

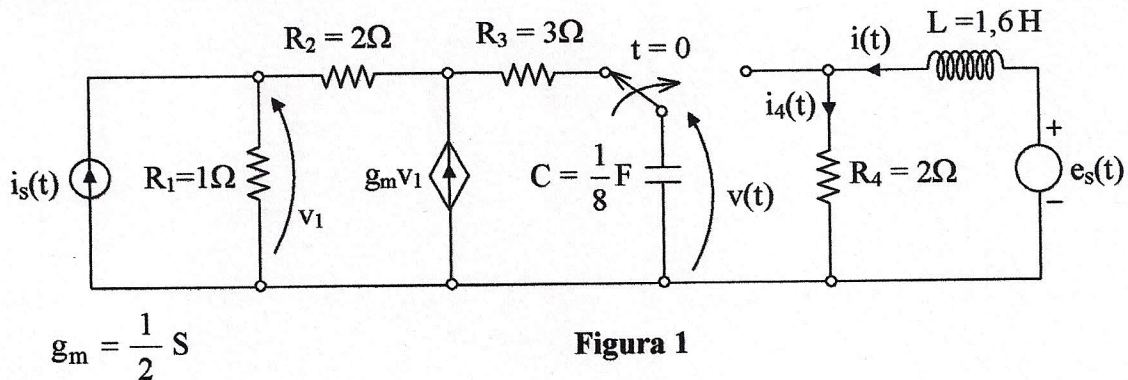
PSL.3211 – CIRCUITOS ELÉTRICOS I

3ª Prova Semestral – 17/06/19

GABARITO

1ª Questão: (4,0 pontos)

Considere o circuito da Figura 1.



Nos itens **a)**, **b)** e **c)**, $i_s(t) = I_s = 5 \text{ A}$ e $e_s(t) = E_s = 6 \text{ V}$.

(1,0) **a)** Calcule as condições iniciais $v(0_-) = v_0$ e $i(0_-) = i_0$ sabendo-se que o interruptor estava na posição indicada à esquerda há muito tempo e muda de posição em $t = 0$.

(1,0) **b)** Determine as condições iniciais $i_4(0_+)$ e $\left. \frac{di_4(t)}{dt} \right|_{t=0_+}$

(1,5) **c)** Numa situação em que $i_4(0_+) = 4 \text{ A}$ e $\left. \frac{di_4(t)}{dt} \right|_{t=0_+} = 16 \text{ A/s}$, resolva o problema de valor inicial que fornece $i_4(t)$ para $t > 0$.

(0,5) **d)** Em outra situação em que o interruptor se encontra na posição à direita permanentemente e $e_s(t) = 6\delta(t) \text{ (V,s)}$, calcule $v(0_+)$ e $i(0_+)$. Neste item, considere condições iniciais nulas.

Gabarito

a) Notamos que em $t=0_-$ o circuito estará em regime permanente de corrente contínua no lado esquerdo e no lado direito.

No lado esquerdo, temos

$$\frac{dv(t)}{dt} = 0,$$

ou seja, a corrente através do capacitor e de R_3 é nula.

Temos, então, $v(t) = V_0$ igual à tensão de Thévenin vista por C. Para calculá-la, usamos análise nodal.

$$\begin{bmatrix} G_1 + G_2 & -G_2 \\ -G_2 & G_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_s \\ g_m v_1 \end{bmatrix}$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} G_1 + G_2 & -G_2 \\ -(g_m + G_2) & G_2 \end{bmatrix}}_{G_n} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_s \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\det(G_n) = G_1 G_2 - G_2^2 - g_m G_2 - G_2^2 \rightarrow \det(G_n) = G_2 (G_1 - g_m)$$

$$v_0 = \frac{\begin{vmatrix} G_1 + G_2 & I_s \\ -(g_m + G_2) & 0 \end{vmatrix}}{G_2 (G_1 - g_m)} = \frac{R_2 (g_m + G_2) I_s}{G_1 - g_m} \rightarrow v_0 = \frac{1 + g_m R_2}{G_1 - g_m} I_s$$

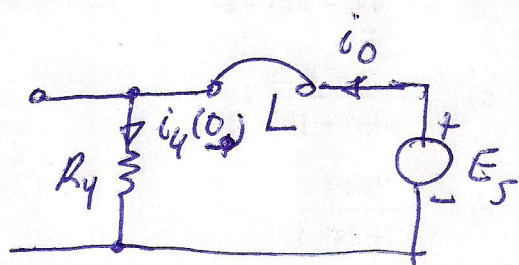
$$v_0 = \frac{1 + \frac{1}{2} \times 2}{1 - \frac{1}{2}} 5V \rightarrow \boxed{v_0 = 20V}$$

