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

Кафедра ТОЕ

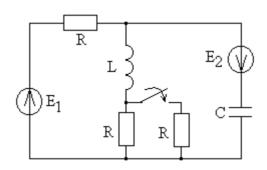
Розрахунково-графічна робота

"Розрахунок перехідних процесів у лінійних колах" Варіант № 131

Виконав:		
Перевірив: <u> </u>		

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.

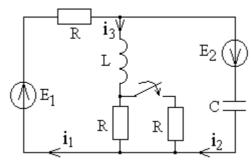


Основна схема

Вхідні данні:

Класичний метод

Оберемо додатній напрямок струмів у вітках схеми:



Знайдемо значення струмів та напруг безпосередньо до комутації:

Усталений режим до комутації: t < 0

$$i_{1 \text{ДK}} := \frac{E_1}{2 \cdot R}$$
 $i_{3 \text{ДK}} := i_{1 \text{ДK}}$ $i_{3 \text{ДK}} = 0.688$ $i_{2 \text{ДK}} := 0$ $u_{\text{L} \text{ДK}} := 0$

$$u_{C_{\mathcal{J}K}} := E_1 + E_2 - i_{1_{\mathcal{J}K}} \cdot R$$
 $u_{C_{\mathcal{J}K}} = 145$

Усталений режим після комутації: t

$$R' := 0.5 \cdot R$$

$$i'_1 := \frac{E_1}{R + R'}$$
 $i'_3 := i'_1$ $i'_3 = 0.917$
 $i'_2 := 0$ $u'_L := 0$
 $u'_C := E_1 + E_2 - i'_1 \cdot R$ $u'_C = 126.667$

Незалежні початкові умови

$$i_{30} := i_{3 \text{ LK}}$$
 $i_{30} = 0.688$ $u_{C0} := u_{C \text{ LK}}$ $u_{C0} = 145$

Залежні початкові умови

Given

$$\begin{split} &\mathbf{i}_{10} = \mathbf{i}_{20} + \mathbf{i}_{30} \\ &\mathbf{E}_{1} = \mathbf{u}_{L0} + \mathbf{i}_{30} \cdot \mathbf{R}' + \mathbf{i}_{10} \cdot \mathbf{R} \\ &\mathbf{E}_{2} = -\mathbf{i}_{30} \cdot \mathbf{R}' + \mathbf{u}_{C0} - \mathbf{u}_{L0} \\ &\begin{pmatrix} \mathbf{i}_{10} \\ \mathbf{i}_{20} \\ \mathbf{u}_{L0} \end{pmatrix} := \mathrm{Find} \begin{pmatrix} \mathbf{i}_{10}, \mathbf{i}_{20}, \mathbf{u}_{L0} \end{pmatrix} \, \mathrm{float}, 7 \, \rightarrow \begin{pmatrix} .6875000 \\ 0 \\ 27.50000 \end{pmatrix} \\ &\mathbf{i}_{10} = 0.688 \quad \mathbf{i}_{20} = 0 \qquad \quad \mathbf{u}_{L0} = 27.5 \end{split}$$

Незалежні початкові умови

$$\begin{aligned} di_{30} &:= \frac{u_{L0}}{L} & di_{30} &= 137.5 \\ du_{C0} &:= \frac{i_{20}}{C} & du_{C0} &= 0 \end{aligned}$$

Залежні початкові умови

Given

$$\begin{aligned} &\text{di}_{10} = \text{di}_{20} + \text{di}_{30} \\ &0 = \text{du}_{L0} + \text{di}_{30} \cdot \text{R'} + \text{di}_{10} \cdot \text{R} \\ &0 = -\text{di}_{30} \cdot \text{R'} + \text{du}_{C0} - \text{du}_{L0} \\ &\begin{pmatrix} \text{di}_{10} \\ \text{di}_{20} \\ \text{du}_{L0} \end{pmatrix} := \text{Find} \begin{pmatrix} \text{di}_{10}, \text{di}_{30}, \text{du}_{L0} \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Вільний режим після комутайії: t = 0

Складемо характерестичне рівняння схеми

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

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

$$\begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} := \frac{1}{p \cdot C} \cdot (R' + p \cdot L) + \left(R' + p \cdot L + \frac{1}{p \cdot C}\right) \cdot R \quad \begin{vmatrix} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{vmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} -136.76 - 159.41 \cdot i \\ -136.76 + 159.41 \cdot i \end{pmatrix}$$

Одже корні характеристичного рівняння мають вигляд:

$$p_1 = -136.76 - 159.41i$$
 $p_2 = -136.76 + 159.41i$

Коефіцієнт затухання та кутова частота вільних коливань:

$$\delta \coloneqq \left| \operatorname{Re}(\mathtt{p}_1) \right| \qquad \delta = 136.76 \qquad \qquad \omega_0 \coloneqq \left| \operatorname{Im}(\mathtt{p}_2) \right| \qquad \omega_0 = 159.41$$

Вільні складові повних струмів та напруг будуть мати вигляд:

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

Визначення сталих інтегрування:

