

## فصل نهم

### توابع شبکه و فرکانس‌های طبیعی

#### ۹-۱- مقدمه

یکی از کاربردهای اساسی تبدیل لاپلاس در یافتن تابع شبکه و فرکانسهای طبیعی یک شبکه می‌باشد. بدین منظور، در این فصل ابتدا تابع شبکه و خصوصیات آن مورد بررسی قرار می‌گیرد که با استفاده از تبدیل لاپلاس، روش‌های مختلف تعیین تابع شبکه را بیان می‌کنیم و خواص آن را ارائه می‌دهیم. همچنین نحوه تعیین قطب‌ها و صفرهای تابع شبکه را مشخص می‌کنیم و ارتباط آنها را با یکدیگر بیان می‌کنیم. در قسمت دوم این فصل، مفهوم فرکانس‌های طبیعی یک متغیر شبکه و فرکانس‌های طبیعی شبکه الکتریکی را مشخص نموده و ارتباط آن را با توابع شبکه بیان می‌کنیم. البته فرکانس‌های طبیعی در شرایط ورودی صفر تعریف می‌گردند؛ به عبارت دیگر، منابع نایسته هیچ تأثیری در فرکانس‌های طبیعی ندارد و تنها ساختار و توپولوژی شبکه در تعیین مقدار فرکانس‌های طبیعی، مؤثر می‌باشد. این مفاهیم، برای درک رفتار و عملکرد شبکه‌های خطی تغییرناپذیر با زمان اهمیت فراوانی دارد.

#### ۹-۲- تابع شبکه، امپدانس و ادمیتانس شبکه

عملکرد سیستم‌ها ایجاب می‌کند که پاسخ مدارهای الکتریکی را به ورودی‌های مختلف مورد بررسی و ارزیابی قرار دهیم. بدین منظور استفاده از تبدیل لاپلاس و انتقال سیستم از حوزه زمان به حوزه فرکانس، برای تعیین مشخصات پاسخ سیستم‌ها به هر تحریک خاصی

بسیار مفید است. ابزاری که ما را در رسیدن به هدف مذکور یاری می‌دهد، تابع شبکه<sup>۱</sup> می‌باشد. تابع شبکه که به تابع سیستم هم معروف است، به صورت نسبت پاسخ خروجی، به تحریک ورودی در حوزه فرکانس تعریف می‌شود. از نظر ریاضی، اگر  $Y(s)$  و  $X(s)$  بترتیب تبدیل لاپلاس پاسخ (خروجی)  $y(t)$  و ورودی (تحریک)  $x(t)$  باشد، آنگاه تابع شبکه به صورت زیر ارائه می‌گردد:

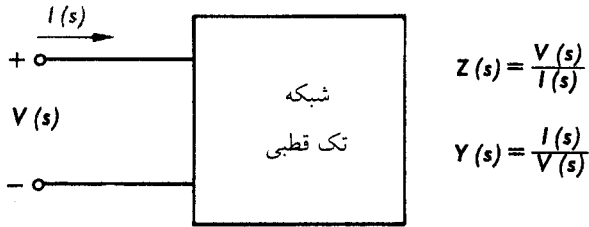
$$H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} \quad (1-9)$$

البته رابطه مذکور بر پایه نبود شرایط اولیه در مدار می‌باشد؛ به عبارت دیگر، سیستم تا پیش از اعمال تحریک ورودی، در حالت غیرفعال است. شکل دیگر بیان رابطه (۱-۹) به صورت زیر تغییر می‌کند:

$$H(s) = \frac{\mathcal{L}[\text{پاسخ حالت صفر}]}{\mathcal{L}[\text{ورودی یا تحریک}]} \quad (2-9)$$

برای بیان توابع شبکه، روش‌های متعددی وجود دارد. یک حالت خاص از رابطه (۲-۹) آن است که  $H(s)$ ، بیانگر رابطه بین ورودی و خروجی یک سیستم بدون وجود حالت اولیه برای متغیرها باشد. به عبارت دیگر،  $H(s)$  می‌تواند برای بیان یک پاسخ ولتاژی به یک تحریک ورودی جریانی یا ولتاژی تعریف شود. همچنین یک پاسخ جریانی به یک تحریک ورودی جریانی یا ولتاژی نیز می‌تواند تعریف دیگری از تابع شبکه باشد. به عنوان مثال، امپدانس نقطه تحریک یک سیستم تک قطبی را می‌توان به صورت نسبت فازوری ولتاژ خروجی حالت دائمی (بدون اثر شرایط اولیه سیستم) به فازور نمایشگر جریان ورودی سینوسی تعریف نمود. این تعریف امپدانس به عنوان یک تعریف خاص از تابع شبکه است. پس به طور خلاصه می‌توان گفت که تابع امپدانس نقطه تحریک یک سیستم تک قطبی، به صورت نسبت تبدیل لاپلاس پاسخ ولتاژ حالت صفر به تبدیل لاپلاس جریان تحریک کننده بیان می‌شود. در نتیجه، امپدانس‌های نقطه تحریک یک مقاومت، سلف و خازن بترتیب برابر  $R$ ،  $sL$ ، و  $\frac{1}{sC}$  می‌باشد. همچنین تابع ادmittانس نقطه تحریک یک سیستم تک قطبی را می‌توان به صورت تبدیل لاپلاس پاسخ جریان حالت صفر به تبدیل لاپلاس ولتاژ ورودی تعریف کرد. لذا ادmittانس‌های نقطه تحریک یک مقاومت، سلف و خازن، بترتیب برابر  $\frac{1}{R}$ ،  $\frac{1}{sL}$ ، و  $sC$  می‌باشد. در شکل (۱-۹) تابع شبکه امپدانس و ادmittانس تعریف شده است که برای هر شبکه در حالت دائمی سینوسی با هر مجموعه از عناصر سلف، خازن و مقاومت که به شکل‌های سری و موازی قرار گرفته باشند، صادق است.

<sup>۱</sup>- Network Function



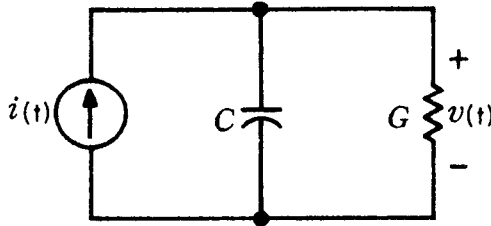
شکل (۱-۹): نمایش تابع شبکه امپدانس و ادمیتانس

مثال (۱-۹): در مدار الکتریکی ارائه شده در شکل (۲-۹)، با فرض آنکه منبع ورودی  $i(t)$  باشد و ولتاژ و ولتاژ  $v(t)$  پاسخ حالت صفر باشد، آنگاه تابع امپدانس نقطه تحریک را بیابید. حل: با توجه به موازی بودن  $R$  و  $C$  و انتقال تمام عناصر به حوزه لاپلاس خواهیم داشت:

$$V(s) = \frac{1}{G + sC} \cdot I(s)$$

که  $G = \frac{1}{R}$  و  $Y_C = sC$  می باشد. حال تابع امپدانس نقطه تحریک برابر است با:

$$Z(s) = \frac{V(s)}{I(s)} = \frac{1}{G + sC}$$



شکل (۲-۹): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۱-۹)

مثال (۲-۹): در مدار الکتریکی ارائه شده در شکل (۳-۹-الف) که در حوزه زمان رسم شده است، تابع ادمیتانس نقطه تحریک را در حوزه فرکانس بیابید. حل: برای رسیدن به تابع ادمیتانس، ابتدا مدار موردنظر را به حوزه فرکانس منتقل می کنیم که در شکل (۳-۹-ب) نشان داده شده است. سپس با نوشتن معادلات KVL خواهیم داشت:

$$V(s) = (2 + 3s)I_1(s) - 3sI_2(s)$$

$$0 = -3sI_1(s) + (4s + \frac{2}{s})I_2(s)$$

که اگر روابط اخیر را به طور ماتریسی بیان کنیم، داریم:

$$\begin{bmatrix} V(s) \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2+3s & -3s \\ -3s & 4s+\frac{2}{s} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1(s) \\ I_2(s) \end{bmatrix}$$

با استفاده از معکوس گیری از ماتریس انتقال می توان نوشت:

$$\begin{bmatrix} I_1(s) \\ I_2(s) \end{bmatrix} = \frac{s}{3s^3+8s^2+6s+4} \begin{bmatrix} 4s+\frac{2}{s} & 3s \\ 3s & 2+3s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V(s) \\ 0 \end{bmatrix}$$

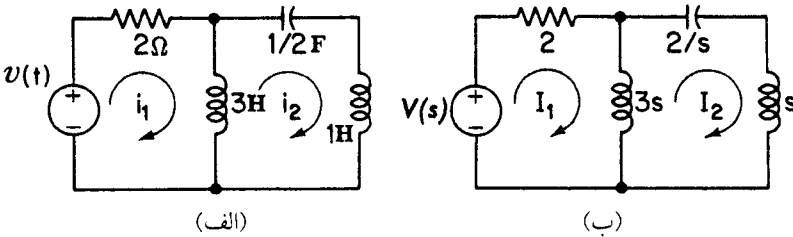
در نتیجه، تابع شبکه بین متغیرهای  $I_1(s)$  و  $V(s)$  به صورت زیر می باشد:

$$Y(s) = \frac{I_1(s)}{V(s)} = \frac{4s^2+2}{3s^3+8s^2+6s+4}$$

در نهایت، معادله دیفرانسیل در حوزه زمان بین دو متغیر  $i_1(t)$  و  $v(t)$  به شکل زیر تبدیل می شود:

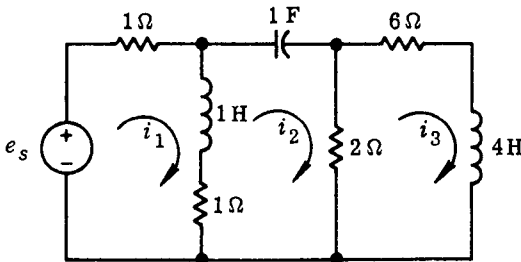
$$4v''(t) + 2v(t) = 3i_1''(t) + 8i_1'(t) + 6i_1(t) + 4i_1(t)$$

که علامت پریم به معنای مشتق گیری بر حسب زمان است و تعداد پریم ها به معنای مرتبه مشتق گیری است.



