 - 337.55i$$
 $p_2 = -338.57 + 337.55i$

Коефіцієнт затухання та кутова частота вільних коливань:

$$\delta \coloneqq \left| \operatorname{Re}(\mathtt{p}_1) \right| \qquad \delta = 338.57 \qquad \qquad \omega_0 \coloneqq \left| \operatorname{Im}(\mathtt{p}_2) \right| \qquad \omega_0 = 337.55$$

Вільні складові повних струмів та напруг будуть мати вигляд:

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

Визначення сталих інтегрування:

Для струму i1(t):

Given

$$\begin{split} &\mathbf{i}_{10} - \mathbf{i'}_1 = \mathbf{A} \cdot \sin(\mathbf{v}_1) \\ &\mathbf{di}_{10} = -\mathbf{A} \cdot \delta \cdot \sin(\mathbf{v}_1) + \mathbf{A} \cdot \omega_0 \cdot \cos(\mathbf{v}_1) \\ &\binom{\mathbf{A}}{\mathbf{v}_1} \coloneqq \mathrm{Find}(\mathbf{A}, \mathbf{v}_1) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \begin{pmatrix} 5.8065 & -5.8065 \\ 0 & 3.1416 \end{pmatrix} \end{split}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$A = 5.806$$
 $v_1 = 0$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} i\text{"}_1(t) &:= A \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin\!\left(\omega_0 \cdot t + v_1\right) \text{float}, 5 \ \to 5.8065 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.55 \cdot t) \\ i_1(t) &:= i\text{"}_1 + i\text{"}_1(t) \text{ float}, 4 \ \to 1.875 + 5.807 \cdot \exp(-338.6 \cdot t) \cdot \sin(337.6 \cdot t) \end{split}$$

Для струму i2(t):

$$\begin{split} & i_{20} - i'_{2} = B \cdot \sin(v_{2}) \\ & di_{20} = -B \cdot \delta \cdot \sin(v_{2}) + B \cdot \omega_{0} \cdot \cos(v_{2}) \\ & \begin{pmatrix} B \\ v_{2} \end{pmatrix} := Find(B, v_{2}) \text{ float, 5} & \rightarrow \begin{pmatrix} -6.1343 & 6.1343 \\ 1.6258 & -1.5158 \end{pmatrix} \end{split}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$B = -6.134$$
 $v_2 = 1.626$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} &i\text{"}_2(t) \coloneqq B \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin\!\left(\omega_0 \cdot t + v_2\right) \text{ float, 5} \ \to -6.1343 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.55 \cdot t + 1.6258) \\ &i\text{"}_2(t) \coloneqq i\text{"}_2 + i\text{"}_2(t) \text{ float, 4} \ \to 1.875 - 6.134 \cdot \exp(-338.6 \cdot t) \cdot \sin(337.6 \cdot t + 1.626) \end{split}$$

Для струму i3(t):

$$\begin{aligned} &i_{30} - i'_{3} = C \cdot \sin(v_{3}) \\ &di_{30} = -C \cdot \delta \cdot \sin(v_{3}) + C \cdot \omega_{0} \cdot \cos(v_{3}) \\ &\binom{C}{v_{3}} := Find(C, v_{3}) \text{ float, } 5 \rightarrow \begin{pmatrix} -8.2117 & 8.2117 \\ -2.2997 & .84187 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$C = -8.212$$
 $v_3 = -2.3$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} i\text{"}_3(t) &:= C \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin\!\left(\omega_0 \cdot t + v_3\right) \text{float}, 5 \ \to -8.2117 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.55 \cdot t - 2.2997) \\ i_3(t) &:= i\text{"}_3 + i\text{"}_3(t) \text{ float}, 4 \ \to -8.212 \cdot \exp(-338.6 \cdot t) \cdot \sin(337.6 \cdot t - 2.300) \end{split}$$

