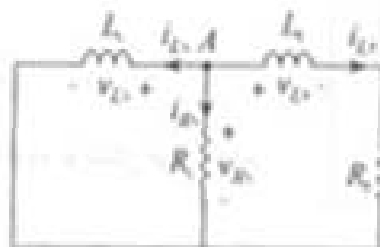


مسئله ۱



شکل مسئله ۱

الف- نشان دهید که به ازای تمام مقادیر مثبت عناصر و

هر نوع شرایط اولیه، پاسخ $v(t)$ همیشه از نوع میرایی شدید خواهد بود.

ب- اگر L_1 و L_2 با خازنهای C_1 و C_2 تعویض شوند

درستی بیان بالا را باز دیگر اثبات کنید.

پ- اگر تنها یکی از سلفها با خازن تعویض شود آیا

بیان فوق باز هم معتبر خواهد بود.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$i_{L1} = \frac{v}{R} \rightarrow v_{L1} = L_1 \frac{di_{L1}}{dt} = \frac{L_1}{R} \frac{dv}{dt} \quad v_{L2} = v_{R2} = v_{L1} + v = \frac{L_2}{R} \frac{dv}{dt} + v$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای کر. } \rightarrow L_1 \frac{dv_{L1}}{dt} + \frac{v_{R2}}{R_2} + \frac{v}{R_1} = 0$$

$$\rightarrow L_1 \frac{d\left(\frac{L_1}{R} \frac{dv}{dt} + v\right)}{dt} + \frac{\frac{L_2}{R} \frac{dv}{dt} + v}{R} + \frac{v}{R} = 0 \rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{R R L_1 + L_2}{R L_1 L_2} \frac{dv}{dt} + \frac{R + R_1}{R L_1 L_2} v = 0$$

$$\rightarrow \alpha = \frac{R R L_1 + L_2}{2 R L_1 L_2} \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{R + R_1}{R L_1 L_2}} \quad \alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{R R L_1 + L_2}{2 R L_1 L_2} > \sqrt{\frac{R + R_1}{R L_1 L_2}}$$

$$\rightarrow (R + R_1)(R L_1 L_2) < (R R L_1 + L_2)^2$$

از طرفی واضح است که $R + R_1 > R_2$ می باشد بنابراین داریم:

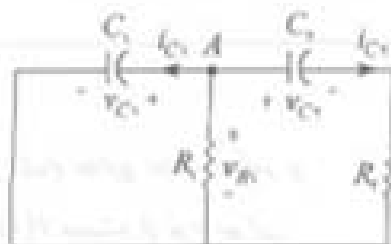
$$R R L_1 L_2 < (R R L_1 + L_2)^2 \rightarrow R R L_1 L_2 < R^2 R_1^2 L_1^2 + R R_1 L_1 L_2 + L_2^2$$

$$\rightarrow R R_1 L_1^2 - R R_1 L_1 L_2 + L_2^2 > 0 \rightarrow (R R_1 L_1 - L_2)^2 > 0$$

بنابراین فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ بدست آمده همواره برقرار است بنابراین $\alpha > \omega_0$ بوده و پاسخ ولتاژ $v(t)$

از نوع میرایی شدید خواهد بود.

ب - با جایگذاری C_1 و C_2 بجای L_1 و L_2 مدار بصورت زیر خواهد شد.



با توجه به شکل فوق داریم

$$i_1 = \frac{v}{R_1} \rightarrow v_{C_1} = v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt$$

$$\rightarrow v_{C_1} = v_{R_1} = v_{C_1} + v = v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + v$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL} \rightarrow C_1 \frac{d \left(v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + v \right)}{dt} + \frac{v_{C_1}(s) + \frac{1}{C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + v}{R_1} + \frac{v}{R_1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{C_1}{R_1 C_1} v + C_1 \frac{dv}{dt} + \frac{v_{C_1}(s)}{R_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \int \frac{v}{R_1} dt + \frac{v}{R_1} + \frac{v}{R_1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{C_1}{R_1 C_1} \frac{dv}{dt} + C_1 \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{1}{R_1 R_1 C_1} v + \frac{1}{R_1} \frac{dv}{dt} + \frac{1}{R_1} \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \right) \frac{dv}{dt} + \frac{1}{R_1 R_1 C_1 C_1} v = 0$$

$$\rightarrow \alpha = \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \right) \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{1}{R_1 R_1 C_1 C_1}}$$

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{1}{R_1} \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_1 C_1} \right) > \sqrt{\frac{1}{R_1 R_1 C_1 C_1}}$$

$$\rightarrow (R_1 C_1 + R_1 C_1 + R_1 C_1)^2 > 4(R_1 R_1 C_1 C_1)$$

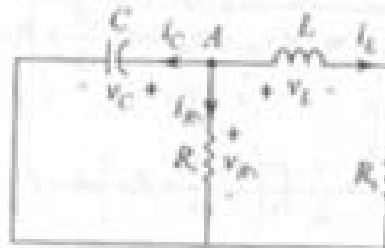
$$\rightarrow R_1^2 C_1^2 + R_1^2 C_1^2 + R_1^2 C_1^2 + 4R_1 R_1 C_1 C_1 + 4R_1 R_1 C_1 C_1 + 4R_1^2 C_1 C_1 > 4(R_1 R_1 C_1 C_1)$$

$$\rightarrow (R_1^2 C_1^2 - 4R_1 R_1 C_1 C_1 + R_1^2 C_1^2) + R_1^2 C_1^2 + 4R_1 R_1 C_1 C_1 + 4R_1^2 C_1 C_1 > 0$$

$$\rightarrow (R_1 C_1 - R_1 C_1)^2 + R_1^2 C_1^2 + 4R_1 R_1 C_1 C_1 + 4R_1^2 C_1 C_1 > 0$$

از آنجا که مقادیر همه عناصر مثبت است لذا نامساوی فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ به دست آمده همواره برقرار می باشد. بنابراین پاسخ ولتاژ $v(t)$ همیشه از نوع میرای شدید است.

پد = فرض کنید به جای سلف L_1 ، خازن C را جایگزین کرده ایم. بنابراین داریم:



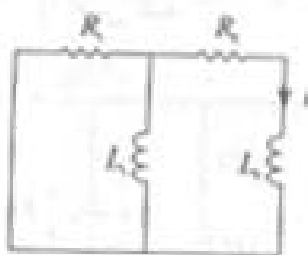
با توجه به شکل خواهیم داشت:

$$i_L = \frac{v}{R} \rightarrow v_L = L \frac{di_L}{dt} = \frac{L}{R} \frac{dv}{dt} \rightarrow v_C = v_R = v_L + v = \frac{L}{R} \frac{dv}{dt} + v$$

$$\begin{aligned} \textcircled{A} \text{ KCL بر روی } A \rightarrow & \frac{d}{dt} \left(\frac{L}{R} \frac{dv}{dt} + v \right) + \frac{L}{R} \frac{dv}{dt} + v = 0 \\ \rightarrow & \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{RRC' + L}{RL} \frac{dv}{dt} + \frac{C}{L} (R + R_1) v = 0 \\ \rightarrow & \alpha = \frac{RRC' + L}{RL} \quad \omega_n = \sqrt{\frac{C}{L} (R + R_1)} \end{aligned}$$

$$\alpha > \omega_n \rightarrow \frac{RRC' + L}{RL} > \sqrt{\frac{C}{L} (R + R_1)} \rightarrow (RRC' + L)^2 - 4RLC(R + R_1) > 0$$

واضح است که نامساوی فوق که با فرض $\alpha > \omega_n$ بدست آمده همواره صحیح نبوده و لذا همیشه $\alpha > \omega_n$ نخواهد بود. پس پاسخ ولتاژ $v(t)$ همیشه میرایی شدید نمی باشد.



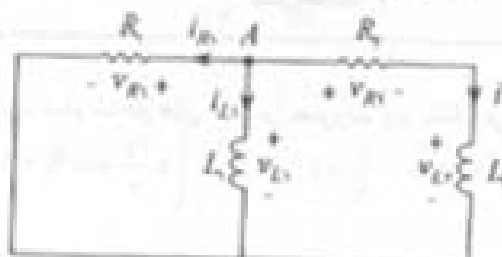
مسئله ۲

معادله دیفرانسیلی بر حسب آیدست آورید.

ثابت کنید به ازای تمام مقادیر مثبت R_1 و R_2 و L_1

و L_2 ورودی صفر آ همواره میرایی شدید است. شکل مسئله ۲

حل: ابتدا ولتاژ و جریان عناصر مدار را بصورت زیر مشخص می کنیم.



با توجه به شکل داریم:

$$v_R = R_1 i, \quad v_{L_1} = L_1 \frac{di}{dt}, \quad v_{R_2} = v_{L_2} = v_{R_1} + v_{L_1} = L_1 \frac{di}{dt} + R_1 i$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی } K \rightarrow \frac{L_1 \frac{di}{dt} + R_1 i}{R_2} + \frac{1}{L_2} \int_0^t \left(L_1 \frac{di}{dt} + R_1 i \right) dt + i = 0$$

$$\rightarrow \frac{L_1}{R_2} \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{R_1}{R_2} \frac{di}{dt} + \frac{L_2}{L_1} \frac{di}{dt} + \frac{R_1}{L_1} i + \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{R_1}{L_1} \left(1 + \frac{R_2}{R_1} + \frac{L_2}{L_1} \right) \frac{di}{dt} + \frac{R_1 R_2}{L_1 L_2} i = 0$$

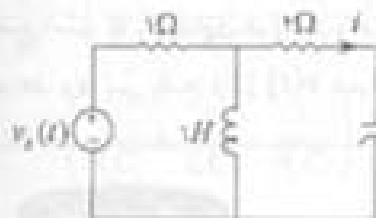
$$\rightarrow \alpha = \frac{R_1}{L_1} \left(1 + \frac{R_2}{R_1} + \frac{L_2}{L_1} \right) = \frac{R_1' L_1 + R_1 L_2 + R_1 L_1}{R_1 L_1 L_2}, \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{R_1 R_2}{L_1 L_2}}$$

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{R_1' L_1 + R_1 L_2 + R_1 L_1}{R_1 L_1 L_2} > \sqrt{\frac{R_1 R_2}{L_1 L_2}} \rightarrow (R_1' L_1 + R_1 L_2 + R_1 L_1)^2 > R_1' L_1 L_2$$

$$\rightarrow (R_1' L_1 - R_1 L_2)^2 + R_1' L_1^2 + R_1' R_1 L_1^2 + R_1 R_1 L_1 L_2 > 0$$

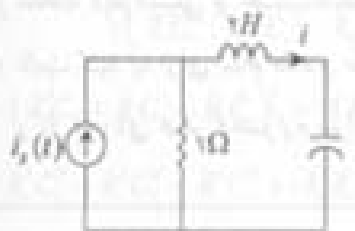
نامساوی فوق که با فرض $\alpha > \omega_0$ بدست آمده همواره برقرار است لذا پاسخ همواره میرایی شدید خواهد بود.

مسئله ۳

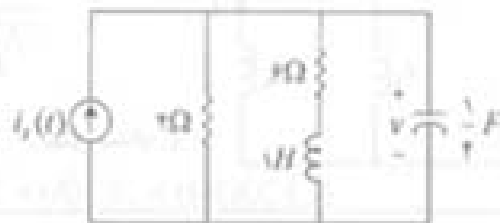


(الف)

معادله دیفرانسیلی برای هر یک از مدارها بر حسب متغیر مشخص شده بدست آورید. پاسخ پله هر مدار را تعیین کنید.



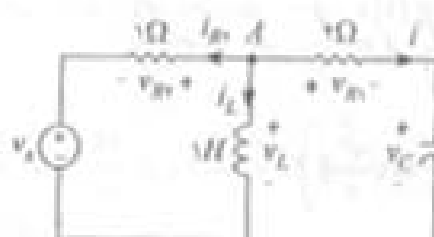
(ب)



(پ)

شکل مسئله ۳

حل: الف - ابتدا ولتاژ و جریان تمام شاخه های مدار را بصورت زیر نشان می دهیم.



$$v_R = v_i, \quad v_C = v_C(\cdot) + \frac{1}{C} \int i dt = v_i \int i dt, \quad v_A = v_R + v_C = v_i + v_i \int i dt$$

$$\textcircled{A} \quad KCL \rightarrow \frac{v_i + v_i \int i dt - v_A}{1} + i_L(\cdot) + \int (v_i + v_i \int i dt) dt + i = 0$$

با دو بار مشتق گیری از معادله فوق داریم:

$$\rightarrow v_i \frac{d^2 i}{dt^2} + v_i \frac{di}{dt} - \frac{d^2 v_A}{dt^2} + v_i \frac{di}{dt} + v_i + \frac{d^2 i}{dt^2} = 0 \rightarrow v_i \frac{d^2 i}{dt^2} + v_i \frac{di}{dt} + v_i = \frac{d^2 v_A}{dt^2}$$

در ادامه با جایگذاری $v_A(t) = u(t)$ پاسخ پله مدار را بدست خواهیم آورد.

$$\rightarrow v_i \frac{d^2 i}{dt^2} + v_i \frac{di}{dt} + v_i = \delta'(t)$$

در $t = 0^-$ هیچ منبعی به مدار متصل نیست لذا $\frac{di(0^-)}{dt} = i(0^-) = 0$ می باشد و از $t = 0^+$ حازن اتصال کوتاه و

سلف مدار باز است لذا $i(0^+) = \frac{1}{1+1} = \frac{1}{2} A$ می باشد. با اشتقاق گیری از طرفین معادله فوق از 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\rightarrow v_i \frac{di(0^+)}{dt} - v_i \frac{di(0^-)}{dt} + v_i(i(0^+) - i(0^-)) + v_i \int_{0^-}^{0^+} i dt = \int_{0^-}^{0^+} \delta'(t) dt$$

$$\rightarrow v_i \frac{di(0^+)}{dt} - 0 + \frac{v_i}{2} - 0 + 0 = 0 \rightarrow \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{2}$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر معادله کرد:

$$\rightarrow v_i \frac{d^2 i}{dt^2} + v_i \frac{di}{dt} + v_i = 0, \quad i(0^+) = \frac{1}{2}, \quad \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{2}$$

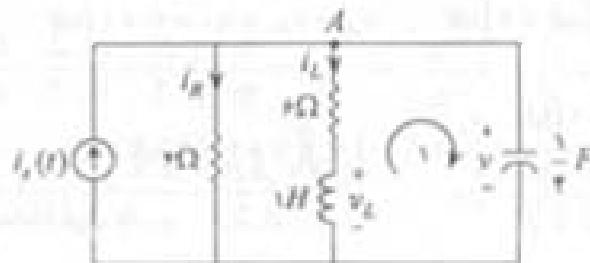
$$\text{معادله مشخصه: } v_i s^2 + v_i s + v_i = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm i \frac{\sqrt{3}}{2}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{2}} \left(A \sin \frac{\sqrt{3}}{2} t + B \cos \frac{\sqrt{3}}{2} t \right), \quad i(0^+) = \frac{1}{2} \rightarrow B = \frac{1}{2}$$

$$\frac{di(s^+)}{dt} = -\frac{1}{1} \rightarrow -\frac{1}{1}\left(\frac{1}{1}\right) + \frac{\sqrt{1}}{1}A = -\frac{1}{1} \rightarrow A = \frac{\sqrt{1}}{11}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-1t} \left(\frac{\sqrt{1}}{11} \sin \frac{\sqrt{1}}{1} t + \frac{1}{1} \cos \frac{\sqrt{1}}{1} t \right)$$

پ - شکل مدار را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



با توجه به شکل می توان نوشت:

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر می گزیم} \rightarrow -i_s + \frac{v}{1} + i_L + \frac{1}{1} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow i_L = i_s - \frac{v}{1} - \frac{1}{1} \frac{dv}{dt}$$

$$\textcircled{B} \text{ KVL بر می میزیم} \rightarrow -\frac{di_L}{dt} - 1i_L + v = 0 \rightarrow -\frac{d\left(i_s - \frac{v}{1} - \frac{1}{1} \frac{dv}{dt}\right)}{dt} + \left(i_s - \frac{v}{1} - \frac{1}{1} \frac{dv}{dt}\right) + v = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + v \frac{dv}{dt} + 1 \cdot v = 1 \frac{di_s}{dt} + 11i_s$$

به ازای $i_s(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$v \frac{d^2 v}{dt^2} + v \frac{dv}{dt} + 1 \cdot v = 1 \delta(t) + 11u(t)$$

در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است لذا $v(0^+) = v(0^-) = 0$ خواهد بود. و با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\frac{dv(0^+)}{dt} - \frac{dv(0^-)}{dt} + vv(0^+) - vv(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} 1 \cdot v = 1 \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) + 1 \int_{0^-}^{0^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow \frac{dv(0^+)}{dt} - 0 + 0 - 0 + 0 = 1 + 0 \rightarrow \frac{dv(0^+)}{dt} = 1$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + v \frac{dv}{dt} + 1 \cdot v = 11, \quad v(0^+) = 0, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = 1, \quad t > 0$$

$$s^2 + 7s + 10 = 0 \rightarrow s = -2, -5 \rightarrow v(t) = \underbrace{K_1 e^{-2t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-5t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + K_3$$

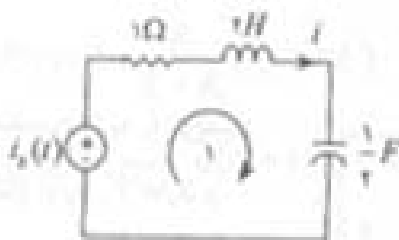
پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $10K_3 = 22$ و با $K_3 = \frac{22}{10}$ شده و داریم.

$$\begin{cases} v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{22}{10} = 0 \\ \frac{dv(0^+)}{dt} = 2 \rightarrow -2K_1 - 5K_2 = 2 \end{cases} \rightarrow K_1 = -\frac{8}{5}, K_2 = \frac{2}{10}$$

$$\rightarrow v(t) = -\frac{8}{5}e^{-2t} + \frac{2}{10}e^{-5t} + \frac{22}{10}, t > 0$$

پ. با استفاده از تبدیل تونین - نوتن مدار را بصورت زیر رسم می کنیم.



$$KVL \text{ برای منحنی } \rightarrow i + 1 \frac{di}{dt} + i(0) + \frac{1}{5} \int i dt = i_s \rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{d^2 i}{dt^2} + 5i = \frac{di_s}{dt}$$

با جایگذاری $i_s(t) = \delta(t)$ پاسخ پله مدار را بصورت زیر بدست می آوریم.

$$1 \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + 5i = \delta(t)$$

از آنجا که $t < 0$, $i_s(t) = 0$ لذا $\frac{di_s(t)}{dt} = i_s'(t) = 0$ بوده و در $t = 0^+$ غارتن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد شد بنابراین $i(0^+) = 0$ بوده و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

$$1 \frac{di(0^+)}{dt} - 1 \frac{di(0^-)}{dt} + i(0^+) - i(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} 5i dt = \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt \rightarrow 1 \frac{di(0^+)}{dt} - 0 + 0 - 0 + 0 = 1$$

$$\rightarrow \frac{di(0^+)}{dt} = \frac{1}{1}$$

همچنین در $t > 0$, $\delta(t) = 0$ بوده بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت.

$$1 \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + 5i = 0, i(0^+) = 0, \frac{di(0^+)}{dt} = \frac{1}{1}, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 7s^2 + s + 7 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{7} \pm j\frac{\sqrt{15}}{7}$$

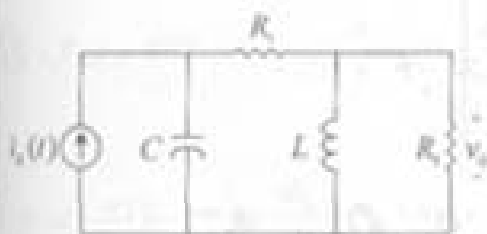
$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{7}t} \left(A \sin \frac{\sqrt{15}}{7} t + B \cos \frac{\sqrt{15}}{7} t \right)$$

$$i(0^+) = 0 \rightarrow B = 0$$

$$\left| \frac{di(t)}{dt} \right|_{t=0} = \frac{1}{7} \rightarrow -\frac{1}{7}B + \frac{\sqrt{15}}{7}A = \frac{1}{7} \rightarrow A = \frac{\sqrt{15}}{15}$$

$$\rightarrow i(t) = \frac{\sqrt{15}}{15} e^{-\frac{1}{7}t} \sin \frac{\sqrt{15}}{7} t, \quad t > 0$$

مسئله ۲



شکل مسئله ۲

۱) معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده v_o را به i_s بنویسید.

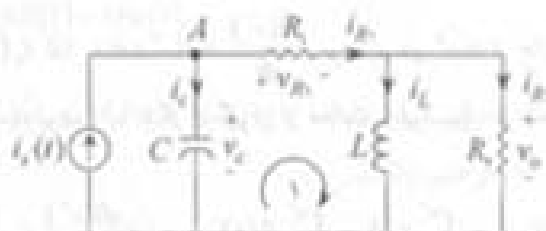
۲) شرایط اولیه را بر حسب ولتاژ اولیه V_o خازن و

جریان اولیه I_o سلف مشخص کنید.

۳) به ازای $V_o = 1$ پاسخ پله را محاسبه

کنید.

حل: شکل فوق را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



$$i_c = i_L + i_{R_2} = \frac{1}{L} \int v_L dt + \frac{v_o}{R_2} \rightarrow v_L = R_1 i_{R_1} = \frac{R_1}{L} \int v_o dt + \frac{R_1}{R_2} v_o$$

$$v_c = v_L + v_o = \frac{R_1}{L} \int v_o dt + \frac{R_1 + R_2}{R_2} v_o$$

$$\textcircled{4} \text{ KCL} \rightarrow -i_s + C \frac{d}{dt} \left(\frac{R_1}{L} \int v_o dt + \frac{R_1 + R_2}{R_2} v_o \right) + \frac{R_1}{L} \int v_o dt + \frac{v_o}{R_2} = 0$$

$$\rightarrow -i_L + \frac{RC}{L} v_c + \frac{R_1 + R_2}{R_1} C \frac{dv_c}{dt} + \frac{R_2}{L} \int v_c dt + \frac{v_c}{R_1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{-di_L}{dt} + \frac{RC}{L} \frac{dv_c}{dt} + \frac{R_1 + R_2}{R_1} C \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \frac{R_2}{L} v_c + \frac{1}{R_1} \frac{dv_c}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{R_1 + R_2}{R_1} C \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{RC}{L} \right) \frac{dv_c}{dt} + \frac{R_2}{L} v_c = \frac{di_L}{dt}$$

برای محاسبه شرط اولیه $v_c(t)$ می توان نوشت:

$$i_{R_1} = i_L + \frac{v_c}{R_1} \rightarrow v_{R_1} = R_1 i_L + \frac{R_1}{R_1} v_c$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -v_c + v_{R_1} + v_c = 0 \rightarrow -v_c + R_1 i_L + \frac{R_1}{R_1} v_c + v_c = 0$$

$$\rightarrow v_c(s) = \frac{R_1}{R_1 + R_2} (v_c(s) - R_1 i_L(s)) = \frac{R_1}{R_1 + R_2} (V_c - R_1 I_L)$$

در ادامه به ازای $R_1 = R_2 = L = C = 1$ و $i_L(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c = \delta(t) \quad , \quad v_c(s) = \frac{1}{s} (V_c - I_L)$$

با انتگرال گیری از معادله فوق در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\tau \frac{dv_c(s^+)}{dt} - \tau \frac{dv_c(s^-)}{dt} + \tau v_c(s^+) - \tau v_c(s^-) + \int_{s^-}^{s^+} v_c dt = \int_{s^-}^{s^+} \delta(t) dt$$

$$\tau \frac{dv_c(s^+)}{dt} - \dots + (V_c - I_L) - \dots + \dots = 1 \rightarrow \frac{dv_c(s^+)}{dt} = \frac{I_L - V_c + 1}{\tau}$$

همچنین به ازای $t > 0$ ، $\delta(t) = 0$ بود بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

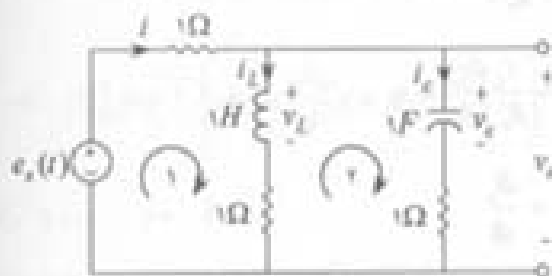
$$\tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \tau \frac{dv_c}{dt} + v_c = 0 \quad , \quad v_c(s^+) = \frac{V_c - I_L}{\tau} \quad , \quad \frac{dv_c(s^+)}{dt} = \frac{I_L - V_c + 1}{\tau}$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{1}{\tau} \rightarrow v_c(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(A \sin \frac{1}{\tau} t + B \cos \frac{1}{\tau} t \right)$$

$$v_c(s^+) = \frac{V_c - I_L}{\tau} \rightarrow B = \frac{V_c - I_L}{\tau} \quad , \quad \frac{dv_c(s^+)}{dt} = \frac{I_L - V_c + 1}{\tau} \rightarrow -\frac{1}{\tau} B + \frac{1}{\tau} A = \frac{I_L - V_c + 1}{\tau}$$

$$\rightarrow A = 1 - \frac{V_c - I_L}{\tau} \quad , \quad v_c(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\left(1 - \frac{V_c - I_L}{\tau} \right) \sin \frac{1}{\tau} t + \left(\frac{V_c - I_L}{\tau} \right) \cos \frac{1}{\tau} t \right) \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۵



شکل مسئله ۵

معادله دیفرانسیلی بنویسید که:

الف- v_o را به e_s ارتباط دهد.

ب- i_L را به e_s ارتباط دهد.

پ- v_o را به e_s ارتباط دهد.

ت- i را به e_s ارتباط دهد.

حل: الف - با توجه به شکل فوق داریم.

$$v_o = v_C + i_C = v_C + \frac{dv_C}{dt}, \quad i = \frac{e_s - v_o}{1} = e_s - v_o = e_s - v_C - \frac{dv_C}{dt}$$

$$i = i_L + i_C \rightarrow i_L = i - i_C = e_s - v_C - \frac{dv_C}{dt} - \frac{dv_C}{dt} = e_s - v_C - 2 \frac{dv_C}{dt}$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -e_s + i - \frac{di_L}{dt} + i_L = 0$$

$$\rightarrow -e_s + e_s - v_C - \frac{dv_C}{dt} + \frac{de_s}{dt} - \frac{dv_C}{dt} - 2 \frac{d^2 v_C}{dt^2} + e_s - v_C - 2 \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 2 \frac{dv_C}{dt} + v_C = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{2} e_s$$

ب - با توجه به شکل می توان نوشت.

$$v_o = v_L + i_L = \frac{di_L}{dt} + i_L, \quad i = \frac{e_s - v_o}{1} = e_s - \frac{di_L}{dt} - i_L$$

$$v_o = i_L + i_C \rightarrow i_C = i - i_L = e_s - \frac{di_L}{dt} - 2i_L$$

$$KVL \text{ برای حلق شامل مشهای ۱ و ۲} \rightarrow -e_s + i + \int_0^t i_C dt + i_L = 0 \rightarrow -\frac{de_s}{dt} + \frac{di}{dt} + i_L + \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -\frac{de_s}{dt} + \frac{de_s}{dt} - \frac{d^2 i_L}{dt^2} - \frac{di_L}{dt} + e_s - \frac{di_L}{dt} - 2i_L + \frac{de_s}{dt} - \frac{d^2 i_L}{dt^2} - 2 \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + 2 \frac{di_L}{dt} + i_L = \frac{1}{2} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{2} e_s$$

پ - با توجه به قسمت (الف) می توان نوشت.

$$v_s = v_c + \frac{dv_c}{dt} \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{dv_s}{dt} + \frac{d'v_c}{dt}$$

$$\frac{d'v_c}{dt} + \frac{dv_c}{dt} + v_c = \frac{1}{\tau} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{\tau} e_s \rightarrow \left(\frac{d'v_c}{dt} + \frac{dv_c}{dt} \right) + \left(\frac{dv_c}{dt} + v_c \right) = \frac{1}{\tau} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{\tau} e_s$$

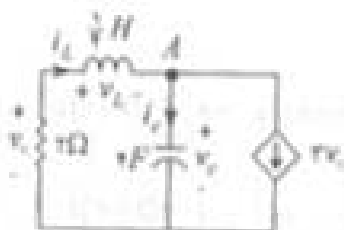
$$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} + v_c = \frac{1}{\tau} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{\tau} e_s$$

ث - با توجه به قسمت (ب) و (پ) می توان نوشت:

$$i = e_s - v_c \rightarrow v_c = e_s - i$$

$$\frac{dv_c}{dt} + v_c = \frac{1}{\tau} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{\tau} e_s \rightarrow \frac{d(e_s - i)}{dt} + e_s - i = \frac{1}{\tau} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{\tau} e_s \rightarrow \frac{di}{dt} + i = \frac{1}{\tau} \frac{de_s}{dt} + \frac{1}{\tau} e_s$$

مسئله ۶



شکل مسئله ۶

◀ معادله دیفرانسیلی بر حسب i_L تشکیل داده و پاسخ

درودی صفر را بیابید.

$$(v_s(t) = 2V \text{ و } i_L(0) = 1A)$$

حل : با توجه به شکل داریم

$$v_s = -v_L \quad , \quad v_c = v_s - v_L = v_L - \frac{1}{\tau} \frac{di_L}{dt} \rightarrow v_s(t) = v_L(t) - \frac{1}{\tau} \frac{di_L(t)}{dt} \rightarrow \frac{di_L(t)}{dt} = \dots$$

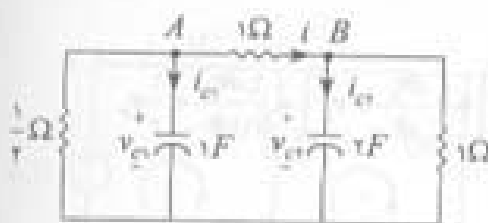
$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow -i_L + \tau \frac{d}{dt} \left(v_L - \frac{1}{\tau} \frac{di_L}{dt} \right) + \tau(-v_L) = 0 \rightarrow \frac{d'i_L}{dt} - \frac{di_L}{dt} + \tau v_L = 0$$

$$\text{معادله مشخصه : } s^2 - \frac{1}{\tau}s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -\tau \rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\tau t}$$

$$\begin{cases} i_L(0) = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = 1 \\ \frac{di_L(0)}{dt} = 0 \rightarrow K_1 + \tau K_2 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow K_1 = \frac{\tau}{\tau-1}, \quad K_2 = -\frac{1}{\tau-1}$$

$$\rightarrow i_L(t) = \frac{\tau}{\tau-1} e^{-t} - \frac{1}{\tau-1} e^{-\tau t}, \quad t > 0$$



شکل مسئله ۷

مسئله ۷

معادله معادله دیفرانسیلی بر حسب i تشکیل داده

و پاسخ ورودی صفر را بدست آورید.

$$(v_{C1}(0) = 2V \text{ و } v_{C2}(0) = 1V)$$

حل : با توجه به شکل مسئله و با استفاده از روش نمایش اپراتوری در معادلات دیفرانسیل داریم.

$$i = \frac{v_{C1} - v_{C2}}{1} = v_{C1} - v_{C2}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_{C1}}{1/2} + \frac{dv_{C1}}{dt} + i = 0 \rightarrow 2v_{C1} + \frac{dv_{C1}}{dt} + i = 0 \rightarrow (1 + D)v_{C1} + i = 0$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_{C2}}{1/2} + 2\frac{dv_{C2}}{dt} - i = 0 \rightarrow v_{C2} + 2\frac{dv_{C2}}{dt} - i = 0 \rightarrow (2D + 1)v_{C2} - i = 0$$

$$\rightarrow v_{C1} = \frac{-i}{D+1}, \quad v_{C2} = \frac{i}{2D+1}, \quad i = v_{C1} - v_{C2} = -\frac{i}{D+1} - \frac{i}{2D+1} = \frac{(-2D-2)i}{2D^2+5D+2}$$

$$\rightarrow (2D^2+5D+2)i = (-2D-2)i \rightarrow (2D^2+8D+5)i = 0$$

$$\rightarrow 2\frac{d^2i}{dt^2} + 8\frac{di}{dt} + 5i = 0$$

$$\text{معادله مشخص: } 2s^2 + 8s + 5 = 0 \rightarrow s = -2 \pm \frac{\sqrt{4}}{2} = +0.777, -2.777$$

$$\rightarrow i(t) = K_1 e^{-0.777t} + K_2 e^{-2.777t}$$

$$i = v_{C1} - v_{C2} \rightarrow i(0) = v_{C1}(0) - v_{C2}(0) = 2 - 1 = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = 1$$

$$2v_{C1}(0) + \frac{dv_{C1}(0)}{dt} + i(0) = 0 \rightarrow 2 + \frac{dv_{C1}(0)}{dt} - 1 = 0 \rightarrow \frac{dv_{C1}(0)}{dt} = -1$$

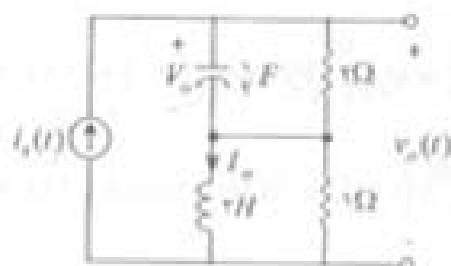
$$v_{C2}(0) + 2\frac{dv_{C2}(0)}{dt} - i(0) = 0 \rightarrow 1 + 2\frac{dv_{C2}(0)}{dt} - 1 = 0 \rightarrow \frac{dv_{C2}(0)}{dt} = 0$$

$$i = v_{C1} - v_{C2} \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{dv_{C1}}{dt} - \frac{dv_{C2}}{dt} \rightarrow \frac{di(0)}{dt} = -1 + 0 = -1 \rightarrow -0.777K_1 - 2.777K_2 = -1$$

$$\begin{cases} K_1 + K_2 = -1 \\ -1/10K_1 - 2/10K_2 = \frac{1}{10} \end{cases} \rightarrow K_1 = -1/10, K_2 = -1/10$$

$$\rightarrow i(t) = -1/10 e^{-1/10t} - 1/10 e^{-2/10t}, t > 0$$

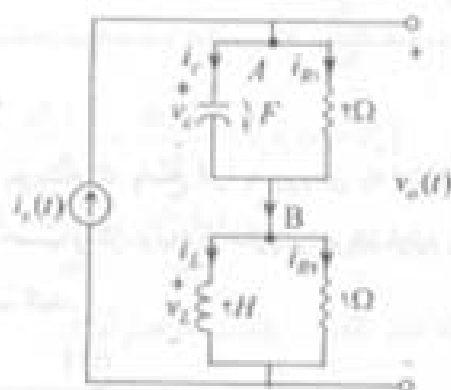
مسئله A



شکل مسئله A

معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o تشکیل داده و شرایط اولیه را بر حسب V_o و i_o و $i_s(0)$ بدست آورید

حلی: شکل فوق را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم



با توجه به شکل فوق و با استفاده از نمایش ابر توری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow -i_s + \frac{1}{1} \frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} + v_c = i_s \rightarrow (1 + D)v_c = i_s \\ \rightarrow v_c = \frac{1}{1 + D} i_s$$

$$\textcircled{B} \text{ برای } KCL \rightarrow -i_s + \frac{1}{1} \int v_L dt + \frac{v_L}{1} = 0 \rightarrow -\frac{di_s}{dt} + \frac{v_L}{1} + \frac{dv_L}{dt} = 0 \\ \rightarrow \frac{dv_L}{dt} + v_L = \frac{di_s}{dt} \rightarrow (1 + D)v_L = 1Di_s \rightarrow v_L = \frac{1D}{(1 + D)} i_s$$

$$\rightarrow v_o = v_c + v_L = \frac{1}{D + 1} i_s + \frac{1D}{1 + D} i_s = \frac{1(1 + D) + 1D(D + 1)}{(D + 1)(1 + D)} i_s = \frac{1D^2 + 1D + 1}{1D^2 + 1D + 1} i_s$$

$$\rightarrow (\tau D' + \tau D + 1)v_e = (\tau D' + \tau D + \tau)i_s \rightarrow \tau \frac{d^2 v_e}{dt^2} + \tau \frac{dv_e}{dt} + v_e = \tau \frac{d^2 i_s}{dt^2} + \tau \frac{di_s}{dt} + \tau i_s$$

در ادامه به محاسبه شرایط اولیه می پردازیم.

$$v_L = Ri_{R_2} = (i_s - i_L) \rightarrow v_e = v_c + v_L = v_c + (i_s - i_L)$$

$$\rightarrow v_e(s) = v_c(s) + (i_s(s) - i_L(s)) = V_e + (I_s(s) - I_L)$$

$$\frac{dv_L}{dt} + v_c = \tau i_s \rightarrow \frac{dv_c(s)}{dt} = \tau i_s(s) - v_c(s) = \tau i_s(s) - V_e = \tau i_s(s) - V_e$$

$$v_L = i_s - i_L = i_s - \frac{1}{\tau} \int v_L dt \rightarrow \frac{dv_L(s)}{dt} = \frac{di_s(s)}{dt} - \frac{v_L(s)}{\tau}$$

$$\rightarrow \frac{dv_L(s)}{dt} = \frac{di_s(s)}{dt} - \frac{1}{\tau}(i_s(s) - i_L(s)) = \frac{di_s(s)}{dt} - \frac{1}{\tau}(i_s(s) - I_0)$$

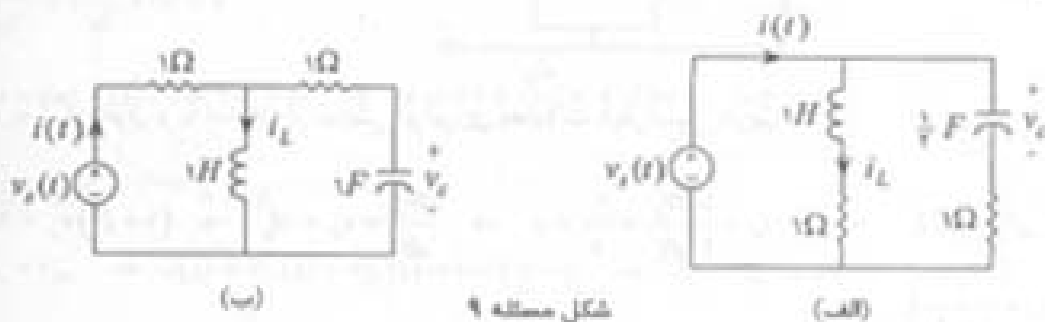
$$\rightarrow \frac{dv_e(s)}{dt} = \frac{dv_c(s)}{dt} + \frac{dv_L(s)}{dt} = \frac{di_s(s)}{dt} + \frac{\tau}{\tau} i_s(s) - V_e + \frac{1}{\tau} I_0$$

مسئله ۹

۱) معادله دیفرانسیلی بنویسید که پاسخ i را به ورودی v_s ارتباط دهد.

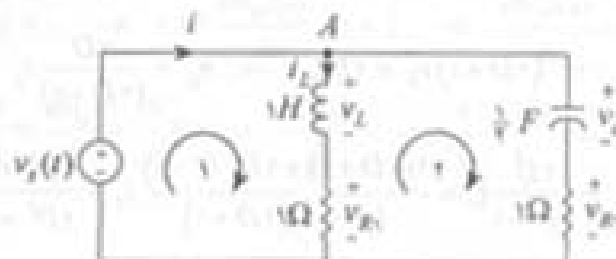
۲) شرایط اولیه را بر حسب ولتاژ اولیه V_e خازن و جریان اولیه I_0 سلف مشخص کنید.

۳) پاسخ پله را حساب کنید.



شکل مسئله ۹

حل: الف - با توجه به شکل زیر و با استفاده از روش نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم



$$KVL \text{ برای منی ۱} \rightarrow -v_s + \frac{di_L}{dt} + i_L = 0 \rightarrow -v_s + D i_L + i_L = 0 \rightarrow i_L = \frac{1}{D+1} v_s$$

$$KVL \text{ برای حلقه شامل منهای ۱ و ۲} \rightarrow -v_s + \tau \int_0^t i_c dt + i_c = 0 \rightarrow -\frac{dv_s}{dt} + \tau i_c + \frac{di_c}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -D v_s + \tau i_c + D i_c = 0 \rightarrow i_c = \frac{D}{D+\tau} v_s$$

$$\rightarrow i = i_L + i_c = \frac{1}{D+1} v_s + \frac{D}{D+\tau} v_s = \frac{D+\tau + D(D+1)}{(D+1)(D+\tau)} v_s = \frac{D' + \tau D + \tau}{D' + \tau D + \tau} v_s$$

$$\rightarrow (D' + \tau D + \tau) i = (D' + \tau D + \tau) v_s \rightarrow \frac{d' i}{dt'} + \tau \frac{di}{dt} + \tau i = \frac{d' v_s}{dt'} + \tau \frac{dv_s}{dt} + \tau v_s$$

برای محاسبه شرایط اولیه داریم:

$$i_c = \frac{v_{Lc}}{1} = \frac{v_s - v_L}{1} \rightarrow i_c(s) = v_s(s) - v_L(s) = v_s(s) - V_s$$

$$\rightarrow i(s) = i_L(s) + i_c(s) = I_s + v_s(s) - V_s \rightarrow \frac{di_L}{dt} = v_s - i_L \rightarrow \frac{di_L(s)}{dt} = v_s(s) - I_s$$

$$\frac{di_c}{dt} = \frac{dv_L}{dt} - \tau i_c \rightarrow \frac{di_c(s)}{dt} = \frac{dv_L(s)}{dt} - \tau (v_s(s) - V_s)$$

$$\rightarrow \frac{di(s)}{dt} = \frac{di_L(s)}{dt} + \frac{di_c(s)}{dt} = \frac{dv_s(s)}{dt} - v_s(s) - I_s + \tau V_s$$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پله مدار (ثابت) را بدست خواهیم آورد.

$$v_s(t) = u(t) = 1, \quad t > 0, \quad \frac{dv_s(t)}{dt} = \delta(t) = 0, \quad t > 0, \quad \frac{dv'_s(t)}{dt'} = \delta'(t) = 0, \quad t > 0$$

$$\rightarrow \frac{d' i}{dt'} + \tau \frac{di}{dt} + \tau i = \tau, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s' + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -\tau \rightarrow v(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-\tau t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + K_3$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $\tau K_3 = 2$ و یا $K_3 = 1/2$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$v_s(s^-) = \frac{dv_s(s^-)}{dt} = \frac{dv'_s(s^-)}{dt} = 0, \quad v_s(s^+) = 1$$

$$\rightarrow i(s^-) = I_s - V_s, \quad i(s^+) = I_s - V_s + 1, \quad \frac{di(s^-)}{dt} = -I_s + \tau V_s$$

برای محاسبه $\frac{di(s^+)}{dt}$ از معادله دیفرانسیل در فاصله t^- و t^+ استفاده می‌کنیم.

$$\frac{di(s^+)}{dt} - \frac{di(s^-)}{dt} + (\tau i(s^+) - \tau i(s^-)) + \int_{s^-}^{s^+} \gamma i dt = \int_{s^-}^{s^+} \mathcal{L}(t) dt + \int_{s^-}^{s^+} \gamma \mathcal{L}(t) dt + \int_{s^-}^{s^+} \gamma u(t) dt$$

$$\rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} - (-I_0 + V_0) + \tau + 0 = 0 + 0 + 0 \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = V_0 - I_0 - 1$$

$$i(s^+) = I_0 - V_0 + 1 \rightarrow K_1 + K_2 + 1 = I_0 - V_0 + 1$$

$$\left[\frac{di(s^+)}{dt} = V_0 - I_0 - 1 \rightarrow -K_1 - 1K_2 = V_0 - I_0 - 1 \right]$$

$$\rightarrow K_1 = I_0 - 1, \quad K_2 = 1 - V_0 \rightarrow i(t) = (I_0 - 1)e^{-t} + (1 - V_0)e^{-2t} + 1, \quad t > 0$$

ب- با توجه به شکل زیر و با استفاده از نمایش پیرتوردی معادلات دیفرانسیل داریم:



$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -v_s + \frac{di_L}{dt} + i = 0 \rightarrow -v_s + D \frac{di_L}{dt} + i = 0 \rightarrow i_L = \frac{v_s - i}{D}$$

$$KVL \text{ برای حلقه شامل مشهای ۱ و ۲} \rightarrow -v_s + i + i_L + \int i_L dt + i_L = 0 \rightarrow -\frac{dv_s}{dt} + \frac{di}{dt} + \frac{di_L}{dt} + i_L = 0$$

$$\rightarrow i_L = \frac{D}{D+1}(v_s - i)$$

$$i = i_L + i_L = \frac{v_s - i}{D} + \frac{D}{D+1}(v_s - i) = \frac{D+1+D'}{D(D+1)}(v_s - i)$$

$$\rightarrow (D' + D)i = (D' + D+1)(v_s - i) \rightarrow (1D' + 1D+1)i = (D' + D+1)v_s$$

$$\rightarrow 1 \frac{di}{dt} + 1 \frac{di}{dt} + i = \frac{d'v_s}{dt} + \frac{dv_s}{dt} + v_s$$

برای محاسبه شرایط اولیه داریم:

$$i = i_L + i_L \rightarrow i_L = i - i_L$$

$$KVL \text{ برای حلقه شامل مشهای ۱ و ۲} \rightarrow -v_s + i + i_L + v_L = 0 \rightarrow -v_s + i + i - i_L + v_L = 0$$

$$\rightarrow i = \frac{1}{\tau}(i_L - v_c + v_s) \rightarrow i(s) = \frac{1}{\tau}(I_s - V_s + v_s(s))$$

$$\rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{\tau} \left(\frac{di_L}{dt} - \frac{dv_c}{dt} + \frac{dv_s}{dt} \right) = \frac{1}{\tau} \left(v_L - i_c + \frac{dv_L}{dt} \right) = \frac{1}{\tau} \left((v_s - i) - (i - i_L) + \frac{dv_L}{dt} \right)$$

$$= \frac{1}{\tau} (v_s + i_L) + \frac{1}{\tau} \frac{dv_L}{dt} - i$$

$$\rightarrow \frac{di(s)}{dt} = \frac{1}{\tau} (v_s(s) + i_L(s)) + \frac{1}{\tau} \frac{dv_L(s)}{dt} - i(s)$$

$$\frac{di(s)}{dt} = \frac{1}{\tau} (v_s(s) + i_L(s)) + \frac{1}{\tau} \frac{dv_L(s)}{dt} - \frac{1}{\tau} (I_s - V_s + v_s(s)) = \frac{1}{\tau} \left(V_s + \frac{dv_L(s)}{dt} \right)$$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پله را بدست خواهیم آورد.

$$v_s(t) = u(t) = 1, t > 0, \quad \frac{dv_s(t)}{dt} = \delta(t) = 0, t > 0, \quad \frac{dv_s'(t)}{dt} = \delta'(t) = 0, t > 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 i}{dt^2} + \tau \frac{di}{dt} + i = 1, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{1}{\tau} \rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(A \sin \frac{t}{\tau} + B \cos \frac{t}{\tau} \right) + C$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی C در معادله دیفرانسیل $C = 1$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$v_s(s^-) = \frac{dv_s(s^-)}{dt} = \frac{dv_s(s^+)}{dt} = 0, \quad v_s(s^+) = 1$$

$$\rightarrow i(s^-) = \frac{1}{\tau}(I_s - V_s) \quad i(s^+) = \frac{1}{\tau}(I_s - V_s + 1), \quad \frac{di(s^-)}{dt} = \frac{1}{\tau} V_s$$

با انتگرال گیری از طرفین معادله در فاصله s^- تا s^+ خواهیم داشت.

$$\tau \frac{di(s^+)}{dt} - \tau \frac{di(s^-)}{dt} + (1i(s^+) - 1i(s^-)) + \int_{s^-}^{s^+} i dt = \int_{s^-}^{s^+} \delta'(t) dt + \int_{s^-}^{s^+} \delta(t) dt + \int_{s^-}^{s^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow \tau \frac{di(s^+)}{dt} - V_s + 1 + 0 = 0 + 1 + 0 \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} V_s$$

$$i(s^+) = \frac{1}{\tau}(I_s - V_s + 1) \rightarrow B + 1 = \frac{1}{\tau}(I_s - V_s + 1) \rightarrow B = \frac{1}{\tau}(I_s - V_s - 1)$$

$$\frac{d(v^+)}{dt} = \frac{V_o}{\tau} \rightarrow -\frac{1}{\tau}B + \frac{1}{\tau}A = \frac{1}{\tau}V_o \rightarrow A = \frac{1}{\tau}(I_o + V_o - 1)$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(\frac{1}{\tau}(I_o + V_o - 1) \sin \frac{t}{\tau} + \frac{1}{\tau}(I_o - V_o - 1) \cos \frac{t}{\tau} \right) + 1, \quad t > 0$$

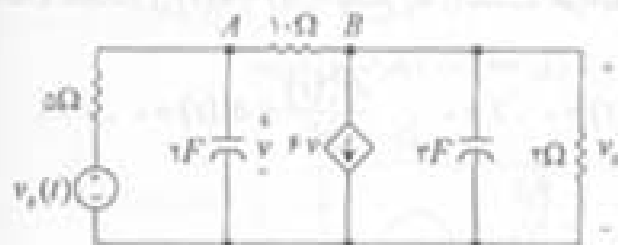
مسئله ۱۰

الف - معادله دیفرانسیل V_o بر حسب V_s را بنویسید.

ب - پاسخ پله و ضربه را تعیین کنید.

پ - فرض کنید متغیر های حالت را ولتاژهای خازنها انتخاب کنیم. معادلات حالت را بنویسید و

آن را بصورت ماتریسی در آورید.



شکل مسئله ۱۰

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{V_o - v}{1} + v + 2 \frac{dv}{dt} + \frac{V_o}{2} = 0 \rightarrow v = -\frac{2}{5} \frac{dv_o}{dt} - \frac{1}{5} V_o$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v - V_o}{2} + 2 \frac{dv}{dt} + \frac{v - V_o}{1} = 0 \rightarrow 2 \frac{dv}{dt} + 2v - V_o = 2V_o$$

$$\rightarrow 2 \frac{d}{dt} \left(-\frac{2}{5} \frac{dv_o}{dt} - \frac{1}{5} V_o \right) + 2 \left(-\frac{2}{5} \frac{dv_o}{dt} - \frac{1}{5} V_o \right) - V_o = 2V_o$$

$$\rightarrow 6 \frac{d^2 V_o}{dt^2} + 11 \frac{dV_o}{dt} + 7V_o = -11AV_o$$

ب - با جایگذاری $V_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ و با فرض شرایط اولیه صفر پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\rightarrow 6 \frac{d^2 V_o}{dt^2} + 11 \frac{dV_o}{dt} + 7V_o = -11A, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 6s^2 + 11s + 7 = 0 \rightarrow s = -\frac{11}{12} \pm j\frac{1}{2\sqrt{3}}$$

$$\rightarrow V_o(t) = e^{-\frac{11}{12}t} (A \cos \frac{t}{2\sqrt{3}} + B \sin \frac{t}{2\sqrt{3}}) + C$$

پاسخ عمومی

پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی C در معادله دیفرانسیل $v_C = -1A$ و یا $C = \frac{-1A}{s^2} = -1/5A$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت:

$$v_C(0) = 0 \rightarrow A - 1/5A = 0 \rightarrow A = 1/5A$$

$$\frac{dv_C(0)}{dt} = 0 \rightarrow -1/10A + 1/10A = 0 \rightarrow B = 0/10A$$

$$\rightarrow v_C(t) = s(t) = e^{-1/10t} (1/5A \cos 1/10t + 0/10A \sin 1/10t) - 1/5A, \quad t > 0$$

از آنجا که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان است لذا با مشتق گیری از پاسخ پله، پاسخ ضربه بدست خواهد آمد.