Для струму i1(t):

Given

$$\begin{split} &i_{10} - i'_{1} = A \cdot \sin(v_{1}) \\ &di_{10} = -A \cdot \delta \cdot \sin(v_{1}) + A \cdot \omega_{0} \cdot \cos(v_{1}) \\ &\binom{A}{v_{1}} := \operatorname{Find}(A, v_{1}) \operatorname{float}, 5 \rightarrow \begin{pmatrix} .30195 & -.30195 \\ -2.2799 & .86173 \end{pmatrix} \end{split}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$A = 0.302$$
 $v_1 = -2.28$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} i\text{"}_1(t) &:= A \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \! \left(\omega_0 \cdot t + v_1 \right) \text{float, 5} \\ &\to .30195 \cdot exp(-136.76 \cdot t) \cdot \sin(159.41 \cdot t - 2.2799) \\ i_1(t) &:= i\text{"}_1 + i\text{"}_1(t) \text{ float, 4} \\ &\to .9167 + .3020 \cdot exp(-136.8 \cdot t) \cdot \sin(159.4 \cdot t - 2.280) \end{split}$$

Для струму i2(t):

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

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

$$\begin{pmatrix} B \\ v_2 \end{pmatrix} := Find(B, v_2) \text{ float, 5} \rightarrow \begin{pmatrix} -6.2731 \cdot 10^{-3} & 6.2731 \cdot 10^{-3} \\ 0 & 3.1416 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$B = -6.273 \times 10^{-3} \qquad v_2 = 0$$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$i"_{2}(t) := B \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin(\omega_{0} \cdot t + v_{2}) \text{ float, } 5 \rightarrow -6.2731 \cdot 10^{-3} \cdot \exp(-136.76 \cdot t) \cdot \sin(159.41 \cdot t)$$

$$i_2(t) := i'_2 + i''_2(t) \text{ float}, 4 \rightarrow -6.273 \cdot 10^{-3} \cdot \exp(-136.8 \cdot t) \cdot \sin(159.4 \cdot t)$$

Для струму i3(t):

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

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

$$\begin{pmatrix} C \\ v_3 \end{pmatrix} := Find(C, v_3) \text{ float, 5} \rightarrow \begin{pmatrix} -.70428 & .70428 \\ 2.8102 & -.33143 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$C = -0.704$$

$$v_3 = 2.81$$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$i"_3(t) := C \cdot e^{- \ \delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_0 \cdot t + v_3 \right) \ float, 5 \ \rightarrow -.70428 \cdot exp(-136.76 \cdot t) \cdot \sin(159.41 \cdot t + 2.8102)$$

$$i_3(t) := i'_3 + i''_3(t) \text{ float}, 4 \rightarrow .9167 - .7043 \cdot \exp(-136.8 \cdot t) \cdot \sin(159.4 \cdot t + 2.810)$$

Для напруги Uc(t):

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

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

$$\begin{pmatrix} D \\ v_C \end{pmatrix} := Find(D, v_C) \begin{vmatrix} float, 5 \\ complex \end{vmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} -24.156 & 24.156 \\ -2.2799 & .86173 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

$$D = -24.156$$

$$v_C = -2.28$$

Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$\begin{split} u^{"}{}_{C}(t) &:= D \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_{0} \cdot t + v_{C} \right) \text{ float, 5} \\ &\to -24.156 \cdot \exp(-136.76 \cdot t) \cdot \sin(159.41 \cdot t - 2.2799) \\ u_{C}(t) &:= u^{'}{}_{C} + u^{"}{}_{C}(t) \text{ float, 4} \\ &\to 126.7 - 24.16 \cdot \exp(-136.8 \cdot t) \cdot \sin(159.4 \cdot t - 2.280) \end{split}$$

Для напруги Ul(t):

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

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

$$\begin{pmatrix} F \\ v_L \end{pmatrix} := Find(F, v_L) \begin{vmatrix} float, 5 \\ complex \end{vmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} -36.397 & 36.397 \\ -2.2851 & .85649 \end{pmatrix}$$

Отже сталі інтегрування дорівнюють:

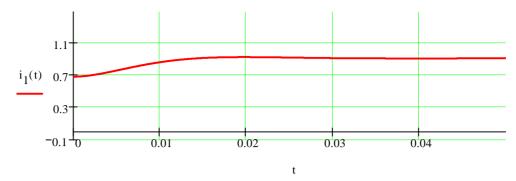
$$F = -36.397$$

$$v_L = -2.285$$

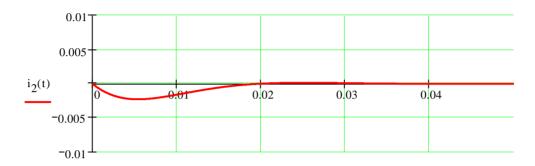
Тоді вільна складова буде мати вигляд:

$$u"_L(t) := F \cdot e^{-\delta \cdot t} \cdot \sin \left(\omega_0 \cdot t + v_L \right) \, \text{float}, \\ 5 \ \to -36.397 \cdot exp(-136.76 \cdot t) \cdot \sin(159.41 \cdot t - 2.2851)$$