Для напруги Uc(t):

$$\begin{aligned} \mathbf{u}_{C0} - \mathbf{u'}_{C} &= \mathbf{D} \cdot \sin(\mathbf{v}_{C}) \\ d\mathbf{u}_{C0} &= -\mathbf{D} \cdot \delta \cdot \sin(\mathbf{v}_{C}) + \mathbf{D} \cdot \omega_{0} \cdot \cos(\mathbf{v}_{C}) \\ \begin{pmatrix} \mathbf{D} \\ \mathbf{v}_{C} \end{pmatrix} &:= \operatorname{Find}(\mathbf{D}, \mathbf{v}_{C}) & | \operatorname{float}, 5 \\ \operatorname{complex} &\to \begin{pmatrix} -245.37 & 245.37 \\ 1.6258 & -1.5158 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$D = -245.37$$
 $v_C = 1.626$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} &u''_{C}(t) := D \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \! \left(\omega_{0} \cdot t + v_{C} \right) \, \text{float, 5} \ \, \rightarrow -245.37 \cdot \exp (-338.57 \cdot t) \cdot \sin (337.55 \cdot t + 1.6258) \\ &u_{C}(t) := u'_{C} + u''_{C}(t) \, \, \text{float, 4} \ \, \rightarrow 245. - 245.4 \cdot \exp (-338.6 \cdot t) \cdot \sin (337.6 \cdot t + 1.626) \end{split}$$

Для напруги Ul(t):

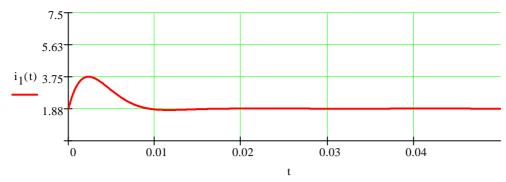
$$\begin{split} \mathbf{u}_{L0} - \mathbf{u}'_{L} &= \mathbf{F} \cdot \sin(\mathbf{v}_{L}) \\ d\mathbf{u}_{L0} &= -\mathbf{F} \cdot \delta \cdot \sin(\mathbf{v}_{L}) + \mathbf{F} \cdot \omega_{0} \cdot \cos(\mathbf{v}_{L}) \\ \begin{pmatrix} \mathbf{F} \\ \mathbf{v}_{L} \end{pmatrix} &:= \mathbf{Find}(\mathbf{F}, \mathbf{v}_{L}) & \begin{vmatrix} \mathbf{float}, \mathbf{5} \\ \mathbf{complex} \end{vmatrix} \xrightarrow{-347.01} \begin{pmatrix} -347.01 & 347.01 \\ -.78389 & 2.3577 \end{pmatrix} \end{split}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

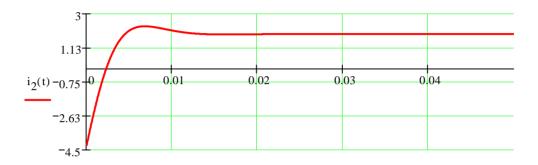
$$F = -347.01$$
 $v_{L} = -0.784$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

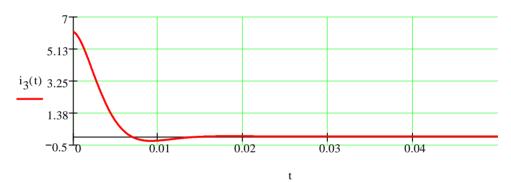
$$\begin{split} u''_L(t) &:= F \cdot e^{-\frac{\delta \cdot t}{t}} \cdot \sin \! \left(\omega_0 \cdot t + v_L \right) \, \text{float}, \\ 5 &\to -347.01 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.55 \cdot t - .78389) \\ u_L(t) &:= u'_L + u''_L(t) \, \, \text{float}, \\ 4 &\to -347.0 \cdot \exp(-338.6 \cdot t) \cdot \sin(337.6 \cdot t - .7839) \end{split}$$



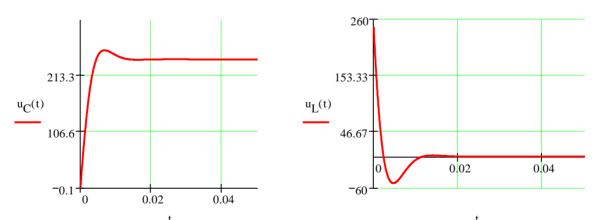
Графік перехідного струму i1(t).



