

با قرار دادن رابطه (۷) در رابطه (۵) داریم:

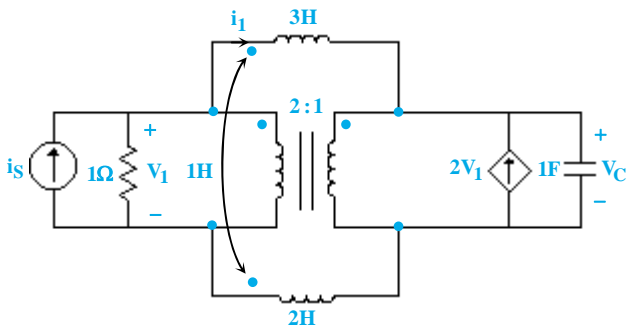
$$\frac{dV_C}{dt} = \frac{1}{2} \left[\frac{3}{4} V_C - \frac{1}{4} I_L \right] - \frac{1}{2} V_C - \frac{1}{2} I_L \Rightarrow \frac{dV_C}{dt} = -\frac{1}{8} V_C - \frac{5}{8} I_L \quad (۸)$$

با کنار هم قرار دادن روابط (۷) و (۸) داریم:

$$\begin{aligned} \frac{dV_C}{dt} &= -\frac{1}{8} V_C - \frac{5}{8} I_L \\ \frac{dI_L}{dt} &= \frac{3}{4} V_C - \frac{1}{4} I_L \end{aligned} \Rightarrow \mathbf{A} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{8} & -\frac{5}{8} \\ \frac{3}{4} & -\frac{1}{4} \end{bmatrix}$$

مثال ۱۳: اگر معادلات حالت مدار روبرو را بر اساس بردار حالت $\begin{bmatrix} V_C \\ i_1 \end{bmatrix}$ بنویسیم، ماتریس ضرایب حالت (A) و ماتریس ضرایب ورودی (B) در کدام

گزینه آمده است؟



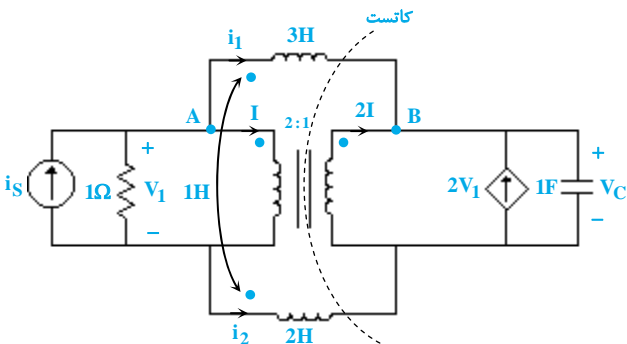
$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{1}{3} & 0 \end{bmatrix} \text{ و } \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (۱)$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{1}{3} & 0 \end{bmatrix} \text{ و } \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} \quad (۲)$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ \frac{1}{3} & 0 \end{bmatrix} \text{ و } \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (۳)$$

(۴) با توجه به این که مدار دارای ۳ عنصر ذخیره‌کننده انرژی است، بردار حالت آن باید دارای ۳ مولفه باشد.

پاسخ: گزینه «۳» ✓



برای حل این مثال در گام اول باید این نکته را مدنظر قرار داد که جریان سلف ۲ هانری وابسته به i_1 بوده و از این رو در مجموعه متغیرهای حالت مدار وارد نمی‌شود. علت این است که سلف‌های ۲ و ۳ هانری تشکیل یک کاتست می‌دهند؛ پس مطابق شکل روبرو می‌توان نوشت:

$$i_1 + i_2 = 0 \Rightarrow i_2 = -i_1 \quad (۱)$$

با توجه به نسبت دور ترانس داریم:

$$V_1 = 2V_C \quad (۲)$$

حال در گره‌های A و B روابط KCL را می‌نویسیم:

$$\text{KCL(A)}: i_s = \frac{2V_C}{1} + I + i_1 \Rightarrow I = i_s - 2V_C - i_1 \quad (۳)$$

$$\text{KCL(B)}: i_1 + 2I + 2 \times 2V_C = \dot{V}_C \xrightarrow{(۳)} \dot{V}_C = i_1 + 2 \times (i_s - 2V_C - i_1) + 4V_C \Rightarrow \dot{V}_C = -i_1 + 2i_s \quad (۴)$$

