

COMPITO DI ANALISI DEI SISTEMI
19 Marzo 2008 - A.A. 2007/2008

Esercizio 1. Si consideri il seguente sistema a tempo continuo:

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= Fx(t) + gu(t) = \begin{bmatrix} a & 0 & 0 \\ 1 & 1+a & 1 \\ 0 & 0 & 1-a \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t), \\ y(t) &= Hx(t) = [1 \quad 1 \quad 0] x(t), \quad t \in \mathbb{R}_+, \end{aligned}$$

con a parametro reale.

- i) Si determini, al variare di a in \mathbb{R} , la forma di Jordan della matrice F evidenziandone i modi elementari ed il carattere (convergente, limitato, divergente).
- ii) Si determini per quali valori di a , se esistono, il sistema risulta BIBO stabile senza essere asintoticamente stabile.
[Suggerimento: il calcolo dell'intera aggiunta non è necessario. Verificare a priori quali elementi dell'aggiunta è davvero necessario calcolare.]

Esercizio 2. Si consideri il seguente sistema a tempo discreto:

$$x(t+1) = Fx(t) + gu(t) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -2 & -4 & 1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} u(t).$$

- i) Si determinino i sottospazi di raggiungibilità e di controllabilità a zero in k passi per $k = 1, 2, \dots$
- ii) Si determini, se possibile, un controllore deadbeat tale che la matrice di stato del corrispondente sistema retroazionato abbia indice di nilpotenza minimo.
- iii) Si determini, se possibile, un ingresso di controllo che mandi a zero lo stato iniziale $x(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix}$ nel minimo numero di passi.

Esercizio 3. Si consideri il seguente sistema a tempo continuo:

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= Fx(t) + [g_1 | g_2] u(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 2 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} u(t) \\ y(t) &= Hx(t) = [1 \quad 1 \quad 0] x(t), \quad t \geq 0, \end{aligned}$$

- i) Si determini, se possibile, un controllo in retroazione dal solo primo ingresso in modo tale che il risultante sistema retroazionato presenti una funzione di trasferimento BIBO stabile.
- ii) Si determini, se possibile, un controllo in retroazione dal solo secondo ingresso in modo tale che il risultante sistema retroazionato presenti come polinomio caratteristico $p(s) = (s + 1)^3$.
- iii) Si determini, se possibile, un controllo in retroazione dal solo secondo ingresso in modo tale che il risultante sistema retroazionato presenti unicamente il modo e^{-t} .

NOTA: Le risposte precedenti vanno adeguatamente giustificate, con ciò intendendo che sia nel caso in cui il controllore/stimatore esista sia nel caso in cui non esista devono essere fornite le motivazioni teoriche per affermare l'esistenza o la non esistenza di tale controllore/stimatore.

Teoria. Si discuta il problema dell'allocazione degli autovalori per un sistema raggiungibile a un ingresso ($m = 1$).

SOLUZIONI

Esercizio 1. i) [4 punti] La matrice F ha struttura triangolare a blocchi (inferiore), con blocco inferiore destro che evidenzia a sua volta una struttura triangolare superiore. Il polinomio caratteristico della matrice F risulta pertanto:

$$\Delta_F(s) = (s - a)(s - 1 - a)(s - 1 + a),$$

con autovalori “presunti” $\lambda_1 = a$, $\lambda_2 = 1 + a$, e $\lambda_3 = 1 - a$. Peraltro, tali valori coincidono per opportuni valori del parametro a e specificatamente:

- per $a = 0$ si ha $\lambda_1 = 0$ con $n_1 = 1$, $\lambda_2 = 1$ con $n_2 = 2$. In tal caso, il calcolo della molteplicità geometrica s_2 relativa all’autovalore λ_2 porge:

$$s_2 = \dim U_1 = \dim \ker [I - F] = 3 - \text{rank} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = 3 - 2 = 1,$$

per cui nella forma di Jordan di F vi è un unico miniblocco associato all’autovalore 1. Di conseguenza, per $a = 0$ risulta:

$$F_J = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

e i modi ad essa associati sono $m_1(t) = 1$ (limitato), $m_2(t) = e^t$ (divergente), e $m_3(t) = te^t$ (divergente).

