

FONDAMENTI DI SISTEMI DINAMICI
(prof. Vincenzo LIPPIELLO — A.A. 2015–2016)

Corso di Laurea in Ingegneria Elettronica e delle Telecomunicazioni - II anno

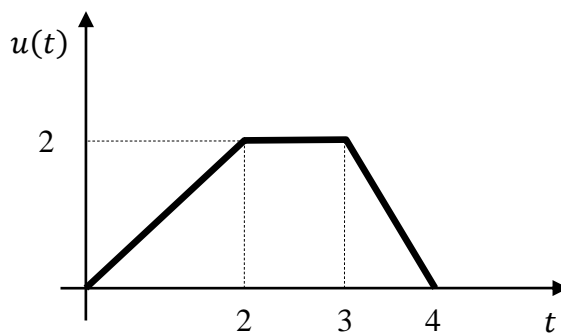
PROVA DEL 19 DICEMBRE 2016

Rispondere in maniera chiara e sintetica ai seguenti quesiti, indicando Cognome e Nome su ogni foglio manoscritto. La traccia, debitamente compilata, va consegnata insieme al compito svolto. Non è consentito consultare appunti o altro materiale. È assolutamente vietata ogni forma di collaborazione, pena l'annullamento della prova.

Assegnato il seguente sistema

$$\mathbf{x}(k+1) = \begin{pmatrix} -1 & 2 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} \end{pmatrix} \mathbf{x}(k) + \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix} u(k)$$

- Discutere la stabilità. **[5 punti]**
- Determinare lo spazio degli stati raggiungibili da $\mathbf{x}(0) = \mathbf{0}$ e ricavare una rappresentazione di stato equivalente che evidenzia, laddove necessario, le parti raggiungibili e non del sistema. **[10 punti]**
- Determinare la risposta dello stato \mathbf{x} corrispondente a condizioni iniziali nulle e ingresso $u(k)$ ricavato considerando il segnale in figura costante a tratti, con $T = 1$. **[15 punti]**



FONDAMENTI DI SISTEMI DINAMICI

(prof. Vincenzo LIPPIELLO — A.A. 20152016)

Università degli Studi di Napoli Federico II

Corso di Laurea in Ingegneria Elettronica e delle Telecomunicazioni - II anno

SVOLGIMENTO DELLA PROVA DEL 19 DICEMBRE 2016

a) Determiniamo la stabilità del sistema attraverso lo studio degli autovalori della matrice \mathbf{A} . La matrice \mathbf{A} è triangolare superiore, e quindi è immediato concludere che gli autovalori sono $\lambda_1 = 1$, $\lambda_2 = -1$ e $\lambda_3 = -\frac{1}{2}$. Ci sono due autovalori in modulo uguale a 1, ma essendo autovalori distinti non determinano instabilità. Il sistema è comunque semplicemente stabile.

b) Per determinare lo spazio degli stati raggiungibili da $\mathbf{x}(0) = \mathbf{0}$, calcoliamo la matrice di raggiungibilità $\mathbf{R} = [\mathbf{B} | \mathbf{A}\mathbf{B} | \mathbf{A}^2\mathbf{B}]$:

$$\mathbf{A}\mathbf{B} = \begin{bmatrix} -1 & 2 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} \quad \mathbf{A}^2\mathbf{B} = \mathbf{A}(\mathbf{A}\mathbf{B}) = \begin{bmatrix} -1 & 2 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ \frac{1}{4} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{R} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 1 \\ 1 & \frac{1}{2} & \frac{1}{4} \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \text{rank}(\mathbf{R}) = 2 \quad \begin{cases} \det(\mathbf{R}) = 0 \\ \det\left(\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ \frac{1}{2} & \frac{1}{4} \end{bmatrix}\right) = \frac{1}{4} \neq 0 \end{cases}$$

Il sistema, ovvero la coppia (\mathbf{A}, \mathbf{B}) , non è completamente raggiungibile e lo spazio di raggiungibilità \mathcal{X}_R avrà dimensione 2 e sarà dato dalle colonne linearmente indipendenti della matrice \mathbf{R} :

$$\mathcal{X}_R = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \\ 1 & \frac{1}{2} \end{bmatrix}. \quad (1)$$

Per ricavare una rappresentazione di stato in forma di raggiungibilità costruiamo la matrice di trasformazione, la cui inversa avrà come prime 2 colonne una base di \mathcal{X}_R e sarà quindi completata in modo che risulti di rango pieno (si noti che è possibile effettuare infinite scelte, ovvero esistono infinite matrici di trasformazione con le medesime proprietà):

$$\mathbf{T}_R^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \\ 1 & \frac{1}{2} & 0 \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \mathbf{T}_R = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 2 \\ 0 & 2 & -2 \\ 1 & -1 & 0 \end{bmatrix}. \quad (2)$$

