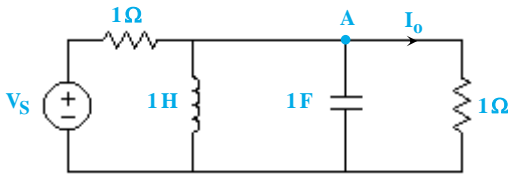


آزمون فصل سوم

۱- گزینه «۱» با اعمال KCL در گره A داریم:



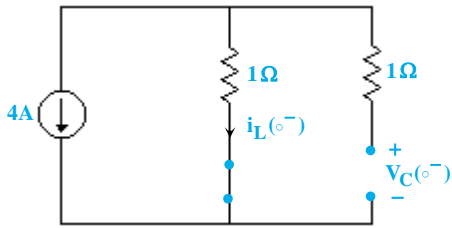
$$V_A = I_o \times 1 = I_o$$

$$KCL(A): I_o + \frac{dV_A}{dt} + i_L + \frac{V_A - V_S}{1} = 0$$

$$\Rightarrow I_o + \frac{dI_o}{dt} + i_L(\circ) + \int_0^t V_A dt + \frac{I_o - V_S}{1} = 0 \xrightarrow{\frac{d}{dt}} \frac{d^2 I_o}{dt^2} + \frac{dI_o}{dt} + I_o = \frac{dV_S}{dt}$$

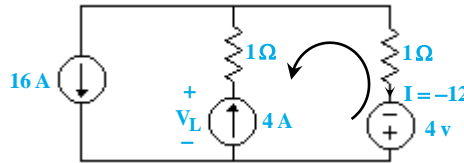
$t = 0^-$ :

۲- گزینه «۱» ابتدا شرایط اولیه‌ی سلف و خازن را به‌دست می‌آوریم:



$$\Rightarrow \begin{cases} i_L(0^-) = -4A \\ V_C(0^-) = -4V \end{cases}$$

برای زمان  $t = 0^+$  داریم:



KVL:  $-1 \times 4 + v_L(0^+) + 4 + 12 = 0 \Rightarrow v_L(0^+) = -12$

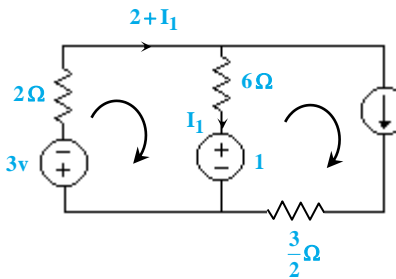
با اعمال KVL در حلقه‌ی سمت راست داریم:

$$v_L = K \frac{di_L}{dt} \rightarrow v_L(0^+) = 12 \frac{d}{dt}(-16 - I) = -12 \frac{d}{dt}I(0^+) = -12 \rightarrow \frac{dI(0^+)}{dt} = 1 \frac{A}{sec}$$

$t = 0^+$ :

۳- گزینه «۴» با تحلیل مدار برای زمان  $t = 0^+$  داریم (ولتاژ خازن و جریان سلف در  $t = 0$  پیوسته هستند):

با اعمال KVL در حلقه‌ی سمت چپ ولتاژ دو سر سلف را در لحظه‌ی  $t = 0^+$  به‌دست می‌آوریم:



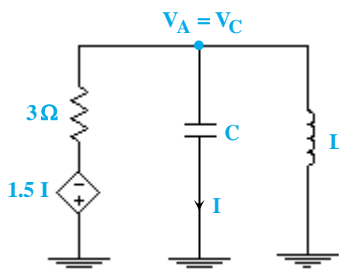
$$V_L = \frac{4di_L(0^+)}{dt}$$

KVL:  $+3 + 2 \times (2 + I_1) + 6I_1 + 1 = 0 \Rightarrow I_1 = -1A$

KVL (سمت راست):  $-1 - 6I_1 + V_L(0^+) + 2 \times \frac{3}{2} = 0$

$$\Rightarrow V_L(0^+) = -8V \Rightarrow \frac{dI_L(0^+)}{dt} = \frac{-8}{4} = -2 \frac{A}{sec}$$

۴- گزینه «۳» با اعمال KCL در گره A، معادله‌ی دیفرانسیل مربوط به مدار را می‌نویسیم:



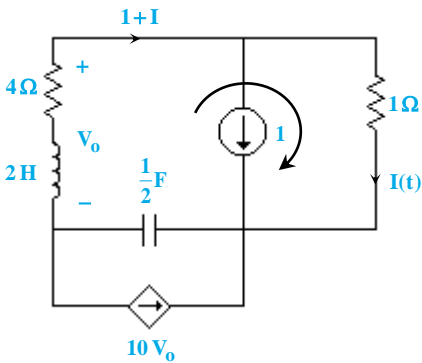
KCL(A):  $i_L + \frac{CdV_C}{dt} + \frac{V_C + 1/\Delta I}{3} = 0$

$$\Rightarrow i_L(\circ) + \frac{1}{L} \int_0^t V_C dt + \frac{CdV_C}{dt} + \frac{V_C + 1/\Delta C}{3} \frac{dV_C}{dt} = 0$$

$$\xrightarrow{\frac{d}{dt}} \frac{1}{\Delta C} \frac{d^2 V_C}{dt^2} + \frac{dV_C}{\Delta C dt} + \frac{V_C}{L} = 0 \Rightarrow \frac{d^2 V_C}{dt^2} + \frac{dV_C}{4/\Delta C dt} + \frac{2}{3LC} V_C = 0 \Rightarrow \text{فرکانس تشدید: } \omega_n = \sqrt{\frac{2}{3LC}} \frac{rad}{sec}$$

۵- گزینه «۴» ابتدا جریان شاخه‌های مدار را مشخص می‌کنیم. سپس با اعمال KVL در حلقه‌ی مشخص شده داریم:

$$t > 0 \quad \text{KVL: } 4 \times (1+I) + 2 \times \frac{d}{dt}(1+I) + I + V_C = 0$$



حال به ازای زمان  $t = 0^+$  داریم (دقت کنید به علت عدم وجود منبع مستقل در زمان‌های منفی، شرایط اولیه‌ی سلف و خازن صفر است):

$$\begin{cases} V_C(0^+) = 0 \\ I_L(0^+) = 1 + I(0^+) = 0 \Rightarrow I(0^+) = -1 \end{cases}$$

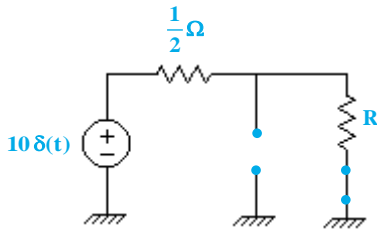
$$\text{KVL: } 4 \times (1 + (-1)) + \frac{rd}{dt} I(0^+) + (-1) + 0 = 0 \Rightarrow \frac{dI}{dt}(0^+) = \frac{1}{2}$$

$$V_0 = -4 \times (1 + I) - \frac{rd}{dt}(1 + I) \Rightarrow V_0(0^+) = \frac{-rdI(0^+)}{dt} = -1$$

حال از معادله‌ی به‌دست آمده از KVL مشتق گرفته و  $\frac{d^2 I(0^+)}{dt^2}$  را به‌دست می‌آوریم:

$$\frac{rdI}{dt} + \frac{rd^2 I}{dt^2} + \frac{dI}{dt} + \frac{dV_C}{dt} = 0 \Rightarrow \frac{d^2 I(0^+)}{dt^2} = -\frac{5}{2} \frac{dI(0^+)}{dt} - \frac{1}{2} \frac{dV_C(0^+)}{dt} \quad (1)$$

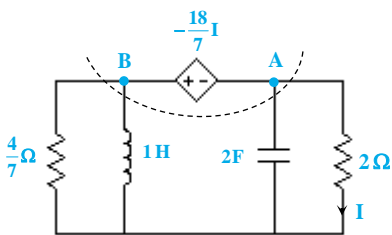
$$i_C = \frac{1}{2} \frac{dV_C}{dt} = 1 + I + 1 \times V_0 \Rightarrow \frac{1}{2} \frac{dV_C(0^+)}{dt} = -1 \times v \Rightarrow \frac{d^2 I(0^+)}{dt^2} = -\frac{5}{2} \times \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = \frac{3}{4} = \frac{1}{4} \times \frac{3}{1} = \frac{3}{4} \frac{A}{sec^2} \quad \text{از طرفی داریم:}$$



۶- گزینه «۳» برای تحلیل مدار به ازای ورودی  $\delta(t)$ ، خازن اتصال کوتاه و سلف مدار باز در نظر گرفته می‌شود. بنابراین جریان مقاومت R برابر است با:

$$\rightarrow I_R(t) = \frac{1 \times \delta(t)}{\frac{1}{2} + R} = \frac{2}{1 + 2R} \delta(t) \rightarrow R = \frac{1}{6} - \frac{1}{2} = \frac{1}{6} \Omega$$

۷- گزینه «۴» ابتدا ولتاژ گره‌های A و B را به‌دست می‌آوریم. سپس با اعمال KCL در کاتست نشان داده شده، معادله‌های دیفرانسیل مربوط به مدار را به‌دست می‌آوریم:



$$v_A = 2I$$

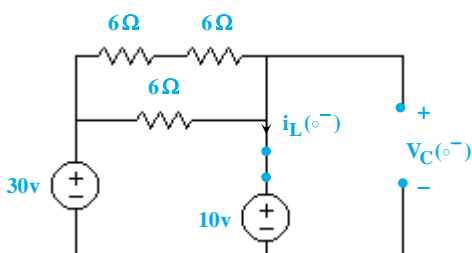
$$v_B = \frac{-18}{7} I + 2I = \frac{-4}{7} I$$

$$\text{KCL: } \frac{v_B}{\frac{4}{7}} + i_L + \frac{rd}{dt}(v_A) + I = 0 \Rightarrow \cancel{I} + i_L + \frac{rdI}{dt} + \cancel{I} = 0 \Rightarrow \frac{dI}{dt} = \frac{-i_L}{4} \quad (1)$$

$$v_B = \frac{di_L}{dt} = \frac{-4}{7} I \quad (2)$$

$$\xrightarrow{(1), (2)} \frac{d^2 I}{dt^2} = \frac{I}{7} \rightarrow$$

از آنجایی که ضریب میرایی معادله صفر می‌باشد، بنابراین عملکرد مدار به صورت بدون اتلاف خواهد بود.



۸- گزینه «۳» با توجه به اینکه مقدار جریان در لحظه‌ی صفر برای گزینه‌ها متفاوت می‌باشد، پس فقط کافی است جریان اولیه‌ی سلف را به‌دست آوریم.

