



دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

Prof. Ali Ghaffari

پاسخ‌های قسمت اول:

پاسخ سوال شماره یک

پاسخ الف:

معکوس تبدیل لاپلاس:

ماتریس  $A$  برابر است با:  $A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$ . می‌دانیم که ماتریس انتقال حالت  $\Phi(t)$  از رابطه  $\Phi(t) = L^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$  به دست می‌آید. لذا داریم:

$$\Phi(t) = L^{-1}\left\{\left(s \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}\right)^{-1}\right\} = L^{-1}\left\{\left(\begin{bmatrix} s & -1 \\ 0 & s \end{bmatrix}\right)^{-1}\right\} = L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} s & 1 \\ 0 & s^2 \end{bmatrix}\right\} = L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} \frac{1}{s} & \frac{1}{s^2} \\ 0 & \frac{1}{s} \end{bmatrix}\right\} \quad (1-1)$$

توجه شود که در رابطه (1-1)، معکوس ماتریس  $(sI - A)$  به صورت زیر محاسبه شده است:

$$(sI - A)^{-1} = \frac{Adj(sI - A)}{\det(sI - A)} = \frac{\begin{bmatrix} s & +1 \\ 0 & s \end{bmatrix}}{s \times s - 0 \times -1} = \frac{\begin{bmatrix} s & +1 \\ 0 & s \end{bmatrix}}{s^2} = \begin{bmatrix} \frac{1}{s} & \frac{1}{s^2} \\ 0 & \frac{1}{s} \end{bmatrix} \quad (2-1)$$

در ادامه بایستی از تک تک درایه‌های ماتریس  $(sI - A)^{-1}$  در رابطه (1-1)، تبدیل معکوس لاپلاس بگیریم و خواهیم داشت:

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} L^{-1}\left\{\frac{1}{s}\right\} & L^{-1}\left\{\frac{1}{s^2}\right\} \\ 0 & L^{-1}\left\{\frac{1}{s}\right\} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & t \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (3-1)$$

قطری‌سازی کردن:

در روش قطری‌سازی کردن، ابتدا باید مقادیر ویژه  $\lambda_i$  (ها) و سپس بردارهای ویژه متناظر با آن،  $(X^{(i)})$  (ها) را محاسبه کنیم. آن‌گاه باید ماتریس تبدیل همانندی یا تبدیل مودال  $(T = [X^{(1)} \quad X^{(2)} \quad \dots \quad X^{(n)}])$  را تشکیل دهیم و سپس با توجه به رابطه  $\Lambda = T^{-1}AT$  ماتریس قطری‌شده را محاسبه کنیم. در نهایت از رابطه  $e^{At} = Te^{\Lambda t}T^{-1}$ ، ماتریس انتقال حالت  $\Phi(t)$  به دست می‌آید:

مقادیر ویژه:

$$\det\{\lambda I - A\} = \det\left\{\lambda \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}\right\} = \begin{vmatrix} \lambda & -1 \\ 0 & \lambda \end{vmatrix} = \lambda^2 = 0 \Rightarrow \lambda_{1,2} = \{0,0\} \quad (4-1)$$

بردارهای ویژه:

توجه داریم که با توجه به تکراری بودن مقدار ویژه حقیقی سیستم؛  $\lambda_1 = \lambda_2 = 0$ ، ابتدا باید ببینیم که این مقدار ویژه دارای چند تا بردار ویژه نوابسته (یا مستقل) است. برای این منظور ابتدا رتبه فضای پوچی ماتریس  $[\lambda_i I - A] = [\bar{0} - A]$  را به دست می‌آوریم:

$$rank\{\bar{0} - A\} = rank\left\{\begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}\right\} \rightarrow m = rank\{\bar{0} - A\} = 1 \quad (5-1)$$

لذا دارای  $(n - m = 2 - 1 = 1)$  بردار ویژه مستقل خطی است و همچنین دارای یک بردار ویژه تعمیم‌یافته  $\xi^{11}$  است.

برای محاسبه بردار ویژه مستقل  $X^{(1)}$  متناظر با مقدار ویژه  $i = 1$  ام سیستم داریم:

$$[\lambda_i I - A][X^{(i)}] = [\bar{0}] \Rightarrow \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1^{(1)} \\ X_2^{(1)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow -X_2^{(1)} = 0 \rightarrow X^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (6-1)$$

و برای محاسبه بردار ویژه تعمیم یافته  $\xi^{11}$  داریم:

$$[\lambda_i I - A][\xi^{11}] = -X^{(1)} = -\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \xi_1^{11} \\ \xi_2^{11} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \xi_2^{11} = 1 \rightarrow \xi^{11} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad (7-1)$$

**تبدیل مودال:**

حالا ماتریس تبدیل مودال  $T$  را تشکیل می دهیم:

$$T = [X^{(1)} \quad \xi^{11}] = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (8-1)$$

لذا معکوس تبدیل همانندی برابر است با:  $T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$

**محاسبه ماتریس انتقال حالت قطری:**

سپس ماتریس شبه-قطری شده  $\Lambda$  را به دست می آوریم:

$$\Lambda = T^{-1}AT = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (9-1)$$