اکنون در حلقه بیرونی مدار KVL می‌زنیم:

$$-V_1 + V_{rH} + V_C - V_{rH} = 0 \xrightarrow{(۱)} -2V_C + 2i_1 + (-i_1) + V_C - [2(-i_1) + i_1] = 0 \Rightarrow -V_C + 3i_1 = 0 \Rightarrow i_1 = \frac{V_C}{3} \quad (۵)$$

حال روابط (۴) و (۵) را به صورت ماتریسی نوشته و A و B را استخراج می‌کنیم:

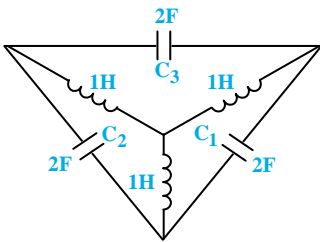
$$\begin{bmatrix} \dot{V}_C \\ i_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ \frac{1}{3} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_C \\ i_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix} i_s \Rightarrow \mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ \frac{1}{3} & 0 \end{bmatrix} \text{ و } \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix}$$



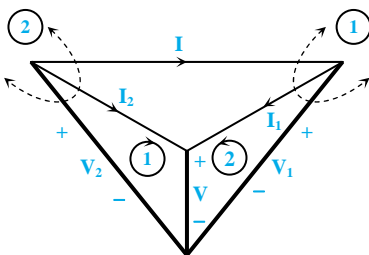
نکته ۳: در صورتی که در یک مدار حلقه خازنی باشد، برای انتخاب درخت مناسب، یکی از سلف‌ها را وارد درخت کرده و یکی از خازن‌ها را از درخت حذف می‌کنیم و جزو لینک‌ها در نظر می‌گیریم. در این حالت برای خازنی که جزو لینک‌ها است، به جای نوشتن معادله کانتست اساسی، باید معادله حلقه اساسی نوشته شود.

نکته ۴: در صورتی که در یک مدار، کانتست سلفی وجود داشته باشد، برای انتخاب درخت مناسب، یکی از سلف‌ها را از لینک‌ها خارج کرده و جزو شاخه‌های درخت در نظر می‌گیریم. در این حالت برای سلف وارد شده در درخت به جای نوشتن معادله حلقه اساسی، باید معادله کانتست اساسی نوشته شود.

مثال ۱۴: در مدار شکل زیر، ماتریس A در معادلات حالت کدام است؟



$$\begin{aligned}
 & \begin{bmatrix} 0 & 0 & -\frac{1}{3} & \frac{1}{6} \\ 0 & 0 & \frac{1}{6} & -\frac{1}{3} \\ -\frac{2}{3} & \frac{1}{3} & 0 & 0 \\ \frac{1}{3} & -\frac{2}{3} & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (2) \\
 & \begin{bmatrix} 0 & 0 & -\frac{1}{3} & -\frac{1}{6} \\ 0 & 0 & -\frac{1}{6} & -\frac{1}{3} \\ \frac{2}{3} & -\frac{1}{3} & 0 & 0 \\ -\frac{1}{3} & \frac{2}{3} & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (4) \\
 & \begin{bmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{3} & \frac{1}{6} \\ 0 & 0 & \frac{1}{6} & \frac{1}{3} \\ -\frac{2}{3} & -\frac{1}{3} & 0 & 0 \\ -\frac{1}{3} & -\frac{2}{3} & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (1) \\
 & \begin{bmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{3} & -\frac{1}{6} \\ 0 & 0 & -\frac{1}{6} & \frac{1}{3} \\ \frac{2}{3} & \frac{1}{3} & 0 & 0 \\ \frac{1}{3} & \frac{2}{3} & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (3)
 \end{aligned}$$