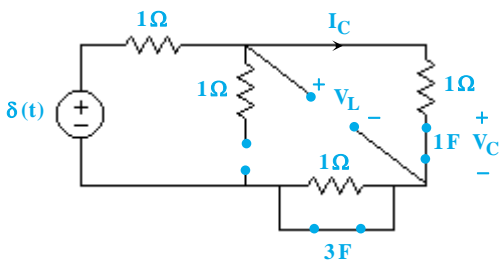
در لحظه‌ی  $t = 0^-$  سلف و خازن به حالت دائمی رسیده‌اند. بنابراین خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه می‌شود.

$$t = 0^- :$$

$$i_L(0^-) = \frac{30 - 10}{6 \parallel (6 + 6)} = 5A \rightarrow \text{بنابراین گزینه‌ی ۳ صحیح است.}$$



۹- گزینه «۴» با توجه به وجود منبع ولتاژ با تابع ضربه، برای محاسبه  $I_0$  در لحظه‌ی صفر مثبت، کافی است سلف‌ها را در مدار باز و خازن‌ها را اتصال کوتاه کنیم. حال با به‌دست آوردن ولتاژ سلف با استفاده از رابطه‌ی زیر جریان سلف در لحظه‌ی  $t = 0^+$  را به‌دست می‌آوریم:



$$I_0(0^+) = I_0(0^-) + \frac{1}{L} \int_{0^-}^{0^+} V_L(t) dt = \frac{1}{L} \int_{0^-}^{0^+} V_L(t) dt$$

در زمان  $t = 0^+$  برای متغیرهای شبکه داریم:

$$i_C = \frac{\delta(t)}{1+1} = \frac{\delta(t)}{2} \Rightarrow V_C(t) = V_C(0^-) + \int_{0^-}^t \frac{\delta(t)}{2} dt = \frac{u(t)}{2}$$

$$\Rightarrow V_L(t) = 1 \times i_C + V_C = \frac{\delta(t)}{2} + \frac{u(t)}{2} \Rightarrow I_0(0^+) = \frac{1}{2} \int_{0^-}^{0^+} \left( \frac{\delta(t)}{2} + \frac{u(t)}{2} \right) dt = \frac{1}{4} A$$

۱۰- گزینه «۱» با اعمال KVL در حلقه‌های مدار معادله‌ی دیفرانسیل مدار را به‌دست می‌آوریم.

$$\text{KVL (حلقه‌ی چپ)}: 2I_1 + \frac{dI_1}{dt} + V = 0 \quad (1)$$

$$\text{KVL (حلقه‌ی راست)}: -V + V_C + I_1 - V + 3/\Delta v = 0$$

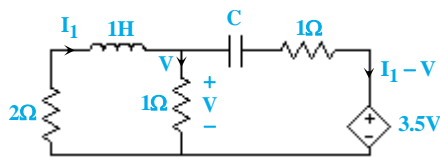
$$V_C = \frac{1}{C} \int_0^t (I_1 - V) dt \rightarrow -V + \frac{1}{C} \int_0^t (I_1 - V) dt + I_1 - V + 3/\Delta v = 0$$

$$\frac{d}{dt} \rightarrow 1/\Delta \frac{dv}{dt} + \frac{I_1 - V}{C} + \frac{dI_1}{dt} = 0 \quad (2)$$

$$\xrightarrow{(1),(2)} 1/\Delta \frac{d}{dt} (-2I_1 - \frac{dI_1}{dt}) + \frac{1}{C} (I_1 + 2I_1 + \frac{dI_1}{dt}) + \frac{dI_1}{dt} = 0$$

$$\Rightarrow 1/\Delta \frac{d^2 I_1}{dt^2} + (2 - \frac{1}{C}) \frac{dI_1}{dt} - \frac{3}{C} I_1 = 0 \rightarrow \text{برای نوسانی شدن مدار ضریب } \frac{dI_1}{dt} \text{ باید صفر شود}$$

$$\Rightarrow C = \frac{1}{2} F$$



۱۱- گزینه «۱» روش تشریحی: ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را به‌دست می‌آوریم:

$t = 0^-$ :

$$\text{KVL}: (i_L(0^-) - 2) \times 1 + 4 + 2 \times i_L(0^-) = 0$$

$$i_L(0^-) = \frac{-2}{3} A \rightarrow V_C(0^-) = \frac{\Delta}{3} v$$

برای زمان‌های مثبت داریم:

$$\text{KVL (حلقه‌ی چپ)}: V_C = -I \quad (1)$$

$$\text{KVL (حلقه‌ی راست)}: V_C = \frac{2d}{dt} (I - \frac{1}{2} \frac{dV_C}{dt}) + 2 \times (I - \frac{1}{2} \frac{dV_C}{dt}) \quad (2)$$

$$\xrightarrow{(1),(2)} \frac{d^2 V_C}{dt^2} + 3 \frac{dV_C}{dt} + 3V_C = 0$$

$$V_C(0^+) = V_C(0^-) = \frac{\Delta}{3} v$$

برای حل این معادله باید  $V_C(0^+)$  و  $\frac{dV_C(0^+)}{dt}$  را محاسبه کنیم:

$$i_C(0^+) = I(0^+) - i_L(0^+) = -V_C(0^+) - i_L(0^+) = \frac{-\Delta}{3} + \frac{2}{3} = -2A \Rightarrow \frac{dV_C(0^+)}{dt} = 2 \times (-2) = -4$$

بنابراین:

$$\begin{cases} \frac{d^2 V_C}{dt^2} + 3 \frac{dV_C}{dt} + 3V_C = 0 \\ V_C(0^+) = \frac{\Delta}{3} \\ \frac{dV_C(0^+)}{dt} = -4 \end{cases} \xrightarrow{I = -V_C} \begin{cases} \frac{d^2 I}{dt^2} + 3 \frac{dI}{dt} + 3I = 0 \\ I(0^+) = \frac{-\Delta}{3} \\ \frac{dI(0^+)}{dt} = 4 \end{cases}$$

$$I(t) = e^{-1/\Delta t} (C_1 \cos \omega t + C_2 \sin \omega t) \quad (t > 0)$$

از طرفی با توجه به اینکه  $I(\infty^-) = i_L(\infty^-) = -\frac{2}{3}$  بوده و با مقدار  $I(\infty^+) = 0$  برابر نیست، برای صادق بودن معادله‌ی  $I(t)$  برای کل زمان‌ها  $I(t)$  به صورت زیر می‌شود:

$$I(t) = e^{-1/\Delta t} \times (C_1 \cos \omega / \Delta t + C_2 \sin \omega / \Delta t) u(t) + C_3 - C_4 u(t)$$

$$I(\infty^-) = -\frac{2}{3} \Rightarrow C_3 = -\frac{2}{3} \quad I(\infty^+) = 0 \Rightarrow C_4 = \frac{2}{3} \quad \frac{dI(\infty^+)}{dt} = 0 \Rightarrow C_2 = 0$$

بنابراین داریم:

$$I(t) = \frac{2}{3} u(t) - \frac{2}{3} e^{-1/\Delta t} \left[ \frac{1}{3} \cos(\omega / \Delta t) \right] u(t)$$

**روش تستی:** با بررسی شرط  $I(\infty^+) = \frac{-\lambda}{3}$  یا  $I(\infty^-) = -\frac{2}{3}$  به راحتی می‌توان به گزینه‌ی (۱) رسید.

۱۲- گزینه «۴» می‌دانیم که معادله‌ی مشخصه‌ی یک مدار RLC سری به صورت زیر است:

$$\begin{cases} x'' + \frac{R}{L}x + \frac{1}{LC} = 0 \\ x'' + 2\alpha x + \omega_0^2 = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} x_1, x_2 = -\alpha \pm j\sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2} \\ \alpha = \frac{R}{2L}, \omega_0 = (\sqrt{LC})^{-1} \end{cases}$$

$$y(t) = ke^{-\alpha t} \cos(\sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2} t + \theta)$$

بنابراین پاسخ مدار به صورت مقابل می‌باشد:

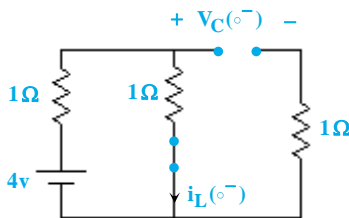
$$k = 6/25 \quad \text{و} \quad \alpha = 3 \Rightarrow \frac{R}{2L} = 3 \Rightarrow R = 6L = 6 \times 1/66 = 10 \Omega$$

از طرفی داریم:

مشاهده می‌شود که داده‌های Td و C برای حل این سؤال اضافی است.

۱۳- گزینه «۱» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را به دست می‌آوریم:

$t = \infty^-$ :



$$i_L(\infty^-) = \frac{4}{1+1} = 2A$$

$$V_C(\infty^-) = 1 \times i_L(\infty^-) = 2V$$

برای زمان  $t > \infty$  داریم:

$$\text{KVL}(1): -4 + V_o + i_L + i_L + \frac{di_L}{dt} + 4 = 0$$

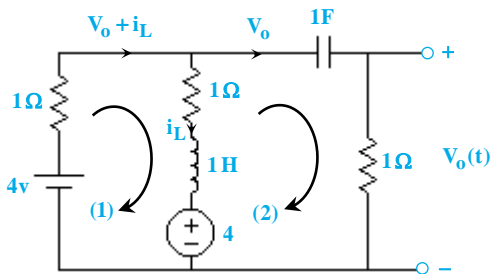
$$V_o + 2i_L + \frac{di_L}{dt} = 0 \rightarrow V_o + (D+2)i_L = 0 \quad (1)$$

$$\text{KVL}(2): -4 - \frac{di_L}{dt} - i_L + V_C + V_o = 0 \xrightarrow{\frac{d}{dt}} \frac{-d^2 i_L}{dt^2} - \frac{di_L}{dt} + \frac{dv_C}{dt} + \frac{dv_o}{dt} = 0$$

$$\Rightarrow V_o(D+1) = i_L(D^2 + D) \quad (2)$$

$$\xrightarrow{(1),(2)} V_o(D+1) = \frac{-V_o}{D+2} (D^2 + D) \Rightarrow V_o((D+1)(D+2) + D(D+1)) = 0$$

$$\Rightarrow 2V_o(D+1)^2 = 0 \rightarrow V_o(t) = (C_1 + C_2 t)e^{-t}$$



حال برای به دست آوردن  $C_1$  و  $C_2$  باید شرایط اولیه‌ی معادله‌ی دیفرانسیل را محاسبه کنیم:

$$V_o(\circ^+) = ? \rightarrow \text{KVL (حلقه‌ی بیرونی)}: -4 + V_o(\circ^+) + i_L(\circ^+) + V_C(\circ^+) + V_o(\circ^+) = 0$$

$$\Rightarrow 2V_o(\circ^+) = 4 - 2 - 2 = 0 \Rightarrow V_o(\circ^+) = 0 \Rightarrow C_1 = 0$$

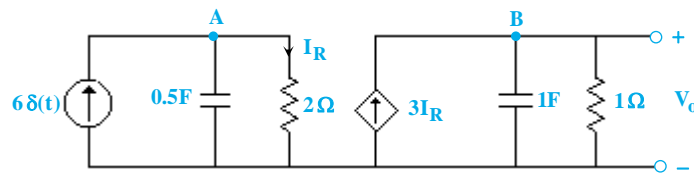
$$\frac{dV_o(\circ^+)}{dt} = ?$$

$$(1) \xrightarrow{t=\circ^+} \frac{di_L}{dt}(\circ^+) = -4$$

$$(1) \xrightarrow{\frac{d}{dt}} \frac{dV_o}{dt} + \frac{2di_L}{dt} + \frac{d^2i_L}{dt^2} = 0 \xrightarrow{(2)} \frac{dV_o}{dt} + V_o = \frac{-dV_o}{dt} - \frac{2di_L}{dt} + \frac{di_L}{dt} \Rightarrow \frac{dV_o}{dt} = -\frac{V_o}{2} - \frac{di_L}{2dt} \Rightarrow \frac{dV_o}{dt}(\circ^+) = 2$$

$$\frac{dV_o}{dt} = (C_2 - C_1t)e^{-t} \Rightarrow \boxed{C_2 = 2} \Rightarrow V_o(t) = 2te^{-t}$$