شکل (۳-۹): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۲-۹)

تمرین (۱-۹): در مدار الکتریکی ارائه شده در شکل (۴-۹) و با استفاده از معادلات حلقه، امپدانس دیده شده از دو سر منبع را به وسیله تابع شبکه  $E(s)/I_1(s)$  بیابید.

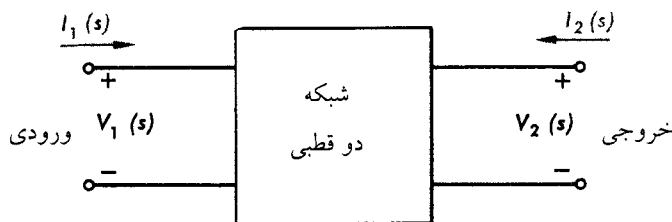


شکل (۴-۹): مدار الکتریکی مربوط به تمرین (۱-۹)

$$\text{جواب: } \frac{E(s)}{I_1(s)} = \frac{3s^2 + 8s + 4}{s^2 + 4s + 2}$$

### ۹-۳- تابع شبکه به صورت تابع انتقال

معمولاً تابع شبکه به صورت یافتن پاسخ اندازه گیری شده در یک جفت پایانه (به عنوان خروجی) به تحریک اعمال شده در یک جفت پایانه دیگر (به عنوان ورودی) مطرح می‌گردد. این حالت را می‌توان در شکل (۹-۵) مشاهده نمود که در این وضعیت، تابع شبکه را تابع انتقال می‌نامیم. به عنوان مثال، می‌توان بهره‌ی یک تقویت کننده را که به صورت نسبت ولتاژ خروجی به ولتاژ ورودی به کار می‌رود، به عنوان یک تابع انتقال در نظر گرفت.



$$\text{توابع شبکه: } \frac{V_2(s)}{V_1(s)} \quad \frac{I_2(s)}{I_1(s)}$$

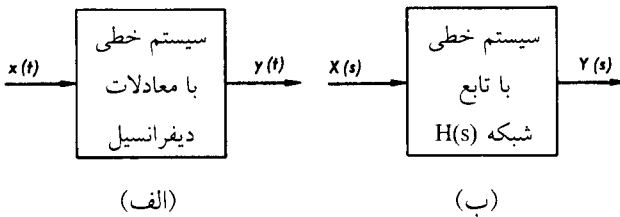
شکل (۹-۵): نمایش توابع انتقال در شبکه

یکی دیگر از کاربردهای تابع شبکه، در تحلیل مدارهای خطی می‌باشد که در شکل (۹-۶ الف) نشان داده شده است که بیانگر پاسخ  $y(t)$  به‌ازای تحریک ورودی  $x(t)$  می‌باشد. البته همین موضوع را می‌توان در حوزه فرکانس نیز بیان نمود (شکل (۹-۶ ب) را ببینید). در حوزه زمان، ارتباط بین ورودی  $x(t)$  و پاسخ  $y(t)$  با یک معادله دیفرانسیل بیان می‌گردد که شکل کلی این معادله به صورت زیر است:

$$a_m \frac{d^m x}{dt^m} + a_{m-1} \frac{d^{m-1} x}{dt^{m-1}} + \dots + a_0 x = b_n \frac{d^n y}{dt^n} + b_{n-1} \frac{d^{n-1} y}{dt^{n-1}} + \dots + b_0 y \quad (۳-۹)$$

حال با انتقال این رابطه به حوزه فرکانس، قادریم تا با استفاده از تبدیل لاپلاس، شکل معادله را ساده‌تر و حل آن را آسان‌تر کنیم. برای این منظور، با فرض آنکه شرایط اولیه برای متغیرهای سیستم وجود نداشته باشد، آنگاه داریم:

$$(a_m s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0) X(s) = (b_n s^n + b_{n-1} s^{n-1} + \dots + b_1 s + b_0) Y(s) \quad (۴-۹)$$



شکل (۹-۶): نمایش یک سیستم خطی در حوزه زمان و فرکانس

بنابراین، تابع انتقال سیستم برابر است با:

$$H(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{a_m s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0}{b_n s^n + b_{n-1} s^{n-1} + \dots + b_1 s + b_0} = \frac{A(s)}{B(s)} \quad (5-9)$$

به عبارت دیگر، با استفاده از تابع شبکه  $H(s)$ ، می‌توان پاسخ سیستم را به هر ورودی  $X(s)$  به صورت زیر مشخص نمود:

$$Y(s) = H(s)X(s) = \frac{A(s)}{B(s)} X(s) \quad (6-9)$$

به عنوان مثال، برای تحریک ( ورودی ) به صورت  $X(s) = \frac{P(s)}{Q(s)}$  معادله اخیر به شکل زیر در می‌آید:

$$Y(s) = \frac{A(s)}{B(s)} \cdot \frac{P(s)}{Q(s)} \quad (7-9)$$

که برای به دست آوردن  $y(t)$  کافی است که رابطه (۷-۹) را به وسیله تجزیه به کسرهای ساده به حوزه زمان انتقال داد. یعنی،

$$Y(s) = \sum_{i=1}^n \frac{k_i}{s-s_i} + \sum_{j=1}^k \frac{k_j}{s-s_j} \quad (8-9)$$

که در این رابطه، ریشه‌های  $s_i$  (از ۱ تا  $n$ ) مربوط به ریشه‌های معادله مشخصه  $B(s)$  و ریشه‌های  $s_j$  (از ۱ تا  $m$ ) مربوط به ریشه‌های معادله مشخصه  $Q(s)$  می‌باشد. در نتیجه،

$$y(t) = \sum_{i=1}^n k_i e^{s_i t} + \sum_{j=1}^k k_j e^{s_j t} \quad (9-9)$$

که جملات قسمت اول در سمت راست معادله اخیر، متناظر با پاسخ طبیعی سیستم ( پاسخ بدون ورودی) است. به عبارت دیگر، این جملات، از تابع سیستم  $H(s) = \frac{A(s)}{B(s)}$  ناشی می‌شود و مستقل از تابع تحریک ( ورودی ) است. همچنین جملات قسمت دوم در سمت راست معادله اخیر، مربوط به پاسخ ورودی است.

مثال (۹-۳): در یک مدار الکتریکی، تابع شبکه آن به صورت زیر می‌باشد:

$$H(s) = \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+4)}$$

(الف) در صورتی که ورودی به صورت  $x(t) = u(t)$  باشد آنگاه خروجی  $y(t)$  را بیابید.

(ب) در صورتی که ورودی به صورت  $x(t) = e^{-2t}$  باشد قسمت (الف) را تکرار کنید.

(ج) معادله دیفرانسیلی که بیانگر رابطه بین  $x(t)$  و  $y(t)$  می‌باشد را به دست آورید.

حل: (الف) با توجه به آنکه  $\mathcal{L}[u(t)] = \frac{1}{s}$  می‌باشد آنگاه رابطه (۹-۶) را می‌توان به صورت زیر بیان نمود:

$$Y(s) = H(s)X(s) = \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+4)} \cdot \frac{1}{s}$$

حال برای به دست آوردن  $y(t)$  از روش تجزیه کسرها استفاده می‌شود. یعنی،

$$Y(s) = \frac{k_1}{s+1} + \frac{k_2}{s+4} + \frac{k_3}{s}$$

که ثابت‌های  $k_1$ ،  $k_2$ ، و  $k_3$  به شکل زیر محاسبه می‌شود:

$$k_1 = \left. \frac{2(s+2)}{s(s+4)} \right|_{s=-1} = \frac{-2}{3}$$

$$k_2 = \left. \frac{2(s+2)}{s(s+1)} \right|_{s=-4} = \frac{-1}{3}$$

$$k_3 = \left. \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+4)} \right|_{s=0} = +1$$

و در نتیجه، تبدیل معکوس لاپلاس برای محاسبه  $y(t)$  برابر است با:

$$y_1(t) = \frac{-2}{3} e^{-t} - \frac{1}{3} e^{-4t} + 1$$

قابل توجه است که مقدار  $k_3$  برابر مقدار تابع شبکه  $H(s)$  به ازای مقدار  $s$  تحریک (که در این مثال برابر صفر است  $s=0$ ) می‌باشد. دو جمله اول در رابطه اخیر، مربوط به پاسخ ورودی صفر و جمله آخر، در ارتباط با پاسخ حالت صفر می‌باشد که بترتیب از توابع  $H(s)$  و  $X(s)$  ناشی می‌شوند.