پاسخ: گزینه «۴» ابتدا باید درخت مناسب را انتخاب کنیم، ولی با توجه به حضور یک حلقه خازنی و یک کانتست سلفی در درخت، به جای یک خازن، یک سلف در درخت در نظر گرفته می‌شود و یک خازن از درخت حذف و به جمع لینک‌ها اضافه می‌شود. حال معادلات کانتست‌های اساسی برای خازن‌ها و حلقه‌های اساسی برای سلف‌ها نوشته می‌شود.

$$\begin{aligned}
 & \text{حلقه اساسی (۱): } L_1 \frac{dI_1}{dt} = V_1 - V \\
 & \text{کانتست اساسی (۱): } C_1 \frac{dV_1}{dt} = -I_1 + I \\
 & \text{حلقه اساسی (۲): } L_2 \frac{dI_2}{dt} = V_2 - V \\
 & \text{کانتست اساسی (۲): } C_2 \frac{dV_2}{dt} = -I_2 - I
 \end{aligned}$$

حال دقت کنید که در معادلات حالت نوشته شده، پارامترهای I و V اضافه بوده و جزو متغیرهای حالت نمی‌باشند. لذا باید با نوشتن روابط KVL یا KCL مناسب، متغیرهای V و I را برحسب متغیرهای حالت بدست آوریم و در معادلات حالت جایگزین کنیم. با توجه به نکته ذکر شده قبل از این مثال، برای خازنی که جزو لینک در نظر گرفته شده است، معادله حلقه اساسی می‌نویسیم.

$$\begin{aligned}
 I = C_3 \frac{dV_{C_3}}{dt} & \Rightarrow I = \frac{2dV_{C_3}}{dt} \quad \text{و} \quad (C_3 \text{ و } C_1 \text{ و } C_2 \text{ شامل حلقه اساسی شامل } C_3 \text{ و } C_1 \text{ و } C_2): \quad V_{C_3} = V_{C_2} - V_{C_1} = V_2 - V_1 \\
 \Rightarrow I = \frac{2d(V_2 - V_1)}{dt} & \Rightarrow I = \frac{2dV_2}{dt} - \frac{2dV_1}{dt} \quad (*)
 \end{aligned}$$

با نوشتن رابطه کانتست اساسی برای سلف وارد شده در درخت در گره وسط مدار، داریم:

$$V = \frac{dI_1}{dt} + \frac{dI_2}{dt} \quad (**)$$

با مشتق‌گیری از طرفین رابطه بالا داریم:

با جایگذاری رابطه (*) در معادلات کانتست‌های اساسی بدست آمده در ابتدای حل داریم:

$$\text{کانتست اساسی (۱): } \frac{2dV_1}{dt} = -I_1 + \frac{2dV_2}{dt} - \frac{2dV_1}{dt} \Rightarrow \frac{dV_1}{dt} = -\frac{1}{4}I_1 + \frac{1}{2} \frac{dV_2}{dt} \quad (1)$$

$$\text{کانتست اساسی (۲): } \frac{2dV_2}{dt} = -I_2 - \left(\frac{2dV_2}{dt} - \frac{2dV_1}{dt} \right) \Rightarrow \frac{dV_2}{dt} = -\frac{1}{4}I_2 + \frac{1}{2} \frac{dV_1}{dt} \quad (2)$$

$$\frac{dV_1}{dt} = -\frac{1}{3}I_1 - \frac{1}{6}I_2 \quad (3)$$

با ترکیب روابط (1) و (2) داریم:

$$\frac{dV_2}{dt} = -\frac{1}{6}I_1 - \frac{1}{3}I_2 \quad (4)$$

با جایگذاری معادله (***) در معادله حلقه‌های اساسی بدست آمده در ابتدای حل سؤال داریم:

$$(1) \text{ حلقه اساسی } : \frac{dI_2}{dt} = V_2 - \left(\frac{dI_1}{dt} + \frac{dI_2}{dt}\right) \Rightarrow \frac{dI_2}{dt} = \frac{1}{2}V_2 - \frac{1}{2}\frac{dI_1}{dt} \quad (5)$$