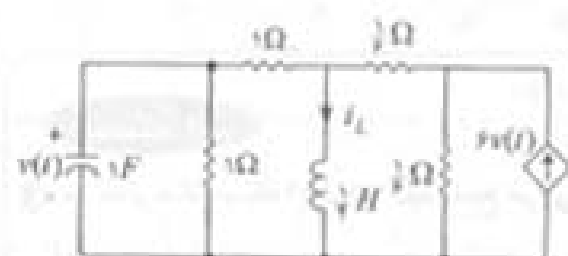
$$h(t) = \frac{dv_C(t)}{dt} = -1/10A e^{-1/10t} (1/5A \cos 1/10t + 0/10A \sin 1/10t)$$

$$+ e^{-1/10t} (-1/5A)(-1/10) \sin 1/10t + (-1/10A)(-1/10) \cos 1/10t = -1/10A e^{-1/10t} \sin 1/10t$$

پس با توجه به معادلات بدست آمده از KCL های قسمت (الف) داریم:

$$v = -\frac{20}{51} \frac{dv_C}{dt} - \frac{6}{51} v_C \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = \frac{1}{5} v_C - \frac{51}{20} v, \quad 20 \frac{dv}{dt} + 22v - v_C = 22v,$$

$$\rightarrow \frac{dv}{dt} = \frac{1}{20} v_C - \frac{2}{20} v + \frac{1}{20} v_C \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_C}{dt} \\ \frac{dv}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{5} & -\frac{51}{20} \\ \frac{1}{20} & -\frac{2}{20} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_C \\ v \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{20} \end{bmatrix} v_C$$



مسئله ۱۱

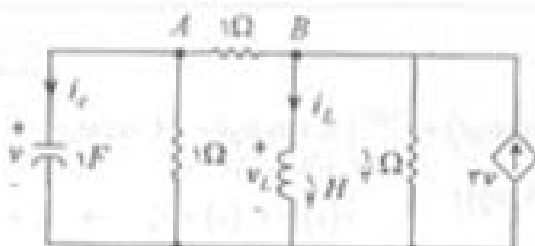
الف) معادله دیفرانسیلی بر حسب v بدست آورید.

ب) پاسخ ورودی صفر v را تعیین کنید.

$$(i_L(0) = -2A \text{ و } v_C(0) = 1V)$$

شکل مسئله ۱۱

حل: با استفاده از تبدیل نونن - نونن مدار را بصورت زیر ساده می کنیم.



$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1} + \frac{v-v_L}{1} = 0 \rightarrow v_L = \frac{dv}{dt} + v$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_L-v}{1} + \frac{1}{1} \int v_L dt + \frac{v_L}{1} - v = 0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} - \frac{v_L}{dt} + v_L + \tau \frac{dv_L}{dt} - \tau \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{dv_L}{dt} + v_L - \tau \frac{dv}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d}{dt} \left(\frac{dv}{dt} + v \right) + \left(\frac{dv}{dt} + v \right) - \tau \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{dv}{dt} + \lambda v = 0 \rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + v = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + \tau s + 1 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j \rightarrow v(t) = e^{-t} (A \cos t + B \sin t)$$

$$t=0 \text{ در } B \text{ گره KCL} \rightarrow \frac{v_L(0)-v(0)}{1} - i_L(0) + \frac{v_L(0)}{1} - \tau v(0) = 0$$

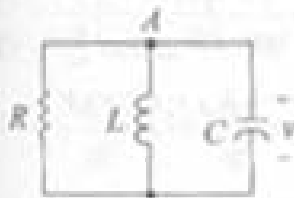
$$\rightarrow v_L(0) - 1 - \lambda + \tau v_L(0) - \tau = 0 \rightarrow v_L(0) = \tau V$$

$$t=0 \text{ در } A \text{ گره KCL} \rightarrow \frac{dv(0)}{dt} + \frac{v(0)}{1} + \frac{v(0)-v_L(0)}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv(0)}{dt} + 1 + \frac{1-\tau}{1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv(0)}{dt} = 1, \quad \begin{cases} v(0) = 1 \rightarrow A = 1 \\ \frac{dv(0)}{dt} = 1 \rightarrow -A + B = 1 \rightarrow B = 1 \end{cases}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-t} (\cos t + \tau \sin t), \quad t > 0$$

مسئله ۱۲



شکل مسئله ۱۲

۱. در مدار شکل مسئله ۱۲ فرض کنید پاسخ میرایی ضعیف داریم و بصورت زیر نوشته می شود.

$$v(t) = (A_1 + A_2) e^{-\sigma t} \cos \omega_d t + j(A_1 - A_2) e^{-\sigma t} \sin \omega_d t$$

۲. ثابت کنید A_1 مزدوج مختلط A_2 است. ($i_L(0) = I_0$ و $v_c(0) = V_0$)

حل: ۱. می توان نوشت:

$$v(t) = e^{-\sigma t} (A_1 \cos \omega_d t + j A_2 \sin \omega_d t) + e^{-\sigma t} (A_1 \cos \omega_d t - j A_2 \sin \omega_d t)$$

$$= A_1 e^{-(\sigma - j \omega_d)t} + A_2 e^{-(\sigma + j \omega_d)t}, \quad v(0) = v_c(0) = V_0 \rightarrow A_1 + A_2 = V_0$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL در } C \rightarrow C \frac{dv}{dt} + i_c + \frac{v}{R} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} = -\frac{i_c}{C} - \frac{v}{RC} \rightarrow \frac{dv(t)}{dt} = -\left(\frac{i_c}{C} + \frac{V_c}{RC}\right)$$

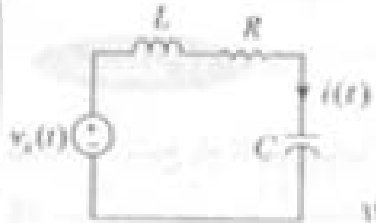
$$\rightarrow (\alpha - j\omega_d) A_1 + (\alpha + j\omega_d) A_2 = \frac{I_c}{C} + \frac{V_c}{RC}$$

$$\rightarrow (\alpha - j\omega_d) A_1 + (\alpha + j\omega_d)(V_c - A_1) = \frac{I_c}{C} + \frac{V_c}{RC} \rightarrow A_1 = \frac{V_c}{2} + j \frac{1}{\omega_d} \left(\frac{I_c}{C} + \frac{V_c}{RC} - \alpha V_c \right)$$

$$\rightarrow A_2 = V_c - A_1 = \frac{V_c}{2} - j \frac{1}{\omega_d} \left(\frac{I_c}{C} + \frac{V_c}{RC} - \alpha V_c \right)$$

بنابراین A_1 و A_2 مزدوج مختلط هم می باشند.

مسئله ۱۳



$i(t) = e^{-t} + e^{-t} \cos t$ و $e_s(t) = -\tau e^{-\tau t} u(t)$, $R, L, C = ?$

شرایط اولیه $i_c(0^-)$ و $v_c(0^-)$ را تعیین کنید.

شکل مسئله ۱۳

حل : با توجه به شکل مسئله داریم:

$$-e_s + L \frac{di}{dt} + Ri + \frac{1}{C} \int i dt = 0 \rightarrow -\frac{de_s}{dt} + L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = 0$$

$$\rightarrow L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = \frac{de_s}{dt} \rightarrow L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = \tau e^{-\tau t}, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } Ls^2 + Rs + \frac{1}{C} = 0 \rightarrow s = \frac{-R \pm j\sqrt{R^2 - \frac{4}{LC}}}{2L} = -\frac{R}{2L} \pm j\sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{R}{2L}t} \left(A \cos \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}} t + B \sin \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}} t \right) + K e^{-\tau t}$$

$$\rightarrow -\frac{R}{2L} = -1 \rightarrow R = 2L, \sqrt{\frac{1}{LC} - \frac{R^2}{4L^2}} = 1 \rightarrow 2L - RC = 4LC = 0$$

با توجه به پاسخ خصوصی $K = 1$ بود و با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$4L e^{-\tau t} - \tau R e^{-\tau t} + \frac{1}{C} e^{-\tau t} = \tau e^{-\tau t} \rightarrow 4L - \tau R + \frac{1}{C} = \tau, \begin{cases} R = 2L \\ 4L - \tau R + \frac{1}{C} = \tau \end{cases} \rightarrow C = \frac{1}{1 - 2L}$$

$$\tau L - RC - \omega LC = 0 \rightarrow \tau L - \frac{\tau L}{1 - \tau L} - \frac{\omega \tau L}{1 - \tau L} = 0 \rightarrow \tau \cdot L = \tau \tau - \omega \tau L \rightarrow L = \frac{\tau}{\omega} H$$

$$\rightarrow R = \tau L = \frac{\tau}{\omega} \Omega, \quad C = \frac{1}{1 - \tau L} = \frac{1}{1 - \tau \tau} = \frac{1}{\tau \omega} F$$

از آنجا که جریان ویا ولتاژ می نهایی به حالت های مدار اعمال نمی شود لذا $i_L(s^-) = i_L(s^+) = i_L(s)$ می باشد.

$$\rightarrow i(t) = e^{-\tau t} + e^{-t} \cos \omega t, \quad t > 0 \rightarrow i_L(s^-) = i_L(s^+) = e^{-\tau t} + e^{-t} \cos \omega t \Big|_{t=0} = 1 A$$

$$\frac{di(t)}{dt} = -\tau e^{-\tau t} - e^{-t} \cos \omega t + \tau e^{-t} \sin \omega t \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = -\tau$$

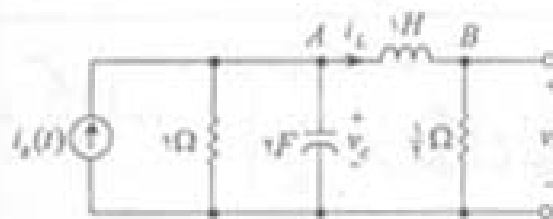
$$v_C(s^-) = v_C(s^+) = \frac{1}{\tau \omega} \frac{di(s^+)}{dt} = -\frac{\tau \tau}{\tau \omega} V$$

مسئله ۱۳

الف- پاسخ پله v_C را حساب کنید.

ب- پاسخ ضربه v_C را حساب کنید.

$$(v_C(s) = 1 V, \quad i_L(s) = 1 A)$$



شکل مسئله ۱۴

حل: الف- با توجه به شکل مدار داریم

$$\textcircled{B} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow \int (v_C - v_L) dt + \frac{v_C}{1} = 0 \rightarrow \int (v_C - v_L) dt = \tau v_C \rightarrow v_C = \tau \frac{dv_L}{dt} + v_L$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی گره } \rightarrow -i_s + \frac{v_C}{1} + \tau \frac{dv_C}{dt} + \int (v_C - v_L) dt = 0$$

$$\rightarrow -i_s + \tau \frac{dv_C}{dt} + v_C + \tau \left(\tau \frac{dv_C}{dt} + v_C \right) + \tau v_L = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_C}{dt^2} + \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau v_C = i_s$$

$$i_s(t) = u(t) = 1, \quad t > 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_C}{dt^2} + \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau v_C = 1, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخص: } \tau s^2 + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{\tau}}{\tau}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -\frac{1}{5} \frac{dv}{dt} - \frac{v}{1/5} + i_1 = 0 \rightarrow i_1 = \frac{1}{5} \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5}$$

$$\text{برای حلقه شامل منابع: KVL} \rightarrow 1 + 5 \frac{di}{dt} + v + \frac{1}{5} \left(\frac{1}{5} \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5} \right) = 0$$

$$\rightarrow 1 + 5Di + v + \frac{1}{5} Dv + \frac{1}{5} v = 0 \rightarrow 1 = -\frac{\tau D + 10}{\tau \cdot D + 12} v$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_1 - i + \frac{1}{5} \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5} = 0 \rightarrow -i_1 + \frac{\tau D + 10}{\tau \cdot D + 12} v + \frac{1}{5} Dv + \frac{v}{1/5} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{\tau D + 10}{\tau \cdot D + 12} + \frac{1}{5} D + \frac{1}{5} \right) v = i_1 \rightarrow (\tau \cdot D^2 + 29D + 22)v = (\tau \cdot D + 12)i_1$$

$$\rightarrow \tau \cdot \frac{d^2 v}{dt^2} + 29 \frac{dv}{dt} + 22v = \tau \cdot \frac{di_1}{dt} + 12i_1 = 1 \cdot 8 - 22e^{-t/5}$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau \cdot s^2 + 29s + 22 = 0 \rightarrow s = -1/82 \pm j \cdot 1/23$$

$$\rightarrow v(t) = \underbrace{e^{-1/82t} (A \cos \cdot 1/23t + B \sin \cdot 1/23t)}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_1 + K_2 e^{-t/5}}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با جایگذاری در معادله دیگر تسهیل خواهیم داشت.

$$12 \cdot K_1 e^{-t/5} - 18 K_2 e^{-t/5} + 22 K_1 e^{-t/5} + 22 K_1 = 1 \cdot 8 - 22 e^{-t/5}$$

$$\rightarrow 12 \cdot K_1 - 18 K_2 + 22 K_1 = -22 \rightarrow K_2 = -7, 34 K_1 = 1 \cdot 8 \rightarrow K_1 = 2/5$$

در $t = 0^+$ جریان اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود بنابراین داریم:

$$v(0^+) = 0, i_1(0) = i_2(0) = 12 \rightarrow \frac{1}{5} \frac{dv(0)}{dt} = 12 \rightarrow \frac{dv(0)}{dt} = 22$$

$$v(0^+) = 0 \rightarrow A + 2/5 - 7 = 0 \rightarrow A = 9/5$$

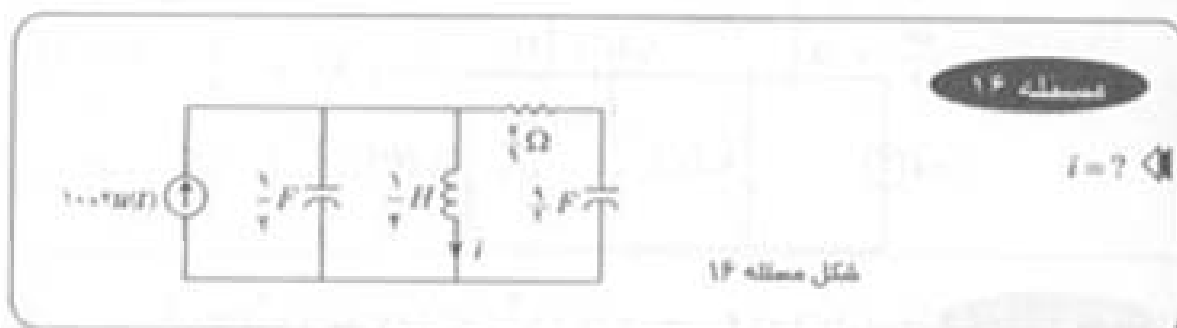
$$\frac{dv(0)}{dt} = 22 \rightarrow -1/82 A + 1/23 B - 2 K_2 = 0 \rightarrow B = -22$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-1/82t} \left(\frac{9}{5} \cos \cdot 1/23t - 22 \sin \cdot 1/23t \right) + \frac{2}{5} - 7e^{-t/5}, \quad i = \frac{1}{5} \frac{dv}{dt} + \frac{v}{1/5} - i_1$$

$$= \frac{1}{5} \left[-1/82 e^{-1/82t} \left(\frac{9}{5} \cos \cdot 1/23t - 22 \sin \cdot 1/23t \right) + e^{-1/82t} \left(-1/5 \sin \cdot 1/23t - 1/5/82 \cos \cdot 1/23t \right) \right]$$

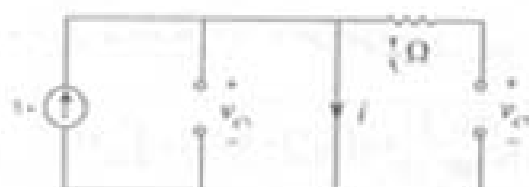
$$+12e^{-10t}] + \frac{1}{1/5} \left[e^{-10t} (1/5 \cos 10t - 12 \sin 10t) + 1/5 - 12e^{-10t} \right] - 1 - 12e^{-10t}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-10t} (-16/11 \cos 10t - 1/11 \sin 10t) - 9 - 1/11 e^{-10t}$$

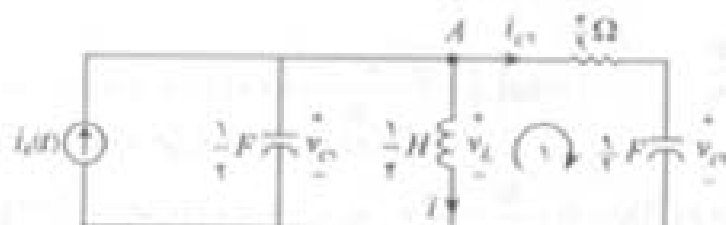


حل: به ازای $t < 0$ ، $i = 0$ ، $10 \cos(10t) = 10$ ، و در $t = 0^-$ مدار به حالت دائمی خود می‌رسد. لذا عبارت

مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد بود.



بنابراین $i(0^-) = 10A$ و $\frac{di(0^-)}{dt} = 0$ خواهد بود. مدار را مجدداً بصورت زیر رسم می‌کنیم.



با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$KVL \text{ بر } i \text{ مش } \rightarrow -\frac{1}{5} \frac{di}{dt} + \frac{1}{5} i_C + \frac{1}{5} \int i_C dt = 0 \rightarrow -\frac{1}{5} \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{1}{5} \frac{di_C}{dt} + \frac{1}{5} i_C = 0$$

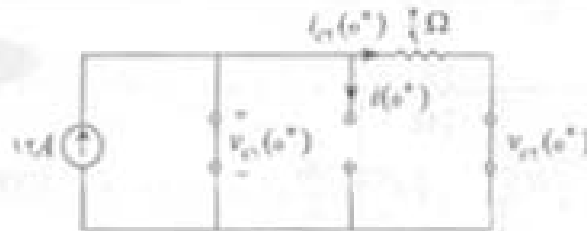
$$\rightarrow -\frac{1}{5} D^2 i + \frac{1}{5} D i_C + \frac{1}{5} i_C = 0 \rightarrow i_C = \frac{1}{A^2 D + 1} i \quad \text{و} \quad v_C = v_L = \frac{1}{5} \frac{di}{dt}$$

$$KCL \text{ بر } i \text{ فر } \textcircled{A} \rightarrow -i_s + \frac{1}{5} \frac{dv_C}{dt} + i + i_C = 0 \rightarrow -i_s + \frac{1}{5} \frac{d^2 i}{dt^2} + i + i_C = 0$$

$$\rightarrow -i_s + \frac{1}{5} D^2 i + i + \frac{1}{A^2 D + 1} i = 0 \rightarrow (D^2 + 5D^2 + A^2 D + 5)i = (A^2 D + 5)i_s$$

$$i_L(t) = 10 + 2u(t) \rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + 5 \frac{di}{dt} + 8i = 16\delta(t) + 8u(t) + 20$$

در $i_L(t) = 10$ ، $t = 0^-$ و سلف مدار باز و خازنها اتصال کوتاه می باشند.



$$i(s^+) = i(s^-) = 10A \rightarrow i_C(s^+) = 2A \rightarrow v_L(s^+) = \frac{2}{s} i_C(s^+) + v_C(s^+) = \frac{2}{s}(2) = \frac{4}{s}$$

$$v_L(s^+) = \frac{1}{s} \frac{di(s^+)}{dt} \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = sv_L(s^+) = \frac{4}{s}$$

با اشتکال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} - \frac{d^2 i(s^-)}{dt^2} + 5 \left(\frac{di(s^+)}{dt} - \frac{di(s^-)}{dt} \right) + 8(i(s^+) - i(s^-)) + \int_{0^-}^{0^+} 2i \\ = 16 \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) + \int_{0^-}^{0^+} (8u(t) + 20) dt \rightarrow \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} - 0 + 5 \left(\frac{4}{s} - 0 \right) + 8(10 - 10) + 0 = 16 + 0 \\ \rightarrow \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} = -\frac{51}{s} \end{aligned}$$

بنابر این معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + 5 \frac{di}{dt} + 8i = 28, \quad i(0^-) = 10, \quad \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{4}{s}, \quad \frac{d^2 i(s^+)}{dt^2} = -\frac{51}{s}, \quad t > 0$$

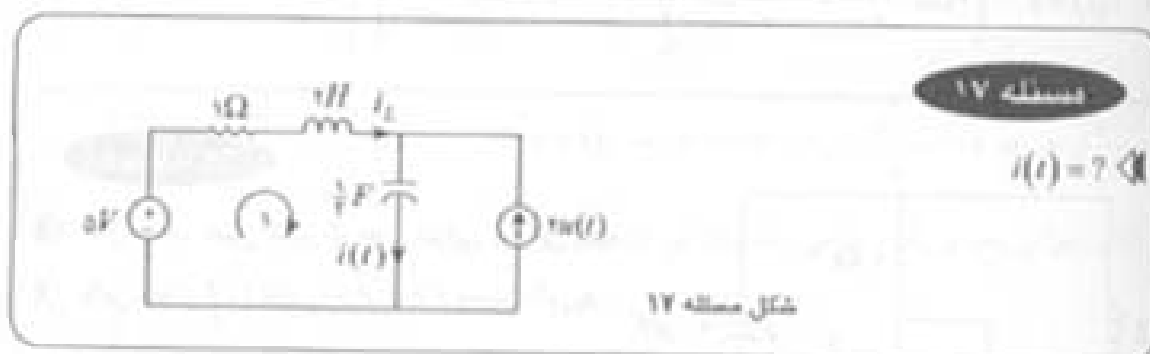
$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 5s + 8 = 0 \rightarrow (s+1)(s+4) = 0 \rightarrow s = -1, -4$$

$$\rightarrow i(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{(K_2 + K_3 t) e^{-4t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + K_4, \quad t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $2K_2 = 28$ و $K_4 = 12$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت:

$$\begin{cases} i(0^-) = 10 \rightarrow K_1 + K_2 + 11 = 10 \rightarrow K_1 + K_2 = -1 \\ \frac{di(0^+)}{dt} = \frac{33}{1} \rightarrow -1K_1 - 1K_2 + 1K_3 = 33 \rightarrow \\ \frac{d^2 i(0^+)}{dt^2} = -\frac{51}{1} \rightarrow 1K_1 + 33K_2 - 33K_3 = -51 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{71}{1} \\ K_2 = -\frac{89}{1} \\ K_3 = -\frac{70}{1} \end{cases}$$

$$\rightarrow i(t) = \frac{71}{1}e^{-t} + \left(-\frac{89}{1} - \frac{70}{1}t\right)e^{-33t} + 11, \quad t > 0$$



حلی: به ازای $t < 0$, $u(t) = 0$, $t = 0^-$ مدار به حالت دائمی خود رسیده بنابراین شارژن مقدار بار و سلف اتصال کوتاه خواهد بود. بنابراین $i(0^-) = 0$ و $\frac{di(0^-)}{dt} = 0$ می باشد. با توجه به شکل مسئله داریم:

$$i_L = i - u(t)$$

برای مش 1 KVL $\rightarrow -5 + i - u(t) + 1 \frac{d(i - u(t))}{dt} + \frac{1}{3} \int i dt = 0$

$$\rightarrow \frac{di}{dt} - u\delta(t) + 1 \frac{di}{dt} - u\delta'(t) + u = 0 \rightarrow 2 \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + u = u\delta(t) + u\delta'(t)$$

در $t = 0^-$, $u(t) = 1$ و شارژن اتصال کوتاه می باشد بنابراین $i(0^-) = 2A$ بوده و همچنین با اشتغال گیری از $t = 0^-$ خواهیم داشت:

$$1 \frac{di(0^+)}{dt} - 1 \frac{di(0^+)}{dt} + i(0^+) - i(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} i dt = 1 \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt + 1 \int_{0^-}^{0^+} \delta'(t) dt$$

$$\rightarrow 1 \frac{di(0^+)}{dt} - 1 + 2 + 0 = 1 + 0 \rightarrow \frac{di(0^+)}{dt} = 1$$

بنابراین معادله دیفرانسیل بدست آمده را می توان بصورت زیر نوشت:

$$2 \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + u = 0, \quad i(0^-) = 2, \quad \frac{di(0^+)}{dt} = 1, \quad t > 0$$

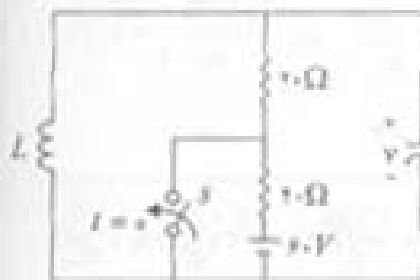
$$Ts^2 + s + 2 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j\frac{\sqrt{15}}{2}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{2}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{15}}{2} t + B \sin \frac{\sqrt{15}}{2} t \right) \rightarrow i(0^+) = 2 \rightarrow A = 2$$

$$\frac{di(0^+)}{dt} = 1 \rightarrow -\frac{1}{2}A + \frac{\sqrt{15}}{2}B = 1 \rightarrow B = \frac{2}{\sqrt{15}}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{2}t} \left(2 \cos \frac{\sqrt{15}}{2} t + \frac{2}{\sqrt{15}} \sin \frac{\sqrt{15}}{2} t \right), t > 0$$

مسئله ۱۸



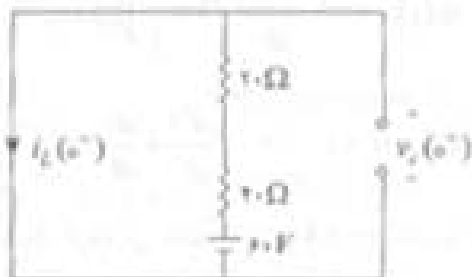
۱. L را چنان تعیین کنید که مدار میرایی بحرانی باشد.

۲. با این مقدار L ، $v(t)$ را برای $t \geq 0$ بدست آورید.

شکل مسئله ۱۸

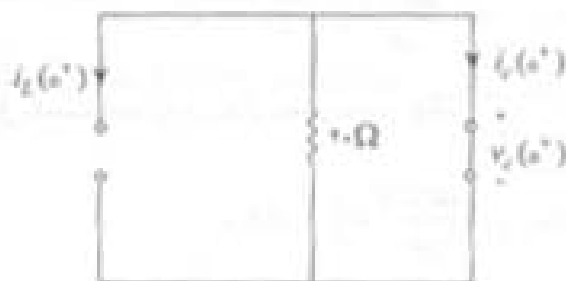
حل : به ازای $t < 0$ کلید باز بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت دایمی خود می رسد. بنابراین سلف اتصال

کوتاه و خازن مدار باز خواهد بود.



$$\rightarrow i_L(0^-) = \frac{5}{20 + 10} = \frac{1}{3} A, \quad v_C(0^-) = 0$$

در $t = 0^+$ کلید بسته شده و خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه خواهد شد.



$$i_L(t^+) = i_L(t^-) = 1A \rightarrow i_L(t^-) = -1A \rightarrow 2 \dots \times 1 \dots \rightarrow \frac{dv_C(t^+)}{dt} = -1 \rightarrow \frac{dv_C(t^+)}{dt} = -0.00$$

برای $t > 0$ مدار به صورت زیر می باشد.



$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{L} \int v_C dt + \frac{v_C}{10} + 200 \times 10^{-6} \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 10 \frac{dv_C}{dt} + \frac{0.00}{L} v_C = 0 \quad 10\alpha = 10 \rightarrow \alpha = 125 \quad \omega_d^2 = \frac{0.00}{L} \rightarrow \omega_d = \sqrt{\frac{0.00}{L}}$$

در حالت میرایی بحرانی $\alpha = \omega_d$ می باشد بنابراین داریم

$$125 = \sqrt{\frac{0.00}{L}} \rightarrow L = 0.121 H$$

در ادامه به ازای L بدست آمده و ولتاژ دو سر خازن را محاسبه خواهیم کرد.

$$\frac{d^2 v_C}{dt^2} + 10 \frac{dv_C}{dt} + 10625 v_C = 0 \quad v_C(t^+) = 0 \quad \frac{dv_C(t^+)}{dt} = -0.00$$

$$\text{ریشه مشخصه: } s^2 + 10s + 10625 = 0 \rightarrow (s + 125)^2 = 0 \rightarrow s = -125 \quad (\text{ریشه مضاعف})$$

$$\rightarrow v_C(t) = (K_1 + K_2 t) e^{-125t} \quad v_C(t^+) = 0 \rightarrow K_1 = 0 \quad \frac{dv_C(t^+)}{dt} = -0.00$$

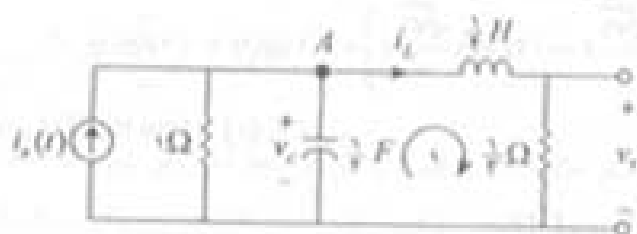
$$-125K_1 + K_2 = -0.00 \rightarrow K_1 = -0.00 \rightarrow v_C(t) = -0.004t e^{-125t} \quad t > 0$$

مسئله ۱۹

الف) پاسخ v_C را محاسبه کنید. (حالت اولیه صفر است).

$$i_1(t) = \delta(t) \text{ پ-} \quad i_2(t) = (\sin t)u(t) \text{ ب-} \quad i_3(t) = (\cos t)u(t) \text{ الف-}$$

ب- چه رابطه ای بین پاسخهای قسمتهای الف، ب و پ وجود دارد.



شکل مسئله ۱۹

حل : با توجه به شکل مسئله داریم

$$i_L = \frac{v_L}{r} = \tau v_L$$

$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_L + \frac{1}{\tau} \frac{d(\tau v_L)}{dt} + v_L = 0 \rightarrow v_L = \frac{\tau}{1} \frac{dv_L}{dt} + v_L$$

$$\text{KCL برای گره ۱} \rightarrow -i_L + \frac{v_L}{1} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_L}{dt} + i_L = 0$$

$$\rightarrow -i_L + \frac{\tau}{1} \frac{dv_L}{dt} + v_L + \frac{1}{\tau} \frac{d\left(\frac{\tau}{1} \frac{dv_L}{dt} + v_L\right)}{dt} + \tau v_L = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_L}{dt} + \tau v_L = \lambda i_L(t)$$

الف - به ازای ورودی $i_L(t) = (\cos \omega t) u(t)$ داریم

$$\tau \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_L}{dt} + \tau v_L = \lambda \cos \omega t, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \cdot s + \tau = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{4\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_L(t) = e^{-\frac{1}{\tau} t} \left(A \cos \frac{\sqrt{4\tau}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{4\tau}}{\tau} t \right) + \underbrace{K_1 \sin \omega t + K_2 \cos \omega t}_{\text{پاسخ خصوصی}}$$

با جایگزینی پاسخش خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم

$$(\tau K_1 - \tau K_2) \sin \omega t + (\tau K_1 + \tau K_2) \cos \omega t = \lambda \cos \omega t \rightarrow \begin{cases} \tau K_1 - \tau K_2 = 0 \\ \tau K_1 + \tau K_2 = \lambda \end{cases} \rightarrow K_1 = K_2 = \lambda / \tau$$

و با اعمال شرایط اول خواهیم داشت

$$v_L(0) = 0 \rightarrow A + K_1 = 0 \rightarrow A = -K_1 = -\lambda / \tau$$

$$\frac{dv_L(0)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{1}{\tau} A + \frac{\sqrt{4\tau}}{\tau} B + \tau K_1 = 0 \rightarrow B = -\lambda / \tau$$

$$\rightarrow v_L(t) = e^{-\frac{1}{\tau} t} \left(-\lambda / \tau \cos \frac{\sqrt{4\tau}}{\tau} t - \lambda / \tau \sin \frac{\sqrt{4\tau}}{\tau} t \right) + \lambda / \tau \sin \omega t + \lambda / \tau \cos \omega t$$

ب - به ازای ورودی $i_L(t) = (\sin \omega t) u(t)$ داریم

$$\tau \frac{d^2 v_L}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_L}{dt} + \tau v_L = \lambda \sin \omega t, \quad t > 0$$

$$\rightarrow v_1(t) = e^{-\frac{\gamma}{2}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \right) + K_1 \sin \omega t + K_2 \cos \omega t$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$\begin{cases} 2 \cdot K_1 - 2 \cdot K_2 = 1 \\ 2 \cdot K_1 + 2 \cdot K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow K_1 = -1/4 \quad K_2 = -1/4$$

و با اعمال شرایط اول خواهیم داشت:

$$v_1(0) = 0 \rightarrow A + K_2 = 0 \rightarrow A = -K_2 = 1/4$$

$$\frac{dv_1(0)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{\gamma}{\tau} A + \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} B + 2K_1 = 0 \rightarrow B = -1/4\tau$$

$$\rightarrow v_1(t) = e^{-\frac{\gamma}{2}t} \left(1/4 \cos \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t + 1/4\tau \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \right) + 1/4 \sin \omega t - 1/4 \cos \omega t$$

پ-۳. برای ورودی $i_1(t) = \delta(t)$ داریم:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau \gamma v_1 = \delta(t)$$

با انتگرال گیری از طرفین معادله بالا در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\tau \frac{d^2 v_1(0^+)}{dt^2} - \tau \frac{d^2 v_1(0^-)}{dt^2} + 1 \cdot (v_1(0^+) - v_1(0^-)) + \int_{0^-}^{0^+} \tau \gamma v_1 dt = \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt$$

$$\tau \frac{dv_1(0^+)}{dt} - 0 + 0 + 0 = 1 \rightarrow \frac{dv_1(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau \gamma v_1 = 0 \quad , \quad v_1(0^+) = 0 \quad , \quad \frac{dv_1(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}$$

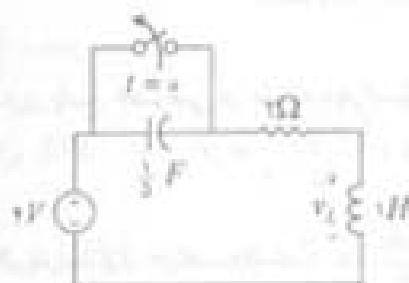
$$v_1(t) = e^{-\frac{\gamma}{2}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \right) \quad , \quad v_1(0^+) = 0 \rightarrow A = 0$$

$$\frac{dv_1(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{\gamma}{\tau} A + \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} B = \frac{1}{\tau} \rightarrow B = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}}$$

$$\rightarrow v_1(t) = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1}} e^{-\frac{\gamma}{2}t} \sin \frac{\sqrt{\gamma_1}}{\tau} t \quad , \quad t > 0$$

ت-۳. پاسخ حالت (ب) مشتق پاسخ حالت (الف) است و این از آنجا ناشی می شود که مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان بوده و ورودی حالت (ب) مشتق ورودی حالت (الف) است. (برای زمانهای بزرگتر از صفر)

مسئله ۲۰



۱. $v_L(t) = ?$ برای $t \geq 0$ (کلید برای مدت طولانی بسته بوده است)

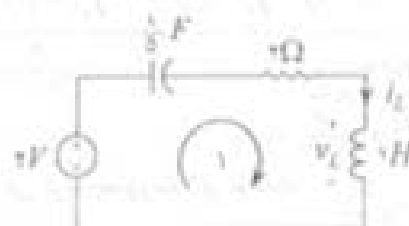
شکل مسئله ۲۰

حل: به ازای $t < 0$ کلید بسته بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت پایایی می رسد بنابراین منطبق اتصال کوتاه خواهد بود.



$$i_L(s^-) = \frac{1}{1} = 1A, \quad v_L(s^-) = 0 \rightarrow \frac{di_L(s^-)}{dt} = 0$$

به ازای $t \geq 0$ کلید باز خواهد شد و مدار بصورت زیر می شود



$$KVL \text{ برای مشق ۱} \rightarrow -1 + \frac{1}{2} \int i_L dt + 1i_L + \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow 1 \frac{d^2 i_L}{dt^2} + 1 \frac{di_L}{dt} + 5i_L = 0$$

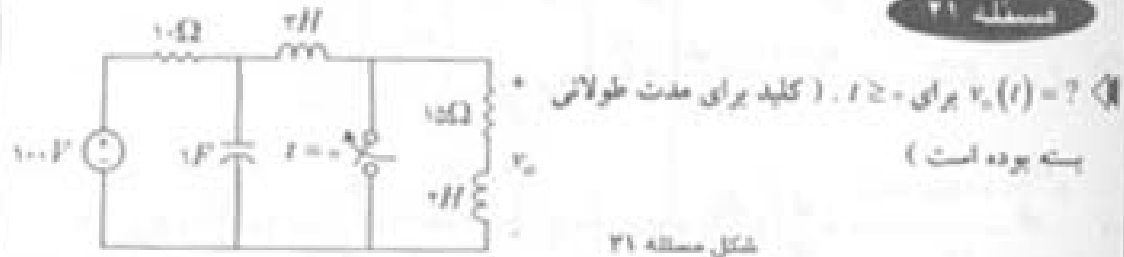
$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 1s + 5 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j2 \rightarrow i_L(t) = e^{-t} (A \cos 2t + B \sin 2t)$$

$$i_L(s) = 1 \rightarrow A = 1$$

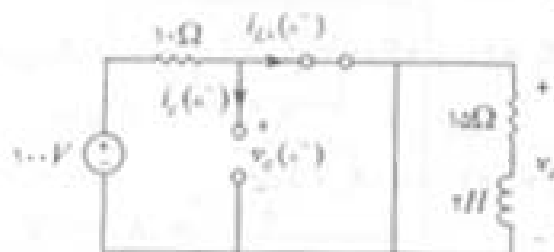
$$\frac{di_L(s)}{dt} = 0 \rightarrow -A + 1B = 0 \rightarrow B = 1 \rightarrow i_L(t) = e^{-t} (1 \cos 2t + 1 \sin 2t)$$

$$v_L(t) = \frac{di_L(t)}{dt} = -e^{-t} (1 \cos 2t + 1 \sin 2t) + e^{-t} (-2 \sin 2t + 2 \cos 2t) = -2e^{-t} \sin 2t, \quad t > 0$$

مسئله ۲۱

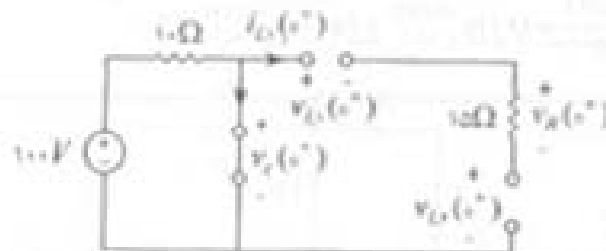


حل: به ازای $t < 0$ کلید به مدت طولانی بسته است پس در $t = 0^-$ مدار به حالت پایمی رسیده، خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه شد.



$$i_L(t^-) = \frac{100}{10} = 10A \quad , \quad v_o(t^-) = 0$$

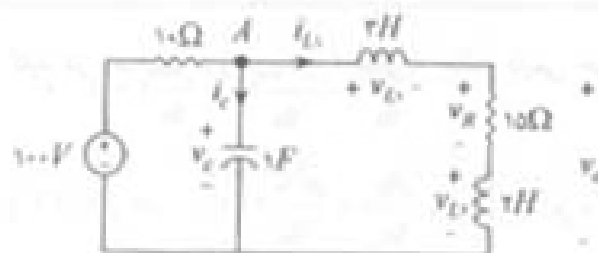
در $t = 0^+$ کلید باز شده سلف مدار باز و خازن اتصال کوتاه خواهد بود.



$$i_L(t^+) = i_L(t^-) = 10A \quad , \quad v_o(t^+) = v_o(t^-) = 0 \quad , \quad -v_L(t^+) + v_C(t^+) + v_R(t^+) + v_o(t^+) = 0$$

$$\rightarrow -10 + 2 \frac{di_L(t^+)}{dt} + 15i_L(t^+) + 2 \frac{di_L(t^+)}{dt} = 0 \quad \rightarrow \quad \frac{di_L(t^+)}{dt} = -\frac{15 \times 10}{5} = -30$$

به ازای $t > 0$ مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$v_c = v_{L1} + v_R + v_{L2} = 2 \frac{di_{L1}}{dt} + 10i_{L1} + 1 \frac{di_{L1}}{dt} = 3 \frac{di_{L1}}{dt} + 10i_{L1}$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_c - 100}{10} + \frac{dv_c}{dt} + i_{L1} = 0$$

$$\rightarrow \frac{3 \frac{di_{L1}}{dt} + 10i_{L1} - 100}{10} + \frac{d}{dt} \left(3 \frac{di_{L1}}{dt} + 10i_{L1} \right) + i_{L1} = 0 \rightarrow 10 \frac{d^2 i_{L1}}{dt^2} + 31 \frac{di_{L1}}{dt} + 5i_{L1} = 20$$

$$\text{معادله مشخصه: } 10s^2 + 31s + 5 = 0 \rightarrow s = -2/10, -1/10$$

$$\rightarrow i_{L1}(t) = K_1 e^{-2/10t} + K_2 e^{-1/10t} + K_3$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_3 در معادله دیفرانسیل $5K_3 = 20$ و $K_3 = 4$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت.

$$\begin{cases} i_{L1}(0^+) = 10 \rightarrow K_1 + K_2 + 4 = 10 \rightarrow K_1 + K_2 = 6 \\ \frac{di_{L1}(0^+)}{dt} \rightarrow -2/10 K_1 - 1/10 K_2 = -2 \end{cases} \rightarrow K_1 = 10/5 \quad K_2 = -2/5$$

$$\rightarrow i_{L1}(t) = 10/5 e^{-2/10t} - 2/5 e^{-1/10t} + 4$$

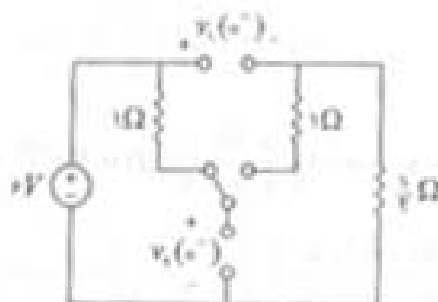
$$v_c(t) = 10i_{L1}(t) + 2 \frac{di_{L1}(t)}{dt} = 10/5 e^{-2/10t} - 2/5 e^{-1/10t} + 4$$

مسئله ۲۲

$\langle \rangle$ $v_1(t)$ و $v_2(t)$ را برای $t > 0$ حساب کنید.
 $\langle \rangle$ برای $t \rightarrow \infty$ ، $v_1(t)$ و $v_2(t)$ را مشخص کنید.
 $\langle \rangle$ آیا می توانید بدون استفاده از معادله دیفرانسیل این مفادیر را تعیین کنید.

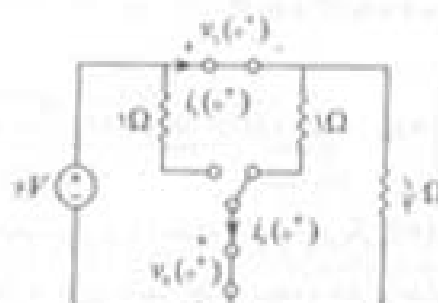
شکل مسئله ۲۲

حلی: به ازای $t < 0$ کلید در وضعیت 0 و در $t = 0^+$ مدار به حالت دائمی خود می رسد بنابراین خازنها مدار باز خواهند بود.



$$v_1(t^-) = v_2(t^-) = 9V$$

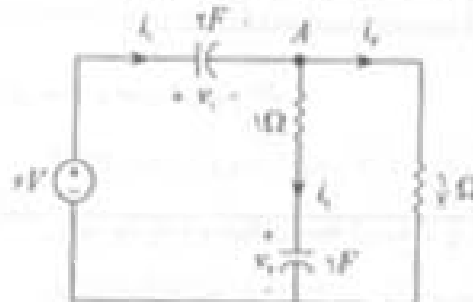
در $t = 0$ کلید به وضعیت b رفته و عازتها اتصال کوتاه شدند.



$$v_1(t^+) = v_2(t^+) = 9V, \quad v_1(t^+) = v_2(t^+) = 9V, \quad i_1(t^+) = i_2(t^+) = \frac{9 - v_1(t^+) - v_2(t^+)}{1} = -9$$

$$\tau \frac{dv_1(t^+)}{dt} = i_1(t^+) = -9 \rightarrow \frac{dv_1(t^+)}{dt} = -9, \quad \frac{dv_2(t^+)}{dt} = i_2(t^+) = -9$$

به ازای $t > 0$ کلید در وضعیت b بوده و مدار به صورت زیر خواهد بود.



$$i_1 = \frac{dv_1}{dt} \cdot \begin{cases} v_A = i_1 + v_1 = \frac{dv_1}{dt} + v_1 \\ v_A = \frac{1}{\tau} i_1 \end{cases} \rightarrow i_1 = \tau \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1$$

$$v_1 = 9 - v_A = 9 - \frac{dv_1}{dt} - v_1 \rightarrow i_1 = \tau \frac{dv_1}{dt} = -\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} - \tau \frac{dv_1}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ } \cdot \text{ } \cdot \text{ } \text{ } KCL \rightarrow -i_1 + i_2 + i_3 = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + \tau \frac{dv_1}{dt} + \tau \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 + \frac{dv_1}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 5 \frac{dv_1}{dt} + 2v_1 = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 5s + 2 = 0 \rightarrow s = -2, -\frac{1}{\tau} \rightarrow v_1(t) = K_1 e^{-2t} + K_2 e^{-\frac{1}{\tau}t}$$

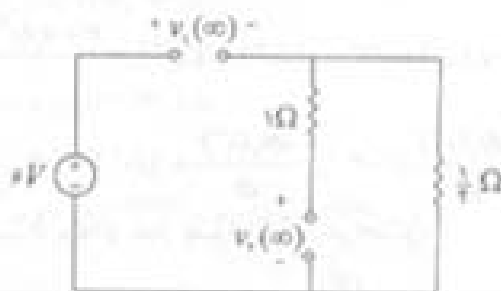
$$\begin{cases} v_1(s^+) = 2 \rightarrow K_1 + K_2 = 2 \\ \frac{dv_1(s^+)}{dt} = -2 \rightarrow -2K_1 - \frac{1}{\tau}K_2 = -2 \end{cases}$$

$$\rightarrow K_1 = 2, K_2 = 2 \rightarrow v_1(t) = 2e^{-2t} + 2e^{-\frac{1}{\tau}t}$$

$$\rightarrow v_1(t) = 2 - \frac{dv_1(t)}{dt} - v_1(t) = 2 + 2e^{-2t} - 2e^{-\frac{1}{\tau}t}$$

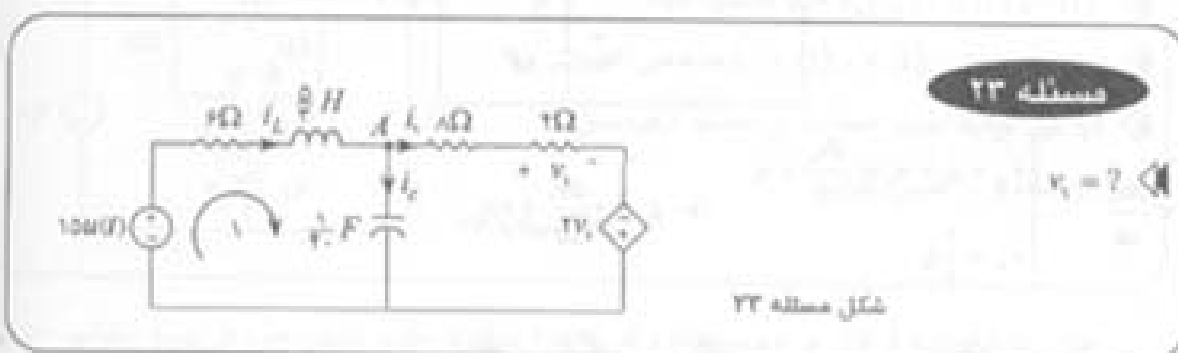
$$\lim_{t \rightarrow \infty} v_1(t) = \lim_{t \rightarrow \infty} (2e^{-2t} + 2e^{-\frac{1}{\tau}t}) = 0, \quad \lim_{t \rightarrow \infty} v_1(t) = \lim_{t \rightarrow \infty} (2 + 2e^{-2t} - 2e^{-\frac{1}{\tau}t}) = 2$$

در ادامه بدون استفاده از معادله دیفرانسیل و با استفاده از توجیه فیزیکی $v_1(\infty)$ و $v_2(\infty)$ را بدست خواهیم آورد. می‌دانیم که به ازای $t \rightarrow \infty$ ، مدار به حالت دایمی خود رسیده و خازنها مدار باز خواهند بود.