- per $a = 1/2$ si ha $\lambda_1 = 1/2$ con $n_1 = 2$, $\lambda_2 = 3/2$ con $n_2 = 1$. In tal caso, il calcolo della molteplicità geometrica s_1 relativa all’autovalore λ_1 porge:

$$s_1 = \dim U_{1/2} = \dim \ker \left[\frac{1}{2}I - F \right] = 3 - \text{rank} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ -1 & -1 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = 3 - 1 = 2,$$

per cui nella forma di Jordan di F vi sono due miniblocchi associati all’autovalore $1/2$. Di conseguenza, per $a = 1/2$ risulta:

$$F_J = \begin{bmatrix} 3/2 & 0 & 0 \\ 0 & 1/2 & 0 \\ 0 & 0 & 1/2 \end{bmatrix},$$

e i modi ad essa associati sono $m_1(t) = e^{\frac{3}{2}t}$ (divergente), e $m_2(t) = e^{\frac{1}{2}t}$ (divergente).

- infine, per $a \neq 0$ e $a \neq 1/2$ si hanno tre autovalori distinti $\lambda_1 = a$, $\lambda_2 = 1 + a$, e $\lambda_3 = 1 - a$, e la F risulta diagonalizzabile. In tal caso, la forma di Jordan di F risulta:

$$F_J = \begin{bmatrix} a & 0 & 0 \\ 0 & 1 + a & 0 \\ 0 & 0 & 1 - a \end{bmatrix}.$$

I modi ad essa associati sono $m_1(t) = e^{at}$ (convergente per $a < 0$, divergente per $a > 0$), $m_2(t) = e^{(1+a)t}$ (convergente per $a < -1$, limitato per $a = -1$, divergente altrimenti), e $m_3(t) = e^{(1-a)t}$ (convergente per $a > 1$, limitato per $a = 1$, divergente altrimenti).

ii) [3.5 punti] Si nota che non si ha asintotica stabilità per alcun valore di $a \in \mathbb{R}$. Pertanto, tutti gli (eventuali) valori per cui ci sarà BIBO stabilità saranno automaticamente valori per cui non c'è stabilità asintotica. Analizziamo quindi la stabilità BIBO del sistema. A tal fine valutiamo la funzione di trasferimento del sistema:

$$W(s) = H(sI - F)^{-1}g = [1 \quad 1 \quad 0] \begin{bmatrix} s-a & 0 & 0 \\ -1 & s-1-a & -1 \\ 0 & 0 & s-1+a \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}.$$

Si osservi che nel calcolo dell'inversa di $(sI - F)$ non è necessario calcolare esplicitamente tutti gli elementi della matrice aggiunta di $(sI - F)$, in quanto non tutti questi sono coinvolti nel calcolo del numeratore di $W(s)$. Si ha pertanto:

$$\begin{aligned} W(s) &= \frac{[1 \quad 1 \quad 0]}{(s-a)(s-a-1)(s-1+a)} \begin{bmatrix} (s-a-1)(s-1+a) & 0 & * \\ (s-1+a) & (s-a)(s-1+a) & * \\ * & * & * \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} \\ &= \frac{2(s-a)(s-1+a)}{(s-a)(s-a-1)(s-1+a)} = \frac{2}{s-1-a}. \end{aligned}$$

Per effetto delle cancellazioni, l'unico polo della $W(s)$ è $(1+a)$: si ha pertanto BIBO stabilità (senza avere stabilità asintotica) se e solo se $a < -1$.

Esercizio 2. i) [3.5 punti] Valutiamo prima i sottospazi di raggiungibilità. Si trova:

$$\begin{aligned} X_1^R &= \text{Im}[g] = \text{Im} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} = \left\langle \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \right\rangle \\ X_2^R &= \text{Im}[g \quad Fg] = \text{Im} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ -1 & -1 \end{bmatrix} = \left\langle \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right\rangle \\ X_3^R &= \text{Im}[g \quad Fg \quad F^2g] = \text{Im} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -1 & -1 & -3 \end{bmatrix} = X_2^R. \end{aligned}$$

Pertanto il sistema non è raggiungibile.

Valutiamo ora i sottospazi di controllabilità.

$$\begin{aligned} X_1^C &= \{x : Fx \in \text{Im}g\} \\ &= \left\{ \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} : \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -2 & -4 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} \in \left\langle \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \right\rangle \right\} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&= \left\{ \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} : \begin{bmatrix} -c \\ 0 \\ -2a - 4b + c \end{bmatrix} \in \left\langle \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \right\rangle \right\} \\
&= \left\{ \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} : c = 0 \right\} = \left\langle \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} \right\rangle, \\
X_2^C &= \{ \mathbf{x} : F^2 \mathbf{x} \in \text{Im} [g \quad Fg] \} \\
&= \left\{ \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} : \begin{bmatrix} 2 & 4 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -2 & -4 & 3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} \in \left\langle \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right\rangle \right\} \\
&= \left\{ \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} : \begin{bmatrix} 2a + 4b - c \\ 0 \\ -2a - 4b + 3c \end{bmatrix} \in \left\langle \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \right\rangle \right\} = \left\langle \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \right\rangle.
\end{aligned}$$