۱۴- گزینه «۳» با توجه به اینکه هر المان سری با منبع جریان بی‌اثر است، مدار به صورت زیر در می‌آید:



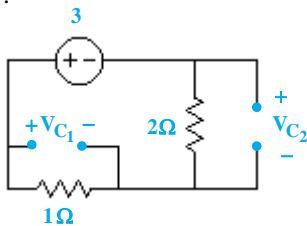
$$\text{مدار سمت چپ: } V_C = 2I_R \Rightarrow \text{KCL(A): } I_R + \frac{1}{2} \frac{d}{dt}(2I_R) = 6\delta(t) \Rightarrow \frac{d}{dt}I_R + I_R = 6\delta(t) \quad (1), \quad I_R(\circ^-) = 0$$

$$(1) \xrightarrow{\int_{\circ^-}^{\circ^+}} I_R(\circ^+) = 6 \rightarrow \text{با حذف } \delta \text{ معادله را با شرط اولیه‌ی جدید محاسبه می‌کنیم} \Rightarrow I_R(t) = 6e^{-t}$$

$$\text{مدار سمت راست: } V_C = V_o \Rightarrow \text{KCL(B): } V_o + \frac{dV_o}{dt} = 3I_R \Rightarrow \begin{cases} \frac{dV_o}{dt} + V_o = 18e^{-t} \\ V_o(\circ^-) = 0 \end{cases} \Rightarrow V_o(t) = 18te^{-t}u(t)$$

۱۵- گزینه «۴» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را با تحلیل مدار در زمان‌های منفی محاسبه می‌کنیم:

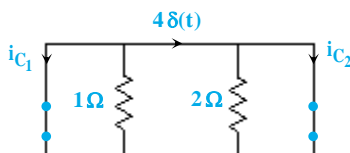
$t = \circ^-$ :



$$V_{C1}(\circ^-) = \frac{1}{1+2} \times 3 = 1\text{V}$$

$$V_{C2}(\circ^-) = \frac{2}{1+2} \times (-3) = -2\text{V}$$

در زمان‌های مثبت از آنجا که جریان  $I(t)$  به صورت تابع ضربه داده شده است، بنابراین خازن‌ها را اتصال کوتاه کرده و برای محاسبه‌ی ولتاژ خازن‌ها در لحظه‌ی  $t = \circ^+$  جریان عبوری از آن‌ها را برحسب تابع ضربه به دست می‌آوریم:



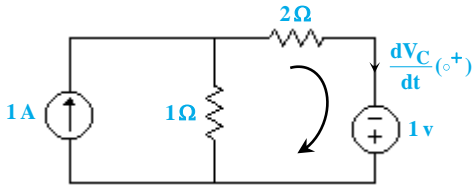
$$i_{C1} = -4\delta(t) \rightarrow V_{C1}(\circ^+) = 1 + \frac{1}{2} \int_{\circ^-}^{\circ^+} -4\delta(t) dt = 0$$

$$i_{C2} = 4\delta(t) \rightarrow V_{C2}(\circ^+) = -2 + \frac{1}{C} \int_{\circ^-}^{\circ^+} 4\delta(t) dt = \frac{4}{C} - 2$$

همان‌طور که مشاهده می‌شود، خازن‌های  $C_1$  و  $C_2$  در زمان‌های مثبت با هم موازی هستند. بنابراین در لحظه‌ی  $t = \circ^+$  ولتاژشان باید یکسان باشد:

$$V_{C1}(\circ^+) = V_{C2}(\circ^+) = \frac{4}{C} - 2 = 0 \Rightarrow C = 2\text{F}$$

۱۶- گزینه «۲» برای زمان  $t = 0^+$  داریم:

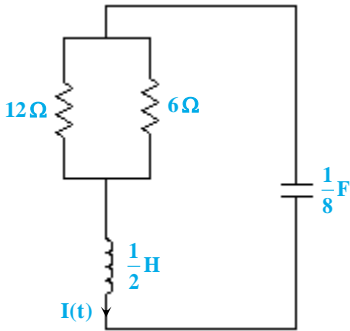


$$\text{KVL: } 1 \times (-1 + \frac{dV_C(0^+)}{dt}) + 2 \frac{dV_C(0^+)}{dt} - 1 = 0$$

$$\Rightarrow \frac{3 dV_C(0^+)}{dt} = 2 \rightarrow \frac{dV_C(0^+)}{dt} = \frac{2}{3}$$

$t > 0$

۱۷- گزینه «۳» بدون در نظر گرفتن اثر منابع و شرایط اولیه معادله‌ی دیفرانسیل مربوط به  $I(t)$  را به دست می‌آوریم:



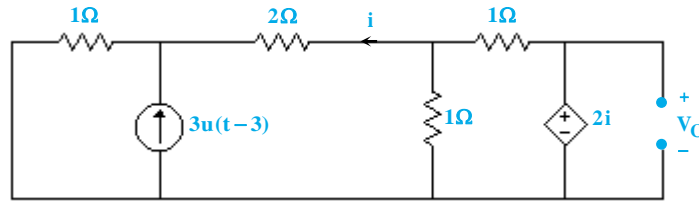
$$\text{KVL: } \frac{6 \times 12}{6 + 12} I + \frac{1}{2} \frac{dI}{dt} + \frac{1}{8} \int_0^t I dt = 0 \xrightarrow{\frac{d}{dt}} \frac{4 dI}{dt} + \frac{1}{2} \frac{d^2 I}{dt^2} + 16 I = 0$$

$$\Rightarrow \frac{d^2 I}{dt^2} + 8 \frac{dI}{dt} + 16 I = 0$$

معادله‌ی زمانی  $I(t)$  به حالت میرایی بحرانی می‌باشد.  $\rightarrow (s + 4)^2 = 0 \rightarrow s^2 + 8s + 16 = 0$  معادله‌ی مشخصه

۱۸- گزینه «۲» با توجه به این که طراح سؤال، مقدار انرژی ذخیره شده در سلف را در حالت پایدار می‌خواهد، باید مدار را در حالت پایدار رسم کنیم:

یعنی  $t \rightarrow \infty$ :

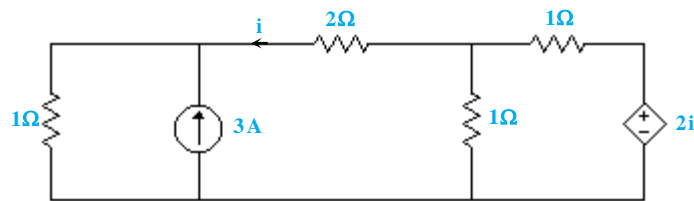


دقت کنید که در حالت دائمی، با توجه به این که تمامی منابع DC هستند، سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز می‌شود و داریم:

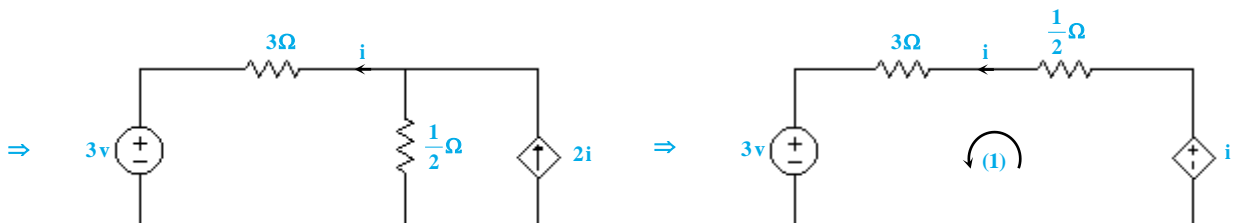
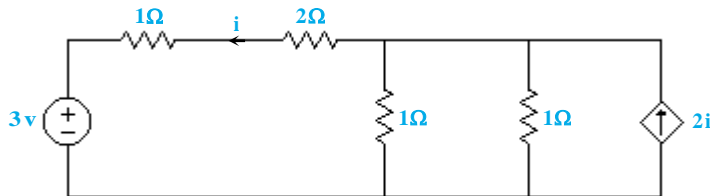
$$V_S = 2u(-t) \quad t \rightarrow \infty \Rightarrow V_S = 0$$

$$I_S = 3u(t-3) \quad t \rightarrow \infty \Rightarrow I_S = 3$$

حال به دنبال پیدا کردن مقدار جریان سلف یعنی  $i$  خواهیم بود.



با استفاده از تونن نورتن داریم:



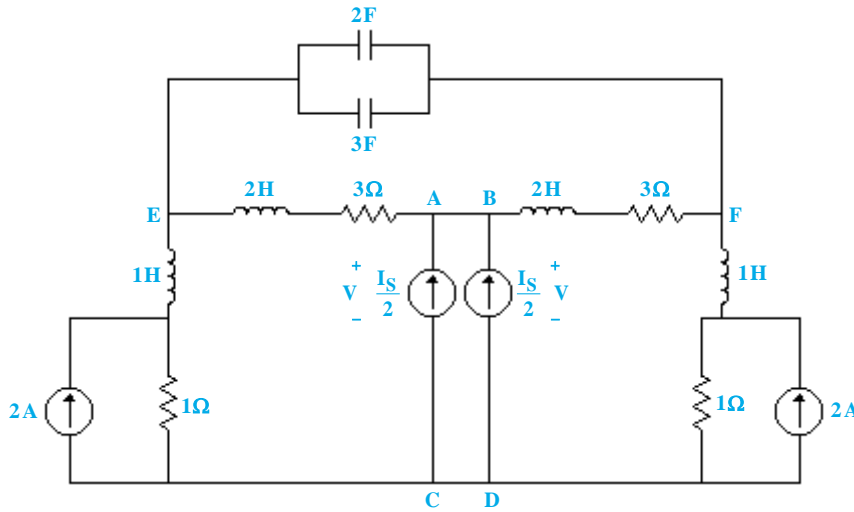


حال در حلقه ۱، KVL می‌زنیم:

$$KVL_1: 3 + 3i + \frac{1}{2} \times i = i \Rightarrow i = -\frac{6}{5} A$$

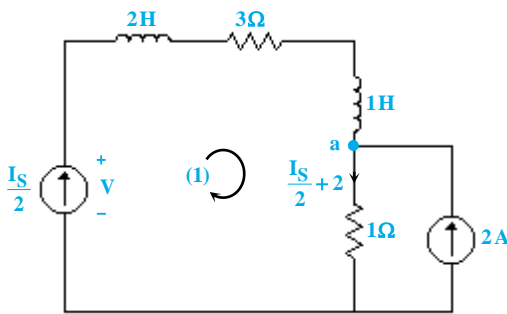
$$\text{ژول سلف} = E_{\text{سلف}} = \frac{1}{2} \times 3 \times i^2 = \frac{1}{2} \times 3 \times \left(-\frac{6}{5}\right)^2 \Rightarrow E_{\text{سلف}} = \frac{54}{25} = \frac{216}{100} = 2.16 \text{ ژول}$$

۱۹- گزینه «۳» با کمی دقت بر روی شکل، شبه‌تقارن را می‌توان دید. با تبدیل منبع ولتاژ به منبع جریان و همچنین با توجه به اینکه حاصل سلف‌های موازی ۴ هانری، برابر ۲H می‌شود، مدار به صورت روبه‌رو خواهد آمد.