و لذا ماتریس انتقال حالت قطری  $(\Phi^*(t) = e^{\Lambda t})$  عبارت است از:

$$e^{\Lambda t} = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(\Lambda t)^k}{k!} = \left\{ I + \Lambda t + \frac{\Lambda^2 t^2}{2!} + \dots + \frac{\Lambda^k t^k}{k!} + \dots \right\} = \{I + \Lambda t + 0 + 0 + \dots + 0\} = I + \Lambda t = \begin{bmatrix} 1 & t \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (10-1)$$

و در نهایت از رابطه  $e^{At} = Te^{\Lambda t}T^{-1}$  داریم:

$$e^{At} = Te^{\Lambda t}T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & t \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & t \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (11-1)$$

با مقایسه دو رابطه (۱-۳) و (۱-۱۱)، ملاحظه می شود که هر دو پاسخ برای ماتریس انتقال حالت از هر دو روش معکوس تبدیل لاپلاس و قطری سازی کردن یکسان است.

**پاسخ  $x(t)$  به ازاء شرایط اولیه  $x_0 = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix}$ :**

حالا که ماتریس انتقال حالت  $\Phi(t)$  را به دست آورده ایم، پاسخ  $x(t)$  برابر است با:

$$x(t) = \Phi(t)x_0 = \begin{bmatrix} 1 & t \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1-t \\ -1 \end{bmatrix} \Rightarrow x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1-t \\ -1 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} x_1(t) = 1-t \\ x_2(t) = -1 \end{cases} \quad (12-1)$$

**مودهای رفتاری سیستم:**

برای یک سیستم دینامیکی با ماتریس حالت  $A$  که دارای مقادیر ویژه متمایز باشد، مودهای رفتاری سیستم عبارتند از:  $modes: \{e^{\lambda_i t}\}$  اما برای حالتی که ماتریس  $A$  دارای مقدار ویژه تکراری  $\lambda_i$  ( $k$  تا) باشد، مودهای آن عبارتند از:  $modes: \left\{ e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2!} e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{k-1}}{(k-1)!} e^{\lambda_i t} \right\}$

و در حالت سوم؛ اگر ماتریس  $A$  سیستم دارای مقادیر ویژه مختلط مزدوج به صورت  $\lambda_j = \sigma_1 \pm j\omega_1$  باشد، مودهای رفتاری سیستم عبارتند از:  $modes: \{e^{\sigma_1 t} \sin(\omega_1 t), e^{\sigma_1 t} \cos(\omega_1 t)\}$

برای ماتریس حالت  $A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$ ، چون دو قطب حقیقی تکراری  $\lambda = 0$  با تعدد ۲ دارد، مودهای رفتاری عبارتند از:

$$modes: \{e^{0t}, te^{0t}\} = \{1, t\} \quad (13-1)$$

یعنی در پاسخ  $x_1(t) = 1 - t$  و  $x_2(t) = -1$  در رابطه (۱-۱۲)، مقدار زمانی پاسخها به صورت ترکیب خطی از مودهای رفتاری سیستم شده است.

پاسخ ب:

معکوس تبدیل لاپلاس:

ماتریس  $A$  برابر است با:  $A = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix}$ . می‌دانیم که ماتریس انتقال حالت  $\Phi(t)$  از رابطه  $\Phi(t) = L^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$  به دست می‌آید. لذا داریم:

$$\Phi(t) = L^{-1}\left\{\left(s \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix}\right)^{-1}\right\} = L^{-1}\left\{\left(\begin{bmatrix} s+1 & -1 \\ 0 & s+5 \end{bmatrix}\right)^{-1}\right\} = L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} \frac{s+5}{(s+1)(s+5)} & \frac{1}{(s+1)(s+5)} \\ 0 & \frac{1}{s+5} \end{bmatrix}\right\} \quad (14-1)$$

در ادامه بایستی از تک‌تک درایه‌های ماتریس  $(sI - A)^{-1}$  در رابطه (14-1)، تبدیل معکوس لاپلاس بگیریم و خواهیم داشت:

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} L^{-1}\left\{\frac{1}{s+1}\right\} & L^{-1}\left\{\frac{1}{(s+1)(s+5)}\right\} \\ 0 & L^{-1}\left\{\frac{1}{s+5}\right\} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-t} & L^{-1}\left\{\frac{1}{4}\left(\frac{1}{s+1} - \frac{1}{s+5}\right)\right\} \\ 0 & e^{-5t} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-t} & \frac{e^{-t} - e^{-5t}}{4} \\ 0 & e^{-5t} \end{bmatrix} \quad (15-1)$$

حل مستقیم:

برای حل مستقیم ماتریس انتقال حالت، بایستی بسط تیلور آن را به صورت رابطه زیر بنویسیم:

$$e^{At} = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(At)^k}{k!} = \left\{ I + At + A^2 \frac{t^2}{2!} + A^3 \frac{t^3}{3!} + \dots + A^k \frac{t^k}{k!} + \dots \right\} \quad (16-1)$$

حالا بایستی توان‌های مختلف ماتریس  $A$  را به دست آوریم:

$$\begin{aligned} A^1 &= \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix} \\ A^2 &= AA = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (-1)^2 & -6 \\ 0 & (-5)^2 \end{bmatrix} \\ A^3 &= A^2A = \begin{bmatrix} (-1)^2 & -6 \\ 0 & (-5)^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (-1)^3 & 31 \\ 0 & (-5)^3 \end{bmatrix} \\ &\vdots \\ A^k &= \begin{bmatrix} (-1)^k & f((-1)^k, (-5)^k) \\ 0 & (-5)^k \end{bmatrix} \\ &\vdots \end{aligned} \quad (17-1)$$