بنابراین جریان تمامی شاخه برابر صفر بوده و خواهیم داشت:

$$v_1(\infty) = 2V, \quad v_2(\infty) = 0V$$



حلی: به ازای $t < 0$ ، $w(t) = 0$ و لذا ولتاژ اولیه خازن و جریان اولیه سلف برابر صفر خواهد بود. با

توجه به شکل مسئله داریم:

$$i_L = \frac{v_L}{r} \quad v_L = R i_L + v_C - v_C = R \left(\frac{v_C}{r} \right) + v_C - v_C = v_C$$

$$i_L = \frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt} = \frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt} \quad i_L = i_C + i_1 = \frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt} + \frac{v_C}{r}$$

$$KVL \text{ روی من } \rightarrow -10u(t) + r \left(\frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt} + \frac{v_C}{r} \right) + \frac{1}{C} \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{r} \frac{dv_C}{dt} + \frac{v_C}{r} \right) + v_C = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 4A \frac{dv_C}{dt} + 20v_C = 1000 \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 4As + 20 = 0 \rightarrow s = -2/A \pm j\pi/4$$

$$\rightarrow v_C(t) = e^{-t/2A} (A \cos \pi/4t + B \sin \pi/4t) + C$$

پایع خصوصی پایع عمومی

با جایگذاری پایع خصوصی C در معادله دیگر نسبتی $C = 1000$ و با $C = 1000$ خواهد شد همین با اصلاح شرایط
پایع خواهیم داشت.

$$v_C(0) = 0 \rightarrow A + B = 0 \rightarrow A = -B$$

$$\frac{dv_C(0)}{dt} = 0 \rightarrow -t/2A + \pi/4B = 0 \rightarrow B = \pi/4A$$

$$\rightarrow v_C(t) = e^{-t/2A} (-t \cos \pi/4t + \pi/4 \sin \pi/4t) + 1000 \quad t > 0$$

مسئله ۲۳



شکل مسئله ۲۳

الف- $i_L(t)$ و $v_C(t)$ را حساب کنید. ($i_L(0) = 1A$ و $v_C(0) = 1V$)

ب- انرژی ذخیره شده در خازن و سلف را حساب کنید و شکل موجهای

آنها را رسم کنید. نشان دهید مجموع این دو انرژی در هر لحظه مقادیری

ثابت است و برابر همان انرژی ذخیره شده اولیه در مدار است.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_L = v_C \quad i_L + i_C = 0 \rightarrow \frac{1}{L} \int v_C dt + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \int v_C dt + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 2v_C = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 2 = 0 \rightarrow s = \pm j\pi \rightarrow v_C(t) = A \sin \pi t + B \cos \pi t$$

$$v_c(s) = 1 \rightarrow B = 1$$

$$\frac{dv_c(s)}{dt} = i_c(s) = -i_L(s) = -1 \rightarrow 1A = -1 \rightarrow A = -1 \rightarrow v_c(t) = \cos t - \sin t$$

$$i_L(t) = i_L(s) + \frac{1}{t} \int_0^t v_L(t) dt = 1 + t \int_0^t v_c(t) dt = 1 + t \int_0^t (\cos t - \sin t) dt$$

$$= 1 + (t \sin t + t \cos t) \Big|_0^t = t \sin t + t \cos t$$

پ

$$P_c(t) = v_c(t) i_c(t) = -v_c(t) i_L(t) = -(\cos t - \sin t)(t \cos t + t \sin t)$$

$$= -t(\cos^2 t - \sin^2 t) = -t \cos 2t$$

$$\rightarrow W_c(t) = \int_0^t P_c(t) dt = \int_0^t -t \cos 2t dt = -\frac{1}{2} \sin 2t \Big|_0^t = -\frac{1}{2} \sin 2t$$

$$P_L(t) = v_L(t) i_L(t) = v_c(t) i_L(t) = (\cos t - \sin t)(t \cos t + t \sin t)$$

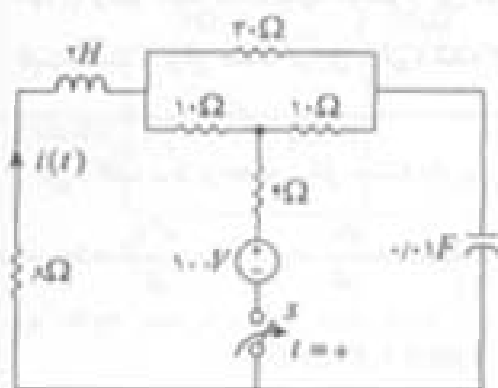
$$= t(\cos^2 t - \sin^2 t) = t \cos 2t$$

$$\rightarrow W_L(t) = \int_0^t P_L(t) dt = \int_0^t t \cos 2t dt = \frac{1}{2} \sin 2t \Big|_0^t = \frac{1}{2} \sin 2t$$

$$\rightarrow W_c(t) + W_L(t) = -\frac{1}{2} \sin 2t + \frac{1}{2} \sin 2t = 0$$

و مجموع انرژی اولیه ذخیره شده در مدار با توجه به جهات قراردادی برابر است با:

$$\frac{1}{2} CV_0^2 - \frac{1}{2} LI_0^2 = \frac{1}{2}(1)(1) - \frac{1}{2}\left(\frac{1}{2}\right)(1) = \frac{1}{2} - \frac{1}{4} = 0$$



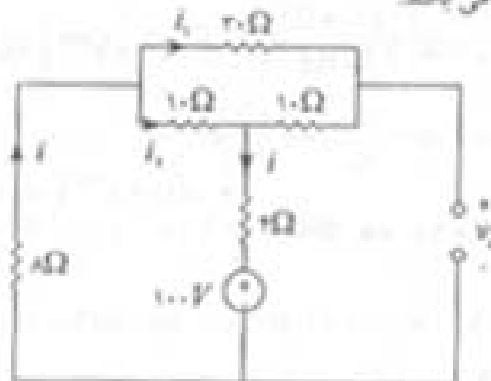
شکل مسئله ۲۵

مسئله ۲۵

۱۱. $i(t) = ?$ (کلید S به مدت طولانی بسته بوده و در $t = 0$ باز می شود)

حل: به ازای $t < 0$ کلید K به مدت طولانی بسته بوده و مدار به حالت دایمی خود رسیده است بنابراین

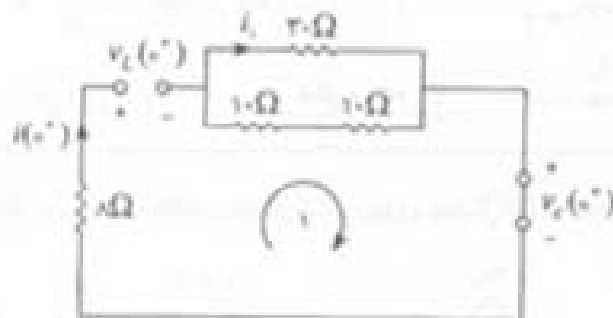
سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز می باشد.



$$t < 0 \rightarrow i(t) = -\frac{10}{(10 + 20) \parallel 10 + 4} = -0.4$$

$$i(0^-) = -0.4, \quad i_L(0^-) = \frac{10}{10 + 10 + 20}(-0.4) = -0.1, \quad v_L(0^-) = -4i(0^-) - 20i_L(0^-) = 7.0V$$

در $t = 0^+$ کلید باز شده و خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود.

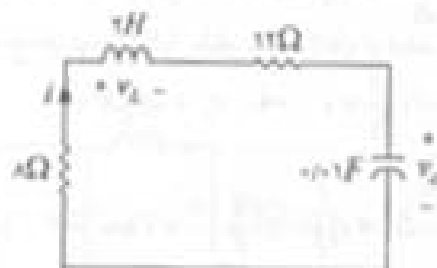


$$i(0^+) = i(0^-) = -0.4, \quad v_L(0^+) = v_L(0^-) = 7.0V$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow 4i(0^+) + v_L(0^+) + [20 \parallel (10 + 10)]i(0^+) + v_L(0^+) = 0$$

$$\rightarrow 4(-0.4) + v_L(0^+) + 10(-0.4) + 7.0 = 0 \rightarrow v_L(0^+) = 2.0 \rightarrow 2 \frac{dv_L(0^+)}{dt} = 2.0 \rightarrow \frac{dv_L(0^+)}{dt} = 1.0$$

به ازای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار به صورت زیر می باشد.



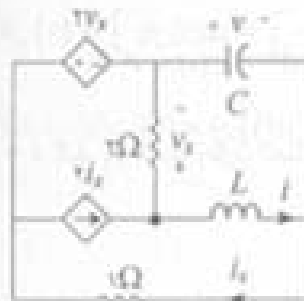
$$sI + 1 \frac{di}{dt} + 1 \frac{di}{dt} + \frac{1}{s} \int i = 0 \rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} + 0.5 i = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 1s + 0.5 = 0 \rightarrow s = -0.5 \pm j0.5 \rightarrow i(t) = e^{-0.5t} (A \cos 0.5t + B \sin 0.5t)$$

$$i(0^+) = -0.5 \rightarrow A = -0.5$$

$$\frac{di(0^+)}{dt} = 1.5 \rightarrow -0.5A + 0.5B = 1.5 \rightarrow B = 1 \rightarrow i(t) = e^{-0.5t} (-0.5 \cos 0.5t + 1 \sin 0.5t), t > 0$$

$$\rightarrow i(t) = \begin{cases} -0.5, & t < 0 \\ e^{-0.5t} (-0.5 \cos 0.5t + 1 \sin 0.5t), & t \geq 0 \end{cases}$$



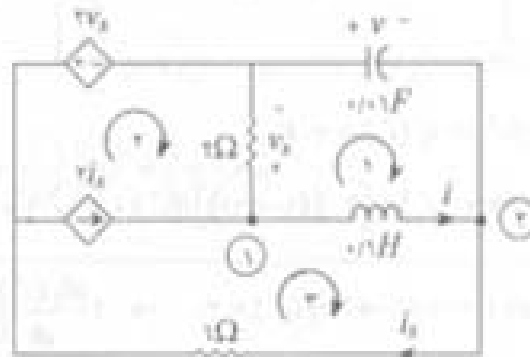
مسئله ۲۶

۱) $i(t)$ و $v(t)$ برای $t > 0$

($C = 1 \text{ mF}$ و $L = 1 \text{ mH}$ و $v(0) = 1 \text{ V}$ و $i(0) = 0$)

شکل مسئله ۲۶

حل: با توجه به شکل زیر و با استفاده از روش ابرتئوری در نمایش معادلات دیفرانسیل داریم



$$\text{۲) برای KCL} \rightarrow -1 \cdot 1 \frac{dv}{dt} - i + i_x = 0 \rightarrow i_x = 1 \cdot 1 Dv + i$$

$$\text{۱) برای KVL} \rightarrow v_x + v - 1 \cdot 1 \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow v_x = 1 \cdot 1 D i - v$$

$$\text{۱) برای KCL} \rightarrow -1(1 \cdot 1 Dv + i) + \frac{1 \cdot 1 D i - v}{1} + i = 0 \rightarrow i = \frac{(-1 \cdot 1 D + 1 \cdot 1 \cdot 5)}{(-1 \cdot 1 \cdot 5 D - 1)} v$$

$$KVL \rightarrow v(-1/10Di - v) + v + (-1/10Dv + i) = 0$$

$$\rightarrow v \left(-1/10D \frac{-1/10D + 1/5}{-1/5D - 1} v - v \right) + v + \left(-1/10Dv + \frac{-1/10D + 1/5}{-1/5D - 1} v \right) = 0$$

$$\rightarrow -1/10 \cdot 25D^2 v + 1/6Dv + 1/5v = 0 \rightarrow 25 \frac{d^2 v}{dt^2} + 6 \frac{dv}{dt} + 10 \cdot 10 v = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 25s^2 + 6s + 10 \cdot 10 = 0 \rightarrow s = -6/25 \pm j17$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-6/25t} (A \cos 17t + B \sin 17t) \quad , \quad v(0) = 10 \rightarrow A = 10$$

همچنین در $t = 0$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم:

$$v_L = \frac{v}{1} \rightarrow v_s = v_L$$

$$KVL \rightarrow v_L + v + i_s = 0 \rightarrow i_s = -\frac{v}{5}$$

و در نهایت با توجه به KCL نوشته شده برای گره ① داریم:

$$-1/10 \frac{dv}{dt} + i + i_s = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} = 10 \cdot (i + i_s) = 10 \cdot \left(i - \frac{v}{5} \right)$$

$$\rightarrow \frac{dv(0)}{dt} = 10 \cdot \left(i(0) - \frac{v(0)}{5} \right) = 10 \cdot \left(0 - \frac{10}{5} \right) = -20 = -17 \cdot 1/1$$

$$\rightarrow -6/25 A + 17B = -17 \cdot 1/1 \rightarrow B = -2/5 \rightarrow v(t) = e^{-6/25t} (10 \cos 17t - 2/5 \sin 17t)$$

از طرفی می توان نوشت:

$$i = -1/10 \frac{dv}{dt} - i_s = -1/10 \frac{dv}{dt} - \frac{v}{5}$$

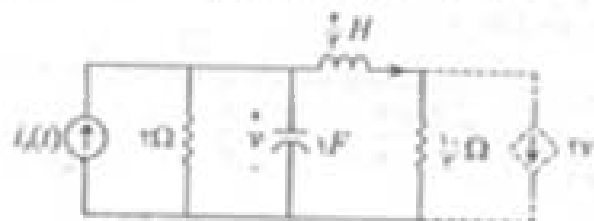
که با جایگذاری $v(t)$ در رابطه فوق داریم:

$$i(t) = 2/5 \sin 17t - 10e^{-6/25t}$$

مسئله ۲۷

الف- معادله دیفرانسیلی بر حسب v نوشته و شرایط اولیه را مشخص کنید. پاسخ پله را بدست آورید.

ب- اگر منبع جریان کنترل شده با ولتاژ را در مدار قرار دهیم. پاسخ ضربه v را بدست آورید.



شکل مسئله ۲۷

حل: الف - در این حالت مدار بصورت زیر است.



با فرض اینکه $i_s(t)$ در $t=0$ اعمال می شود، در $t=0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم:

$$v(0^+) = 0, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = i_c(0^+) = i_s(0^+)$$

همچنین با توجه به شکل (ب) و با استفاده از روش نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$v = \frac{\tau}{\tau} \frac{di}{dt} + \frac{1}{\tau} i = \frac{\tau}{\tau} D i + \frac{1}{\tau} i \rightarrow i = \frac{\tau}{\tau D + 1} v$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{v}{\tau} + \frac{dv}{dt} + i = 0 \rightarrow -i_s + \frac{v}{\tau} + Dv + \frac{\tau}{\tau D + 1} v = 0$$

$$\rightarrow (\tau D' + \tau D + 1)v = (\tau D + 1)i_s$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = \tau \frac{di_s}{dt} + 1 i_s, \quad v(0^+) = 0, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = i_s(0^+)$$

در ادامه با جایگذاری $i_s(t) = u(t)$ پاسخ پله مدار را بدست خواهیم آورد.

$$i_s(t) = u(t) = 1, \quad t > 0, \quad \frac{di_s(t)}{dt} = \delta(t) = 0, \quad t > 0$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + \tau v = 0, \quad v(0^+) = 0, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = 1$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -2 \rightarrow v(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-2t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_3}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $\tau K_3 = 0$ و یا $K_3 = \frac{0}{\tau}$ شده و با اعمال شرایط اولیه خواهیم داشت:

$$\begin{cases} v(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{0}{\tau} = 0 \\ \frac{dv(0^+)}{dt} = 1 \rightarrow -K_1 - 2K_2 = 1 \end{cases} \rightarrow K_1 = -\frac{\tau}{1}, \quad K_2 = \frac{1}{1}$$

$$\rightarrow v(t) = -\frac{\tau}{\tau} e^{-t/\tau} + \frac{1}{\tau} e^{-t/\tau} + \frac{5}{\tau}, \quad t > 0$$

پ. در این حالت مدار بصورت زیر خواهد بود که با استفاده از روش نمایش ابرثوری معادلات دیگر تسهیل خواهیم داشت.



$$i_L = i_C - 1v, \quad v = \frac{\tau}{\tau} \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{\tau} i_L = \frac{\tau}{\tau} \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{\tau} (i_L - 1v) = \frac{\tau}{\tau} D i_L + \frac{1}{\tau} i_L - \frac{1}{\tau} 1v \rightarrow i_L = \frac{1v}{\tau D + 1}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی } C \rightarrow -\delta(t) + \frac{v}{\tau} + \frac{dv}{dt} + i_L = 0 \rightarrow -\delta(t) + \frac{v}{\tau} + Dv + \frac{1v}{\tau D + 1} = 0$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + \tau D + 1v) v = (\tau D + 5) \delta(t) \rightarrow \tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + 1v = \tau \delta'(t) + 5\delta(t)$$

در $t = 0$ جریان ضربه وارد شده و از آنجا که در این لحظه خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود لذا تمامی جریان ضربه از خازن خواهد گذشت (که در دامنه $t = 0^+$ خواهد بود) و در $t = 0^-$ جریان خازن برابر صفر خواهد شد پس خواهیم داشت:

$$v(0^+) = v(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} i_C(t) dt = 0 + \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt = 1 + 1 = 1V, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = i_L(0^+) = 0$$

همچنین به ازای $\delta'(t) = \delta(t) = 0, t = 0$ خواهد بود بنابراین معادله دیگر تسهیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\tau \frac{d^2 v}{dt^2} + \tau \frac{dv}{dt} + 1v = 0, \quad v(0^+) = 1V, \quad \frac{dv(0^+)}{dt} = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + \tau s + 1v = 0 \rightarrow s = -\frac{\tau}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{1v}}{\tau}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{\tau}{\tau} t} \left(A \cos \frac{\sqrt{1v}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{1v}}{\tau} t \right)$$

$$v(0^+) = 1 \rightarrow A = 1$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{\tau}{\tau} t} \left(\cos \frac{\sqrt{1v}}{\tau} t + \frac{\tau}{\sqrt{1v}} \sin \frac{\sqrt{1v}}{\tau} t \right), t > 0$$

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{dv(0^+)}{dt} = 0 &\rightarrow -\frac{\tau}{\tau} A + \frac{\sqrt{1v}}{\tau} B = 0 \rightarrow B = \frac{\tau}{\sqrt{1v}} \end{aligned} \right.$$

مسئله ۲۸

الف- معادله دیفرانسیلی بنویسید که v_r را به v_s ارتباط دهد. $(I_L(s) = I_0, v_r(s) = V_0)$

ب- β را چنان تعیین کنید که مدار یک نوسان ساز باشد.

پ- β را چنان تعیین کنید که مدار پاسخ میرایی ضعیف داشته باشد.

ت- به ازای $\beta = 500$ و ورودی پله واحد، پاسخ حالت صفر $v_r(t)$ را تعیین کنید.



شکل مسئله ۲۸

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$i_b = \frac{v_s - v_r}{10}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\frac{v_s - v_r}{10} - \beta \frac{v_s - v_r}{10} + \frac{1}{C} \int v_r dt + \frac{dv_r}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -\frac{(\beta+1) dv_r}{10 dt} - \frac{(\beta+1) dv_r}{10 dt} + 10 \cdot v_r + \frac{d'v_r}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d'v_r}{dt} + \frac{(\beta+1) dv_r}{10 dt} + 10 \cdot v_r = \frac{(\beta+1) dv_r}{10 dt}, \quad 10\alpha = \frac{\beta+1}{10} \rightarrow \alpha = \frac{\beta+1}{50}$$

$$\omega_c' = 10 \rightarrow \omega_c = 10$$

ب- می‌دانیم که به ازای $\alpha = 0$ مدار نوسان ساز (بی اتلاف) خواهد شد.

$$\alpha = 0 \rightarrow \frac{\beta+1}{50} = 0 \rightarrow \beta = -1$$

پ- به ازای $\alpha < \omega_c$ پاسخ مدار میرایی ضعیف خواهد بود.

$$\alpha < \omega_c \rightarrow \frac{\beta+1}{50} < 10 \rightarrow \beta < 499$$

ت- با جایگذاری $\beta = 500$ و $v_s(t) = u(t)$ پاسخ حالت صفر v_r را تعیین خواهیم کرد.

$$\beta = 500, \quad v_s(t) = u(t) \rightarrow \frac{d'v_r}{dt} + \frac{501 dv_r}{10 dt} + 10 \cdot v_r = \frac{501}{10} \delta(t)$$

از آنجا که می‌خواهیم پاسخ حالت صفر را بیابیم لذا $v_r(0^+) = v_r(0^-) = 0$ و $\frac{dv_r(0^+)}{dt} = 0$ خواهد بود و با

انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت.

$$\frac{dv_r(+)}{dt} - \frac{dv_r(+)}{dt} + \frac{0.1}{10} (v_r(+)-v_r(-)) + 100 \int_{-\infty}^{+} v_r dt = \frac{0.1}{10} \int_{-\infty}^{+} \delta(t) dt = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_r(+)}{dt} - 0 + 0 + 0 = \frac{0.1}{10} \rightarrow \frac{dv_r(+)}{dt} = \frac{0.1}{10}$$

همچنین به ازای $t > 0$ می باشد. بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\rightarrow \frac{d^2 v_r}{dt^2} + \frac{0.1}{10} \frac{dv_r}{dt} + 100 v_r = 0 \quad , \quad v_r(+)=0 \quad , \quad \frac{dv_r(+)}{dt} = \frac{0.1}{10}$$

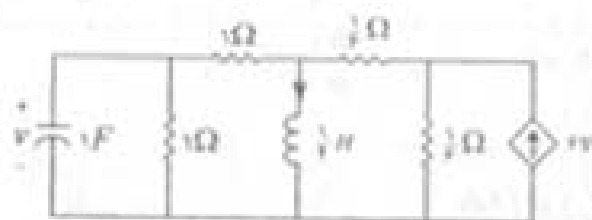
$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + \frac{0.1}{10} s + 100 = 0 \rightarrow s = -1/20 \pm j10 \rightarrow v_r(t) = K_1 e^{-1/20t} + K_2 e^{-1/20t}$$

$$v_r(+)=0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$$

$$\frac{dv_r(+)}{dt} = \frac{0.1}{10} \rightarrow -1/20 K_1 - 1/20 K_2 = \frac{0.1}{10} \rightarrow K_1 = 10/70 \quad , \quad K_2 = -10/70$$

$$\rightarrow v_r(t) = 10/70 e^{-1/20t} - 10/70 e^{-1/20t} \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۲۹



شکل مسئله ۲۹

الف - معادله دیفرانسیلی بر حسب v بدست

آورید. $(i_L(-) = I_0, v_r(-) = V_0)$

ب - پاسخ ورودی صفر v را برای $v_r(-) = 2V$

و $i_L(-) = -2A$ بدست آورید.

حل: الف - معادله دیفرانسیل خواست شده مطابق حل مسئله ۱۱ بصورت زیر می باشد.

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + 1 \frac{dv}{dt} + 2v = 0$$

پ - با توجه به معادله دیفرانسیل فوق خواهیم داشت:

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 1s + 1 = 0 \rightarrow s = -1 \pm j \rightarrow v(t) = e^{-t} (A \cos t + B \sin t)$$

با توجه به حل مسئله ۱۱ شرط اولیه $\frac{dv(+)}{dt}$ بصورت زیر بدست می آید.

$$v_r(-) = 2 = 1 + 2v_L(-) - 2 = 0 \rightarrow v_L(-) = 2V \quad , \quad \frac{dv_r(+)}{dt} + 1 + \frac{2-2}{1} = 0 \rightarrow \frac{dv_r(+)}{dt} = -1$$

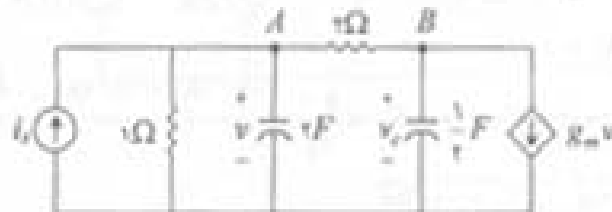
$$\begin{cases} v(s) = 2 \rightarrow A = 2 \\ \frac{dv(s)}{ds} = -1 \rightarrow -A + B = -1 \rightarrow B = 1 \end{cases} \rightarrow v(t) = e^{-t} (2 \cos t + \sin t), t > 0$$

مسئله ۳۰

الف- g_m را چنان تعیین کنید که مدار میرایی شدید باشد.

ب- g_m را چنان تعیین کنید که $Q = 1$ باشد.

پ- به ازای $g_m = \frac{5}{\lambda}$ پاسخ $v(t)$ را برای شرط اولیه صفر و ورودی پله واحد تعیین کنید.



شکل مسئله ۳۰

حل:

الف- KCL برای گره $A \rightarrow -i_s + \frac{v}{1} + 1 \frac{dv}{dt} + \frac{v - v_c}{1} = 0 \rightarrow v_c = 1 \frac{dv}{dt} + 2v - 1 i_s$

ب- KCL برای گره $B \rightarrow \frac{\left(1 \frac{dv}{dt} + 2v - 1 i_s\right) - v}{1} + \frac{1}{1} \frac{d}{dt} \left(1 \frac{dv}{dt} + 2v - 1 i_s\right) + g_m v = 0$

$$\rightarrow \frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{v}{1} + \frac{1 + g_m}{1} v = \frac{1}{1} \frac{di_s}{dt} + \frac{i_s}{1}$$

$$\rightarrow 1\alpha = \frac{v}{1} \rightarrow \alpha = \frac{v}{1}, \omega_0 = \frac{1 + g_m}{1} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{1 + g_m}{1}}$$

الف - به ازای $\alpha > \omega_0$ مدار میرایی شدید خواهد بود.

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{v}{1} > \sqrt{\frac{1 + g_m}{1}} \rightarrow \frac{1 + g_m}{1} < \frac{v^2}{1} \rightarrow g_m < \frac{v^2}{1}$$

ب - با توجه به تعریف ضریب کیفیت مدار (Q) داریم:

$$Q = \frac{\omega_0}{1\alpha} = 1 \rightarrow \frac{\sqrt{\frac{1 + g_m}{1}}}{\frac{v}{1}} = 1 \rightarrow g_m = \frac{v^2}{1}$$

پ. با جایگذاری $i_s(t) = u(t)$ و $R_m = \frac{5}{\lambda}$ خواهیم داشت:

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{v}{\tau} \frac{dv}{dt} + \frac{12}{16} v = \frac{1}{\tau} \delta(t) + \frac{1}{\tau} u(t)$$

از آنجا که شرایط اولیه صفر است لذا $v(t^+) = v(t^-) = 0$ و $\frac{dv(t^+)}{dt} = 0$ و با انتگرال گیری از معادله فوق

در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$\frac{dv(t^+)}{dt} - \frac{dv(t^-)}{dt} + \frac{v}{\tau} (v(t^+) - v(t^-)) + \frac{12}{16} \int_{t^-}^{t^+} v dt = \frac{1}{\tau} \int_{t^-}^{t^+} \delta(t) dt + \frac{1}{\tau} \int_{t^-}^{t^+} u(t) dt$$

$$\rightarrow \frac{dv(t^+)}{dt} - 0 + 0 + 0 = \frac{1}{\tau} + 0 \rightarrow \frac{dv(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}$$

همچنین برای $t > 0$ و $\delta(t) = 0$ و $u(t) = 1$ خواهد بود. بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\frac{d^2 v}{dt^2} + \frac{v}{\tau} \frac{dv}{dt} + \frac{12}{16} v = \frac{1}{\tau} \quad , \quad v(t^+) = 0 \quad , \quad \frac{dv(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \quad , \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + \frac{v}{\tau} s + \frac{12}{16} = 0 \rightarrow s = -\frac{v}{\lambda} \pm j \frac{\sqrt{r}}{\lambda}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{v}{\lambda} t} \left(A \cos \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t + B \sin \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t \right) + C$$

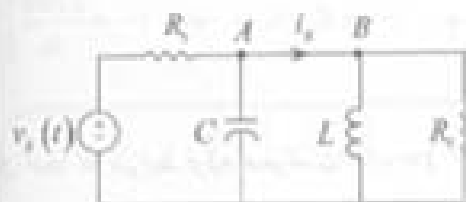
پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $\frac{12}{16} C = \frac{1}{\tau}$ و یا $C = \frac{\lambda}{12}$ شد و با اعمال شرایط اولیه داریم:

$$\begin{cases} v(t^+) = 0 \rightarrow A + \frac{\lambda}{12} = 0 \rightarrow A = -\frac{\lambda}{12} \\ \frac{dv(t^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{v}{\lambda} A + \frac{\sqrt{r}}{\lambda} B = \frac{1}{\tau} \rightarrow B = \frac{2\sqrt{r}}{12} \end{cases}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{v}{\lambda} t} \left(-\frac{\lambda}{12} \cos \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t - \frac{2\sqrt{r}}{12} \sin \frac{\sqrt{r}}{\lambda} t \right) + \frac{\lambda}{12} \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۳۱



معادله دیفرانسیلی بر حسب i_s تشکیل داده و برای $R = R_1 = C = L = 1$ پاسخ ضربه را حساب کنید.

شکل مسئله ۳۱

حل:

$$v_C = v_s$$

$$\textcircled{B} \text{ برای } KCL \rightarrow -i_s + \frac{1}{L} \int v_C + \frac{v_C}{R_2} = 0 \rightarrow -\frac{di_s}{dt} + \frac{v_C}{L} + \frac{1}{R_2} \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -Di_s + \frac{v_C}{L} + \frac{Dv_C}{R_2} = 0 \rightarrow v_C = \frac{LR_2 D}{LD + R_2} i_s$$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v_C - v_s}{R_s} + C \frac{dv_C}{dt} + i_s = 0 \rightarrow R_s C \frac{dv_C}{dt} + v_C + R_s i_s = v_s$$

$$\rightarrow R_s C D v_C + v_C + R_s i_s = v_s \rightarrow R_s C D \frac{LR_2 D}{LD + R_2} i_s + \frac{LR_2 D}{LD + R_2} i_s + R_s i_s = v_s$$

$$\rightarrow (R_s R_2 L C D^2 + L(R_s + R_2) D + R_s R_2) i_s = L D v_s + R_s v_s$$

$$\rightarrow R_s R_2 L C \frac{d^2 i_s}{dt^2} + L(R_s + R_2) \frac{di_s}{dt} + R_s R_2 i_s = L \frac{dv_s}{dt} + R_s v_s$$

در ادامه به ازای $R_s = R_2 = L = C = 1$ و $v_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را محاسبه خواهیم کرد.

$$\frac{d^2 i_s}{dt^2} + 2 \frac{di_s}{dt} + i_s = \delta'(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \left(\frac{d^2 i_s}{dt^2} + \frac{di_s}{dt} \right) + \left(\frac{di_s}{dt} + i_s \right) = \delta'(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \frac{d}{dt} \left(\frac{di_s}{dt} + i_s \right) + \left(\frac{di_s}{dt} + i_s \right) = \frac{d\delta(t)}{dt} + \delta(t) \rightarrow \frac{di_s}{dt} + i_s = \delta(t)$$

با انتگرال گیری از طرفین معادله فوق در فاصله t^- تا t^+ خواهیم داشت:

$$i_s(t^+) - i_s(t^-) + \int_{t^-}^{t^+} i_s = \int_{t^-}^{t^+} \delta(t) \rightarrow i_s(t^+) - 0 + 0 = 1 \rightarrow i_s(t^+) = 1$$

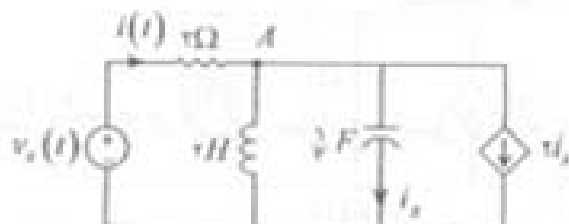
همچنین به ازای $t > 0$ ، $\delta(t) = 0$ بوده بنابراین معادله دیفرانسیل را می توان بصورت زیر بیان کرد.

$$\frac{di_L}{dt} + i_L = 0 \quad , \quad i_L(0^+) = 1 \quad , \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s + 1 = 0 \rightarrow s = -1 \rightarrow i_L(t) = K e^{-t} \quad , \quad i_L(0^+) = 1 \rightarrow K = 1$$

$$\rightarrow i_L(t) = e^{-t} \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۳۲



شکل مسئله ۳۲

پاسخ ضربه i را بدست آورید.

شرایط اولیه معادله دیفرانسیل i را با فرض $i_L(0) = i_C = V_s$ بدست آورید.

حلی: با توجه به شکل مسئله داریم.

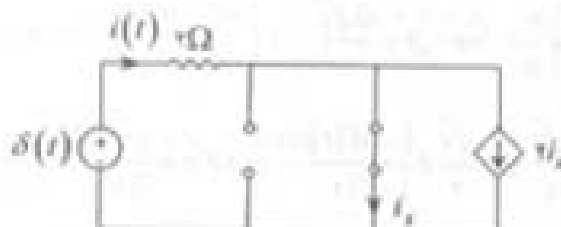
$$i = \frac{v_L - v_C}{2} \rightarrow v_C = v_s - 2i \quad , \quad v_L = v_C = v_s - 2i \quad , \quad i_C = \frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} - \frac{2}{2} \frac{di}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL بر روی کره } \rightarrow -i + \frac{1}{2} \int (v_s - 2i) dt + \left(\frac{1}{2} \frac{dv_s}{dt} - \frac{2}{2} \frac{di}{dt} \right) + 2 \left(\frac{1}{2} \frac{dv_s}{dt} - \frac{2}{2} \frac{di}{dt} \right) = 0$$

$$\rightarrow -i + \frac{1}{2} \int (v_s - 2i) dt + \frac{dv_s}{dt} - 2 \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{di}{dt} + \frac{v_s}{2} - i + \frac{d'v_s}{dt'} - 2 \frac{d'i}{dt'} = 0$$

$$\rightarrow 2 \frac{d'i}{dt'} + \frac{di}{dt} + i = \frac{d'v_s}{dt'} + \frac{v_s}{2} = \frac{d'\delta(t)}{dt'} + \frac{\delta(t)}{2}$$

در $t = 0$ ولتاژ ضربه اعمال شده، خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود.



بنابراین جریان ضربه $\frac{\delta(t)}{2}$ در $t = 0$ از مقاومت 2Ω خواهد گذشت پس $\frac{\delta(t)}{2}$ معنی از پاسخ ضربه خواهد بود.

جریان ضربه گذرنده از خازن برابر است با:

$$\tau i_L = i = \frac{\delta(t)}{\tau} \rightarrow i_L = \frac{\delta(t)}{\tau} \rightarrow v_L(s^+) = v_L(s^-) + \frac{1}{\tau} \int_{s^-}^{s^+} \frac{\delta(t)}{\tau} dt = \frac{1}{\tau} V$$

در $\delta(t) = 0, t = s^+$ شده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\rightarrow i(s^+) = -\frac{\tau}{\tau} = -\frac{1}{\tau}$$

همچنین با استفاده از معادله دیفرانسیل در بازه s^- تا s^+ خواهیم داشت:

$$\tau \frac{di(s^+)}{dt} - \tau \frac{di(s^-)}{dt} + i(s^+) - i(s^-) + \int_{s^-}^{s^+} i dt = \int_{s^-}^{s^+} \delta'(t) dt + \int_{s^-}^{s^+} \frac{\delta(t)}{\tau} dt$$

$$\rightarrow \tau \frac{di(s^+)}{dt} - \tau \frac{1}{\tau} - (-1) + 0 = 0 + \frac{1}{\tau} \rightarrow \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{\tau}{\lambda}$$

بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر بیان کرد:

$$\tau \frac{di}{dt} + \frac{di}{dt} + i = 0, \quad i(s^+) = -\frac{1}{\tau} A, \quad \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{\tau}{\lambda}$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j \frac{\sqrt{\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + \frac{\delta(t)}{\tau}$$

$$\left\{ i(s^+) = -\frac{1}{\tau} \rightarrow A = -\frac{1}{\tau} \right.$$

$$\left. \frac{di(s^+)}{dt} = \frac{\tau}{\lambda} \rightarrow -\frac{1}{\tau} A + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} B = \frac{\tau}{\lambda} \rightarrow B = \frac{5\sqrt{\tau}}{\tau\lambda} \right.$$

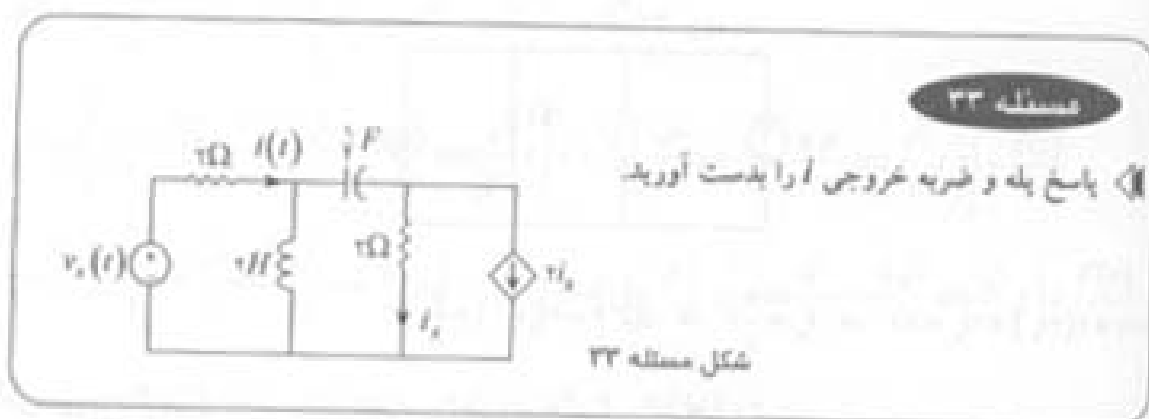
$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{5\sqrt{\tau}}{\tau\lambda} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + \frac{\delta(t)}{\tau}, \quad t > 0$$

با فرض $v_C(s) = V_0$ و $i_L(s) = I_0$ و با توجه به شکل مسئله خواهیم داشت:

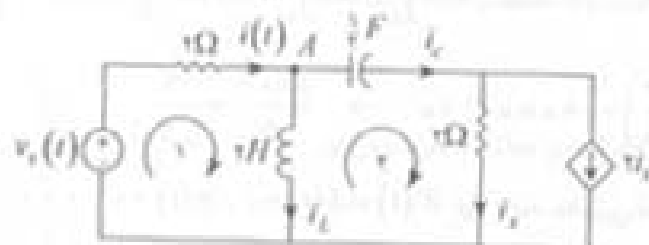
$$I = \frac{V_2 - V_C}{\tau} \rightarrow I(s) = \frac{V_2(s) - V_C(s)}{\tau} = \frac{V_2(s) - V_0}{\tau}, \quad I = I_L + \tau i_s \rightarrow i_s = \frac{I - I_L}{\tau}$$

$$i = \frac{v_2 - v_c}{1} \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{1} \left(\frac{dv_2}{dt} - \frac{dv_c}{dt} \right) = \frac{1}{1} \left(\frac{dv_2}{dt} - 2i_s \right) = \frac{1}{1} \left(\frac{dv_2}{dt} - i + i_c \right)$$

$$\rightarrow \frac{di(t)}{dt} = \frac{1}{1} \left(\frac{dv_2(t)}{dt} - \frac{v_2(t) - V_c}{1} + i_s \right)$$



حل : شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



① KVL برای مش $\rightarrow -v_s + 1i + 1 \frac{di_c}{dt} = 0 \rightarrow -v_s + 1i + 1Di_c = 0 \rightarrow i_c = \frac{v_s - 1i}{1D}$

② KCL برای گره $A \rightarrow -i + i_c + i_s = 0 \rightarrow -i + \frac{v_s - 1i}{1D} + i_s = 0 \rightarrow i_c = \frac{1Di + 1i - v_s}{1D}$

$\rightarrow i_c = 2i_s \rightarrow i_s = \frac{1}{2} \left(\frac{1Di + 1i - v_s}{1D} \right)$

③ KVL برای مش $\rightarrow -1 \frac{d}{dt} \left(\frac{v_s - 1i}{1D} \right) + 1 \int \frac{1Di + 1i - v_s}{1D} + 1 \left(\frac{1Di + 1i - v_s}{1D} \right) = 0$

$\rightarrow -1D \frac{v_s - 1i}{1D} + \frac{1}{D} \frac{1Di + 1i - v_s}{1D} + \frac{1}{1D} \frac{1Di + 1i - v_s}{1D} = 0$

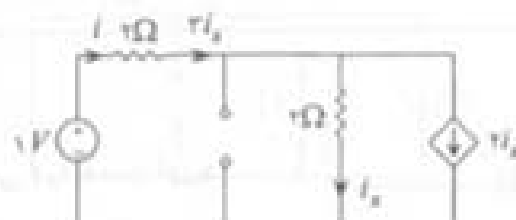
$\rightarrow (1D^2 + 1D + 1)i = (1D^2 + 1D + 1)v_s$

$\rightarrow 1 \frac{d^2 i}{dt^2} + 1 \frac{di}{dt} + 1i = 1 \frac{d^2 v_s}{dt^2} + 1 \frac{dv_s}{dt} + 1v_s$

در ادامه با جایگذاری $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پله را بدست خواهیم آورد.

$$1\frac{d^2i}{dt^2} + 1\frac{di}{dt} + 1i = \delta'(t) + \delta(t) + u(t)$$

در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود بنابراین مدار به صورت زیر می باشد.



$$-1 + 1(2i_s) + 1i_s = 0 \rightarrow i_s = \frac{1}{\lambda} \rightarrow i(0^+) = 2i_s(0^+) = \frac{2}{\lambda}$$

همچنین با اشتکال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^+ تا 0^- خواهیم داشت.

$$1\frac{di(0^+)}{dt} - 1\frac{di(0^-)}{dt} + 1i(0^+) - 1i(0^-) + 1\int_{0^-}^{0^+} i = 1\int_{0^-}^{0^+} \delta'(t) + 1\int_{0^-}^{0^+} \delta(t) + 1\int_{0^-}^{0^+} u(t)$$

$$\rightarrow 1\frac{di(0^+)}{dt} - 0 + 1\left(\frac{2}{\lambda}\right) - 0 + 0 = 0 + 1 + 0 \rightarrow \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{\tau}$$

می دانیم که به ازای $t > 0$ ، $u(t) = 1$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می باشد بنابراین معادله دیفرانسیل را می توان به صورت زیر بیان کرد.

$$1\frac{d^2i}{dt^2} + 1\frac{di}{dt} + 1i = 1, \quad i(0^+) = \frac{2}{\lambda}, \quad \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{\tau}, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 1s^2 + 1s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j\frac{\sqrt{3}}{\tau}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(A \cos \frac{\sqrt{3}}{\tau}t + B \sin \frac{\sqrt{3}}{\tau}t \right) + C$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

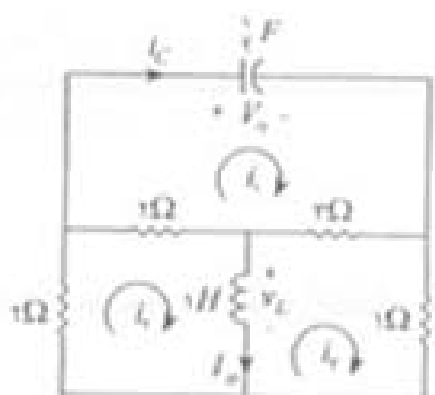
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $11C = 1$ و با اعمال شرایط اولیه داریم.

$$\begin{cases} i(0^+) = \frac{2}{\lambda} \rightarrow A + \frac{1}{\tau} = \frac{2}{\lambda} \rightarrow A = -\frac{1}{\lambda} \\ \frac{di(0^+)}{dt} = -\frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{1}{\tau}A + \frac{\sqrt{3}}{\tau}B = -\frac{1}{\tau} \rightarrow B = -\frac{5\sqrt{3}}{1\tau} \end{cases}$$

$$s(t) = i(t) = u(t)e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + \frac{u(t)}{\tau}$$

از آنجا که مدار خطی و تغییرناپذیر با زمان است لذا پاسخ ضربه مشتق پاسخ پله خواهد بود.

$$\begin{aligned} h(t) &= \frac{di(t)}{dt} = \delta(t)e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) \\ &+ u(t) \left[-\frac{1}{\tau} e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(\frac{\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5}{16} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) \right] + \frac{\delta(t)}{\tau} \\ &= e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{A} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) \delta(t) + u(t) e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + \frac{\delta(t)}{\tau} \\ \rightarrow h(t) &= u(t) e^{-\frac{1}{\tau}t} \left(-\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + \frac{\sqrt{\tau}}{16} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right) + \frac{\tau \delta(t)}{A} \end{aligned}$$



الف- معادلات مش را نوشته و معادله دیفرانسیلی بر

حسب متغیر بدست آورید.

ب- فرکانسهای طبیعی τ را تعیین کنید.

پ- معادلات دیفرانسیلی بر حسب ولتاژ دو سر خازن

و جریان سلف تعیین کنید و فرکانسهای طبیعی آنها را

نیز بدست آورید.

شکل مسئله ۳۲

حلی: الف - با نوشتن معادلات KVL برای منهای مدار داریم

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow V_c + \frac{1}{\tau} \int i_1 dt + \tau(i_1 - i_2) + \tau(i_1 - i_2) = 0$$

$$\rightarrow \tau i_1 + \tau \left(\frac{di_1}{dt} - \frac{di_2}{dt} \right) + \tau \left(\frac{di_1}{dt} - \frac{di_2}{dt} \right) = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow \tau i_2 + \tau(i_2 - i_1) + \frac{d(i_2 - i_1)}{dt} = 0$$

$$\tau \text{ برای مش } KVL \rightarrow \frac{d(i_c - i_r)}{dt} + \tau(i_c - i_r) + i_c = 0$$

با توجه به مدار $v = i_r$ می باشد و با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\begin{cases} (5D+2)i_c - 2Di_r - \tau Dv = 0 \\ -2i_c + (D+2)i_r - Dv = 0 \\ -2i_c - Di_r + (D+2)v = 0 \end{cases} \rightarrow v = \frac{\begin{vmatrix} 5D+2 & -2D & 0 \\ -2 & D+2 & 0 \\ -2 & -D & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 5D+2 & -2D & -2D \\ -2 & D+2 & -D \\ -2 & -D & D+2 \end{vmatrix}} = \frac{0}{15D^3 + 22D + 22}$$

$$\rightarrow (15D^3 + 22D + 22)v = 0 \rightarrow 15 \frac{d^3 v}{dt^3} + 22 \frac{dv}{dt} + 22v = 0$$

ب- فرکانسهای طبیعی v جوابهای معادله مشخصه معادله دیفرانسیل فوق می باشد.

$$15s^3 + 22s + 22 = 0 \rightarrow s = -1/22, -1/6$$

پ- با استفاده از دستگاه معادلات قسمت (الف) داریم:

$$i_c = i_r = \frac{0}{15D^3 + 22D + 22} \rightarrow (15D^3 + 22D + 22)i_c = 0$$

$$i_c = \frac{1}{\tau} \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{\tau} Dv_c \rightarrow (15D^3 + 22D + 22) \frac{1}{\tau} Dv_c = 0 \rightarrow (15D^3 + 22D + 22)v_c = 0$$

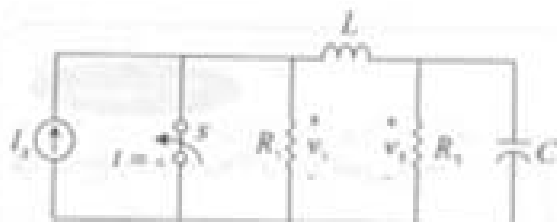
$$\rightarrow 15 \frac{d^3 v_c}{dt^3} + 22 \frac{dv_c}{dt} + 22v_c = 0 \rightarrow v_c \text{ فرکانسهای طبیعی} = -1/22, -1/6$$

$$i_L = i_c - i_r = \frac{0}{15D^3 + 22D + 22} - \frac{0}{15D^3 + 22D + 22} \rightarrow (15D^3 + 22D + 22)i_L = 0$$

$$\rightarrow 15 \frac{d^3 i_L}{dt^3} + 22 \frac{di_L}{dt} + 22i_L = 0 \rightarrow i_L \text{ فرکانسهای طبیعی} = -1/22, -1/6$$

نتیجه اینکه در یک مدار خطی و تغییر ناپذیر با زمان فرکانس های طبیعی متغیرهای تمامی شاخه ها یکسان بوده و اگر ورودی های مدار صفر باشد معادلات دیفرانسیل متغیر های مدار نیز یکسان خواهد بود.

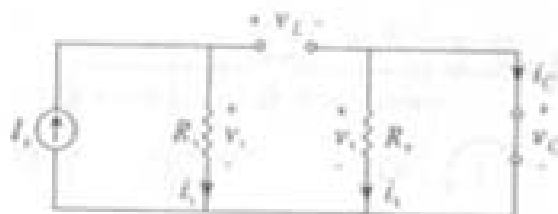
مسئله ۳۵



شکل مسئله ۳۵

۱. $v_1(t^-)$ و $v_2(t^-)$ و $\frac{dv_1(t^-)}{dt}$ و $\frac{dv_2(t^-)}{dt}$ و $v_C(t^-)$ و $i_L(t^-)$ را حساب کنید. (بدون حل مدار)
 ۲. کلید برای مدت طولانی بسته بوده است.
 ۳. کلید برای مدت طولانی بسته بوده است.

حل: به ازای $t < 0$ کلید بسته بوده بنابراین $i_L(t^-) = v_C(t^-) = v_1(t^-) = v_2(t^-) = 0$ می باشد. در $t = 0^+$ کلید باز بوده و خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز می باشد بنابراین داریم:



$$\begin{cases} v_1(t^+) = v_2(t^+) = 0 \\ i_L(t^+) = i_C(t^+) = 0 \end{cases} \rightarrow v_1(t^+) = 0, \quad v_2(t^+) = R_2 I_s$$

برای محاسبه $\frac{dv_2(t^+)}{dt}$ می توان نوشت:

$$i_s = I_s - i_L \rightarrow v_1 = R_1(I_s - i_L) \rightarrow \frac{dv_1}{dt} = R_1 \left(\frac{dI_s}{dt} - \frac{di_L}{dt} \right) = R_1 \left(0 - \frac{v_L}{L} \right)$$

$$v_L(t^+) = v_2(t^+) = R_2 I_s \rightarrow \frac{dv_2(t^+)}{dt} = -\frac{R_2}{L} I_s$$

برای محاسبه $\frac{dv_C(t^+)}{dt}$ داریم:

$$v_1 = v_C \rightarrow \frac{dv_1}{dt} = \frac{dv_C}{dt} = \frac{i_C}{C}, \quad i_C(t^+) = -\frac{v_2(t^+)}{R_2} = 0 \rightarrow \frac{dv_C(t^+)}{dt} = \frac{i_C(t^+)}{C} = 0$$

و در نهایت $\frac{d^2 v_2(t)}{dt^2}$ را محاسبه خواهیم کرد:

$$\frac{dv_1}{dt} = \frac{i_C}{C} = \frac{i_s - i_L}{C} \rightarrow \frac{d^2 v_1}{dt^2} = \frac{1}{C} \left(\frac{di_s}{dt} - \frac{di_L}{dt} \right) = \frac{1}{C} \left(0 - \frac{v_L}{L} \right)$$

$$v_L(s') = R_s I_s, \quad \frac{di_L(s')}{dt} = R_s \frac{dv_L(s')}{dt} = 0 \rightarrow \frac{d^2 v_L(s')}{dt^2} = \frac{R_s}{LC} I_s$$

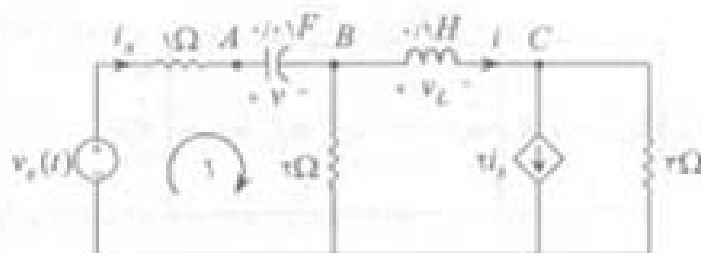


مسئله ۲۶

 پاسخ پله و ضربه v و i را تعیین کنید.

شکل مسئله ۲۶

حل: مدار فوق را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



$$v_B - v_C = v_L \rightarrow v_A - v_C = 1 \frac{di}{dt} \rightarrow v(i_s - i) - v_C = 1 \frac{di}{dt} \rightarrow v_C = -1 \frac{di}{dt} - v i + v i_s$$

$$\textcircled{C} \text{ برای } KCL \rightarrow -i + v i_s + \frac{1}{10} \left(-1 \frac{di}{dt} - v i + v i_s \right) = 0 \rightarrow i_s = \frac{1}{10} \left(-1 \frac{di}{dt} + 5i \right)$$

$$\rightarrow i_s = \frac{1}{10} (D + 5 \cdot) i \quad i_L = i_s - i = \frac{1}{10} (D - 5 \cdot) i$$

$$\textcircled{V} \text{ برای } KVL \rightarrow -v_s + \frac{1}{10} (D + 5 \cdot) + \frac{1}{10} \int \frac{1}{10} (D + 5 \cdot) i + \frac{1}{10} (D - 5 \cdot) i$$

$$\rightarrow -10 v_s + (D + 5 \cdot) i + \frac{1}{10} (D + 5 \cdot) i + (D - 5 \cdot) i = 0$$

$$\left(\tau D' + 10 \cdot D + 5 \cdot \right) i = 10 \cdot D v_s \rightarrow \tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 10 \frac{di}{dt} + 5 \cdot i = 10 \cdot \frac{dv_s}{dt}$$

 به ازای $v_s(t) = u(t)$ پاسخ پله i را بدست خواهیم آورد.

