

COMPITO DI ANALISI DEI SISTEMI
3 Aprile 2007 - A.A. 2006/2007

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

$$\begin{aligned}x(k+1) &= Fx(k) + Gu(k) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1-a^2 & 0 \\ 0 & 1 & 1-a \end{bmatrix} x(k) + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(k), \\ y(k) &= Hx(k) = [1 \ 0 \ 1] x(k), \quad k \in \mathbb{Z}_+, \end{aligned}$$

con a parametro reale.

Si determini, al variare di $a \in \mathbb{R}$, la forma di Jordan della matrice F e si studi la stabilità semplice, asintotica e BIBO del sistema, precisandone i modi.

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

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + [g_1 g_2] u(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 2 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} u(t), \quad t \in \mathbb{R}_+.$$

- i) Si progetti, se possibile, un controllo in retroazione stabilizzante dal solo primo ingresso g_1 che attribuisca al risultante sistema retroazionato modi esponenziali puri.
- ii) Si progetti, se possibile, un controllo in retroazione dal solo secondo ingresso g_2 che attribuisca al risultante sistema retroazionato il polinomio caratteristico $p(s) = (s+1)^2(s+2)$.
- iii) Si progetti un controllo in retroazione K che faccia uso di entrambi gli ingressi e attribuisca al risultante sistema retroazionato il polinomio caratteristico $p(s) = (s+1)^3$. Si utilizzi opportunamente il Lemma di Heymann in modo da rendere il sistema raggiungibile dal secondo ingresso. In corrispondenza a tale controllore, si valutino i modi della matrice $F + GK$.

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

$$\begin{aligned}x(t+1) &= Fx(t) + Gu(t) = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 \\ 1 & -2 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} u(t), \\ y(t) &= Hx(t) = [0 \ 1 \ 0] x(t), \quad t \in \mathbb{Z}_+. \end{aligned}$$

- i) Si dimostri che esiste uno stimatore dead-beat L per il sistema e se ne costruisca uno che attribuisca alla matrice $F + LH$ indice di nilpotenza minimo possibile.
- ii) Si scrivano le equazioni del sistema ottenuto per interconnessione del precedente sistema con un regolatore per lo stesso.

iii) Si dimostri che esiste un regolatore dead-beat per il precedente sistema e se ne costruisca uno.

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. Dato un sistema $\Sigma = (F, G, H)$ e il corrispondente sistema retroazionato $\Sigma_K = (F + GK, G, H)$, si enuncino e si dimostrino le proposizioni sulla raggiungibilità/non raggiungibilità di Σ_K a partire dalle corrispondenti proprietà del sistema Σ .

SOLUZIONI

Esercizio 1. [5 punti] Distinguiamo a seconda che i tre autovalori della matrice F , $\lambda_1 = 1, \lambda_2 = 1 - a^2, \lambda_3 = 1 - a$, siano distinti o coincidenti.

Se $\lambda_1 = \lambda_2 = \lambda_3 = 1$, ovvero $a = 0$, il calcolo dell'autospazio relativo all'unico autovalore (di molteplicità algebrica 3) porge

$$\ker(1I_3 - F) = \ker \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{bmatrix}$$

ed esso ha dimensione (la molteplicità geometrica dell'autovalore 1) 2. Ne consegue che nella forma di Jordan F_J sono presenti due miniblocchi relativi a $\lambda_1 = 1$, cioè

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

In questo caso ($a = 0$) si ha instabilità essendo i modi associati alla forma di Jordan: 1 (limitato), $\begin{pmatrix} k \\ 1 \end{pmatrix} 1^{k-1} = k$ (divergente).

Se $\lambda_1 = 1$ e $\lambda_2 = \lambda_3 = 0$, ovvero $a = 1$, il calcolo dell'autospazio relativo all'autovalore 0 (di molteplicità algebrica 2) porge

$$\ker(0I_3 - F) = \ker \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{bmatrix},$$

la cui dimensione è 1. Poiché la molteplicità geometrica dell'autovalore 0 è 1, nella forma di Jordan F_J è presente un unico miniblocco relativo a $\lambda_2 = 0$, cioè

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

In questo caso ($a = 1$) si ha stabilità semplice essendo i modi associati alla forma di Jordan: $\delta(k)$ (convergente), $\delta(k-1)$ (convergente), 1 (limitato).