و لذا داریم:

$$\Phi(t) = \left\{ \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix} t + \begin{bmatrix} (-1)^2 & -6 \\ 0 & (-5)^2 \end{bmatrix} \frac{t^2}{2!} + \dots + \begin{bmatrix} (-1)^k & f((-1)^k, (-5)^k) \\ 0 & (-5)^k \end{bmatrix} \frac{t^k}{k!} + \dots \right\} \quad (18-1)$$

در نهایت با ساده‌سازی عبارت (18-1) خواهیم داشت:

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} \left\{ 1 + (-t)^1 + \frac{(-t)^2}{2!} + \dots \right\} & \frac{1}{4} \left\{ \left[ 1 + (-t)^1 + \frac{(-t)^2}{2!} + \dots \right] - \left[ 1 + (-5t)^1 + \frac{(-5t)^2}{2!} + \dots \right] \right\} \\ 0 & \left\{ 1 + (-5t)^1 + \frac{(-5t)^2}{2!} + \dots \right\} \end{bmatrix} \quad (19-1)$$

و با توجه به سری‌های تیلور  $\sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-t)^k}{k!} = e^{-t}$  و  $\sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-5t)^k}{k!} = e^{-5t}$  داریم:

$$\Phi(t) = e^{At} = \begin{bmatrix} \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-t)^k}{k!} & \frac{\left\{ \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-t)^k}{k!} - \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-5t)^k}{k!} \right\}}{4} \\ 0 & \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-5t)^k}{k!} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-t} & \frac{e^{-t} - e^{-5t}}{4} \\ 0 & e^{-5t} \end{bmatrix} \quad (20-1)$$

با مقایسه دو رابطه (۱۵-۱) و (۲۰-۱)، ملاحظه می‌شود که هر دو پاسخ برای ماتریس انتقال حالت از روش معکوس تبدیل لاپلاس و روش مستقیم یکسان است.

$$\text{پاسخ } x(t) \text{ به ازاء شرایط اولیه } x_0 = \begin{bmatrix} -0.5 \\ -3 \end{bmatrix}$$

حالا که ماتریس انتقال حالت  $\Phi(t)$  را به دست آورده‌ایم، پاسخ  $x(t)$  برابر است با:

$$x(t) = \Phi(t)x_0 = \begin{bmatrix} e^{-t} & \frac{e^{-t}-e^{-5t}}{4} \\ 0 & e^{-5t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.5 \\ -3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{e^{-t}}{2} - \frac{3}{4}(e^{-t} - e^{-5t}) \\ -3e^{-5t} \end{bmatrix} \Rightarrow x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1.25e^{-t} + 0.75e^{-5t} \\ -3e^{-5t} \end{bmatrix} \quad (21-1)$$

**مودهای رفتاری سیستم:**

برای ماتریس حالت  $A = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix}$ ، چون دو قطب حقیقی متمایز دارد، مودهای رفتاری عبارتند از:

$$\text{modes: } \{e^{\lambda_1 t}, e^{\lambda_2 t}\} = \{e^{-t}, e^{-5t}\} \quad (22-1)$$

**پاسخ ج:**

**قطری‌سازی کردن:**

**مقادیر ویژه:**

$$\det\{\lambda I - A\} = \det\left\{\lambda \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix}\right\} = \begin{vmatrix} \lambda + 3 & -8 \\ 0 & \lambda + 3 \end{vmatrix} = (\lambda + 3)^2 = 0 \Rightarrow \lambda_{1,2} = \{-3, -3\} \quad (23-1)$$

**بردارهای ویژه:**

توجه داریم که با توجه به تکراری بودن مقدار ویژه حقیقی سیستم؛  $\lambda_1 = \lambda_2 = -3$ ، ابتدا باید ببینیم که این مقدار ویژه دارای چند تا بردار ویژه ناوابسته (یا مستقل) است. برای این منظور ابتدا رتبه فضای پوچی ماتریس  $[\lambda_i I - A] = [-3I - A]$  را به دست می‌آوریم:

$$\text{rank}\{-3I - A\} = \text{rank}\left\{\begin{bmatrix} 0 & -8 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}\right\} \rightarrow m = 1 \quad (24-1)$$

لذا دارای  $(n - m = 2 - 1 = 1)$  بردار ویژه مستقل خطی است و همچنین دارای یک بردار ویژه تعمیم‌یافته  $\xi^{11}$  است.