(ب) در صورتی که  $x(t) = e^{-2t}$  باشد آنگاه  $X(s) = \frac{1}{s+2}$  خواهد بود و در نتیجه،

$$Y(s) = H(s)X(s) = \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+4)} \cdot \frac{1}{s+2}$$

با استفاده از روش تجزیه کسرها داریم:

$$Y(s) = \frac{k_1}{s+1} + \frac{k_2}{s+4} + \frac{k_3}{s+2}$$

که ضرایب  $k_1$ ،  $k_2$ ، و  $k_3$  را می‌توان به شکل زیر محاسبه نمود:

$$k_1 = \left. \frac{2(s+2)}{(s+2)(s+4)} \right|_{s=-1} = \frac{2}{3}$$

$$k_2 = \left. \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+2)} \right|_{s=-4} = \frac{-2}{3}$$

$$k_3 = \left. \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+4)} \right|_{s=-2} = 0$$

بنابراین، با استفاده از ضرایب  $k_1$  تا  $k_3$  و تبدیل لاپلاس معکوس، رابطه  $y(t)$  محاسبه می‌شود.

$$y(t) = \frac{2}{3}e^{-t} - \frac{2}{3}e^{-4t}$$

در این رابطه، خروجی  $y(t)$  فقط شامل جملات مربوط به پاسخ ورودی صفر است و پاسخ حالت صفر، برابر صفر می‌باشد؛ زیرا مقدار  $k_3 = 0$  می‌باشد. البته مقدار  $k_3$  از رابطه  $k_3 = H(s)|_{s=-2}$  حاصل می‌شود که روش حل، مشابه حالت (الف) می‌باشد. علت عدم وجود پاسخ حالت صفر، آن است که جمله  $s+2$  از صورت و مخرج تابع خروجی  $Y(s)$  حذف می‌شود. پس،

$$Y(s) = \frac{2}{(s+1)(s+4)} = \frac{2/3}{s+1} + \frac{-2/3}{s+4}$$

که با استفاده از رابطه اخیر به همان خروجی  $y(t)$  می‌رسیم.

(ج) برای به دست آوردن معادله دیفرانسیل مربوط به ارتباط ورودی  $x(t)$  و خروجی  $y(t)$  از رابطه زیر استفاده می‌کنیم:

$$Y(s) = H(s)X(s) = \frac{2(s+2)}{(s+1)(s+4)} \cdot X(s)$$

و در نتیجه،

$$(s+1)(s+4) \cdot Y(s) = 2(s+2) \cdot X(s)$$

و

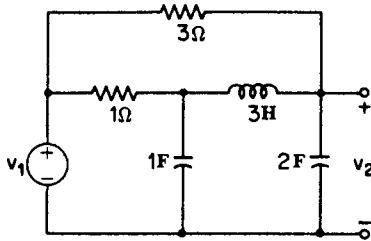
$$(s^2 + 5s + 4) \cdot Y(s) = (2s + 4) \cdot X(s)$$

حال اگر رابطه اخیر را به حوزه زمان انتقال دهیم خواهیم داشت:

$$\frac{d^2 y}{dt^2} + 5 \frac{dy}{dt} + 4y = 2 \frac{dx}{dt} + 4x$$



تمرین (۲-۹): برای شبکه الکتریکی نشان داده شده در شکل (۷-۹)، ابتدا معادلات دیفرانسیل مدار را در حوزه زمان و سپس در حوزه فرکانس به دست آورده و در نهایت تابع شبکه  $H(s) = V_2(s)/V_1(s)$  را بیابید.



شکل (۷-۹): مدار الکتریکی مربوط به تمرین (۲-۹)

$$H(s) = \frac{3s^2 + 3s + 4}{18s^3 + 21s^2 + 12s + 4} \quad \text{جواب:}$$

### ۹-۴- قطب‌ها، صفرها و تابع شبکه

در بخش قبل، دیدیم که جملات مربوط به پاسخ حالت صفر و ورودی صفر در خروجی  $y(t)$ ، ارتباط نزدیکی با تابع شبکه دارد. برای تشریح بهتر مطالب ارائه شده در بخش اول، باید مفاهیم قطب‌ها و صفرهای تابع  $H(s)$  را بیان نماییم. بدین منظور فرض کنید که،

$$H(s) = \frac{A(s)}{B(s)} = \frac{a_m s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0}{b_n s^n + b_{n-1} s^{n-1} + \dots + b_1 s + b_0} \quad (10-9)$$

که  $A(s)$  و  $B(s)$  چند جمله‌ای‌هایی برحسب متغیر  $s$  است و  $a_0$  تا  $a_m$  و  $b_0$  تا  $b_n$  اعداد حقیقی هستند. که هر یک از آنها، مجموعه‌ای از حاصل ضرب‌های مقادیر اجزاء مقاومت‌ها، سلف‌ها، خازن‌ها و دیگر عناصر شبکه می‌باشد. حال این رابطه را می‌توان به صورت زیر تجزیه نمود:

$$H(s) = k \cdot \frac{\prod_{i=1}^m (s - z_i)}{\prod_{j=1}^n (s - p_j)} \quad (11-9)$$

در این رابطه،  $k$  یک ضریب حقیقی است و  $z_i$  ها (برای  $i$  از ۱ تا  $m$ ) صفرهای تابع شبکه و  $p_j$  ها (برای  $j$  از ۱ تا  $n$ ) معرف قطب‌های تابع شبکه می‌باشند. پس برای محاسبه قطب‌های تابع  $H(s)$ ، باید جواب‌های معادله  $B(s) = 0$  را محاسبه نمود (به این قطب‌ها، فرکانس‌های طبیعی نیز می‌گوییم که در ادامه در این مورد صحبت می‌کنیم). لذا در صورتی که  $B(s) = 0$  باشد، آنگاه تابع  $H(s)$  به سمت بینهایت میل می‌کند. به عبارت دیگر، ریشه‌های معادله  $B(s) = 0$ ، تابع شبکه را به سمت بینهایت سوق می‌دهد.

حال اگر در یک سیستم خطی با تابع شبکه  $H(s)$ ، ورودی (تحریک) به صورت یک تابع ضربه واحد  $\delta(t)$  باشد، آنگاه با توجه به آنکه  $\mathcal{L}[\delta(t)] = 1$  است لذا خروجی  $Y(s)$  برابر  $H(s)$  خواهد بود و در نتیجه،

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1}[H(s)] = \sum_{j=1}^n k_j e^{p_j t} \quad (۱۲-۹)$$

که در این رابطه، مقادیر  $p_j$ ، قطب‌های  $H(s)$  و ضرایب  $k_j$  مربوط به تجزیه به کسرهای ساده تابع  $H(s)$  می‌باشد. لذا در می‌یابیم که  $\mathcal{L}^{-1}[H(s)]$  بیانگر پاسخ ورودی صفر سیستم می‌باشد.

همچنین برای تعیین صفرهای تابع شبکه  $H(s)$ ، کافی است که ریشه‌های چند جمله‌ای معادله  $A(s) = 0$  را محاسبه نمود. معنی فیزیکی هر صفر، بیانگر فرکانس مختلطی از تحریک (ورودی) است که به‌ازای آن، پاسخ حالت صفر، برابر صفر می‌گردد. این موضوع را می‌توان در قسمت (ب) از مثال (۹-۳) مشاهده نمود.

برای درک بهتر مفاهیم قطب‌ها و صفرها، فرض کنید که تحریکی به صورت  $A_0 e^{s_0 t}$  به سیستم اعمال گردد که این ورودی، دارای هر دو مولفه AC و DC است. در نتیجه، پاسخ سیستم در حوزه فرکانس برابر است با:

$$Y(s) = H(s) \frac{A_0}{s - s_0} \quad (۱۳-۹)$$

حال اگر تابع  $Y(s)$  را به کسرهای ساده‌ای تجزیه کنیم داریم:

$$Y(s) = \sum_{j=1}^m \frac{k_j}{s - p_j} + \frac{k_0}{s - s_0} \quad (۱۴-۹)$$

که جمله اول در سمت راست معادله اخیر، بیانگر تجزیه تابع  $H(s)$  به‌ازای قطب‌های آن است که پاسخ ورودی صفر را می‌دهد، همچنین جمله  $\frac{k_0}{s - s_0}$  هم ناشی از تحریک است و پاسخ حالت صفر را بیان می‌کند. مقدار  $k_0$  را می‌توان از رابطه زیر پیدا کرد:

$$k_0 = (s - s_0) Y(s) \Big|_{s=s_0} = A_0 H(s_0) \quad (۱۵-۹)$$

و در نتیجه، پاسخ حالت صفر به صورت زیر محاسبه می شود:

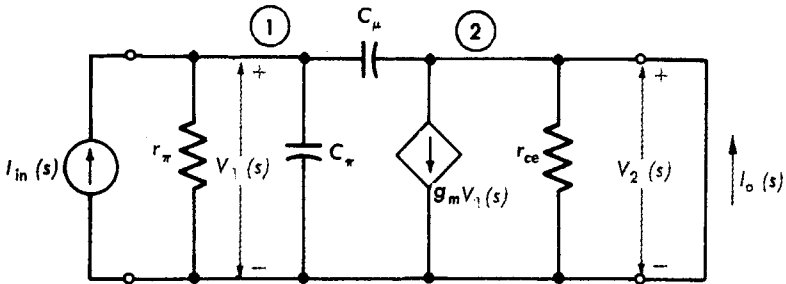
$$y_f(t) = A_o H(s_o) e^{s_o t} \quad (۱۶-۹)$$

از رابطه اخیر در می یابیم که نسبت دامنه پاسخ حالت صفر به دامنه تحریک ( $A_o$ )، برابر مقدار تابع شبکه ( $H(s)$ ) به ازای فرکانس تحریک (که برابر  $s_o$  است) می باشد.

مثال (۴-۹): شکل (۸-۹) یک مدار الکتریکی را نشان می دهد که قسمت میانی آن، بیانگر یک ترانزیستور می باشد. در این مدار، موارد زیر را محاسبه کنید:

الف) تابع شبکه  $I_o(s)/I_{in}(s)$  را تعیین کنید.