Infine, se $\lambda_1 \neq \lambda_2 \neq \lambda_3$, ovvero $a \neq 1, 0$, la matrice F risulta diagonalizzabile e la sua forma di Jordan è diagonale

$$F_J = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 - a^2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 - a \end{bmatrix}.$$

I modi associati alla forma di Jordan, e quindi alla F , sono $(1 - a^2)^k$, $(1 - a)^k$ e 1 (limitato). Per studiare la stabilità del sistema, occorre discutere il modulo dei due autovalori $1 - a^2$ e $1 - a$

al variare di a . Risulta $|1 - a^2| < 1$ per $-\sqrt{2} < a < 0$ e $0 < a < \sqrt{2}$, mentre $|1 - a^2| = 1$ per $a = \pm\sqrt{2}$ e $a = 0$ (caso già considerato). Inoltre, risulta $|1 - a| < 1$ per $0 < a < 2$, mentre $|1 - a| = 1$ per $a = 2$ e $a = 0$ (caso già considerato).

In questo caso ($a \neq 0$, $a \neq 1$) si ha stabilità semplice per $0 < a < 1$ e $1 < a \leq \sqrt{2}$, mentre per $a \notin [0, \sqrt{2}]$ si ha instabilità.

Per quanto riguarda la stabilità BIBO, il calcolo della funzione di trasferimento del sistema porta a

$$\begin{aligned} W(z) = H(zI_3 - F)^{-1}G &= [1 \quad 0 \quad 1] \begin{bmatrix} z-1 & 0 & 0 \\ 0 & z-(1-a^2) & 0 \\ 0 & -1 & z-(1-a) \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \\ &= \frac{1}{(z-1)(z-1+a^2)(z-1+a)} [1 \quad 0 \quad 1] \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ (z-1)(z-1+a^2) \end{bmatrix} \\ &= \frac{1}{z-1+a}. \end{aligned}$$

Per effetto delle cancellazioni si ha stabilità BIBO (senza avere stabilità asintotica) se e solo se $0 < a < 2$.

Esercizio 2. i) [3.5 punti] Il calcolo della matrice di raggiungibilità per la coppia (F, g_1) porge

$$\mathcal{R}_1 = [g_1 \quad Fg_1 \quad F^2g_1] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & -2 \\ 1 & -2 & 4 \end{bmatrix},$$

che ha rango pari a 3. Il sistema è quindi raggiungibile dal primo ingresso ed è possibile allocare arbitrariamente tramite una matrice di retroazione k_1 il polinomio caratteristico della matrice $F + g_1k_1$. In particolare, è possibile selezionare una matrice k_1 che attribuisca a $F + g_1k_1$ un polinomio caratteristico $\Delta_{F+g_1k_1}(s)$ con soluzioni reali negative e distinte. Scegliamo come polinomio caratteristico il polinomio

$$p(s) = (s+1)(s+2)(s+3) = s^3 + 6s^2 + 11s + 6.$$

Se attribuiamo alla matrice di retroazione k_1 la forma parametrica $k_1 = [a \quad b \quad c]$ si ottiene

$$\begin{aligned} F + g_1k_1 &= \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 2 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} [a \quad b \quad c] \\ &= \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 2 & 0 & 1 \\ a & b & c-2 \end{bmatrix}, \end{aligned}$$

da cui

$$\Delta_{F+g_1k_1} = s^3 + (2-c)s^2 + (-2-b)s + (-a+2c-4).$$

Imponendo $\Delta_{F+g_1k_1} = p(s)$ si ottiene

$$\begin{cases} -c + 2 = 6 \\ -2 - b = 11 \\ -a + 2c - 4 = 6 \end{cases},$$

che porge

$$k_1 = [-18 \quad -13 \quad -4].$$

ii) [3.5 punti] Il calcolo della matrice di raggiungibilità per la coppia (F, g_2) porge

$$\mathcal{R}_2 = [g_2 \quad Fg_2 \quad F^2g_2] = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 2 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix},$$

che ha rango pari a 2. Pertanto la coppia (F, g_2) non è raggiungibile ed il sottospazio non raggiungibile ha dimensione unitaria.

Si chiede che la matrice retroazionata $F + g_2k_2$ abbia come autovalori $-1, -1, -2$, pertanto si tratta di vedere quale è l'autovalore del sottosistema non raggiungibile.