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 10 \frac{di}{dt} + 5 \cdot i = 10 \cdot \delta(t)$$

در $t = 0^-$ سلف مدار باز است بنابراین $i(0^-) = 0$ بوده و با استفاده از قانون کیری در دامنه s نا 0^- در معادله دیفرانسیل داریم:

$$\tau \frac{di(0^-)}{dt} = A_0 \rightarrow \frac{di(0^-)}{dt} = \frac{A_0}{\tau}$$

می دانیم که به ازای $t > 0$ ، $\delta(t) = 0$ می باشد بنابراین معادله دیفرانسیل فوق را می توان بصورت زیر نوشت:

$$\tau \frac{d^2 i}{dt^2} + 9.0 \frac{di}{dt} + 5000i = 0 \quad i(0^-) = 0, \quad \frac{di(0^-)}{dt} = \frac{A_0}{\tau}$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 9.0s + 5000 = 0 \rightarrow s = -15 \pm j28$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-15t} (A \cos 28t + B \sin 28t) \quad t > 0$$

$$\left\{ \begin{array}{l} i(0^-) = 0 \rightarrow A = 0 \\ \frac{di(0^-)}{dt} = \frac{A_0}{\tau} \rightarrow -15A + 28B = \frac{A_0}{\tau} \rightarrow B = -1/7.0 \end{array} \right. \rightarrow i(t) = -1/7.0 e^{-15t} \sin 28t \quad t > 0$$

همچنین می توان نوشت:

$$1 \text{ برای KVL} \rightarrow -v_s + i_x + v + v_L = 0 \rightarrow v = -v_L - i_x + v_s = -\tau \left(\frac{di}{dt} + 50i \right) - i_x + v_s$$

$$\rightarrow v = v_L - \tau i_x + v_s = v_L - \frac{\tau}{A_0} \left(\frac{di}{dt} + 50i \right) + v_s = -\frac{\tau}{A_0} \frac{di}{dt} + \frac{1}{A_0} i + v_s$$

بنابراین پاسخ پهنه عبارتست از:

$$v(t) = -\frac{\tau}{A_0} \left(-1/7.0 \tau e^{-15t} \sin 28t + \tau e^{-15t} \cos 28t \right) + \frac{1/7.0}{A_0} e^{-15t} \sin 28t + 1$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-15t} (-\cos 28t + 1/7.0 \sin 28t) + 1 \quad t > 0$$

برای محاسبه پاسخ ضربه v و i از پاسخ پهنه آنها مشتق می گیریم.

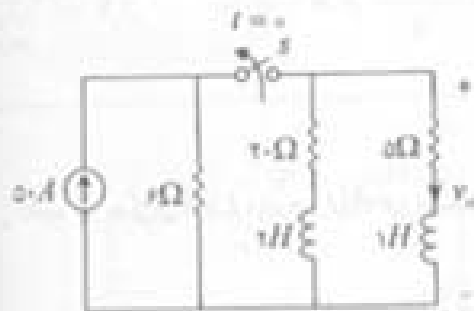
$$v_1(t) = \delta(t) \rightarrow i(t) = (1/7.0) (-15) e^{-15t} \sin 28t + (1/7.0) (28) e^{-15t} \cos 28t$$

$$= e^{-15t} (28/7.0 \cos 28t - 15/7.0 \sin 28t) \quad t > 0$$

$$v_2(t) = \delta(t) \rightarrow v(t) = \frac{d}{dt} \left\{ e^{-15t} (-\cos 28t + 1/7.0 \sin 28t) + 1 \right\}$$

$$= e^{-15t} (15 \cos 28t + 28/7.0 \sin 28t) \quad t > 0$$

مسئله ۳۷



جریان گذرنده از سلفها و $v_o(t)$ را برای $t > 0$

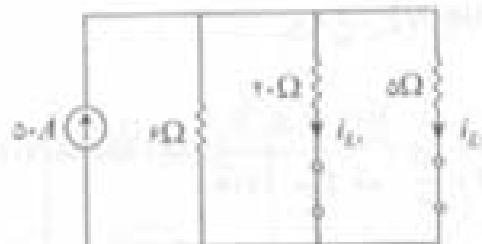
حساب کنید.

(کلید $t=0$ به مدت طولانی بسته بوده است)

شکل مسئله ۳۷

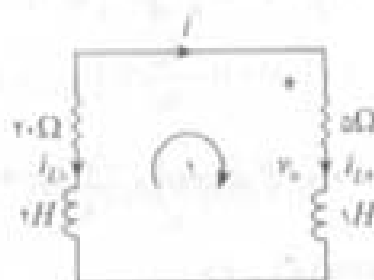
حل: به ازای $t < 0$ کلید بسته بوده و در $t = 0^-$ مدار به حالت پایمی خود می‌رسد پس سلفها اتصال

کوتاه خواهند بود.



$$i_{L1}(0^-) = \frac{5 \parallel 5}{5 \parallel 5 + 20} 5A = 1A, \quad i_{L2}(0^-) = \frac{5 \parallel 20}{5 \parallel 20 + 5} 5A = 11A$$

به ازای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$\text{برای مشق ۱: } KVL \rightarrow 20 \frac{di}{dt} + 1i + 5i + \frac{di}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di}{dt} + \frac{25}{2}i = 0 \rightarrow i(t) = Ke^{-\frac{25}{2}t}$$

برای محاسبه K باید $i(0^-)$ را بدست آوریم.

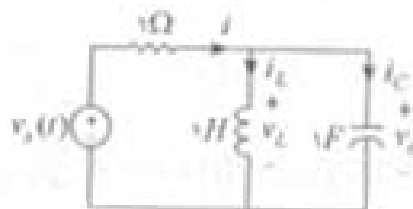
$$i(0^+) = \frac{\phi_{eq}}{L_{eq}} = \frac{L_1 i_{L1}(0^-) - L_2 i_{L2}(0^-)}{L_1 + L_2} = \frac{1 \times 1 - 1 \times 11}{1 + 1} = -5A \rightarrow i(t) = 5e^{-\frac{25}{2}t}$$

$$i_{L1}(t) = i(t) = 5e^{-\frac{25}{2}t}, \quad i_{L2}(t) = -i(t) = -5e^{-\frac{25}{2}t}$$

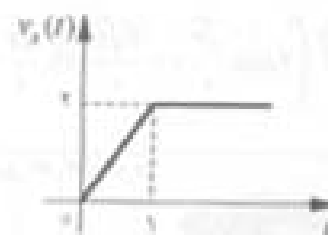
$$v_o(t) = 5i(t) + \frac{di(t)}{dt} = 5e^{-\frac{25}{2}t} + 5 \left(-\frac{25}{2} \right) e^{-\frac{25}{2}t} = -13/2 e^{-\frac{25}{2}t}$$

مسئله ۳۸

I = ?



شکل مسئله ۳۸



حل : با توجه به شکل مسئله داریم.

$$v_L = v_C$$

$$i = i_C + i_L = \frac{dv_C}{dt} + \int v_L dt \rightarrow \frac{d^2 v_L}{dt^2} + v_L = \frac{di}{dt} \rightarrow (D' + 1)v_L = Di \rightarrow v_L = \frac{D}{D' + 1}i$$

$$\text{KVL برای منحنی} \rightarrow -v_L + i + \frac{D}{D' + 1}i = 0 \rightarrow (D' + D + 1)i = (D' + 1)v_L$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + i = \frac{d^2 v_L}{dt^2} - v_L$$

به ازای $0 < t < 1$ ، $v_s(t) = t$ بوده و خواهیم داشت:

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + i = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j\frac{\sqrt{3}}{2}$$

$$\rightarrow i(t) = e^{-\frac{t}{2}} \left(A \cos \frac{\sqrt{3}}{2} t + B \sin \frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + K_1 t + K_2$$

پاسخ همگنی

پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$K_1 t + K_2 + K_1 = 0 \rightarrow \begin{cases} K_1 = 0 \\ K_2 + K_1 = 0 \rightarrow K_2 = -1 \end{cases}$$

در $t = 0$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز است بنابراین داریم:

$$\begin{cases} i = \frac{v_L - v_C}{1} \rightarrow i(s) = v_L(s) - v_C(s) = s - s = 0 \rightarrow A - 2 = 0 \rightarrow A = 2 \\ \frac{di(s)}{ds} = \frac{dv_L(s)}{ds} - \frac{dv_C(s)}{ds} = \frac{dv_L(s)}{ds} - i(s) = 1 - s = 1 \rightarrow -\frac{1}{s}A + \frac{\sqrt{r}}{s}B + 1 = 1 \rightarrow B = \frac{1\sqrt{r}}{r} \end{cases}$$

$$i(t) = e^{-\frac{1}{r}t} \left(2 \cos \frac{\sqrt{r}}{r} t + \frac{1\sqrt{r}}{r} \sin \frac{\sqrt{r}}{r} t \right) + 0 - 2, \quad 0 \leq t < 1$$

و به ازای $t > 1$ ، $v_C(t) = 2$ ، $t > 1$ شده و معادله دیفرانسیل بصورت زیر تغییر خواهد کرد.

$$\frac{d^2 i}{dt^2} + \frac{di}{dt} + i = 2 \rightarrow i(t) = e^{-\frac{1}{r}(t-1)} \left(A \cos \frac{\sqrt{r}}{r} (t-1) + B \sin \frac{\sqrt{r}}{r} (t-1) \right) + K$$

پاسخ عمومی

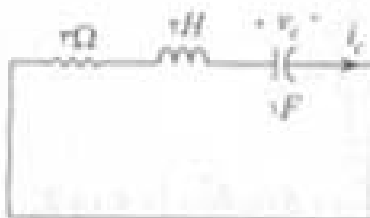
پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K = 2$ شده و با توجه به $i(t)$ در $0 \leq t < 1$ داریم.

$$i(1) = 1/21 \rightarrow A + 2 = 1/21 \rightarrow A = -1/42$$

$$\frac{di(1)}{dt} = \frac{d}{dt} \left\{ e^{-\frac{1}{r}t} \left(2 \cos \frac{\sqrt{r}}{r} t + \frac{1\sqrt{r}}{r} \sin \frac{\sqrt{r}}{r} t \right) + 0 - 2 \right\}_{t=1} = -1/42 \rightarrow -\frac{1}{r}A + \frac{\sqrt{r}}{r}B = -1/42$$

$$\rightarrow B = -1/42 \rightarrow i(t) = -1/42 e^{-\frac{1}{r}(t-1)} \left(\cos \frac{\sqrt{r}}{r} (t-1) - \sin \frac{\sqrt{r}}{r} (t-1) \right) + 2, \quad t > 1$$



شکل مسئله ۳۹

مسئله ۳۹

چه رابطه‌ای میان $v_C(s) = V_C$ و $i_L(s) = I_C$ وجود داشته باشد تا در پاسخ ورودی صفر $v_C(t)$ تنها یک فرکانس طبیعی با کوچکترین قدر مطلق ظاهر شود.

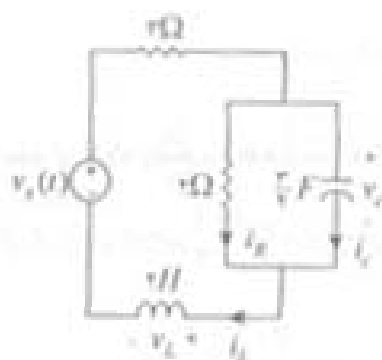
حل: با توجه به شکل مدار داریم.

$$KVL \rightarrow 2i_C + 1 \frac{di_C}{dt} + v_C = 0, \quad i_C = \frac{dv_C}{dt} \rightarrow 2 \frac{d^2 v_C}{dt^2} + 2 \frac{dv_C}{dt} + v_C = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 2s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{1}{2} \rightarrow v_C(t) = K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{1}{2}t}$$

می‌خواهیم $v_c(t)$ فقط شامل جمله $K_1 e^{-\frac{t}{\tau}}$ یعنی فرکانس طبیعی با کوچکترین قدر مطلق باشد پس باید $K_1 = 0$ شود.

$$\begin{cases} v_c(0) = V_c \rightarrow K_1 + K_2 = V_c \\ \frac{dv_c(0)}{dt} = i_c(0) = i_L(0) = I_c \rightarrow -K_1 - \frac{1}{\tau} K_2 = I_c \end{cases} \rightarrow K_1 = -V_c - \tau I_c = 0 \rightarrow V_c = -\tau I_c$$



شکل مسئله ۴۰

مسئله ۴۰

الف- معادله دیفرانسیلی بر حسب v_c بنویسید و پاسخ پله را حساب کنید.

ب- شرایط اولیه ای بر حسب ولتاژ خازن و جریان سلف چنان پیدا کنید که پاسخ پله v_c فقط بزرگترین فرکانس طبیعی (از لحاظ قدر مطلق) را داشته باشد.

پ- شرایط اولیه را چنان پیدا کنید که پاسخ پله هیچ حالت گذرای نداشته باشد.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$i_L = i_R + i_c = \frac{v_c}{\tau} + \tau \frac{dv_c}{dt}$$

$$KVL \rightarrow -v_s + \tau i_L + v_c + \tau \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -v_s + \tau \left(\frac{v_c}{\tau} + \tau \frac{dv_c}{dt} \right) + v_c + \tau \frac{d}{dt} \left(\frac{v_c}{\tau} + \tau \frac{dv_c}{dt} \right) = 0 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 11 \frac{dv_c}{dt} + 5v_c = 2v_s$$

با جایگذاری $v_s(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را حساب خواهیم کرد.

$$\tau \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 11 \frac{dv_c}{dt} + 5v_c = 2, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 5s^2 + 11s + 5 = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{5}{5} \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_2 e^{-\frac{5}{5}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + K_3$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $5K_1 = 1$ و یا $K_1 = \frac{1}{5}$ شده و با فرض شرایط اولیه $i_L(0) = I_0$ و $v_C(0) = V_0$ خواهیم داشت:

$$\begin{cases} v_C(s) = V_0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{1}{s} = V_0 \\ \frac{dv_C(s)}{dt} = \frac{1}{s} i_C(s) = \frac{1}{s} i_L(s) - \frac{1}{s} i_R(s) = \frac{1}{s} i_L(s) - \frac{1}{s} \frac{v_C(s)}{s} = \frac{1I_0}{s} - \frac{V_0}{s} \rightarrow K_1 - \frac{5}{s} K_1 = \frac{1I_0}{s} - \frac{V_0}{s} \\ \rightarrow K_1 = -1I_0 - 2V_0 + 1, \quad K_2 = 1I_0 + 1V_0 - \frac{11}{5} \end{cases}$$

$$\rightarrow v_C(t) = (-1I_0 - 2V_0 + 1)e^{-t} + \left(1I_0 + 1V_0 - \frac{11}{5}\right)e^{-\frac{5}{2}t} + \frac{1}{5}$$

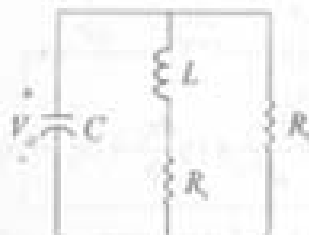
ب = برای اینکه پاسخ پله فقط شامل فرکانس طبیعی یا بزرگترین قدرمطلق یعنی $s = -1$ باشد باید ضریب جمله شامل فرکانس طبیعی $s = -\frac{5}{2}$ برابر صفر شود.

$$1I_0 + 1V_0 - \frac{11}{5} = 0 \rightarrow I_0 + V_0 = \frac{11}{5}$$

پ = اگر ضریب جملات نمایی (پاسخ گذرا) برابر صفر باشد، پاسخ گذرای نخواهیم داشت.

$$\begin{cases} -1I_0 - 2V_0 + 1 = 0 \\ 1I_0 + 1V_0 - \frac{11}{5} = 0 \end{cases} \rightarrow I_0 = \frac{1}{5}A, \quad V_0 = \frac{11}{5}V$$

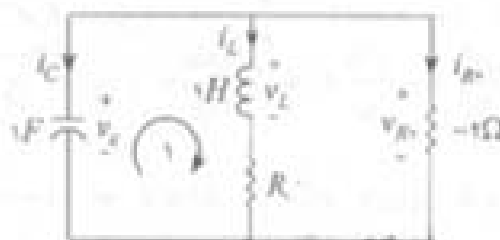
مسئله ۲۱



شکل مسئله ۲۱

۱) R_1 را چنان تعیین کنید که مدار یک نوسان ساز شود.
($L = C = 1$ و $R_1 = -1\Omega$ و $i_L(s) = 0$ و $v_C(s) = V_0$)

حل : با جایگذاری مقادیر داده شده در شکل مسئله آن را مجدداً رسم می کنیم.



$$v_{R_2} = v_c \rightarrow i_{R_2} = \frac{v_{R_2}}{-1} = -\frac{v_c}{1} \quad ; \quad i_L = -i_c - i_{R_2} = -\frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c}{1}$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -v_c + v_L + v_{R_2} = 0 \rightarrow -v_c + \frac{di_L}{dt} + R_2 i_L = 0$$

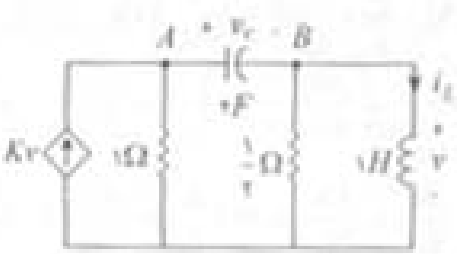
$$\rightarrow -v_c + \frac{d}{dt} \left(-\frac{dv_c}{dt} + \frac{v_c}{1} \right) - R_2 \frac{dv_c}{dt} + R_2 \frac{v_c}{1} = 0 \rightarrow \frac{d^2 v_c}{dt^2} + \left(R_2 - \frac{1}{1} \right) \frac{dv_c}{dt} + \left(1 - \frac{R_2}{1} \right) v_c = 0$$

$$1\alpha = R_2 - \frac{1}{1} \rightarrow \alpha = \frac{R_2}{1} - \frac{1}{1} \quad ; \quad \omega_0^2 = 1 - \frac{R_2}{1} \rightarrow \omega = \sqrt{1 - \frac{R_2}{1}}$$

می‌دانیم اگر $\alpha = \omega_0$ باشد پاسخ $v_c(t)$ نوسانی بی‌انکلاف شده و مدار یک نوسان ساز خواهد شد.

$$\alpha = \omega_0 \rightarrow \frac{R_2}{1} - \frac{1}{1} = \sqrt{1 - \frac{R_2}{1}} \rightarrow R_2 = -\frac{5}{1} \Omega \quad ; \quad \frac{1}{1} \Omega$$

مسئله ۲۲



معادله دیفرانسیلی بر حسب v بدست آورده و مکان ریشه‌های معادله مشخصه آن را با تغییر K تعیین کنید.

($i_L(\infty) = I_\infty$, $v_c(\infty) = V_\infty$)

شکل مسئله ۲۲

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{B} \text{ برای } KCL \rightarrow -1 \frac{dv_c}{dt} + \frac{v}{1} + \int v dt = 0 \rightarrow -1 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 1 \frac{dv_c}{dt} + v = 0 \rightarrow v_c = \frac{1D+1}{1D^2} v$$

$$v_R = v_c + v \quad ; \quad \textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow -Kv + \frac{v_c + v}{1} + \frac{1dv_c}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -Kv + v_c + v + 1Dv_c = 0 \rightarrow -Kv + \frac{1D+1}{1D^2} v + v + \frac{1D^2 + 1D}{1D^2} v = 0$$

$$\rightarrow ((1-1K)D^2 + 1D+1)v = 0 \rightarrow (1-1K) \frac{d^2 v}{dt^2} + 1 \frac{dv}{dt} + v = 0$$

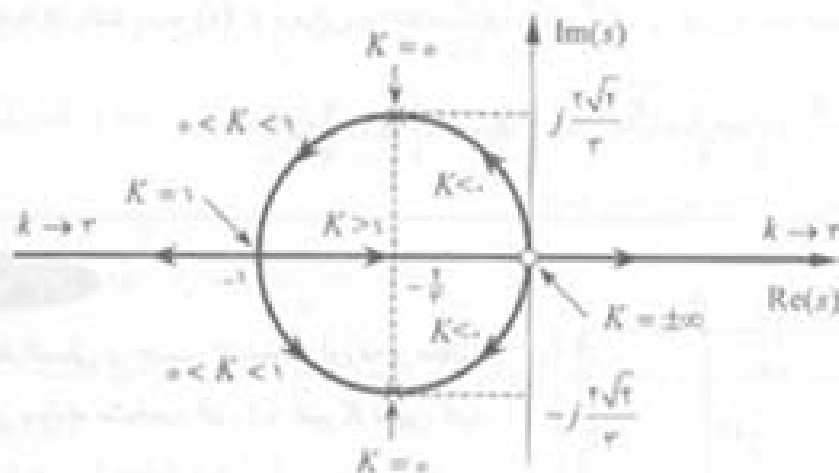
$$\text{معادله مشخصه: } (1-1K)s^2 + 1s+1=0 \rightarrow s = \frac{-1 \pm \sqrt{1-4(1-1K)}}{2-1K} = \frac{-1 \pm \sqrt{4K-3}}{1-K}$$

به ازای $AK - A > 0$ و یا $K > 1$ ریشه ها حقیقی و به ازای $AK - A < 0$ و یا $K < 1$ ریشه ها مختلط می باشد همچنین داریم.

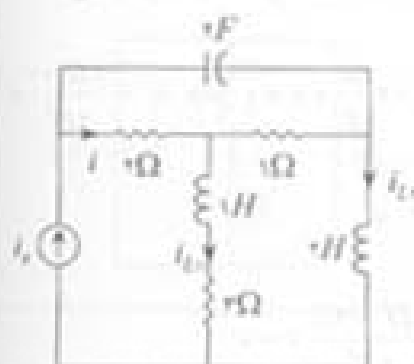
$$K = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm j\frac{\sqrt{1-K}}{\tau}, \quad K = 1 \rightarrow s = -1$$

$$K \rightarrow \pm\infty \rightarrow s = 0, \quad K \rightarrow \tau \rightarrow s \rightarrow \pm\infty \text{ (حقیقی)}$$

بنابراین مکان هندسی ریشه ها را می توان بصورت زیر رسم کرد که در آن فلشها تغییر مکان هندسی ریشه ها را به ازای افزایش K از 0 تا ∞ و از $-\infty$ تا 0 نشان می دهند.



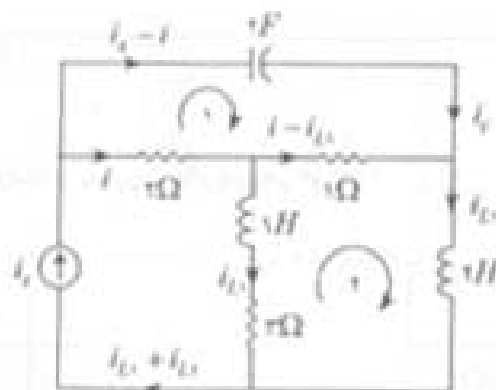
مسئله ۳۳



شکل مسئله ۳۳

- ۱) معادله دیفرانسیلی بر حسب i تشکیل دهید.
- ۲) شرایط اولیه لازم را بر حسب $V_s(s) = V_0$ و $i_L(0) = I_0$ تعیین کنید.
- ۳) مدار از مرتبه چند است و چرا؟ نتیجه را با مرتبه معادله دیفرانسیل پدمست آمده مقایسه و توجیه کنید.

حل: شکل مسئله را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم.



$$i_L + i_L = i_s \rightarrow i_L = i_s - i_L$$

$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -\tau i_L - \frac{di_L}{dt} + i - i_L + \tau \frac{d}{dt}(i_s - i_L) = 0 \rightarrow \tau \frac{di_L}{dt} + \tau i_L = i + \tau \frac{di_s}{dt}$$

$$\rightarrow (\tau D + \tau) i_L = i + \tau D i_s + i_L = \frac{i + \tau D i_s}{\tau D + \tau}$$

$$\text{KVL برای مش ۲} \rightarrow \frac{1}{\tau} \int (i_s - i) dt - (i - i_L) - \tau i = 0$$

$$\rightarrow \frac{1}{\tau D} (i_s - i) - \left(i - \frac{i + \tau D i_s}{\tau D + \tau} \right) - \tau i = 0 \rightarrow (18D' + 15D + 1)i = (\tau D' + \tau D + \tau)i_s$$

$$\rightarrow 18 \frac{d^2 i}{dt^2} + 15 \frac{di}{dt} + \tau i = \tau \frac{d^2 i_s}{dt^2} + \tau \frac{di_s}{dt} + \tau i_s$$

شرایط اولیه لازم $i(0)$ و $\frac{di(0)}{dt}$ می باشند.

$$\text{KVL برای مش ۱ در } t=0 \rightarrow v_L(0) - (i(0) - i_L(0)) - \tau i(0) = 0 \rightarrow i(0) = \frac{V_s + I_{L0}}{\tau}$$

$$i = \frac{1}{\tau} (v_L + i_L) \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{1}{\tau} \left(\frac{dv_L}{dt} + \frac{di_L}{dt} \right)$$

با توجه به KVL نوشته شده برای مش ۲ و اینکه $\frac{dv_L}{dt} = \frac{1}{\tau} i_L$ خواهیم داشت:

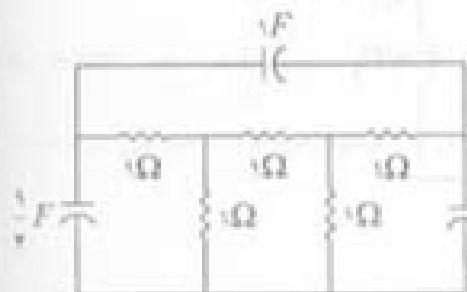
$$\frac{di}{dt} = \frac{1}{\tau} \left(\frac{1}{\tau} (i_L - i + i_L) \right) + \frac{1}{\tau} \left(i + \tau \frac{di_L}{dt} - \tau i_L \right) = -\frac{\tau i}{0\tau} - \frac{15}{0\tau} i_L + \frac{i_L}{\tau} + \frac{\tau di_L}{\tau dt}$$

$$\rightarrow \frac{di(0)}{dt} = -\frac{V_s + I_{L0}}{0\tau} - \frac{15}{0\tau} I_{L0} + \frac{I_{L0}}{\tau} + \frac{\tau di_L(0)}{\tau dt} = -\frac{V_s}{0\tau} - 16 \frac{I_{L0}}{0\tau} + \frac{I_{L0}}{\tau} + \frac{\tau di_L(0)}{\tau dt}$$

در نگاه اول با دیدن دو سلف و یک خازن تصور می شود که مدار مرتبه سه باشد ولی با کمی دقت ملاحظه میشود که $i_L + i_L = i_s$ بوده و این یعنی اینکه جریانهای سلفها به هم وابسته اند. بنابراین تنها یکی از سلفها و خازن مرتبه مدار را تعیین می کنند و لذا مدار مرتبه دوم خواهد بود.

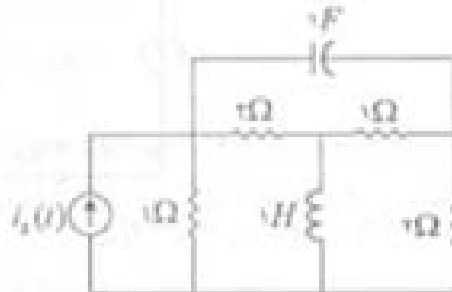
مسئله ۲۳

معادلات حالت را نوشته و بصورت ماتریس در آورید.



(ب)

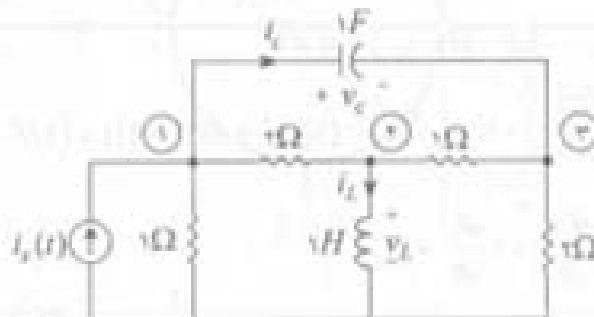
شکل مسئله ۲۳



(الف)

حل : الف - از آنجا که مدار مرتبه دو است لذا دو متغیر حالت ولتاژ خازن و جریان سلف را انتخاب

خواهیم کرد.



$$v_c = v_L = \frac{di_L}{dt}$$

$$\begin{cases} v_1 - v_2 = v_c \end{cases}$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{di_L}{dt} - v_1 + \frac{di_L}{dt} - v_2 + i_L = 0 \rightarrow v_1 + 2v_2 = 2 \frac{di_L}{dt} + i_L$$

$$\rightarrow v_1 = \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{2}i_L + \frac{1}{2}v_2, \quad v_2 = \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_2$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_L + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{1}{2}i_L + \frac{1}{2}v_2}{1} + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{1}{2}i_L + \frac{1}{2}v_2 - \frac{di_L}{dt}}{1} + \frac{dv_c}{dt} = 0$$

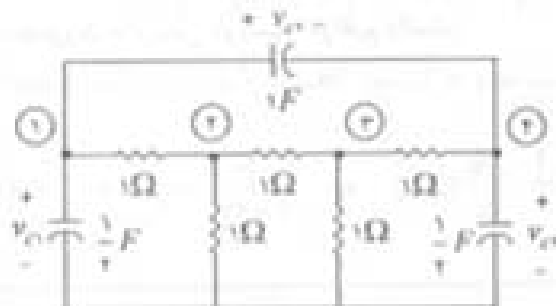
$$\textcircled{3} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\frac{dv_c}{dt} + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_2 - \frac{di_L}{dt}}{1} + \frac{\frac{di_L}{dt} + \frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_2}{1} = 0$$

$$\begin{cases} \frac{dv_c}{dt} + \frac{di_L}{dt} = -v_c - i_L + i_s \\ \tau \frac{dv_c}{dt} - \frac{di_L}{dt} = -v_c + \tau i_L \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_c}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} v_c + \frac{1}{\tau} i_L + \frac{1}{\tau} i_s \\ \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{\tau} v_c - \frac{\tau}{\tau} i_L + \frac{\tau}{\tau} i_s \end{cases}$$

معادلات حالات بدست آمده فوق را می توان بصورت ماتریسی نیز نوشت.

$$\begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{\tau}{\tau} & \frac{1}{\tau} \\ -\frac{1}{\tau} & -\frac{\tau}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ i_L \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{\tau} \\ \frac{\tau}{\tau} \end{bmatrix} i_s$$

پس شکل (ب) را مجدداً رسم می کنیم.



با نوشتن KVL برای حلقه بیرونی $-v_{c1} + v_{c2} + v_{c3} = 0$ شده بنابراین ولتاژ خازنها به هم وابسته است پس در تعیین مرتبه مدار یکی از خازنها را منظور نخواهیم کرد. ولتاژ مدار مرتبه ۲ بوده و v_{c1} و v_{c2} را به عنوان متغیرهای حالت بر می گیریم.

$$v_1 = v_{c1} \quad \quad v_2 = v_{c2} \quad \quad v_{c3} = v_{c1} - v_{c2}$$

$$\begin{cases} \textcircled{1} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v_1 - v_{c3}}{1} + \frac{v_2 - v_{c3}}{1} + \frac{v_{c3}}{1} = 0 \rightarrow 2v_1 - v_2 = v_{c3} \\ \textcircled{2} \text{ برای } KCL \rightarrow \frac{v_2 - v_{c3}}{1} + \frac{v_{c3}}{1} + \frac{v_{c3} - v_{c1}}{1} = 0 \rightarrow -v_2 + 2v_{c3} = v_{c1} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_1 = \frac{2v_{c1}}{1} + \frac{v_{c3}}{1} \\ v_2 = \frac{v_{c1}}{1} + \frac{2v_{c3}}{1} \end{cases}$$

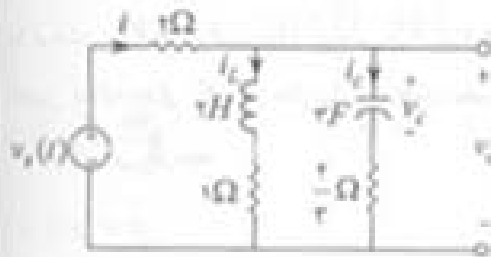
$$\begin{cases} \textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{d(v_C - v_{CE})}{dt} + \frac{v_C - \left(\frac{\tau v_C}{\lambda} + \frac{v_{CE}}{\lambda}\right)}{1} = 0 \\ \textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{1}{\tau} \frac{dv_{CE}}{dt} + \frac{d(v_{CE} - v_C)}{dt} + \frac{v_{CE} - \left(\frac{v_C}{\lambda} + \frac{\tau v_{CE}}{\lambda}\right)}{1} = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \tau \frac{dv_C}{dt} - \tau \frac{dv_{CE}}{dt} = -\frac{\lambda}{\tau} v_C + \frac{\lambda}{\tau} v_{CE} \\ -\tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{dv_{CE}}{dt} = \frac{\lambda}{\tau} v_C - \frac{\lambda}{\tau} v_{CE} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_C}{dt} = -v_C - v_{CE} \\ \frac{dv_{CE}}{dt} = -\frac{\tau}{\lambda} v_C - \frac{1-\tau}{\lambda} v_{CE} \end{cases}$$

و اگر معادلات حالت فوق را بصورت ماتریسی بنویسیم خواهیم داشت:

$$\begin{bmatrix} \frac{dv_C}{dt} \\ \frac{dv_{CE}}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ -\frac{\tau}{\lambda} & -\frac{1-\tau}{\lambda} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_C \\ v_{CE} \end{bmatrix}$$

مسئله ۲۵



شکل مسئله ۲۵

الف - معادلات حالت را بنویسید.

ب - v_o را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

پ - معادله دیفرانسیلی بر حسب v_o تشکیل داده و

شرایط اولیه را بر حسب $v_o(0)$ و $i_L(0)$ تعیین کنید.

ت - پاسخ ضربه v_o را تعیین کنید.

حل: الف - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$i = i_L + i_C = \frac{dv_C}{dt} + i_L$$

$$v_o = v_C + \frac{\tau}{\tau} i_C = v_C + \tau \frac{dv_C}{dt} \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + i_L = \frac{v_s - \left(v_C + \tau \frac{dv_C}{dt}\right)}{\tau} \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\lambda} - \frac{i_L}{\tau} + \frac{v_s}{\lambda} \quad (1)$$

$$v_o = v_C + i_C = \tau \frac{di_L}{dt} + i_L, \quad i = \frac{v_s - v_o}{\tau} \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + i_L = \frac{v_s - v_o}{\tau}$$

$$\rightarrow -\frac{v_c}{A} - \frac{i_L}{\tau} + \frac{v_L}{A} + i_L = \frac{v_s - \left(\tau \frac{di_L}{dt} + i_L \right)}{\tau} \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{\tau v_c}{A} - \frac{\tau i_L}{\tau} + \frac{v_s}{A} \quad (7)$$

$$(7) \text{ و } (6) \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{A} & -\frac{1}{\tau} \\ \frac{\tau}{A} & -\frac{\tau}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ i_L \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{A} \\ \frac{1}{A} \end{bmatrix} v_s$$

پ = با توجه به معادلات بدست آمده در قسمت (الف) داریم.

$$v_c = v_s + \frac{1}{\tau} i_L = v_s + \frac{1}{\tau} (i - i_L) = v_s + \frac{1}{\tau} \left(\frac{v_s - v_c}{\tau} - i_L \right) \rightarrow v_c = \frac{\tau}{\tau} v_s - \frac{1}{\tau} i_L + \frac{1}{\tau} v_s$$

پ = با توجه به معادلات بدست آمده در قسمت (الف) و با نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم.

$$v_c = v_s + \tau \frac{di_L}{dt} = (1 + \tau D) v_c \rightarrow v_c = \frac{v_s}{\tau D + 1} \rightarrow i_L = \tau \frac{dv_c}{dt} = \tau D v_c = \frac{\tau D}{\tau D + 1} v_s$$

$$v_s = \frac{\tau di_L}{dt} + i_L = (\tau D + 1) i_L \rightarrow i_L = \frac{1}{\tau D + 1} v_s$$

$$i = i_c + i_L \rightarrow \frac{v_s - v_c}{\tau} = \frac{\tau D}{\tau D + 1} v_s + \frac{1}{\tau D + 1} v_s \rightarrow (\tau D + 1) v_c = (\tau D + 1) v_s$$

$$\rightarrow A \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c = \tau \frac{dv_c}{dt} + v_s$$

برای محاسبه شرایط اولیه می توان نوشت:

$$v_c = \frac{\tau}{\tau} v_s - \frac{1}{\tau} i_L + \frac{1}{\tau} v_s \rightarrow v_c(0) = \frac{\tau}{\tau} v_s(0) - \frac{1}{\tau} i_L(0) + \frac{1}{\tau} v_s(0)$$

ث = با جایگذاری $v_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه را بدست خواهیم آورد.

$$A \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c = \tau \delta'(t) + \delta(t) \rightarrow v_c(t) = K_1 u(t) e^{-\frac{\tau}{A} t} + K_2 \delta(t)$$

با جایگذاری $v_c(t)$ در معادله دیفرانسیل داریم:

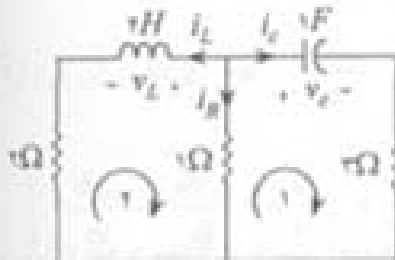
$$AK_1 \delta(t) e^{-\frac{\tau}{A} t} - \tau K_1 u(t) e^{-\frac{\tau}{A} t} + AK_2 \delta'(t) + \tau K_2 u(t) e^{-\frac{\tau}{A} t} + \tau K_2 \delta(t)$$

$$= (AK_1 + \tau K_2) \delta(t) + AK_2 \delta'(t) = \tau \delta'(t) + \delta(t)$$

$$\rightarrow \begin{cases} AK_1 + \tau K_2 = 1 \\ AK_2 = \tau \end{cases} \rightarrow K_1 = \frac{1}{\tau\tau}, K_2 = \frac{1}{\tau} \rightarrow v_c(t) = \frac{1}{\tau\tau} u(t) e^{-\frac{\tau}{A} t} + \frac{1}{\tau} \delta(t)$$

مسئله ۴۶

معادلات حالت را بنویسید و از روی آنها ثابت کنید $\frac{dE(t)}{dt} \leq 0$ (توزی ذخیره شده در مدار است).



شکل مسئله ۴۶

حل: ولتاژ خازن و جریان سلف را به عنوان متغیرهای حالت انتخاب می‌کنیم.

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -i_\Omega + v_C + \tau i_C \rightarrow -i_\Omega + v_C + \tau \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow i_\Omega = \tau \frac{dv_C}{dt} + v_C$$

$$i_C + i_L + i_\Omega = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} + i_L + \tau \frac{dv_C}{dt} + v_C = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \quad (۱)$$

$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow -\tau i_L - v_L + i_\Omega = 0 \rightarrow -\tau i_L - v_L + \tau \frac{dv_C}{dt} + v_C = 0$$

$$\rightarrow -\tau i_L - \tau \frac{di_L}{dt} + \tau \left(-\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \right) = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{v_C}{\tau} - \frac{1}{\tau} i_L \quad (۲)$$

$$(۱) \text{ و } (۲) \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_C}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \\ \frac{1}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_C \\ i_L \end{bmatrix}$$

$$\frac{dE}{dt} = P_C(t) = v_C i_C = v_C \frac{dv_C}{dt} = v_C \left(-\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \right) = -\frac{v_C^2}{\tau} - \frac{v_C i_L}{\tau}$$

$$\frac{dE}{dt} = P_L(t) = v_L i_L = \tau \frac{di_L}{dt} i_L = \tau \left(\frac{v_C}{\tau} - \frac{1}{\tau} i_L \right) i_L = \frac{v_C i_L}{\tau} - \frac{1}{\tau} i_L^2$$

$$\rightarrow \frac{dE(t)}{dt} = \frac{dE_C(t)}{dt} + \frac{dE_L(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau} (v_C^2 + i_L^2) \leq 0$$

شکل مسئله ۳۷

مسئله ۳۷

معادلات حالت را بنویسید.

نشان دهید $\frac{d\mathcal{E}(t)}{dt} < 0$ (نشان دهید $\mathcal{E}(t)$ انرژی ذخیره شده در مدار است).

حل : با انتخاب جریان سلفها به عنوان متغیر های حالت و با توجه به شکل مدار داریم:

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -v_{L1} + i + v_{L2} = 0 \rightarrow i = v_{L2} - v_{L1} = \tau \frac{di_{L2}}{dt} - \tau \frac{di_{L1}}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره ۱} \rightarrow \frac{v_{L1}}{\tau} + i_{L1} + \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0 \rightarrow \frac{\tau}{\tau} \frac{di_{L1}}{dt} + i_{L1} + \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره ۲} \rightarrow \frac{v_{L2}}{\tau} + i_{L2} - \tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0 \rightarrow \frac{\tau}{\tau} \frac{di_{L2}}{dt} + i_{L2} - \tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau \frac{di_{L2}}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} \tau \frac{di_{L1}}{dt} - \tau \frac{di_{L2}}{dt} = -\tau i_{L1} \\ -\tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau \frac{di_{L2}}{dt} = -\tau i_{L2} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1} - \frac{1}{\tau} i_{L2} \\ \frac{di_{L2}}{dt} = -\frac{1}{\tau} i_{L1} - \frac{\tau}{\tau} i_{L2} \end{cases}$$

$$\frac{d\mathcal{E}_{L1}(t)}{dt} = P_{L1}(t) = v_{L1} i_{L1} = \tau \frac{di_{L1}}{dt} i_{L1} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1}^2 - i_{L1} i_{L2}$$

$$\frac{d\mathcal{E}_{L2}(t)}{dt} = P_{L2}(t) = v_{L2} i_{L2} = \tau \frac{di_{L2}}{dt} i_{L2} = -i_{L1} i_{L2} - \frac{\tau}{\tau} i_{L2}^2$$

$$\frac{d\mathcal{E}(t)}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} i_{L1}^2 - i_{L1} i_{L2} - \frac{\tau}{\tau} i_{L2}^2 = -\frac{1}{\tau} \left((\tau i_{L1} + \tau i_{L2})^2 + \tau i_{L1}^2 \right) < 0$$

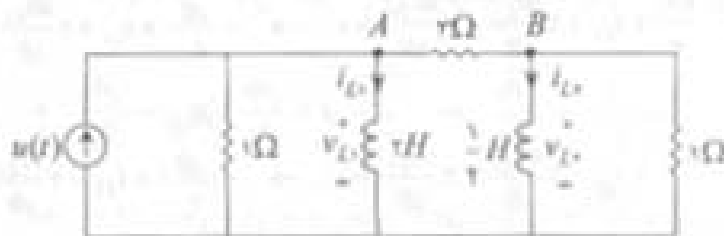
مسئله ۲۸

معادلات حالت را نوشته و بصورت ماتریس درآورید.

آیا معادلات ارتباط یا شباختی با هم دارند و از آن چه نتیجه ای می توان گرفت.



حل: الف - مدار شکل (الف) را مجدداً بصورت زیر رسم می کنیم



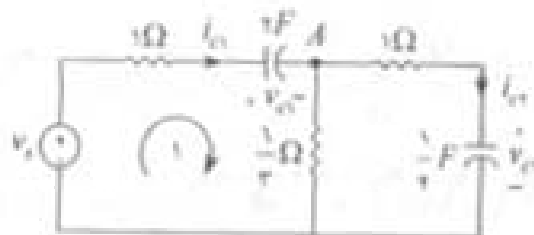
$$v_A = v_{L1} = \frac{di_{L1}}{dt}, \quad v_B = v_{L2} = \frac{di_{L2}}{dt}$$

$$\begin{cases} \textcircled{A} \text{ KCL برای گره } A \rightarrow -u(t) + \frac{di_{L1}}{dt} + i_{L2} + \frac{di_{L2}}{dt} - \frac{di_{L1}}{dt} = 0 \\ \textcircled{B} \text{ KCL برای گره } B \rightarrow \frac{di_{L1}}{dt} + i_{L2} + \frac{di_{L2}}{dt} - \frac{di_{L1}}{dt} = 0 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{di_{L2}}{dt} = -i_{L2} + u \\ \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{di_{L2}}{dt} = i_{L2} \end{cases} & \rightarrow \begin{cases} \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{1}{2}i_{L2} - \frac{1}{2}i_{L2} + \frac{1}{2}u \\ \frac{di_{L2}}{dt} = -\frac{1}{2}i_{L1} - \frac{1}{2}i_{L1} + \frac{1}{2}u \end{cases} \end{aligned}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{di_{L1}}{dt} \\ \frac{di_{L2}}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{L1} \\ i_{L2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} u$$

ب- شکل (ب) را مجدداً بصورت زیر رسم می‌کنیم و ولتاژ خازنها را به عنوان متغیرهای حالت بر می‌گیریم.



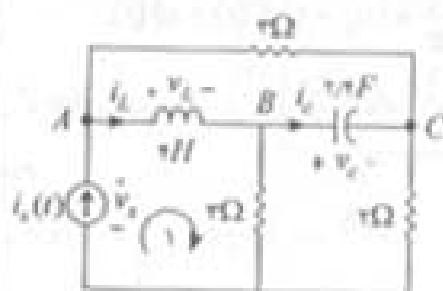
$$v_s = i_{c1} + v_{c1} = \frac{1}{\tau} \frac{dv_{c1}}{dt} + v_{c1}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KCL برای گره A} \rightarrow -\tau \frac{dv_{c1}}{dt} + \frac{\frac{1}{\tau} \frac{dv_{c1}}{dt} + v_{c1}}{\frac{1}{\tau}} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_{c2}}{dt} \\ \text{KVL برای مش 1} \rightarrow -\tau \frac{dv_{c1}}{dt} + \frac{\frac{1}{\tau} \frac{dv_{c1}}{dt} + v_{c1}}{\frac{1}{\tau}} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_{c2}}{dt} \end{array} \right.$$

$$\rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \tau \frac{dv_{c1}}{dt} - \tau \frac{dv_{c1}}{dt} = \tau v_{c1} \\ \tau \frac{dv_{c1}}{dt} + \frac{dv_{c2}}{dt} = -\tau v_{c1} - \tau v_{c2} + \tau v_s \end{array} \right. \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{dv_{c1}}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} v_{c1} - \frac{1}{\tau} v_{c2} + \frac{1}{\tau} v_s \\ \frac{dv_{c2}}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} v_{c1} - \frac{1}{\tau} v_{c2} + \frac{1}{\tau} v_s \end{array} \right.$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_{c1}}{dt} \\ \frac{dv_{c2}}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{\tau}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \\ -\frac{\tau}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_{c1} \\ v_{c2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{\tau} \\ \frac{1}{\tau} \end{bmatrix} v_s$$

ملاحظه می‌شود که ماتریسهای بدست آمده در قسمت‌های (الف) و (ب) یکسان می‌باشند و تنها تفاوت معادلات این است که بجای جریان سلف، ولتاژ خازن و به جای منبع جریان، منبع ولتاژ جایگزین شده‌اند. نتیجه اینکه دو مدار فوق دوگان یکدیگرند.



شکل مسئله ۲۹

مسئله ۲۹

- ۱) معادلات حالت را بنویسید.
- ۲) ولتاژ v_c را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.
- ۳) پاسخ ضربه i_c را حساب کنید.

حلی: با انتخاب ولتاژ مخازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل زیر داریم:

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_L + \frac{v_B}{\tau} + i_L = 0 \rightarrow v_B = \tau i_L - \tau i_L = \tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt}$$

$$v_B - v_C = v_C \rightarrow v_C = v_B - v_C = \tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C$$

$$v_A - v_B = v_L \rightarrow v_A = v_B + v_L = \tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{di_L}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_L + i_L + \frac{\left(\tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{di_L}{dt} \right) - \left(\tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C \right)}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \tau \frac{i_L}{\tau} + \frac{\tau i_L}{\tau}$$

$$\textcircled{C} \text{ برای KCL} \rightarrow -\tau / \tau \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C}{\tau}$$

$$+ \frac{\left(\tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} - v_C \right) - \left(\tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} + \tau \frac{di_L}{dt} \right)}{\tau} = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{1\tau} + \frac{di_L}{\tau} - \frac{i_L}{\tau}$$

$$\text{برای KVL} \rightarrow v_L = \tau \frac{di_L}{dt} + \tau i_L - \tau / \tau \frac{dv_C}{dt} = -\frac{\tau v_C}{\tau} - \tau i_L + \frac{\tau v_B}{\tau}$$

در ادامه به محاسبه پاسخ ضربه i_L می پردازیم: $(i_L(t) = \delta(t))$

$$Dv_C = \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{1\tau} + \frac{di_L}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \rightarrow v_C = \frac{1\tau di_L - \tau i_L}{1\tau D + 1}$$

$$Di_L = \frac{di_L}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \frac{\tau i_L}{\tau} + \frac{\tau}{\tau} i_L = -\frac{1}{\tau} \left(\frac{1\tau di_L - \tau i_L}{1\tau D + 1} \right) - \frac{\tau i_L}{\tau} + \frac{\tau i_L}{\tau}$$

$$(1\tau D' + \tau \cdot D + 1\tau) i_L = (\tau D + \tau) i_L \rightarrow \tau \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \tau \frac{di_L}{dt} + 1\tau i_L = \tau \delta'(t) + \tau \delta(t)$$

در $t = 0^+$ سلف مدار باز بوده و لذا $i_L(0^+) = 0$ می باشد و با انتگرال گیری در فاصله 0^- تا 0^+ از معادله فوق

داریم:

$$\tau \frac{di_L(0^+)}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L(0^+)}{dt} = \frac{0}{\tau \tau}$$

همچنین می‌دانیم که به ازای $t > 0$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می‌باشد پس معادله فوق را می‌توان به صورت زیر نوشت:

$$2A \frac{d^2 i_L}{dt^2} + 2 \frac{di_L}{dt} + 12 i_L = 0 \quad i_L(0^+) = 0 \quad \frac{di_L(0^+)}{dt} = \frac{0}{2A}$$

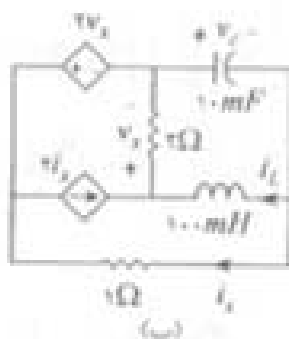
معادله مشخصه: $2As^2 + 2s + 12 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{2} \pm j\sqrt{5} \rightarrow i_L(t) = K_1 e^{-\frac{1}{2}t} + K_2 e^{-\frac{1}{2}t} \quad t > 0$

$$\begin{cases} i_L(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0 \\ \frac{di_L(0^+)}{dt} = \frac{0}{2A} \rightarrow -\frac{1}{2}K_1 - \frac{1}{2}K_2 = \frac{0}{0.8} \end{cases} \rightarrow K_1 = -\frac{0}{A} \quad K_2 = \frac{0}{A}$$

$$\rightarrow i_L(t) = \frac{0}{A} \left(e^{-\frac{t}{2}} - e^{-\frac{t}{2}} \right) \quad t > 0$$

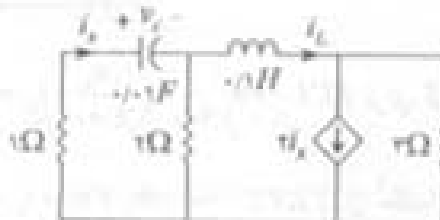
مسئله ۵۰

معادلات حالت را بنویسید.