Графік перехідного струму i2(t).

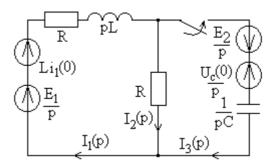


Графік перехідного струму i3(t).



Графік перехідних напруг на ємності та індуктивності.

Операторний метод



Операторна схема

Усталений режим до комутації: t <

$$i_{1 ext{JK}} := rac{E_1}{2 ext{R}}$$
 $i_{2 ext{JK}} := i_{1 ext{JK}}$ $i_{2 ext{JK}} = 1.875$ $i_{3 ext{JK}} := 0$ $u_{C ext{JK}} := 0$ $u_{L ext{JK}} := 0$

Початкові умови:
$$i_{L0} \coloneqq i_{1,\!\!1\!,\!\!K} \qquad i_{L0} = 1.875$$

$$u_{C0} = 0$$

$$I_{k1}(p) \cdot (2R + p \cdot L) - I_{k2}(p) \cdot (R) = \frac{E_1}{p} + L \cdot i_{L0}$$

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

$$\Delta(p) \coloneqq \begin{bmatrix} 2R + p \cdot L & -(R) \\ -(R) & R + \frac{1}{p \cdot C} \end{bmatrix} \qquad \Delta(p) \text{ float, } 5 \to \frac{\left(3385.7 \cdot p + 1.1429 \cdot 10^6 + 5.0000 \cdot p^2\right)}{p^1}$$

$$\Delta_1(p) \coloneqq \begin{bmatrix} \frac{E_1}{p} + L \cdot i_{L0} & -(R) \\ \frac{E_2}{p} - \frac{u_{C0}}{p} & R + \frac{1}{p \cdot C} \end{bmatrix} \qquad \Delta_1(p) \text{ float, } 5 \to \frac{\left(16148 \cdot p + 2.1429 \cdot 10^6 + 9.3750 \cdot p^2\right)}{p^2}$$

$$\Delta_2(p) \coloneqq \begin{bmatrix} 2R + p \cdot L & \frac{E_1}{p} + L \cdot i_{L0} \\ -(R) & \frac{E_2}{p} - \frac{u_{C0}}{p} \end{bmatrix} \qquad \Delta_2(p) \text{ float, } 5 \to \frac{(19600. + 30.625 \cdot p)}{p^1}$$

Контурні струми та напруга на індуктивності будуть мати вигляд:

$$\mathbf{u}_L(\mathbf{p}) \coloneqq \mathbf{L} \cdot \mathbf{p} \cdot \mathbf{I}_{k1}(\mathbf{p}) - \mathbf{L} \cdot \mathbf{i}_{1\text{JK}} \; \mathrm{factor} \; \rightarrow 1715 \cdot \frac{\mathbf{p}}{\left(1600000 + 7 \cdot \mathbf{p}^2 + 4740 \cdot \mathbf{p}\right)}$$

$$u_{C}(p) := \frac{u_{C0}}{p} + \frac{I_{3}(p)}{p \cdot C} \ \ \text{factor} \ \ \rightarrow 4375000 \cdot \frac{(640 + p)}{\left(33857 \cdot p + 11429000 + 50 \cdot p^2\right) \cdot p}$$

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

$$\begin{split} N_1(p) &:= 16148. \cdot p + 2.1429 \cdot 10^6 + 9.3750 \cdot p^2. \\ \begin{pmatrix} p_0 \\ p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} &:= M_1(p) \ \begin{vmatrix} solve, p \\ float, 5 \end{pmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} 0 \\ -338.57 - 337.57 \cdot i \\ -338.57 + 337.57 \cdot i \end{pmatrix} \\ p_0 &= 0 \qquad p_1 = -338.57 - 337.57i \qquad p_2 = -338.57 + 337.57i \\ N_1(p_0) &= 2.143 \times 10^6 \qquad N_1(p_1) = -3.318 \times 10^6 - 3.308i \times 10^6 \qquad N_1(p_2) = -3.318 \times 10^6 + 3.308i \times 10^6 \end{split}$$