Posto $\mathbf{z} = \mathbf{T}_R \mathbf{x}$, la nuova forma di stato sarà la seguente

$$\dot{\mathbf{z}} = \underbrace{\mathbf{T}_R \mathbf{A} \mathbf{T}_R^{-1}}_{\mathbf{A}_R} \mathbf{z} + \underbrace{\mathbf{T}_R \mathbf{B}}_{\mathbf{B}_R} u = \left[\begin{array}{cc|c} 0 & -\frac{1}{2} & 0 \\ 1 & \frac{3}{2} & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{array} \right] \mathbf{z} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u. \quad (3)$$

La nuova rappresentazione di stato ha assunto la classica struttura triangolare alta a blocchi, tipica della forma canonica di raggiungibilità. In questo caso particolare, risultando nulla la matrice sulla sovradiagonale, la matrice ottenuta è diagonale a blocchi. Osserviamo che il blocco inferiore posto sulla diagonale è uno scalare pari a -1 , che corrisponderà all'unico autovalore della parte non raggiungibile del sistema. Si noti infatti che l'evoluzione della terza componente del vettore di stato \mathbf{z} non è influenzata dall'ingresso, né direttamente, né indirettamente attraverso uno degli altri due stati raggiungibili. Tale proprietà dell'autovalore -1 non era assolutamente deducibile dalla rappresentazione di stato inizialmente assegnata.

c) Per determinare la risposta dello stato \mathbf{x} scegliamo di operare nel dominio della variabile complessa, ovvero della trasformata z .

$$\mathbf{x}(k+1) = \mathbf{A}\mathbf{x}(k) + \mathbf{B}u(k) \quad \rightarrow \quad z\mathbf{X}(z) - z\mathbf{x}(0) = \mathbf{A}\mathbf{X}(z) + \mathbf{B}U(z) \quad (4)$$

e considerando che lo stato iniziale è nullo si ottiene

$$\mathbf{X}(z) = (z\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} \mathbf{B}U(z). \quad (5)$$

Calcoliamo la funzione di transizione di stato $\Phi(z)$

$$\Phi(z) = (\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{1}{z+1} & \frac{2}{(z+1)(z-1)} & 0 \\ 0 & \frac{1}{z-1} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{z-\frac{1}{2}} \end{bmatrix}. \quad (6)$$

Possiamo quindi calcolare la matrice delle risposte impulsive nello stato $\Phi(z)\mathbf{B}$

$$\Phi(z)\mathbf{B} = \begin{bmatrix} \frac{1}{z-1} \\ \frac{1}{z-1} \\ \frac{1}{z-\frac{1}{2}} \end{bmatrix}. \quad (7)$$

Osserviamo come il sistema non sia completamente raggiungibile (controllabile) in quanto vi è la perdita di un polo nella matrice delle risposte impulsive nello stato e, in particolare, il polo non controllabile (cancellato) è $z = -1$.

Analizziamo l'ingresso proposto nel dominio del tempo continuo. Esso può essere scritto come funzione lineare a tratti ed in particolare come una sequenza di rampe

$$\begin{aligned} u(t) &= t\delta_{-1}(t) - (t-2)\delta_{-1}(t-2) - 2(t-3)\delta_{-1}(t-3) + 2(t-4)\delta_{-1}(t-4) \\ &= \delta_{-2}(t) - \delta_{-2}(t-2) - 2\delta_{-2}(t-3) + 2\delta_{-2}(t-4). \end{aligned} \quad (8)$$

Posto $t = kT$, con $T = 1$ come assegnato, possiamo scrivere la versione a segnali campionati del segnale di ingresso

$$u(k) = u(kT) = \delta_{-2}(k) - \delta_{-2}(k - 2) - 2\delta_{-2}(k - 3) + 2\delta_{-2}(k - 4). \quad (9)$$

Facendo ora uso della proprietà di linearità, di derivazione in z e di traslazione nel tempo della trasformata z , calcolo le trasformate delle funzioni elementari che compongono l'ingresso considerato