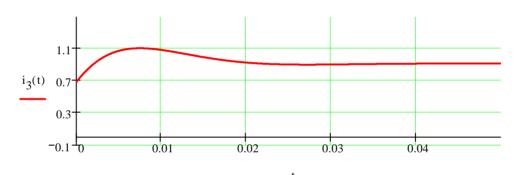
$$u_{I}(t) := u'_{I} + u''_{I}(t) \text{ float}, 4 \rightarrow -36.40 \cdot \exp(-136.8 \cdot t) \cdot \sin(159.4 \cdot t - 2.285)$$



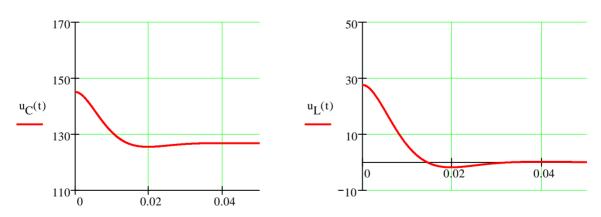
Графік перехідного струму i1(t).



Графік перехідного струму i2(t).

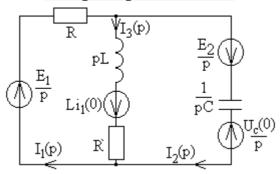


Графік перехідного струму i3(t).



Графік перехідних напруг на ємності та індуктивності.

Операторний метод



Операторна схема

Усталений режим до комутації: t < 0

$$i_{1 \text{ДK}} := \frac{E_1}{2 \cdot R}$$
 $i_{3 \text{ДK}} := i_{1 \text{ДK}}$ $i_{3 \text{ДK}} = 0.688$ $i_{2 \text{ДK}} := 0$ $u_{\text{L} \text{ДK}} := 0$ $u_{\text{C} \text{JK}} := E_1 + E_2 - i_{1 \text{JK}} \cdot R$ $u_{\text{C} \text{JK}} = 145$

Початкові умови:

$$\begin{split} &\mathrm{i}_{L0} \coloneqq \mathrm{i}_{3\mathrm{J}\mathrm{K}} & \mathrm{i}_{L0} = 0.688 \\ &\mathrm{u}_{C0} = 145 \\ &\mathrm{I}_{k1}(\mathrm{p}) \cdot (\mathrm{R} + \mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L}) - \mathrm{I}_{k2}(\mathrm{p}) \cdot (\mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L}) = \frac{\mathrm{E}_1}{\mathrm{p}} + \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} \\ &- \mathrm{I}_{k1}(\mathrm{p}) \cdot (\mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L}) + \mathrm{I}_{k2}(\mathrm{p}) \cdot \left(\frac{1}{\mathrm{p} \cdot \mathrm{C}} + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}'\right) = \frac{\mathrm{E}_2}{\mathrm{p}} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}} - \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} \\ &\Delta(\mathrm{p}) \coloneqq \begin{bmatrix} \mathrm{R} + \mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} & -(\mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L}) \\ -(\mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L}) & \frac{1}{\mathrm{p} \cdot \mathrm{C}} + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}' \end{bmatrix} & \Delta(\mathrm{p}) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \; \frac{\left(7.0588 \cdot 10^5 + 16.00 \cdot \mathrm{p}^2 \cdot + 4376.5 \cdot \mathrm{p}\right)}{\mathrm{p}^1} \\ &\Delta_1(\mathrm{p}) \coloneqq \begin{bmatrix} \frac{\mathrm{E}_1}{\mathrm{p}} + \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} & -(\mathrm{R}' + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L}) \\ \frac{\mathrm{E}_2}{\mathrm{p}} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}} - \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} & \frac{1}{\mathrm{p} \cdot \mathrm{C}} + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}' \end{bmatrix} & \Delta_1(\mathrm{p}) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \; \frac{\left(6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot \mathrm{p}^2 \cdot + 3008.8 \cdot \mathrm{p}\right)}{\mathrm{p}^2} \\ &\frac{\mathrm{E}_2}{\mathrm{p}} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}} - \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} & \frac{1}{\mathrm{p} \cdot \mathrm{C}} + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}' \end{bmatrix} & \Delta_1(\mathrm{p}) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \; \frac{\left(6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot \mathrm{p}^2 \cdot + 3008.8 \cdot \mathrm{p}\right)}{\mathrm{p}^2} \\ &\frac{\mathrm{e}_2}{\mathrm{e}^2} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}} - \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} & \frac{1}{\mathrm{p} \cdot \mathrm{C}} + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}' \end{bmatrix} & \Delta_1(\mathrm{p}) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \; \frac{\left(6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot \mathrm{p}^2 \cdot + 3008.8 \cdot \mathrm{p}\right)}{\mathrm{p}^2} \\ &\frac{\mathrm{e}_2}{\mathrm{e}^2} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}} - \mathrm{L} \cdot \mathrm{i}_{L0} & \frac{1}{\mathrm{p} \cdot \mathrm{C}} + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}' \end{bmatrix} & \Delta_1(\mathrm{p}) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \; \frac{\left(6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot \mathrm{p}^2 \cdot + 3008.8 \cdot \mathrm{p}\right)}{\mathrm{p}^2} \\ &\frac{\mathrm{e}_2}{\mathrm{e}^2} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}} - \mathrm{L} \cdot \mathrm{e}_2 + \mathrm{p} \cdot \mathrm{L} + \mathrm{R}' \end{bmatrix} & \Delta_1(\mathrm{p}) \; \mathrm{float}, 5 \; \rightarrow \; \frac{\left(6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot \mathrm{p}^2 \cdot + 3008.8 \cdot \mathrm{p}\right)}{\mathrm{p}^2} \\ &\frac{\mathrm{e}_2}{\mathrm{e}^2} - \frac{\mathrm{u}_{C0}}{\mathrm{p}^2} - \mathrm{e}_2 + \mathrm{e}_2 +$$

