Richiami sui sistemi lineari



Rappresentazione ISU

• Ricordiamo che la rappresentazione ISU di un sistema LTI a tempo-continuo è del tipo:

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t)$$

$$y(t) = Cx(t) + Du(t)$$

dove *A*, *B*, *C*, *D* sono matrici opportune la cui dimensione dipende dall'ordine del sistema, dal numero di ingressi e dal numero di uscite.



- Le rappresentazioni ISU si prestano in modo del tutto naturale a rappresentare i sistemi MIMO.
- In particolare se il sistema è di ordine *n* con *m* ingressi e *r* uscite, avremo

$$x(t) \in \mathbb{R}^n$$
 $u(t) \in \mathbb{R}^m$ $y(t) \in \mathbb{R}^r$

$$A \in R^{nxn}$$
 $B \in R^{nxm}$ $C \in R^{rxn}$ $D \in R^{rxm}$



• Un sistema LTI a tempo-discreto si può invece rappresentare come segue

$$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k)$$
$$y(k) = Cx(k) + Du(k)$$

Nell'ambito di questo corso tratteremo essenzialmente sistemi LTI a tempo-continuo; tuttavia i sistemi a tempo-discreto saranno utili per derivare in maniera semplificata e più intuitiva alcuni risultati validi anche nel tempo-continuo.



Funzione di trasferimento

- Una rappresentazione alternativa di un sistema lineare, nel caso SISO, è costituita dalla funzione di trasferimento (FdT).
- La funzione di trasferimento si presenta sotto forma del rapporto di due polinomi della variabile complessa s.
- Essa è definita come il rapporto tra la trasformata di Laplace dell'uscita e la trasformata di Laplace dell'ingresso del sistema.

$$W(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_0 s^n + b_1 s^{n-1} + \dots + b_n}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_n}$$



Le varie rappresentazioni della fdt

• Per illustrare le varie rappresentazioni di una stessa funzione di trasferimento ricordiamo che un polinomio del secondo ordine avente radici complesse coniugate $\alpha \pm j\omega$ può avere le seguenti equivalenti rappresentazioni:

$$s^{2} + a_{1}s + a_{2} = a_{2} \left(1 + \frac{a_{1}}{a_{2}} s + \frac{s^{2}}{a_{2}} \right) = a_{2} \left(1 + \frac{2\xi}{\omega_{n}} s + \frac{s^{2}}{\omega_{n}^{2}} \right)$$

dove:

$$\omega_n = \sqrt{a_2} = \sqrt{\alpha^2 + \omega^2}$$

$$\xi = \frac{a_1}{2\sqrt{a_2}} = -\frac{\alpha}{\sqrt{\alpha^2 + \omega^2}}$$

pulsazione naturale

coefficiente di smorzamento



• Consideriamo ad esempio

$$W(s) = \frac{s+2}{s^3 + 3s^2 + 5s + 3}$$
 rapporto di polinomi

$$= \frac{s+2}{(s+1)(s^2 + 2s + 3)}$$
 zeri-poli

$$= \frac{2}{3} \frac{(1+0.5s)}{(1+s)\left(1+\frac{2}{3}s+\frac{s^2}{3}\right)}$$
 guadagno e costanti di tempo

$$= \frac{2}{3} \frac{(1+s)\left(1+\frac{2\cdot 1/\sqrt{3}}{\sqrt{3}}s+\frac{s^2}{(\sqrt{3})^2}\right)}{(1+s)\left(1+\frac{2\cdot 1/\sqrt{3}}{\sqrt{3}}s+\frac{s^2}{(\sqrt{3})^2}\right)}$$

guadagno, costanti di tempo, pulsazioni naturali e coefficienti di smorzamento



• Dunque in generale la fdt può mettersi nella forma:

$$W(s) = k \frac{\left(1 + s \tau_{1}^{'}\right)\left(1 + s \tau_{2}^{'}\right) \cdots \left(1 + \frac{2\xi_{1}^{'}}{\omega_{n1}^{'}} s + \frac{s^{2}}{\omega_{n1}^{'2}}\right)\left(1 + \frac{2\xi_{2}^{'}}{\omega_{n2}^{'}} s + \frac{s^{2}}{\omega_{n1}^{'2}}\right) \cdots}{\left(1 + s \tau_{1}^{'}\right)\left(1 + s \tau_{2}^{'}\right) \cdots \left(1 + \frac{2\xi_{1}^{'}}{\omega_{n1}^{'}} s + \frac{s^{2}}{\omega_{n1}^{'2}}\right)\left(1 + \frac{2\xi_{2}^{'}}{\omega_{n2}^{'}} s + \frac{s^{2}}{\omega_{n2}^{'2}}\right) \cdots}$$