ب) در صورتی که  $r_\pi = 1000 \Omega$ ،  $g_m = 0.2 \frac{1}{\Omega}$ ،  $C_\pi = 49 \text{ pF}$ ، و  $C_\mu = 1 \text{ pF}$  باشد و سیستم، بدون حالت اولیه برای متغیرهای خود باشد، آنگاه پاسخ  $i_o(t)$  را به تحریک پله واحد تعیین نمایید.



شکل (۸-۹): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۴-۹)

حل: الف) با توجه به آنکه ولتاژ گره ۲ برابر صفر است ( $V_2(s) = 0$ )، آنگاه معادله KCL در گره ۱ به صورت زیر می باشد:

$$-I_{in}(s) + \frac{V_1(s)}{r_\pi} + sC_\pi V_1(s) + sC_\mu V_1(s) = 0$$

که در نتیجه،

$$V_1(s) = \frac{I_{in}(s)}{\frac{1}{r_\pi} + s(C_\pi + C_\mu)}$$

همچنین با نوشتن قانون KCL در گره ۲ داریم:

$$I_o(s) = g_m V_1(s) - I_\mu(s) = g_m V_1(s) - sC_\mu V_1(s)$$

حال اگر مقدار  $V_1(s)$  را در معادله اخیر قرار دهیم آنگاه،

$$\frac{I_o(s)}{I_{in}(s)} = H(s) = \frac{g_m - sC_\mu}{\frac{1}{r_\pi} + s(C_\pi + C_\mu)}$$

و یا،

$$H(s) = \frac{g_m r_\pi \left(1 - \frac{sC_\mu}{g_m}\right)}{1 + s r_\pi (C_\pi + C_\mu)} = \frac{-C_\mu \left(s - \frac{g_m}{C_\mu}\right)}{(C_\pi + C_\mu) \left[s + \frac{1}{r_\pi (C_\pi + C_\mu)}\right]}$$

پس  $H(s)$  دارای یک قطب و یک صفر است. قطب این تابع به مقدار،

$$p_1 = -\frac{1}{r_\pi (C_\pi + C_\mu)}$$

و صفر این تابع شبکه برابر  $z_1 = g_m / C_\mu$  می باشد.

ب) در صورتی که تحریک ( ورودی ) سیستم، یک تابع پله واحد باشد آنگاه،

$$I_{in}(s) = \frac{1}{s}$$

$$I_o(s) = H(s)I_{in}(s) = \frac{-C_\mu}{C_\pi + C_\mu} \times \frac{s - \frac{g_m}{C_\mu}}{s + \frac{1}{r_\pi (C_\pi + C_\mu)}} \times \frac{1}{s}$$

حال اگر مقادیر ارائه شده در صورت مثال را در رابطه اخیر قرار دهیم، خواهیم داشت:

$$I_o(s) = \frac{-\frac{1}{50}(s - 2 \times 10^{11})}{s + 2 \times 10^7} \times \frac{1}{s}$$

حال با استفاده از روش تجزیه به کسرهای جزئی می توان نوشت:

$$I_o(s) = \frac{k_1}{s + 2 \times 10^7} + \frac{k_0}{s}$$

که،

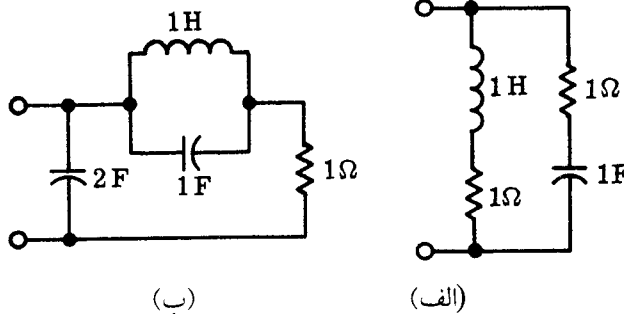
$$k_1 = \frac{-(s - 2 \times 10^{11})}{50s} \Big|_{s=2 \times 10^7} = -200$$

$$k_0 = \frac{-(s - 2 \times 10^{11})}{50(s + 2 \times 10^7)} \Big|_{s=0} = +200$$

با قرار دادن مقادیر  $k_0$  و  $k_1$  در  $I_o(s)$  و تعیین تبدیل معکوس لاپلاس نتیجه می‌گیریم که،

$$i_o(t) = -200e^{-2 \times 10^4 t} + 200 = 200(1 - e^{-2 \times 10^4 t})$$

تمرین (۳-۹): در مدارهای الکتریکی ارائه‌شده در شکل (۹-۹)، امیدانس‌های نقطه تحریک را بیابید و سپس قطب‌ها و صفرهای آن را محاسبه کنید.



شکل (۹-۹): مدار الکتریکی مربوط به تمرین (۳-۹)

جواب: (الف)  $Z(s) = 1$  ؛ (ب)  $Z(s) = \frac{2s^3 + 3s^2 + 2s + 1}{s^2 + s + 1}$

## ۹-۵- فرکانس‌های طبیعی

در این بخش، برآنیم تا مفهوم فرکانس‌های طبیعی یک متغیر شبکه و فرکانس‌های طبیعی یک شبکه را در حالت کلی ارائه نموده و راه‌های محاسبه این فرکانس‌ها را بیان نماییم. سپس در بخش بعدی، ارتباط فرکانس‌های طبیعی و تابع شبکه را تشریح می‌کنیم.

### ۹-۵-۱- فرکانس‌های طبیعی یک متغیر شبکه

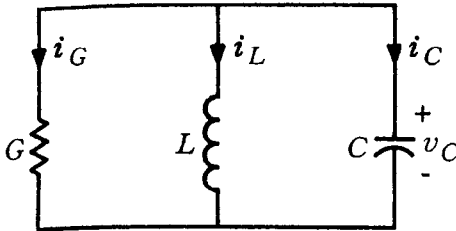
یک شبکه خطی تغییرناپذیر با زمان را در نظر بگیرید که تمام منابع ناپسته در این شبکه، برابر صفر باشد. به عبارت دیگر، تمام منابع ولتاژ ناپسته را اتصال کوتاه نموده و تمام منابع جریان ناپسته را اتصال باز می‌کنیم. در این حالت، شبکه در شرایط ورودی صفر قرار دارد. حال اگر یکی از متغیرهای شبکه مذکور را در نظر بگیریم (از قبیل ولتاژ یک شاخه

یا یک گره، جریان یک شاخه یا یک حلقه ( و برای آن متغیر، پاسخ ورودی صفر را به دست آوریم، آنگاه آن متغیر (که در حالت کلی با  $y(t)$  نمایش دهیم) به شکل کلی زیر ظاهر می شود:

$$y(t) = k_1 e^{s_1 t} + k_2 e^{s_2 t} + \dots \quad t \geq 0 \quad (17-9)$$

که  $k_i$  و  $s_i$  مقادیر ثابتی هستند. البته مقادیر  $s_i$  به توپولوژی و ساختار شبکه بستگی دارد و  $k_i$  ها هم به شرایط اولیه اجزاء شبکه (سلف ها و خازن ها) بستگی دارند. مقادیر  $s_i$  در این شبکه را فرکانس های طبیعی متغیر موردنظر شبکه می نامیم. برای درک بهتر این موضوع، مثال زیر را بیان می کنیم.

مثال (۹-۵): مدار ارائه شده در شکل (۹-۱۰) موردنظر است. در صورتی که مقادیر  $C = 1F$ ،  $R = \frac{1}{6}\Omega$  و  $L = \frac{1}{25}H$  باشد آنگاه فرکانس طبیعی متغیرهای شبکه را بیابید.



شکل (۹-۱۰): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۹-۵)

حل: با استفاده از قانون KCL در گره موردنظر شبکه می توان نوشت:

$$\frac{v_C(t)}{R} + \frac{1}{L} \int_0^t v_C(t) dt + i_L(o^-) + C \frac{dv_C(t)}{dt} = 0$$

حال رابطه فوق را به حوزه فرکانس منتقل می کنیم:

$$(Cs + \frac{1}{R} + \frac{1}{Ls})V_C(s) = Cv_C(o^-) - \frac{1}{s}i_L(o^-)$$

و در نتیجه،

$$V_C(s) = \frac{sCv_C(o^-) - i_L(o^-)}{Cs^2 + \frac{1}{R}s + \frac{1}{L}} = \frac{sv_C(o^-) - i_L(o^-)}{(s+3)^2 + 4^2}$$

حال با استفاده از روش تجزیه به کسرهای جزئی داریم:

$$v_C(t) = \frac{(-3+j4)v_C(o^-) - i_L(o^-)}{j8} e^{(-3+j4)t} + \frac{(-3-j4)v_C(o^-) - i_L(o^-)}{-j8} e^{(-3-j4)t}$$

در نهایت به این نتیجه می‌رسیم که براساس رابطه (۹-۱۷)، فرکانس‌های طبیعی متغیر ولتاژ  $v_C(t)$  به مقدار  $-3+j4$  و  $-3-j4$  می‌باشد. همچنین می‌توان اثبات کرد که این فرکانس‌های طبیعی ولتاژ  $v_C(t)$ ، فرکانس‌های طبیعی دیگر متغیرهای شبکه از قبیل  $i_L(t)$ ،  $v_C(t)$ ،  $i_C(t)$ ،  $v_C(t)$  و  $v_R(t)$  می‌باشد.