Dal test PBH, oppure osservando che il sistema è in forma standard di raggiungibilità (la coppia $(\bar{F}_{11}, \bar{g}_1) = \left(\begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 2 & 0 \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \right)$ è raggiungibile, essendo in forma canonica di controllo) si deduce che $\lambda = -2$ è l'autovalore del sottosistema non raggiungibile ($\bar{F}_{22} = [-2]$). Esiste quindi il controllore richiesto.

Si tratta quindi di allocare il polinomio caratteristico del sottosistema raggiungibile in $(s+1)^2$, il che si ottiene ragionando direttamente sulla forma canonica di controllo evidenziata con una matrice di retroazione della forma $k_2 = [-3 \quad -2 \quad *]$. Una scelta possibile per k_2 risulta pertanto la seguente

$$k_2 = [-3 \quad -2 \quad 0].$$

iii) [5 punti] La matrice di raggiungibilità del sistema risulta

$$\mathcal{R} = [g_1 \quad g_2 \quad Fg_1 \quad Fg_2 \quad F^2g_1 \quad F^2g_2] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 & -2 & 2 \\ 1 & 0 & -2 & 0 & 4 & 0 \end{bmatrix},$$

ovviamente di rango 3. Utilizziamo il lemma di Heymann per costruire una matrice M_2 di pre-retroazione che renda il sistema retroazionato $(F + GM_2, G)$ raggiungibile dal solo secondo ingresso (i.e. la coppia $(F + GM_2, g_2)$ deve essere raggiungibile). Si costruiscono dapprima la matrice Q_2 selezionando in modo opportuno le colonne linearmente indipendenti di \mathcal{R} , e la matrice S_2 ad essa correlata

$$Q_2 = [g_2 \quad Fg_2 \quad g_1] = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = Q_2^{-1} \quad S_2 = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}.$$

La matrice di pre-retroazione risulta

$$M_2 = S_2 Q_2^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix},$$

e operando la pre-retroazione si ottiene

$$F + GM_2 = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 2 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & -2 \end{bmatrix}.$$

Il sistema pre-retroazionato risulta raggiungibile dal secondo ingresso e attraverso una matrice parametrica $k_2 = [a \quad b \quad c]$, si ottiene

$$F + GM_2 + g_2 k_2 = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 2 + a & b & 1 + c \\ 1 & 0 & -2 \end{bmatrix},$$

il cui polinomio caratteristico risulta

$$\Delta_{F+GM_2+g_2k_2} = s^3 + (2 - b)s^2 + (-2 - a - 2b)s + (-2a - c - 5)$$

Eguagliando il polinomio caratteristico richiesto $p(s) = (s+1)^3 = s^3 + 3s^2 + 3s + 1$ a $\Delta_{F+GM_2+g_2k_2}$, si ha il seguente sistema

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

che fornisce

$$k_2 = [-3 \quad -1 \quad 0].$$

La matrice di retroazione complessiva risulta:

$$K = M_2 + \begin{bmatrix} 0 \\ k_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -3 & -1 & 0 \end{bmatrix}.$$

La matrice di stato del sistema retroazionato prende la forma

$$F + GK = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & -1 & 1 \\ 1 & 0 & -2 \end{bmatrix},$$

e presenta come autovalore unico $\lambda = -1$ con molteplicità algebrica $n = 3$. Valutiamo la molteplicità geometrica s di λ , che risulta pari a 1, in quanto

$$s = \dim \ker (-I_3 - (F + GK)) = \ker \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = 3 - \text{rank} \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = 3 - 2 = 1.$$

Vi è pertanto un unico miniblocco di Jordan relativo all'autovalore e la forma di Jordan corrispondente risulta

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

che fornisce come modi e^{-t} , te^{-t} , $\frac{t^2}{2}e^{-t}$.

Esercizio 3. i) [4 punti] La coppia (F, H) ha una struttura partizionata a blocchi in modo conforme a quello di una forma standard di osservazione, e poiché la coppia

$$(F_{11}, H_1) = \left(\begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix}, [0 \quad 1] \right)$$

è osservabile, giacché $\mathcal{O}_1 := \begin{bmatrix} H_1 \\ H_1 F_{11} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix}$ è non singolare, la coppia (F, H) è proprio in forma standard di osservabilità.