$$\Delta_{2}(p) := \begin{bmatrix} R + R' + p \cdot L & \frac{E_{1}}{p} + L \cdot i_{L0} \\ \\ -(R' + p \cdot L) & \frac{E_{2}}{p} - \frac{u_{C0}}{p} - L \cdot i_{L0} \end{bmatrix} \qquad \Delta_{2}(p) \text{ float, 5 } \rightarrow \frac{-2200.0}{p^{1}}.$$

Контурні струми та напруга на конденсаторі будуть мати вигляд:

$$\begin{split} & I_{k1}(p) \coloneqq \frac{\Delta_1(p)}{\Delta(p)} \qquad I_1(p) \coloneqq I_{k1}(p) \text{ float}, 5 \ \to \frac{\left(6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot p^2 \cdot + 3008.8 \cdot p\right)}{p^1 \cdot \left(7.0588 \cdot 10^5 + 16.00 \cdot p^2 \cdot + 4376.5 \cdot p\right)^1 \cdot } \\ & I_{k2}(p) \coloneqq \frac{\Delta_2(p)}{\Delta(p)} \qquad I_2(p) \coloneqq I_{k2}(p) \text{ float}, 5 \ \to \frac{-2200.0}{\left(7.0588 \cdot 10^5 + 16.00 \cdot p^2 \cdot + 4376.5 \cdot p\right)^1 \cdot } \\ & u_C(p) \coloneqq \frac{u_{C0}}{p} + \frac{I_2(p)}{p \cdot C} \text{ factor } \to \frac{5}{17} \cdot \frac{\left(607997680 + 15776 \cdot p^2 + 4315229 \cdot p\right)}{p \cdot \left(1411760 + 32 \cdot p^2 + 8753 \cdot p\right)} \\ & u_L(p) \coloneqq L \cdot p \cdot I_3(p) - L \cdot i_{3JK} \text{ factor } \to \frac{55}{2} \cdot \frac{(1250 + 17 \cdot p)}{\left(750000 + 4650 \cdot p + 17 \cdot p^2\right)} \end{split}$$

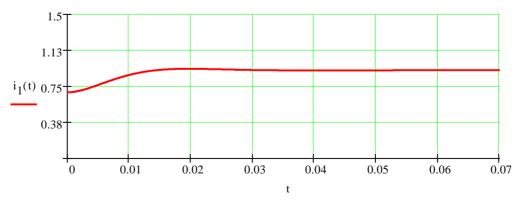
Перейдемо тепер від зображення до функції часу за формулою розкладу: Для струму I1(p):

$$\begin{split} N_1(p) &:= 6.4706 \cdot 10^5 + 11.000 \cdot p^2 \cdot + 3008.8 \cdot p \\ \begin{pmatrix} p_0 \\ p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} &:= M_1(p) \ \, \begin{vmatrix} solve, p \\ float, 5 \end{pmatrix} \leftarrow \begin{pmatrix} 0 \\ -136.77 - 159.41 \cdot i \\ -136.77 + 159.41 \cdot i \end{pmatrix} \\ p_0 &= 0 \\ p_1 &= -136.77 - 159.41i \\ p_2 &= -136.77 + 159.41i \\ p_3 &= -136.77 + 159.41i \\ p_4 &= -136.77 + 159.41i \\ p_5 &= -136.77 + 159.41i \\ p_6 &= -136.77 + 159.41i \\ p_7 &= -136.77 + 159.41i \\ p_8 &= -136.77 + 159.41i \\ p_9 &= -136.77 + 159.4$$

Отже струм як функція часу буде мати вигляд:

$$i_{1}(t) = \frac{N_{1}(p_{0})}{dM_{1}(p_{0})} + \frac{N_{1}(p_{1})}{dM_{1}(p_{1})} \cdot e^{p_{1} \cdot t} + \frac{N_{1}(p_{2})}{dM_{1}(p_{2})} \cdot e^{p_{2} \cdot t}$$

$$i_{1}(t) \begin{vmatrix} float, 5 \\ complex \end{vmatrix} \cdot .9167 + .3020 \cdot exp(-136.8 \cdot t) \cdot sin(159.4 \cdot t - 2.280)$$



Графік перехідного струму i1(t).