از این مثال در می‌یابیم که برای هر متغیر شبکه مورد بحث، می‌توان یک معادله دیفرانسیل بر حسب زمان (که از جملات با مشتق‌های زمانی تشکیل شده است) به دست آورد. به عبارت دیگر، اگر  $y(t)$  متغیر موردنظر باشد، آنگاه معادله دیفرانسیل مربوط به پاسخ ورودی صفر آن به صورت زیر خواهد بود:

$$Q(D) \cdot y(t) = 0 \quad (۹-۱۸)$$

که  $Q(D)$  چند جمله‌ای بر حسب مشتقات مرتبه‌های متعدد بر حسب زمان است. در نتیجه، هر پاسخ ورودی صفر متغیر  $y(t)$  شبکه، جوابی از معادله (۹-۱۸) است و برعکس، هر جوابی از معادله (۹-۱۸)، پاسخ ورودی صفر متغیر  $y(t)$  متناظر با حالت اولیه مشخصی خواهد بود. حال برای محاسبه فرکانس‌های طبیعی متغیر موردنظر  $y(t)$ ، کافی است که ریشه‌های چند جمله‌ای  $Q(D)$  را به دست آوریم. به عبارت دیگر،  $s_i$  یک فرکانس طبیعی متغیر  $y(t)$  است، اگر و فقط اگر  $Q(s_i) = 0$  باشد. حال اگر  $s_i$  یک صفر مرتبه  $m$ ام از چند جمله‌ای  $Q(s)$  باشد، در این صورت  $s_i$  را یک فرکانس طبیعی از مرتبه  $m$ ام برای متغیر موردنظر  $y(t)$  می‌نامیم.

مثال (۹-۶): در صورتی که متغیر ولتاژ شبکه‌ای همراه با معادله دیفرانسیل زیر باشد، فرکانس‌های طبیعی آن متغیر را بیابید:

$$\left( \frac{d^5}{dt^5} + 2\frac{d^4}{dt^4} + 2\frac{d^3}{dt^3} + 2\frac{d^2}{dt^2} + \frac{d}{dt} \right) v(t) = 0$$

حل: معادله مذکور را به شکل زیر ساده‌تر می‌کنیم:

$$(D^5 + 2D^4 + 2D^3 + 2D^2 + D)v(t) = 0$$

حال اگر رابطه فوق را تجزیه کنیم، خواهیم داشت:

$$D(D^4 + 1)(D + 1)v(t) = 0$$

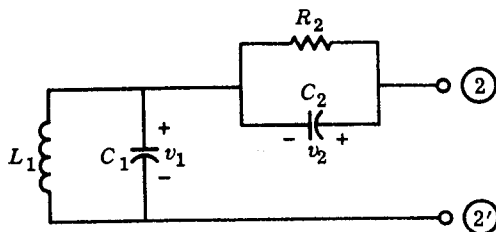
در نتیجه، پاسخ ورودی صفر  $v(t)$  برابر می‌شود با:

$$v(t) = k_1 e^{jt} + k_2 e^{-jt} + (k_3 + k_4 t) e^{-t} + k_5$$

همان‌گونه که متوجه می‌شویم، فرکانس‌های طبیعی متغیر  $v(t)$ ، برابر  $s_1 = +j\omega$ ،  $s_2 = -j\omega$ ،  $s_3 = s_4 = -1$ ، و  $s_5 = 0$  می‌باشد که فرکانس طبیعی  $-1$  از مرتبه ۲ می‌باشد. در این مثال می‌بینیم که یکی از فرکانس‌های طبیعی متغیر موردنظر برابر صفر ( $s_5 = 0$ ) می‌باشد که به این معنی است که پاسخ ورودی صفر، دارای یک جمله ثابتی است. از نظر فیزیکی، این حالت هنگامی اتفاق می‌افتد که در مدار الکتریکی موردنظر، متغیر مربوطه می‌تواند جریان سلفی باشد که این سلف، در داخل حلقه‌ای است که دیگر عناصر این حلقه را عناصر سلفی تشکیل می‌دهند ( زیرا در این حالت ممکن است جریان عبوری از سلف‌ها ثابت باشد و لذا ولتاژی در دو سر آنها ایجاد نشود). حالت دیگری که ممکن است اتفاق افتد، آن است که متغیر شبکه موردنظر، ولتاژ خازنی باشد که این خازن، در گره‌ای قرار دارد که تمام عناصر دیگر متصل به آن گره نیز خازن باشند (در این صورت، اگر ولتاژ دو سر خازن‌ها ثابت باشد آنگاه جریان عبوری از خازن‌ها برابر صفر خواهد بود  $C \frac{dv(t)}{dt} = 0$ ).

لازم به ذکر است که اگر فرکانس‌های طبیعی مرتبه  $m$  را همانند  $m$  فرکانس طبیعی در نظر بگیریم، آنگاه می‌توان گفت که تعداد فرکانس‌های طبیعی یک متغیر شبکه، معادل با مرتبه معادله دیفرانسیل متغیر مذکور است.

مثال (۹-۷): در این مثال، می‌خواهیم نشان دهیم که فرکانس‌های طبیعی دو متغیر یک شبکه، لزومی ندارد که با یکدیگر مساوی باشند. بدین منظور مدار ارائه‌شده در شکل (۹-۱۱) را در نظر بگیرید که در آن، سرهای ۲ و ۲' به صورت مدار باز هستند. فرکانس‌های طبیعی متغیرهای  $v_1(t)$  و  $v_2(t)$  را بیابید.



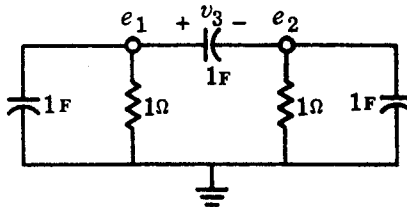
شکل (۹-۱۱): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۹-۷)

حل: با توجه به مطالب ارائه‌شده در این بخش در می‌یابیم که فرکانس‌های طبیعی متغیر  $v_1(t)$  برابر دو فرکانس  $\pm j \sqrt{L_1 C_1}$  می‌باشد و این در حالی است که فرکانس‌های طبیعی متغیر  $v_2(t)$  فقط  $-\frac{1}{R_2 C_2}$  است که با یکدیگر برابر نیستند. این موضوع وقتی



با اهمیت تر می شود که با درک مفهوم فرکانس های طبیعی شبکه (که در بخش بعدی ارائه می شود) در می یابیم که فرکانس های طبیعی این شبکه با استفاده از روش حل گره برابر  $-\sqrt{R_2 C_2}$  و  $\pm j \sqrt{L_1 C_1}$  می باشد.

تمرین (۹-۴): در مدار الکتریکی ارائه شده در شکل (۹-۱۲)، فرکانس های طبیعی متغیرهای ولتاژهای گره  $e_1$  و  $e_2$  و متغیر  $v_3$  را بیابید.



شکل (۹-۱۲): مدار الکتریکی مربوط به تمرین (۹-۴)

جواب: فرکانس های طبیعی متغیرهای  $e_1$  و  $e_2$  برابر  $-1$  و  $-\frac{1}{3}$ ، و فرکانس های طبیعی متغیر  $v_3$  برابر  $-\frac{1}{3}$  است.

### ۹-۵-۲- فرکانس های طبیعی یک شبکه

در این بخش، می خواهیم به جای آنکه فرکانس های طبیعی یک متغیر شبکه را در نظر بگیریم، فرکانس های طبیعی کل یک شبکه را مطرح نماییم. بدین منظور، مقدار  $s_k$  را فرکانس طبیعی یک شبکه می نامیم، اگر  $s_k$  فرکانس طبیعی ولتاژ و یا جریان متغیری از متغیرهای شبکه باشد. به عنوان نمونه در مثال (۹-۷)، فرکانس های طبیعی شبکه مورد نظر برابر  $-\sqrt{R_2 C_2}$  و  $\pm j \sqrt{L_1 C_1}$  است که مجموعه فرکانس های طبیعی متغیرهای  $v_1$  و  $v_2$  می باشد. البته در ادامه خواهیم دید که برای تعیین فرکانس های طبیعی یک شبکه، هیچ لزومی به محاسبه کلیه فرکانس های طبیعی متغیرهای شبکه وجود ندارد که در ادامه توضیح داده می شود.

به منظور واضح تر شدن موضوع، فرض کنید که  $s_i \neq 0$  فرکانس طبیعی جریان یک شاخه باشد، آنگاه می توان گفت که  $s_i$  فرکانس طبیعی ولتاژ همان شاخه نیز خواهد بود. برای اثبات این موضوع فرض کنید که جریان شاخه مورد نظر برای فرکانس طبیعی  $s_i$  برابر  $k_i e^{s_i t}$  باشد. حال اگر شاخه مورد نظر، یک مقاومت با مقدار  $R_i$  باشد، آنگاه ولتاژ دو سر

آن دارای جمله  $k_i R_i e^{s_i t}$  است و اگر شاخه مذکور، یک سلف با اندوکتانس  $L_i$  باشد، آنگاه ولتاژ دو سر سلف (با توجه به رابطه  $v_i = L_i \frac{di(t)}{dt}$ ) دارای جمله  $L_i k_i s_i e^{s_i t}$  خواهد بود و در نهایت، اگر شاخه موردنظر، یک خازن با ظرفیت خازنی  $C_i$  باشد، آنگاه ولتاژ دو سر آن (با توجه به رابطه  $v_i(t) = v(o^-) + \frac{1}{C} \int_0^t i_i(t) dt$ ) دارای جمله‌ای به صورت  $C_i k_i \frac{1}{s_i} e^{s_i t}$  است که می‌بینیم در تمام حالات فوق، فرکانس طبیعی  $s_i$  ظاهر می‌شود.

لازم به ذکر است که شرط  $s_i \neq 0$  به این علت است که اگر جریان عبوری از سلفی به مقدار ثابتی باشد، آنگاه ولتاژ دو سر آن، صفر است و اگر ولتاژ دو سر خازنی به مقدار ثابتی باشد بالطبع، جریان عبوری از آن، صفر خواهد بود. لذا  $s_i = 0$  ممکن است فرکانس طبیعی جریان شاخه‌ای باشد، بدون آنکه فرکانس طبیعی ولتاژ آن شاخه نیز باشد و برعکس.