برای محاسبه بردار ویژه مستقل  $X^{(1)}$  متناظر با مقدار ویژه  $i = 1$  ام سیستم داریم:

$$[\lambda_i I - A][X^{(i)}] = [0] \Rightarrow \begin{bmatrix} 0 & -8 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1^1 \\ X_2^1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow -8X_2^1 = 0 \rightarrow X^{(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (25-1)$$

و برای محاسبه بردار ویژه تعمیم‌یافته  $\xi^{11}$  داریم:

$$[\lambda_i I - A][\xi^{11}] = -X^{(1)} = -\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} 0 & -8 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \xi_1^{11} \\ \xi_2^{11} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow -8\xi_2^{11} = -1 \rightarrow \xi^{11} = \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{8} \end{bmatrix} \quad (26-1)$$

**تبدیل مودال:**

حالا ماتریس تبدیل مودال  $T$  را تشکیل می‌دهیم:

$$T = [X^{(1)} \quad \xi^{11}] = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{8} \end{bmatrix} \quad (27-1)$$

لذا معکوس تبدیل همانندی برابر است با:  $T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 8 \end{bmatrix}$

**محاسبه ماتریس انتقال حالت قطری:**

سپس ماتریس شبه-قطری شده  $\Lambda$  را به دست می‌آوریم:

$$\Lambda = T^{-1}AT = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 8 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{8} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -3 & 1 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} \quad (28-1)$$

و لذا ماتریس انتقال حالت قطری  $(\Phi^*(t) = e^{\Lambda t})$  عبارت است از:

$$e^{\Lambda t} = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(\Lambda t)^k}{k!} = \left\{ I + \Lambda t + \frac{\Lambda^2 t^2}{2!} + \dots + \frac{\Lambda^k t^k}{k!} + \dots \right\} = \begin{bmatrix} \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} & t \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} \\ 0 & \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-3t} & te^{-3t} \\ 0 & e^{-3t} \end{bmatrix} \quad (29-1)$$

و در نهایت از رابطه  $e^{At} = Te^{\Lambda t}T^{-1}$  داریم:

$$e^{At} = Te^{\Lambda t}T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{8} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e^{-3t} & te^{-3t} \\ 0 & e^{-3t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 8 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-3t} & 8te^{-3t} \\ 0 & e^{-3t} \end{bmatrix} \quad (30-1)$$

### حل مستقیم:

برای حل مستقیم ماتریس انتقال حالت، بایستی بسط تیلور آن را به صورت رابطه زیر بنویسیم:

$$e^{At} = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(At)^k}{k!} = \left\{ I + At + A^2 \frac{t^2}{2!} + A^3 \frac{t^3}{3!} + \dots + A^k \frac{t^k}{k!} + \dots \right\} \quad (31-1)$$

حالا بایستی توان‌های مختلف ماتریس  $A$  را به دست آوریم:

$$\begin{aligned} A^1 &= \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} \\ A^2 &= AA = \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (-3)^2 & 2(8 \times -3) \\ 0 & (-3)^2 \end{bmatrix} \\ A^3 &= A^2A = \begin{bmatrix} (-3)^2 & 2(8 \times -3) \\ 0 & (-3)^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} (-3)^3 & 3(8 \times (-3)^2) \\ 0 & (-3)^3 \end{bmatrix} \\ &\vdots \\ A^k &= \begin{bmatrix} (-3)^k & k(8 \times (-3)^{k-1}) \\ 0 & (-3)^k \end{bmatrix} \\ &\vdots \end{aligned} \quad (32-1)$$

و لذا داریم:

$$\Phi(t) = \left\{ \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} t + \begin{bmatrix} (-3)^2 & 2(8 \times -3) \\ 0 & (-3)^2 \end{bmatrix} \frac{t^2}{2!} + \dots + \begin{bmatrix} (-3)^k & k(8 \times (-3)^{k-1}) \\ 0 & (-3)^k \end{bmatrix} \frac{t^k}{k!} + \dots \right\} \quad (33-1)$$

در نهایت با ساده‌سازی عبارت (33-1) خواهیم داشت:

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} \left\{ 1 + (-3t)^1 + \frac{(-3t)^2}{2!} + \dots \right\} & \left\{ 0 + 8t + 8 \times -3t^2 + \dots + 8 \times \frac{(-3)^{k-1} t^k}{(k-1)!} + \dots \right\} \\ 0 & \left\{ 1 + (-3t)^1 + \frac{(-3t)^2}{2!} + \dots \right\} \end{bmatrix} \quad (34-1)$$

و با توجه به سری تیلور  $\sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} = e^{-3t}$  داریم:

$$\Phi(t) = e^{At} = \begin{bmatrix} \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} & 8t \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} \\ 0 & \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-3t)^k}{k!} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-3t} & 8te^{-3t} \\ 0 & e^{-3t} \end{bmatrix} \quad (35-1)$$

با مقایسه دو رابطه (30-1) و (35-1)، ملاحظه می‌شود که هر دو پاسخ برای ماتریس انتقال حالت از روش قطری‌سازی کردن و روش مستقیم یکسان است.