Essendo $F_{22} = [0]$, la coppia (F, H) è ricostruibile e quindi esiste uno stimatore dead-beat.

Posto $L = \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_1 \\ L_2 \end{bmatrix}$ al fine di garantire che $\Delta_{F+LH}(z) = z^3$ è sufficiente selezionare

$L_1 = \begin{bmatrix} a \\ b \end{bmatrix}$ in modo tale che

$$\Delta_{F_{11}+L_1H_1}(z) = \det \begin{bmatrix} z & 1-a \\ -1 & z+2-b \end{bmatrix} = z^2 + (2-b)z + (1-a) = z^2.$$

Si trova, allora,

$$L_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix}$$

e, corrispondentemente, la matrice $F + LH$ diventa

$$F + LH = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1+c & 0 \end{bmatrix}.$$

Poiché è evidente che $F + LH \neq 0_{3 \times 3}$, non si può avere indice di nilpotenza 1. Ci chiediamo se esiste $c \in \mathbb{R}$ tale che $F + LH$ abbia indice di nilpotenza pari a 2.

Vista la semplicità della matrice $F + LH$ è possibile calcolare $(F + LH)^2$ in funzione di c e imporre

$$(F + LH)^2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1+c & 0 & 0 \end{bmatrix} = 0_{3 \times 3}$$

da cui segue $c = -1$.

Pertanto

$$L = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ -1 \end{bmatrix}$$

è lo stimatore dead-beat che attribuisce a $F + LH$ indice di nilpotenza minimo, pari a 2.

ii) [2 punti] Le equazioni dello stimatore sono

$$\hat{\Sigma} : \quad \hat{x}(t+1) = F\hat{x}(t) + Gu(t) - L(y(t) - H\hat{x}(t))$$

e del controllore dallo stato stimato

$$\Sigma_K : \quad u(t) = v(t) + K\hat{x}(t)$$

Pertanto, considerando come vettore di stato per il sistema interconnesso $\begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix}$, si trova

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} x(t+1) \\ \hat{x}(t+1) \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} F & GK \\ -LH & F + GK + LH \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} G \\ G \end{bmatrix} v(t) \\ y(t) &= \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix} \end{aligned}$$

iii) [3.5 punti] Per il principio di separazione del regolatore, un regolatore dead-beat per il sistema esiste se e solo se

- a) esiste K t.c. $F + GK$ sia nilpotente;
- b) esiste H t.c. $F + LH$ sia nilpotente.

La b) ha già avuto risposta positiva al punto i). Si tratta quindi di valutare se esiste un controllore dead-beat per il sistema. Valutiamo la raggiungibilità del sistema.

$$\mathcal{R} = \begin{bmatrix} G & FG & F^2G \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & -2 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

È immediato rendersi conto del fatto che il sistema è raggiungibile (in particolare è raggiungibile dal solo secondo ingresso), perciò esiste un controllore dead-beat.

Tra le numerose soluzioni, la più semplice dal punto di vista dei conti consiste nell'osservare che, in corrispondenza alla generica matrice di retroazione

$$K = \begin{bmatrix} a_1 & b_1 & c_1 \\ a_2 & b_2 & c_2 \end{bmatrix},$$

la matrice del sistema retroazionato diventa

$$F + GK = \begin{bmatrix} a_2 & b_2 - 1 & c_2 \\ 1 & -2 & 0 \\ a_1 + 1 & b_1 + 1 & c_1 \end{bmatrix},$$

e quindi la prima e la terza riga di $F + GK$ sono completamente arbitrarie.

Se imponiamo:

$$F + GK = \begin{bmatrix} a_2 & b_2 - 1 & 0 \\ 1 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix},$$

che corrisponde ad assumere $a_1 = -1$, $b_1 = -1$, $c_1 = 0$, $c_2 = 0$, e scegliamo a_2 e b_2 in modo tale che $\det \begin{bmatrix} z - a_2 & -b_2 + 1 \\ -1 & z + 2 \end{bmatrix} = z^2$, otteniamo il risultato desiderato. Da

$$(z - a_2)(z + 2) + 1 - b_2 = z^2,$$

si trova $a = 2$, $b = -3$ e quindi

$$K = \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 2 & -3 & 0 \end{bmatrix}.$$

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