(ب)

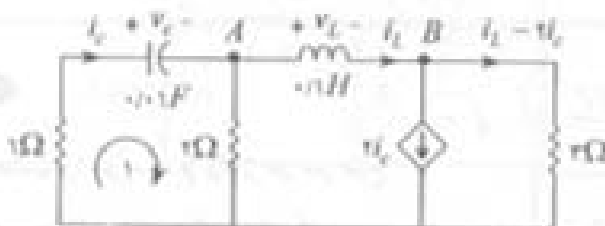
شکل مسئله ۵۰



(الف)

حل: الف - مدار (الف) را مجدداً رسم کرده، جریان سلف و ولتاژ خازن را به عنوان متغیرهای حالت بر

می‌گیریم.



$$v_B = 2(i_L - i_{v_C}) = 2i_L - 1 \cdot \frac{dv_C}{dt}$$

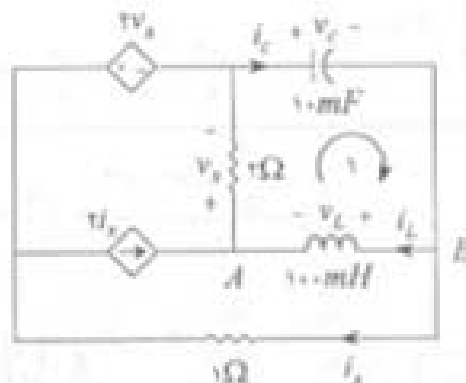
$$v_A = v_L + v_B = 1 \frac{di_L}{dt} + 2i_L - 1 \cdot \frac{dv_C}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ برای گره } KCL \rightarrow -1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} + \frac{1 \cdot 10^{-3} \frac{di_L}{dt} + 2i_L - 1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt}}{2} + i_L = 0$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow 1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} + v_c + 1 \cdot 10^{-3} \frac{di_L}{dt} + 2i_L - 1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} 1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} + 1 \cdot 10^{-3} \frac{di_L}{dt} = 0 \cdot i_L \\ 0 \frac{dv_c}{dt} + 1 \cdot 10^{-3} \frac{di_L}{dt} = 2 \cdot i_L + 1 \cdot 10^{-3} v_c \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_c}{dt} = \frac{2 \cdot 10^{-3}}{1} i_L - \frac{1 \cdot 10^{-3}}{1} v_c \\ \frac{di_L}{dt} = \frac{1 \cdot 10^{-3}}{1} i_L - \frac{1 \cdot 10^{-3}}{1} v_c \end{cases}$$

ب- با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت، شکل (ب) را مجدداً به صورت زیر رسم می‌کنیم.

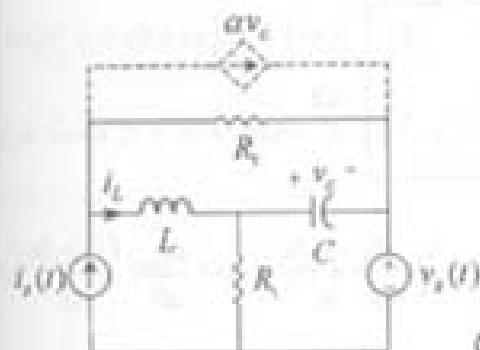


$$\begin{cases} \textcircled{A} \text{ برای گره } KCL \rightarrow -2i_s + \frac{v_c}{1} - i_L = 0 \rightarrow v_c = \frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_c + i_s = -\frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_c \\ KVL \text{ برای حلقه بیرونی} \rightarrow 2v_s + v_c + i_s = 0 \end{cases}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای گره } KCL \rightarrow -1 \cdot 10^{-3} \frac{dv_c}{dt} + i_L - \frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_c = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{5 \cdot 10^{-3}}{1} i_L - \frac{1 \cdot 10^{-3}}{1} v_c$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -\frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}v_c + v_c + 1 \cdot 10^{-3} \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{5 \cdot 10^{-3}}{1} v_c - \frac{1 \cdot 10^{-3}}{1} i_L$$

مسئله ۵۱



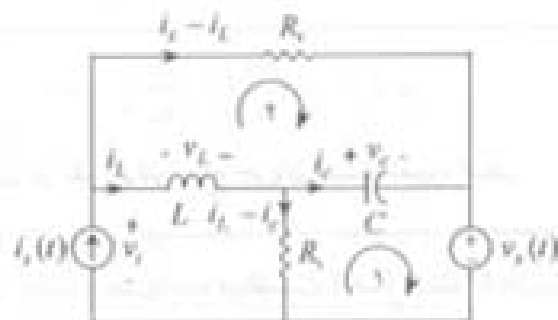
الف- معادلات حالت را بنویسید و ولتاژ دو سر منبع

جریان i_L را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

ب- اگر منبع جریان وابسته اضافه شود، معادلات حالت را بار دیگر بنویسید.

شکل مسئله ۵۱

حلی: الف - در این حالت مدار بصورت زیر است که با انتخاب ولتاژها و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت خواهیم داشت.



$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -R_2(i_1 - i_2) + v_c + v_i = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{i_3}{C} = -\frac{v_c}{RC} + \frac{i_1}{C} + \frac{v_i}{RC}$$

$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow R_1(i_1 - i_2) - v_c - L \frac{di_2}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_2}{dt} = -\frac{v_c}{L} - \frac{R_1}{L} i_2 + \frac{R_1}{L} i_1$$

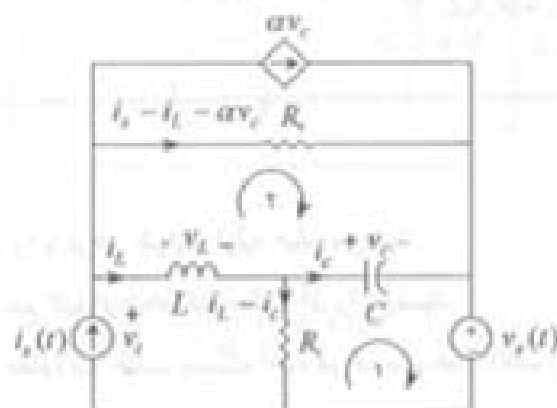
و برای محاسبه ولتاژ دو سر i_1 داریم.

$$KVL \text{ برای مش بیرونی} \rightarrow -v_i + R_2(i_1 - i_2) + v_i = 0 \rightarrow v_i = -R_2 i_2 + R_2 i_1 + v_i$$

$$\rightarrow v_i = -R_2 i_2 + \left(L \frac{di_2}{dt} + v_c - R_1 i_2 \right) + \left(RC \frac{dv_c}{dt} + v_c - R_1 i_2 \right)$$

$$\rightarrow v_i = L \frac{di_2}{dt} + RC \frac{dv_c}{dt} + 2v_c - (R_1 + 2R_2) i_2 \rightarrow v_i = -R_2 i_2 + R_2 i_1 + v_i$$

پ - در این حالت مدار بصورت زیر می باشد.



با انتخاب ولتاژها و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت خواهیم داشت.

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -R_2 \left(i_1 - C \frac{dv_c}{dt} \right) + v_c + v_i = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{v_c}{RC} + \frac{i_1}{C} - \frac{v_i}{RC}$$

$$KVL \rightarrow R_1(i_s - i_L - \alpha v_c) - v_c - L \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{(1 + \alpha R_1)}{L} v_c - \frac{R_1}{L} i_L + \frac{R_1}{L} i_s$$

مسئله ۵۲

الف) مدار مسئله ۵۱ را بدون در نظر گرفتن منبع جریان وابسته تعیین کنید.

حل: با توجه به معادلات حالت بدست آمده در قسمت الف) مسئله ۵۱ داریم:

$$\frac{di_L}{dt} = -\frac{v_c}{L} - \frac{R_1}{L} i_L + \frac{R_1}{L} i_s \rightarrow v_c = -L \frac{di_L}{dt} - R_1 i_L + R_1 i_s$$

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{v_c}{RC} + \frac{i_L}{C} + \frac{v_s}{RC} \rightarrow -L \frac{d^2 i_L}{dt^2} - R_1 \frac{di_L}{dt} + R_1 \frac{di_s}{dt}$$

$$= -\frac{L}{RC} \frac{di_L}{dt} + \frac{R_1}{RC} i_L + \frac{R_1}{RC} i_s + \frac{i_L}{C} + \frac{v_s}{RC}$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \left(\frac{1}{RC} + \frac{R_1}{L} \right) \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{LC} \left(\frac{R_1}{R} + 1 \right) i_L = \frac{R_1}{L} \frac{di_s}{dt} - \frac{R_1}{R LC} i_s - \frac{1}{R LC} v_s$$

$$\omega_d = \frac{1}{RC} + \frac{R_1}{L} \rightarrow \alpha = \frac{L + R_1 RC}{2 R CL}, \omega_0 = \frac{1}{LC} \left(\frac{R_1}{R} + 1 \right) \rightarrow \omega_d = \sqrt{\frac{R_1 + R}{R LC}}$$

$$Q = \frac{\omega_0}{\omega_d} = \frac{\sqrt{\frac{R_1 + R}{R LC}}}{\frac{L + R_1 RC}{2 R CL}} = \frac{2}{L + R_1 RC} \sqrt{R_1 LC (R_1 + R)}$$

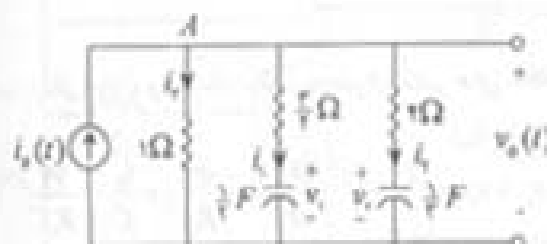
مسئله ۵۳

الف- معادلات حالت را با فرض شرایط اولیه صفر بنویسید.

ب- دوگان مدار را رسم کنید و معادلات حالت آن را بنویسید.

پ- آیا ارتباطی میان معادلات حالت بدست آمده در قسمت های الف) و ب) وجود دارد.

ت- پاسخ ضربه v_c را تعیین کنید.



شکل مسئله ۵۳

حلی: با توجه به شکل و با انتخاب ولتاژ خازنها به عنوان متغیرهای حالت داریم:

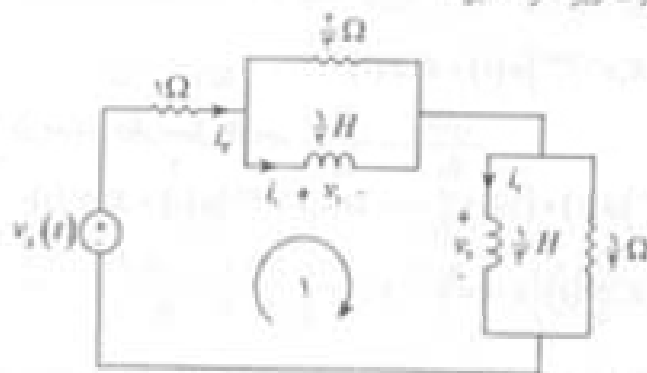
$$\begin{cases} v_2 = v_1 + \tau i_1 = v_1 + \tau \frac{dv_1}{dt} \\ v_2 = v_1 + \frac{\tau}{\tau} \dot{v}_1 = v_1 + \frac{\tau}{\tau} \frac{dv_1}{dt} \end{cases} \rightarrow \frac{\tau}{\tau} \frac{dv_1}{dt} - \frac{\tau}{\tau} \frac{dv_1}{dt} = -v_1 + v_2$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_2 + \frac{v_1 + \tau \frac{dv_1}{dt}}{\tau} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{0}{\tau} \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} = -v_1 + i_2 \rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} - 1\tau \frac{dv_1}{dt} = -1\tau v_1 + 1\tau i_2 \\ 10 \frac{dv_1}{dt} + \tau \frac{dv_1}{dt} = -1\tau v_1 + 1\tau i_2 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} = -\frac{1}{1\tau} v_1 + \frac{1}{1\tau} i_2 + \frac{1\tau}{1\tau} \\ \frac{dv_1}{dt} = \frac{1}{1\tau} v_1 - \frac{10}{1\tau} v_1 + \frac{1}{1\tau} i_2 \end{cases}$$

ب = دوگان مدار فوق بصورت زیر خواهد بود:



$$\begin{cases} i_1 = \frac{v_1}{\tau} + i_2 = \frac{\tau}{\tau} \frac{di_1}{dt} + i_2 \\ i_2 = \frac{v_2}{\tau} + i_1 = \frac{\tau}{\tau} \frac{di_2}{dt} + i_1 \end{cases} \rightarrow \frac{\tau}{\tau} \frac{di_1}{dt} - \frac{\tau}{\tau} \frac{di_2}{dt} = -i_1 + i_2$$

$$\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_s + \frac{\tau}{\tau} \frac{di_1}{dt} + i_2 + \frac{1}{\tau} \frac{di_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{di_1}{dt} = 0 \rightarrow \frac{0}{\tau} \frac{di_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{di_1}{dt} = -i_2 + v_s$$

$$\rightarrow \begin{cases} 9 \frac{di_1}{dt} - 18 \frac{di_2}{dt} = -12i_1 + 12i_2 \\ 15 \frac{di_1}{dt} + 7 \frac{di_2}{dt} = -12i_1 + 12i_2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_1}{dt} = -\frac{4}{3}i_1 + \frac{4}{3}i_2 + \frac{4}{3}v_s \\ \frac{di_2}{dt} = \frac{4}{3}i_1 - \frac{10}{3}i_2 + \frac{4}{3}v_s \end{cases}$$

ب - معادلات یکسان بوده با این تفاوت که بجای ولتاژ عازنها، جریان سلفها و بجای منبع جریان، منبع ولتاژ جایگزین شده است.

ت - با توجه به معادلات بدست آمده در قسمت (الف) و با استفاده از تعایش ابرتئوری معادلات دیفرانسیل داریم

$$v_s = v_1 + \frac{7}{3} \frac{dv_2}{dt} = \left(1 + \frac{7}{3} D\right) v_1 \rightarrow v_1 = \frac{3}{3D+7} v_s \quad v_s = v_1 + \frac{7}{3} \frac{dv_1}{dt} \rightarrow v_1 = \frac{3}{3D+7} v_s$$

$$15 \frac{dv_1}{dt} + 7 \frac{dv_2}{dt} = -12v_1 + 12i_2 \rightarrow \frac{3 \cdot D}{3D+7} v_s + \frac{12D}{3D+7} v_s = -\frac{12}{3D+7} v_s + 12i_2$$

$$(12D' + 25D + 12) v_s = (12D' + 25D + 12) i_2$$

$$\rightarrow 12 \frac{d'v_s}{dt'} + 25 \frac{dv_s}{dt'} + 12v_s = 12\delta'(t) + 25\delta'(t) + 12\delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } 12s^2 + 25s + 12 = 0 \rightarrow s = -1, -1.5$$

$$\rightarrow v_s(t) = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-1.5t}) u(t) + K_3 \delta(t)$$

با جایگذاری در معادله دیفرانسیل داریم

$$\frac{dv_s}{dt} = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-1.5t}) \delta(t) + (-K_1 e^{-t} - 1.5 K_2 e^{-1.5t}) u(t) + K_3 \delta'(t)$$

$$= (K_1 + K_2) \delta(t) + K_3 \delta'(t) \quad , \quad t=0$$

$$\frac{dv_s}{dt} = (K_1 e^{-t} + K_2 e^{-1.5t}) \delta'(t) + (-K_1 e^{-t} - 1.5 K_2 e^{-1.5t}) \delta(t) + (-K_1 e^{-t} - 1.5 K_2 e^{-1.5t}) u(t)$$

$$+ (K_1 e^{-t} + (-1.5 K_2) K_2 e^{-1.5t}) u(t) + K_3 \delta'(t)$$

$$= (K_1 + K_2) \delta'(t) + (-1 K_1 - 1.5 K_2) \delta(t) + K_3 \delta'(t) \quad , \quad t=0$$

$$+ 2K_1 \delta'(t) + (12K_1 + 12K_2 + 25K_3) \delta'(t) + (-11K_1 + 11 \cdot 1.5 K_2 + 12K_3) \delta(t)$$

$$= 11\delta'(t) + 25\delta'(t) + 12\delta(t)$$

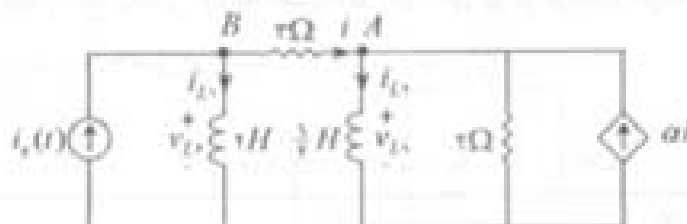
$$\rightarrow \begin{cases} 12K_1 = 12 \\ 12K_1 + 12K_2 + 25K_3 = 25 \\ -11K_1 + 11/0.8K_2 + 12K_3 = 12 \end{cases} \rightarrow K_1 = -0.52, K_2 = -0.9, K_3 = -0.2$$

$$\rightarrow v_o(t) = (-0.9e^{-t} + -0.2e^{-1.25t})u(t) + 0.52\delta(t)$$

مسئله ۵۳

معادلات حالت را نوشته و α را چنان تعیین کنید که مدار میرایی بحرانی باشد.

آیا می توان α را چنان تعیین کرد که مدار نوسانی باشد. در صورت مثبت بودن جواب این کار را انجام دهید.



شکل مسئله ۵۳

حل: با توجه به شکل مسئله و با انتخاب جریان سلفها به عنوان متغیرهای حالت داریم:

$$i = \frac{v_B - v_A}{2} = \frac{v_{L1} - v_{L2}}{2} = \frac{\frac{2}{s} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{s} \frac{di_{L2}}{dt}}{2} = \frac{1}{s} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{2s} \frac{di_{L2}}{dt}$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\left(\frac{1}{s} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{2s} \frac{di_{L2}}{dt}\right) + i_{L1} + \frac{1}{s} \frac{di_{L2}}{dt} - \alpha \left(\frac{1}{s} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{1}{2s} \frac{di_{L2}}{dt}\right) = 0$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_s + i_{L1} + \frac{1}{s} \frac{di_{L2}}{dt} - \frac{1}{2s} \frac{di_{L2}}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} s(\alpha + 1) \frac{di_{L1}}{dt} - (\alpha + 5) \frac{di_{L2}}{dt} = 12i_{L1} \\ \frac{1}{s} \frac{di_{L1}}{dt} - \frac{di_{L2}}{dt} = -i_{L1} + i_{L2} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{1}{s}(\alpha + 5)i_{L1} - i_{L2} + \frac{1}{s}(\alpha + 5)i_{L2} \\ \frac{di_{L2}}{dt} = -s(\alpha + 1)i_{L1} - i_{L2} + s(\alpha + 1)i_{L2} \end{cases}$$

برای محاسبه α ابتدا باید معادله مشخصه را با استفاده از رابطه $[sI - A] = 0$ بدست آورد که در آن ماتریس A ماتریس انتقالی معادلات حالت و I ماتریس واحد هم مرتبه با A می باشد.

$$SI - A = S \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -\frac{1}{r}(\alpha + 5) & -1 \\ -r(\alpha + 1) & -r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} S + \frac{1}{r}(\alpha + 5) & 1 \\ r(\alpha + 1) & S + r \end{bmatrix}$$

$$|SI - A| = 0 \rightarrow \left[S + \frac{1}{r}(\alpha + 5) \right] (S + r) - r(\alpha + 1) = 0 \rightarrow S^2 + \left(\alpha + \frac{1r}{r} \right) S + r = 0$$

$$S^2 + AS + \omega_0^2 = 0 \quad A = \alpha + \frac{1r}{r} \quad \omega_0^2 = r \rightarrow \omega_0 = \sqrt{r}$$

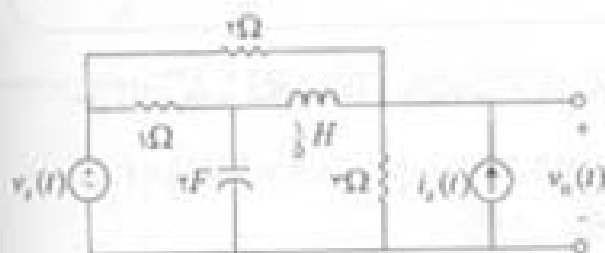
شرط اینکه پاسخ میرایی بحرانی شود این است که ثابت میرایی برابر فرکانس تشدید گردد و یا:

$$\frac{A}{2} = \omega_0 \rightarrow \frac{\alpha + \frac{1r}{r}}{2} = \sqrt{r} \rightarrow \alpha = -1/\sqrt{r}$$

و برای اینکه پاسخ نوسانی داشته باشیم باید ثابت میرایی برابر صفر گردد و این امکان پذیر می باشد و α متناظر با آن بصورت زیر حاصل می شود:

$$A = 0 \rightarrow \alpha + \frac{1r}{r} = 0 \rightarrow \alpha = -1/5$$

مسئله ۵۵



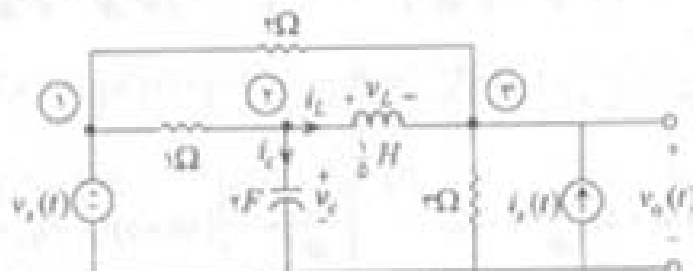
الف - معادلات حالت را بنویسید.

ب - v_o را بر حسب متغیرهای حالت

بیان کنید.

شکل مسئله ۵۵

حل : با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم:



$$v_1 = v_s, \quad v_2 = v_c, \quad v_3 = v_r - v_L = v_c - \frac{1}{C} \frac{di_L}{dt}$$

$$\text{KCL برای گره ۲} \rightarrow -i_L + \frac{v_c - \frac{1}{C} \frac{di_L}{dt}}{r} + i_s + \frac{v_c - \frac{1}{C} \frac{di_L}{dt} - v_r}{r} = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = -i_L + 5v_c - i_L - 3v_s$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KCL: } \rightarrow \frac{v_c - v_L}{1} + 1 \frac{dv_L}{dt} + i_L = 0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} = -\frac{1}{1} i_L - \frac{1}{1} v_c + \frac{1}{1} v_s$$

پ. با نوشتن KVL برای حلقه شامل خازن، سلف و v_c داریم

$$-v_c + \frac{1}{5} \frac{di_L}{dt} + v_c = 0 \rightarrow -v_c + \frac{1}{5} (-i_L + 5v_c - i_L - 3v_s) + v_c = 0 \rightarrow v_c = \frac{1}{5} i_L + \frac{1}{5} i_L + \frac{3}{5} v_s$$

مسئله ۵۶

◀ مسیر فضای حالت را برای $i_L(0) = v_c(0) = 1$ و $\Delta t = 1/2$ ثانیه رسم کنید.



شکل مسئله ۵۶

حل:

$$\rightarrow \begin{cases} -v + 1 \frac{di_L}{dt} + 1i_L = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{v}{1} - \frac{1}{1} i_L \\ \frac{v}{1} + i_L + \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv}{dt} = -\frac{v}{1} - i_L \end{cases} \rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/5 & -1 \\ 1/5 & -1/5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v \\ i_L \end{bmatrix}$$

$$\dot{X}(t) = A X(t) \quad , \quad \dot{X}(t) = \begin{bmatrix} \frac{dv}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} \quad , \quad A = \begin{bmatrix} -1/5 & -1 \\ 1/5 & -1/5 \end{bmatrix} \quad , \quad X(t) = \begin{bmatrix} v \\ i_L \end{bmatrix}$$

$$X[(K+1)\Delta t] = X(K\Delta t) + A X(K\Delta t)\Delta t \quad , \quad (K=0, 1, 2, \dots, N) = (I + \Delta t A) X(K\Delta t)$$

$$X(1/2K + 1/2) = \left(\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + 1/2 \begin{bmatrix} -1/5 & -1 \\ 1/5 & -1/5 \end{bmatrix} \right) X(1/2K) = \begin{bmatrix} 1/5 & -1/2 \\ 1/10 & 1/5 \end{bmatrix} X(1/2K)$$

$$X = \begin{bmatrix} v \\ i_L \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} v(1/2K + 1/2) \\ i_L(1/2K + 1/2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/5 & -1/2 \\ 1/10 & 1/5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v(1/2K) \\ i_L(1/2K) \end{bmatrix}$$

$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} v(1/2) \\ i_L(1/2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/5 & -1/2 \\ 1/10 & 1/5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/5 \\ 1/5 \end{bmatrix}$$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v(.1) \\ i_L(.1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .1 & -.1 \\ .1 & .1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} .1 \\ .1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix}$$

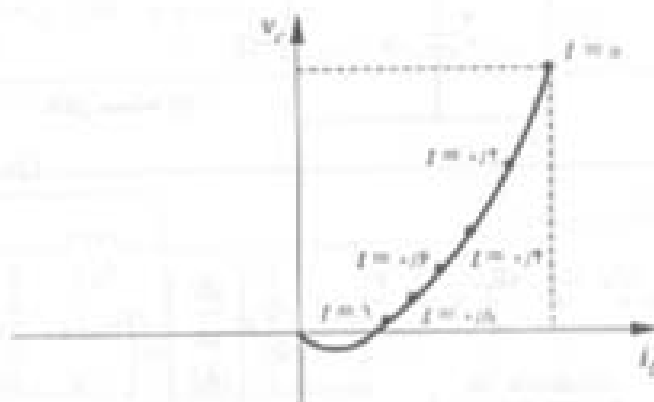
$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v(.1) \\ i_L(.1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .1 & -.1 \\ .1 & .1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v(.2) \\ i_L(.2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .1 & -.1 \\ .1 & .1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v(.2) \\ i_L(.2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .1 & -.1 \\ .1 & .1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .12 \\ .12 \end{bmatrix}$$

و اگر به همین ترتیب ادامه دهیم به حالت پایانی مدار می‌رسیم یعنی $\begin{bmatrix} v(\infty) \\ i_L(\infty) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ که در مسیر فضای حالت

رسم شده در نظر گرفته شده است.



مسئله ۵۷

با شروع از حالت اولیه $i_o = 1$ و $V_o = 2$ مسیر فضای حالت را با فرض $\Delta t = .1$ رسم کنید.

$$(i_R = -v_R + v_R')$$



شکل مسئله ۵۷

حل: با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_L = v_R = V_o \rightarrow i_R = -V_o + V_o' \quad , \quad \frac{di_o}{dt} = v_R = V_o$$

$$\textcircled{A} \text{ برای } KCL \rightarrow -V_s + V_c' + \frac{dV_c}{dt} + I_s = 0 \rightarrow \frac{dV_c}{dt} = V_s - V_c' - I_s$$

$$X_c(t) = \begin{bmatrix} V_c \\ I_c \end{bmatrix} \rightarrow \frac{dX_c(t)}{dt} = f_c(V_c, I_c) = \begin{bmatrix} V_s - V_c' - I_s \\ V_c \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \frac{X_c((K+1)\Delta t) - X_c(K\Delta t)}{\Delta t} = \begin{bmatrix} V_s - V_c' - I_s \\ V_c \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow X_c[(K+1)\Delta t] = \Delta t \begin{bmatrix} V_s(K\Delta t) - V_c'(K\Delta t) - I_s(K\Delta t) \\ V_c(K\Delta t) \end{bmatrix} + X_c(K\Delta t)$$

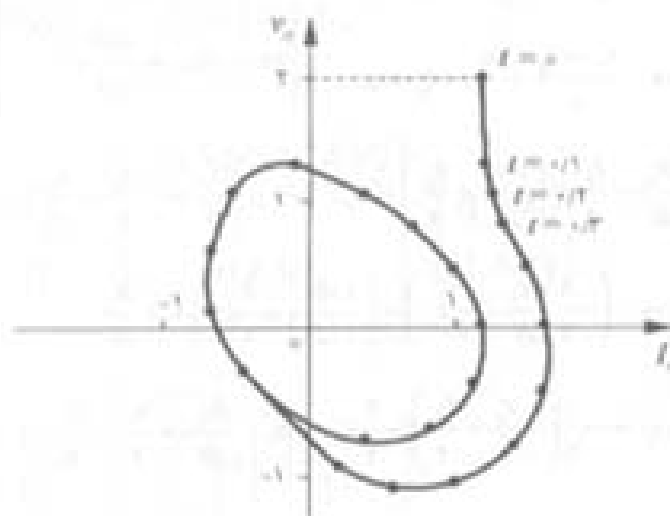
$$\rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-1/K + 1/\gamma) \\ I_c(-1/K + 1/\gamma) \end{bmatrix} = 1/\gamma \begin{bmatrix} V_s(K\Delta t) - V_c'(K\Delta t) - I_s(K\Delta t) \\ V_c(K\Delta t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} V_s(-1/K) \\ I_s(-1/K) \end{bmatrix}$$

$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-1/\gamma) \\ I_c(-1/\gamma) \end{bmatrix} = 1/\gamma \begin{bmatrix} \tau - \tau' - \gamma \\ \tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \tau \\ \gamma \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \gamma/\tau' \\ \gamma/\tau \end{bmatrix}$$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-1/\tau) \\ I_c(-1/\tau) \end{bmatrix} = 1/\gamma \begin{bmatrix} \gamma/\tau' - (\gamma/\tau')^2 - \gamma/\tau' \\ \gamma/\tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \gamma/\tau' \\ \gamma/\tau \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \gamma/\gamma \\ \gamma/\tau\tau \end{bmatrix}$$

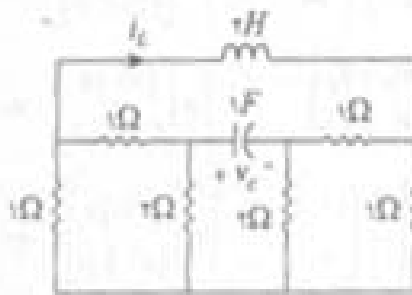
$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} V_c(-1/\tau') \\ I_c(-1/\tau') \end{bmatrix} = 1/\gamma \begin{bmatrix} \gamma/\gamma - (\gamma/\gamma)^2 - \gamma/\tau\tau' \\ \gamma/\gamma \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \gamma/\tau' \\ \gamma/\tau\tau \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/\tau\tau' \\ \gamma/\tau\tau \end{bmatrix}$$

همین ترتیب نقاط دیگر را بدست خواهیم آورد و مسیر فضای حالت را رسم می کنیم.



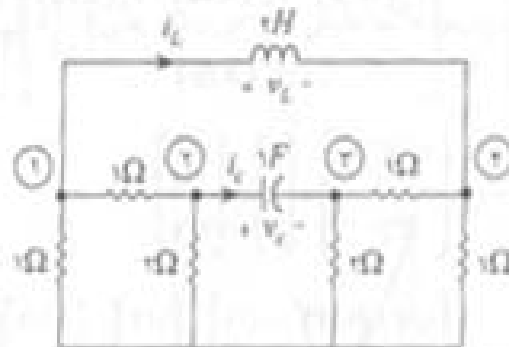
مسئله ۵۸

معادلات حالت را بنویسید.



شکل مسئله ۵۸

حل : با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیر های حالت داریم.



$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KCL برای گره ۱} \rightarrow \frac{v_1}{1} + \frac{v_1 - v_2}{1} + i_L = 0 \rightarrow \begin{cases} 2v_1 - v_2 = -i_L \\ 2v_1 - v_2 = \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} v_1 = -\frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} - \frac{\tau}{2} i_L \\ v_2 = -\frac{dv_C}{dt} - \frac{i_L}{\tau} \end{cases} \\ \text{KCL برای گره ۲} \rightarrow \frac{v_2 - v_1}{1} + \frac{v_2}{1} + i_L = 0 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{KCL برای گره ۳} \rightarrow \frac{v_3}{1} + \frac{v_3 - v_2}{1} - i_L = 0 \rightarrow \begin{cases} 2v_3 - v_2 = i_L \\ 2v_3 - v_2 = -\frac{dv_C}{dt} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} v_3 = \frac{dv_C}{dt} + \frac{1}{2} i_L \\ v_2 = \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau}{2} i_L \end{cases} \\ \text{KCL برای گره ۴} \rightarrow \frac{v_4 - v_3}{1} + \frac{v_4}{1} - i_L = 0 \end{array} \right.$$

$$v_1 - v_2 = v_C \rightarrow -\frac{dv_C}{dt} - \frac{i_L}{\tau} - \left(\frac{dv_C}{dt} + \frac{i_L}{\tau} \right) = v_C \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau}$$

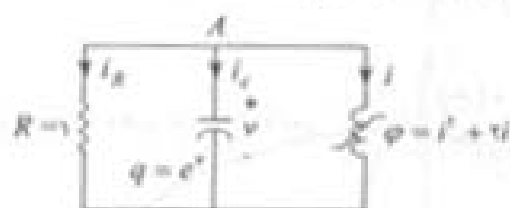
$$v_1 - v_2 = v_C = \tau \frac{di_L}{dt} \rightarrow \left(-\frac{1}{2} \frac{dv_C}{dt} - \frac{\tau}{2} i_L \right) - \left(\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{\tau}{2} i_L \right) = \tau \frac{di_L}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} - \frac{\tau}{2} i_L = -\frac{1}{\tau} \left(-\frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau} \right) - \frac{\tau}{2} i_L \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{v_C}{\tau} - \frac{i_L}{\tau}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \frac{dv_c}{dt} \\ \frac{di_L}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & -\frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_c \\ i_L \end{bmatrix}$$

مسئله ۵۹

۱) مسیرهای حالت را رسم کنید. ($\Delta t = 0.1$ و $v_c(0) = i_L(0) = 1$)



شکل مسئله ۵۹

حل: ولتاژ خازن و جریان سلف را به عنوان متغیرهای حالت بر می‌گزینیم. با توجه به شکل مسئله داریم:

① $KCL \rightarrow i_R + i_C + i = 0 \rightarrow \frac{v}{1} + \frac{dq}{dt} + i = 0 \rightarrow v + e^t \frac{dv}{dt} + i = 0$

$\rightarrow \frac{dv}{dt} = -\frac{v+i}{e^t} \quad U_L = v \rightarrow \frac{d\phi}{dt} = v \rightarrow (v+1) \frac{di}{dt} = v \rightarrow \frac{di}{dt} = \frac{v}{v+1}$

$X(t) = \begin{bmatrix} v \\ i \end{bmatrix} \rightarrow \frac{dX(t)}{dt} = \begin{bmatrix} \frac{dv}{dt} \\ \frac{di}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{v+i}{e^t} \\ \frac{v}{v+1} \end{bmatrix} \rightarrow \frac{X((K+1)\Delta t) - X(K\Delta t)}{\Delta t} = \begin{bmatrix} -\frac{v+i}{e^t} \\ \frac{v}{v+1} \end{bmatrix}$

$\rightarrow X((K+1)\Delta t) = \begin{bmatrix} -\frac{v+i}{e^t} \\ \frac{v}{v+1} \end{bmatrix} + X(K\Delta t)$

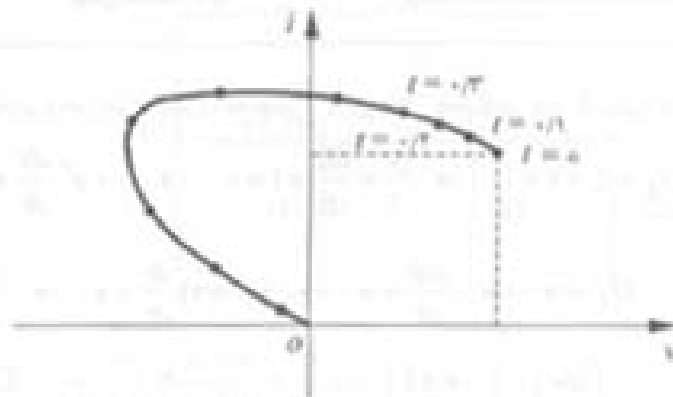
$\rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/K+1) \\ i(-1/K+1) \end{bmatrix} = -1 \begin{bmatrix} \frac{v(K\Delta t)+i(K\Delta t)}{e^{K\Delta t}} \\ \frac{v(K\Delta t)}{v(K\Delta t)+1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} v(-1/K) \\ i(-1/K) \end{bmatrix}$

$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-1/1) \\ i(-1/1) \end{bmatrix} = -1 \begin{bmatrix} \frac{1+1}{e^1} \\ \frac{1}{1+1} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/2 \\ 1/2 \end{bmatrix}$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-/\tau) \\ i(-/\tau) \end{bmatrix} = 1/\tau \begin{bmatrix} -\frac{. / 1 \tau + 1 / . \tau}{e^{-/ \tau}} \\ . / 1 \tau \\ \tau(1 / . \tau) + \tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} . / 1 \tau \\ 1 / . \tau \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} . / 1 \tau \\ 1 / . \tau \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v(-/\tau) \\ i(-/\tau) \end{bmatrix} = 1/\tau \begin{bmatrix} -\frac{. / 1 \tau + 1 / . \tau}{e^{-/ \tau}} \\ . / 1 \tau \\ \tau(1 / . \tau) + \tau \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} . / 1 \tau \\ 1 / . \tau \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} . / 1 \tau \\ 1 / . \tau \end{bmatrix}$$

و اگر به همین صورت ادامه دهیم به حالت پایایی $\begin{bmatrix} v(\infty) \\ i(\infty) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ خواهیم رسید.



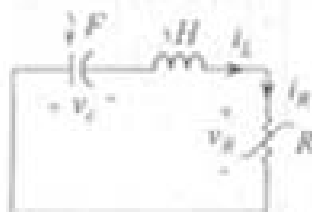
مسئله ۶۰

معادلات حالت را بنویسید و مسیر فضای حالت را برای شرایط اولیه (بر رسم کنید.

الف- $i_L(0) = 0$ و $v_C(0) = 2$

ب- $i_L(0) = 2$ و $v_C(0) = 2$

سعی کنید این مسئله را با کمک کامپیوتر حل کنید و مسیر فضای حالت را طوری رسم کنید که تمام مشخصه های آن دیده شوند.



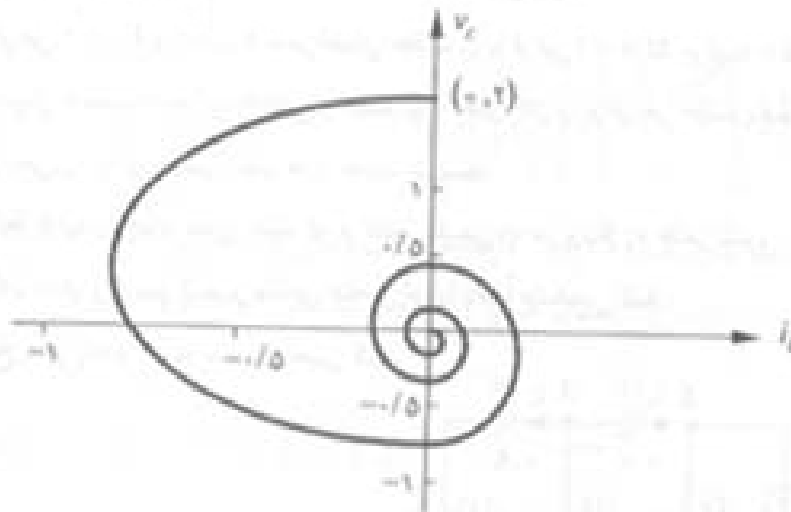
$$v_R = i_R + \frac{1}{\tau} i_R$$

شکل مسئله ۶۰

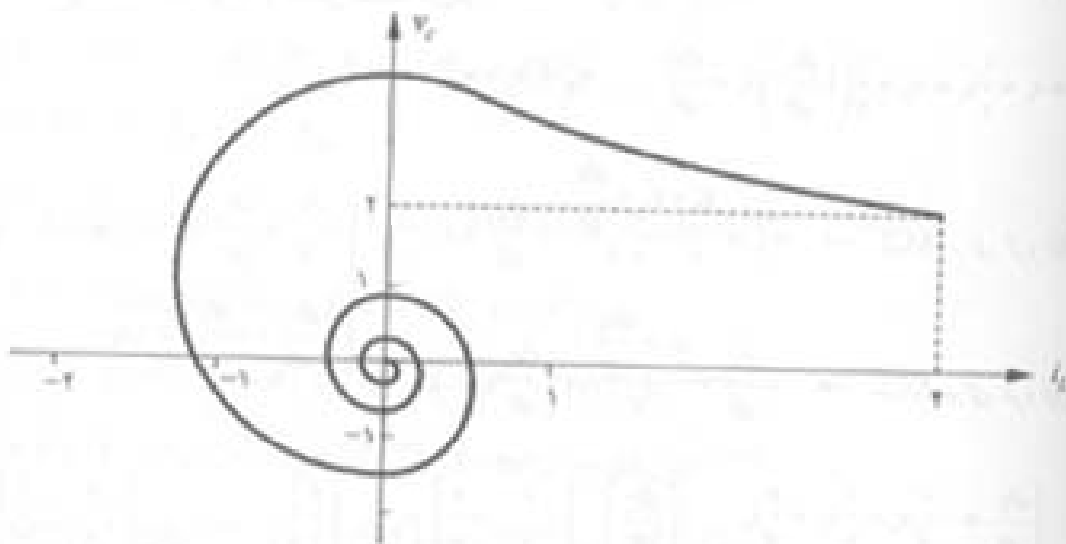
حل: الف - با انتخاب جریان شارژ و ولتاژ سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم.

$$\begin{cases} \text{برای حلقه مدار KVL} \rightarrow v_c + \frac{di_L}{dt} + i_R + \frac{1}{4}i_L^2 = 0 \\ i_R = i_c = i_L \rightarrow i_c = i_L \rightarrow \frac{1}{4} \frac{dv_c}{dt} = i_L \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{di_L}{dt} = -v_c - i_L - \frac{1}{4}i_L^2 \\ \frac{dv_c}{dt} = 4i_L \end{cases}$$

که با در نظر گرفتن مقادیر اولیه $v_c(0) = 2$ و $i_L(0) = 0$ و با نقطه پای مسیر فضای حالت بصورت زیر رسم خواهد شد.



ب - با توجه به دستگاه بدست آمده در قسمت (الف) و به ازای مقادیر اولیه $v_c(0) = 2$ و $i_L(0) = 0$ به روشی تقریبی و با نقطه پای مسیر فضای حالت بصورت زیر بدست خواهد آمد.



مسئله ۶۱

الف - معادلات حالت را بر حسب متغیرهای حالت v_1 و v_2 نوشته و آن را به شکل ماتریسی در آورید.

ماتریس A را مشخص کنید.

ب - مقادیر ویژه و بردارهای ویژه ماتریس A را تعیین کنید.

پ - با فرض $v_1(0) = V_{01}$ و $v_2(0) = V_{02}$ پاسخ ورودی صفر را حساب کنید و از روی آن ماتریس

e^{At} را برای ماتریس A بدست آمده دو قسمت الف تعیین کنید.

ت - با فرض $V_{01} = 2$ و $V_{02} = 3$ مسیر فضایی حالت را با فرض $\Delta t = 0.1$ برای $t = 0$ تا $t = 1$ حساب

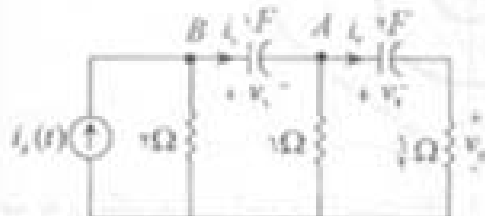
کنید و سپس با مقایسه جواب با نتایج قسمت پ خطای کار را برای هر حالت دقیقاً تعیین کنید.

ث - خروجی v_2 را بر حسب متغیرهای حالت بنویسید.

ج - شرایط اولیه را چنان تعیین کنید که فرکانس طبیعی ۱- در ولتاژ v_2 ظاهر نشود.

چ - دوگان مدار را رسم کنید و مقادیر عناصر آن را دقیقاً مشخص کنید.

ح - پاسخ های پله و ضربه مدار را تعیین کنید.



شکل مسئله ۶۱

حل : الف - با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_s = v_1 + \frac{1}{1} i_s = v_1 + \frac{1}{1} \left(\tau \frac{dv_1}{dt} \right) v_1 + \frac{dv_1}{dt} \quad , \quad v_s = v_1 + v_s = v_1 + v_1 + \frac{dv_1}{dt}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{v_1 + v_1 + \frac{dv_1}{dt}}{1} + \frac{dv_1}{dt} = 0 \\ \textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -\frac{dv_1}{dt} + \frac{v_1 + \frac{dv_1}{dt}}{1} + \tau \frac{dv_2}{dt} = -v_2 \end{array} \right. \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \tau \frac{dv_1}{dt} + \frac{dv_1}{dt} = -v_1 - v_1 + i_s \\ -\frac{dv_1}{dt} + \tau \frac{dv_2}{dt} = -v_2 \end{array} \right.$$

$$\rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \frac{dv_1}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} v_1 - \frac{1}{\tau} v_1 + \frac{1}{\tau} i_s \\ \frac{dv_2}{dt} = -\frac{1}{\tau} v_1 - \frac{\tau}{\tau} v_2 + \frac{1}{\tau} i_s \end{array} \right. \rightarrow \left[\frac{dv_1}{dt} \right] = \begin{bmatrix} -\frac{\tau}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \\ -\frac{1}{\tau} & -\frac{\tau}{\tau} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{\tau} \\ \frac{1}{\tau} \end{bmatrix} i_s \rightarrow A = \begin{bmatrix} -\frac{\tau}{\tau} & -\frac{1}{\tau} \\ -\frac{1}{\tau} & -\frac{\tau}{\tau} \end{bmatrix}$$

پ.م. مقادیر ویژه A جوابهای معادله $|SI - A| = 0$ می باشند.

$$SI - A = S \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -\frac{r}{V} & -\frac{1}{V} \\ -\frac{1}{V} & -\frac{r}{V} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s + \frac{r}{V} & \frac{1}{V} \\ \frac{1}{V} & s + \frac{r}{V} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow |SI - A| = \begin{vmatrix} s + \frac{r}{V} & \frac{1}{V} \\ \frac{1}{V} & s + \frac{r}{V} \end{vmatrix} = s^2 + \frac{r}{V}s + \frac{1}{V} = 0 \rightarrow s = -\frac{r}{V} \pm \frac{\sqrt{r^2 - 4V}}{V}$$

بنابراین بردارهای ویژه $\begin{bmatrix} -\frac{r}{V} + \frac{\sqrt{r^2 - 4V}}{V} \\ 0 \end{bmatrix}$ و $\begin{bmatrix} -\frac{r}{V} - \frac{\sqrt{r^2 - 4V}}{V} \\ 0 \end{bmatrix}$ خواهند بود.

پ.م. می دانیم که جوابهای معادله $|SI - A| = 0$ فرکانسهای طبیعی مدار نیز می باشند و از آنجا که پاسخ ورودی صفر را می خواهیم لذا داشتن فرکانسهای طبیعی و شرایط اولیه کافی خواهد بود.

$$s = \frac{-r \pm \sqrt{r^2 - 4V}}{V} = -\alpha / \tau \tau_1, -\alpha / \tau \tau_2$$

$$\rightarrow v_1(t) = K_1 e^{-\alpha t / \tau \tau_1} + K_2 e^{-\alpha t / \tau \tau_2}, v_2(t) = K_3 e^{-\alpha t / \tau \tau_1} + K_4 e^{-\alpha t / \tau \tau_2}$$

با توجه به مقایر اولیه داده شده و معادلات حالت داریم:

$$\begin{cases} v_1(0) = V_{in} \rightarrow K_1 + K_2 = V_{in} \\ \frac{dv_1(0)}{dt} = -\frac{r}{V} V_{in} - \frac{1}{V} V_{in} \rightarrow -\alpha / \tau \tau_1 K_1 - \alpha / \tau \tau_2 K_2 = -\frac{r}{V} V_{in} - \frac{1}{V} V_{in} \end{cases}$$

$$\rightarrow K_1 = -\alpha / \tau \tau_1 V_{in} - \alpha / \tau \tau_2 V_{in}, K_2 = \alpha / \tau \tau_1 V_{in} - \alpha / \tau \tau_2 V_{in}$$

$$\begin{cases} v_2(0) = V_{in} \rightarrow K_3 + K_4 = V_{in} \\ \frac{dv_2(0)}{dt} = -\frac{1}{V} V_{in} - \frac{r}{V} V_{in} \rightarrow -\alpha / \tau \tau_1 K_3 - \alpha / \tau \tau_2 K_4 = -\frac{1}{V} V_{in} - \frac{r}{V} V_{in} \end{cases}$$

$$\rightarrow K_3 = -\alpha / \tau \tau_1 V_{in} + \alpha / \tau \tau_2 V_{in}, K_4 = \alpha / \tau \tau_1 V_{in} + \alpha / \tau \tau_2 V_{in}$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_1(t) = (-\alpha / \tau \tau_1 V_{in} - \alpha / \tau \tau_2 V_{in}) e^{-\alpha t / \tau \tau_1} + (\alpha / \tau \tau_1 V_{in} - \alpha / \tau \tau_2 V_{in}) e^{-\alpha t / \tau \tau_2} \\ v_2(t) = (-\alpha / \tau \tau_1 V_{in} + \alpha / \tau \tau_2 V_{in}) e^{-\alpha t / \tau \tau_1} + (\alpha / \tau \tau_1 V_{in} + \alpha / \tau \tau_2 V_{in}) e^{-\alpha t / \tau \tau_2} \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} v_1(t) \\ v_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\alpha (e^{-\alpha t / \tau \tau_1} + e^{-\alpha t / \tau \tau_2}) & \alpha (e^{-\alpha t / \tau \tau_1} - e^{-\alpha t / \tau \tau_2}) \\ -\alpha (e^{-\alpha t / \tau \tau_1} - e^{-\alpha t / \tau \tau_2}) & -\alpha (e^{-\alpha t / \tau \tau_1} + e^{-\alpha t / \tau \tau_2}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_{in} \\ V_{in} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow e^{At} = \begin{bmatrix} .125(e^{-.196t} + e^{-.196t}) & .175(e^{-.196t} - e^{-.196t}) \\ .175(e^{-.196t} - e^{-.196t}) & .125(e^{-.196t} + e^{-.196t}) \end{bmatrix}$$

ت = می خواهیم مسیر فضای حالت را با روش تقریبی و به ازای ورودی صفر بدست آوریم.

$$X(t) = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} \rightarrow \frac{dX(t)}{dt} = \begin{bmatrix} \frac{dv_1}{dt} \\ \frac{dv_2}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \frac{X((K+\Delta t) - X(K\Delta t))}{\Delta t} \approx \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} v_1(.1(K+\Delta t)) \\ v_2(.1(K+\Delta t)) \end{bmatrix} \approx .1 \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1(.1K) \\ v_2(.1K) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} v_1(.1K) \\ v_2(.1K) \end{bmatrix}$$

$$K=0 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(.1) \\ v_2(.1) \end{bmatrix} \approx .1 \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/840 \\ 1/840 \end{bmatrix}$$

$$K=1 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(.2) \\ v_2(.2) \end{bmatrix} \approx .1 \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/840 \\ 1/840 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/840 \\ 1/840 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/392 \\ 1/392 \end{bmatrix}$$

$$K=2 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(.3) \\ v_2(.3) \end{bmatrix} \approx .1 \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/392 \\ 1/392 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/392 \\ 1/392 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/168 \\ 1/168 \end{bmatrix}$$

$$K=3 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(.4) \\ v_2(.4) \end{bmatrix} \approx .1 \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/168 \\ 1/168 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/168 \\ 1/168 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/84 \\ 1/84 \end{bmatrix}$$

$$K=4 \rightarrow \begin{bmatrix} v_1(.5) \\ v_2(.5) \end{bmatrix} \approx .1 \begin{bmatrix} -\frac{7}{5} & -\frac{1}{5} \\ -\frac{1}{5} & -\frac{7}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/84 \\ 1/84 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1/84 \\ 1/84 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/40 \\ 1/40 \end{bmatrix}$$

مقدار دقیق $\begin{bmatrix} v_1(.1) \\ v_2(.1) \end{bmatrix}$ با توجه به رابطه بدست آمده در قسمت (ب) برابر است با

$$\begin{bmatrix} v_1(.1) \\ v_2(.1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} .125(e^{-.196} + e^{-.196}) & .175(e^{-.196} - e^{-.196}) \\ .175(e^{-.196} - e^{-.196}) & .125(e^{-.196} + e^{-.196}) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/840 \\ 1/840 \end{bmatrix}$$

پس در این حالت مقدار خطا برابر است با:

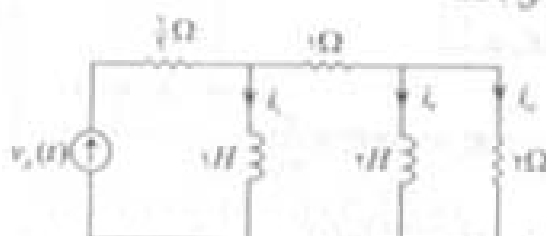
$$\rightarrow \begin{bmatrix} \Delta v_1(-/\gamma) \\ \Delta v_2(-/\gamma) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/577 & -1/575 \\ 1/702 & -1/585 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/002 \\ 1/002 \end{bmatrix}$$

با روشی مشابه مقدار خطا در سایر حالت ها را نیز می توان محاسبه کرد که این کار بر عهده شما خواننده محترم گذاشته می شود.