$$N_{1}(p_{0}) = 2.143 \times 10^{0} \qquad N_{1}(p_{1}) = -3.318 \times 10^{0} - 3.308i \times 10^{0} \qquad N_{1}(p_{2}) = -3.318 \times 10^{0} + 3.308i \times 10^{0}$$

$$dM_{1}(p) := \frac{d}{dp}M_{1}(p) \qquad \left| \begin{array}{c} factor \\ float, 5 \end{array} \right| \rightarrow 6771.4 \cdot p + 1.1429 \cdot 10^{6} + 15. \cdot p^{2}.$$

$$dM_1 \Big(p_0 \Big) = 1.143 \times 10^6 \ dM_1 \Big(p_1 \Big) = -1.14 \times 10^6 + 1.143 i \times 10^6 \qquad dM_1 \Big(p_2 \Big) = -1.14 \times 10^6 - 1.143 i \times 10^6$$

Отже струм як функція часу буде мати вигляд:

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

$$i_1(0) = 1.875$$

$$i_1(t) \mid \begin{array}{l} \text{float, 5} \\ \text{complex} \end{array} \rightarrow 1.8750 + 9.8768 \cdot 10^{-5} \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \cos(337.57 \cdot t) + 5.8062 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.57 \cdot t) \\ \end{array}$$

Для напруги на конденсаторі Uc(p):

$$\begin{split} N_u(p) &:= 4375000 \cdot (640 + p) & M_u(p) := p \cdot \left(33857 \cdot p + 11429000 + 50 \cdot p^2\right) \\ \begin{pmatrix} p_0 \\ p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} &:= M_u(p) \ \, \left| \begin{array}{l} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{array} \right| \rightarrow \begin{pmatrix} 0 \\ -338.57 + 337.57 \cdot i \\ -338.57 - 337.57 \cdot i \end{array} \right) \\ p_0 &= 0 \qquad p_1 = -338.57 + 337.57 i \qquad p_2 = -338.57 - 337.57 i \\ N_u(p_0) &= 2.8 \times 10^9 \qquad N_u(p_1) = 1.319 \times 10^9 + 1.477 i \times 10^9 \qquad N_u(p_2) = 1.319 \times 10^9 - 1.477 i \times 10^9 \\ dM_u(p) &:= \frac{d}{dp} M_u(p) \ \, \text{factor} \ \, \rightarrow 67714 \cdot p + 11429000 + 150 \cdot p^2 \\ dM_u(p_0) &= 1.143 \times 10^7 \qquad dM_u(p_1) = -1.14 \times 10^7 - 1.143 i \times 10^7 \qquad dM_u(p_2) = -1.14 \times 10^7 + 1.143 i \times 10^7 \end{split}$$

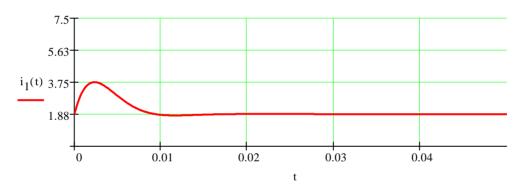
Отже напруга як функція часу буде мати вигляд:

$$\begin{split} u_C(t) &:= \frac{N_u\!\!\left(p_0\right)}{dM_u\!\!\left(p_0\right)} + \frac{N_u\!\!\left(p_1\right)}{dM_u\!\!\left(p_1\right)} \cdot e^{p_1 \cdot t} + \frac{N_u\!\!\left(p_2\right)}{dM_u\!\!\left(p_2\right)} \cdot e^{p_2 \cdot t} \\ u_C(t) & \begin{vmatrix} \text{float}, 5 \\ \text{complex} \end{vmatrix} + 244.99 - 244.98 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \cos(337.57 \cdot t) + 13.4940 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.57 \cdot t) \end{split}$$