با توجه به تقارن مدار، جریان در شاخه‌های AB، CD و EF صفر می‌شود. بنابراین کافی است که مدار روبه‌رو را حل کنیم.

با نوشتن KCL در گره a، جریان مقاومت ۱Ω در جهت نشان داده شده برابر  $\frac{I_s}{2} + 2$  خواهد بود. حال کافی است که در حلقه ۱، KVL بزنیم.



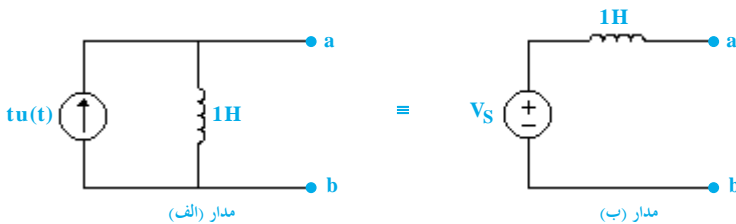
$$V = 2 \times \frac{d(I_s/2)}{dt} + 3 \times \frac{I_s}{2} + 1 \times \frac{d(I_s/2)}{dt} + 1 \times \left[\frac{I_s}{2} + 2\right]$$

$$\Rightarrow V = 3 \times \frac{d(I_s/2)}{dt} + 2I_s + 2 \quad (1)$$

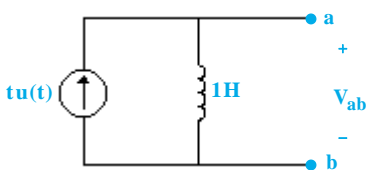
با جایگذاری معادله  $I_s$  در رابطه ۱ داریم:

$$V = 3 \times [2 \cos 2t] + 4 \sin 2t + 2 \Rightarrow V = 6 \cos 2t + 4 \sin 2t + 2$$

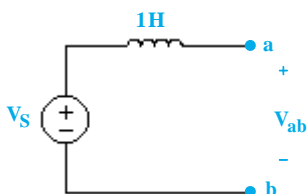
۲۰- گزینه «۱» با نگاه اول، تقارن نسبی در مدار دیده می‌شود. ابتدا به دنبال تبدیل منبع جریان موازی با سلف ۱ هانری به منبع ولتاژ سری با همان سلف هستیم.



برای اینکه هر دو مدار الف و ب هم‌ارز باشند، باید ولتاژ دو سر a و b در هر دو یکسان باشد.

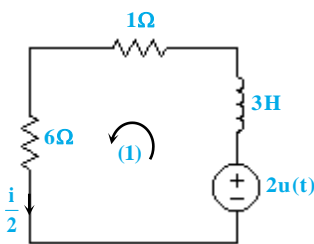
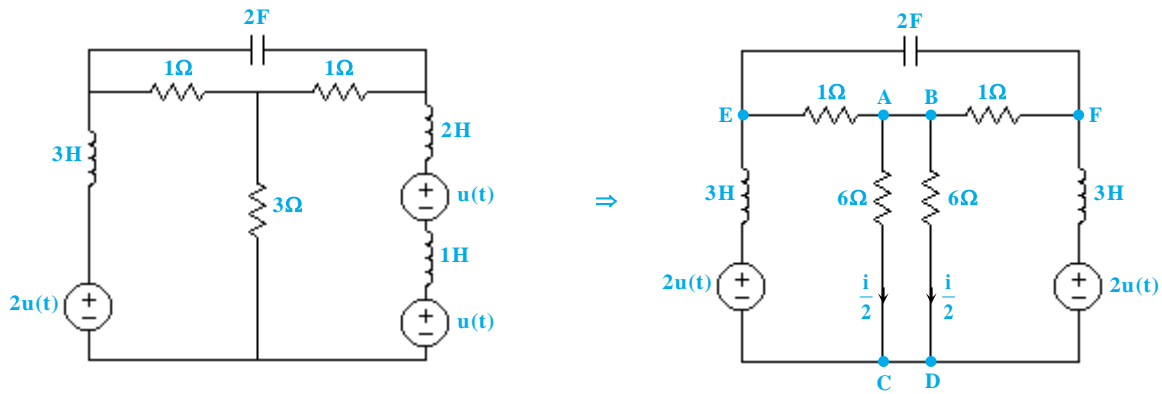


$$V_{ab} = 1 \times \frac{d(tu(t))}{dt} \Rightarrow V_{ab} = u(t) + t \delta(t) \xrightarrow[\text{تابع دیریکله}]{\text{خاصیت غربال}} V_{ab} = u(t) + 0 \Rightarrow V_{ab} = u(t)$$



$$V_{ab} = V_s$$

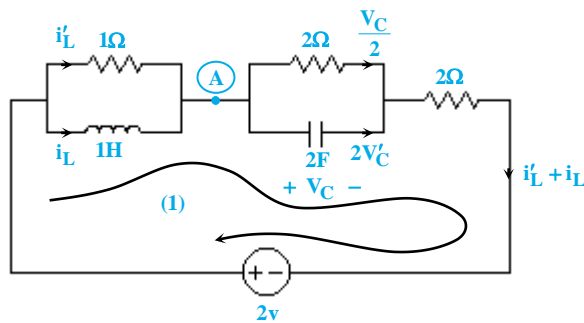
پس باید  $V_S = u(t)$  باشد تا دو مدار الف و ب هم‌ارز باشند. پس مدار به صورت زیر درخواهد آمد:



دقت کنید برای اینکه مدار متقارن باشد، مقاومت  $3\Omega$  را به صورت  $2$  مقاومت  $6\Omega$  قرار دادیم که از هر کدام  $\frac{i}{2}$  می‌گذرد که در مجموع همان جریان  $i$  از مقاومت  $3\Omega$  خواهد گذشت. با توجه به تقارن شکل، جریان شاخه‌های  $AB$ ،  $CD$  و  $EF$  صفر می‌باشد. بنابراین مدار روبه‌رو را خواهیم داشت:

$$KVL_1: 2u \times \frac{i}{2} + 3 \times \frac{i}{2} = 2u(t) \Rightarrow i = ke^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{4}{3}$$

بنابراین ثابت زمانی مربوط به جریان  $i$ ،  $\frac{3}{\gamma}$  ثانیه است.



۲۱- گزینه «۲» برای حل سؤال باید رابطه  $i_L$  را برحسب  $i_L''$  و  $V_C$  پیدا کنیم.

با توجه به اینکه ولتاژ سلف  $1H$  برابر  $i_L'$  است، بنابراین جریان مقاومت  $1\Omega$  موازی با آن در جهت نشان داده شده برابر  $i_L'$  خواهد بود. همچنین به دلیل موازی بودن خازن  $2F$  با مقاومت  $2\Omega$ ، جریان مقاومت  $2\Omega$  برابر  $\frac{V_C}{2}$  خواهد شد. ضمناً جریان خازن نیز برابر  $2V_C$  است.

رابطه KVL را برای حلقه ۱ می‌نویسیم:

$$KVL_1: i_L' + V_C + 2 \times [i_L' + i_L] = 2 \Rightarrow 3i_L' + 2i_L + V_C = 2 \Rightarrow i_L' = \frac{2}{3} - \frac{2}{3}i_L - \frac{V_C}{3} \quad (1)$$

$$KCL_A: i_L' + i_L = 2V_C + \frac{V_C}{2} \Rightarrow V_C = \frac{i_L'}{2} + \frac{i_L}{2} - \frac{V_C}{4} \quad (2)$$

رابطه KCL را برای گره A می‌نویسیم:

$$V_C = \frac{1}{3} - \frac{1}{3}i_L - \frac{V_C}{6} + \frac{i_L}{2} - \frac{V_C}{4} \Rightarrow V_C = \frac{1}{3} + \frac{i_L}{6} - \frac{5}{12}V_C \quad (3)$$

با قرار دادن رابطه (۱) در رابطه (۲) داریم:

$$i_L'' = -\frac{2}{3}i_L' - \frac{V_C'}{3} \quad (4)$$

با مشتق گرفتن از رابطه (۱) داریم:

$$i_L'' = -\frac{2}{3} \times \left[ \frac{2}{3} - \frac{2}{3}i_L - \frac{V_C}{3} \right] - \frac{1}{3} \times \left[ \frac{1}{3} + \frac{i_L}{6} - \frac{5}{12}V_C \right]$$

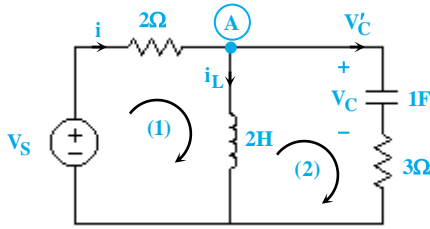
حال با قرار دادن رابطه (۱) و (۳) در رابطه (۴) خواهیم داشت:

$$\Rightarrow i_L'' = -\frac{5}{9} + \frac{\gamma}{18}i_L + \frac{13}{36}V_C \Rightarrow i_L''(\circ^+) = -\frac{5}{9} + \frac{\gamma}{18}i_L(\circ^+) + \frac{13}{36}V_C(\circ^+) \Rightarrow \frac{5}{9} = -\frac{5}{9} + \frac{\gamma}{18} \times i_L(\circ^+) + \frac{13}{36} \times 2 \Rightarrow i_L(\circ^+) = 1A$$





۲۲- گزینه «۳» با توجه به خواسته مسأله باید معادله  $i$  برحسب  $V_S$  را پیدا کرده و در آن معادله به جای  $i$ ،  $\frac{1}{3}V_S$  قرار دهیم و به دنبال تعیین شرایط اولیه  $i$  باشیم به طوری که  $i$  برابر  $\frac{e^{-t}u(t)}{3}$  شود و در نتیجه مقادیر  $V_C(\circ^-)$  و  $i_L(\circ^-)$  را بیابیم.



$$\begin{cases} \text{KVL}_1 : 2i + 2i'_L = V_S & (1) \\ \text{KVL}_2 : 2i'_L = 3V'_C + V_C & (2) \\ \text{KCL}_A : i = i_L + V'_C & (3) \end{cases}$$

(1), (2)  $\rightarrow 2i + 3V'_C + V_C = V_S$  (۴) از رابطه (۳) داریم  $\rightarrow i_L = V'_C - i$  (۵)

(2), (5)  $\rightarrow 2 \times [V'_C - i] = 3V'_C + V_C \Rightarrow 3V'_C + V_C = 2V'_C - 2i'$  (۶)

(۴), (۶)  $\rightarrow 2i + 2V'_C - 2i' = V_S \Rightarrow V'_C = i' - i + \frac{V_S}{2}$  (۷)

(۴) مشتق گرفتن از رابطه  $\rightarrow 2i' + 3V'_C + V'_C = V'_S$  (۸)

(۷), (۸)  $\rightarrow 2i' + 3 \times [i' - i + \frac{V_S}{2}] + V'_C = V'_S \Rightarrow \Delta i' - 2i + V'_C = V'_S - \frac{3}{2}V_S$  (۹)

(۹) مشتق گرفتن از رابطه  $\rightarrow \Delta i'' - 2i' + V'_C = V''_S - \frac{3}{2}V'_S$  (۱۰)