No lado direito, temos

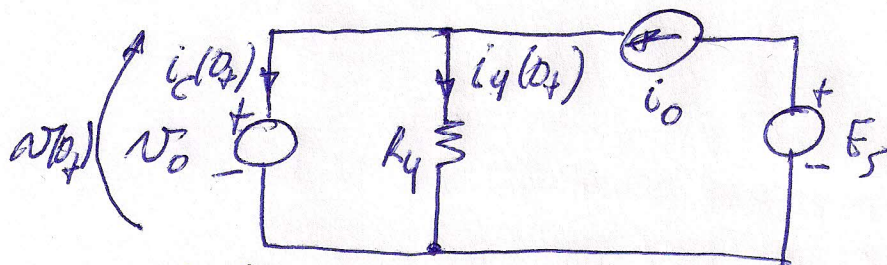
$$\frac{di(t)}{dt} = 0$$

$$i_0 = \frac{E_s}{R_4}$$

$$= \frac{6}{2} A \rightarrow \boxed{i_0 = 3A}$$



- b) No chaveamento de C sobre R_4 , $v(t)$ se mantém.
 Por outro lado L mantém $i(t)$. Lembrando, temos
 $v(0_+) = v_0 = 20V$ e $i(0_+) = i_0 = 3A$.
 Temos o circuito instantâneo em $t = 0_+$:



Calculamos $i_4(0_+)$ por superposição dos efeitos individuais das fontes v_0 , i_0 e E_s em cada ramo com as outras duas inativadas:

para v_0 : $i_{4v} = \frac{v_0}{R_4}$

para i_0 : $i_{4i} = 0$

para E_s : $i_{4E} = 0$

com

$$i_4(0_+) = i_{4v} + i_{4i} + i_{4E}$$

$$i_4(0_+) = \frac{v_0}{R_4} = \frac{20}{2} A \rightarrow \boxed{i_4(0_+) = 10A}$$

Calculo de $\dot{i}_y(0_+)$:

$$\left. \begin{aligned} \dot{i}_c(0_+) &= C \dot{v}(0_+) \\ \dot{v}(0_+) &= R_4 \dot{i}_y(0_+) \end{aligned} \right\} \rightarrow \dot{i}_y(0_+) = \frac{1}{R_4 C} \dot{i}_c(0_+)$$

Calculo $\dot{i}_c(0_+)$ por superposição dos efeitos de v_0 , i_0 e E_s :

$$\dot{i}_c(0_+) = -\frac{v_0}{R_4} + i_0 + 0,$$

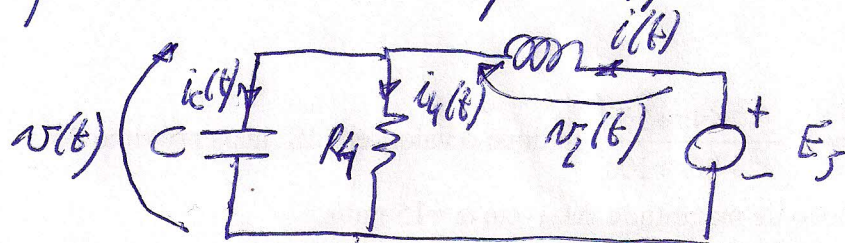
que substituímos na expressão de $\dot{i}_y(0_+)$, obtendo

$$\dot{i}_y(0_+) = \frac{1}{R_4 C} \left[\frac{v_0}{R_4} + i_0 \right]$$

$$= \frac{1}{2 \times \frac{1}{8}} \left[\frac{20}{2} + 3 \right] \frac{A}{s} \rightarrow \boxed{\dot{i}_y(0_+) = \frac{1A}{s}}$$

$$= 28 \frac{A}{s}$$

c) O circuito da esquerda, para $t > 0$, torna-se



Notamos que, para a solução da equação diferencial homogênea, o circuito, com $E_3 = 0$, reduz-se ao RLC paralelo, cuja equação característica é

$$s^2 + 2\alpha s + \omega_0^2 = 0$$

com $\alpha = \frac{G_4}{2C} = \frac{\frac{1}{2}}{2 \times \frac{1}{8}} s^{-1} \rightarrow \boxed{\alpha = 2 s^{-1}} \rightarrow \alpha^2 = 4 s^{-2}$

$$\omega_0^2 = \frac{1}{LC} = \frac{1}{\frac{1}{6} \times \frac{1}{8}} \left(\frac{\text{rad}}{s}\right)^2 \rightarrow \omega_0^2 = 5 \left(\frac{\text{rad}}{s}\right)^2$$

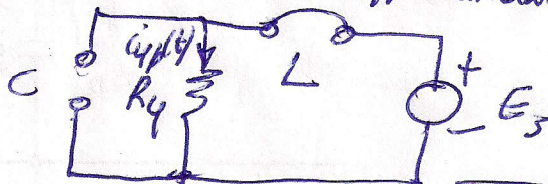
Como $\omega_0^2 > \alpha^2$, teremos comportamento oscilatório com frequência própria amortecida

$$\omega_d = \sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2} = \sqrt{5 - 4} \text{ rad/s} \rightarrow \boxed{\omega_d = 1 \text{ rad/s}}$$