Для напруги на конденсаторі Uc(p):

$$\begin{split} N_u(p) &\coloneqq \frac{5}{17} \cdot \left(607997680 + 15776 \cdot p^2 + 4315229 \cdot p\right) \\ \begin{pmatrix} p_0 \\ p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} &\coloneqq M_u(p) \ \, \left| \begin{array}{l} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{array} \right. \rightarrow \begin{pmatrix} 0 \\ -136.77 + 159.41 \cdot i \\ -136.77 - 159.41 \cdot i \end{array} \right) \\ p_0 &= 0 \\ p_1 &= -136.77 + 159.41i \\ p_0 &= 1.788 \times 10^8 \\ N_u(p_1) &= -2.588 \times 10^7 - 6.472i \times 10^3 \\ M_u(p) &\coloneqq \frac{d}{dp} M_u(p) \text{ factor } \rightarrow 1411760 + 96 \cdot p^2 + 17506 \cdot p \\ dM_u(p_0) &= 1.412 \times 10^6 \\ dM_u(p_1) &= -1.626 \times 10^6 - 1.395i \times 10^6 \\ Other Haidung are with the mathematical part of the mathematical part is a surprise. \end{split}$$

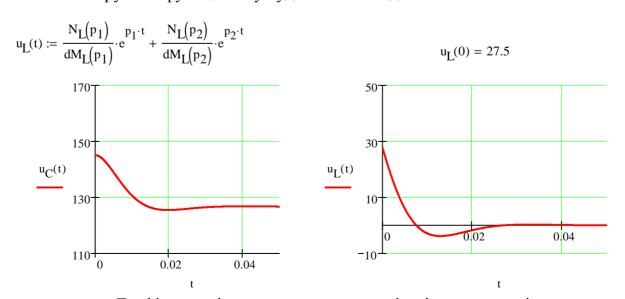
Отже напруга як функція часу буде мати вигляд:

$$\begin{split} u_C(t) &:= \frac{N_u\!\!\left(p_0\right)}{dM_u\!\!\left(p_0\right)} + \frac{N_u\!\!\left(p_1\right)}{dM_u\!\!\left(p_1\right)} \cdot e^{p_1 \cdot t} + \frac{N_u\!\!\left(p_2\right)}{dM_u\!\!\left(p_2\right)} \cdot e^{p_2 \cdot t} \\ u_C(t) & \begin{vmatrix} float, 5 \\ complex \end{vmatrix} \rightarrow 166.91 + 4.9800 \cdot exp(-136.77 \cdot t) \cdot cos(159.41 \cdot t) + 5.7616 \cdot exp(-136.77 \cdot t) \cdot sin(159.41 \cdot t) \end{vmatrix} \end{split}$$

Для напруги на індуктивності:

$$\begin{split} N_L(p) &:= \frac{55}{2}(1250 + 17 \cdot p) \\ M_L(p) &:= \left(750000 + 4650 \cdot p + 17 \cdot p^2\right) \\ \begin{pmatrix} p_1 \\ p_2 \end{pmatrix} &:= M_L(p) \ \, \bigg| \begin{array}{l} \text{solve}, p \\ \text{float}, 5 \end{array} \rightarrow \begin{pmatrix} -136.76 + 159.41 \cdot i \\ -136.76 - 159.41 \cdot i \\ \end{array} \bigg) \quad p_1 = -136.76 + 159.41i \\ N_L(p_1) &= -2.956 \times 10^4 + 7.452 i \times 10^4 \\ M_L(p) &:= \frac{d}{dp} M_L(p) \quad \text{factor} \quad \rightarrow 4650 + 34 \cdot p \\ dM_L(p_1) &= 2 \times 10^{-3} + 2.897 i \times 10^3 \\ \end{split} \quad M_L(p_2) &= 2 \times 10^{-3} - 2.897 i \times 10^3 \\ \end{split}$$

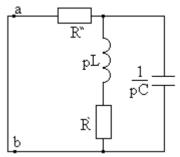
Отже напруга як функція часу буде мати вигляд:



Графік перехідних напруг на ємності та індуктивності.