(۱۰) در رابطه (۷) قرار دادن رابطه  $\rightarrow \Delta i'' - 2i' + [i' - i + \frac{V_S}{2}] = V''_S - \frac{3}{2}V'_S \Rightarrow \Delta i'' - 2i' - i = V''_S - \frac{3}{2}V'_S - \frac{V_S}{2}$

تبدیل لاپلاس:  $[\Delta S^2 - 2S - 1]i(S) - \Delta Si(\circ^-) - \Delta i'(\circ^-) + 2i(\circ^-) = (S^2 - \frac{3}{2}S - \frac{1}{2}) \times V_S(S)$

$\Rightarrow (\Delta S^2 - 2S - 1) \times \frac{1}{3(S+1)} - \Delta Si(\circ^-) - \Delta i'(\circ^-) + 2i(\circ^-) = (S^2 - \frac{3}{2}S - \frac{1}{2}) \times \frac{1}{S+1}$

$$\Rightarrow \Delta S^2 i(\circ^-) + [2i(\circ^-) + \Delta i'(\circ^-)]S + [\Delta i'(\circ^-) - 2i(\circ^-)] = \frac{2}{3}S^2 + \frac{5}{6}S + \frac{1}{6} \Rightarrow \begin{cases} \Delta i(\circ^-) = \frac{2}{3} \\ 2i(\circ^-) + \Delta i'(\circ^-) = \frac{5}{6} \\ \Delta i'(\circ^-) - 2i(\circ^-) = \frac{1}{6} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} i(\circ^-) = \frac{2}{15} \\ i'(\circ^-) = \frac{13}{150} \end{cases}$$

حال باید رابطه  $V_C(\circ^-)$  و  $i_L(\circ^-)$  را برحسب  $i(\circ^-)$  و  $i'(\circ^-)$  پیدا کنیم. با استفاده از رابطه ۹ داریم:

$5 \times i'(\circ^-) - 2i(\circ^-) + V'_C(\circ^-) = V'_S(\circ^-) - \frac{3}{2}V_S(\circ^-) \Rightarrow 5 \times \frac{13}{150} - 2 \times \frac{2}{15} + V'_C(\circ^-) = [-e^{-t}u(t) + \delta(t)] \Big|_{t=0^-} - \frac{3}{2}[e^{-t}u(t)] \Big|_{t=0^-}$

$\Rightarrow V'_C(\circ^-) = -\frac{1}{30}$

با استفاده از رابطه ۳ خواهیم داشت:

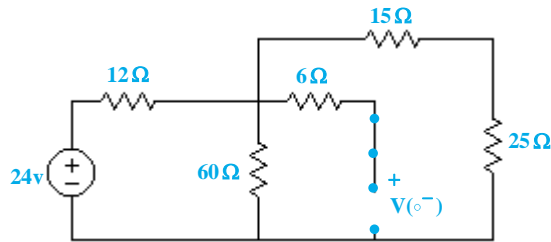
$i(\circ^-) = i_L(\circ^-) + V'_C(\circ^-) \Rightarrow \frac{2}{15} = i_L(\circ^-) + (-\frac{1}{30}) \Rightarrow i_L(\circ^-) = \frac{1}{6}A$

با استفاده از رابطه ۴ داریم:

$2 \times i(\circ^-) + 3 \times V'_C(\circ^-) + V_C(\circ^-) = V_S(\circ^-) \Rightarrow 2 \times \frac{2}{15} + 3 \times (-\frac{1}{30}) + V_C(\circ^-) = [e^{-t}u(t)] \Big|_{t=0^-} \Rightarrow V_C(\circ^-) = -\frac{1}{6}V$

۲۳- گزینه «۱» با توجه به گزینه‌ها مشاهده می‌شود که با به‌دست آوردن  $V(\circ)$  به راحتی می‌توان به گزینه‌ی مطلوب دست یافت.

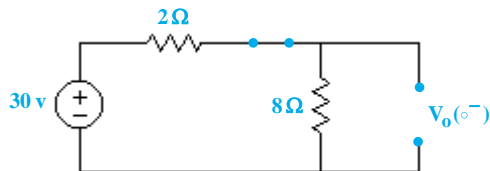
$t = \circ^-$ :



$$V_C(\circ^-) = \frac{60 \parallel (15 + 25)}{12 + 60 \parallel (15 + 25)} \times 24 \Rightarrow V_C(\circ^-) = \frac{24}{24 + 12} \times 24 = 16V \rightarrow \text{گزینه (۱) صحیح است}$$

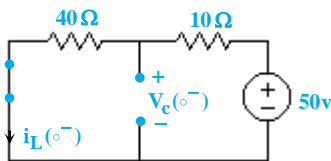
۲۴- گزینه «۴» با توجه به گزینه‌ها مشاهده می‌شود که با به‌دست آوردن  $V_0(\circ)$  به راحتی می‌توان به گزینه‌ی مطلوب دست یافت.

$t = \circ^-$ :



$$V_0(\circ^-) = \frac{8}{8 + 2} \times 30 = 24V \rightarrow \text{گزینه (۴) صحیح است}$$

$t = \circ^-$ :

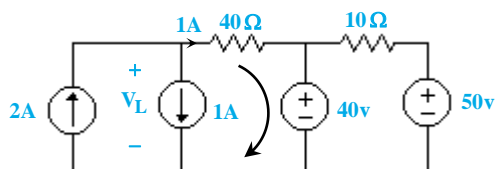


$$\Rightarrow V_C(\circ^-) = \frac{40}{40 + 10} \times 50 = 40V$$

$$i_L(\circ^-) = \frac{V_C(\circ^-)}{40} = 1A$$

۲۵- گزینه «۱» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را با تحلیل مدار در لحظه‌ی  $t = \circ^-$  به‌دست می‌آوریم:

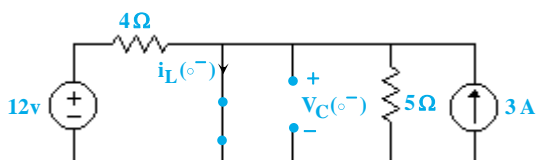
در لحظه‌ی  $t = \circ^+$  داریم:



$$\Rightarrow V_L(\circ^+) = 40 \times 1 + 10 = 80V$$

$t = \circ^-$ :

۲۶- گزینه «۲» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را به‌دست می‌آوریم:



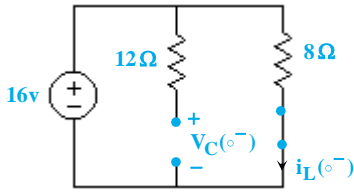
$$\Rightarrow V_C(\circ^-) = 0$$

$$I(\circ^-) = i_L(\circ^-) = 3 + \frac{12}{4} = 6A \rightarrow \text{گزینه (۲) صحیح است.}$$



۲۷- گزینه «۱» با تحلیل مدار در لحظه‌ی  $t = 0^-$  شرایط اولیه‌ی مدار را به دست می‌آوریم:

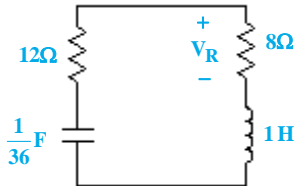
$t = 0^-$ :



$$i_L(0^-) = \frac{16}{8} = 2A$$

$$V_C(0^-) = 16V$$

برای زمان‌های  $t > 0$  داریم:

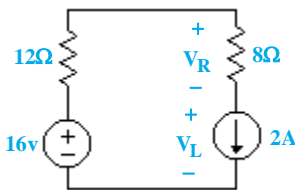


$$\text{سری RLC: } \frac{d^2 V_R}{dt^2} + \frac{(\lambda + 12)}{1} \frac{dV_R}{dt} + 36 V_R = 0$$

$$\Rightarrow \frac{d^2 V_R}{dt^2} + 20 \frac{dV_R}{dt} + 36 V_R = 0 \Rightarrow V_R(t) = C_1 e^{-2t} + C_2 e^{-18t}$$

$t = 0^+$ :

برای به دست آوردن  $C_1$  و  $C_2$  باید شرایط اولیه‌ی معادله‌ی دیفرانسیل را به دست آوریم:



$$\Rightarrow V_R(0^+) = 2 \times 8 = 16 \rightarrow C_1 + C_2 = 16 \quad (1)$$

$$V_R = \lambda i_L \Rightarrow \frac{dV_R}{dt}(0^+) = \lambda \frac{di_L}{dt}(0^+) = \lambda V_L(0^+) = \lambda \times (16 - 12 \times 2 - 16) = -192$$

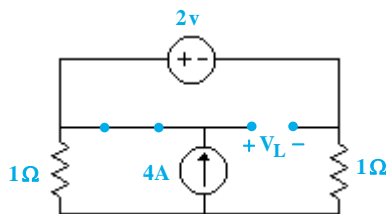
$$\Rightarrow -2C_1 - 18C_2 = -192 \Rightarrow C_1 + 9C_2 = 96 \quad (2)$$

$$\xrightarrow{(1),(2)} C_1 = 6, C_2 = 10 \rightarrow V_R(t) = 6e^{-2t} + 10e^{-18t} V$$

۲۸- گزینه «۱» با توجه به عدم وجود منبع مستقل در  $t < 0$  شرایط اولیه‌ی مدار صفر می‌باشد. ( $i_L(0^-) = V_C(0^-) = 0$ )

$t = 0^+$ :

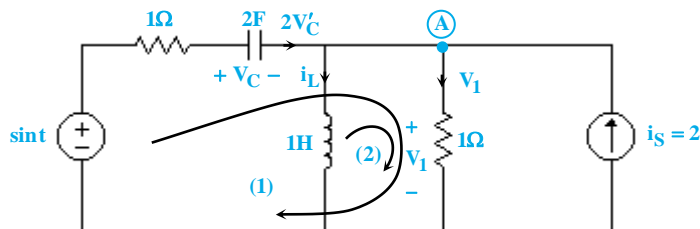
برای  $t = 0^+$  داریم:



$$V_L(0^+) = \frac{dI_o(0^+)}{dt} = 2$$

$$\begin{cases} I_o(0^+) = 0 \Rightarrow I_o(0^+) = 0 & (1) \quad \text{با این شرط گزینه‌های ۱ و ۴ می‌توانند درست باشند} \\ \frac{dI_o(0^+)}{dt} = 2 \xrightarrow{(1)} & \text{با این شرط تنها گزینه (۱) صحیح است.} \end{cases}$$

۲۹- گزینه «۴» برای حل سؤال، باید  $V_1'$  را برحسب منابع مدار و ولتاژ خازن و جریان سلف بنویسیم.