A solução permanente ocorre em regime permanente de corrente contínua, de forma que $\frac{d}{dt} v(t) = 0 \rightarrow i_{Cp}(t) = 0$

$$\frac{d}{dt} i_L(t) = 0 \rightarrow v_{Lp}(t) = 0$$

e podemos considerar o circuito abaixo para cálculo de $i_{up}(t)$



$$i_{up}(t) = \frac{E_3}{R_4} = \frac{6}{2} \text{ A} \rightarrow \boxed{i_{up}(t) = 3 \text{ A}}$$

Para o cálculo da solução $i_4(t)$, determinamos ainda

$$a = i_4(0_+) - i_{up}(0_+) = 4 - 3 \text{ (A)} \rightarrow \boxed{a = 1 \text{ (A)}}$$

$$b = i_4(0_+) - i_{up}(0_+) = 16 - 0 \left(\frac{\text{A}}{s}\right) \rightarrow \boxed{b = 16 \left(\frac{\text{A}}{s}\right)}$$

Calculamos

$$A = \sqrt{a^2 + \left(\frac{\omega a + b}{\omega_d}\right)^2} = \sqrt{1 + \left(\frac{2 \times 1 + 16}{1}\right)^2}$$

$$A = \sqrt{325} \text{ (A)} \rightarrow A = 18,028 \text{ (A)}$$

$$\psi = a \tan 2 \left(-\frac{\omega a + b}{\omega_d}, a \right)$$

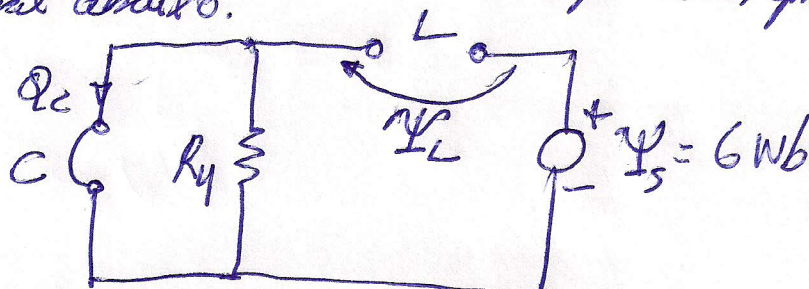
$$= a \tan 2 (-18, 1) \rightarrow \psi = -86,82^\circ$$

Assim a solução é

$$i_y(t) = 18,028 e^{-2t} \cos(t - 86,82^\circ) \text{ (A/s)}, t \geq 0$$

d) Com a fonte $e_s(t) = 0$ para $t < 0$, temos $v(0_-) = 0$
 $i(0_-) = 0$

A integração de $t = 0_-$ a $t = 0_+$ pode ser representada pelo circuito integral abaixo.



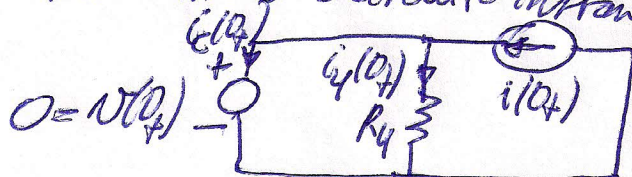
E calculamos $\Psi_L = 6 \text{ Wb}$
 $Q_c = 0$

de forma que

$$v(0_+) = v(0_-) + 0 \rightarrow v(0_+) = 0$$

$$i(0_+) = i(0_-) + \frac{\Psi_L}{L} = 0 + \frac{6}{1,6} \text{ (A)} \rightarrow i(0_+) = 3,75 \text{ A}$$

resultando o circuito instantâneo em $t = 0_+$



$$i_y(0_+) = G_y v(0_+) \rightarrow i_y(0_+) = 0$$

$$\left. \begin{aligned} i_c(0_+) &= i(0_+) \\ v(0_+) &= \frac{i_c(0_+)}{C} \\ i_y(0_+) &= G_y v(0_+) \end{aligned} \right\} i_y(0_+) = \frac{G_y}{C} i(0_+)$$

$$= \frac{1/2}{1/8} \cdot 3,75 \frac{\text{A}}{\text{s}} \rightarrow i_y(0_+) = 15 \frac{\text{A}}{\text{s}}$$

Atenção: Preencher a folha ótica com seu nome, número USP e opções escolhidas para cada teste.

Para os testes 1 e 2, considere o circuito da Figura 2.