$$(2) \text{ حلقه اساسی } : \frac{dI_1}{dt} = V_1 - \left(\frac{dI_1}{dt} + \frac{dI_2}{dt}\right) \Rightarrow \frac{dI_1}{dt} = \frac{1}{2}V_1 - \frac{1}{2}\frac{dI_2}{dt} \quad (6)$$

$$\frac{dI_1}{dt} = \frac{2}{3}V_1 - \frac{1}{3}V_2 \quad (7)$$

با ترکیب روابط (6) و (7) داریم:

$$\frac{dI_2}{dt} = -\frac{1}{3}V_1 + \frac{2}{3}V_2 \quad (8)$$

با نوشتن روابط (7) و (8) و (3) و (4) به صورت ماتریسی داریم:

$$\begin{bmatrix} \frac{dV_1}{dt} \\ \frac{dV_2}{dt} \\ \frac{dI_1}{dt} \\ \frac{dI_2}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -\frac{1}{3} & -\frac{1}{6} \\ 0 & 0 & -\frac{1}{6} & -\frac{1}{3} \\ \frac{2}{3} & -\frac{1}{3} & 0 & 0 \\ -\frac{1}{3} & \frac{2}{3} & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \\ I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} \Rightarrow \mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -\frac{1}{3} & -\frac{1}{6} \\ 0 & 0 & -\frac{1}{6} & -\frac{1}{3} \\ \frac{2}{3} & -\frac{1}{3} & 0 & 0 \\ -\frac{1}{3} & \frac{2}{3} & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

نکته 5: در صورتی که در مدار به جای ولتاژ خازن، بار خازن و به جای جریان سلف، شار سلف به عنوان متغیر حالت انتخاب شود، برطبق روش ذکر شده در ابتدای فصل، روابط معادلات حالت را برحسب ولتاژ خازن‌ها و جریان سلف‌ها محاسبه کرده و در نهایت از روابط زیر استفاده کرده و به جای ولتاژ خازن، بار خازن و به جای جریان سلف، شار سلف را جایگزین می‌کنیم و معادلات حالت را بازنویسی می‌کنیم.

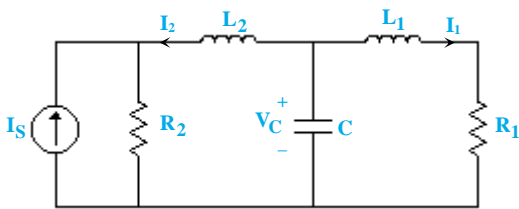
$$V_L = \frac{d\phi}{dt}$$

$$I_L = \frac{\phi}{L}$$

$$V_C = \frac{Q}{C}$$

$$I_C = \frac{dQ}{dt}$$

مثال 15: در مدار زیر کدام گزینه بیانگر معادلات حالت است؟ (شار سلف‌ها و بار خازن به عنوان متغیر حالت انتخاب شود)



$$\begin{cases} R_1 = 3\Omega \\ R_2 = 4\Omega \\ L_1 = 2H \\ L_2 = 1H \\ C = 2F \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} \frac{d\phi_1}{dt} \\ \frac{d\phi_2}{dt} \\ \frac{dq}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{3}{2} & 0 & \frac{1}{2} \\ 0 & -4 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{2} & -1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ -4 \\ 0 \end{bmatrix} \cdot I_S \quad (1)$$

$$\begin{bmatrix} \frac{d\phi_1}{dt} \\ \frac{d\phi_2}{dt} \\ \frac{dq}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{3}{2} & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 2 \\ -1 & -\frac{1}{2} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ -8 \\ 0 \end{bmatrix} \cdot I_S \quad (2)$$

$$\begin{bmatrix} \frac{d\phi_1}{dt} \\ \frac{d\phi_2}{dt} \\ \frac{dq}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & \frac{1}{4} \\ -2 & -1 & 1 \\ 0 & 1 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -8 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \cdot I_S \quad (3)$$

$$\begin{bmatrix} \frac{d\phi_1}{dt} \\ \frac{d\phi_2}{dt} \\ \frac{dq}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & \frac{1}{4} \\ -2 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ q \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -8 \\ -1 \\ 0 \end{bmatrix} \cdot I_S \quad (4)$$