باتوجه به این که ولتاژ مقاومت  $1\Omega$  برابر  $V_1$  است، جریان این مقاومت در جهت مشخص شده برابر  $V_1$  می‌شود.

$$\text{KCL}_A: 2V_C' = i_L + V_1 - i_S \quad (1)$$

$$\text{KVL}_1: V_S = 2V_C' + V_C + V_1 \quad (2)$$

$$\text{KVL}_2: i_L' = V_1 \quad (3)$$

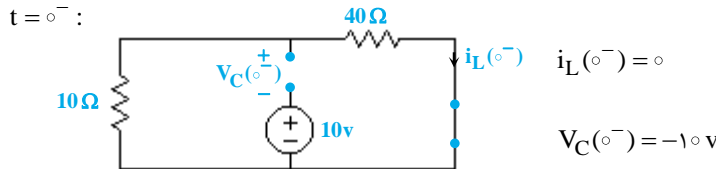
$$(1),(2) \rightarrow V_S = i_L + V_1 - i_S + V_C + V_1 \Rightarrow V_1 = \frac{V_S + i_S - i_L - V_C}{2} \quad (4) \Rightarrow V_1 = \frac{\sin t + 2 - i_L - V_C}{2} \Rightarrow \boxed{V_1(0^+) = \frac{-1}{2} V}$$

$$(۴) \quad V_1' = \frac{V_S' + i_S' - i_L' - V_C'}{2} \Rightarrow V_1' = \frac{\cos t - i_L' - V_C'}{2} \quad (۵)$$

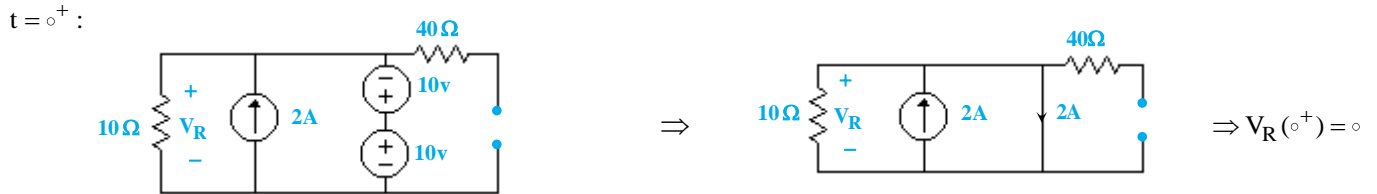
$$(۱), (۳), (۵) \rightarrow V_1' = \frac{\cos t - V_1 - \frac{1}{2} \times [i_L + V_1 - i_S]}{2} \Rightarrow V_1' = \frac{\cos t - \frac{3}{2} V_1 - \frac{1}{2} i_L + \frac{i_S}{2}}{2}$$

$$\Rightarrow V_1'(\infty^+) = \frac{1 - \frac{3}{2} \times \left(\frac{-1}{2}\right) - \frac{1}{2} \times 2 + 1}{2} = \frac{1}{8} \Rightarrow V_1'(\infty^+) = \frac{1}{8} \left(\frac{V}{S}\right)$$

۳۰- گزینه «۳» در لحظه‌ی  $t = 0^-$  داریم:

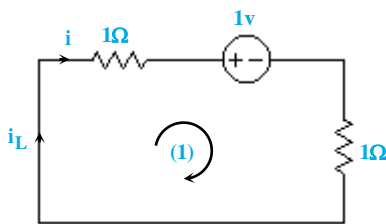


همچنین برای  $t = 0^+$  داریم:



$$\Rightarrow V_C(0^+) + V_R(0^+) = -10 \text{ v}$$

۳۱- گزینه «۳» ابتدا مدار را برای  $t < 0^-$  که به حالت دائمی خود رسیده است، تحلیل می‌کنیم. در این حالت، هر دو کلید باز هستند و سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز است.

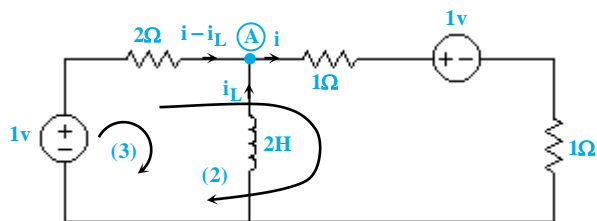


$$\text{KVL}_1: i + 1 + i = 0 \Rightarrow i = -\frac{1}{2} \text{ A}$$

$$\Rightarrow i(0^-) = -\frac{1}{2} \text{ A} \Rightarrow i_L(0^-) = -\frac{1}{2} \text{ A}$$

مدار برای  $0 < t < 1$ :

بنابراین در  $t = 0$  نه تابع ضربه داریم و نه کاتست سلفی. بنابراین مقدار جریان سلف در هر دو زمان  $t = 0^+$  و  $t = 0^-$  مقداری یکسان دارد.



$$\Rightarrow i_L(0^+) = i_L(0^-) = -\frac{1}{2} \text{ A}$$

با نوشتن رابطه KCL برای گره A، جریان مقاومت  $2\Omega$  برابر  $i - i_L$  در جهت نشان داده شده، خواهد شد.

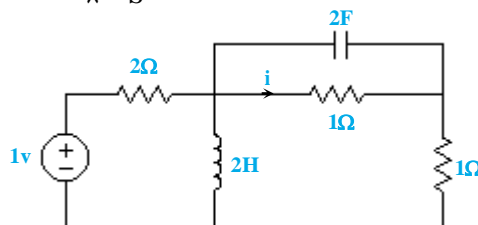
$$\text{KVL}_r: 1 = 2 \times (i - i_L) + i + 1 + i \Rightarrow 2i = 2i_L \Rightarrow i = \frac{i_L}{2} \Rightarrow i(0^+) = \frac{i_L(0^+)}{2} = -\frac{1}{4} \Rightarrow i(0^+) = -\frac{1}{4} \text{ A}$$

$$\text{KVL}_r: 1 = 2 \times (i - i_L) - 2i_L' \Rightarrow 2i - 2i_L' - 2i_L = 1 \quad (۱) \quad \text{و} \quad i = \frac{i_L}{2} \Rightarrow i_L = 2i \quad (۲)$$

$$(۱), (۲) \rightarrow 2i - 2 \times 2i' - 2 \times 2i = 1 \Rightarrow -4i' - 2i = 1 \Rightarrow -4 \times i'(0^+) - 2 \times i(0^+) = 1$$

$$\Rightarrow -4 \times i'(0^+) - 2 \times \left(-\frac{1}{4}\right) = 1 \Rightarrow i'(0^+) = -\frac{1}{8} \frac{\text{A}}{\text{S}}$$

مدار در  $t > 1$ :



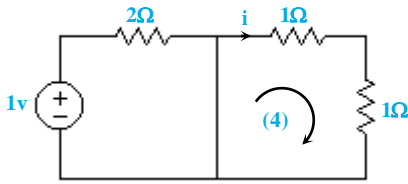


در  $t = \infty$ ، خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه می‌شود و داریم:

$$\text{KVL}_\varphi : i + i = 0 \Rightarrow 2i = 0$$

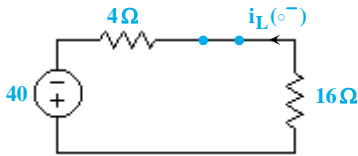
$$\Rightarrow 2i' = 0 \Rightarrow i'(\infty) = 0 \text{ A}$$

بنابراین گزینه (۳) صحیح است.



۳۲- گزینه «۲» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را در حالتی که کلید در وضعیت a قرار دارد، به‌دست می‌آوریم:

$t = 0^-$ :



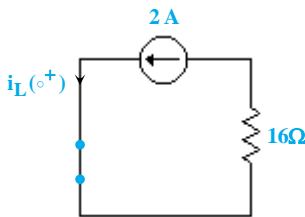
$$i_L(0^-) = \frac{40}{4+16} = 2 \text{ A}$$

$$V_C(0^-) = 0$$

در لحظه‌ی  $t = 0^+$  داریم:

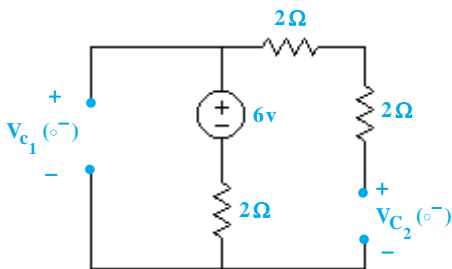
$$i_C(0^+) = \frac{1}{16} \frac{dv_C(0^+)}{dt} = i_L(0^-) = 2 \Rightarrow \frac{dv_C(0^+)}{dt} = 32$$

با بررسی گزینه‌ها مشاهده می‌شود که گزینه‌ی (۲) پاسخ صحیح می‌باشد.



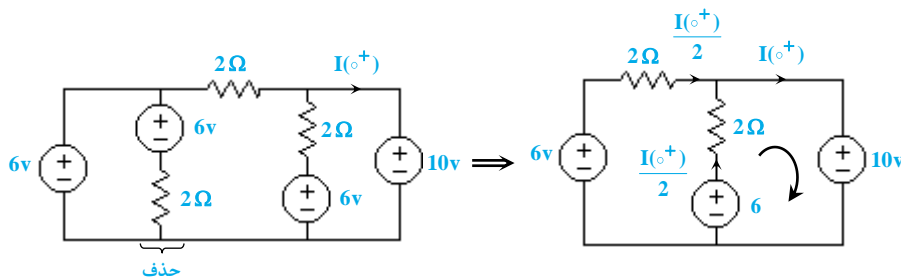
۳۳- گزینه «۲» ابتدا شرایط اولیه‌ی خازن‌ها را به‌دست می‌آوریم:

$t = 0^-$ :



$$\Rightarrow V_{C_1}(0^-) = V_{C_2}(0^-) = 6 \text{ V}$$

در لحظه‌ی  $t = 0^+$  داریم:



گزینه‌ی (۲) صحیح است.  $\text{KVL} : -6 + I(0^+) + 10 = 0 \Rightarrow I(0^+) = -4 \text{ A}$

۳۴- گزینه «۲» ابتدا معادله‌ی دیفرانسیل مربوط به مدار را به دست می‌آوریم:

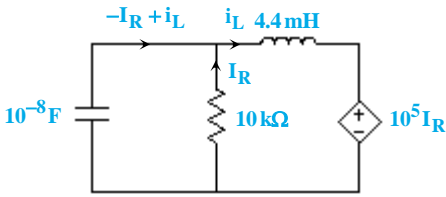
$$\text{KVL (حلقه‌ی چپ): } \int_0^t (i_L - I_R) dt - 10^4 I_R = 0 \quad (1)$$

$$\text{KVL (حلقه‌ی راست): } 10^4 I_R + 4/4 \times 10^{-3} \frac{di_L}{dt} + 10^5 I_R = 0 \quad (2)$$

$$(1) \rightarrow \frac{d}{dt} \rightarrow 10^4 (i_L - I_R) - 10^4 \frac{dI_R}{dt} = 0 \Rightarrow \frac{dI_R}{dt} + 10^4 I_R - 10^4 i_L = 0 \quad (3)$$

$$(2), (3) \rightarrow \frac{d^2 I_R}{dt^2} + 10^4 \frac{dI_R}{dt} + 10^4 \left( \frac{1/1 \times 10^5}{4/4 \times 10^{-3}} I_R \right) = 0$$

$$\begin{cases} Q = \frac{\omega_0}{2\alpha} \\ 2\alpha = 10^4 \\ \omega_0 = \sqrt{\frac{1/1 \times 10^9}{4/4 \times 10^{-3}}} = 5 \times 10^5 \end{cases} \rightarrow Q = \frac{5 \times 10^5}{10^4} = 50$$



۳۵- گزینه «۲» ابتدا مدار را برای  $t = 0^-$  که به حالت دائمی رسیده است تحلیل می‌کنیم. در این زمان، خازن مدار باز و سلف‌ها اتصال کوتاه هستند. با در نظر گرفتن رابطه KCL برای گره A، جریان مقاومت  $3\Omega$  در جهت مشخص شده بر روی شکل برابر  $i_{L_1} + i_{L_2}$  می‌گردد. با توجه به این که خازن مدار باز می‌باشد، جریان مقاومت  $1\Omega$  نیز برابر  $i_{L_1} + i_{L_2}$  خواهد شد.

$$\text{KVL}_1: 6 = 1 \times [i_{L_1} + i_{L_2}] + 3 \times [i_{L_1} + i_{L_2}] + 5 \Rightarrow i_{L_1} + i_{L_2} = \frac{1}{4} \quad (1)$$

$$\text{KVL}_2: V_{L_1} = V_{L_2} \Rightarrow i'_{L_1} = 2i'_{L_2} \Rightarrow i_{L_1} = 2i_{L_2} \quad (2)$$

$$(1), (2) \rightarrow \begin{cases} i_{L_1} = \frac{1}{6} \\ i_{L_2} = \frac{1}{12} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} i_{L_1}(0^-) = \frac{1}{6} \text{ A} \\ i_{L_2}(0^-) = \frac{1}{12} \text{ A} \end{cases}$$

$$\text{KVL}_2: V_C = 3 \times [i_{L_1} + i_{L_2}] + 5 = \frac{3}{4} + 5 = \frac{23}{4} \Rightarrow V_C(0^-) = \frac{23}{4} \text{ V}$$

مدار برای  $t > 0$ :

در  $t = 0$ ، تابع ضربه و هم چنین حلقه خازنی نداریم، بنابراین ولتاژ خازن در  $t = 0^+$  همان مقدار مشابه در  $t = 0^-$  را دارد.