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

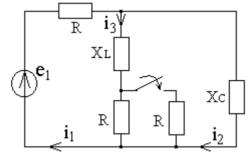
$$\begin{split} Z_{ab}(p) &:= \mathbf{R''} + \frac{(\mathbf{R'} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L}) \cdot \frac{1}{\mathbf{p} \cdot \mathbf{C}}}{\frac{1}{\mathbf{p} \cdot \mathbf{C}} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L} + \mathbf{R'}} \\ Z_{ab}(p) &:= \frac{\left(\frac{1}{\mathbf{p} \cdot \mathbf{C}} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L} + \mathbf{R'}\right) \cdot \mathbf{R''} + (\mathbf{R'} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L}) \cdot \frac{1}{\mathbf{p} \cdot \mathbf{C}}}{\frac{1}{\mathbf{p} \cdot \mathbf{C}} + \mathbf{p} \cdot \mathbf{L} + \mathbf{R'}} \\ (\mathbf{R''} \cdot \mathbf{L}) \cdot \mathbf{p}^2 + \left(\mathbf{R''} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{\mathbf{C}}\right) \mathbf{p} + \left(\frac{\mathbf{R''}}{\mathbf{C}} + \frac{\mathbf{R'}}{\mathbf{C}}\right) = 0 \\ D &= 0 \\ \left(\mathbf{R''} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{\mathbf{C}}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R''} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R''}}{\mathbf{C}} + \frac{\mathbf{R'}}{\mathbf{C}}\right) = 0 \\ \mathbf{R'} := \left(\mathbf{R''} \cdot \mathbf{R'} + \frac{\mathbf{L}}{\mathbf{C}}\right)^2 - 4 \cdot (\mathbf{R''} \cdot \mathbf{L}) \cdot \left(\frac{\mathbf{R''}}{\mathbf{C}} + \frac{\mathbf{R'}}{\mathbf{C}}\right) \begin{vmatrix} \text{solve}, \mathbf{R''} \\ \text{float}, 5 \end{vmatrix} - \frac{-41.136}{10.833} \end{split}$$



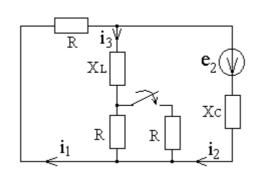
Отже при такому значенні активного опору у вітці з джерелом напруги Е1 аперіодичний процес перейде в коливальний.

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:

$$\begin{split} e_1(t) &:= \sqrt{2} \cdot E_1 \cdot \sin \bigl(\omega \cdot t + \psi \bigr) \\ X_C &:= \frac{1}{\omega \cdot C} \qquad X_C = 19.608 \qquad X_L := \omega \cdot L \qquad X_L = 60 \\ E_1 &:= E_1 \cdot e^{\psi \cdot i} \qquad E_1 = -110 \qquad F(E_1) = (110 \ -180) \\ E_2 &:= E_2 \cdot e^{\psi \cdot i} \qquad E_2 = -90 \qquad F(E_2) = (90 \ -180) \end{split}$$



$$\begin{split} Z'_{\text{VX}} &\coloneqq R + \frac{X_{\text{C}} \cdot i \cdot \left(R + X_{\text{L}} \cdot i\right)}{R + X_{\text{L}} \cdot i - i \cdot X_{\text{C}}} \\ \Gamma'_{1\text{ДK}} &\coloneqq \frac{E_{1}}{Z'_{\text{VX}}} \\ \Gamma'_{2\text{ДK}} &\coloneqq \Gamma'_{1\text{ДK}} \cdot \frac{R + X_{\text{L}} \cdot i}{R + X_{\text{L}} \cdot i - i \cdot X_{\text{C}}} \\ \Gamma'_{3\text{ДK}} &\coloneqq \Gamma'_{1\text{ДK}} \cdot \frac{R + X_{\text{L}} \cdot i}{R + X_{\text{L}} \cdot i - i \cdot X_{\text{C}}} \\ \Gamma'_{3\text{ДK}} &\coloneqq \Gamma'_{1\text{ДK}} - \Gamma'_{2\text{ДK}} \\ \end{split} \qquad \begin{split} \Gamma'_{3\text{JK}} &\coloneqq \Gamma'_{1\text{JK}} - \Gamma'_{2\text{JK}} \\ \Gamma'_{3\text{JK}} &\coloneqq 0.206 + 0.224i \\ \end{split} \qquad \begin{split} F(\Gamma'_{3\text{JK}}) &= (0.304 + 47.42) \end{split}$$