پاسخ  $x(t)$  به ازاء شرایط اولیه  $x_0 = \begin{bmatrix} -2 \\ 3 \end{bmatrix}$ :

حالا که ماتریس انتقال حالت  $\Phi(t)$  را به دست آورده‌ایم، پاسخ  $x(t)$  برابر است با:

$$x(t) = \Phi(t)x_0 = \begin{bmatrix} e^{-3t} & 8te^{-3t} \\ 0 & e^{-3t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -2 \\ 3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2e^{-3t} + 24te^{-3t} \\ 3e^{-3t} \end{bmatrix} \Rightarrow x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2(-1 + 12t)e^{-3t} \\ 3e^{-3t} \end{bmatrix} \quad (36-1)$$

مودهای رفتاری سیستم:

برای ماتریس حالت  $A = \begin{bmatrix} -3 & 8 \\ 0 & -3 \end{bmatrix}$ ، چون دو قطب حقیقی تکراری دارد، مودهای رفتاری عبارتند از:

$$\text{modes: } \{e^{\lambda_1 t}, te^{\lambda_1 t}\} = \{e^{-3t}, te^{-3t}\} \quad (37-1)$$

پاسخ د:

ماتریس انتقال حالت این سیستم دینامیکی را قبلاً در رابطه (۱۵-۱) یا (۲۰-۱) به دست آورده‌ایم و داریم: لذا  $\Phi(t) = \begin{bmatrix} e^{-t} & \frac{e^{-t}-e^{-5t}}{4} \\ 0 & e^{-5t} \end{bmatrix}$

در ادامه برای پیدا کردن پاسخ  $y(t)$ ، به سادگی می‌توان از رابطه زیر استفاده کرد:

$$y(t) = Cx(t) + Du(t) = C \left\{ \Phi(t)x_0 + \int_0^t \Phi(t-\tau)Bu(\tau)d\tau \right\} + Du(t) \quad (38-1)$$

و لذا داریم:

$$y(t) = \left[ 1 \quad 4 \right] \left\{ \begin{bmatrix} e^{-t} & \frac{e^{-t}-e^{-5t}}{4} \\ 0 & e^{-5t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.5 \\ -3 \end{bmatrix} + \int_0^t \begin{bmatrix} e^{-(t-\tau)} & \frac{e^{-(t-\tau)}-e^{-5(t-\tau)}}{4} \\ 0 & e^{-5(t-\tau)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ -2 \end{bmatrix} d\tau \right\} + 0.5 \quad (39-1)$$

که پس از ساده‌سازی کردن رابطه فوق داریم:

$$y(t) = [1 \quad 4] \left\{ \begin{bmatrix} \frac{-5e^{-t}+3e^{-5t}}{4} \\ -3e^{-5t} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{6-5e^{-t}-e^{-5t}}{10} \\ \frac{4}{10}(-1+e^{-5t}) \end{bmatrix} \right\} + 0.5 \Rightarrow y(t) = -0.5 - 1.75e^{-t} - 8.95e^{-5t} \quad (40-1)$$

## پاسخ سوال شماره دو

پاسخ الف:

تابع تبدیل بین ورودی  $u(t)$  و خروجی  $y(t)$  عبارت است از:  $G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{s+2} + \frac{s+3}{(s+1)^2+4}$

ابتدا توجه داریم که می‌توان معادلات فضای حالت این سیستم کنترلی را به دو بلوک مجزا به صورت زیر تبدیل نمود:

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \\ \dot{x}_3(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & | & 0 & 0 \\ \hline & & - & - \\ 0 & | & -1 & 2 \\ 0 & | & -2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) = [1 \quad c_2 \quad c_3] \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} \end{cases} \quad (1-2)$$

در ادامه توجه داریم که  $b_1 \neq 0$  زیرا اگر  $b_1 = 0$  باشد، آن‌گاه رابطه بین ورودی  $u(t)$  و متغیر حالت  $x_1(t)$  کاملاً از بین می‌رود و آن‌گاه مود رفتاری  $e^{-2t}$  مربوط به فرکانس  $s = -2$  در تابع تبدیل بین ورودی و خروجی دیده نخواهد شد، در حالی که در تابع تبدیل  $G(s)$  داده شده، این مود دیده می‌شود. هم‌چنین با توجه به وجود جمله  $\frac{1}{s+2}$  در تابع تبدیل  $G(s)$ ، ملاحظه می‌شود که  $b_1 = 1$  است.

در ادامه می‌توان یک زیرسیستم از سیستم اصلی را به صورت فضای حالت زیر در نظر گرفت:

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} \dot{x}_2(t) \\ \dot{x}_3(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 2 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_2 \\ b_3 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) = [c_2 \quad c_3] \begin{bmatrix} x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} \end{cases} \quad (2-2)$$

که رابطه بین ورودی  $u(t)$  و خروجی  $y(t)$  برابر است با:  $G(s) = \frac{s+3}{(s+1)^2+4}$ . لذا با کمک رابطه  $G(s) = C(sI - A)^{-1}B$  ضرایب مجهول  $b_2, b_3, c_2, c_3$  را محاسبه خواهیم نمود:

$$G(s) = [c_2 \quad c_3] \begin{bmatrix} s+1 & -2 \\ 2 & s+1 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} b_2 \\ b_3 \end{bmatrix} = \frac{s+3}{(s+1)^2+4} \Rightarrow \frac{(b_2c_2+b_3c_3)s+(b_2(c_2-2c_3)+b_3(c_3+2c_2))}{(s+1)^2+4} = \frac{s+3}{(s+1)^2+4} \quad (3-2)$$

که با متحد قرار دادن طرفین رابطه (۳-۲) خواهیم داشت:

$$\begin{cases} b_2c_2 + b_3c_3 = 1 \\ b_2(c_2 - 2c_3) + b_3(c_3 + 2c_2) = 3 \end{cases} \Rightarrow \begin{bmatrix} b_2 \\ b_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad \begin{bmatrix} c_2 \\ c_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad (4-2)$$

قابل توجه است که انتخاب فوق برای ضرایب مجهول  $b_i$  و  $c_i$  یکتا نیست.