در  $t = 0$ ، کاتست سلفی داریم، بنابراین جریان سلف‌ها تغییر خواهد کرد.

$$i_{L_1}(0^+) = \frac{L_2 i_{L_1}(0^-) - L_1 i_{L_2}(0^-)}{L_1 + L_2} = -i_{L_2}(0^+)$$

$$i_{L_1}(0^+) = \frac{1 \times \frac{1}{6} - 2 \times \frac{1}{12}}{1 + 2} = 0 = -i_{L_2}(0^+)$$

$$\Rightarrow \begin{cases} i_{L_1}(0^+) = 0 \text{ A} \\ i_{L_2}(0^+) = 0 \text{ A} \end{cases}$$

مدار برای  $t > 0$ :

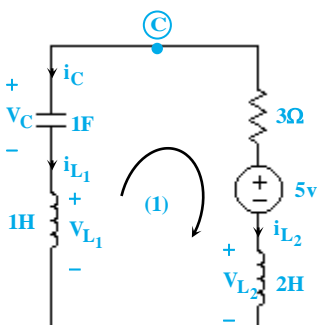
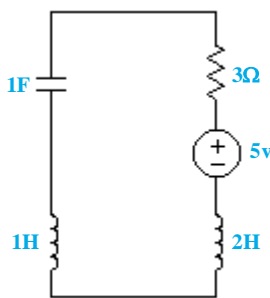
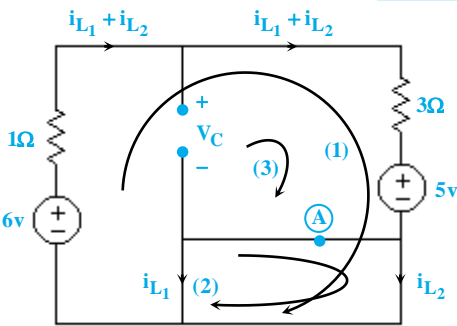
$$\text{KVL}_1: V_C + V_{L_1} + 2i_{L_1} = 5 + V_{L_2}$$

$$\Rightarrow V_C + i'_{L_1} + 2i_{L_1} = 5 + 2i'_{L_2} \quad (3)$$

$$\text{KCL}_C: i_{L_1} + i_{L_2} = 0 \Rightarrow i_{L_2} = -i_{L_1} \quad (4)$$

$$(3), (4) \rightarrow V_C + 2i'_{L_1} + 2i_{L_1} = 5 \quad (\text{رابطه } 5) \Rightarrow V_C(0^+) + 2i'_{L_1}(0^+) + 2i_{L_1}(0^+) = 5$$

$$\Rightarrow \frac{23}{4} + 2i'_{L_1}(0^+) + 3 \times 0 = 5 \Rightarrow i'_{L_1}(0^+) = -\frac{1}{4}$$





(۵)  $V_C + 3i_{L_1}'' + 3i_{L_1}' = 0 \quad i_C = \text{جریان خازن} = V_C' = i_{L_1}$

$\Rightarrow i_{L_1} + 3i_{L_1}' + 3i_{L_1}'' = 0 \Rightarrow i_{L_1}(\infty^+) + 3i_{L_1}'(\infty^+) + 3i_{L_1}''(\infty^+) = 0 \Rightarrow 0 + 3i_{L_1}'(\infty^+) + 3 \times (-\frac{1}{4}) = 0 \Rightarrow i_{L_1}'(\infty^+) = \frac{1}{4}$

$V_{L_1} = i_{L_1}' \Rightarrow V_{L_1}' = i_{L_1}'' \Rightarrow V_{L_1}'(\infty^+) = i_{L_1}''(\infty^+) = +\frac{1}{4} \Rightarrow \boxed{V_{L_1}''(\infty^+) = +\frac{1}{4} \frac{V}{S}}$

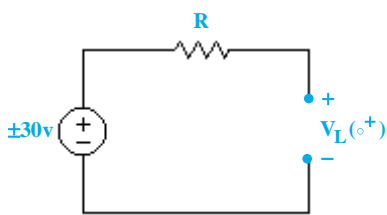
برای پیدا کردن  $V_{L_1}(\infty)$  مدار را در حالت دائمی در نظر می‌گیریم. در این حالت خازن مدار باز و سلف اتصال کوتاه است. بنابراین خازن مدار باز و سلف‌ها اتصال کوتاه هستند. بنابراین:  $\boxed{V_{L_1}(\infty) = 0}$  بنابراین گزینه (۲) صحیح است.

$E = \frac{1}{2} CV_C(\infty)^2 = 45 \mu J$

۳۶- گزینه «۳» انرژی اولیه ذخیره شده در خازن برابر است با:

$C = 0.1 \mu F \rightarrow V_C(\infty) = \sqrt{900} = \pm 30 \text{ v} \quad \text{و} \quad i_L(\infty^-) = 0$

برای  $t = \infty^+$  داریم:

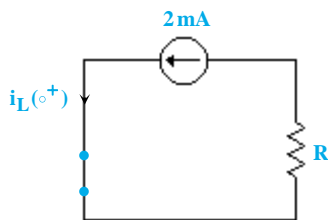


$\Rightarrow V_L(\infty^+) = \frac{L di_L(\infty^+)}{dt} = \pm 30 \text{ v} \rightarrow \frac{di_L(\infty^+)}{dt} = \pm \frac{30}{L} \quad (1)$

از طرفی معادله‌ی مشخصه‌ی مدار به صورت زیر می‌باشد:

معادله‌ی مشخصه:  $(s + 2000)(s + 8000) = 0 \Rightarrow s^2 + 10^4 s + 16 \times 10^6 = 0 \Rightarrow \omega_0 = \frac{1}{LC} = 16 \times 10^6 \Rightarrow L = 0.625 \text{ mH} \Rightarrow \frac{di_L(\infty^+)}{dt} = \pm 48$

۳۷- گزینه «۱» با توجه به اینکه در لحظه‌ی  $t = 0$  ولتاژ خازن صفر می‌باشد، بنابراین گزینه‌ی (۴) نادرست است. از طرفی در لحظه‌ی  $t = \infty^+$  داریم:



$\frac{dV_C(\infty^+)}{dt} = \frac{2 \times 10^{-3}}{C} = \frac{2 \times 10^{-3}}{5 \times 10^{-9}} = 4 \times 10^5$

برای زمان‌های مثبت مدار به صورت RLC سری می‌باشد. بنابراین معادله‌ی دیفرانسیل ولتاژ خازن به صورت زیر می‌باشد:

$\frac{d^2 V_C}{dt^2} + \frac{R}{L} \frac{dV_C}{dt} + \frac{1}{LC} V_C = 0$

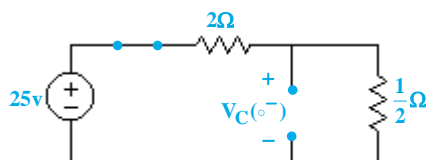
معادله‌ی مشخصه میرای بحرانی:  $(s + \alpha)^2 = s^2 + 2\alpha s + \alpha^2 = s^2 + \frac{R}{L} s + \frac{1}{LC} \Rightarrow \alpha = 50000$

$V_C(t) = e^{-50000t} (C_1 + C_2 t) \xrightarrow[\frac{dV_C(\infty^+)}{dt} = 4 \times 10^5]{V_C(\infty^+) = 0} C_1 = 0, C_2 = 4 \times 10^5 \Rightarrow V_C(t) = 400000 t e^{-50000t} \text{ v}$

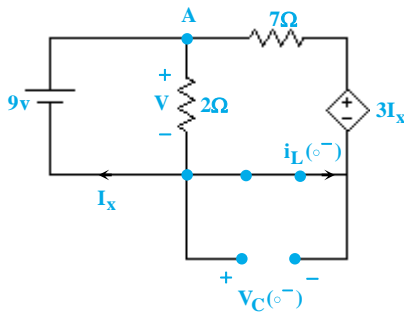
$V(\infty^+) = V_C(\infty^+) = V_C(\infty^-)$

۳۸- گزینه «۴» برای حل این سؤال کافی است  $V(\infty^+)$  را به دست آوریم:

در لحظه‌ی  $t = \infty^-$  داریم:



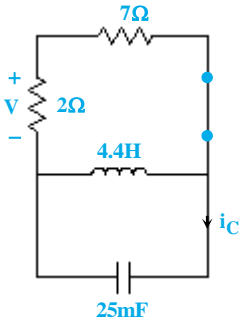
گزینه‌ی (۴) صحیح می‌باشد.  $V_C(\infty^-) = \frac{1}{2 + \frac{1}{2}} \times 25 = 5 \text{ v} \Rightarrow V(\infty^+) = 5 \text{ v}$



۳۹- گزینه «۲» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را در زمان  $t = 0^-$  به دست می‌آوریم: ( $V_C(0^-) = 0$ )

$$\begin{aligned} \text{KCL(A)}: -I_x + \frac{V}{2} + \frac{V - 3I_x}{7} &= 0 \\ \xrightarrow{V=9} -I_x + \frac{9}{2} + \frac{9 - 3I_x}{7} &= 0 \\ \Rightarrow I_x &= \frac{81}{20} \text{ A} \\ \Rightarrow i_L(0^-) &= \frac{9}{2} - \frac{81}{20} = \frac{9}{20} \text{ A} \end{aligned}$$

حال بعد از باز کردن کلید خواهیم داشت ( $I_x = 0$ ):



$$\begin{aligned} \xrightarrow{\text{موازی RLC}} s^2 + \frac{1}{RC}s + \frac{1}{LC} &= 0 \Rightarrow s^2 + \frac{1}{9 \times 25 \times 10^{-3}}s + \frac{1}{4/4 \times 25 \times 10^{-3}} = 0 \Rightarrow s^2 + 4/4s + 9/0.9 = 0 \\ V(t) &= e^{-2/25t} [C_1 \cos(2/0.4t) + C_2 \sin(2/0.4t)] \\ \xrightarrow{\text{می‌دانیم}} V &= \frac{2}{2+7} V_C \quad (1) \quad \xrightarrow{V_C(0^+) = 0} V(0^+) = 0 \end{aligned}$$