Infine, poichè $X_2^C = \mathbb{R}^3$, certamente $X_3^C = X_2^C = \mathbb{R}^3$: il sistema (che non è raggiungibile) è controllabile a zero in due passi.

ii) [3.5 punti] Il sistema è controllabile a zero, per cui esiste un controllore DeadBeat. In alternativa, si può notare che il sistema è non raggiungibile con dimensione del sottosistema non raggiungibile pari a 1 e verificare attraverso il criterio PBH che l'autovalore relativo a tale sistema è 0: il che garantisce l'esistenza di un controllore DB.

In corrispondenza ad un generico controllore in forma parametrica $K = [a \quad b \quad c]$ si ottiene:

$$F + gK = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -2 & -4 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} [a \quad b \quad c] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ -2 - a & -4 - b & 1 - c \end{bmatrix},$$

il cui polinomio caratteristico assume la seguente espressione

$$\Delta_{F+gK}(z) = \det \begin{bmatrix} z & 0 & 1 \\ 0 & z & 0 \\ 2 + a & 4 + b & z - 1 + c \end{bmatrix} = z^3 + z^2(c - 1) - z(2 + a).$$

Affinchè il polinomio caratteristico $\Delta_{F+gK}(z)$ sia pari $p(z) = z^3$, ossia $F + gK$ sia nilpotente, deve essere:

$$\begin{cases} c - 1 = 0 \\ 2 + a = 0 \end{cases}$$

Ciò porta alla seguente struttura per la matrice di retroazione

$$K = [-2 \quad b \quad 1],$$

con b arbitrario.

Con tale matrice di retroazione, la matrice di stato del sistema retroazionato risulta:

$$F + gK = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & -4 - b & 0 \end{bmatrix},$$

da cui si nota subito che per rendere $F + gK$ nilpotente con indice di nilpotenza minimo e pari a 2 (ricordando che il sistema è controllabile in 2 passi) basta porre $b = -4$. In alternativa, si può studiare la dimensione dell'autospazio relativo all'autovalore nullo per la matrice $F + gK$ pervenendo al medesimo risultato. Si ottiene in definitiva:

$$K = [-2 \quad -4 \quad 1].$$

iii) [3 punti] Il sistema è controllabile in due passi, per cui esiste sicuramente un ingresso opportuno che porta lo stato iniziale $x(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix}$ a zero in due passi. D'altronde

$$x(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} \notin \left\langle \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} \right\rangle = X_1^C$$

per cui 2 è anche il numero minimo di passi.

Dalla equazione di aggiornamento dello stato in 2 passi

$$0 = x(2) = F^2x(0) + \mathcal{R}_2u_2,$$

risulta

$$-F^2x(0) = [g \quad Fg] \begin{bmatrix} u(1) \\ u(0) \end{bmatrix},$$

ossia

$$\begin{bmatrix} -3 \\ 0 \\ 5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(1) \\ u(0) \end{bmatrix}.$$

Dopo semplici calcoli risulta

$$\begin{aligned} u(0) &= -3; \\ u(1) &= -2. \end{aligned}$$

Alternativamente, si può giungere allo stesso risultato da

$$u_2 = -[\mathcal{R}_2^T \mathcal{R}_2]^{-1} \mathcal{R}_2^T F^2 x(0).$$

Esercizio 3. i) [4 punti] Si nota che la coppia (F, g_1) non è raggiungibile, giacché

$$\mathcal{R}_1 = [g_1 | Fg_1 | F^2g_1] = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 0 & 2 & 6 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

ha rango $2 < 3$. Peraltro, una volta verificata la raggiungibilità della coppia $(F_{11}, g_{11}) = \left(\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 2 & 2 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \right)$, è immediato rendersi conto del fatto che la coppia (F, g_1) è in forma standard di raggiungibilità.