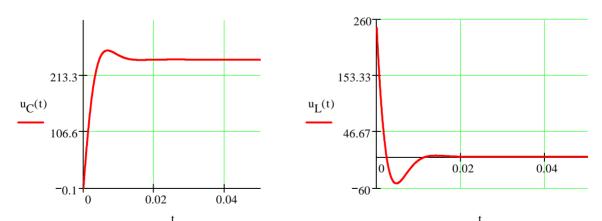
Для напруги на індуктивності:

Отже напруга як функція часу буде мати вигляд:

$$\begin{split} u_L(t) &:= \frac{N_L\!\!\left(p_1\right)}{dM_L\!\!\left(p_1\right)} \cdot e^{p_1 \cdot t} + \frac{N_L\!\!\left(p_2\right)}{dM_L\!\!\left(p_2\right)} \cdot e^{p_2 \cdot t} \\ u_L(t) & \stackrel{\text{float}, 5}{\underset{\text{complex}}{\longrightarrow}} 245.00 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \cos(337.56 \cdot t) - 245.74 \cdot \exp(-338.57 \cdot t) \cdot \sin(337.56 \cdot t) \end{split}$$



Графік перехідного струму i1(t).



І рафік перехідних напруг на ємності та індуктивності.

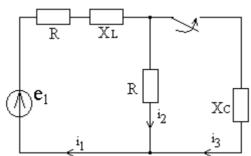
Дослідити чому повинен дорівнювати активний опір вітки с джерелом ЕРС Е1 щоб аперіодичний процес переходив у коливальний

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

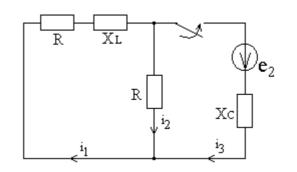
В схемі з данними параметрами перехід з аперіодичного процесу у коливальний буде при: R' := 129.16

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:

$$\begin{split} e_1(t) &:= \sqrt{2} \cdot E_1 \cdot \sin(\omega \cdot t + \psi) \\ X_C &:= \frac{1}{\omega \cdot C} \\ E_1 &:= E_1 \cdot e^{\psi \cdot i} \\ E_2 &:= E_2 \cdot e^{\psi \cdot i} \\ \end{split} \qquad \begin{split} E_1 &:= X_C = 71.429 \\ E_1 &:= X_C = 71.429 \\ \end{split} \qquad \begin{aligned} X_L &:= \omega \cdot L \\ X_L &:= \omega \cdot L \\ X_L &:= 25 \\ \end{split} \qquad \qquad \\ F(E_1) &= (150 \ 75) \\ F(E_2) &= (170 \ 75) \\ \end{split}$$



$$\begin{split} Z'_{\text{VX}} &:= \mathrm{i} \cdot X_{\text{L}} + \mathrm{R} + \frac{\mathrm{R} \cdot \left(-X_{\text{C}} \cdot \mathrm{i} \right)}{\mathrm{R} - X_{\text{C}} \cdot \mathrm{i}} \\ & \qquad \qquad \qquad Z'_{\text{VX}} = 70.451 + 7.948\mathrm{i} \\ \\ \Gamma'_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \frac{\mathrm{E}_{1}}{Z'_{\text{VX}}} \\ & \qquad \qquad \Gamma'_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} = 0.773 + 1.969\mathrm{i} \\ \\ \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} \cdot \frac{-\mathrm{X}_{\text{C}} \cdot \mathrm{i}}{\mathrm{R} - \mathrm{X}_{\text{C}} \cdot \mathrm{i}} \\ \\ \Gamma'_{3\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \\ \Gamma'_{3\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{3\mathrm{J}\mathrm{K}} = -0.655 + 0.8\mathrm{i} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{3\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= -0.655 + 0.8\mathrm{i} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{3\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{1\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} &:= \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K} \\ \end{split} \qquad \qquad \Gamma'_{2\mathrm{J}\mathrm{K}} - \Gamma_{2\mathrm{J}\mathrm{K} \\$$