1 – A opção verdadeira é:

- a) $i(0_+) = i(0_-)$
- ☒ b) $v_1(t) + v_2(t) = E$ para $t \rightarrow \infty$
- c) $v_1(0_+) + v_2(0_+) = E$
- d) O circuito possui constante de tempo $R(C_1 + C_2)$
- e) $v_1(t) = 0$ para $t \rightarrow \infty$

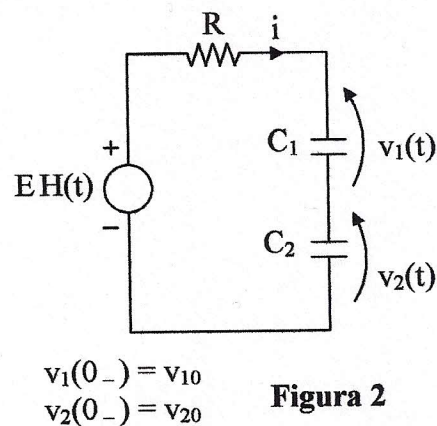


Figura 2

2 – Supondo que $v_1(0_-) = -v_2(0_-)$ pode-se escrever :

- a) $v_1(t) + v_2(t) = 0, t \geq 0$
- b) $v_2(t) = -v_{10} + \frac{EC_1}{C_1 + C_2} \left(1 - e^{-\left(\frac{C_2}{RC_1C_2}\right)t} \right)$
- c) $v_1(t) + v_2(t) = E, t \geq 0$
- d) $v_1(t) = v_{10} + \frac{EC_2C_1}{C_1 + C_2} \left(1 - e^{-\frac{C_1R}{C_1 + C_2}t} \right)$
- ☒ e) $v_1(t) + v_2(t) = E \left(1 - e^{-\left(\frac{C_1 + C_2}{RC_1C_2}\right)t} \right)$

3 – O valor de $i(0_+)$ no circuito da Figura 3 é:

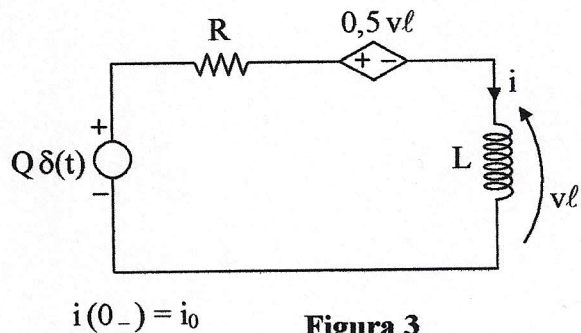
a) $i_0 + \frac{2Q}{3L}$

b) $\frac{Q}{2L}$

c) $i_0 + \frac{Q}{L}$

d) $i_0 + \frac{2Q}{L}$

e) $i_0 + \frac{Q}{2L}$



4 – Considere o circuito da Figura 4 com o capacitor inicialmente descarregado e amp-op ideal. A expressão de $v_0(t)$ que descreve o comportamento do circuito em (V,s) é ?

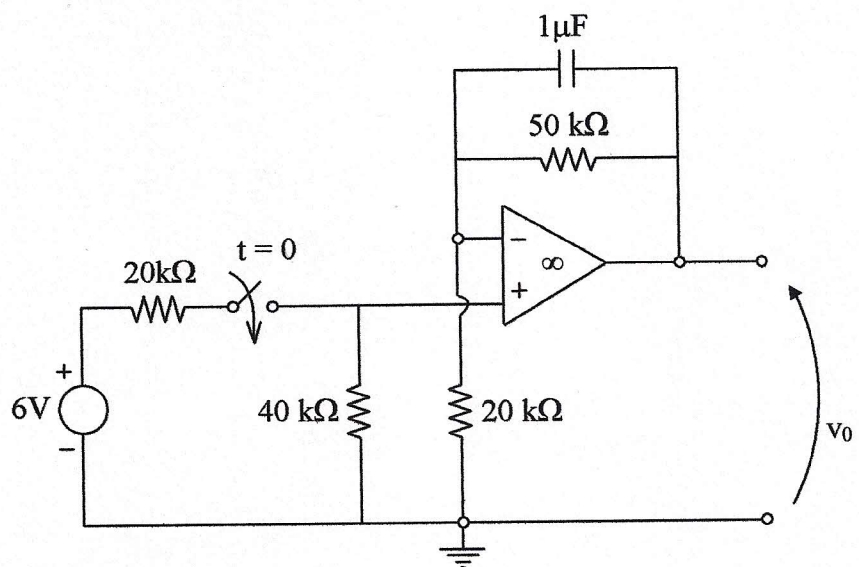
a) $14 - 6e^{-10t}$

b) $10 - 6e^{-20t}$

c) $14 - 10e^{-20t}$

d) $6 - 10e^{-10t}$

e) $14 - 10e^{-10t}$



Teste 1

①

Para $t \rightarrow \infty$ os capacitores se comportam como circuitos abertos com $i = 0$.