ث - با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_c = \frac{1}{2} \left(1 + \frac{dv_c}{dt} \right) = \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{5} v_c - \frac{2}{5} v_1 + \frac{2}{5} i_2$$

ج - دوگان مدار بصورت زیر می باشد.



ح - با توجه به معادلات حالت بدست آمده در قسمت (الف) داریم:

$$v_c = \frac{1}{2} \left(1 + \frac{dv_c}{dt} \right) = Dv_c \rightarrow v_c = \frac{v_c}{D}$$

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{2}{5} v_c - \frac{2}{5} v_1 + \frac{2}{5} i_2 \rightarrow Dv_c = -\frac{2}{5} v_c - \frac{2}{5} \left(\frac{v_c}{D} \right) + \frac{2}{5} i_2 \rightarrow v_c = \frac{2D i_2 - 2v_c}{D(5D+2)}$$

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{5} v_c - \frac{2}{5} v_1 + \frac{2}{5} i_2 \rightarrow D \left(\frac{v_c}{D} \right) = -\frac{1}{5} \left(\frac{2D i_2 - 2v_c}{D(5D+2)} \right) - \frac{2}{5} \left(\frac{v_c}{D} \right) + \frac{2}{5} i_2$$

$$\rightarrow (25D^2 + 22D + 5)v_c = (12D^2 + 15D)i_2 \rightarrow 25 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 22 \frac{dv_c}{dt} + 5v_c = 12 \frac{d^2 i_2}{dt^2} + 15 \frac{di_2}{dt}$$

و در ادامه با جایگذاری $i_2(t) = u(t)$ پاسخ به دست خواهیم آورد.

$$\rightarrow 25 \frac{d^2 v_c}{dt^2} + 22 \frac{dv_c}{dt} + 5v_c = 12 \delta'(t) + 15 \delta(t)$$

در $t = 0^+$ شارژها اتصال کوتاه و $i_2(0) = 1A$ می باشد بنابراین جریان گذرنده از مقاومت $\frac{1}{2} \Omega$ اهم برابر است با:

$$i_2(0^+) = \frac{1 \frac{1}{2}}{1 \frac{1}{2} + 1} 1A = \frac{1}{5} \rightarrow v_c(0^+) = \frac{1}{5} i_2(0^+) = \frac{1}{5}$$

و با استفاده از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^+ تا ∞ داریم:

$$11 \frac{dv_0(s^*)}{dt} + 11 \left(\frac{v}{y} \right) = 15 \rightarrow \frac{dv_0(s^*)}{dt} = \frac{7}{11}$$

می‌دانیم که برای $t > 0$ ، $\delta'(t) = \delta(t) = 0$ می‌باشد پس معادله دیفرانسیل فوق را می‌توان بصورت زیر نوشت:

$$11 \frac{d^2 v_0}{dt^2} + 11 \frac{dv_0}{dt} + 11 v_0 = 0 \quad , \quad v_0(s^*) = \frac{7}{11} \quad , \quad \frac{dv_0(s^*)}{dt} = \frac{7}{11}$$

$$\text{معادله مشخصه: } 11s^2 + 11s + 11 = 0 \rightarrow s = -1/11, -1/11$$

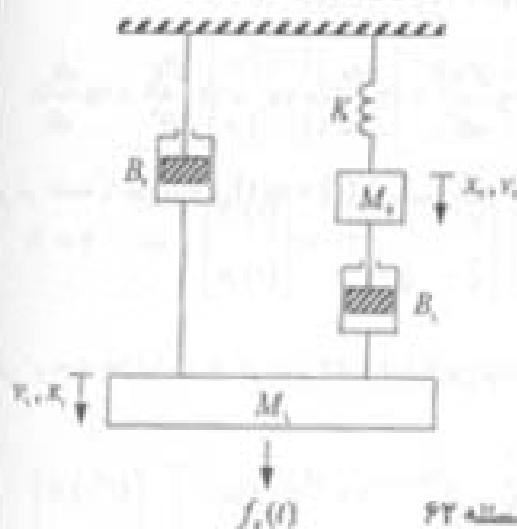
$$\rightarrow v_0(t) = K_1 e^{-1/11t} + K_2 e^{-1/11t} \quad , \quad t > 0$$

$$\begin{cases} v_0(s^*) = \frac{7}{11} \rightarrow K_1 + K_2 = \frac{7}{11} \\ \frac{dv_0(s^*)}{dt} = \frac{7}{11} \rightarrow -1/11 K_1 - 1/11 K_2 = \frac{7}{11} \end{cases} \rightarrow K_1 = -1/11, K_2 = -1/11$$

$$\rightarrow v_0(t) = (-1/11 e^{-1/11t} - 1/11 e^{-1/11t}) u(t)$$

و با مشتق گیری از پاسخ پله، پاسخ ضربه را بصورت زیر بدست می‌آوریم:

$$\begin{aligned} h(t) = \frac{dv_0(t)}{dt} &= \left((-1/11) (-1/11) e^{-1/11t} + (-1/11) (-1/11) e^{-1/11t} \right) u(t) \\ &+ (-1/11 e^{-1/11t} - 1/11 e^{-1/11t}) \delta(t) = (-1/11 e^{-1/11t} + 1/11 e^{-1/11t}) + 1/11 \delta(t) \end{aligned}$$



شکل مسئله ۶۲

مسئله ۶۲

الف- معادلات حرکت را به صورت دو معادله

دیفرانسیلی (انتگرالی) بر حسب متغیرهای x_1 و

x_2 بنویسید.

ب- یک مدار الکتریکی رسم کنید که رفتار آن

با رفتار سیستم مکانیکی فوق مشابه باشد.

معادلات این مدار را بنویسید و شباهتها را دقیقاً

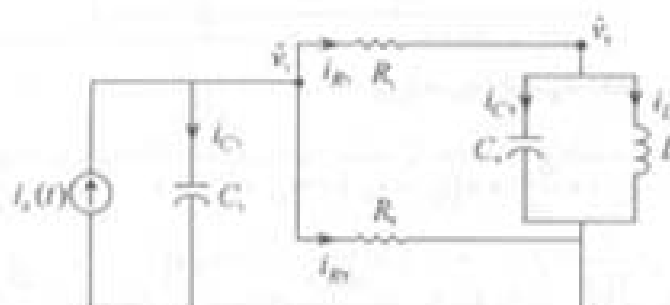
نشان دهید.

حل : الف - با توجه به شکل مسئله و با صرفه نظر از نیروی گرانش داریم:

$$f_{B_1} + f_{B_2} + f_{M_1} = f_s \rightarrow B_1(v_1 - v_s) + B_2(v_1 - v_s) + M_1 \frac{dv_1}{dt} = f_s$$

$$f_{B_1} = f_{M_1} + f_K \rightarrow B_1(v_1 - v_s) = M_1 \frac{dv_1}{dt} + K \int (v_1 - v_s) dt$$

ب - مدار مشابه بصورت زیر می باشد.

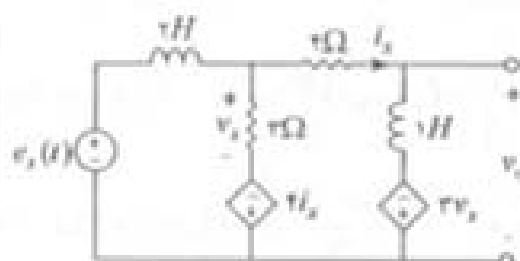


$$i_{R_1} + i_{R_2} + i_{C_2} = i_s \rightarrow \frac{1}{R_1}(v_1 - v_2) + \frac{1}{R_2}(v_2 - 0) + C_2 \frac{dv_2}{dt} = i_s$$

$$i_{R_1} = i_{C_2} + i_L \rightarrow \frac{1}{R_1}(v_1 - v_2) = C_2 \frac{dv_2}{dt} + \frac{1}{L} \int (v_2 - 0) dt$$

از آنجا که معادلات بدست آمده برای متغیرهای (v_1, v_2) و (\dot{v}_1, \dot{v}_2) یکسان است لذا دو سیستم فوق معادلاتی اند که شباهتها بصورت زیر اند.

سیستم الکتریکی	سیستم مکانیکی
ولتاژ v	سرعت v
جریان i	نیرو f
رسانایی $\frac{1}{R}$	ضریب میرایی B
خازن C	جرم M
سلف $\frac{1}{L}$	فنر K



الف - معادلات حالت را نوشته و v_2 را بر

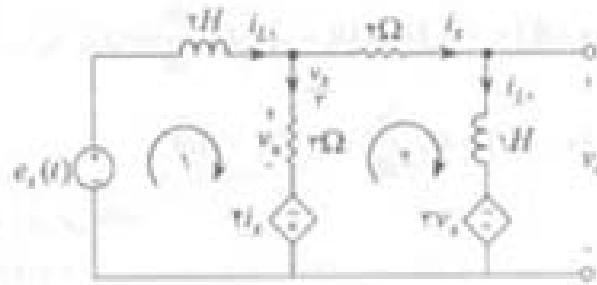
حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

ب - معادله دیفرانسیل v_2 بر حسب e_s را

بدست آورید.

شکل مسئله ۶۳

حل: الف - با انتخاب جریان سلفها به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل زیر داریم.



$$i_s = i_{L1}, \quad \frac{v_s}{\tau} = i_{L1} - i_{L2} \rightarrow v_s = \tau(i_{L1} - i_{L2})$$

$$\text{برای KVL} \rightarrow -e_s + \tau \frac{di_{L1}}{dt} + \tau(i_{L1} - i_{L2}) - \tau i_{L1} = 0 \rightarrow \frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{\tau}{1} i_{L1} + \frac{\tau}{1} i_{L2} + \frac{1}{\tau} e_s$$

$$\text{برای KVL} \rightarrow \tau i_{L1} - \tau(i_{L1} - i_{L2}) + v_{L2} + \frac{dv_{L2}}{dt} - \tau(i_{L1} - i_{L2}) = 0 \rightarrow \frac{dv_{L2}}{dt} = \tau i_{L1} - \tau i_{L2}$$

$$v_o = \frac{dv_{L2}}{dt} - \tau v_s = \tau i_{L1} - \tau i_{L2} - \tau(i_{L1} - i_{L2}) = \tau i_{L1} - \tau i_{L2}$$

ب - با استفاده از نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل و با بکارگیری معادلات حالت داریم.

$$\frac{di_{L1}}{dt} = -\frac{\tau}{1} i_{L1} + \frac{\tau}{1} i_{L2} + \frac{1}{\tau} e_s \rightarrow (\tau D + \tau) i_{L1} - \tau i_{L2} = e_s$$

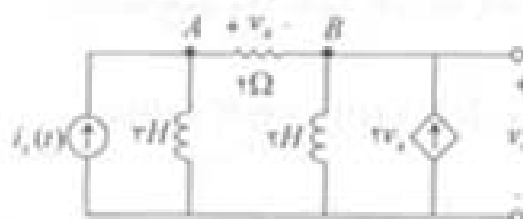
$$\frac{dv_{L2}}{dt} = \tau i_{L1} - \tau i_{L2} \rightarrow \tau i_{L1} - (D + \tau) i_{L2} = 0$$

$$v_o = \tau i_{L1} - \tau i_{L2} \rightarrow \tau i_{L1} - \tau i_{L2} - v_o = 0$$

$$v_o = \begin{bmatrix} \tau D + \tau & -\tau & e_s \\ \tau & -(D + \tau) & 0 \\ \tau & -\tau & -v_o \end{bmatrix} = \frac{\tau D - \tau \tau}{\tau D + \tau D - \tau \tau} e_s \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \tau \tau \frac{dv_o}{dt} - \tau \tau v_o = \tau \frac{de_s}{dt} - \tau \tau e_s$$

مسئله ۶۳

معادله دیفرانسیل v_o بر حسب i_s را بدست آورید.



شکل مسئله ۶۳

حل: با توجه به شکل مسئله و با استفاده از نمایش ابرتوری معادلات انگر-ی-دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_s + \frac{1}{\tau} \int v_o dt + \frac{v_A - v_o}{\tau} = 0 \rightarrow -i_s + \frac{1}{\tau D} v_o + \frac{v_A - v_o}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow v_o = \frac{Dv_o + \tau D i_s}{D+1} \quad \therefore \quad v_o = v_A - v_o = \frac{Dv_o + \tau D i_s}{D+1} - v_o = \frac{-v_o + \tau D i_s}{D+1}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1}{\tau} \int v_o dt - \tau v_o - \frac{v_o}{\tau} = 0 \rightarrow \frac{1}{\tau D} v_o - \frac{1}{\tau} \left(\frac{-v_o + \tau D i_s}{D+1} \right) = 0$$

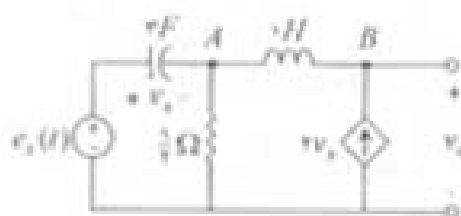
$$(11D+1)v_o = \tau v D' i_s \rightarrow 11 \frac{dv_o}{dt} + \tau v_o = \tau v \frac{d i_s}{dt}$$

مسئله ۶۵

معادله دیفرانسیلی که ارتباط v_o و v_i را توصیف

می کند بدست آورید. چرا با وجود یک سلف و

یک خازن معادله دیفرانسیل از مرتبه اول است.



شکل مسئله ۶۵

حل: با توجه به شکل مسئله و با یکارگیری نمایش ابرتوری معادلات انگر-ی-دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \tau \frac{d}{dt} (v_o - v_i) + \frac{v_o}{\tau} \int (v_o - v_o) dt = 0$$

$$\rightarrow \tau D(v_o - v_i) + \tau v_o \frac{v_o - v_o}{D} = 0 \rightarrow v_o = \frac{\tau D' v_i + v_o}{\tau D' + \tau D + 1}$$

$$v_s = e_s - v_d = e_s - \frac{\tau D' e_s + v_o}{\tau D' + 1} = \frac{(\tau D + 1)e_s - v_o}{\tau D' + 1}$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL در گره } \rightarrow \int (v_d - v_o) dt - \tau v_o = 0$$

$$\frac{1}{D} \left(v_o - \frac{\tau D' e_s + v_o}{\tau D' + 1} \right) - \tau \frac{(\tau D + 1)e_s - v_o}{\tau D' + 1} = 0 \rightarrow (\tau D' + 1)v_o = (\tau D' + 1D)e_s$$

$$\rightarrow (\tau D + 1)v_o = (\tau D + 1)e_s \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \tau v_o = \tau \frac{de_s}{dt} + \tau e_s$$

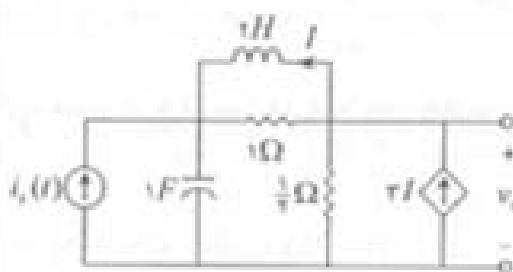
باتوجه به شکل مدار ملاحظه می شود که جریان سلف برابر $\tau v_o - v_s$ است و ولتاژ دو سر خازن می باشد. بنابراین ولتاژ خازن و جریان سلف به هم وابسته اند. پس انتخاب یکی از آنها به عنوان متغیر حالت کافی بوده و لذا مدار مرتبه اول است.

تمرین ۱۰-۱

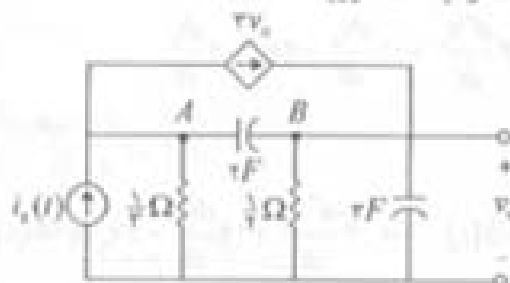
در مدار زیر، ولتاژ ورودی $e_s(t)$ را به صورت $e_s(t) = 10 \cos(1000t)$ ولت در نظر بگیرید. ولتاژ خروجی $v_o(t)$ را به صورت $v_o(t) = A \cos(1000t + \phi)$ ولت تعیین کنید. مقدار A و ϕ را به دست آورید.

مسئله ۶۶

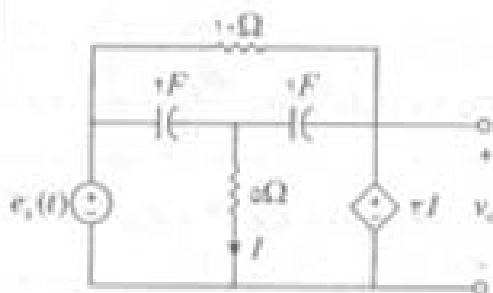
معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده خروجی v_o ورودی مدارهای شکل مسئله ۶۶ و پاسخ ضربه هر یک را بدست آورید.



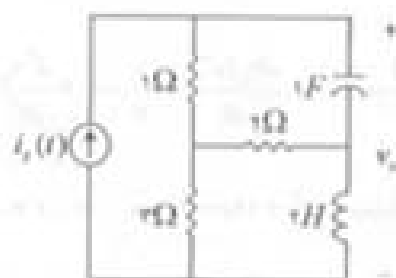
(الف)



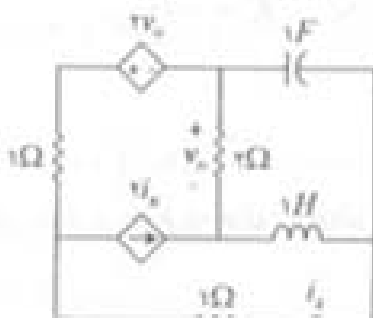
(ب)



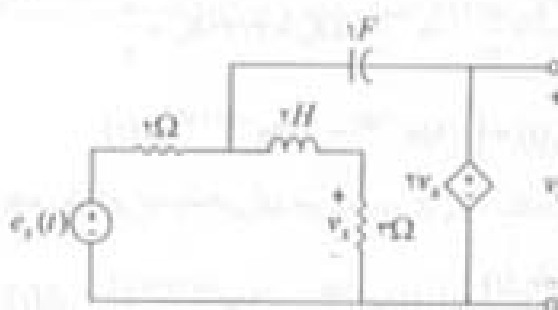
(ج)



(د)



(ه)



(و)

شکل مسئله ۶۶

حل: الف - با توجه به شکل مسئله و با یکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL } \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \frac{v_o}{\frac{1}{2}} + \tau \frac{d(v_o - v_s)}{dt} - \tau v_s = 0$$

$$\rightarrow \tau D v_o + 2v_o + \tau D(v_o - v_s) - \tau v_s = 0 \rightarrow v_s = \frac{5D - 1}{1D} v_o$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow -I_s + \tau v_o + \frac{v_o}{\tau} + \tau \frac{d(v_o - v_o)}{dt} = 0$$

$$\rightarrow -I_s + \tau v_o + \tau \left(\frac{\Delta D - 1}{\Delta D} v_o \right) + \tau D \left(\frac{\Delta D - 1}{\Delta D} v_o - v_o \right) = 0 \rightarrow (\tau D' + 1 \Delta D - \tau) v_o = \tau D I_s$$

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1 \Delta \frac{dv_o}{dt} - \tau v_o = \tau \frac{dI_s}{dt}$$

برای محاسبه پاسخ ضربه، ابتدا پاسخ پله را بدست می آوریم.

$$I_s(t) = u(t) \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1 \Delta \frac{dv_o}{dt} - \tau v_o = \tau \delta(t)$$

در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه بوده و لذا $v_o(0^+) = 0$ و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در بازه 0^- تا 0^+ داریم:

$$\tau \frac{dv_o(0^+)}{dt} = \tau \rightarrow \frac{dv_o(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 1 \Delta \frac{dv_o}{dt} - \tau v_o = 0, v_o(0^+) = 0, \frac{dv_o(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau}, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \Delta s - \tau = 0 \rightarrow s = -1/10, -\tau/3\tau \rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-1/10t} + K_2 e^{-\tau/3\tau t}$$

$$v_o(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$$

$$\left[\frac{dv_o(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -1/10 K_1 - \tau/3\tau K_2 = \frac{1}{\tau} \right] \rightarrow K_1 = -1/10, K_2 = -1/10$$

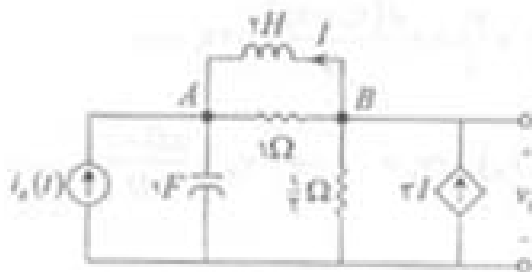
$$\rightarrow v_o(t) = \left(-1/10 e^{-1/10t} - 1/10 e^{-\tau/3\tau t} \right) u(t)$$

و با گرفتن مشتق از پاسخ پله فوق پاسخ ضربه را بصورت زیر بدست می آوریم.

$$h(t) = \frac{dv_o(t)}{dt} = \left(-1/10 e^{-1/10t} - 1/10 e^{-\tau/3\tau t} \right) \Big|_{t=0} \delta(t)$$

$$- \left((-1/10)(-1/10) e^{-1/10t} - (-1/10)(-\tau/3\tau) e^{-\tau/3\tau t} \right) u(t) \rightarrow h(t) = \left(-1/10 e^{-1/10t} + \tau/10 e^{-\tau/3\tau t} \right) u(t)$$

ب = با توجه به شکل مسئله و با یکبار گیری نمایش ایر اتوری معادلات انتگرال دیفرانسیل داریم:



$$I = \frac{1}{\tau} \int (v_s - v_A) dt = \frac{1}{\tau D} (v_s - v_A)$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL در جی کر.} \rightarrow \frac{1}{\tau D} (v_s - v_A) - \tau \left\{ \frac{1}{\tau D} (v_s - v_A) \right\} + \frac{v_s - v_A}{1} + \frac{v_s}{1} = 0 \rightarrow v_A = \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_s$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL در جی کر.} \rightarrow -i_s + \frac{d}{dt} v_A - I + \frac{v_A - v_s}{1} = 0$$

$$\rightarrow -i_s + D \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_s - \frac{1}{\tau D} \left(v_s - \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_s \right) + \frac{\tau D - 1}{D - 1} v_s - v_s = 0$$

$$\rightarrow (\tau D' + D + 1) v_s - (D - 1) i_s \rightarrow \tau \frac{d^2 v_s}{dt^2} + \frac{dv_s}{dt} + v_s = \frac{di_s}{dt} - i_s$$

به فرکانس ورودی ضربه داریم:

$$\rightarrow \tau \frac{d^2 v_s}{dt^2} + \frac{dv_s}{dt} + v_s = \delta'(t) - \delta(t) = 0, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + s + 1 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \pm \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} i$$

$$\rightarrow v_s(t) = e^{-\frac{t}{\tau}} \left(A \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t + B \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right), \quad t > 0$$

در $t = 0$ ضربه اعمال شده و از آنجا که خازن اتصال کوتاه می باشد لذا جریان کاملاً از خازن گذشته و خواهیم داشت:

$$v_s(0^+) = v_s(0^-) + \int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt = 0 + 1 = 1$$

همچنین سلف مدار باز خواهد بود پس $i = 0$ می باشد و با استفاده از قاعده تقسیم ولتاژ داریم:

$$v_s(0^+) = \frac{1}{1 + \frac{1}{\tau}} v_s(0^-) = \frac{1}{\tau} V$$

و با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در دامنه s تا $s = \infty$ داریم:

$$\tau \frac{dv_s(s)}{ds} + \frac{1}{\tau} = -1 \rightarrow \frac{dv_s(s)}{ds} = -\frac{\tau}{1}$$

$$\left\{ \begin{aligned} v_s(s) = \frac{1}{\tau} &\rightarrow A = \frac{1}{\tau} \\ \frac{dv_s(s)}{ds} = -\frac{\tau}{1} &\rightarrow -\frac{1}{\tau} A + \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} B = -\frac{\tau}{1} \end{aligned} \right.$$

$$\rightarrow B = -\frac{5}{4} \sqrt{\tau}$$

$$\rightarrow v_o(t) = e^{-\frac{1}{2}t} \left(\frac{1}{\tau} \cos \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t - \frac{5}{4} \sqrt{\tau} \sin \frac{\sqrt{\tau}}{\tau} t \right), t > 0$$

پ. با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش ابرانوری معادلات انتگرال-دیفرانسیل داریم:



$$i_1 = i_s$$

$$\begin{cases} \text{KVL برای مش ۱} \rightarrow (i_1 - i_2) + \int i_2 dt + 1(i_1 - i_2) = 0 \rightarrow (i_1 - i_2) + \frac{1}{D} i_2 + 1(i_1 - i_2) = 0 \\ \text{KVL برای مش ۲} \rightarrow 1(i_1 - i_2) + 1(i_2 - i_3) + \tau \frac{di_3}{dt} = 0 \rightarrow 1(i_1 - i_2) + 1(i_2 - i_3) + \tau D i_3 = 0 \end{cases}$$

$$\rightarrow \begin{cases} (\tau D + 1)i_1 - \tau D i_3 = D i_2 \\ -1 i_1 + (\tau D + 5)i_2 = \tau i_3 \end{cases} \rightarrow i_2 = \frac{\begin{vmatrix} D i_1 & -\tau D \\ \tau i_1 & \tau D + 5 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \tau D + 1 & -\tau D \\ -1 & \tau D + 5 \end{vmatrix}} = \frac{\tau D^2 + 11D}{\tau D^2 + 13D + 5} i_1$$

$$\rightarrow i_3 = \frac{\begin{vmatrix} \tau D + 1 & D i_1 \\ -1 & \tau i_1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} \tau D + 1 & -\tau D \\ -1 & \tau D + 5 \end{vmatrix}} = \frac{11D + \tau}{\tau D^2 + 13D + 5} i_1$$

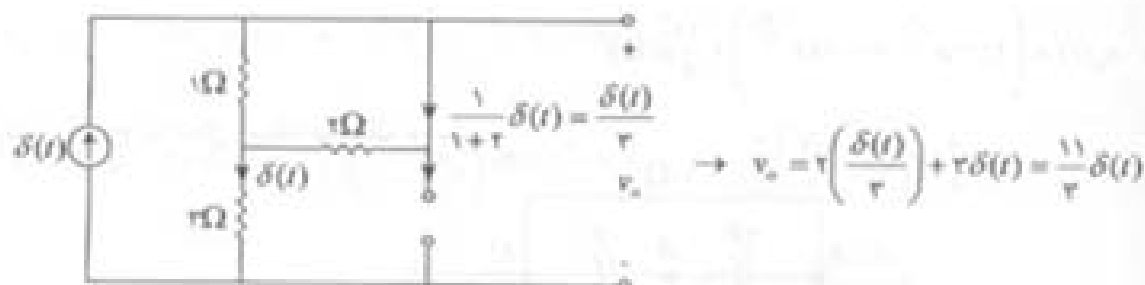
$$\rightarrow v_o = v_c + v_L = \int i_2 dt + \tau \frac{di_3}{dt} = \frac{1}{D} \left(\frac{\tau D^2 + 11D}{\tau D^2 + 13D + 5} \right) i_1 + \tau D \left(\frac{11D + \tau}{\tau D^2 + 13D + 5} \right) i_1$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + 13D + 5)v_o = (\tau D^2 + 18D + 11)i_1 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 13 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = \tau \tau \frac{d^2 i_1}{dt^2} + 18 \frac{di_1}{dt} + 11i_1$$

به ازای $i_1(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه v_o را بدست خواهیم آورد.

$$\tau \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 13 \frac{dv_o}{dt} + 5v_o = \tau \tau \delta''(t) + 18\delta'(t) + 11\delta(t)$$

در $t = 0$ ، خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز می باشد و ضربه $\delta(t)$ نیز وارد می شود.



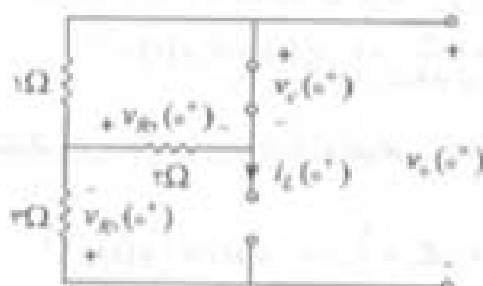
پس $v_o(t)$ شامل ضربه $\frac{11}{3}\delta(t)$ نیز می باشد و با توجه به معادله دیفرانسیل داریم:

$$9s^2 + 12s + 5 = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{3}, -\frac{5}{3} \rightarrow v_o(t) = K_1 e^{-\frac{1}{3}t} + K_2 e^{-\frac{5}{3}t} + \frac{11}{3}\delta(t)$$

از آنجا که جریان ضربه $\frac{\delta(t)}{3}$ از خازن عبور می کند و ولتاژ $\frac{11}{3}\delta(t)$ به دو سر سلف اعمال می شود خواهیم داشت:

$$v_C(s^+) = v_C(s^-) + \int_{s^-}^{s^+} \frac{\delta(t)}{3} dt = 0 + \frac{1}{3} = \frac{1}{3}V, \quad i_L(s^+) = i_L(s^-) + \frac{1}{3} \int_{s^-}^{s^+} \frac{11}{3}\delta(t) dt = \frac{11}{3}$$

بنابراین در $t = s^+$ مدار بصورت زیر خواهد بود:



$$v_o(s^+) = v_C(s^+) - v_{R1}(s^+) - v_{R2}(s^+) = v_C(s^+) - 2i_L(s^+) - 2\left(\frac{1}{1+2}i_L(s^+)\right) = -4/3A$$

و با انتگرال گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله s^- تا s^+ ، را بدست می آوریم:

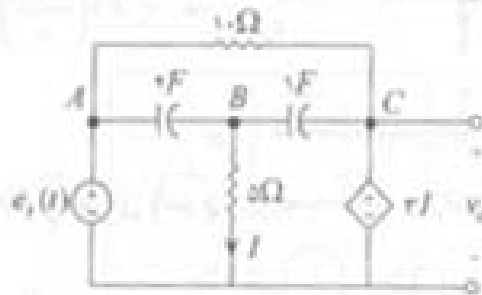
$$4\frac{dv_o(s^+)}{dt} + 12(-4/3A) = 11 \rightarrow \frac{dv_o(s^+)}{dt} = 15/4A$$

$$v_o(s^+) = -4/3A \rightarrow K_1 + K_2 = -4/3A$$

$$\frac{dv_o(s^+)}{dt} = 15/4A \rightarrow -\frac{1}{3}K_1 - \frac{5}{3}K_2 = 15/4A \rightarrow K_1 = 4/31, K_2 = -10/7$$

$$\rightarrow v_o(t) = \left(\tau/\tau \sqrt{e}^{-t/\tau} + 1/\sqrt{e}^{-t/\tau} \right) + \frac{1}{\tau} \delta(t)$$

ث - با توجه به شکل مسئله می توان نوشت:



$$v_A = e_s, v_C = v_o, v_o = \tau I \rightarrow I = \frac{v_o}{\tau}, v_B = 2I = \frac{2}{\tau} v_o$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL می‌گیریم} \rightarrow \tau \frac{d\left(\frac{2}{\tau} v_o - e_s\right)}{dt} + \frac{v_o}{\tau} + \frac{d\left(\frac{2}{\tau} v_o - v_o\right)}{dt} = 0 \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \frac{v_o}{\tau} = \tau \frac{de_s}{dt}$$

برای معادله پاسخ ضربه، ابتدا پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$e_s(t) = u(t) \rightarrow \tau \frac{dv_o}{dt} + \frac{v_o}{\tau} = \tau \delta(t)$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s + \frac{1}{\tau} = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{\tau} \rightarrow v_o(t) = K u(t) e^{-t/\tau}$$

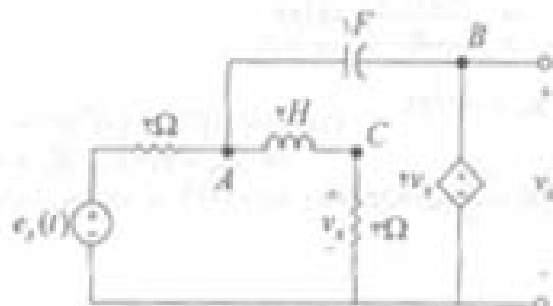
با استفاده از شرایط اولیه در $t=0^+$ خواهیم داشت:

$$\tau v_o(0^+) = 1 \rightarrow v_o(0^+) = \frac{1}{\tau} \rightarrow K_1 = \frac{1}{\tau} \rightarrow v_o(t) = \frac{1}{\tau} u(t) e^{-t/\tau}$$

در ادامه با گرفتن مشتق از پاسخ پله پاسخ ضربه را بدست خواهیم آورد.

$$h(t) = \frac{dv_o(0^+)}{dt} = -\frac{1}{\tau} \left(\frac{1}{\tau} u(t) e^{-t/\tau} \right) + \frac{1}{\tau} \delta(t) e^{-t/\tau} = -\frac{1}{\tau^2} u(t) e^{-t/\tau} + \frac{1}{\tau} \delta(t)$$

ث - با توجه به شکل مسئله و نمایش لپلاسی معادلات - دیفرانسیل داریم:



$$v_B = v_C \quad , \quad 1v_A = v_C \rightarrow v_A = \frac{v_C}{1} \quad , \quad v_C = v_A = \frac{v_C}{1}$$

$$\textcircled{C} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{1}{1} \int \left(\frac{v_C}{1} - v_A \right) dt + \frac{v_C}{\tau} = 0 \rightarrow \frac{1}{1D} \left(\frac{v_C}{1} - v_A \right) + \frac{v_C}{\tau} = 0$$

$$\rightarrow v_A = \frac{1D + \tau}{\tau} v_C$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{\frac{1D + \tau}{\tau} v_C - e_s}{1} + \frac{1}{1D} \left(\frac{1D + \tau}{\tau} v_C - \frac{v_C}{1} \right) + D \left(\frac{1D + \tau}{\tau} v_C - v_C \right) = 0$$

$$\rightarrow (1D^2 - 1D + 5)v_C = \tau e_s \rightarrow \tau \frac{d^2 v_C}{dt^2} - \tau \frac{dv_C}{dt} + 5v_C = \tau e_s$$

بر اساس به ازای $e_s(t) = \delta(t)$ پاسخ ضربه v_C را بدست خواهیم آورد.

$$\tau \frac{d^2 v_C}{dt^2} - \tau \frac{dv_C}{dt} + 5v_C = \tau \delta(t)$$

$$2x'' - 2x' + 5x = 0 \rightarrow x = -\frac{1}{4} \pm j \rightarrow v_C(t) = e^{-\frac{t}{4}} (A \cos t + B \sin t) \quad , \quad t > 0$$

در $t = 0^+$ سلف مدار باز خواهد بود. بنابراین $v_C = 0$ در نتیجه $v_C(0^+) = 0$ می باشد و با انتگرال گیری از معادله

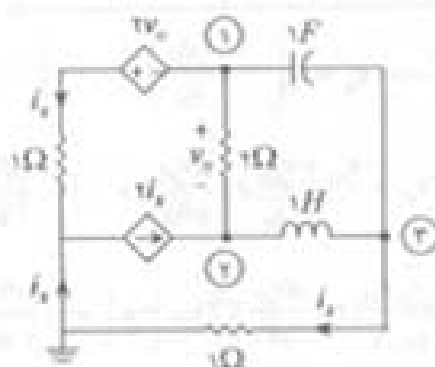
دیفرنسیل در فاصله 0^- تا 0^+ ، $\frac{dv_C(0^+)}{dt}$ را بدست خواهیم آورد.

$$\tau \frac{dv_C(0^+)}{dt} = \tau \rightarrow \frac{dv_C(0^+)}{dt} = \frac{\tau}{1}$$

$$\begin{cases} v_C(0^+) = 0 \rightarrow A = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \frac{dv_C(0^+)}{dt} = \frac{\tau}{1} \rightarrow \frac{1}{4} A = B = \frac{\tau}{1} \rightarrow B = \frac{\tau}{1} \end{cases} \rightarrow v_C(t) = \frac{\tau}{1} u(t) \sin t e^{-\frac{t}{4}}$$

ج - با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات انتگرال - دیفرانسیل داریم:



$$v_r = i_s \cdot r_1 \quad v_i = i_s - 2v_o \rightarrow v_r - v_i = 2v_o \quad v_i - v_o = v_o \rightarrow v_r - v_o = 3v_o$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL برای گره } \rightarrow i_s + \frac{v_o}{r_1} + \frac{d}{dt}(v_i - v_r) = 0 \rightarrow v_r + \frac{v_o}{r_1} + D(-2v_o) = 0$$

$$\rightarrow v_r = \left(2D - \frac{1}{r_1}\right)v_o$$

$$\textcircled{2} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{d}{dt}(v_r - v_i) + \int (v_r - v_i) dt + \frac{v_r}{r_2} = 0$$

$$\rightarrow D(2v_o) + \frac{1}{D}(2v_o) + \left(2D - \frac{1}{r_1}\right)v_o = 0$$

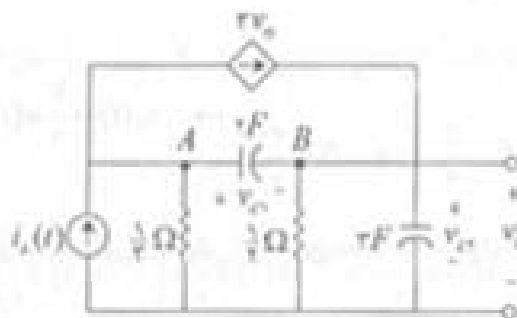
$$\rightarrow (2D^2 - D + \frac{1}{r_1})v_o = 0 \rightarrow 2\frac{d^2 v_o}{dt^2} - \frac{dv_o}{dt} + \frac{1}{r_1}v_o = 0$$

تر آنجا که هیچگونه منبع نیست می‌داده نشده لذا نمی‌توان پاسخ ضربه‌ای برای v_o بدست آورد

مسئله ۶۷

معادلات حالت مدارهای مسئله ۶۶ را بنویسید و v_o را بر حسب ترکیب خطی متغیرهای حالت بیان کنید.

حل: الف - با انتخاب ولتاژهای آنها به عنوان متغیرهای حالت داریم

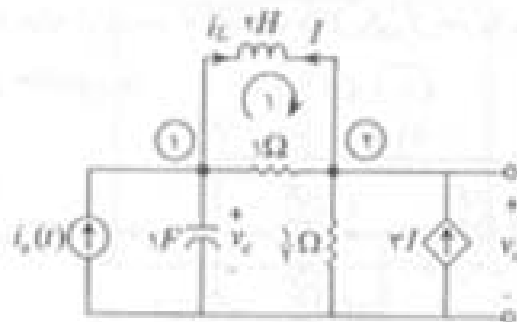


$$v_B = v_C = v_o \quad v_A = v_C + v_o \rightarrow v_o = v_C$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -i_s + 2v_o + \frac{v_C + v_o}{1} + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -\frac{2}{1}v_C - 2v_o + \frac{1}{1}i_s$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -2\frac{dv_C}{dt} + \frac{v_C}{1} + 2\frac{dv_C}{dt} - 2v_o = 0 \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = -v_C - \frac{2}{1}v_o + \frac{1}{1}i_s$$

پ = با انتخاب جریان سلف و ولتاژ خازن به عنوان متغیرهای حالت و با توجه به شکل (ب) داریم.

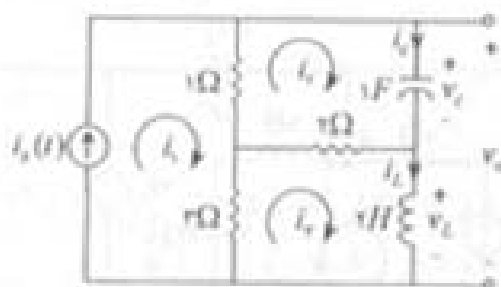


$$\textcircled{2} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_c - v_o}{1} + \frac{v_o}{2} - i_L = 2(-i_L) \rightarrow v_o = \frac{1}{2}v_c - \frac{2}{3}i_L$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow -i_L + i_L + \frac{v_c - \left(\frac{1}{2}v_c - \frac{2}{3}i_L\right)}{1} + \frac{dv_c}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{2}v_c - \frac{5}{3}i_L + i_s$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KVL} \rightarrow 1 \frac{di_L}{dt} + \left(\frac{1}{2}v_c - \frac{2}{3}i_L\right) - v_c = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{2}v_c + \frac{1}{3}i_L$$

پ = با توجه به شکل (ب) و با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم.



$$i_1 = i_s, \quad i_2 = i_c = \frac{dv_c}{dt}, \quad i_3 = i_L, \quad v_L = 1 \frac{di_L}{dt}$$

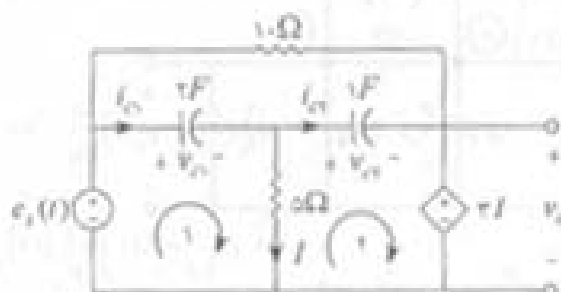
$$\textcircled{1} \text{ برای KVL} \rightarrow \left(\frac{dv_c}{dt} - i_s\right) + v_c + 1\left(\frac{dv_c}{dt} - i_L\right) = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{2}v_c + \frac{1}{2}i_L + \frac{1}{2}i_s$$

$$\textcircled{2} \text{ برای KVL} \rightarrow 1(i_L - i_s) + 1\left(i_L - \frac{dv_c}{dt}\right) + 1 \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow 1(i_L - i_s) + 1\left(i_L + \frac{1}{2}v_c - \frac{1}{2}i_L - \frac{1}{2}i_s\right) + 1 \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{di_L}{dt} = -\frac{1}{2}v_c - \frac{11}{2}i_L + \frac{11}{2}i_s$$

$$v_o = v_r + v_L = v_r + \tau \frac{di}{dt} = \frac{1}{\tau} v_r - \frac{11}{\tau} i_L + \frac{11}{\tau} i_s$$

ث - با توجه به اینکه مدار مرتبه اول است لذا انتخاب ولتاژ یکی از خازنها به عنوان متغیر حالت کافیست. که با انتخاب v_{r1} به عنوان متغیر حالت داریم.



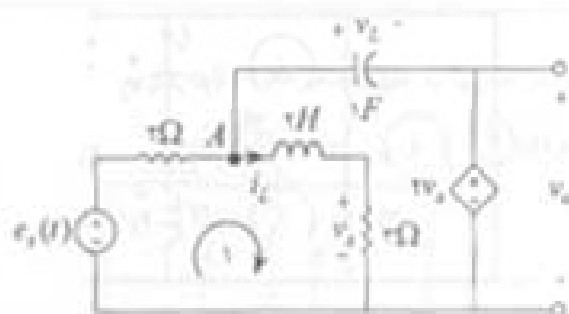
$$KVL \text{ برای مش ۲} \rightarrow -5i + v_{r2} + 2i = 0 \rightarrow i = \frac{v_{r2}}{3}$$

$$KVL \text{ برای حلقه شامل مش های ۱ و ۲} \rightarrow -e_s + v_{r1} + v_{r2} + \tau \left(\frac{v_{r2}}{3} \right) = 0 \rightarrow v_{r2} = e_s - \frac{5}{3} v_{r1}$$

$$i = i_{r2} - i_{r1} \rightarrow \frac{v_{r2}}{3} = \tau \frac{dv_{r2}}{dt} - \frac{dv_{r1}}{dt} = \tau \frac{d}{dt} \left(e_s - \frac{5}{3} v_{r1} \right) - \frac{dv_{r1}}{dt} \rightarrow \frac{dv_{r2}}{dt} = -\frac{v_{r2}}{12} + \frac{1}{3} \frac{de_s}{dt}$$

$$v_o = 2i = \frac{2}{3} v_{r2}$$

ث - با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت خواهیم داشت.



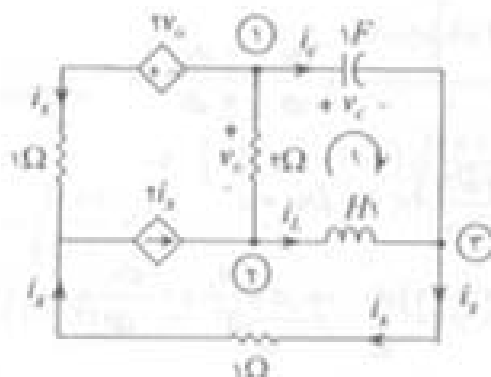
$$v_A = 2i_L \rightarrow v_o = 2v_L = 2i_L \quad , \quad v_A = v_o + v_L = 2i_L + v_L$$

$$KCL \text{ برای گره A} \rightarrow \frac{2i_L + v_L - e_s}{1} + i_L + \frac{dv_L}{dt} = 0 \rightarrow \frac{dv_L}{dt} = -\frac{1}{2} v_L - 2i_L + \frac{1}{2} e_s$$

$$KVL \text{ برای مش ۱} \rightarrow -v_A + \tau \frac{di_L}{dt} + 2i_L = 0 \rightarrow -(2i_L + v_L) + \tau \frac{di_L}{dt} + 2i_L = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{\tau} v_L + \frac{\tau}{1} i_L$$

ج - با توجه به شکل مسئله و با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیرهای حالت داریم.



$$i_s = i_c + i_L = \frac{dv_c}{dt} + i_L$$

$$\textcircled{1} \text{ برای KCL} \rightarrow -v_s - \frac{v_c}{1} + i_L = 0 \rightarrow -\left(\frac{dv_c}{dt} + i_L\right) - \frac{v_s}{1} + i_L = 0$$

$$\rightarrow v_s = -\frac{dv_c}{dt} + v_L$$

$$\text{برای حلقه بیرونی KVL} \rightarrow -i_s + 1v_s + v_c + i_L = 0 \rightarrow 1\left(-\frac{dv_c}{dt} - v_L\right) + v_c = 0$$

$$\rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{1}{1}v_s - \frac{1}{1}i_L$$

$$\text{برای حلقه داخلی KVL} \rightarrow -\frac{di_L}{dt} - v_c + v_L = 0 \rightarrow -\frac{di_L}{dt} - \left(-\frac{dv_c}{dt} - v_L\right) + v_c = 0$$

$$\rightarrow \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{1}v_c \quad v_c = -\frac{dv_c}{dt} - v_L = -\frac{v_c}{1}$$

مسئله ۶۸

معادله دیفرانسیلی بر حسب v_c و v_1 تشکیل داده و شرایط اولیه را مشخص کنید. ($v_c(0) = V_{c0}$ و $v_1(0) = V_{10}$)

پاسخ پله v_c و v_1 را بدست آورید.