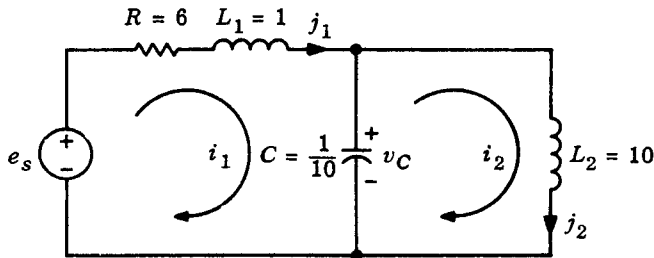
از مطالب فوق در می‌یابیم که برای محاسبه فرکانس‌های طبیعی غیر صفر یک شبکه می‌توان از هر روش تجزیه و تحلیل (گره یا حلقه) استفاده نمود. در واقع اگر مثلاً  $s_i \neq 0$  فرکانس طبیعی جریان یک حلقه باشد، آنگاه لزوماً فرکانس طبیعی ولتاژ هر یک از عناصر آن حلقه نیز خواهد بود و برعکس. حال این مطالب را در حالت کلی به صورت یک قضیه بیان می‌کنیم.

**قضیه:** یک شبکه خطی تغییرناپذیر با زمان را در نظر بگیرید که تمام منابع ناپسته در آن حذف شده و فقط شرایط اولیه برای متغیرها وجود داشته و شبکه به حوزه فرکانس منتقل شده باشد. حال اگر از طریق روش حلقه یا گره، تمام معادلات حلقه یا گره‌های شبکه را بنویسیم و آنها را به صورت ماتریسی بیان کنیم، آنگاه در حالت کلی به رابطه زیر می‌رسیم:

$$\mathbf{P}(s) \cdot \mathbf{X} = \mathbf{f}$$

که در این رابطه،  $\mathbf{X}$  بردار متغیرهای جریان‌های حلقه‌ها (در روش تحلیل حلقه) و یا متغیرهای ولتاژهای گره‌ها (در روش تحلیل گره)،  $\mathbf{f}$  برداری در ارتباط با مقادیر اولیه ولتاژ و جریان خازن‌ها و سلف‌های مدار، و ماتریس  $\mathbf{P}(s)$  ماتریس مربوط به توپولوژی شبکه می‌باشد. حال برای محاسبه فرکانس‌های طبیعی شبکه مذکور، کافی است که ریشه‌های چند جمله‌ای حاصل شده از دترمینان ماتریس  $\mathbf{P}(s)$  را محاسبه نمود.

مثال (۸-۹): مدار الکتریکی ارائه شده در شکل (۹-۱۳) مفروض است. فرکانس های طبیعی شبکه موردنظر را بیابید. فرض کنید که ولتاژ اولیه خازن برابر  $v_C(o^-)$  و جریان اولیه سلف ها برابر  $j_1(o^-)$  و  $j_2(o^-)$  می باشد.



شکل (۹-۱۳): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۸-۹)

حل: ابتدا با استفاده از روش حلقه، دو معادله مربوط به دو حلقه را می نویسیم. البته با توجه به آنکه در تعیین فرکانس های طبیعی شبکه، منابع ناپسته بی تأثیر هستند، لذا منابع ولتاژ را به صورت اتصال کوتاه فرض می کنیم. لذا داریم:

$$\begin{cases} \frac{di_1}{dt} + 6i_1 + 1 \cdot \int i_1(t) dt - 1 \cdot \int i_2(t) dt = -v_C(o^-) \\ -1 \cdot \int i_1(t) dt + 1 \cdot \frac{di_2(t)}{dt} + 1 \cdot \int i_2(t) dt = v_C(o^-) \end{cases}$$

حال روابط اخیر را به حوزه لاپلاس انتقال می دهیم.

$$sI_1(s) - j_1(o^-) + 6I_1(s) + \frac{1}{s}I_1(s) - \frac{1}{s}I_2(s) = \frac{-V_C(o^-)}{s}$$

$$-\frac{1}{s}I_1(s) + 1 \cdot sI_2(s) - 1 \cdot j_2(o^-) + \frac{1}{s}I_2(s) = \frac{V_C(o^-)}{s}$$

با ضرب دو رابطه اخیر در متغیر  $s$  و مرتب نمودن آن داریم:

$$\begin{cases} (s^2 + 6s + 1)I_1(s) + (-1)I_2(s) = -V_C(o^-) + sj_1(o^-) \\ (-1)I_1(s) + (1 \cdot s^2 + 1)I_2(s) = V_C(o^-) + 1 \cdot sj_2(o^-) \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} s^2 + 6s + 1 & -1 \\ -1 & 1 \cdot s^2 + 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1(s) \\ I_2(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -V_C(o^-) + sj_1(o^-) \\ V_C(o^-) + 1 \cdot sj_2(o^-) \end{bmatrix}$$

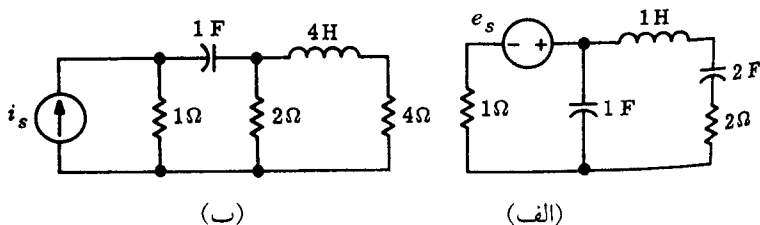
اکنون دترمینان ماتریس ضرایب را به دست می آوریم که،

$$\Delta[P(s)] = (s^2 + 6s + 1)(1 \cdot s^2 + 1) - 1 \cdot 0 = 0$$

$$(s^2 + 6s + 1)(s^2 + 1) = 0$$

که ریشه‌های معادله اخیر، برابر ۰، -۱، -۲، و -۳ می‌باشد که در واقع، همان فرکانس‌های طبیعی شبکه موردنظر می‌باشد.

تمرین (۵-۹): فرکانس طبیعی متغیرهای شبکه‌های نشان داده شده در شکل (۹-۱۴) را بیابید.



شکل (۹-۱۴): شبکه‌های الکتریکی مربوط به تمرین (۵-۹)

جواب: الف)  $(s_1 = 0, s_{2,3} = -1/42 \pm j)$  ؛ ب)  $s_1 = -1, s_2 = -1/4$

## ۹-۶- تعیین فرکانس‌های طبیعی با استفاده از تابع شبکه

در بخش قبل، مفاهیم فرکانس‌های طبیعی یک متغیر و یک شبکه را بررسی نمودیم و نحوه تعیین آنها را ارائه دادیم. دیدیم که فرکانس‌های طبیعی غیر صفر هر شبکه ای، همان صفرهای دترمینان دستگاه معادلاتی است که به وسیله هر روش کلی تجزیه و تحلیل مدار (از قبیل حل گره یا حلقه) به دست آمده است. حال با توجه به اهمیت فرکانس‌های طبیعی در درک خصوصیات شبکه‌های خطی تغییرناپذیر با زمان، در این بخش، روابط میان فرکانس‌های طبیعی یک شبکه و قطب‌های یک تابع شبکه را بررسی خواهیم کرد.

با توجه به آنکه فرکانس‌های طبیعی یک شبکه، فقط به توپولوژی شبکه و مقادیر اجزاء آن بستگی دارد و به ورودی شبکه و منابع نایسته آن وابسته نمی‌باشد؛ لذا در هنگام محاسبه فرکانس‌های طبیعی، تمام منابع نایسته را برابر صفر قرار می‌دهیم. در این وضعیت، کلیه منابع ولتاژ نایسته را اتصال کوتاه، و منابع جریان نایسته را مدار باز می‌کنیم تا اثرات این منابع، در سیستم حذف گردد. به این نوع شبکه‌ها، شبکه‌های بی تحریک می‌گویند. حال می‌خواهیم با استفاده از این شبکه بی تحریک<sup>۱</sup> و با استفاده از منابع نایسته جریان یا ولتاژ، فرکانس‌های طبیعی سیستم را به دست آوریم.

<sup>۱</sup>- Unforced Networks

الف) استفاده از منبع ناپسته جریان: در این روش، فرض کنید که یک منبع ناپسته با جریان  $i_o(t)$  به شبکه بی تحریک تزریق شود. این تزریق، باید به گونه ای باشد که حذف منبع مذکور (یعنی باز شدن آن) تأثیری در شبکه بی تحریک نگذارد. بدین منظور، باید دو سر منبع جریان به دو گره از گره های شبکه مورد نظر متصل شود. به عبارت دیگر، دو سر منبع جریان مذکور به دو گره، لحیم می شود. این موضوع در شکل (۹-۱۵-الف) نشان داده شده است. حال امپدانس نقطه تحریک را در حوزه فرکانس که به وسیله منبع جریان دیده می شود، به دست می آوریم که برابر است با:

$$Z(s) = \frac{V(s)}{I_o(s)} = \frac{\mathcal{L}[v(t)]}{\mathcal{L}[i_o(t)]} \quad (9-19)$$

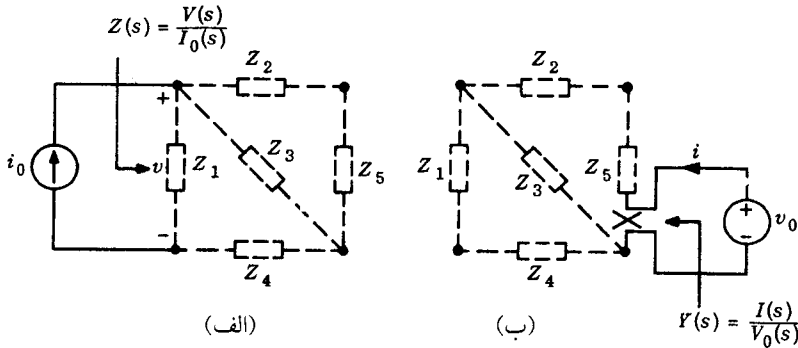
که  $I_o(s)$  تبدیل لاپلاس منبع جریان  $i_o(t)$  و  $V(s)$  تبدیل لاپلاس ولتاژ دو سر منبع است.