Logo $v_1(t) + v_2(t) = E$ pela 2ª lei de Kirchhoff

Teste 2

$$v_1 + v_2 = E - Ri \quad (1)$$

$$i = C_1 \frac{dv_1}{dt} = C_2 \frac{dv_2}{dt} \quad (2)$$

Derivando a expressão (1) e substituindo as expressões 2 tem

$$\frac{i}{C_1} + \frac{i}{C_2} = -R \frac{di}{dt}$$

reorganizando tem-se:

$$\frac{di}{dt} + \frac{C_1 + C_2}{RC_1 C_2} i = 0 \quad (3) \text{ com } i(0+) = \frac{E - v_{10} - v_{20}}{R}$$

$$\text{Seja } \alpha \triangleq \frac{C_1 + C_2}{RC_1 C_2}$$

A solução da eq. diferencial (3) é

$$i(t) = i(0+) e^{-\alpha t}$$

Voltando à expressão (2):

$$dv_1 = \frac{i}{C_1} dt = \frac{i(0+) e^{-\alpha t}}{C_1} dt \quad (4)$$

Integrando a expressão 4 entre 0 e t tem:

$$\int_0^v dv_1 = \frac{i(0+)}{C_1} \int_0^t e^{-\alpha t} dt$$

Notando que $v_1(0_+) = v_1(0_-) = v_{10}$ vem:

$$v_1 - v_{10} = \frac{i(0_+)}{C_1} \left(\frac{-1}{\alpha} \right) [e^{-\alpha t} - 1]$$

Logo $v_1(t) = v_{10} + i(0_+) \frac{RC_2}{C_1 + C_2} (1 - e^{-\alpha t})$

e analogamente

$$v_2(t) = v_{20} + i(0_+) \frac{RC_1}{C_1 + C_2} (1 - e^{-\alpha t})$$

$$v_1(t) + v_2(t) = \cancel{v_{10}} + \cancel{v_{20}} + i(0_+) R \frac{\cancel{C_1} + \cancel{C_2}}{\cancel{C_1} + \cancel{C_2}} (1 - e^{-\alpha t})$$

$$= \frac{E - \cancel{v_{10}} - \cancel{v_{20}}}{R} \cdot R (1 - e^{-\alpha t})$$

$$= \underline{E(1 - e^{-\alpha t})}$$

Na verdade os dois capacitores podem ser considerados como um único com tensão inicial nula.

Teste 3

3

Uma parte da tensão impulsiva irá cair no indutor e outra no gerador vinculado

$$\text{Seja } v_e = K Q \delta(t) \quad (K < 1)$$

Pela 2ª lei de Kirchhoff

$$Q \delta(t) = (0,5K + K) Q \delta(t)$$

$$1,5K = 1$$

$$K = \frac{2}{3}$$

$$\text{Logo } i(0+) = i(0+) + \frac{K Q \delta(t)}{L} = i_0 + \underline{\underline{\frac{2Q}{3L}}}$$

Teste 4

O capacitor se carrega com um resistor de $50 \text{ k}\Omega$ em paralelo, logo

$$\tau = 50 \cdot 10^3 \cdot 10^{-6} = 0,05 \text{ s}$$

$$\alpha = 20 \text{ s}^{-1}$$

Quando a chave fecha a tensão no terminal positivo do amp-op é

$$V_+ = \frac{40}{40 + 20} \cdot 6 = 4 \text{ V}$$

É igual à tensão no terminal negativo $V_- = 4 \text{ V}$

pois o amp-op é ideal. Essas tensões são fixas para $t \geq 0$

Como a tensão inicial no capacitor é nula vem $v_o(0+) = 4 \text{ V}$

Para a situação final substitui-se o capacitor por um aberto e ainda temos $V_- = 4 \text{ V}$

Logo para $t \rightarrow \infty$

$$U_0(t) = 4 + \frac{4}{20 \cdot 10^3} \cdot 30 \cdot 10^3 = 14 \text{ V}$$

Finalmente

$$U_0(t) = 14 - 10 e^{-20t} \text{ (V, s)} \text{ para } t \geq 0$$

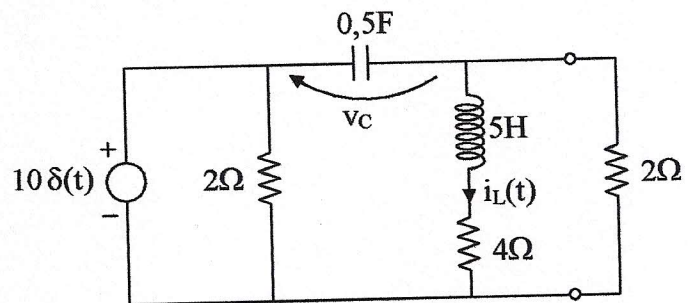
5 – Quanto vale a integral $\int_{-2}^5 \left[\sin(t) \cdot H(t) \cdot \delta\left(t - \frac{\pi}{2}\right) + \frac{\cos(t)}{2} \cdot \delta(t - \pi) \right] dt$?

- a) 2
- b) 1
- c) 0,5**
- d) 1,5
- e) 0

6 – Considere o circuito da Figura 5.

Quais são os valores de $v_C(0_+)$ e $i_L(0_+)$ (em V e A), respectivamente?