شکل مسئله ۶۸

حل: با توجه به شکل مسئله و با به کارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیلی داریم:

$$\begin{cases} v_A = v_c + \frac{1}{1} \frac{dv_c}{dt} = \left(\frac{1}{1}D + 1\right)v_c \\ v_A = v_1 + \frac{dv_1}{dt} = (D + 1)v_1 \end{cases} \rightarrow v_1 = \frac{\frac{1}{1}D + 1}{D + 1} v_c$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{\left(\frac{1}{\tau}D+1\right)v_1-v_2}{1} + \frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \left(\frac{1}{\tau}D+1\right)v_1-v_2 + D\frac{\frac{1}{\tau}D+1}{D+1}v_1 + \frac{1}{\tau}Dv_1 = 0$$

$$\rightarrow (\tau D' + 1 \cdot D + \tau)v_1 = (\tau D + \tau)v_2 \rightarrow \tau \frac{dv_1}{dt} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = \tau \frac{dv_2}{dt} + \tau v_2$$

که شرایط اولیه آن عبارتند از:

$$v_1(0) = V_{in}$$

$$\left[\text{KVL برای مش ۱} \rightarrow -v_2 + (l_{c1} + l_{c2}) + l_{c1} + v_1 = 0 \rightarrow \tau \frac{dv_1}{dt} - \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} = -v_1 + v_2 \right.$$

$$\left[\text{KVL برای مش ۲} \rightarrow -v_1 - l_{c1} + l_{c2} + v_2 = 0 \rightarrow -\frac{dv_1}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_1}{dt} = v_1 - v_2 \right.$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_1}{dt} = -\frac{\tau}{\tau}v_1 + \frac{1}{\tau}v_2 + \frac{1}{\tau}v_2 \\ \frac{dv_2}{dt} = \frac{\tau}{\tau}v_1 - \frac{1}{\tau}v_2 + \frac{\tau}{\tau}v_2 \end{cases} \rightarrow \frac{dv_1(s)}{ds} = \frac{\tau}{\tau}V_{in} - \frac{1}{\tau}V_{in} + \frac{\tau}{\tau}v_2(s)$$

به ازای $v_2(t) = u(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ واضح است که $v_2(s) = 1$ و $V_{in} = V_{in} = 0$ و پاسخ پله را می‌توان

به‌صورت زیر محاسبه کرد:

$$\tau \frac{dv_1}{dt} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = 0, \quad v_1(0) = 0, \quad \frac{dv_1(s)}{ds} = \frac{\tau}{\tau}, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \cdot s + \tau = 0 \rightarrow s = -\frac{0}{\tau} \pm \frac{\sqrt{1\tau}}{\tau}$$

$$\rightarrow v_1(t) = K_1 e^{\frac{-0+\sqrt{1\tau}}{\tau}t} + K_2 e^{\frac{-0-\sqrt{1\tau}}{\tau}t}, \quad t > 0$$

$$v_1(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$$

$$\left[\frac{dv_1(s)}{ds} = \frac{\tau}{\tau} \rightarrow -\left(\frac{0+\sqrt{1\tau}}{\tau}\right)K_1 + \left(-\frac{0-\sqrt{1\tau}}{\tau}\right)K_2 = \frac{\tau}{\tau} \rightarrow K_1 = \frac{\tau\sqrt{1\tau}}{1\tau}, \quad K_2 = \frac{\tau\sqrt{1\tau}}{1\tau} \right.$$

$$\rightarrow v_1(t) = \frac{\tau\sqrt{1\tau}}{1\tau} \left(e^{\frac{-0+\sqrt{1\tau}}{\tau}t} - e^{\frac{-0-\sqrt{1\tau}}{\tau}t} \right)$$

در ادامه سعی می‌کنیم موارد فوق را برای v_1 تکرار می‌کنیم.

$$\begin{cases} (\tau D^2 + 1 \cdot D + \tau)v_1 = (\tau D + \tau)v_1 \\ v_1 = \frac{1}{\tau} \frac{D+1}{D+1} v_1 \rightarrow v_1 = \frac{D+1}{\tau(D+1)} v_1 \end{cases} \rightarrow (\tau D^2 + 1 \cdot D + \tau) \frac{D+1}{\tau(D+1)} v_1 = \tau(D+1)v_1$$

$$\rightarrow (\tau D^2 + 1 \cdot D + \tau)v_1 = (D + \tau)v_1 \rightarrow \tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1$$

و شرایط اولیه عبارتند از:

$$v_1(0) = V_{in} \quad , \quad \frac{dv_1(0)}{dt} = -\frac{\tau}{1} V_{in} + \frac{1}{\tau} V_{in} + \frac{1}{\tau} v_1(0)$$

به ازای $v_1(t) = u(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ واضح است که $V_{in} = V_{out} = 0$ و $v_1(0) = 1$ بوده و پاسخ پله را می‌توان

به صورت زیر محاسبه کرد:

$$\tau \frac{d^2 v_1}{dt^2} + 1 \cdot \frac{dv_1}{dt} + \tau v_1 = 0 \quad , \quad v_1(0) = 0 \quad , \quad \frac{dv_1(0)}{dt} = \frac{1}{\tau} \quad , \quad t > 0$$

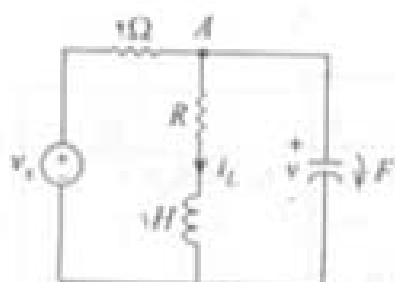
$$\text{معادله مشخصه: } \tau s^2 + 1 \cdot s + \tau = 0 \rightarrow s = \frac{-0 \pm \sqrt{1^2 - 4\tau^2}}{2\tau}$$

$$\rightarrow v_1(t) = K_1 e^{\frac{-0 + \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} + K_2 e^{\frac{-0 - \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} \quad , \quad t > 0$$

$$v_1(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 = 0$$

$$\frac{dv_1(0)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow \left(\frac{-0 + \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \right) K_1 + \left(\frac{-0 - \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \right) K_2 = \frac{1}{\tau} \rightarrow K_1 = \frac{\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \quad , \quad K_2 = -\frac{\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau}$$

$$\rightarrow v_1(t) = \frac{\sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} \left(e^{\frac{-0 + \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} - e^{\frac{-0 - \sqrt{1-4\tau^2}}{2\tau} t} \right)$$



مسئله ۶۹

۱) معادله دیفرانسیلی بر حسب v تشکیل دهید.

۲) R را چنان تعیین کنید که مدار میرایی بحرانی باشد.

شکل مسئله ۶۹

حل: با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش ابرانوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$v_s = v, \quad v_s = Ri_L + \frac{di_L}{dt} = (D+R)i_L \rightarrow i_L = \frac{1}{D+R}v$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برقی کُر.} \rightarrow \frac{v-v_s}{1} + \frac{1}{D+R}v + \frac{1}{1} \frac{dv}{dt} = 0 \rightarrow \frac{v-v_s}{1} + \frac{1}{D+R}v + \frac{1}{1}Dv = 0$$

$$\rightarrow (D' + (R+1)D + R + 1)v = (D+1)v_s \rightarrow \frac{d^2v}{dt^2} + (R+1)\frac{dv}{dt} + (R+1)v = \frac{dv_s}{dt} + Rv_s$$

$$\gamma\alpha = R+1 \rightarrow \alpha = \frac{R+1}{\gamma}, \quad \omega_o^2 = R+1 \rightarrow \omega_o = \sqrt{R+1}$$

به ازای $\alpha = \omega_o$ مدار میرایی بحرانی خواهد بود. بنابراین داریم:

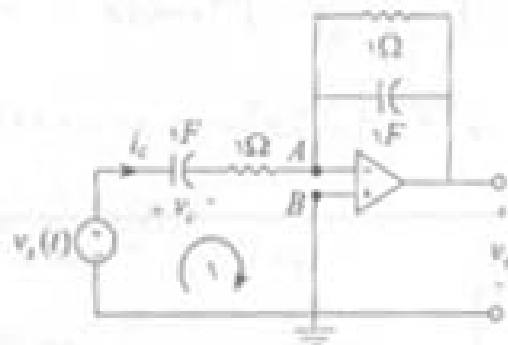
$$\alpha = \omega_o \rightarrow \frac{R+1}{\gamma} = \sqrt{R+1} \rightarrow R = 5\Omega$$

مسئله ۷۰

پاسخ پله و ضربه v_o را تعیین کنید.

شکل مسئله ۷۰

حل: با فرض اینکه آپ امپ ایده آل باشد، $v_s = v_o = 0$ شده و خواهیم داشت:



$$\textcircled{A} \text{ KCL برقی کُر.} \rightarrow -i_c + \frac{v - v_s}{1} + \frac{d}{dt}(v - v_o) = 0 \rightarrow -i_c - v_s - Dv_o = 0$$

$$\rightarrow i_c = -(D+1)v_o \rightarrow v_c = \int i_c dt \rightarrow v_c = -\frac{1}{D}(D+1)v_o$$

$$\textcircled{B} \text{ KVL برقی مش.} \rightarrow -v_s - \frac{1}{D}(D+1)v_o - (D+1)v_o = 0 \rightarrow (D' + 2D + 1)v_o = -Dv_s$$

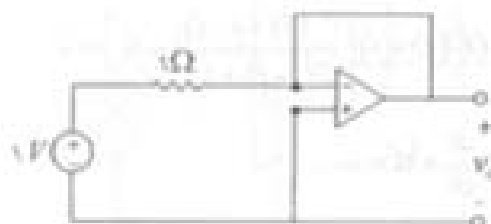
$$\rightarrow \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2 \frac{dv_o}{dt} + v_o = -\frac{dv_i}{dt}$$

حالت با جایگذاری $v_i(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$\frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2 \frac{dv_o}{dt} + v_o = -\delta(t) = 0, \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -1, -1 \rightarrow v_o(t) = (K_1 + K_2 t)e^{-t}, \quad t > 0$

در $t = 0^+$ خازنها اتصال کوتاه بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



$$\rightarrow v_o(0^+) = \frac{1}{1} V = 1$$

و با اشتغال گیری در فاصله 0^- تا 0^+ از معادله دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$\frac{dv_o(0^+)}{dt} - \frac{dv_o(0^-)}{dt} + 2(v_o(0^+) - v_o(0^-)) + \int_{0^-}^{0^+} v_o = -\int_{0^-}^{0^+} \delta(t) dt \rightarrow \frac{dv_o(0^+)}{dt} = -1$$

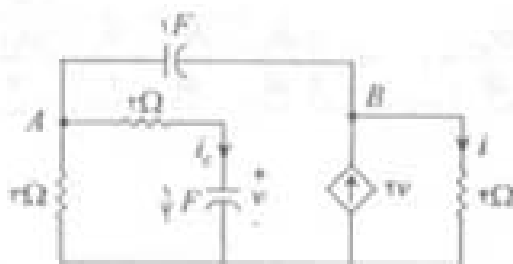
در نهایت با اعمال شرایط اولیه K_1 و K_2 را محاسبه خواهیم کرد.

$$\begin{cases} v_o(0^+) = 1 \rightarrow K_1 = 1 \\ \frac{dv_o(0^+)}{dt} = -1 \rightarrow -K_1 + K_2 = -1 \rightarrow K_2 = -1 \end{cases} \rightarrow v_o(t) = -u(t)te^{-t}$$

حالت با مشتق گیری از پاسخ پله فوق، پاسخ ضربه را بدست می آوریم.

$$h(t) = \frac{dv_o(t)}{dt} = -te^{-t} \Big|_{t=0} \delta(t) - u(t)e^{-t} + u(t)e^{-t} = u(t)(t-1)e^{-t}$$

مسئله ۷۱



الف - معادله دیفرانسیلی بر حسب I بنویسید.

ب - معادلات حالت را بنویسید و خروجی I را

بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

شکل مسئله ۷۱

حلی: الف - با توجه به شکل مسئله داریم.

$$i_c = \frac{1}{\tau} \frac{dv}{dt} = \frac{1}{\tau} Dv \rightarrow v_A = \tau i_c + v = (D+1)v, \quad v_B = \tau i$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -\tau v + i + \frac{d}{dt}(\tau v - v_A) = 0 \rightarrow -\tau v + i + D(\tau i - (D+1)v) = 0$$

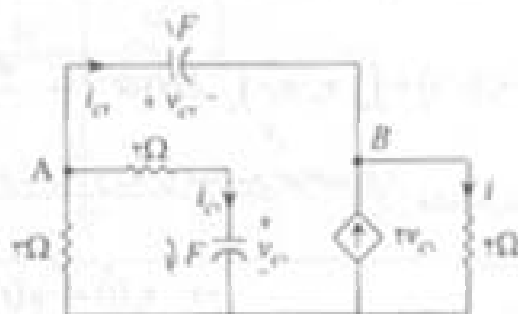
$$\rightarrow v = \frac{\tau D + 1}{D' + D + 1} i$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_A}{\tau} + i_c + \frac{d}{dt}(\tau v - v_B) = 0 \rightarrow \frac{(D+1)v}{\tau} + \frac{1}{\tau} Dv + D((D+1)v - \tau i) = 0$$

$$\frac{(D+1)}{\tau} \left(\frac{\tau D + 1}{D' + D + 1} \right) i + \frac{1}{\tau} D \left(\frac{\tau D + 1}{D' + D + 1} \right) i + D \left((D+1) \left(\frac{\tau D + 1}{D' + D + 1} \right) i - \tau i \right) = 0$$

$$\rightarrow (\tau D' - \tau D + 1) i = 0 \rightarrow \tau \frac{d' i}{dt} - \tau \frac{di}{dt} + \tau i = 0$$

پ - با انتخاب ولتاژ خازنها به عنوان متغیرهای حالت داریم.



$$v_A = \tau i_c + v_C = \frac{dv_C}{dt} + v_C, \quad v_B = v_A - v_C = \frac{dv_C}{dt} + v_C - v_C = \tau i$$

$$\textcircled{A} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{dv_C + v_C}{dt} + \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{5}{\tau} \frac{dv_C}{dt} + \frac{dv_C}{dt} = -\frac{v_C}{\tau}$$

$$\textcircled{B} \text{ برای KCL} \rightarrow -\tau v_C + \frac{dv_C + v_C - v_C}{dt} - \frac{dv_C}{dt} = 0 \rightarrow \frac{1}{\tau} \frac{dv_C}{dt} - \frac{dv_C}{dt} = \frac{v}{\tau} v_C + \frac{v_C}{\tau}$$

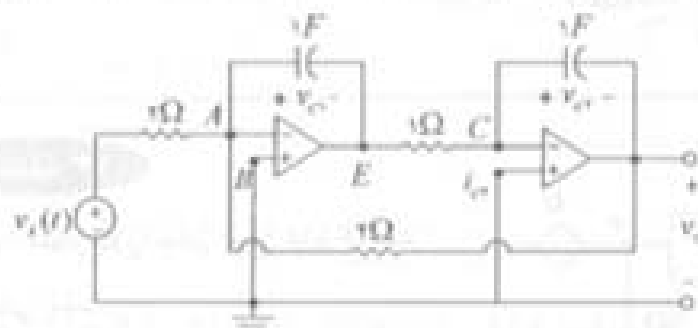
$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_C}{dt} = \frac{1}{\tau} v_C + \frac{\tau}{\tau} v_C \\ \frac{dv_C}{dt} = -\frac{\tau}{\tau} v_C - \frac{5}{\tau} v_C \end{cases}$$

$$v_B = \frac{dv_C}{dt} - v_C - v_{C'} \rightarrow 1i = \frac{1}{12}v_C + \frac{2}{12}v_{C'} + v_C - v_{C'} \rightarrow i = \frac{15}{24}v_C - \frac{5}{24}v_{C'}$$

مسئله ۷۲

❖ معادله دیفرانسیل ارتباط دهنده v_c و $v_{c'}$ را بدست آورید.

❖ برای $v_c(t) = 1 \cos 1t$ ، $v_{c'}(t)$ را برای $t > 0$ بدست آورید. (شرایط اولیه را صفر در نظر بگیرید)



شکل مسئله ۷۲

حلی: با فرض ایده آل بودن آپ-امپ ها $v_A = v_B = v_C = v_D = 0$ خواهیم داشت.

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{0 - v_A}{1} + \frac{0 - v_{c'}}{1} + \frac{d}{dt}(0 - v_E) = 0 \rightarrow -\frac{v_A}{1} - \frac{v_{c'}}{1} - Dv_E = 0$$

$$\rightarrow v_E = -\frac{v_A + v_{c'}}{1D}$$

$$\textcircled{C} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{0 - v_E}{1} + \frac{d}{dt}(0 - v_c) = 0 \rightarrow \frac{v_A + v_{c'}}{1D} - Dv_c \rightarrow (1D^2 - 1)v_c = 1v_A$$

$$\rightarrow 1 \frac{d^2 v_c}{dt^2} - v_c = 1v_A$$

به ازای $v_A(t) = 1 \cos 1t$ داریم:

$$1 \frac{d^2 v_c}{dt^2} - v_c = 1 \cos 1t$$

$$\text{معادله مشخصه: } 1s^2 - 1 = 0 \rightarrow s = \pm \frac{1}{1} \rightarrow v_c(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{1}{1}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{\frac{1}{1}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{(A \cos 1t + B \sin 1t)}_{\text{پاسخ عمومی}}$$

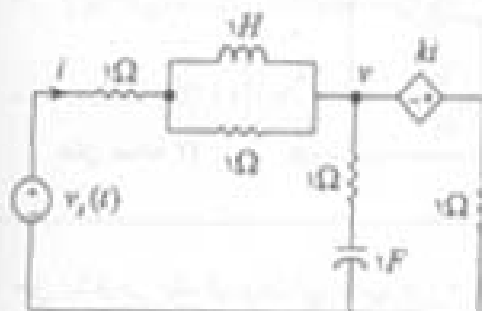
پاسخ خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل داریم:

$$-17A \cos 17 - 17B \sin 17 = 17 \cos 17 \rightarrow \begin{cases} -17A = 17 \rightarrow A = -1 \\ -17B = 0 \rightarrow B = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} v_o(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 - \frac{1}{17} = 0 \\ \frac{dv_o(0)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{1}{17}K_1 + \frac{1}{17}K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow K_1 = K_2 = \frac{1}{17}$$

$$\rightarrow v_o(t) = \frac{1}{17} \left(e^{-17t} + e^{17t} \right) - \frac{17}{17} \cos 17t, \quad t > 0$$



شکل مسئله ۷۳

مسئله ۷۳

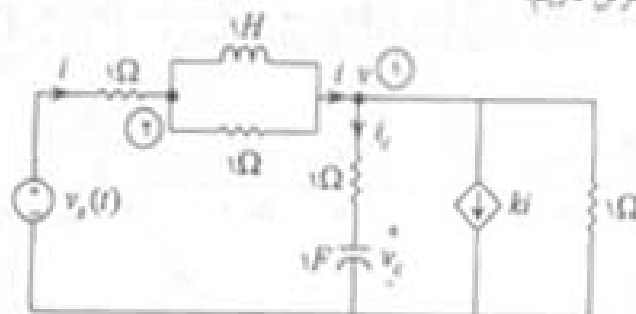
الف- مقدار K را چنان تعیین کنید که مدار نوسانی باشد.

ب- به ازای چه مقدار K تمام فرکانسهای طبیعی در نیم صفحه چپ قرار می گیرند.

پ- با فرض شرایط اولیه صفر و $K = -3$ و $v_s(t) = u(t)$ ولتاژ v را تعیین کنید.

حل : الف - با توجه به شکل مسئله و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات اشکال - دیفرانسیل و با

استفاده از تبدیل نونین - فرمتن داریم.



$$v_s = v_r - i, \quad v = i_c + v_c = i_c + \int i_c = i_c + \frac{1}{D} i_c \rightarrow i_c = \frac{D}{D+1} v$$

$$\textcircled{1} \text{ KCL در گره } \rightarrow -i + \frac{v_s - i - v}{1} + \int (v_s - i - v) = 0$$

$$\rightarrow -i + v_s - i - v + \frac{1}{D} (v_s - i - v) = 0 \rightarrow i = \frac{D+1}{1D+1} (v_s - v)$$

$$\textcircled{1} \text{ برای } KCL \rightarrow -I + I_c + KI + \frac{v}{1} = 0 \rightarrow (K-1) \frac{D+1}{1D+1} (v_i - v) + \frac{D}{D+1} v + v = 0$$

$$\left\{ (K-5)D^2 + 2(K-2)D + (K-1) \right\} v = \left\{ (K-1)D^2 + 2(K-1)D + (K-1) \right\} v_i$$

$$\rightarrow (K-5) \frac{d^2 v}{dt^2} + 2(K-2) \frac{dv}{dt} + (K-1)v = (K-1) \frac{d^2 v_i}{dt^2} + 2(K-1) \frac{dv_i}{dt} + (K-1)v_i$$

می‌دانیم که به ازای $\omega = 0$ مدار نوسانی نخواهد بود پس داریم:

$$v_{i0} = \frac{2(K-2)}{K-5} = 0 \rightarrow K = 2$$

پس بدیندا فرکانسهای طبیعی را بدست می‌آوریم:

$$\text{معادله مشخصه: } (K-5)s^2 + 2(K-2)s + (K-1) = 0$$

$$\rightarrow s = \frac{-(K-2) \pm \sqrt{(K-2)^2 - (K-5)(K-1)}}{(K-5)} = \frac{-(K-2) \pm \sqrt{\Delta'}}{(K-5)}$$

فرض کنیم که $\Delta' \geq 0$ باشد. در این صورت ریشه‌های معادله مشخصه حقیقی بوده و شرط اینکه در نیم صفحه چپ صفحه مختلط واقع شوند این است که هر دو منفی باشند.

$$\Delta' > 0 \rightarrow (K-2)^2 - (K-5)(K-1) \geq 0 \rightarrow K-1 \geq 0 \rightarrow K \geq 1$$

$$s = \frac{-(K-2) \pm \sqrt{\Delta'}}{K-5} < 0 \rightarrow \begin{cases} -(K-2) \pm \sqrt{\Delta'} < 0 \\ K-5 > 0 \end{cases} \quad \begin{cases} -(K-2) \pm \sqrt{\Delta'} > 0 \\ K-5 < 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} -(K-2) \pm \sqrt{\Delta'} < 0 \rightarrow \begin{cases} -(K-2) + \sqrt{(K-2)^2 - (K-5)(K-1)} < 0 \\ \rightarrow -(K-2)(K-5) < 0 \rightarrow K < 2, K > 5 \\ -(K-2) - \sqrt{(K-2)^2 - (K-5)(K-1)} < 0 \rightarrow K \in \mathbb{R} \end{cases} \\ K-5 > 0 \rightarrow K > 5 \end{cases}$$

اشتراک تمامی بازه‌های بدست آمده مقادیری از K خواهند بود که به ازای آنها فرکانسهای طبیعی حقیقی بوده و در نیم صفحه چپ قرار دارند، یعنی $1 \leq K < 2$.

حال فرض می‌کنیم $\Delta' < 0$ باشد و این یعنی اینکه فرکانسهای طبیعی مختلط اند و شرط اینکه این فرکانسها در نیم صفحه چپ قرار گیرند این است که قسمت حقیقی آنها منفی باشد.

$$\Delta' < 0 \rightarrow K-1 < 0 \rightarrow K < 1$$

$$\Delta' < 0 \rightarrow s = -\frac{K-2}{K-0} \pm j \frac{\sqrt{-\Delta'}}{K-0} \rightarrow -\frac{K-2}{K-0} < 0 \rightarrow \frac{K-2}{K-0} > 0 \rightarrow K < 2 \text{ یا } K > 0$$

اشتراک بازه های فوق مقداری از K را بدست می دهند که به ازای آنها فرکانسهای طبیعی مختلط بوده و در نیم صفحه چپ واقع اند، یعنی $K < 2$.

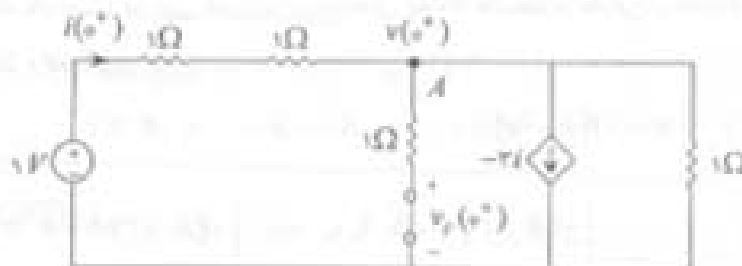
نتیجه کلی اینکه به ازای $1 \leq K < 2$ و یا $K < 2$ فرکانسهای طبیعی در نیم صفحه چپ قرار دارند.
پس با اعمال ملاحظات داده شده داریم:

$$A \frac{d^2 v}{dt^2} + 12 \frac{dv}{dt} + 5v = 2\delta'(t) + 8\delta(t) + 2u(t) = 2, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } A s^2 + 12s + 5 = 0 \rightarrow s = -\frac{2}{\tau} \pm j \frac{1}{\tau} \rightarrow v(t) = e^{-\frac{\tau}{2}t} \left(A \cos \frac{t}{\tau} + B \sin \frac{t}{\tau} \right) + K_1$$

پاسخ خصوصی پاسخ عمومی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $5K_1 = 2$ و یا $K_1 = \frac{2}{5}$ خواهد شد. در $t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز خواهد بود بنابراین داریم:



$$i(0^+) = \frac{1 - v(0^+)}{\tau}, \quad v_r(0^+) = v_r(0^-) = 0$$

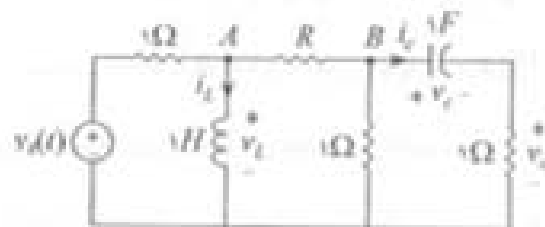
$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow -\frac{1 - v(0^+)}{\tau} + \frac{v(0^+)}{1} - 2\left(\frac{1 - v(0^+)}{\tau}\right) + \frac{v(0^+)}{1} = 0 \rightarrow v(0^+) = \frac{1}{2}V$$

با اشتقاق گیری از معادله دیفرانسیل در فاصله 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$A \frac{dv(0^+)}{dt} + 12v(0^+) = 8 \rightarrow \frac{dv(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow \begin{cases} v(0^+) = \frac{1}{2} \rightarrow A + \frac{1}{0} = \frac{1}{2} \rightarrow A = -\frac{\tau}{1.0} \\ \frac{dv(0^+)}{dt} = \frac{1}{\tau} \rightarrow -\frac{\tau}{\tau} A + \frac{B}{\tau} = \frac{1}{\tau} \rightarrow B = \frac{1}{1.0} \end{cases}$$

$$\rightarrow v(t) = e^{-\frac{\tau}{2}t} \left(-\frac{\tau}{1.0} \cos \frac{t}{\tau} + \frac{1}{1.0} \sin \frac{t}{\tau} \right) + \frac{\tau}{0.5}, \quad t > 0$$

مسئله ۷۳



شکل مسئله ۷۳

R را چنان تعیین کنید که مدار

الف- میرایی شدید باشد

ب- میرایی ضعیف باشد

پ- معادلات حالت را به ازای $R = 2$ بنویسید و

v_C را بر حسب متغیرهای حالت بیان کنید.

حل: با توجه به شکل مسئله و بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\frac{dv_C}{dt} = i_C = \frac{v_C}{1} = v_C \rightarrow v_B = v_C + v_L = v_C + \frac{dv_C}{dt} \quad , \quad v_L = \frac{di_L}{dt}$$

$$\textcircled{B} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_C + \frac{dv_C}{dt} - \frac{di_L}{dt}}{R} + \frac{v_C + \frac{dv_C}{dt}}{1} + \frac{dv_C}{dt} = 0$$

$$\textcircled{A} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{\frac{di_L}{dt} - v_C}{1} + i_L + \frac{\frac{di_L}{dt} - \left(v_C + \frac{dv_C}{dt} \right)}{R} = 0$$

$$\rightarrow \begin{cases} \frac{dv_C}{dt} = -\frac{R+1}{1R+2} v_C - \frac{1}{1R+2} i_L + \frac{1}{1R+2} v_s \\ \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{1R+2} v_C - \frac{1R+1}{1R+2} i_L + \frac{1R+1}{1R+2} v_s \end{cases}$$

$$\text{معادله مشخص: } |SI - A| = 0 \rightarrow \begin{vmatrix} s + \frac{R+1}{1R+2} & \frac{1}{1R+2} \\ -\frac{1}{1R+2} & s + \frac{1R+1}{1R+2} \end{vmatrix} = 0$$

$$\rightarrow s^2 + \frac{1R+2}{1R+2} s + \frac{R+1}{1R+2} = 0$$

$$1\alpha = \frac{1R+2}{1R+2} \rightarrow \alpha = \frac{1(R+1)}{1(1R+2)} \quad , \quad \omega_0^2 = \frac{R+1}{1R+2} \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{R+1}{1R+2}}$$

الف - به ازای $\alpha > \omega_0$ مدار میرایی شدید می باشد.

$$\alpha > \omega_0 \rightarrow \frac{1(R+1)}{1(1R+2)} > \sqrt{\frac{R+1}{1R+2}} \rightarrow 1(R+1)^2 - 1(1R+2)(R+1) > 0$$

$$\rightarrow R^2 - (R-2) > 0 \rightarrow (R-2)(R+1) > 0 \rightarrow R < -1 \vee R > 2$$

پ - به ازای $\alpha < \omega_0$ مدار میرایی ضعیف خواهد بود.

$$\alpha < \omega_0 \rightarrow \frac{2(R+1)}{1(R+2)} < \sqrt{\frac{R+1}{2R+2}} \rightarrow (R-2)(R+1) < 0 \rightarrow -1 < R < 2$$

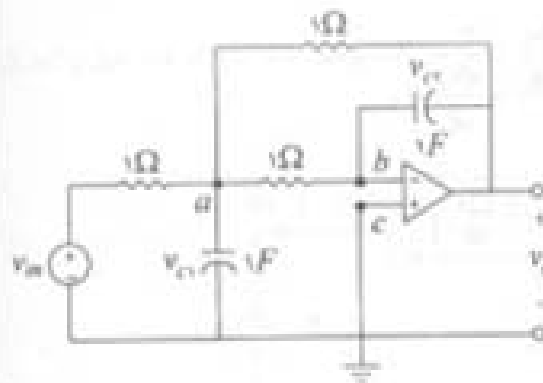
پ - با جایگذاری $R=2$ در معادلات حالت بدست آمده در قسمت (الف) داریم.

$$\frac{dv_L}{dt} = -\frac{5}{1}v_L - \frac{1}{1}i_L + \frac{1}{1}v_L, \quad \frac{di_L}{dt} = \frac{1}{1}v_L - \frac{1}{1}i_L + \frac{1}{1}v_L$$

و در نهایت v_o را بر حسب متغیرهای حالت بدست خواهیم آورد.

$$v_o = i_L = \frac{dv_L}{dt} \rightarrow v_o = -\frac{5}{1}v_L - \frac{1}{1}i_L + \frac{1}{1}v_L$$

مسئله ۷۵



معادله ديفرانسیلی بنویسید که v_o را به v_m ارتباط دهد. (شرایط اولیه را V_o و V_m بگیرید.)

پاسخ پله را تعیین کنید.

شکل مسئله ۷۵

حل : با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_b = v_c = v_o$ بوده و خواهیم داشت:

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } a \rightarrow \frac{d}{dt}(v_a - v_o) + \frac{v_a - v_o}{1} = 0 \rightarrow v_a = -\frac{dv_o}{dt}$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } b \rightarrow \frac{-\frac{dv_o}{dt} - v_m}{1} + \frac{d}{dt}\left(-\frac{dv_o}{dt}\right) + \frac{-\frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} + \frac{-\frac{dv_o}{dt}}{1} = 0$$

$$\frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2\frac{dv_o}{dt} + v_o = -v_m$$

با توجه به شکل مسئله به راحتی می توان نوشت:

$$v_o(0^+) = V_m, \quad v_o = -\frac{dv_o}{dt} \rightarrow \frac{dv_o(s)}{dt} = -V_m$$

در ادامه به ازای $v_m = u(t) = \begin{cases} 1, & t > 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$ داریم.

$$\frac{d^2 v_o}{dt^2} + 2 \frac{dv_o}{dt} + v_o = -1 \quad , \quad v_o(0^-) = 0 \quad , \quad \frac{dv_o(0^-)}{dt} = 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = \frac{-2 \pm \sqrt{0}}{2} \rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 e^{\frac{-2+\sqrt{0}}{2}t}}_{\text{پاسخ عمومی}} + \underbrace{K_2 e^{\frac{-2-\sqrt{0}}{2}t}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + K_3$$

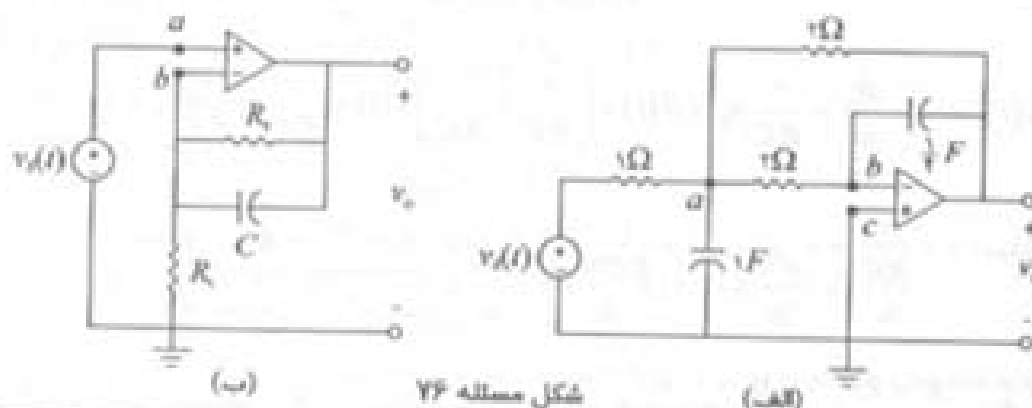
با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_3 = -1$ شده و در $t = 0^-$ شارژها اتصال کوتاه می باشند بنابراین خواهیم داشت:

$$\rightarrow \begin{cases} v_o(0^-) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 - 1 = 0 \\ \frac{dv_o(0^-)}{dt} = 0 \rightarrow -\frac{2+\sqrt{0}}{2} K_1 - \frac{2-\sqrt{0}}{2} K_2 = 0 \end{cases} \rightarrow K_1 = \frac{0-2\sqrt{0}}{1} \quad , \quad K_2 = \frac{0+2\sqrt{0}}{1}$$

$$\rightarrow v_o(t) = \frac{0-2\sqrt{0}}{1} e^{\frac{-2+\sqrt{0}}{2}t} + \frac{0+2\sqrt{0}}{1} e^{\frac{-2-\sqrt{0}}{2}t} - 1 \quad , \quad t > 0$$

مسئله ۷۶

پاسخ به v_o را حساب کنید.



حلی: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ $v_o = v_c = 0$ بوده خواهیم داشت:

$$\textcircled{b} \text{ KCL برشی } K \rightarrow \frac{-v_o}{1} + \frac{1}{1} \frac{d}{dt}(-v_o) = 0 \rightarrow v_o = -\frac{1}{1} \frac{dv_o}{dt}$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL برشی } K \rightarrow \frac{-\frac{1}{1} \frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} + \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{1} \frac{dv_o}{dt} \right) + \frac{-\frac{1}{1} \frac{dv_o}{dt} - v_o}{1} + \frac{\frac{1}{1} \frac{dv_o}{dt} - 0}{1} = 0$$

$$\frac{dv_o}{dt} + 2\frac{dv_o}{dt} + v_o = -2u(t) = -2, \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $s^2 + 2s + 1 = 0 \rightarrow s = -1, -1 \rightarrow v_o(t) = (K_1 + K_2 t)e^{-t} + K_3, \quad t > 0$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_3 در معادله دیفرانسیل $K_3 = -2$ و در $t = 0^+$ شرایط اتصال کوتاه خواهیم بود بنابراین داریم:

$$\rightarrow \begin{cases} v_o(0^+) = v_o(0^-) = 0 \rightarrow K_1 - 2 = 0 \rightarrow K_1 = 2 \\ \frac{dv_o(0^+)}{dt} = v_o(0^-) = 0 \rightarrow -K_1 + K_2 = 0 \rightarrow K_1 = K_2 = 2 \end{cases}$$

$$\rightarrow v_o(t) = (2 + 2t)e^{-t} - 2, \quad t > 0 \rightarrow v_o(t) = (2(1+t)e^{-t} - 2)u(t)$$

پس با فرض ایده‌آل بودن آپ‌امپ $v_o = v_2 = v_3$ بوده و خواهیم داشت:

⑤ $KCL \rightarrow \frac{v_2 - v_o}{R_1} + C \frac{d}{dt}(v_2 - v_o) + \frac{v_2}{R_2} = 0$

$$\frac{dv_o}{dt} + \frac{1}{R_1 C} v_o = \frac{dv_o}{dt} + \left(\frac{1}{R_1 C} + \frac{1}{R_2 C} \right) v_o$$

در اول به ازای $v_o(t) = u(t)$ پاسخ پله را محاسبه خواهیم کرد.

$$v_o(t) = u(t) \rightarrow \frac{dv_o}{dt} + \frac{1}{R_1 C} v_o = \delta(t) + \left(\frac{1}{R_1 C} + \frac{1}{R_2 C} \right) u(t) = \frac{1}{R_1 C} + \frac{1}{R_2 C}, \quad t > 0$$

معادله مشخصه: $s + \frac{1}{R_1 C} = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{R_1 C} \rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{t}{R_1 C}}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2}_{\text{پاسخ عمومی}}, \quad t > 0$

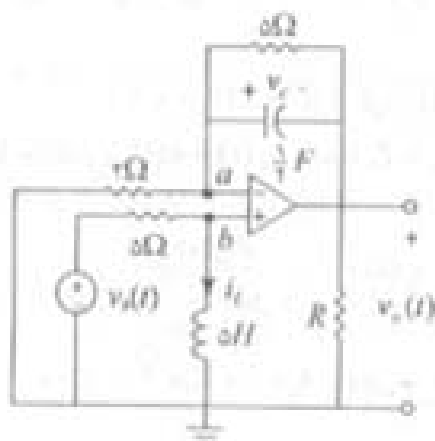
با جایگذاری پاسخ خصوصی K_1 در معادله دیفرانسیل $\frac{K_1}{R_1 C} = \frac{1}{R_1 C} + \frac{1}{R_2 C}$ و با $K_2 = \frac{R_1 + R_2}{R_1}$ شده و در

$t = 0^+$ خازن اتصال کوتاه بوده بنابراین داریم:

$$v_o(0^+) = v_o(0^-) = v_o(0^-) = 1 \rightarrow K_1 + \frac{R_1 + R_2}{R_1} = 1 \rightarrow K_1 = -\frac{R_2}{R_1}$$

$$\rightarrow v_o(t) = -\frac{R_2}{R_1} e^{-\frac{t}{R_1 C}} + \frac{R_1 + R_2}{R_1}, \quad t > 0$$

مسئله ۷۷



الف- معادله دیفرانسیلی بنویسید که v_o را به v_d

ارتباط دهد. شرایط اولیه را مشخص کنید.

ب- v_o را برای ورودی پله واحد و شرایط اولیه

صفر تعیین کنید. نقش مقاومت R در تعیین

خروجی چیست.

شکل مسئله ۷۷

حل: الف- با فرض ایده آل بودن آپ آمپ و با بکارگیری نمایش اپراتوری معادلات دیفرانسیل داریم:

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_a - v_o}{\Delta} + i_L = 0 \rightarrow \frac{\Delta \frac{dv_L}{dt} - v_o}{\Delta} + i_L = 0 \rightarrow \frac{\Delta \Delta i_L - v_o}{\Delta} + i_L = 0$$

$$\rightarrow i_L = \frac{v_o}{\Delta D + \Delta} \quad , \quad v_a = v_b = \Delta \frac{di_L}{dt} = \Delta \Delta i_L = \frac{\Delta v_o}{D + 1}$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_o - 0}{1} + \frac{v_o - v_a}{\Delta} + \frac{1}{\Delta} \frac{d}{dt} (v_o - v_o) = 0$$

$$\rightarrow \frac{\Delta v_o}{D + 1} + \frac{\Delta v_o - v_o}{\Delta} + \frac{1}{\Delta} D \left(\frac{\Delta v_o}{D + 1} - v_o \right) = 0$$

$$(\Delta D' + \Delta D + 1)v_o = (\Delta D' + \Delta D)v_o \rightarrow \Delta \frac{d'v_o}{dt'} + \Delta \frac{dv_o}{dt} + 1v_o = \Delta \frac{d'v_o}{dt'} + \Delta \frac{dv_o}{dt}$$

در ادامه به محاسبه شرایط اولیه می پردازیم. با توجه به شکل مسئله داریم:

$$v_a = v_b + v_c \quad , \quad v_b = v_o - \Delta i_L \quad , \quad v_a = v_b \rightarrow v_o + v_c = v_o - \Delta i_L \rightarrow v_c = -v_o - \Delta i_L + v_o$$

$$\rightarrow v_c(0^-) = -V_o - \Delta i_o + v_o(0)$$

$$\frac{dv_o}{dt} = -\frac{dv_c}{dt} - \Delta \frac{di_L}{dt} + \frac{dv_o}{dt}$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } \rightarrow \frac{v_o - \Delta i_L}{1} + \frac{v_o - \Delta i_L - (-v_o - \Delta i_L + v_o)}{\Delta} + i_L = 0$$

$$\rightarrow i_c = \frac{C_L - v_c}{\tau} - \frac{v_c}{\phi} \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\tau \left(\frac{C_L - v_c}{\tau} - \frac{v_c}{\phi} \right) - (v_c - C_L) + \frac{dv_c}{dt} = \frac{\tau}{\phi} v_c + \frac{dv_c}{dt}$$

$$\rightarrow \frac{dv_c(s)}{dt} = \frac{\tau}{\phi} v_c + \frac{dv_c(s)}{dt}$$

پ - با جایگذاری $v_c(t) = u(t)$ و $V_c = I_c = 0$ داریم

$$0 \frac{dv_c}{dt} + \tau \frac{dv_c}{dt} + \tau v_c = 0 \delta'(t) + \tau \delta(t) = 0, \quad t > 0, \quad v_c(0) = 1, \quad \frac{dv_c(s)}{dt} = 1$$

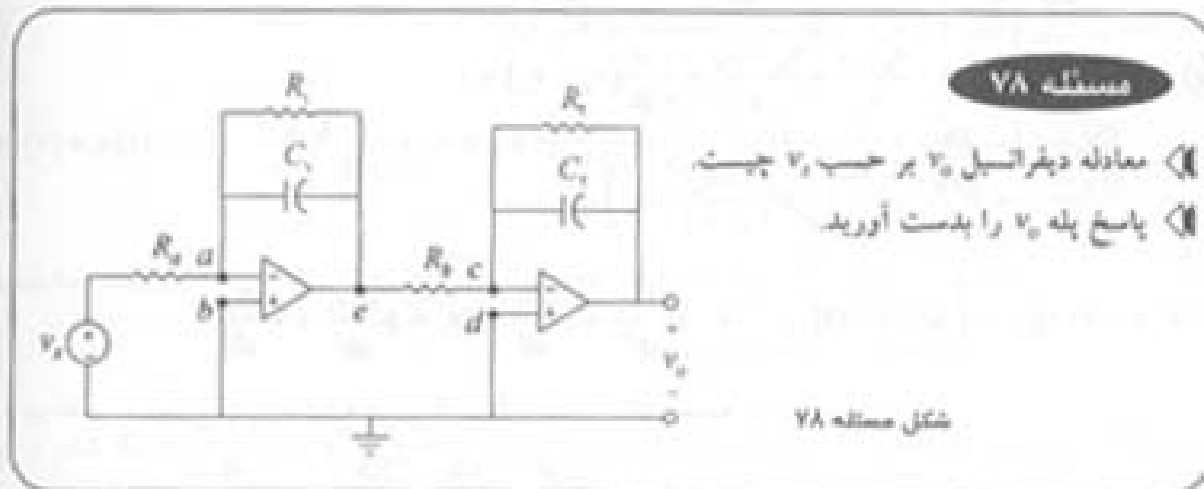
$$\text{معادله مشخصه: } 0s' + \tau s + \tau = 0 \rightarrow s = -1, -\frac{\tau}{0} \rightarrow v_c(t) = K_1 e^{-t} + K_2 e^{-\frac{\tau}{0}t}, \quad t > 0$$

$$v_c(0) = 1 \rightarrow K_1 + K_2 = 1$$

$$\rightarrow K_1 = -\frac{\tau}{\tau}, K_2 = \frac{0}{\tau} \rightarrow v_c(t) = \left(-\frac{\tau}{\tau} e^{-t} + \frac{0}{\tau} e^{-\frac{\tau}{0}t} \right) u(t)$$

$$\frac{dv_c(s)}{dt} = 0 \rightarrow -K_1 - \frac{\tau}{0} K_2 = 0$$

از آنجا که آپ امپ را ایده آل در نظر گرفته ایم، لذا مقاومت خروجی آن برابر صفر بوده و R نقش در تعیین $v_c(t)$ نخواهد داشت.



حلی: با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_a = v_b = 0$ و $v_c = v_d = 0$ بوده و خواهیم داشت:

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای } \textcircled{a} \rightarrow \frac{v_s - v_a}{R_a} + \frac{v_c - v_a}{R_1} + C_1 \frac{d}{dt}(v_a - v_c) = 0 \rightarrow \frac{v_s}{R_a} - \frac{v_c}{R_1} - C_1 D v_c = 0$$

$$\rightarrow v_c = -\frac{R_1}{R_a R_1 C_1 D + R_a} v_s$$

$$\textcircled{c} \text{ برای KCL} \rightarrow \frac{v_2 - v_1}{R_b} + \frac{v_2 - v_1}{R_c} + C_1 \frac{d}{dt}(v_2 - v_1) = 0 \rightarrow v_2 = -\frac{R_1}{R_1 R_b C_1 D + R_b} v_1$$

$$\rightarrow v_2 = \frac{R_1 R_2}{(R_1 R_b C_1 D + R_b)(R_1 R_b C_1 D + R_b)} v_1$$

$$(R_1 R_2 R_b C_1 C_1 D^2 + R_b R_b (R_1 C_1 + R_2 C_1) D + R_b R_b) v_2 = R_1 R_2 v_1$$

$$R_1 R_2 R_b C_1 C_1 \frac{d^2 v_2}{dt^2} + R_b R_b (R_1 C_1 + R_2 C_1) \frac{dv_2}{dt} + R_b R_b v_2 = R_1 R_2 v_1$$

در ادامه با جایگذاری $v_1(t) = u(t) = 1, t > 0$ پاسخ پله را بدست خواهیم آورد.

$$R_1 R_2 R_b C_1 C_1 \frac{d^2 v_2}{dt^2} + R_b R_b (R_1 C_1 + R_2 C_1) \frac{dv_2}{dt} + R_b R_b v_2 = R_1 R_2, t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } R_1 R_2 R_b C_1 C_1 s^2 + R_b R_b (R_1 C_1 + R_2 C_1) s + R_b R_b = 0$$

$$\rightarrow R_b R_b (R_1 C_1 s + 1)(R_2 C_1 s + 1) = 0 \rightarrow s = -\frac{1}{R_1 C_1}, -\frac{1}{R_2 C_1}$$

$$\rightarrow v_2(t) = \underbrace{K_1 e^{-\frac{t}{R_1 C_1}}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + \underbrace{K_2 e^{-\frac{t}{R_2 C_1}}}_{\text{پاسخ خصوصی}} + K_3, t > 0$$

با جایگذاری پاسخ خصوصی K_3 در معادله دیفرانسیل $R_b R_b K_3 = R_1 R_2$ و یا $K_3 = \frac{R_1 R_2}{R_b R_b}$ شده و با اعمال شرایط اولیه K_1 و K_2 را نیز بدست خواهیم آورد.

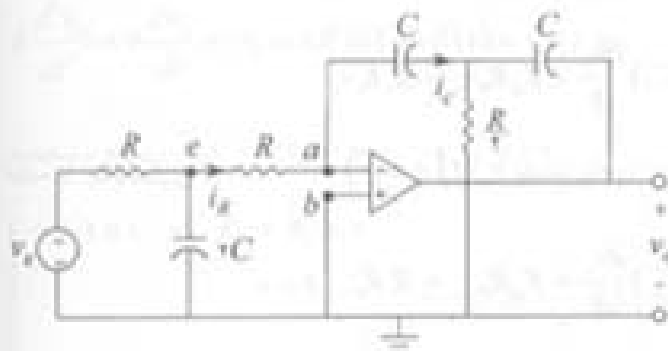
$$\begin{cases} v_2(0) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + \frac{R_1 R_2}{R_b R_b} = 0 \\ \frac{dv_2(0)}{dt} = 0 \rightarrow \frac{K_1}{R_1 C_1} + \frac{K_2}{R_2 C_1} = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_1 = -\frac{R_1 R_2}{R_b R_b} \left(\frac{R_2 C_1}{R_1 C_1 - R_2 C_1} \right) \\ K_2 = \frac{R_1 R_2}{R_b R_b} \left(\frac{R_1 C_1}{R_1 C_1 - R_2 C_1} \right) \end{cases}$$

$$\rightarrow v_2(t) = \frac{R_1 R_2}{R_b R_b} \left[\left(-\frac{R_2 C_1}{R_1 C_1 - R_2 C_1} \right) e^{-\frac{t}{R_1 C_1}} + \left(\frac{R_1 C_1}{R_1 C_1 - R_2 C_1} \right) e^{-\frac{t}{R_2 C_1}} + 1 \right] u(t)$$

مسئله ۷۹

۱) معادله دیفرانسیل v_o بر حسب v_i چیست.

۲) در حالتی که بین این مسئله و مسئله ۷۸، روابط $R_1 = R_2 = \infty$ و $R_3 C_1 = R_4 C_2 = RC$ برقرار باشند نتایج را مقایسه کنید. آیا مدار این مسئله مزیتی به مدار مسئله ۷۸ دارد.



شکل مسئله ۷۹

حل : با فرض ایده آل بودن آپ آپ $v_+ = v_- = 0$ و $i_c = i_R$ بوده و با توجه به شکل مسئله $v_i = R i_R$ خواهد بود.

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } a \rightarrow \frac{R i_R - v_i}{R} + C \frac{d}{dt}(R i_R) + i_R = 0 \rightarrow \frac{R i_R - v_i}{R} + R C D i_R + i_R = 0$$

$$\rightarrow i_R = \frac{v_i}{R' C D + 1}$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } d \rightarrow C \frac{dv_d}{dt} + \frac{v_d}{R} + C \frac{d}{dt}(v_d - v_o) = 0$$

$$\rightarrow C D v_d + \frac{v_d}{R} + C D (v_d - v_o) = 0 \rightarrow v_d = \frac{R C D}{R' C D + 1} v_o$$

$$i_c = -C \frac{dv_d}{dt} = -C D v_d = -\frac{R C' D'}{R' C D + 1} v_o$$

$$i_R = i_c \rightarrow \frac{v_i}{R' C D + 1} = -\frac{R C' D'}{R' C D + 1} v_o \rightarrow R C' D' v_o = -v_i \rightarrow R' C' \frac{dv_o}{dt} = -v_i$$

حال روابط داده شده را در معادله دیفرانسیل بدست آمده در مسئله ۷۸ اعمال می کنیم.

$$R_3 C_1 R_4 C_2 \frac{d^2 v_o}{dt^2} + R_3 R_4 \left(\frac{C_1}{R_1} + \frac{C_2}{R_2} \right) \frac{dv_o}{dt} + \frac{R_3 R_4}{R_1 R_2} v_o = v_i$$

$$R_1 \rightarrow \infty, R_2 \rightarrow \infty, R_3 C_1 = R_4 C_2 = RC \rightarrow R' C' \frac{d^2 v_o}{dt^2} = v_i$$

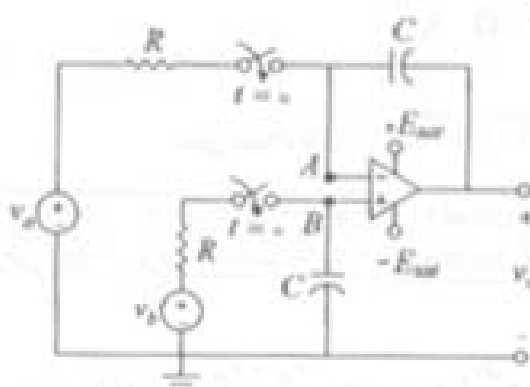
بنابراین با مفروضات فوق ملاحظه می شود که دو معادله دیفرانسیل یکسان است و فقط علامت v_c در دو معادله مخالف یکدیگر می باشد. پس هر دو مدار یک کار را انجام می دهند، و چون در مدار مسئله ۷۹ فقط از یک آپ امپ استفاده شده لذا مدار مسئله ۷۹ بهتر می باشد.

مسئله ۸۰

الف- v_c را بر حسب v_a و v_b حساب کنید. (ولتاژ اولیه خازنها صفر است).

ب- اگر $v_a = 10\text{mV}$ و $v_b = 5\text{mV}$ و $R = 50\text{K}\Omega$ و $C = 22\text{nF}$ و $E_{\text{sat}} = 20\text{V}$ باشد چند ثانیه

طول می کشد تا آپ امپ اشباع شود.