- k guadagno (statico)
- τ_i costanti di tempo degli zeri reali
- τ_i costanti di tempo dei poli reali
- ξ_i coefficienti di smorzamento degli zeri complessi coniugati
- ξ_i coefficienti di smorzamento dei poli complessi coniugati
- ω_{ni} pulsazione naturale degli zeri complessi coniugati
- ω_{ni} pulsazione naturale dei poli complessi coniugati



- I termini notevoli che compaiono nell'espressione di W(s) sono:
 - Poli (zeri) reali semplici $(1+s\tau)^{\pm 1}$, dove τ è detta costante di tempo.
 - Poli (zeri) reali multipli (1+sτ)^{± 2}
 - Poli (zeri) complessi semplici (s²/ $\omega_n^2+2\xi/\omega_n$ s+1)±1 dove ω_n è detta pulsazione naturale e ξ coefficiente di smorzamento.
 - Poli complessi multipli (raro)



• Un sistema MIMO viene descritto attraverso una Matrice di Trasferimento, cioè una matrice i cui elementi sono FdT.

$$\begin{bmatrix} W_{11}(s) & W_{12}(s) & \cdots & W_{1m}(s) \\ W_{21}(s) & W_{22}(s) & \cdots & W_{2m}(s) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ W_{r1}(s) & W_{r2}(s) & \cdots & W_{rm}(s) \end{bmatrix}$$

Legame tra le rappresentazioni

• Il legame tra la rappresentazione ISU e la rappresentazione IU (data dalla FdT) è espressa dalla formula

$$W(s) = C(sI - A)^{-1}B + D$$

Ricordiamo che i poli della MdT di un dato sistema rappresentano un sotto-insieme (non necessariamente stretto) degli autovalori della matrice dinamica *A*.

Risposta dei sistemi LTI

• La risposta *nello stato* di un sistema LTI a tempo-continuo, a partire da una data condizione iniziale x_0 , può porsi nella forma (evoluzione libera più forzata):

$$x(t) = e^{At}x_0 + \int_0^t e^{A(t-\tau)}Bu(\tau)d\tau$$

La funzione matriciale e^{At} si chiama Matrice di Transizione e può essere calcolata sia analiticamente che numericamente.

• In particolare e^{At} può calcolarsi come sommatoria di esponenziali scalari attraverso l'espressione derivante dalla decomposizione spettrale (qui si fa l'ipotesi che tutti gli autovalori di A siano distinti):

$$e^{At} = \sum_{i} e^{\lambda_i t} u_i w_i^T$$

 λ_i autovalore *i* – esimo di A

 u_i : $Au_i = \lambda_i u_i$ autovettore destro i – esimo di A

 $w_i: w_i^T A = \lambda_i w_i^T$ autovettore sinistro i – esimo di A

Nota: ad autovalori distinti corrispondono autovettori linearmente indipendenti



• Data l'espressione di e^{At} , si noti che l'evoluzione forzata nello stato può scriversi

$$\sum_{i=1}^{n} u_{i} \int_{0}^{t} e^{\lambda_{i}(t-\tau)} w_{i}^{T} B u(\tau) d\tau$$

Da cui si deduce che l'influenza dell'ingresso u(.) nella direzione individuata nello spazio di stato dall'autovettore u_i dipende temporalmente dalla legge $e^{\lambda it}$ e come ampiezza da $w_i^T B$.

Se $w_i^T B = 0$ l'ingresso non dà nessun contributo nella direzione u_i .

Vedremo che questo corrisponde alla situazione in cui il modo di evoluzione i-esimo non è controllabile.