- a) 5 ; 2
- b) 5 ; 0**
- c) 2 ; 0
- d) 2 ; 5
- e) 5 ; -5



$$v(0_-) = -5V$$

$$i_L(0_-) = -2A$$

Figura 5

Considere o circuito da Figura 6 para os testes 7 e 8.

7 – A corrente de Norton de A para B vale (em A):

- a) 5I/4**
- b) 3I/4
- c) 2I/3
- d) I/2
- e) I

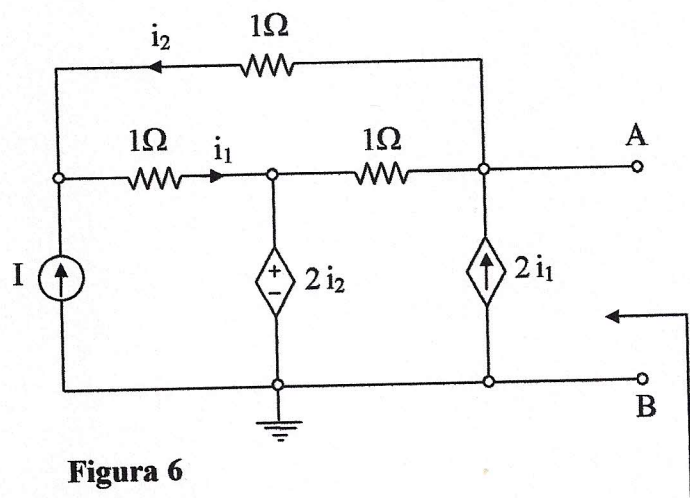


Figura 6

8 – Caso soldemos um capacitor de valor $1F$ entre A e B, a constante de tempo do circuito será (em s):

a) 5

b) 3

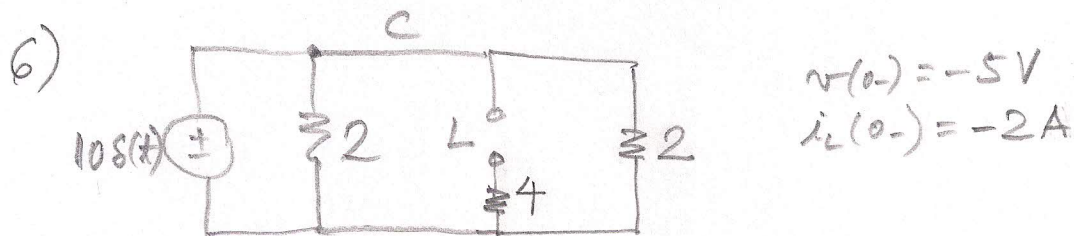
☒ c) 4

d) 2

e) 1

5) $\sin\left(\frac{\pi}{2}\right) = 1 \quad \cos\left(\frac{\pi}{2}\right) = 1 \quad \cos\pi = -1$ e os impulsos estão em $(-2, 5)$

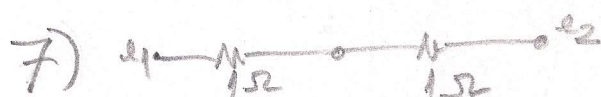
Então $\int_{-2}^5 \left[1 \cdot \delta(t - \pi/2) - \frac{1}{2} \delta(t - \pi) \right] dt = 1 - \frac{1}{2} = \frac{1}{2}$



$i_C = 10/2 = 5\delta(t) \rightarrow \Delta v_C = \frac{5}{0,5} = 10V$

$v_L = 10\delta(t) \rightarrow \Delta i_L = \frac{10}{5} = 2A$

$v_C(0+) = -5 + 10 = 5V \quad i_L(0+) = -2 + 2 = 0$



Sistema para Thévenin:

① $-I + (e_1 - 2i/2) + (e_1 - e_2) = 0$ ou $(3e_1 - 2e_2) + (e_1 - e_2) = I$
 $e_2 - e_1$

② $-2[3e_1 - 2e_2] + (e_2 - 2i/2) + e_2 - e_1 = 0$
 $e_2 - e_1$

$\begin{bmatrix} 4 & -3 \\ -5 & 4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e_1 \\ e_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} \rightarrow e_{Th} = e_2 = \frac{5I}{16-15} = 5I$

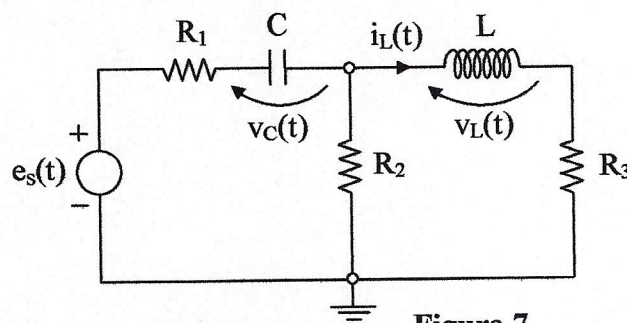
O sistema para Norton é muito parecido com +IN na 2ª equação e com $e_2 = 0$.