شکل مسئله ۸۰

حل: الف - با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_a = v_B$ بوده و با یکارگیری نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت:

$$\textcircled{B} \quad \text{برای گره } KCL \rightarrow \frac{v_B - v_A}{R} + C \frac{dv_B}{dt} = 0 \rightarrow \frac{v_B - v_A}{R} + CDv_A = 0$$

$$\rightarrow v_B = v_A = \frac{1}{RCD + 1} v_A$$

$$\textcircled{A} \quad \text{برای گره } KCL \rightarrow \frac{v_A - v_B}{R} + C \frac{d}{dt}(v_A - v_c) = 0$$

$$\rightarrow \frac{RCD + 1}{R} \frac{v_A - v_B}{R} + CD \left(\frac{1}{RCD + 1} v_A - v_c \right) = 0 \quad RCD(RCD + 1)v_c = (RCD + 1)(v_A - v_B)$$

$$\rightarrow Dv_c = \frac{v_A - v_B}{RC} \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = \frac{v_A - v_B}{RC} \quad v_c(0) = 0$$

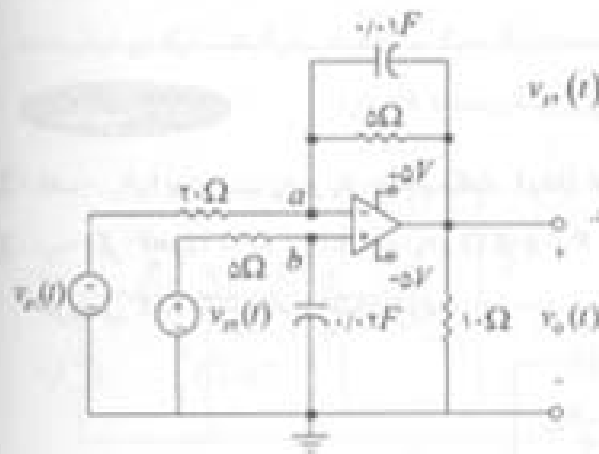
ب - با جایگذاری مقادیر داده شده داریم:

$$\frac{dv_c}{dt} = \frac{10 \times 10^{-3} - 5 \times 10^{-3}}{50 \times 10^3 \times 22 \times 10^{-9}} = 10 \rightarrow v_c(t) = v_c(0) + \int_0^t 10 dt = 10t$$

یعنی $v_c(t) = E_{\text{sat}} = 20\text{V}$ آپ امپ اشباع می شود. بنابراین خواهیم داشت:

$$T_0 = 20 \rightarrow I = \frac{T_0}{T_0} = 1 \text{ A SEC}$$

مسئله ۸۱



۱) $v_{in}(t) = 16u(t)$ و $v_{in}(t) = 2u(t)$ را برای $v_o(t)$ تعیین کنید.

۲) پس از چند میلی ثانیه آپ امپ اشباع می شود.

شکل مسئله ۸۱

حل : با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_a = v_b$ بوده و با بکارگیری نمایش ابرتوری معادلات دیفرانسیل خواهیم داشت.

$$\textcircled{a} \text{ KCL برای گره } a \rightarrow \frac{v_a - v_{in}}{20} + 0.1 \cdot 10^{-6} \frac{dv_a}{dt} = 0 \rightarrow \frac{v_a - v_{in}}{20} + 0.1 \cdot 10^{-6} Dv_a = 0$$

$$\rightarrow v_a = v_{in} = \frac{v_{in}}{0.1 \cdot 10^{-6} D + 1}$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برای گره } b \rightarrow \frac{v_a - v_{in}}{20} + \frac{v_a - v_o}{5} + 0.1 \cdot 10^{-6} \frac{d}{dt}(v_a - v_o) = 0$$

$$\rightarrow \frac{\frac{v_{in}}{0.1 \cdot 10^{-6} D + 1} - v_{in}}{20} + \frac{\frac{v_{in}}{0.1 \cdot 10^{-6} D + 1} - v_o}{5} + 0.1 \cdot 10^{-6} D \left(\frac{v_{in}}{0.1 \cdot 10^{-6} D + 1} - v_o \right) = 0$$

$$\rightarrow (0.1 \cdot 10^{-6} D^2 + 0.1 \cdot 10^{-6} D + 1)v_o = -(0.1 \cdot 10^{-6} D + 1)v_{in} + (0.1 \cdot 10^{-6} D + 5)v_{in}$$

$$\rightarrow 0.1 \cdot 10^{-6} \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 0.1 \cdot 10^{-6} \frac{dv_o}{dt} + 1v_o = -2\delta(t) - 2u(t) + 2/10\delta(t) + 8u(t)$$

$$\rightarrow 0.1 \cdot 10^{-6} \frac{d^2 v_o}{dt^2} + 0.1 \cdot 10^{-6} \frac{dv_o}{dt} + 1v_o = 20, \quad t > 0$$

$$\text{معادله مشخصه: } 0.1 \cdot 10^{-6} s^2 + 0.1 \cdot 10^{-6} s + 1 = 0 \rightarrow s = -10^6, -10^6$$

$$\rightarrow v_o(t) = \underbrace{K_1 e^{-10^6 t} + K_2 e^{-10^6 t}}_{\text{پایه عمومی}} + \underbrace{K_3}_{\text{پایه خصوصی}}, \quad t > 0$$

پایه عمومی پایه خصوصی

با جایگذاری پاسخ خصوصی در معادله دیفرانسیل $K_1 = 20$ و $K_2 = 10$ خواهد شد. در $t = 0^+$ شارژها اتصال کوتاه خواهند بود بنابراین $v_c(0^+) = v_e = v_b = 0$ بوده و با اشتغال گیری از معادله دیفرانسیل در بازه 0^- تا 0^+ خواهیم داشت:

$$1.2 \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -2 + 2/1 \rightarrow \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -1.$$

$$\rightarrow \begin{cases} v_c(0^+) = 0 \rightarrow K_1 + K_2 + 10 = 0 \\ \frac{dv_c(0^+)}{dt} = -1 \rightarrow -10K_1 - 20K_2 = -1 \end{cases} \rightarrow K_1 = -22, K_2 = 12$$

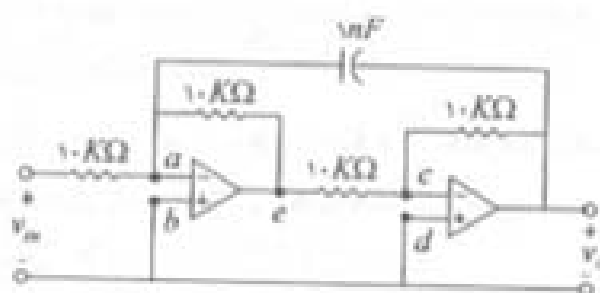
$$\rightarrow v_c(t) = -22e^{-t/2} + 12e^{-t/10} + 10, t > 0$$

به ازای $v_c(t) = E_{\text{محدود}} = 0V$ آب اُپ اشباع می شود. بنابراین داریم:

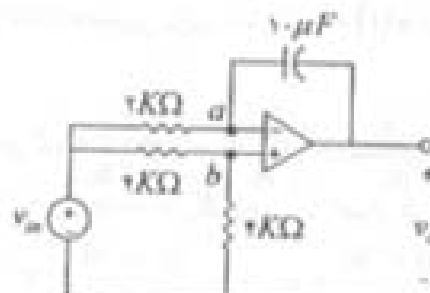
$$-22e^{-t/2} + 12e^{-t/10} + 10 = 0 \rightarrow t = 0.122 \text{ SEC} = 122 \text{ mSEC}$$

مسئله ۸۲

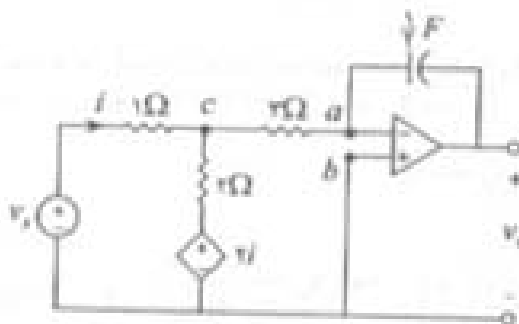
در مدارهای شکل مسئله ۸۲ پاسخ پله را بدست آورید.



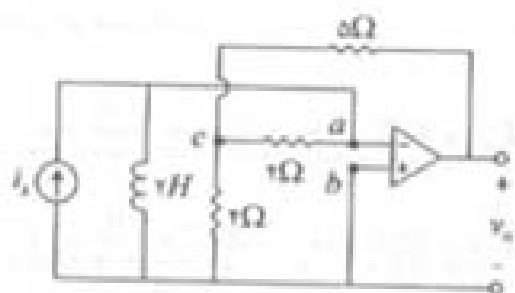
(الف)



(ب)



(ج)



(د)

شکل مسئله ۸۲

ت = ۰ با فرض ایده آل بودن آپ امپ ها $v_c = v_d = 0$ بوده و خواهیم داشت:

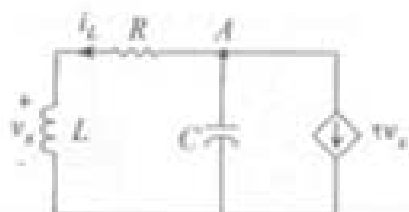
$$i = \frac{v_d - v_c}{1} = v_d - v_c$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL برقی کُر } \rightarrow -(v_d - v_c) + \frac{v_c - 2(v_d - v_c)}{1} + \frac{v_c - 0}{1} = 0 \rightarrow v_c = \frac{12}{17} v_d$$

$$\textcircled{b} \text{ KCL برقی کُر } \rightarrow -\frac{12}{17} v_d + \frac{1}{1} \frac{d}{dt}(0 - v_c) = 0 \rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{12}{17} v_d = -\frac{12}{17} u(t)$$

$$\rightarrow v_c(t) = -\frac{12}{17} u(t)$$

مسئله ۸۳



⚡ R را چنان تعیین کنید که مدار مانند یک نوسان ساز رفتار نماید. فرکانس نوسانات را نیز تعیین کنید.

شکل مسئله ۸۳

حل :

$$v_s = L \frac{di_L}{dt} \quad , \quad v_r = Ri_L + L \frac{di_L}{dt}$$

$$\textcircled{a} \text{ KCL برقی کُر } \rightarrow i_L + C \frac{dv_c}{dt} + 1v_s = 0 \rightarrow i_L + C \frac{d}{dt} \left(Ri_L + L \frac{di_L}{dt} \right) + 1L \frac{di_L}{dt} = 0$$

$$\rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \left(\frac{RC + 1L}{LC} \right) \frac{di_L}{dt} + \frac{1}{LC} i_L = 0 \quad \alpha = \frac{RC + 1L}{LC} \rightarrow \alpha = \frac{RC + 1L}{1LC}$$

به ازای $\alpha = 0$ مدار یک نوسان ساز می باشد بنابراین داریم:

$$\alpha = 0 \rightarrow RC + 1L = 0 \rightarrow R = -\frac{1L}{C}$$

در ادامه فرکانسهای نوسانات را به ازای $\alpha = 0$ بدست خواهیم آورد.

$$\alpha = 0 \rightarrow \frac{d^2 i_L}{dt^2} + \frac{1}{LC} i_L = 0 \rightarrow \text{معادله مشخصه: } s^2 + \frac{1}{LC} = 0 \rightarrow s = \pm j \sqrt{\frac{1}{LC}}$$

مسئله ۸۴

معادلات حالت مدار را بنویسید. ($v_C(s) = V_C$ و $i_L(s) = I_L$ و $i_R = -v_R + v_R'$)



شکل مسئله ۸۴

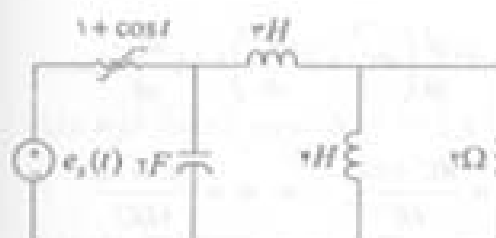
حل : با انتخاب ولتاژ خازن و جریان سلف به عنوان متغیر حالت و با توجه به شکل مسئله داریم

$$v_L = v_C \rightarrow \frac{di_L}{dt} = v_C$$

$$i_C = -i_R - i_L \rightarrow v_C \frac{dv_C}{dt} = v_R - v_R' - i_L \rightarrow \frac{dv_C}{dt} = v_C - \frac{1}{2} v_C' - \frac{1}{2} i_L$$

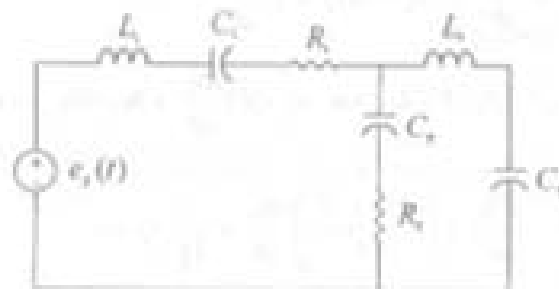
مسئله ۸۵

دوگان مدارهای شکل مسئله ۸۵ را رسم کنید.



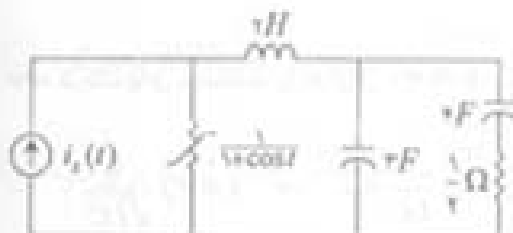
(ا)

شکل مسئله ۸۵

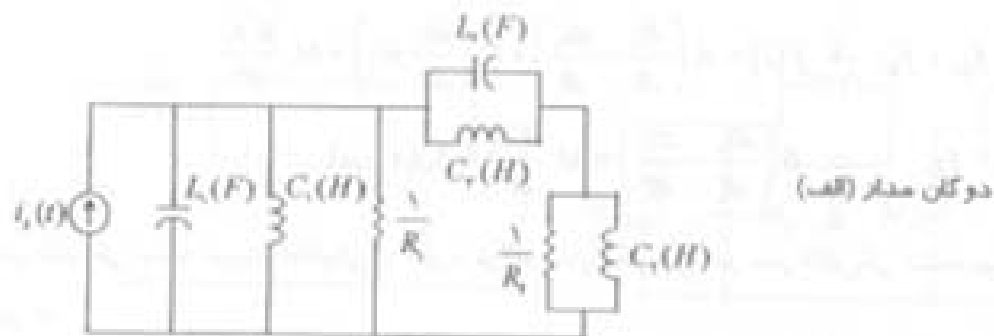


(ب)

حل :

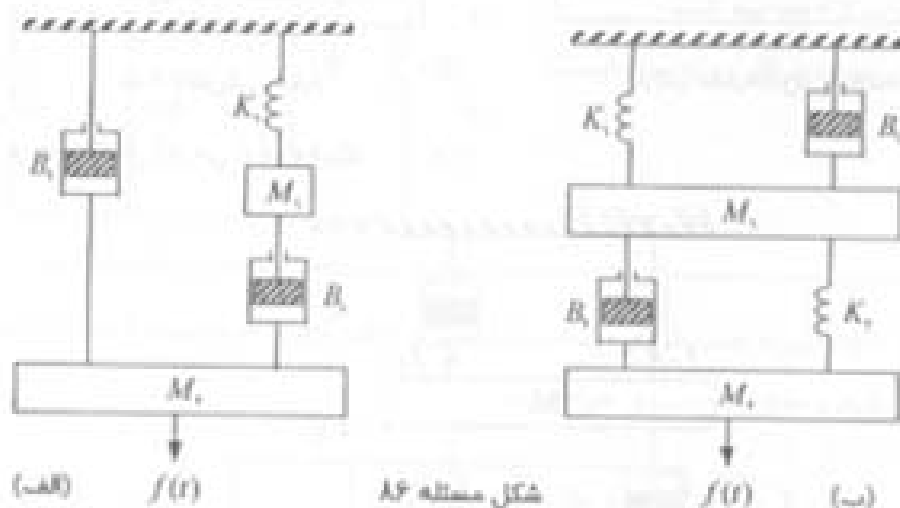


دوگان مدار (ا)

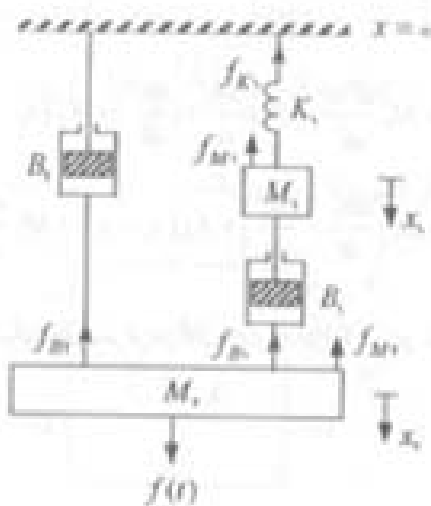


مسئله ۸۶

معادلات حرکت سیستمهای مکانیکی را نوشته و برای هر کدام دو مدار الکتریکی مشابه رسم کنید.

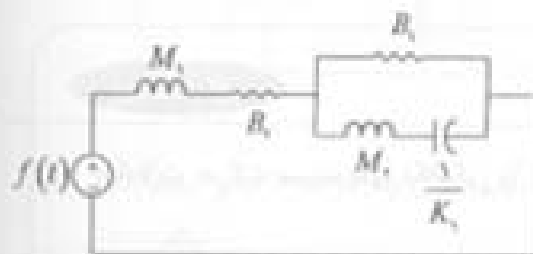


حل : الف - با توجه به شکل زیر می توان نوشت:

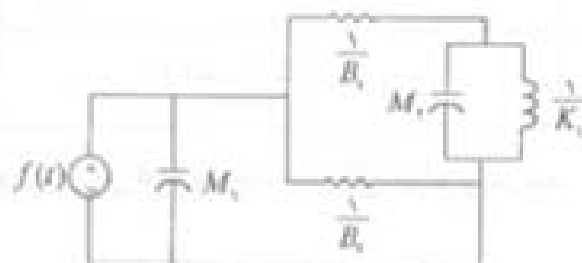


$$\begin{cases} f = f_{B_1} + f_{B_2} + f_{M_1} \rightarrow f(t) = B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) + B_2 \left(\frac{dx_2}{dt} - 0 \right) + M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} \\ f_{B_1} = f_{M_1} + f_{K_1} \rightarrow B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) = M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} + K_1 (x_1 - 0) \end{cases}$$

مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی به همراه دوگان مدار الکتریکی، دو مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی فوق‌اند.

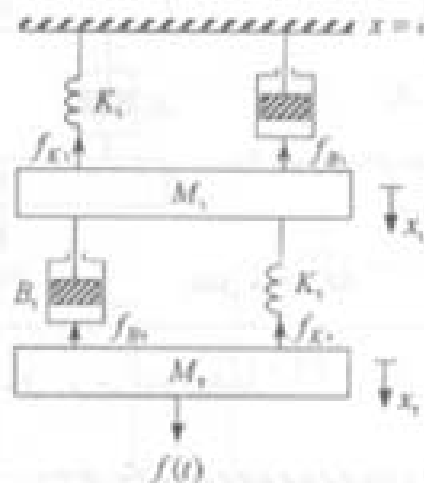


دوگان مدار الکتریکی مشابه



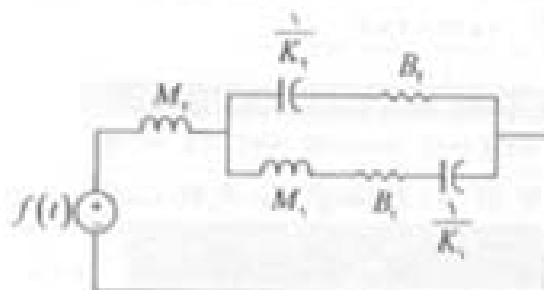
مدار الکتریکی مشابه

پ - با توجه به شکل زیر می‌توان نوشت:

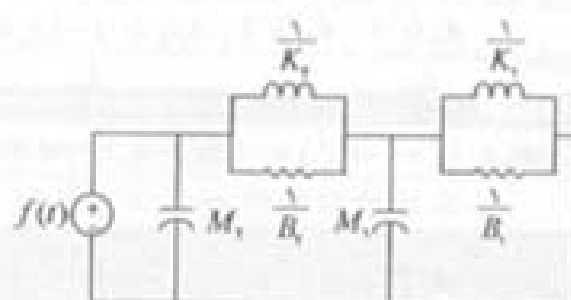


$$\begin{cases} f = f_{M_1} + f_{B_1} + f_{K_1} \rightarrow f(t) = M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} + B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) + K_1 (x_1 - x_2) \\ f_{B_1} + f_{K_1} = f_{M_1} + f_{K_1} + f_{B_1} \rightarrow B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) + K_1 (x_1 - x_2) = M_1 \frac{d^2 x_1}{dt^2} + K_1 (x_1 - 0) + B_1 \left(\frac{dx_1}{dt} - 0 \right) \end{cases}$$

مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی به همراه دوگان مدار الکتریکی، دو مدار الکتریکی مشابه سیستم مکانیکی فوق‌اند.



دوگن مدار الکتریکی مشابه



مدار الکتریکی مشابه

مسئله ۸۷

جریان گذرنده از سلفها را در لحظات $t = 0^-$ و $t = 0^+$ بدست آورید.

v_o را برای $t \geq 0$ محاسبه کنید.

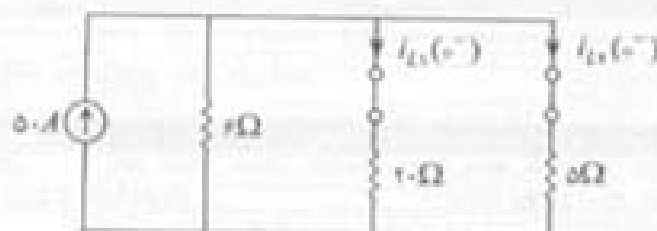
(کلید برای مدت طولانی بسته بوده است)



شکل مسئله ۸۷

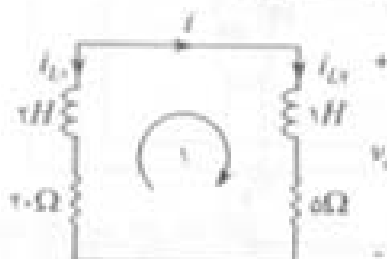
حل: در $t = 0^-$ کلید به مدت طولانی بسته بوده و مدار به حالت دایمی خود رسیده است. پس سلفها

اتصال کوتاه می باشند و مدار بصورت زیر خواهد بود.



$$i_{L1}(0^-) = \frac{6 \parallel 5}{6 \parallel 5 + 20} \cdot 0.4 = 6A \quad , \quad i_{L2}(0^-) = \frac{6 \parallel 20}{6 \parallel 20 + 5} \cdot 0.4 = 24A$$

و به ازای $t > 0$ کلید باز بوده و مدار بصورت زیر می باشد.



$$i_{L_2}(s^+) = \frac{\phi_{L_2}(s^+)}{L_{eq}} = \frac{\phi_{L_2}(s^-)}{L_{eq}} = \frac{L_1 i_{L_1}(s^-) - L_2 i_{L_2}(s^-)}{L_{eq}} = \frac{1 \times 12 - 2 \times 6}{1+2} = 2A$$

$$\rightarrow i_{L_1}(s^+) = -i(s^+) = -2A \quad ; \quad i_{L_2}(s^+) = i(s^+) = 2A$$

در ادامه به محاسبه $v_o(t)$ خواهیم پرداخت.

$$KVL \text{ برشی منب} \rightarrow 1 \cdot i + 1 \frac{di}{dt} + 2i + 2i = 0 \rightarrow 3 \frac{di}{dt} + 4i = 0 \rightarrow i(t) = K e^{-\frac{4}{3}t}, t \geq 0$$

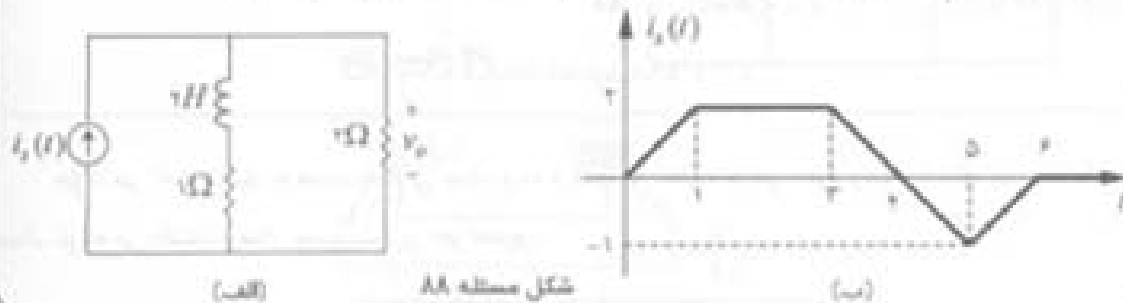
$$i(s^+) = 2 \rightarrow K = 2 \rightarrow i(t) = 2e^{-\frac{4}{3}t}, t \geq 0$$

$$v_o(t) = \frac{di}{dt} + 2i = 2 \left(-\frac{4}{3} \right) e^{-\frac{4}{3}t} + 2(2) e^{-\frac{4}{3}t} = -\frac{2}{3} e^{-\frac{4}{3}t}, t \geq 0$$

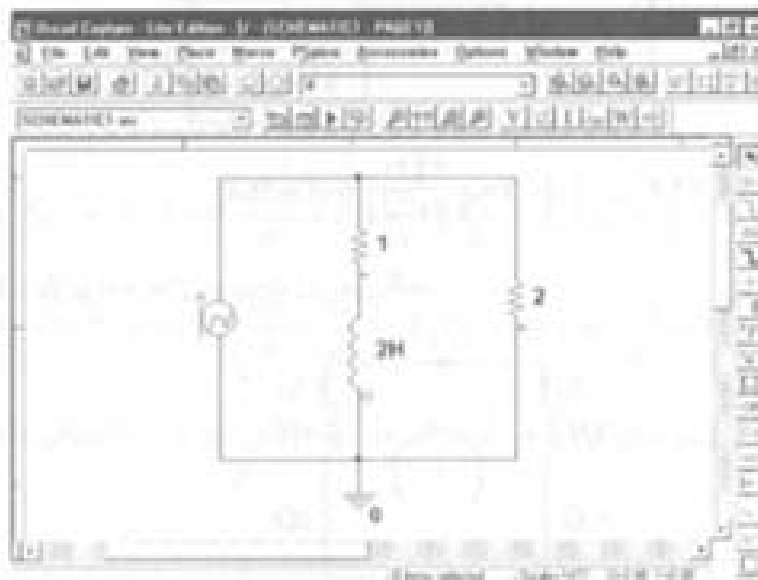
مسئله ۸۸

الف- با استفاده از اسپیس ولتاژ v_o را رسم کنید.

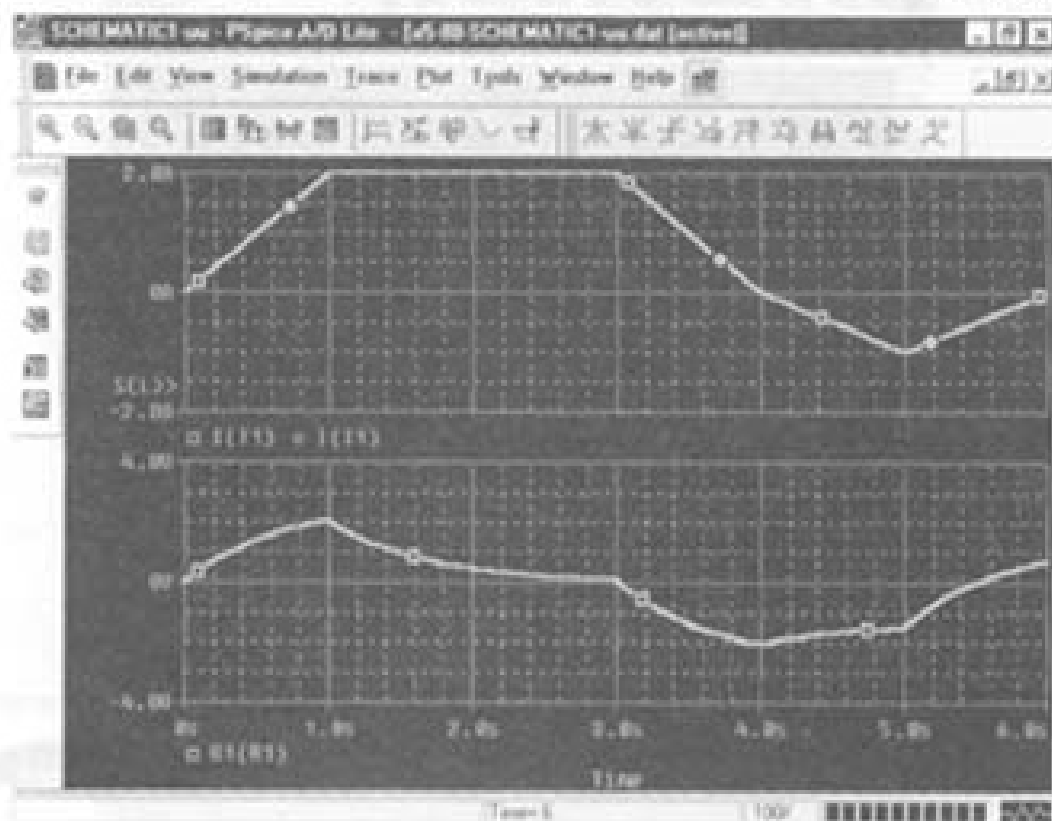
ب- خازن $C = \frac{1}{4}F$ را با مقاومت 1Ω موازی کرده قسمت (الف) را تکرار کنید.



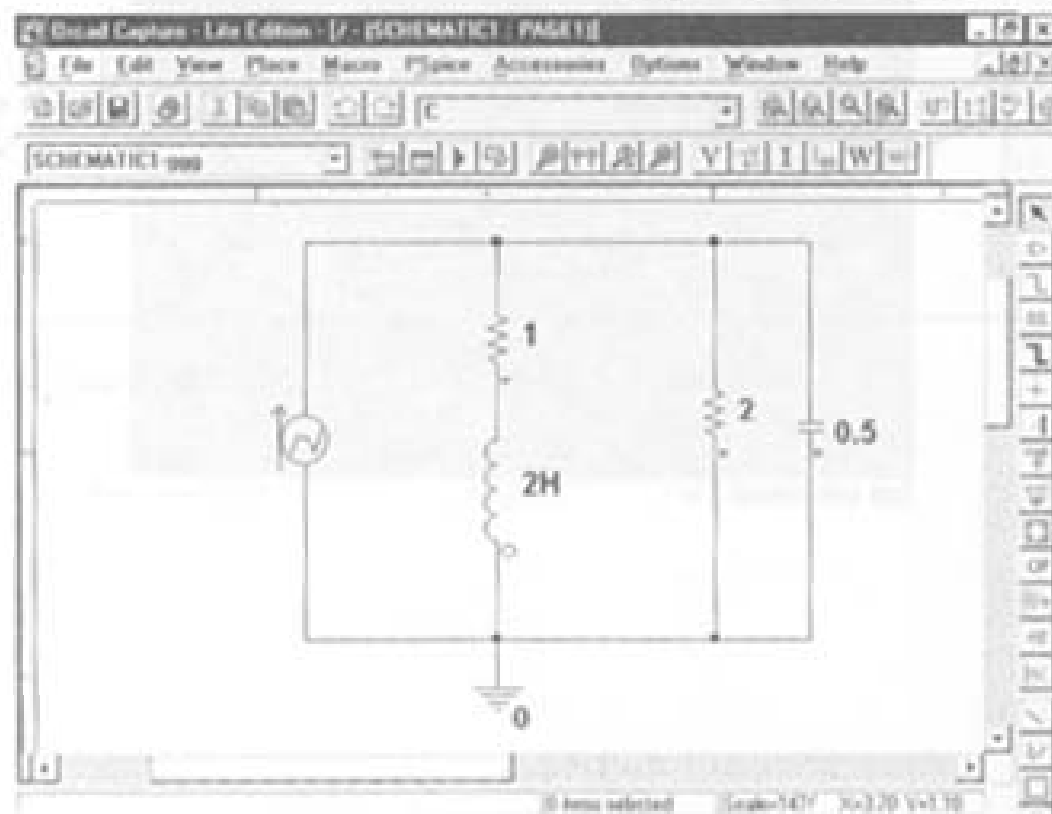
حل: الف - ابتدا شماتیک زیر را رسم می کنیم

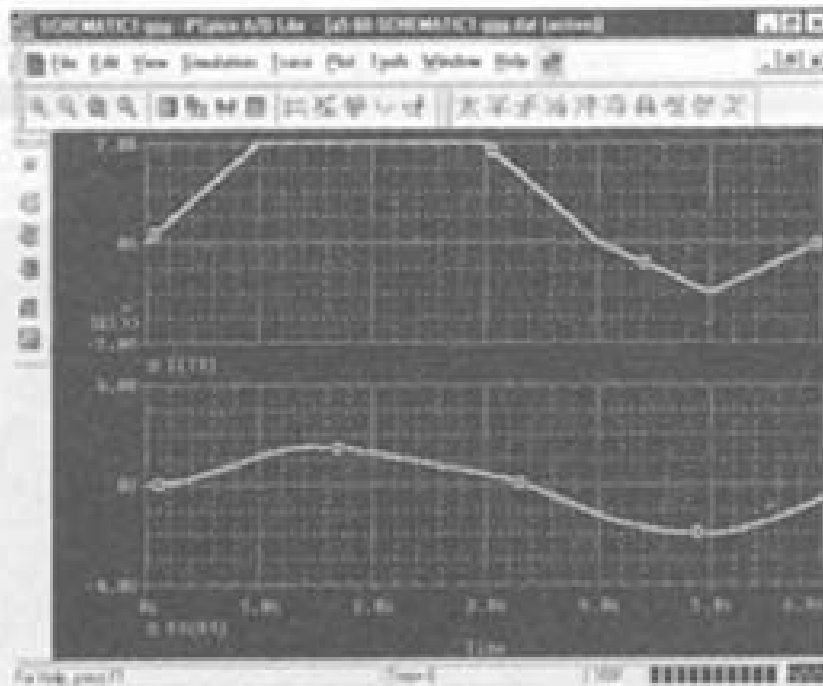


با اجرای شمایک زیر بصورت *Time domain* و دادن مشخصات داده شده، شکل موجهای i_1 و i_2 بصورت زیر بدست خواهند آمد.



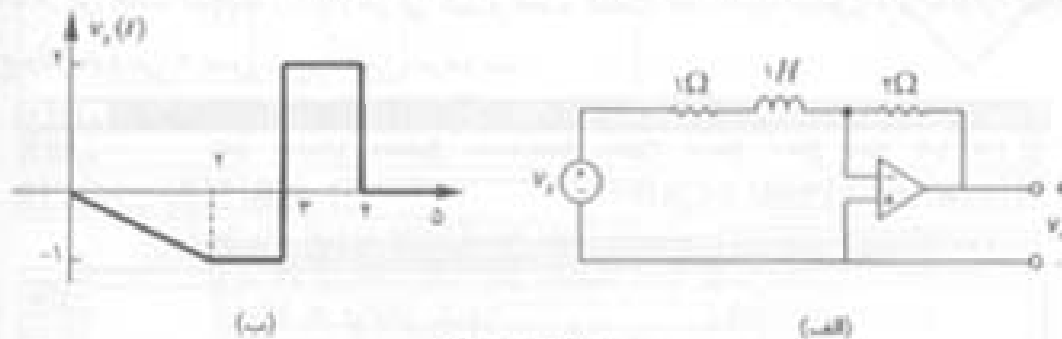
پ - در این حالت شمایک زیر را رسم می کنیم و همانند قسمت (الف) اجرا خواهیم کرد که با این کار شکل موج ولتاژ خروجی V_o بصورت زیر حاصل خواهد شد.





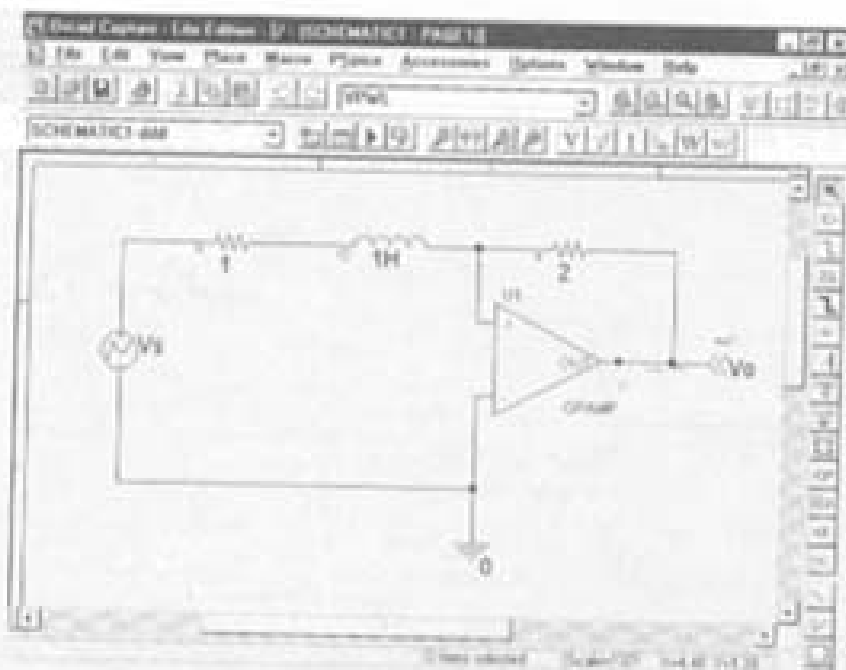
مسئله ۸۹

با استفاده از اسپایس v_o را برای $0 < t < \infty$ رسم کنید. (آپ-اسپایس آل است).

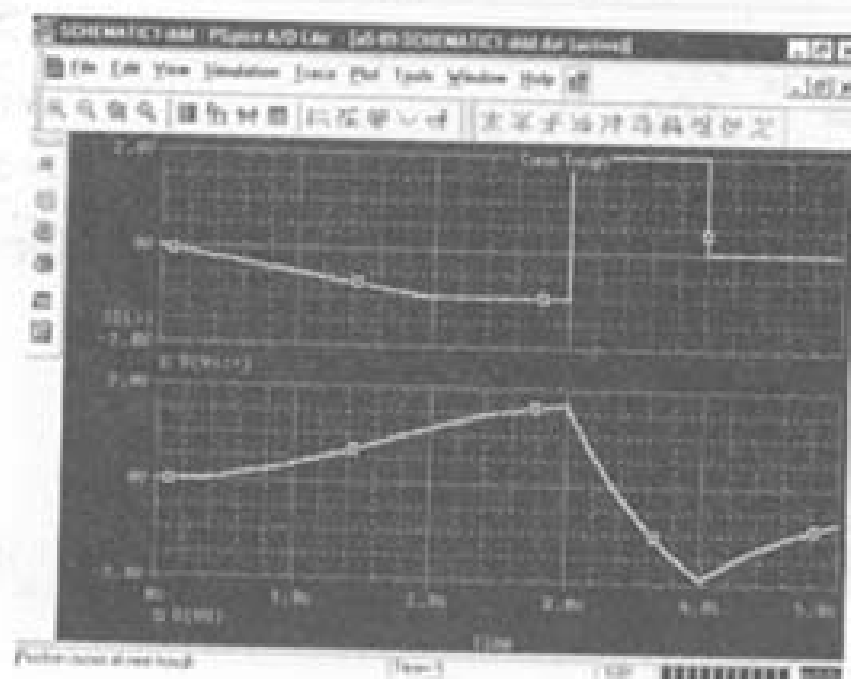


شکل مسئله ۸۹

حل: ابتدا شماتیک زیر را رسم می کنیم. که مشخصات v_s به آن داده شده است.



که با اجرای شمایک فوق بصورت *Time domain* شکل موجهای V_i و V_o بصورت زیر رسم خواهند شد.



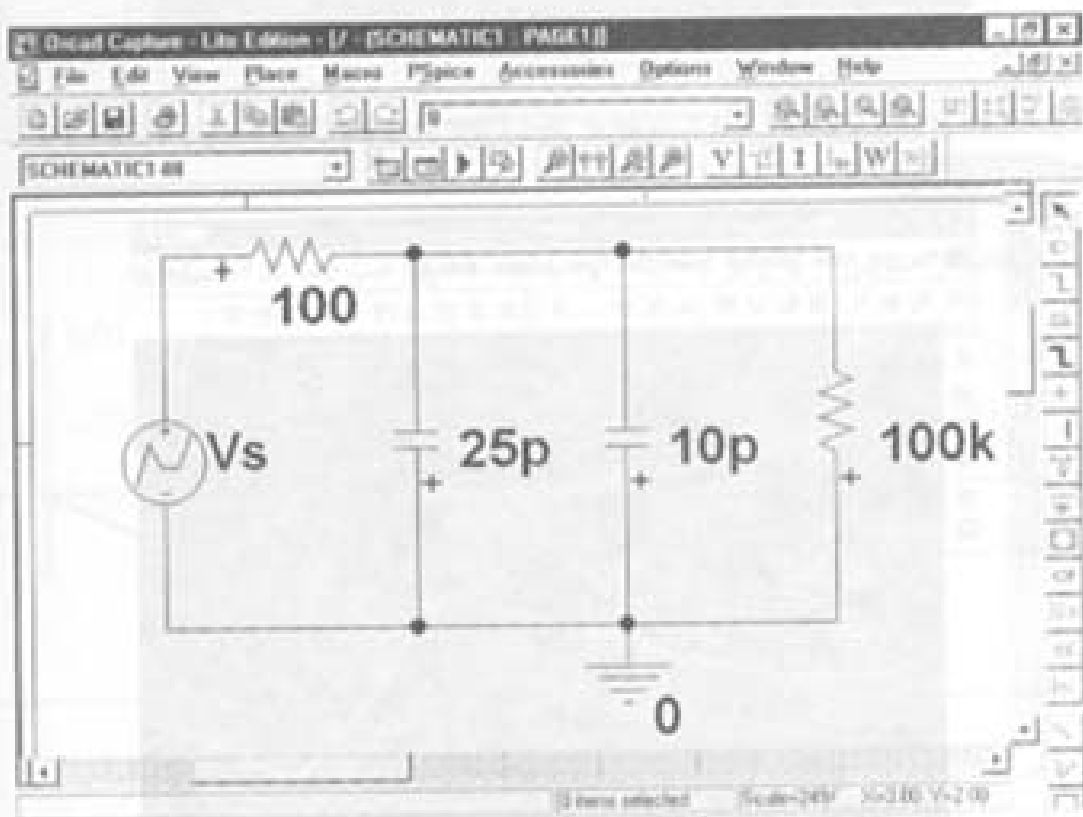
مسئله ۹۰

شکل موجهای v_{in} و v_{out} را برای $0 < t < 200 \text{ nsec}$ با استفاده از اسپایس رسم کنید.

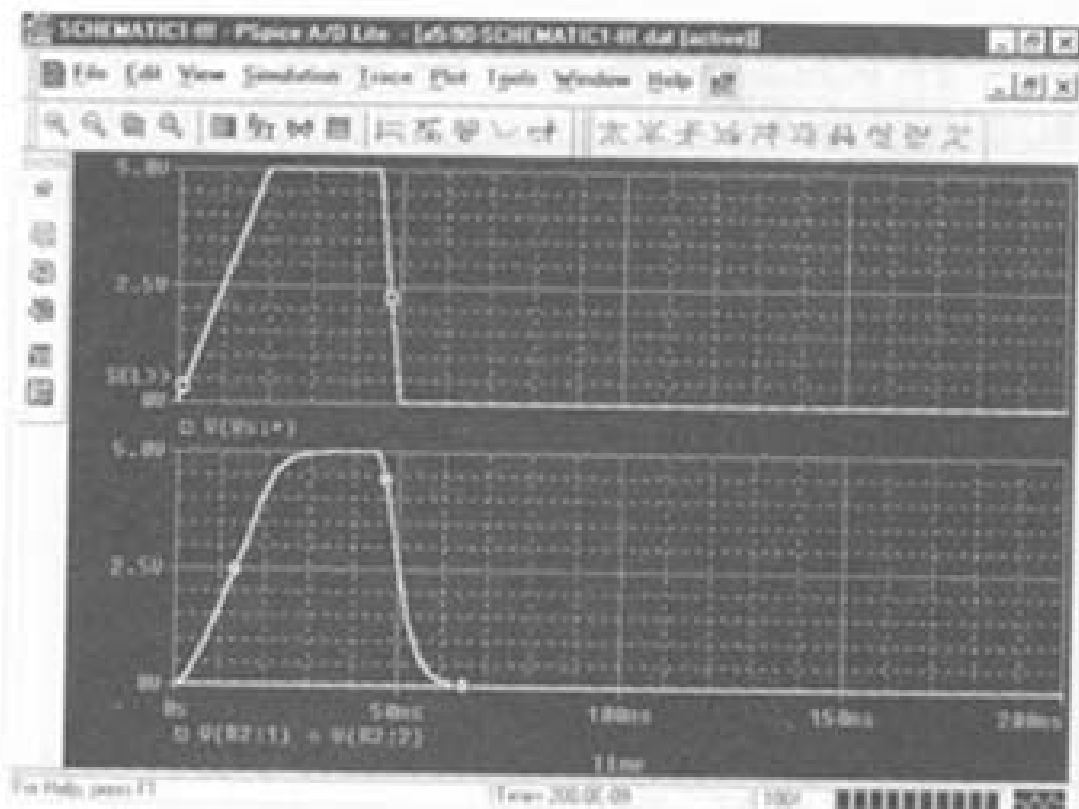


شکل مسئله ۹۰

حل: بدین منظور شماتیک زیر را رسم کرده و مشخصات لازم را اعمال می کنیم.



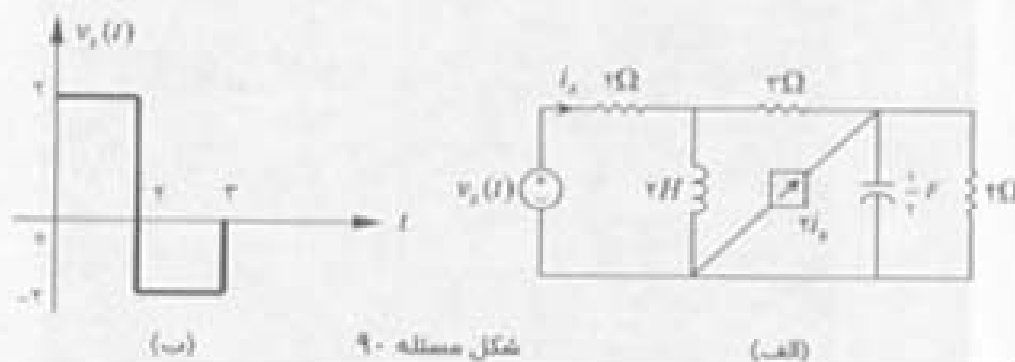
با اجرای شماتیک فوق به صورت *Time domain* شکل موجهای ولتاژ خازنها که پکسان می باشند به صورت زیر بدست خواهد آمد.



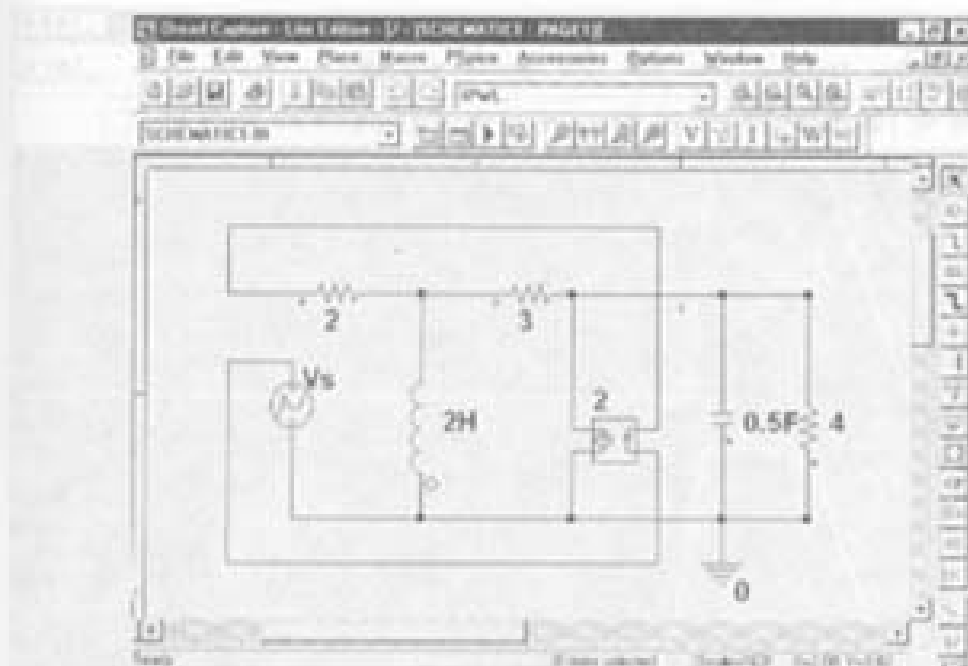
مسئله ۹۱

الف- شکل موج ولتاژ خازن v_c را با استفاده از اسپایس رسم کنید.

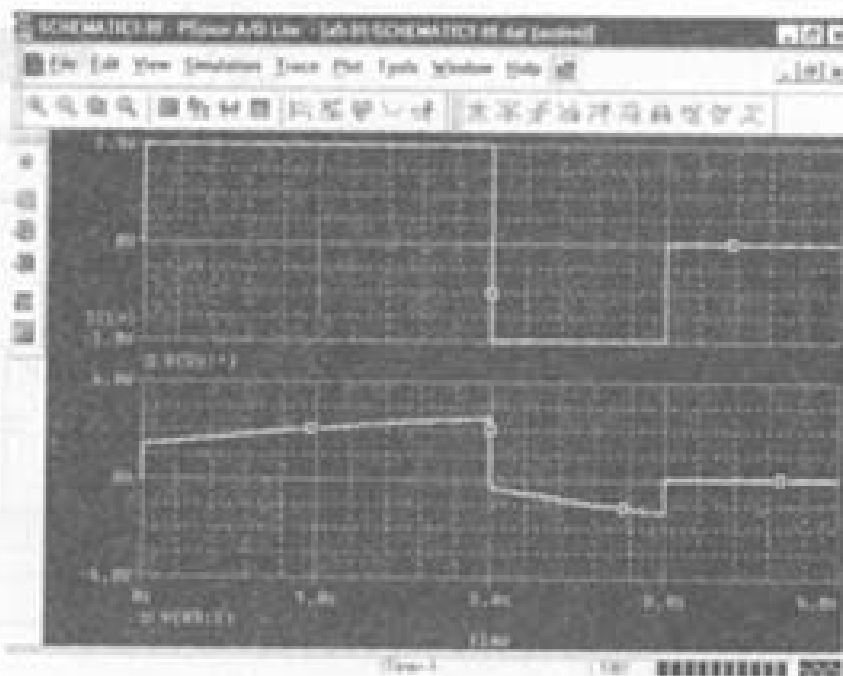
ب- اگر منبع جریان پله واحدی موازی با مقاومت 1Ω اضافه شود قسمت (الف) را تکرار کنید.



حلی: الف - بدین منظور شماتیک زیر را رسم می کنیم. که مشخصات v_s نیز در آن اعمال شده است.



با اجرای شمایک فوق بصورت *Time domain* شکل موجهای V_2 و ولتاژ دو سر خازن بصورت زیر بدست خواهند آمد.



به با اضافه کردن منبع جریان گفته شده و اجرای مجدد قسمت (الف) شکل موجهای V_2 و ولتاژ دو سر خازن در این حالت بصورت زیر حاصل خواهند شد.