Si ricordi che la funzione di trasferimento di un sistema non raggiungibile coincide con la funzione di trasferimento del sottosistema raggiungibile, e retroazionando un sistema in forma standard di raggiungibilità si ottiene nuovamente un sistema in forma standard di raggiungibilità. Nella fattispecie, in corrispondenza al un generico controllore in forma parametrica $K = [a \ b \ c]$ si ottiene:

$$F + g_1 K = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 2 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} [a \ b \ c] = \begin{bmatrix} 1+a & b & 1+c \\ 2 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

La funzione di trasferimento $w_K(s)$ del sistema retroazionato $\Sigma_K = (F + g_1 K, g_1, H)$ coincide con la funzione di trasferimento del sottosistema raggiungibile $\left(\begin{bmatrix} 1+a & b \\ 2 & 2 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}, [1 \ 1] \right)$, ossia

$$w_K(s) = [1 \ 1] \begin{bmatrix} s-1-a & -b \\ -2 & s-2 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \frac{s}{s^2 - s(3+a) + (2+2a-2b)}.$$

Affinchè la funzione di trasferimento $w_K(s)$ sia BIBO stabile, i suoi poli p_i devono essere $\text{Re}(p_i) < 0$. Una possibile scelta del polinomio a denominatore di $w_K(s)$ risulta $p(s) = (s+1)^2 = s^2 + 2s + 1$. Eguagliando i coefficienti si ha

$$\begin{cases} -3 - a = 2 \\ 2 + 2a - 2b = 1 \end{cases}$$

da cui si deduce la seguente matrice di retroazione

$$K = \begin{bmatrix} -5 & -\frac{9}{2} & c \end{bmatrix},$$

con c arbitrario.

ii) [3 punti] Il calcolo della matrice di raggiungibilità della coppia (F, g_2) porge:

$$\mathcal{R}_2 = [g_2 | F g_2 | F^2 g_2] = \begin{bmatrix} 0 & -1 & -2 \\ 0 & 0 & -2 \\ -1 & -1 & -1 \end{bmatrix},$$

che ha rango pieno pari a 3. Pertanto la coppia (F, g_2) è raggiungibile, e il polinomio caratteristico del sistema retroazionato $\Delta_{F+g_2 K}(s)$ è arbitrariamente allocabile attraverso una opportuna matrice di retroazione K .

Considerando una generica matrice di retroazione scritta in forma parametrica, $K = [a \ b \ c]$, si ottiene

$$F + g_2 K = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 2 & 2 & 0 \\ -a & -b & -c+1 \end{bmatrix},$$

da cui si ricava

$$\Delta_{F+g_2 K}(s) = s^3 + s^2(-4+c) + s(5+a-3c) + (2b-2a+2c-2).$$

Per ottenere il controllore richiesto, occorre ora imporre la condizione $\Delta_{F+g_2K}(s) = (s+1)^3$, ossia

$$\begin{cases} -4 + c = 3 \\ 5 + a - 3c = 3 \\ 2b - 2a + 2c - 2 = 1 \end{cases}$$

La soluzione di questo sistema fornisce il controllore cercato

$$K = \left[19 \quad \frac{27}{2} \quad 7 \right].$$

iii) [2 punti] Per soddisfare il vincolo sui modi, occorre e basta imporre che il polinomio minimo della matrice $F + g_2K$ sia $\psi_{F+g_2K}(s) = (s+1)$ o, equivalentemente, che la forma di Jordan di $F + g_2K$ sia

$$(F + g_2K)_J = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix}.$$

Tale polinomio minimo è compatibile solo con il polinomio caratteristico $\Delta_{F+g_2K}(s) = (s+1)^3$, per cui possiamo considerare il risultato dell'analisi al punto ii) come punto di partenza.

Retroazionando il sistema con la matrice

$$K = \left[19 \quad \frac{27}{2} \quad 7 \right].$$

si ottiene

$$F + g_2K = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 2 & 2 & 0 \\ -19 & -\frac{27}{2} & -6 \end{bmatrix}.$$

Affinchè $F + g_2K$ abbia la forma di Jordan evidenziata $(F + g_2K)_J$, la molteplicità geometrica desiderata dell'autovalore -1 di $F + g_2K$ è pari a 3. Da

$$\dim \ker(-I - F - g_2K) = 3 - \text{rank} \begin{bmatrix} -2 & 0 & -1 \\ -2 & -3 & 0 \\ 19 & \frac{27}{2} & 5 \end{bmatrix}$$

si vede peraltro come tale molteplicità risulta pari a 1.

Pertanto, non esiste il controllore desiderato, tale che il sistema retroazionato abbia come unico modo e^{-t} .

Teoria. [4.5 punti] Si veda il libro di testo, E.Fornasini-G.Marchesini "Appunti di Teoria dei Sistemi", Ed. Libreria Progetto, Padova.