دانشجویان محترم می‌توانند با توجه به ضرایب  $b_i$  و  $c_i$  محاسبه شده، صحت رابطه  $G(s) = \frac{1}{s+2} + \frac{s+3}{(s+1)^2+4} = C(sI - A)^{-1}B$  را بررسی کنند)

پاسخ ب:

می‌دانیم پاسخ کلی سیستم  $\begin{cases} \dot{x} = Ax + Bu \\ y = Cx + Du \end{cases}$  برابر است با:

$$y(t) = C \left\{ \Phi(t)x_0 + \int_0^t \Phi(t-\xi)Bu(\xi)d\xi \right\} + Du(t) \quad (5-2)$$

با در نظر گرفتن شرایط اولیه صفر، پاسخ سیستم به ورودی ضربه‌ای واحد عبارت است از: ( $D = 0$ )

$$y(t) = C\Phi(t) \int_0^t \Phi(-\xi)Bu(\xi)d\xi = C\Phi(t) \left( \int_0^t \Phi(-\xi)\delta(\xi-0)d\xi \right) B \quad (6-2)$$

توجه شود که، چون ورودی  $\delta(\xi - 0)$  ضربه‌ای است که در زمان  $t = 0$  اتفاق می‌افتد، لذا پاسخ انتگرال فوق چنین خواهد شد:

$$\int_0^t \Phi(-\xi)\delta(\xi - 0)d\xi = \Phi(0) = I_{3 \times 3} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (7-2)$$

و در نتیجه داریم:

$$y(t) = C\Phi(t)B \quad (8-2)$$

همان‌طور که از رابطه (8-2) ملاحظه می‌کنید، برای محاسبه پاسخ خروجی  $y(t)$ ، نیاز داریم که ماتریس انتقال حالت را بیابیم. لذا در ادامه به محاسبه ماتریس انتقال حالت می‌پردازیم:

$$\Phi(t) = e^{At} = L^{-1}\{(sI - A)^{-1}\} = L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} \frac{1}{s+2} & \bar{0}_{1 \times 2} \\ \bar{0}_{2 \times 1} & \begin{bmatrix} s+1 & -2 \\ 2 & s+1 \end{bmatrix}^{-1} \end{bmatrix}\right\} = \begin{bmatrix} e^{-2t} & \bar{0}_{1 \times 2} \\ \bar{0}_{2 \times 1} & L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} s+1 & -2 \\ 2 & s+1 \end{bmatrix}^{-1}\right\} \end{bmatrix} \quad (9-2)$$

در ادامه تبدیل معکوس ماتریس بلوکی  $\begin{bmatrix} s+1 & -2 \\ 2 & s+1 \end{bmatrix}^{-1}$  را محاسبه می‌کنیم:

$$L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} s+1 & -2 \\ 2 & s+1 \end{bmatrix}^{-1}\right\} = L^{-1}\left\{\begin{bmatrix} \frac{s+1}{(s+1)^2+4} & \frac{2}{(s+1)^2+4} \\ \frac{-2}{(s+1)^2+4} & \frac{s+1}{(s+1)^2+4} \end{bmatrix}\right\} = e^{-t} \begin{bmatrix} \cos(2t) & \sin(2t) \\ -\sin(2t) & \cos(2t) \end{bmatrix} \quad (10-2)$$

و لذا ماتریس انتقال حالت سیستم برابر است با:

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} e^{-2t} & 0 & 0 \\ 0 & e^{-t} \cos(2t) & e^{-t} \sin(2t) \\ 0 & -e^{-t} \sin(2t) & e^{-t} \cos(2t) \end{bmatrix} \quad (11-2)$$

و لذا پاسخ  $y(t)$  در رابطه (8-2) عبارت است از:

$$y(t) = C\Phi(t)B = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e^{-2t} & 0 & 0 \\ 0 & e^{-t} \cos(2t) & e^{-t} \sin(2t) \\ 0 & -e^{-t} \sin(2t) & e^{-t} \cos(2t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} = e^{-2t} + e^{-t}(\cos(2t) + \sin(2t)) \quad (12-2)$$

**پاسخ ج:**

می‌دانیم پاسخ کلی سیستم  $\begin{cases} \dot{x} = Ax + Bu \\ y = Cx + Du \end{cases}$  برابر است با:

$$y(t) = C \left\{ \Phi(t)x_0 + \int_0^t \Phi(t-\xi)Bu(\xi)d\xi \right\} + Du(t) \quad (13-2)$$

با توجه به  $D = 0$ ، داریم:

$$y(t) = C \left\{ \Phi(t)x_0 + \int_0^t \Phi(t-\xi)Bu(\xi)d\xi \right\} \quad (14-2)$$

**پاسخ سیستم بدون ورودی:**

با توجه به رابطه (14-2) داریم:

$$y_{zi}(t) = C\Phi(t)x_0 \quad (15-2)$$

**پاسخ سیستم بدون شرایط اولیه:**

با توجه به رابطه (14-2) داریم:

$$y_{zs}(t) = C \left\{ \Phi(t) \left( \int_0^t \Phi(\xi)\delta(\xi)d\xi \right) B \right\} = C\Phi(t)\Phi(0)B = C\Phi(t)B \quad (16-2)$$