$\begin{bmatrix} 4 & 0 \\ -5 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e_1 \\ i_N \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} \rightarrow i_N = \frac{5I}{4}$

8) $R_{Th} = \frac{e_{Th}}{i_N} = 4 \rightarrow \tau = R_{Th} \cdot C = 4s$

Para os testes de 09 a 12, considere o circuito da Figura 7, cuja equação diferencial em $i_L(t)$ é

$$\begin{aligned} \text{dada por } \frac{d^2 i_L(t)}{dt^2} + \left[\frac{1}{(R_1 + R_2)C} + \frac{R_1 R_2 + R_1 R_3 + R_2 R_3}{L(R_1 + R_2)} \right] \frac{di_L(t)}{dt} + \frac{1}{LC} \left(\frac{R_2 + R_3}{R_1 + R_2} \right) i_L(t) = \\ = \frac{R_2}{L(R_1 + R_2)} \frac{de_s(t)}{dt} \end{aligned}$$



$$\begin{aligned} i_L(0_-) &= i_0 \\ v_C(0_-) &= v_0 \end{aligned}$$

Figura 7

9 – Para $R_1 = R_2 = R_3 = 2\Omega$, $L = \frac{3}{2}\text{H}$ e $C = \frac{1}{8}\text{F}$, pode-se afirmar que:

- a) O circuito é superamortecido com $\alpha = 2\text{s}^{-1}$
- b) O comportamento livre do circuito é do tipo crítico com $\omega_0 \approx 2,31\text{ rad/s}$
- c) Pode-se observar batimento no transitório quando a frequência do gerador senoidal for $\omega \approx 377\text{ rad/s}$
- d) O circuito entra em ressonância quando excitado com um gerador senoidal com frequência $\omega = 12,5\text{ rad/s}$
- ☒ e) Trata-se de um circuito oscilatório com $\omega_d \approx 1,15\text{ rad/s}$

10 – Quando excitado com $e_s(t) = A\delta(t)$ [Sistema internacional] a “amplitude” do impulso que aparece em $v_L(t)$ do indutor é:

- a) $\frac{AR_1}{R_1 + R_2}$
- b) $\frac{AR_1}{L(R_1 + R_2)} + i_0$
- c) $\frac{AR_2}{L(R_1 + R_2)} + i_0$
- ☒ d) $\frac{AR_2}{R_1 + R_2}$
- e) 0

11 – Para $R_1 = R_2 = R_3 = 2\Omega$, $L = 0,1H$, $e_s(t) = 10H(t)$, $v_C(0_-) = 2V$, $i_L(0_-) = -1A$,

o valor de $\left. \frac{di_L(t)}{dt} \right|_{t=0_+}$ em (A/s) é igual a:

- a) 70
- b) 80
- c) 90
- d) 60
- e) 50

12 – Para determinados valores de componentes, obteve-se $\alpha = \frac{7}{8} s^{-1}$ e $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{2}} \text{ rad/s}$.

Sabendo-se que $e_s(t) = 10H(t)$, $i_L(0_-) = 2A$ e $\left. \frac{di_L(t)}{dt} \right|_{t=0_+} = \frac{7}{4} A/s$,

a expressão completa de $i_L(t)$ para $t \geq 0$ é dada aproximadamente por:

- a) $7,3 e^{-1,51t} - 3,3 e^{-0,42t} - 2$
- b) $-2,2 e^{-3,11t} + 4,2 e^{-2,45t}$
- c) $4,4 e^{-0,36t} - 2,4 e^{-1,39t}$
- d) $5,2 e^{-0,42t} - 3,2 e^{-0,82t}$
- e) $8,4 e^{-0,22t} - 5,4 e^{-3,11t} - 1$

9)

$$2\alpha = \left[\frac{1}{(R_1 + R_2)C} + \frac{R_1 R_2 + R_1 R_3 + R_2 R_3}{L(R_1 + R_2)} \right] = \frac{1}{4 \cdot \frac{1}{8}} + \frac{12}{\frac{3}{2} \cdot 4}$$

$$2\alpha = 2 + 2 \Rightarrow \boxed{\alpha = 2 \text{ s}^{-1}}$$

$$\omega_0^2 = \frac{1}{LC} \left(\frac{R_2 + R_3}{R_1 + R_2} \right) = \frac{1}{\frac{3}{2} \cdot \frac{1}{8}} \cdot \frac{4}{4} = \frac{16}{3}$$