اکنون باید گفت که قطب های  $Z(s)$ ، فرکانس های طبیعی متغیر  $v(t)$  است و در نتیجه، فرکانس های طبیعی شبکه مذکور نیز خواهد بود. این موضوع از آنجا نتیجه می شود که با به کار بردن منبع جریان مذکور، توپولوژی و مقادیر اجزاء شبکه بی تحریک تغییر نمی یابد و لذا تغییری در رفتار طبیعی شبکه ایجاد نمی شود. لذا می توان نتیجه گرفت که قطب های  $Z(s)$ ، فرکانس های طبیعی شبکه مورد نظر خواهد بود.

ب) استفاده از منبع ناپسته ولتاژ: در این روش، مشابه روش قبل، یک منبع ناپسته با ولتاژ  $v_o(t)$  به شبکه بی تحریک تزریق می شود. منبع ولتاژ مذکور باید به گونه ای وارد شبکه گردد که با حذف آن (یعنی اتصال کوتاه شدن دو سر آن) تأثیری در شبکه نگذارد. بدین منظور، برای تزریق منبع ولتاژ مذکور، یک شاخه از شبکه بی تحریک را قطع کرده و منبع ولتاژ را در آنجا قرار دهیم. به عبارت دیگر، با بریده شدن یک شاخه دلخواه، دو سر منبع ولتاژ به دو سر بریده شده متصل می شود. این موضوع در شکل (۹-۱۵-ب) نشان داده شده است. حال برای تعیین فرکانس های طبیعی شبکه، لازم است ادمیتانس نقطه تحریک  $Y(s)$  را که به وسیله منبع ولتاژ دیده می شود، محاسبه نمود. یعنی،

$$Y(s) = \frac{I(s)}{V_o(s)} = \frac{\mathcal{L}[i(t)]}{\mathcal{L}[v_o(t)]} \quad (9-20)$$

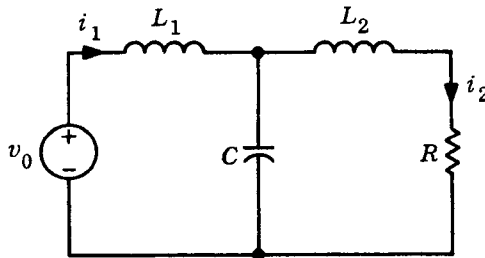
بر اساس مطالب ارائه شده در بخش قبل، می دانیم که قطب های  $Y(s)$ ، فرکانس های طبیعی متغیر  $i(t)$  می باشد. در نتیجه می توان گفت که این فرکانس های طبیعی متغیر  $i(t)$ ، فرکانس های طبیعی شبکه مورد نظر نیز می باشد.



شکل (۹-۱۵): نحوه اتصال منبع نابسته برای تعیین فرکانس‌های طبیعی:

(الف) اتصال منبع جریان؛ (ب) اتصال منبع ولتاژ

مثال (۹-۹): مدار الکتریکی ارائه شده در شکل (۹-۱۶) یک صافی پایین گذر را نشان می‌دهد. حال با قرار دادن یک منبع ولتاژ  $v_0(t)$  و با محاسبه جریان  $i_1(t)$ ، فرکانس‌های طبیعی شبکه را پیدا کنید.



شکل (۹-۱۶): مدار الکتریکی مربوط به مثال (۹-۹)

حل: برای یافتن فرکانس‌های طبیعی شبکه مذکور، باید ادمیتانس انتقال  $H(s) = \frac{I_1(s)}{V_0(s)}$  را پیدا کنیم که  $V_0(s)$  و  $I_1(s)$ ، تبدیل لاپلاس متغیرهای  $i_1(t)$  و  $v_0(t)$  است. بدین منظور، با استفاده از روش تجزیه و تحلیل حلقه، معادلات مربوطه را به صورت زیر می‌نویسیم:

$$\begin{cases} (L_1 s + \frac{1}{C s}) I_1(s) - \frac{1}{C s} I_2(s) = V_0(s) \\ -\frac{1}{C s} I_1 + (R + L_2 s + \frac{1}{C s}) I_2(s) = 0 \end{cases}$$

البته فرض شده است که تمام متغیرهای شبکه در حالت صفر قرار دارند. حال از این دو معادله اخیر،  $I_1(s)$  را پیدا می‌کنیم. یعنی،

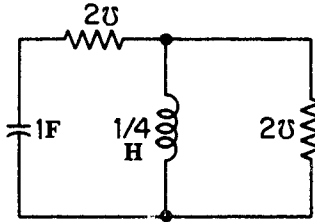
$$I_1(s) = \frac{V_o(s) \left( R + L_1 s + \frac{1}{Cs} \right)}{L_1 L_2 s^2 + RL_1 s + \frac{(L_1 + L_2)}{C} + \frac{R}{Cs}} = \frac{V_o(s) (1 + L_1 C s^2 + RCs)}{L_1 L_2 C s^2 + RL_1 C s^2 + (L_1 + L_2) s + R}$$

بنابراین، تابع شبکه ادمیتانس برابر است با:

$$H(s) = \frac{I_1(s)}{V_o(s)} = \frac{1 + L_1 C s^2 + RCs}{L_1 L_2 C s^2 + RL_1 C s^2 + (L_1 + L_2) s + R}$$

که قطب‌های این تابع، فرکانس‌های طبیعی شبکه مورد نظر است. به عبارت دیگر، ریشه‌های چند جمله‌ای مشخصه  $L_1 L_2 C s^2 + RL_1 C s^2 + (L_1 + L_2) s + R = 0$  بیانگر فرکانس‌های طبیعی شبکه مورد نظر خواهد بود.

تمرین (۹-۶): فرکانس‌های طبیعی شبکه ارائه شده در شکل (۹-۱۷) را با استفاده از منبع ولتاژ و منبع جریان که در ارتباط با خازن ۱F باشند، به دست آورید.



شکل (۹-۱۷): مدار الکتریکی مربوط به تمرین (۹-۶)

جواب:  $s = -1 \pm j$

## ۹-۷- خلاصه و نتیجه‌گیری

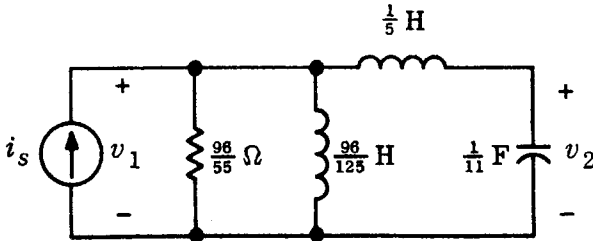
در این فصل، مفاهیم مرتبط با تابع شبکه و فرکانس‌های طبیعی آن را بیان نمودیم و روش‌های محاسبه آنان را ارائه دادیم. به عنوان خلاصه و نتیجه‌گیری از مطالب این فصل، می‌توان به موارد زیر اشاره نمود:

- توابع شبکه در مدارهای خطی تغییرناپذیر با زمان، توابع گویایی هستند که صورت و منخرج آنان، بر حسب چند جمله‌ای‌های بر حسب  $s$  به همراه ضرایب حقیقی بیان می‌شوند.
- ریشه‌های چند جمله‌ای صورت یک تابع شبکه، صفرهای آن تابع و به ریشه‌های چند جمله‌ای منخرج تابع مذکور، قطب‌های آن تابع می‌گویند.

- مقدار  $s_1$  را می‌توان فرکانس طبیعی متغیر  $y(t)$  شبکه نامید، اگر و فقط اگر پاسخ ورودی صفر  $y(t)$  برای حالت اولیه معینی، دارای جمله‌ای به صورت  $k_1 e^{s_1 t}$  باشد.
- اگر  $s_i$  فرکانس طبیعی ولتاژ و یا جریان عنصری از عناصر شبکه باشد آنگاه می‌توان گفت که این فرکانس طبیعی متغیر مذکور، فرکانس طبیعی شبکه موردنظر نیز می‌باشد.
- فرض کنید که  $\mathbf{P}(s)$  ماتریس چند جمله‌ای هر دستگاه معادلات دیفرانسیل توصیف کننده شبکه موردنظر باشد. حال کلیه ریشه‌های دترمینان این ماتریس، فرکانس‌های طبیعی غیر صفر شبکه موردنظر می‌باشند.
- هر فرکانس طبیعی یک شبکه، یک قطب یکی از توابع شبکه است. برای این منظور، شبکه بی تحریک را در نظر می‌گیریم. آنگاه اگر از منبع جریان ناپسته‌ای که بین دو گره وصل شود، استفاده کنیم و امپدانس شبکه  $Z(s)$  را از این دو گره ببینیم می‌توان نتیجه گرفت که قطب‌های این تابع شبکه  $Z(s)$ ، فرکانس‌های طبیعی شبکه است. همچنین اگر از منبع ولتاژ ناپسته‌ای در یک نقطه بریده‌شده از شاخه شبکه موردنظر استفاده کنیم و ادیتانس شبکه  $Y(s)$  را از دو سر منبع ببینیم، آنگاه نتیجه می‌گیریم که قطب‌های تابع شبکه  $Y(s)$ ، فرکانس‌های طبیعی شبکه موردنظر خواهد بود.