حالا برای این که شرط  $y_{zi}(t) = y_{zs}(t)$  برقرار باشد، با توجه به روابط (۱۵-۲) و (۱۶-۲) باید داشته باشیم:

$$y_{zi}(t) = y_{zs}(t) \Rightarrow C\Phi(t)x_0 = C\Phi(t)B \Rightarrow x_0 = B \quad (۱۷-۲)$$

یعنی کافی است که شرایط اولیه سیستم؛  $x_0$  دقیقاً بر روی درایه‌های ماتریس  $B$  واقع شود. لذا شرایط اولیه مطلوب در این حالت برابر است با:

$$x_0 = B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

**پاسخ د:**

پاسخ  $y(t)$  سیستم را در قسمت **ب** محاسبه کرده‌ایم و داریم:

$$y(t) = e^{-2t} + e^{-t}(\cos(2t) + \sin(2t)) \quad (۱۸-۲)$$

برای محاسبه مقدار نهایی آن، باید حد بی‌نهایت  $y(t)$  موجود باشد. لذا مقدار نهایی پاسخ  $y(t)$  عبارت است از:

$$y(\infty) = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = \lim_{t \rightarrow \infty} \{e^{-2t} + e^{-t}(\cos(2t) + \sin(2t))\} = 0 \quad (۱۹-۲)$$

**پاسخ ه:**

بله با توجه به مکان قطب‌های سیستم که در  $p = \{-2, -1 \pm 2j\}$  قرار گرفته‌اند، لذا می‌توانیم از قضیه مقدار نهایی استفاده کنیم:

$$y(\infty) = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sY(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \left\{ \frac{1}{s+2} + \frac{s+3}{(s+1)^2+4} \right\} = 0 \quad (۲۰-۲)$$

همان‌طور که ملاحظه می‌شود، هر دو پاسخ به دست آمده در روابط (۱۹-۲) و (۲۰-۲) یکسان هستند.

## پاسخ سوال اول:

پاسخ الف:

به کمک دستور  $\text{expm}(\cdot)$  >>، به راحتی می‌توانیم عبارت‌های ماتریسی نمایی خواسته‌شده را محاسبه کنیم.

جدول ۱-۲-۱. کد نوشته شده در نرم‌افزار MATLAB برای محاسبه عبارت‌های نمایی ماتریسی.

```
clear all;
close all;
clc;
%%%%%%%%% MATRIX DEFINITIONS
A_1 = [0 1; 0 0];
A_2 = [-1 1; 0 -5];
A_3 = [-3 8; 0 -3];
B_1 = expm(A_1)
B_2 = expm(A_2)
B_3 = expm(A_3)
C_1 = expm(2*A_1)
C_2 = expm(2*A_2)
C_3 = expm(2*A_3)
D_1 = expm(inv(A_1))
D_2 = expm(inv(A_2))
D_3 = expm(inv(A_3))
E_1 = inv(expm(A_1))
E_2 = inv(expm(A_2))
E_3 = inv(expm(A_3))
```

پاسخ ب:

ابتدا یک تابع (یا *function*) به صورت زیر تعریف می‌کنیم:

جدول ۲-۱-۲. تابع نوشته‌شده در نرم‌افزار MATLAB برای محاسبه ماتریس انتقال حالت.

```
function [Phi] = State_Trans (A)
%%% THIS FUNCTION CALCULATES THE
%%% STATE TRANSITION MATRIX OF MATRIX "A"

t = sym('t');
Phi = expm(A * t);
end
```

پاسخ‌های حاصل از تابع تعریف‌شده، در جدول (۲-۱-۳) آورده شده‌اند.

جدول ۲-۱-۳. پاسخ ماتریس انتقال حالت به کمک تابع نوشته‌شده در نرم‌افزار MATLAB برای محاسبه ماتریس انتقال حالت.

```
clear all;
close all;
clc;

A1 = [0 1; 0 0];
Phi1 = State_Trans (A1)
A2 = [-1 1; 0 -5];
Phi2 = State_Trans (A2)
A3 = [-3 8; 0 -3];
Phi3 = State_Trans (A3)

=====
Phi1 =
[ 1, t]
[ 0, 1]
Phi2 =
[ exp(-t), exp(-t)/4 - exp(-5*t)/4]
[ 0, exp(-5*t)]
Phi3 =
[ exp(-3*t), 8*t*exp(-3*t)]
[ 0, exp(-3*t)]
```

## پاسخ سوال دوم:

کد *MATLAB*:

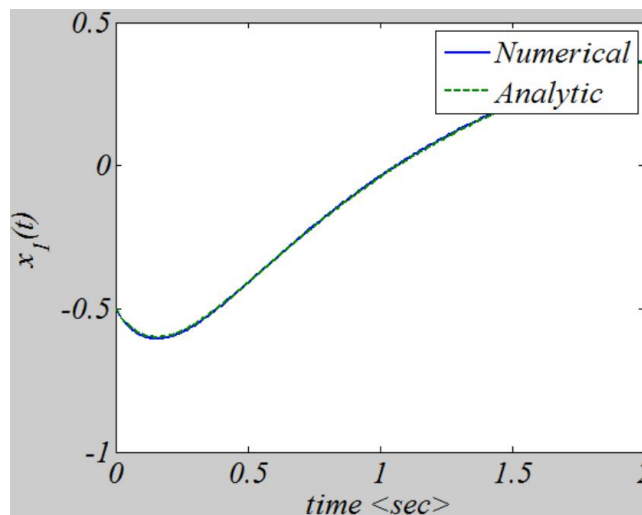
کد نوشته شده در نرم افزار *MATLAB* در جدول (۱-۲) دیده می شود.