$$Z''_{vx} := -X_{C} \cdot i + \frac{\left(i \cdot X_{L} + R\right) \cdot R}{2R + i \cdot X_{L}}$$

$$Z''_{VX} = 21.779 - 65.735i$$

$$I''_{3дK} := \frac{E_2}{Z''_{VX}}$$

$$I''_{3 \text{дк}} = -2.051 + 1.349i$$

$$F(I''_{3 \text{ДK}}) = (2.455 \ 146.669)$$

$$I"_{1 \not\exists K} \coloneqq I"_{3 \not\exists K} \cdot \frac{R}{2R + i \cdot X_L}$$

$$I''_{1 \text{ JK}} = -0.742 + 0.906i$$

$$F(I''_{1 \text{ДK}}) = (1.172 \ 129.315)$$

$$I''_{2 \pi K} := I''_{3 \pi K} - I''_{1 \pi K}$$

$$I''_{2 \text{ДK}} = -1.309 + 0.442i$$

$$F(I''_{2\pi K}) = (1.382 \ 161.32)$$

$$I_{1 \pm K} := I'_{1 \pm K} + I''_{1 \pm K}$$

$$I_{1 \text{ДK}} = 0.031 + 2.876i$$

$$F(I_{1 \text{ JK}}) = (2.876 89.384)$$

$$I_{2д\kappa} \coloneqq I'_{2д\kappa} + I''_{2д\kappa}$$

$$I_{2 \text{ДK}} = 0.119 + 1.612i$$

$$F(I_{2 \mu \kappa}) = (1.616 \ 85.765)$$

$$I_{3\mu K} := I'_{3\mu K} - I''_{3\mu K}$$

$$I_{3 \text{ДK}} = 1.396 - 0.549i$$

$$F(I_{3 \mu K}) = (1.5 -21.471)$$

$$\mathbf{u}_{\mathbf{C}_{\mathbf{J}\mathbf{K}}} := \mathbf{I}_{\mathbf{3}_{\mathbf{J}\mathbf{K}}} \cdot \left(-\mathbf{i} \cdot \mathbf{X}_{\mathbf{C}} \right)$$

$$u_{\text{C}_{\text{ДK}}} = -39.224 - 99.724i$$

$$F(u_{C_{\pi}K}) = (107.161 -111.471)$$

$$\mathbf{u}_{\mathbf{L} \pi \mathbf{K}} := \mathbf{I}_{\mathbf{1} \pi \mathbf{K}} \cdot \mathbf{i} \cdot \mathbf{X}_{\mathbf{L}}$$

$$u_{L_{JK}} = -71.895 + 0.773i$$

$$F(u_{L_{JJK}}) = (71.899 \ 179.384)$$

$$i_{1 \text{ JK}}(t) := \left| I_{1 \text{ JK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \! \left(\omega \cdot t + \arg \! \left(I_{1 \text{ JK}} \right) \right)$$

$$i_{2\text{JK}}(t) := \; \left| I_{2\text{JK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \text{sin} \big(\omega \cdot t + \text{arg} \big(I_{2\text{JK}} \big) \big)$$

$$i_{3\text{JK}}(t) := \left| I_{3\text{JK}} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin \! \left(\omega \cdot t + \text{arg} \! \left(I_{3\text{JK}} \right) \right)$$

$$u_{C,\!J\!K}(t) := \left| u_{C,\!J\!K} \right| \cdot \sqrt{2} \cdot \sin\!\left(\omega \cdot t + arg\!\left(u_{C,\!J\!K}\right)\right)$$