از طرفی داریم:

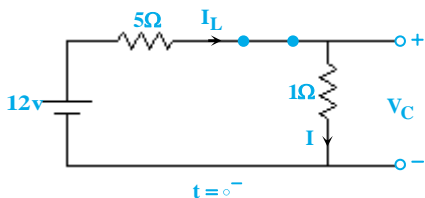
$$C \frac{dV_C(0^+)}{dt} = i_C(0^+) = i_L(0^+) = \frac{9}{20} \Rightarrow \frac{dV_C(0^+)}{dt} = 18 \Rightarrow \frac{dV_C(0^+)}{dt} = \frac{2}{9} \frac{dV_C(0^+)}{dt} = 4 \Rightarrow C_2 = 1/96$$

۴۰- گزینه «۴» بعد از بسته شدن کلید، مدار به صورت RLC موازی درمی‌آید. بنابراین داریم:

$$\begin{aligned} \frac{d^2 I}{dt^2} + \frac{1}{RC} \frac{dI}{dt} + \frac{1}{LC} I &= 0 \Rightarrow \frac{d^2 I}{dt^2} + \frac{\Delta_{00}}{dt} + \frac{\Delta_{00}}{L} I = 0 \\ \alpha = \omega_0 \Rightarrow \frac{\Delta_{00}}{2} &= \sqrt{\frac{\Delta_{00}}{L}} \Rightarrow L = 8 \text{ mH} \end{aligned}$$

در صورتی که مدار در حالت بحرانی قرار داشته باشد، داریم:

۴۱- گزینه «۲» برای حل این تست باید معادله دقیق  $I(t)$  را به دست آوریم. بدین منظور ابتدا با تحلیل مدار در  $t = 0^-$ ، شرایط اولیه مدار را محاسبه می‌کنیم:



$$\begin{aligned} I_L(0^-) &= \frac{12}{6} = 2 \text{ A} \\ V_C(0^-) &= 1 \times 2 = 2 \text{ V} \end{aligned}$$

حال با توجه به معادله مشخصه مدار که به صورت زیر می‌باشد، فرم کلی رابطه  $I(t)$  را در نظر می‌گیریم:

$$\begin{aligned} S^2 + \frac{1}{RC}S + \frac{1}{LC} &= 0 \Rightarrow (S + 250)^2 = 0 \\ I(t) &= ae^{-250t} + bte^{-250t} \\ I(t = 0^+) &= \frac{V_C(0^+)}{1} = \frac{V_C(0^-)}{1} = 2 \text{ A} \Rightarrow a = 2 \\ \dot{I}(t = 0^+) &= \frac{\dot{V}_C(0^+)}{1} = \frac{I_C(0^+)}{2 \times 10^{-3}} = \frac{I_L(0^+) - I(0^+)}{2 \times 10^{-3}} = \frac{2 - 2}{2 \times 10^{-3}} = 0 \\ \Rightarrow -2 \times 250 + b &= 0 \Rightarrow b = 500 \Rightarrow I(t) = 2e^{-250t}(1 + 250t) \end{aligned}$$

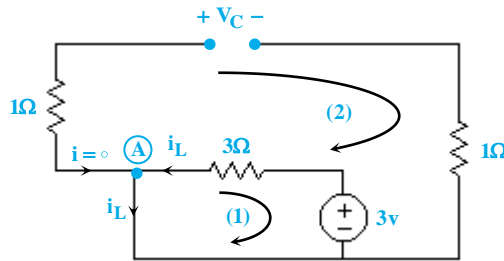
اکنون کافی است با تست گزینه‌ها پاسخ صحیح را پیدا کنیم:

$$t = 12 \text{ ms} \Rightarrow I(t = 12 \text{ ms}) = 2e^{-250 \times 12 \times 10^{-3}} \times (1 + 250 \times 12 \times 10^{-3}) = 2e^{-3} \times (1 + 3) \cong 0.4 = 0.2I(0^+)$$

بنابراین گزینه (۲) پاسخ صحیح است.



۴۲- گزینه «۴» ابتدا مدار را برای  $t = 0^-$  که به حالت دائمی رسیده و سلف اتصال کوتاه و خازن مدار باز است، رسم کرده و تحلیل می‌کنیم.

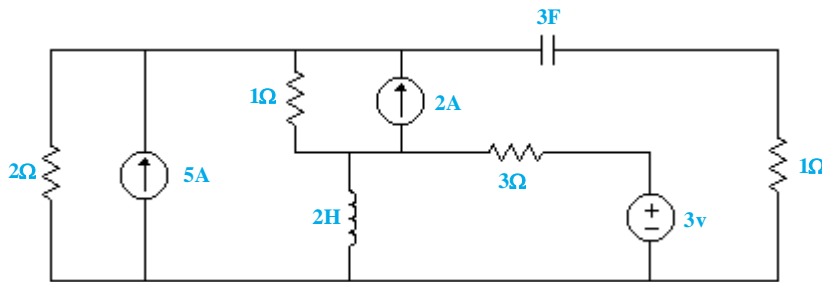


با توجه به این که خازن مدار باز است، جریان  $i = 0$  بوده و با در نظر گرفتن KCL برای گره A، جریان مقاومت  $3\Omega$  برابر  $i_L$  خواهد بود.

$$KVL_1: 3i_L = 3 \Rightarrow i_L(0^-) = 1A$$

$$KVL_2: V_C + 1 \times 0 - 3 + 3i_L + 1 \times 0 = 0 \Rightarrow V_C(0^-) = 0V$$

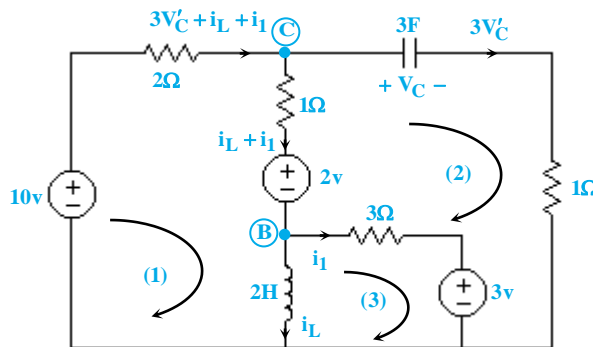
مدار برای  $t > 0$ :



با توجه به این که حلقه خازنی و کاتست سلفی و تابع ضربه در  $t = 0$  نداریم، بنابراین  $V_C$  و  $i_L$  در  $t = 0^+$  مقادیر مشابه خود را در  $t = 0^-$  دارند.

$$\begin{cases} i_L(0^+) = i_L(0^-) = 1A \\ V_C(0^+) = V_C(0^-) = 0V \end{cases}$$

با تبدیل تونن نورتن داریم:



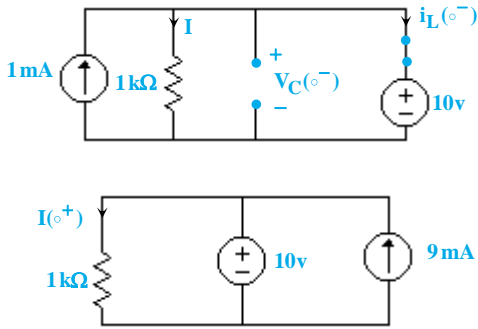
$$KCL_B: 2V \text{ بامنبع ولتاژ } 2V = i_L + i_1 \quad KCL_C: 2\Omega \text{ مقاومت } = 3V_C + i_L + i_1$$

$$\begin{cases} KVL_1: 10 = 2 \times (3V_C + i_L + i_1) + 1 \times (i_L + i_1) + 2 + 2i_L \\ KVL_2: V_C + 3V_C \times 1 = (i_L + i_1) \times 1 + 2 + 3i_1 + 3 \\ KVL_3: 2i_L = 3i_1 + 3 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 6V_C + 2i_L + 3i_1 = 8 & (1) \\ 3V_C = i_L + i_1 - V_C + 5 & (2) \\ 2i_L = 3i_1 + 3 & (3) \end{cases}$$

$$(1), (3) \rightarrow 6V_C + 3i_1 + 3 + 3i_L + 3i_1 = 8 \Rightarrow 6V_C + 6i_1 + 3i_L = 5 \Rightarrow i_1 = \frac{5 - 6V_C - 3i_L}{6} \quad (4)$$

$$(2), (4) \rightarrow 3V_C = i_L + 4 \times \left( \frac{5 - 6V_C - 3i_L}{6} \right) - V_C + 5 \Rightarrow 9V_C = 3i_L + 10 - 12V_C - 6i_L - 3V_C + 15$$

$$\Rightarrow 21V_C = -3i_L - 3V_C + 25 \Rightarrow V_C = \frac{25 - 3V_C - 3i_L}{21} \Rightarrow V_C(0^+) = \frac{25 - 3V_C(0^+) - 3i_L(0^+)}{21} = \frac{25 - 0 - 3 \times 1}{21} = \frac{22}{21}$$



۴۳- گزینه «۳» ابتدا شرایط اولیه‌ی مدار را به دست می‌آوریم:

$$\Rightarrow v_C(0^-) = 10\text{V}$$

$$I_{1k\Omega} = \frac{10\text{V}}{1k\Omega} = 10\text{mA} \Rightarrow i_L(0^-) = -9\text{mA}$$

در لحظه‌ی  $t = 0^+$  داریم:

$$I(0^+) = \frac{10\text{V}}{1k\Omega} = 10\text{mA}$$

با بررسی گزینه‌ها و با توجه به اینکه مدار مرتبه‌ی دوم بوده و فرکانس سینوس و کسینوس باید یکی باشند، مشاهده می‌شود که گزینه‌ی (۳) پاسخ صحیح می‌باشد.

$$s^2 + \frac{1}{RC}s + \frac{1}{LC} = 0 \Rightarrow s^2 + \frac{10^6}{\Delta R}s + 12 \times 10^6 = 0$$

۴۴- گزینه «۱» معادله‌ی مشخصه مدار RLC موازی به صورت مقابل می‌باشد:

برای کارکرد در حالت فوق میرا  $\Delta$  باید بزرگ‌تر از صفر باشد. بنابراین:

$$\left(\frac{10^6}{\Delta R}\right)^2 - 4 \times 12 \times 10^6 > 0 \rightarrow R < 28/86\Omega$$

۴۵- گزینه «۴» با توجه به اینکه وجود تابع ضربه در ورودی باعث ناپیوستگی ولتاژ خازن در  $t = 0$  می‌شود، باید منبع ولتاژ با تابع پله را بی‌اثر کرده و اثر منبع با تابع ضربه را بررسی می‌کنیم.

مشاهده می‌شود که همه‌ی جریان  $6\delta(t)$  از مسیر اتصال کوتاه عبور می‌کند (معادل موازی دو خازن):

$$V_{C_1}(t) = V_{C_1}(0^-) - \frac{1}{C_1 + C_2} \int_{0^-}^t I dt \Rightarrow V_{C_1}(0^+) = -3 - \frac{1}{3} \int_{0^-}^{0^+} 6\delta(t) dt = -5\text{V}$$