**جدول ۱-۲-۴.** کد نوشته شده در نرم افزار *MATLAB* برای حل عددی معادله فضای حالت سوال شماره ۱ قسمت ۵ و شبیه سازی پاسخ سیستم (روش حل عددی: اولر).

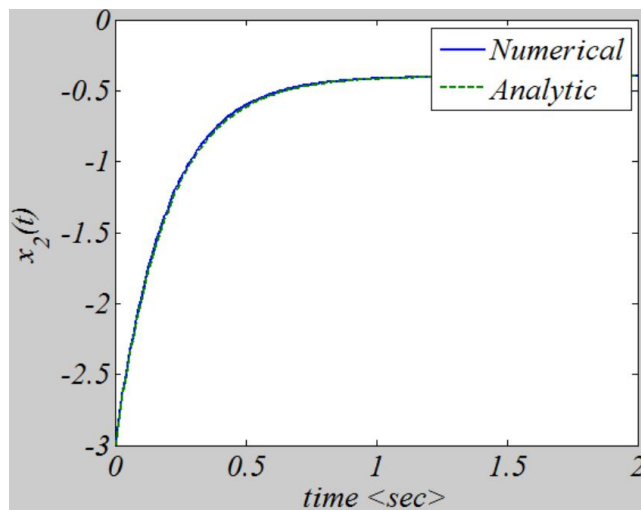
```
clear all;
close all;
clc;
%%%%%%%%%5 TIME DOMAIN DISCRETIZATION
t0 = 0;
tf = 2;
dt = 0.01;
t = t0:dt:tf;
%%%%%%%%% INITIAL VALUES
x1(1) = -0.5;
x2(1) = -3;
u(1) = 1;
%%%%%%%%% EULER'S METHOD
for i = 2:length(t)
    u(i) = 1;
    x1(i) = x1(i-1) + dt*(-x1(i-1)+x2(i-1)+u(i));
    x2(i) = x2(i-1) + dt*(-5*x2(i-1)-2*u(i));
end
y_1 = x1(1,:) + 4.*x2(1,:) + 0.5.*u(1,:);
x_1_analytic = -(7/4).*exp(-t) + (13/20).*exp(-5.*t) + 0.6;
x_2_analytic = -0.4 - 2.6.*exp(-5.*t);
y_analytic = -0.5 - 1.75.*exp(-t) - 8.95.*exp(-5.*t);
figure(1)
plot(t,x1(1,:),t,x_1_analytic(1,:))
figure(2)
plot(t,x2(1,:),t,x_2_analytic(1,:))
figure(3)
plot(t,y_1,'b-',t,y_analytic,'r--')
```

ترسیم پاسخ متغیرهای حالت و خروجی:

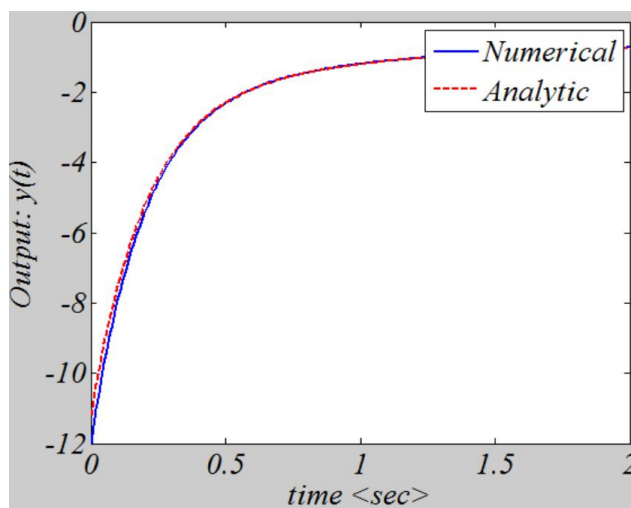
پاسخ متغیرهای حالت اول و دوم به همراه خروجی به ترتیب در شکل های (۱-۲)، (۲-۲) و (۳-۲) دیده می شوند.



**شکل ۱-۲-۱.** پاسخ حل عددی متغیر حالت اول،  $x_1$  بر حسب زمان در بازه ۳ ثانیه ای و مقایسه آن با پاسخ تحلیلی  $x_1$



**شکل ۲-۲.** پاسخ حل عددی متغیر حالت دوم،  $x_2$  بر حسب زمان در بازه ۳ ثانیه‌ای و مقایسه آن با پاسخ تحلیلی  $x_2$ .



**شکل ۲-۳.** پاسخ حل عددی خروجی،  $y(t)$  بر حسب زمان در بازه ۳ ثانیه‌ای و مقایسه آن با پاسخ تحلیلی  $y(t)$ .