Початкові умови:

$$u_{\text{C}_{\text{ЛK}}}(0) = -141.032$$

$$i_{L_{JK}}(0) = 4.067$$

Given

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

$$e_1(0) = u_{L0} + i_{10} \cdot R + i_{20} \cdot R$$

$$e_2(0) = -i_{20} \cdot 2 \cdot R + u_{C0}$$

$$\begin{pmatrix} \mathbf{i}_{30} \\ \mathbf{i}_{20} \\ \mathbf{u}_{L0} \end{pmatrix} \coloneqq \mathsf{Find} \! \left(\mathbf{i}_{30}, \mathbf{i}_{20}, \mathbf{u}_{L0} \right)$$

$$i_{10} = 4.067$$

$$i_{10} = 4.067$$
 $i_{20} = -4.666$

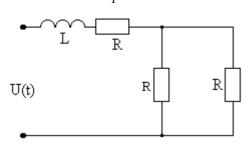
$$i_{30} = 8.733$$

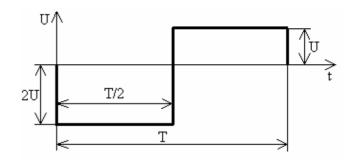
$$u_{L0} = 228.852$$

$$u_{C0} = -141.032$$

Інтеграл Дюамеля

$$T := 0.75$$
 $E_1 := 150$ $E := 1$





За допомогою класичного метода визначим:

$$Z_{VX}(p) := 1.5 \cdot R + p \cdot L$$

$$p := 1.5 \cdot R + p \cdot L$$
 $\begin{vmatrix} solve, p \\ float, 5 \end{vmatrix} \rightarrow -480.$

$$p = -480$$

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

$$p = -480$$
 $T := \frac{1}{|p|} \cdot T$ $T = 1.563 \times 10^{-3}$

$$i_1(t) := \frac{E}{1.5 \cdot R} - \frac{E}{1.5 \cdot R} \cdot e^{pt}$$

$$\mathrm{U}_L(t) := L \cdot \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \mathrm{i}_1(t) \; \; \mathrm{float}, 5 \; \; \rightarrow 1.0000 \cdot \exp(-480. \cdot t)$$

$$g_{11}(t) := i_1(t)$$
 $g_{11}(t) \text{ float, 5 } \rightarrow 1.6667 \cdot 10^{-2} - 1.6667 \cdot 10^{-2} \cdot \exp(-480. \cdot t)$

$$\mathbf{h}_{\mathbf{uL}}(t) := \mathbf{U}_{\mathbf{L}}(t) \rightarrow 1.0000 \cdot \exp(-480. \cdot t)$$

Визначимо закони зміни напруги на всіх проміжках часу:

$$U_0 \coloneqq -2E_1$$

$$U_0 = -300$$

$$U_1 := -2E_1$$

$$U_1 = -300$$

$$0 < t < \frac{T}{2}$$

$$U_2 := E_1$$

$$U_2 = 150$$

$$\frac{T}{2} < t < T$$

$$U_3 := 0$$

$$T < t < \infty$$

$$U'_1 := 0$$

$$U'_2 := 0$$

Струм на цих проміжках буде мати вигляд:

$$\mathsf{i}_1(\mathsf{t}) \coloneqq \mathsf{U}_0 \cdot \mathsf{g}_{11}(\mathsf{t})$$

$$i_1(t)$$
 $\begin{vmatrix} factor \\ float, 3 \end{vmatrix}$ \rightarrow -5. + 5. $\cdot exp(-480. \cdot t)$

$$\mathbf{i}_2(\mathsf{t}) \coloneqq \mathbf{U}_0 \cdot \mathsf{g}_{11}(\mathsf{t}) + \left(\mathbf{U}_2 - \mathbf{U}_1\right) \cdot \mathsf{g}_{11}\!\!\left(\mathsf{t} - \frac{\mathsf{T}}{2}\right)$$

$$i_2(t) \text{ float}, 3 \rightarrow 2.50 + 5.00 \cdot \exp(-480. \cdot t) - 7.50 \cdot \exp(-480. \cdot t + .375)$$

$$\mathbf{i}_3(t) := \mathbf{U}_0 \cdot \mathbf{g}_{11}(t) + \left(\mathbf{U}_2 - \mathbf{U}_1\right) \cdot \mathbf{g}_{11}\!\!\left(t - \frac{T}{2}\right) + \left(\mathbf{U}_3 - \mathbf{U}_2\right) \cdot \mathbf{g}_{11}(t - T)$$

$$i_3(t) \mid \begin{array}{l} \text{factor} \\ \text{float, 3} \end{array} \rightarrow 5. \cdot \exp(-480. \cdot t) - 7.50 \cdot \exp(-480. \cdot t + .375) + 2.50 \cdot \exp(-480. \cdot t + .750) \end{array}$$