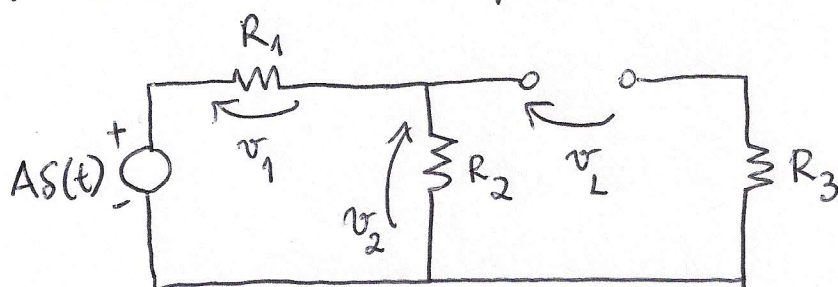
$$\boxed{\omega_0 = \frac{4}{\sqrt{3}} = \frac{4\sqrt{3}}{3} = 2,3094 \text{ rad/s}}$$

$$\omega_0 > \alpha \Rightarrow \text{oscilatório}$$

$$\omega_d = \sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2} = 1,15 \text{ rad/s}$$

$\Rightarrow$ Trata-se de um circuito oscilatório com $\omega_d \approx 1,15 \text{ rad/s}$

10) Pelo método "Causa"



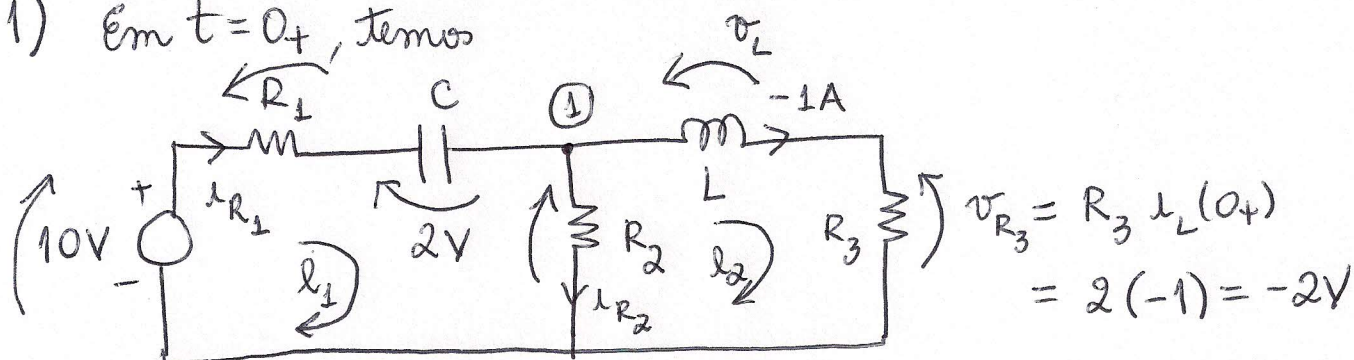
$$v_L = v_2 = AS(t) \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

$$\int_{0-}^{0+} L \frac{di_L}{dt} dt = \frac{A R_2}{R_1 + R_2} \int_{0-}^{0+} s(t) dt \Rightarrow i_L(0+) = i_0 + \frac{A R_2}{(R_1 + R_2)L}$$

Há um degrau de $\frac{AR_2}{(R_1+R_2)L}$ na corrente $i_L(t)$

que gera um impulso de amplitude $\boxed{\frac{AR_2}{R_1+R_2}}$ em $v_L(t)$

11) Em $t=0_+$, temos



2ª LK no laço i_1

$$R_1 i_{R_1} + R_2 i_{R_2} = 10 - 2$$

1ª LK em (1)

$$-i_{R_1} + i_{R_2} - 1 = 0$$

$$\Rightarrow i_{R_1} - i_{R_2} = -1$$

2ª LK no laço i_2

$$-v_{R_2} + v_L + v_{R_3} = 0$$

$$v_L(0_+) = v_{R_2}(0_+) - v_{R_3}(0_+) = 5 - (-2) = 7V$$

$$v_L(0_+) = L \frac{di_L(t)}{dt} \Big|_{t=0_+}$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{di_L(t)}{dt} \Big|_{t=0_+} = \frac{7}{0,1} = 70 A/s}$$

12)

(3)

 $\alpha > \omega_0 \rightarrow \text{superamortecido}$

$$i_{Lp}(t) = 0$$

$$a = i_L(0_+) - i_{Lp}(0_+) = 2$$

$$b = \frac{di_L(0_+)}{dt} + \frac{di_{Lp}(0_+)}{dt} = \frac{7}{4}$$

$\swarrow$
0

$$\lambda_1 = -\frac{7}{8} + \sqrt{\frac{49}{64} - \frac{1}{2}} = -0,3596$$

$$\lambda_2 = -\frac{7}{8} - \sqrt{\frac{49}{64} - \frac{1}{2}} = -1,3904$$

$$A_1 = \frac{\lambda_2 a - b}{\lambda_2 - \lambda_1} = 4,3955$$

$$A_2 = \frac{-\lambda_1 a + b}{\lambda_2 - \lambda_1} = -2,3955$$

$$i_L(t) \approx 4,4 e^{-0,36t} - 2,4 e^{-1,39t}, t \geq 0$$