$$\begin{split} Z_{VX}^* &:= -X_C \cdot i + \frac{\left(R + i \cdot X_L\right) \cdot R}{R + i \cdot X_L + R} & Z_{VX}^* = 44.932 - 6.457i \\ \\ I_{ZJK}^* &:= \frac{E_2}{Z_{VX}^*} & I_{ZJK}^* = -1.963 - 0.282i & F\left(I_{ZJK}^*\right) = (1.983 - 171.822) \\ \\ I_{JJK}^* &:= I_{ZJK}^* \cdot \frac{R + X_L \cdot i}{R + i \cdot X_L + R} & I_{JJK}^* = -1.056 - 0.481i & F\left(I_{JJK}^*\right) = (1.493 - 60.735) \\ \\ I_{JJK}^* &:= I_{JJK}^* - I_{JJK}^* & I_{JJK}^* = -0.907 + 0.199i & F\left(I_{JJK}^*\right) = (0.928 - 167.622) \\ \\ I_{JJK}^* &:= I_{JJK}^* + I_{JJK}^* & I_{JJK}^* = -2.393 - 0.103i & F\left(I_{JJK}^*\right) = (2.395 - 177.539) \\ \\ I_{JJK}^* &:= I_{JJK}^* + I_{JJK}^* & I_{JJK}^* = -3.505 - 0.128i & F\left(I_{JJK}^*\right) = (3.508 - 177.913) \\ \\ I_{JJK}^* &:= I_{JJK}^* - I_{JJK}^* & I_{JJK}^* = 0.488 - 21.811i & F\left(u_{CJK}^*\right) = (21.817 - 88.718) \\ \\ u_{CJK}^* &:= I_{JJK}^* \cdot i \cdot X_L & u_{LJK}^* = -1.494 + 66.742i & F\left(u_{LJK}^*\right) = (66.759 - 91.282) \\ \\ i_{JJK}^* (t) &:= \left|I_{JJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(I_{JJK}\right)\right) \\ \\ i_{JJK}^* (t) &:= \left|I_{JJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(I_{JJK}\right)\right) \\ \\ u_{CJK}^* &:= I_{JJK}^* \cdot \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(I_{JJK}\right)\right) \\ \\ u_{CJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \\ u_{LJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \\ u_{LJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \\ u_{LJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \\ u_{LJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \\ u_{LJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \\ u_{LJK}^* (t) &:= \left|u_{CJK}\right| \sqrt{2} \cdot \sin\left(\omega \cdot t + arg\left(u_{CJK}\right)\right) \\ \end{aligned}$$

Початкові умови:

$$u_{\text{C}_{\text{ДK}}}(0) = -30.845$$

$$i_{L_{JK}}(0) = 0.035$$

Given

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

$$e_1(0) = u_{L0} + i_{10} \cdot R + i_{30} \cdot R$$

$$e_2(0) = -i_{30} \cdot R + u_{C0} - u_{L0}$$

$$\begin{pmatrix} \mathbf{i}_{10} \\ \mathbf{i}_{20} \\ \mathbf{u}_{L0} \end{pmatrix} \coloneqq \mathsf{Find} \begin{pmatrix} \mathbf{i}_{10}, \mathbf{i}_{20}, \mathbf{u}_{L0} \end{pmatrix}$$

$$i_{10} = 0.386$$
 $i_{20} = 0.35$

$$i_{20} = 0.35$$

$$i_{30} = 0.035$$

$$u_{L0} = -33.662$$

$$u_{C0} = -30.845$$

Інтеграл Дюамеля

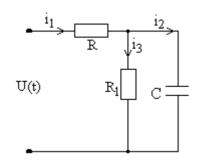
$$T := 0.8$$

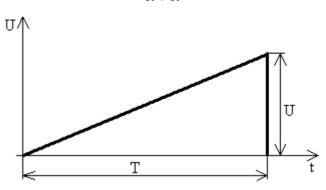
$$E_1 := 110$$

$$E := 1$$

$$R_1 := \frac{R \cdot R}{R + R} \qquad \qquad R_1 = 40$$

$$R_1 = 40$$





Усталений режим до комутації: t < 0

$$i_{1\text{ДK}}\coloneqq\frac{0}{R_1+R}$$

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

$$i_{3 \text{дK}} := i_{1 \text{дK}}$$

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

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

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

$$u_{C \perp K} := 0 - i_{1 \perp K} \cdot R$$

$$u_{CJK} = 0$$

Усталений режим після комутації:

$${i'}_1 := \frac{E}{R_1 + R}$$

 $i'_3 := i'_1$

$$i'_1 = 8.333 \times 10^{-3}$$

$$i'_3 = 8.333 \times 10^{-3}$$
 $i'_2 := 0$

$$i'_2 = 0$$

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

$$u'_{C} = 0.333$$

Незалежні початкові умови

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

$$u_{C0} = 0$$

Залежні початкові умови

Given

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

$$E = i_{30} \cdot R_1 + i_{10} \cdot R$$

$$0 = u_{C0} - i_{30} \cdot R_1$$

$$0 = u_{C0} - i_{30} \cdot R_1$$

$$\begin{pmatrix} i_{10} \\ i_{20} \\ i_{30} \end{pmatrix} := Find(i_{10}, i_{20}, i_{30})$$

$$i_{10} = 0.013$$

$$i_{20} = 0.013$$

$$i_{30} = 0$$

$$i_{20} = 0.013$$

$$i_{30} = 0$$

Вільний режим після комутайії:

Складемо характерестичне рівняння схеми

$$Z_{vx}(p) := R + \frac{R_1 \cdot \frac{1}{p \cdot C}}{R_1 + \frac{1}{p \cdot C}}$$

$$Z_{\text{VX}}(p) := R + \frac{R_1 \cdot \frac{1}{p \cdot C}}{R_1 + \frac{1}{p \cdot C}}$$

$$Z_{\text{VX}}(p) := \frac{R \cdot \left(R_1 + \frac{1}{p \cdot C}\right) + R_1 \cdot \frac{1}{p \cdot C}}{R_1 + \frac{1}{p \cdot C}}$$

$$p := R \cdot \left(R_1 + \frac{1}{p \cdot C}\right) + R_1 \cdot \frac{1}{p \cdot C} \quad \begin{vmatrix} solve, p \\ float, 5 \end{vmatrix} \rightarrow -220.59$$