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}[\delta_{-2}(t)] &= \mathcal{Z}[t\delta_{-1}(t)] = \frac{z}{(z-1)^2} \\ \mathcal{Z}[\delta_{-2}(t-2)] &= \frac{1}{z(z-1)^2} \\ \mathcal{Z}[\delta_{-2}(t-3)] &= \frac{1}{z^2(z-1)^2} \\ \mathcal{Z}[\delta_{-2}(t-4)] &= \frac{1}{z^3(z-1)^2}. \end{aligned}$$

La trasformata del segnale di ingresso è quindi

$$\begin{aligned} U(z) &= \frac{z}{(z-1)^2} - \frac{1}{z(z-1)^2} - \frac{2}{z^2(z-1)^2} + \frac{2}{z^3(z-1)^2} \\ &= \frac{z^2 + 2z + 2}{z^3} \\ &= z^{-1} + 2z^{-2} + 2z^{-3}. \end{aligned} \quad (10)$$

Come potevamo immaginare, il segnale di ingresso risulta essere la trasformata di un treno finito di impulsi, tre per l'esattezza. Se si osserva il segnale di ingresso e lo si campiona con un periodo di 1s si noterà facilmente come da esso si generino solo tre impulsi diversi da zero di ampiezza 1, 2, 2, rispettivamente, negli istanti 1s, 2s, 3s. Se avessimo considerato direttamente la funzione campionata, avremmo potuto z -trasformare il treno di impulsi, per i valori non nulli. Essendo

$$\mathcal{Z}[\delta(k-n)] = \sum_{k=0}^{\infty} \delta(k-n)z^{-k} = z^{-n}, \quad (11)$$

avremmo ottenuto per la proprietà di linearità

$$U(z) = z^{-1} + 2z^{-2} + 2z^{-3}. \quad (12)$$

Riprendendo quindi lo studio della risposta dello stato, possiamo ora scrivere

$$X(z) = \Phi(z)BU(z) = \begin{bmatrix} \frac{1}{z-1} \\ \frac{1}{z-1} \\ \frac{1}{z-\frac{1}{2}} \end{bmatrix} \frac{z^2 + 2z + 2}{z^3} = \begin{bmatrix} \frac{z^2+2z+2}{z^3(z-1)} \\ \frac{z^2+2z+2}{z^3(z-1)} \\ \frac{z^2+2z+2}{z^3(z-\frac{1}{2})} \end{bmatrix}. \quad (13)$$

Posto $\alpha \in \{1, \frac{1}{2}\}$, antitrasformando il seguente termine

$$\begin{aligned}
\mathcal{Z}^{-1} \left[\frac{z^2 + 2z + 2}{z^3(z - \alpha)} \right] &= \mathcal{Z}^{-1} \left[\frac{A}{z} + \frac{B}{z^2} + \frac{C}{z^3} + \frac{D}{z^4} + \frac{E}{z - \alpha} \right] \\
&= \mathcal{Z}^{-1} \left[-\frac{\alpha^2 + 2\alpha + 2}{\alpha^4} - \frac{\alpha^2 + 2\alpha + 2}{\alpha^3} \frac{1}{z} - \frac{2\alpha + 2}{\alpha^2} \frac{1}{z^2} - \frac{2}{\alpha} \frac{1}{z^3} \right. \\
&\quad \left. + \frac{\alpha^2 + 2\alpha + 2}{\alpha^4} \frac{z}{z - \alpha} \right] \quad (14) \\
&= -\frac{\alpha^2 + 2\alpha + 2}{\alpha^4} \delta(k) - \frac{\alpha^2 + 2\alpha + 2}{\alpha^3} \delta(k - 1) \\
&\quad - \frac{2\alpha + 2}{\alpha^2} \delta(k - 2) - \frac{2}{\alpha} \delta(k - 3) + \frac{\alpha^2 + 2\alpha + 2}{\alpha^4} \alpha^k \delta_{-1}(k).
\end{aligned}$$

La risposta dello stato $\mathbf{x}(k) = [x_1(k) \ x_2(k) \ x_3(k)]^\top$ corrispondente a condizioni iniziali nulle e ingresso assegnato è la seguente

$$\begin{cases} x_1(k) = -5\delta(k) - 5\delta(k - 1) - 4\delta(k - 2) - 2\delta(k - 3) + 5\delta_{-1}(k) \\ x_2(k) = -5\delta(k) - 5\delta(k - 1) - 4\delta(k - 2) - 2\delta(k - 3) + 5\delta_{-1}(k) \\ x_3(k) = -13\delta(k) - 26\delta(k - 1) - 12\delta(k - 2) - 4\delta(k - 3) + 52 \left(\frac{1}{2}\right)^k \delta_{-1}(k) \end{cases} \quad (15)$$