• Se si suppone che gli autovalori λ_i , i=1,...,p siano reali e gli autovalori λ_h , h=1,...,q siano complessi coniugati, con p+2q=n, si può scrivere:

$$e^{At} = \sum_{i=1}^{p} e^{\lambda_i t} u_i w_i^T + \sum_{h=1}^{q} (u_{ha} \quad u_{hb}) e^{\alpha_h t} \begin{pmatrix} \cos(\omega_h t) & \sin(\omega_h t) \\ \sin(\omega_h t) & \cos(\omega_h t) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} w_{ha}^T \\ w_{hb}^T \end{pmatrix}$$

 λ_i autovalori reali di A

 u_i autovettori reali destri di A

 w_i autovettori reali sinistri di A

 $\alpha_h \pm j\omega_h$ autovalori complessi coniugati di A

 $u_{ha} \pm ju_{hb}$ autovettori destri complessi coniugati di A

 $w_{ha} \pm jw_{hb}$ autovettori sinistri complessi coniugati di A



- I termini dipendenti da $e^{\lambda it}$ sono detti modi di evoluzione *aperiodici*.
- I termini dipendenti da $e^{\alpha ht}$ sen $\omega_h t$, $e^{\alpha ht}$ cos $\omega_h t$, sono detti modi di evoluzione pseudoperiodici.
- Un altro modo per calcolare e^{At} analiticamente, è quello di effettuare l'antitrasformata della matrice di transizione

$$e^{At} = L^{-1}(\Phi(s))$$
$$\Phi(s) = (sI - A)^{-1}$$



• Infine e^{At} può essere calcolata numericamente attraverso l'espressione derivante dal suo sviluppo in serie:

$$e^{At} = I + At + \frac{A^2t^2}{2!} + \cdots$$



• La risposta in uscita di un sistema LTI a tempocontinuo, a partire da una data condizione iniziale x_0 , può porsi nella forma

$$y(t) = Ce^{At}x_0 + \int_0^t W(t - \tau)u(\tau)d\tau$$

dove W(t) è la risposta impulsiva del sistema.



• Utilizzando l'espressione di e^{At} , l'uscita può scriversi

$$y(t) = \sum_{i=1}^{n} C u_{i} e^{\lambda_{i} t} w_{i}^{T} x_{0} + \sum_{i=1}^{n} C u_{i} \int_{0}^{t} e^{\lambda_{i} (t-\tau)} w_{i}^{T} B u(\tau) d\tau$$

Si noti che se $Cu_i = 0$ il modo di evoluzione associato all'autovalore *i*-esimo non compare in uscita. Come vedremo questo è legato al fatto che il modo di evoluzione *i*-esimo non è osservabile.

Inoltre, relativamente *all'i-esimo* modo di evoluzione, l'azione dell'ingresso u(.) è diretta (nello spazio delle uscite) nella direzione individuata dal vettore Cu_i e l'ampiezza dipende da $w_i^T B$.



- La risposta di un sistema LTI a tempo-continuo può essere calcolata:
 - Analiticamente, utilizzando il metodo della trasformata di Laplace
 - Numericamente attraverso la simulazione al calcolatore



Cambio di base nello spazio di stato

- Un dato sistema lineare possiede infinite rappresentazioni ISU tutte equivalenti tra loro.
- È possibile passare da una rappresentazione ad un'altra ad essa equivalente, attraverso una trasformazione di base nello spazio di stato.
- Si consideri un dato sistema avente una rappresentazione ISU individuata dalla quadrupla (A,B,C,D). Sia T una matrice quadrata invertibile; consideriamo il cambio di base espresso da

$$z = T^{-1}x$$



 Attraverso il cambio di base giungiamo ad una nuova rappresentazione del tipo

$$\dot{z} = \hat{A}z + \hat{B}u$$
$$y = \hat{C}z + Du$$

$$\hat{A} = T^{-1}AT \qquad \hat{B} = T^{-1}B$$

$$\hat{C} = CT$$

 Attraverso il cambio di base giungiamo ad una nuova rappresentazione del tipo

$$\dot{z} = \hat{A}z + \hat{B}u$$
$$y = \hat{C}z + Du$$

$$\hat{A} = T^{-1}AT \qquad \hat{B} = T^{-1}B$$

$$\hat{C} = CT$$