## ۹-۸- مسائل مروری

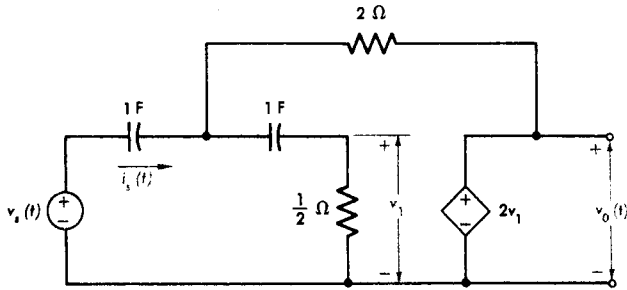
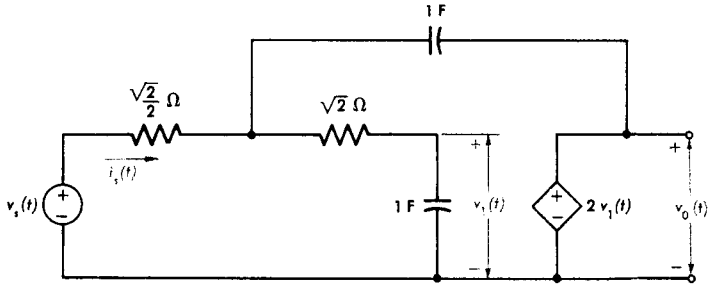
- ۱- شکل (۹-۱۸) یک مدار الکتریکی با ورودی منبع ناپسته جریان  $i_s$  را نشان می‌دهد. در این مدار مطلوبست: الف) تعیین امپدانس نقطه تحریک  $Z(s) = \frac{V_1(s)}{I_s(s)}$ ؛ ب) امپدانس انتقال  $H(s) = \frac{V_2(s)}{I_c(s)}$  را محاسبه کنید.



شکل (۹-۱۸): مدار الکتریکی مربوط به سؤال (۱)

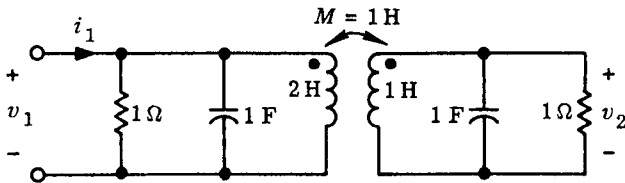
- ۲- مدارهای ارائه شده در شکل (۹-۱۹)، اساس فیلترهای مدارهای مجتمع را نشان می‌دهد. در این مدارهای الکتریکی مطلوبست: الف) تابع انتقال  $\frac{V_o(s)}{V_s(s)}$ ؛ ب) در صورتی که  $v_s(t) = \cos \omega t$  باشد پاسخ  $v_o(t)$  را بیابید.





شکل (۹-۱۹): مدارهای الکتریکی مربوط به سؤال (۲)

۳- مدار معادل را در مدار تزویج‌شده شکل (۹-۲۰) بیابید. در این مدار: الف) امپدانس نقطه تحریک  $V_1(s)/I_1(s)$  را تعیین کنید؛ ب) امپدانس انتقال  $V_2(s)/I_1(s)$  را بیابید؛ ج) نسبت انتقال ولتاژ  $V_2(s)/V_1(s)$  را مشخص کنید.

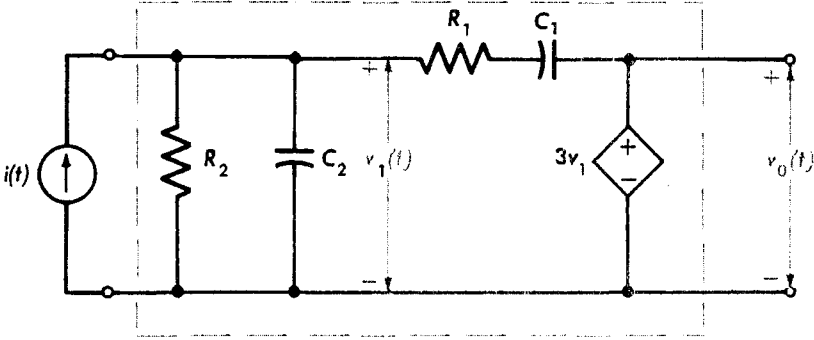


شکل (۹-۲۰): مدار الکتریکی مربوط به سؤال (۳)

۴- در مدارهای الکتریکی مشخص‌شده در شکل (۹-۱۹)، امپدانس نقطه تحریک  $V_s(s)/I_s(s)$  را بیابید.

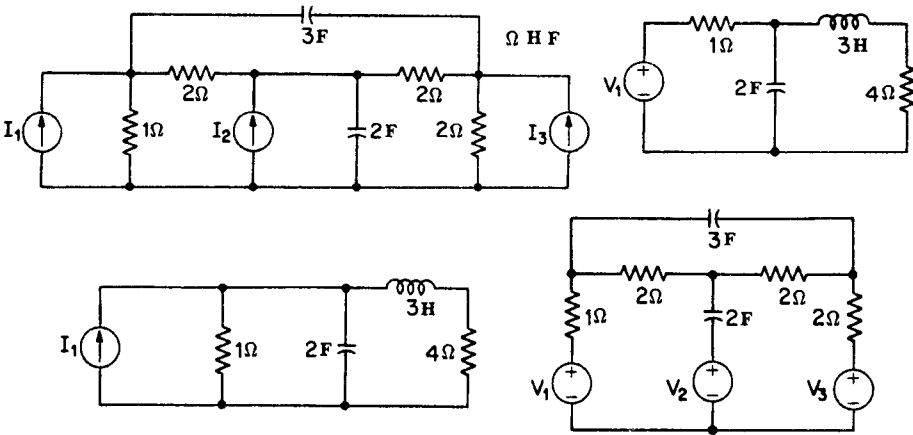
۵- قسمت محصور مدار الکتریکی مشخص‌شده در شکل (۹-۲۱)، یک مدار نوسان‌ساز را نشان می‌دهد. در این مدار، مطلوبست: الف) تابع تبدیل  $V_o(s)/I(s)$ ؛ ب) هر گاه  $i(t)$

یک تابع پله واحد باشد و  $R_1 = R_2 = 10\text{ k}\Omega$  ،  $C_1 = C_2 = 1000\text{ pF}$  ، و  $A=3$  باشد  
 آنگاه پاسخ  $v_o(t)$  را بیابید.



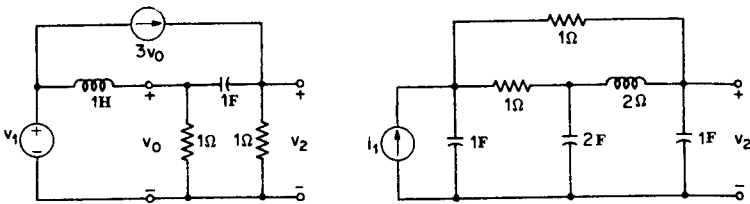
شکل (۹-۲۱): مدار الکتریکی مربوط به سؤال (۵)

۶- فرکانس‌های طبیعی را برای مدارهای الکتریکی مشخص شده در شکل (۹-۲۲) بیابید.



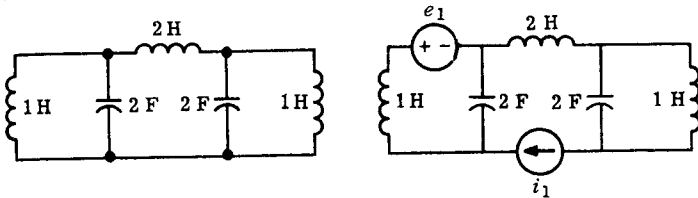
شکل (۹-۲۲): مدارهای الکتریکی مربوط به سؤال (۶)

۷- معادلات دیفرانسیل انتگرال مدارهای ارائه شده در شکل (۹-۲۳) را با ورودی منابع ناپسته و خروجی‌های مشخص شده  $v_2(t)$  بیابید. سپس معادلات مذکور را به حوزه فرکانس انتقال دهید.



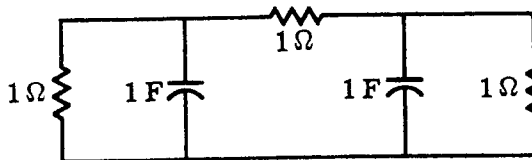
شکل (۹-۲۳): مدارهای الکتریکی مربوط به سؤال (۷)

۸- فرکانس‌های طبیعی مدارهای الکتریکی مشخص شده در شکل (۹-۲۴) را تعیین کنید.



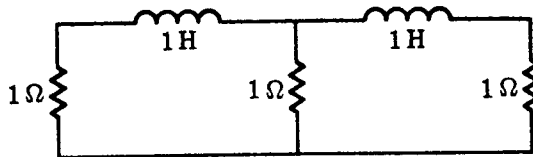
شکل (۹-۲۴): مدارهای الکتریکی مربوط به سؤال (۸)

۹- با استفاده از تابع شبکه و تزریق منبع جریان به شبکه ارائه شده در شکل (۹-۲۵)، فرکانس‌های طبیعی مدار را بیابید.



شکل (۹-۲۵): مدار الکتریکی مربوط به سؤال (۹)

۱۰- با استفاده از تابع شبکه و تزریق منبع ولتاژ به شبکه ارائه شده در شکل (۹-۲۶)، فرکانس‌های طبیعی مدار را بیابید.



شکل (۹-۲۶): مدار الکتریکی مربوط به سؤال (۱۰)