Напруга на індуктивнисті на цих проміжках буде мати вигляд:

$$\mathbf{u}_{\mathrm{L1}}(t) := \mathbf{U}_0 \cdot \mathbf{h}_{\mathrm{uL}}(t) \text{ float, 5 } \rightarrow -300.00 \cdot \exp(-480. \cdot t)$$

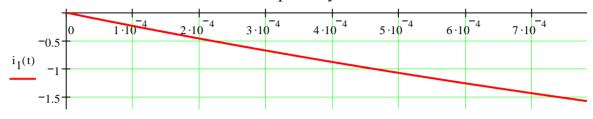
$$\mathbf{u}_{L2}(t) \coloneqq \mathbf{U}_0 \cdot \mathbf{h}_{\mathbf{u}L}(t) + \left(\mathbf{U}_2 - \mathbf{U}_1\right) \cdot \mathbf{h}_{\mathbf{u}L}\!\!\left(t - \frac{\mathsf{T}}{2}\right)$$

$$u_{1,2}(t) \text{ float}, 5 \rightarrow -300.00 \cdot \exp(-480. \cdot t) + 450.00 \cdot \exp(-480. \cdot t + .37500)$$

$$\mathbf{u}_{L3}(t) := \mathbf{U}_0 \cdot \mathbf{h}_{\mathbf{u}L}(t) + \left(\mathbf{U}_2 - \mathbf{U}_1\right) \cdot \mathbf{h}_{\mathbf{u}L}\left(t - \frac{\mathsf{T}}{2}\right) + \left(\mathbf{U}_3 - \mathbf{U}_2\right) \cdot \mathbf{h}_{\mathbf{u}L}(t - \mathsf{T})$$

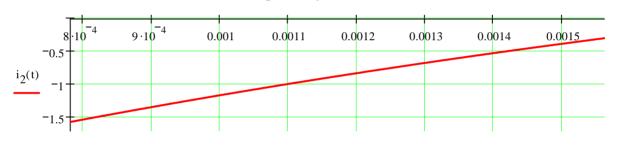
 $u_{\text{L3}}^{\prime}(t) \text{ float, 5} \rightarrow -300.00 \cdot \exp(-480. \cdot t) + 450.00 \cdot \exp(-480. \cdot t + .37500) - 150.00 \cdot \exp(-480. \cdot t + .75000)$

На промежутке от 0 до 2Т/3



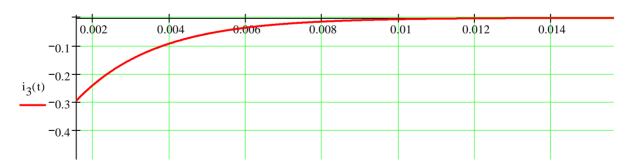
t

На промежутке от 2Т/3 до Т



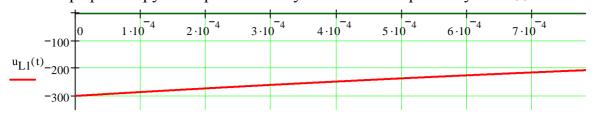
t

На промежутке от Т до 10Т



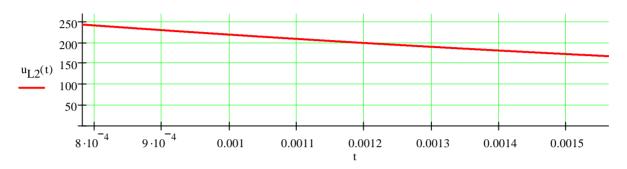
t

Графік напруги на реактивному елементі на проміжку: от 0 до 2Т/3



t

Графік напруги на реактивному елементі на проміжку: от 2Т/3 до Т



Графік напруги на реактивному елементі на проміжку: от Т до 10Т