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

$$T := \frac{1}{|p|} \cdot T$$
 $T = 3.627 \times 10^{-3}$

Одже корень характеристичного рівняння має вигляд: p = -220.59

Вільна складова струма буде мати вигляд:

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

Визначення сталих інтегрування:

$$A_1 := i_{10} - i'_1$$
 $A_1 = 4.167 \times 10^{-3}$

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

Повні значення цих струмів:

$$\begin{split} g_{11}(t) &\coloneqq i'_1 - i''_1(t) & g_{11}(t) \text{ float, 5 } \rightarrow 8.3333 \cdot 10^{-3} - 4.1667 \cdot 10^{-3} \cdot \exp(-220.59 \cdot t) \\ h_{cU}(t) &\coloneqq A_1 \cdot R - A_1 \cdot R \cdot e^{p \cdot t} \text{ float, 5 } \rightarrow .33333 - .33333 \cdot \exp(-220.59 \cdot t) \end{split}$$

Визначимо закони зміни напруги на всіх проміжках часу:

$$\begin{array}{lll} U_0 \coloneqq 0 & & U_0 = 0 \\ & & \\ U_1(t) \coloneqq U_0 + \frac{E_1}{T} \cdot t & & \\ U_1(t) \text{ float}, 5 & \rightarrow 30331. \cdot t & & \\ 0 < t < T \\ & \\ U_2 \coloneqq 0 & & \\ &$$

 $U'_1 := \frac{d}{dt}U_1(t)$ float, $5 \rightarrow 30331$.

Струм на цих проміжках буде мати вигляд:

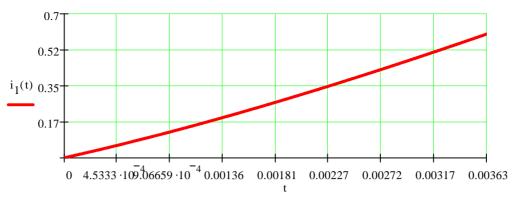
$$\begin{split} &i_{1}(t) \coloneqq U_{0} \cdot g_{11}(t) + \int_{0}^{t} U_{1} \cdot g_{11}(t-\tau) \, d\tau \qquad i_{1}(t) \ \bigg|_{float,\,2}^{factor} \to 2.5 \cdot 10^{2} \cdot t - .57 + .57 \cdot exp\Big(-2.2 \cdot 10^{2} \cdot t\Big) \\ &i_{2}(t) \coloneqq U_{0} \cdot g_{11}(t) + \int_{0}^{T} U_{1} \cdot g_{11}(t-\tau) \, d\tau + \Big(U_{2} - E_{1}\Big) \cdot g_{11}(t-T) \\ &i_{2}(t) \ \bigg|_{float,\,3}^{factor} \to -3.78 \cdot 10^{-6} - .115 \cdot exp(-221 \cdot t + .800) + .573 \cdot exp(-221 \cdot t) \end{split}$$

Напруга на ємності на цих проміжках буде мати вигляд:

$$\begin{split} u_{C1}(t) &:= U_0 \cdot h_{cU}(t) + \int_0^t U_1' \cdot h_{cU}(t-\tau) \, d\tau \, \operatorname{float}, 5 \\ &\to 10110. \cdot t - 45.833 + 45.833 \cdot \exp(-220.59 \cdot t) \\ u_{C2}(t) &:= U_0 \cdot h_{cU}(t) + \int_0^T U_1' \cdot h_{cU}(t-\tau) \, d\tau + \left(U_2 - E_1\right) \cdot h_{cU}(t-T) \\ u_{C2}(t) \, \operatorname{float}, 3 &\to -1.51 \cdot 10^{-4} - 9.1 \cdot \exp(-221. \cdot t + .800) + 45.8 \cdot \exp(-221. \cdot t) \end{split}$$

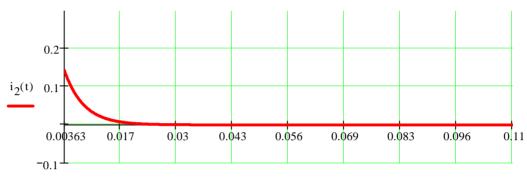
Графік вхідного струму на проміжку: $0 \le$

 $0 \le t \le T$



Графік вхідного струму на проміжку:

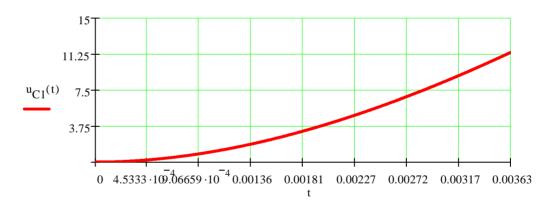
 $T \leq t \leq \infty$



t

Графік наруги на реактивному елементі на проміжку:

 $0 \le t \le T$



Графік наруги на реактивному елементі на проміжку:

 $T \leq t \leq \infty$

