

Teoria dei Sistemi e Controllo Ottimo e Adattativo (C. I.)

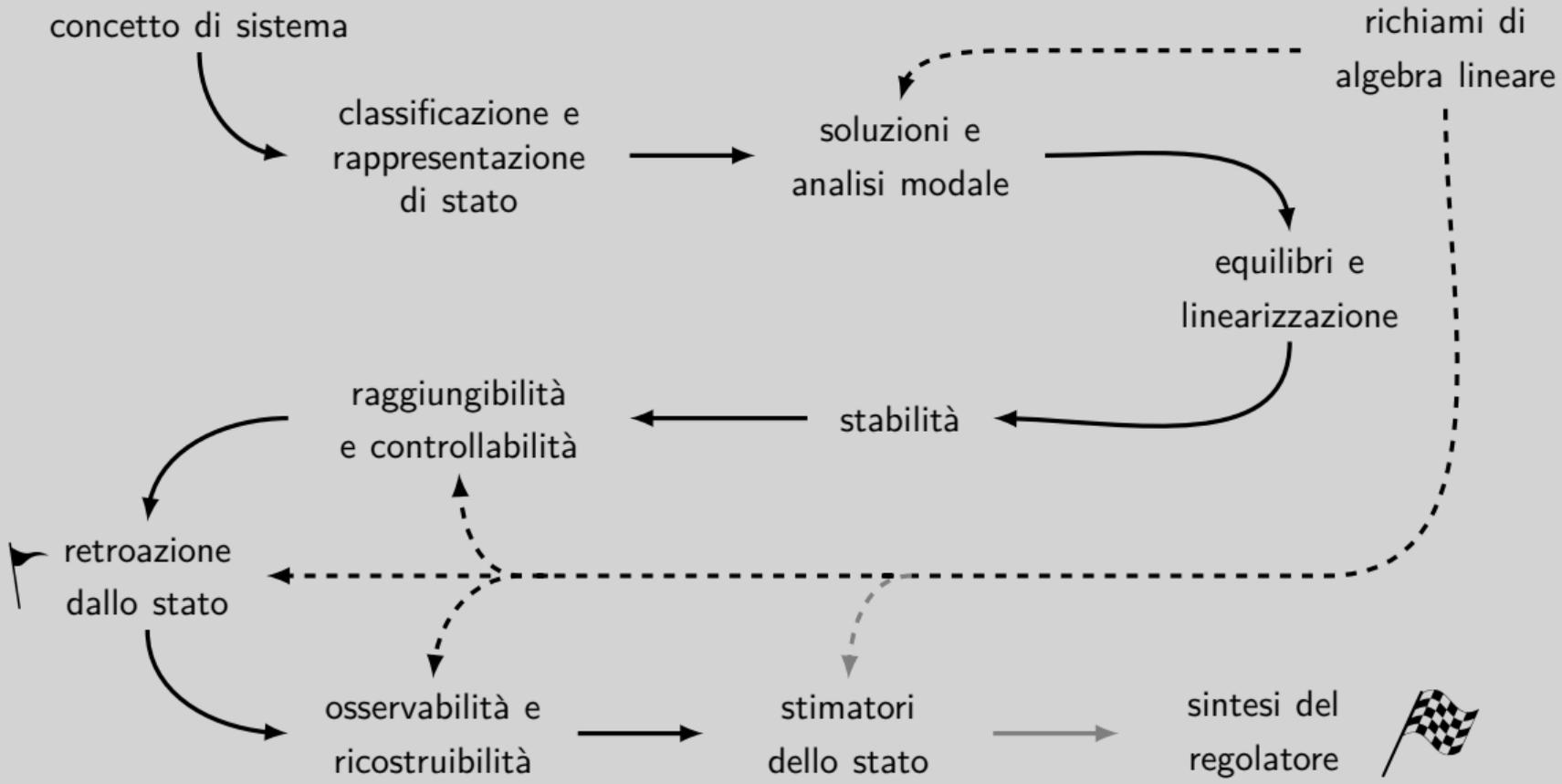
Teoria dei Sistemi (Mod. A)

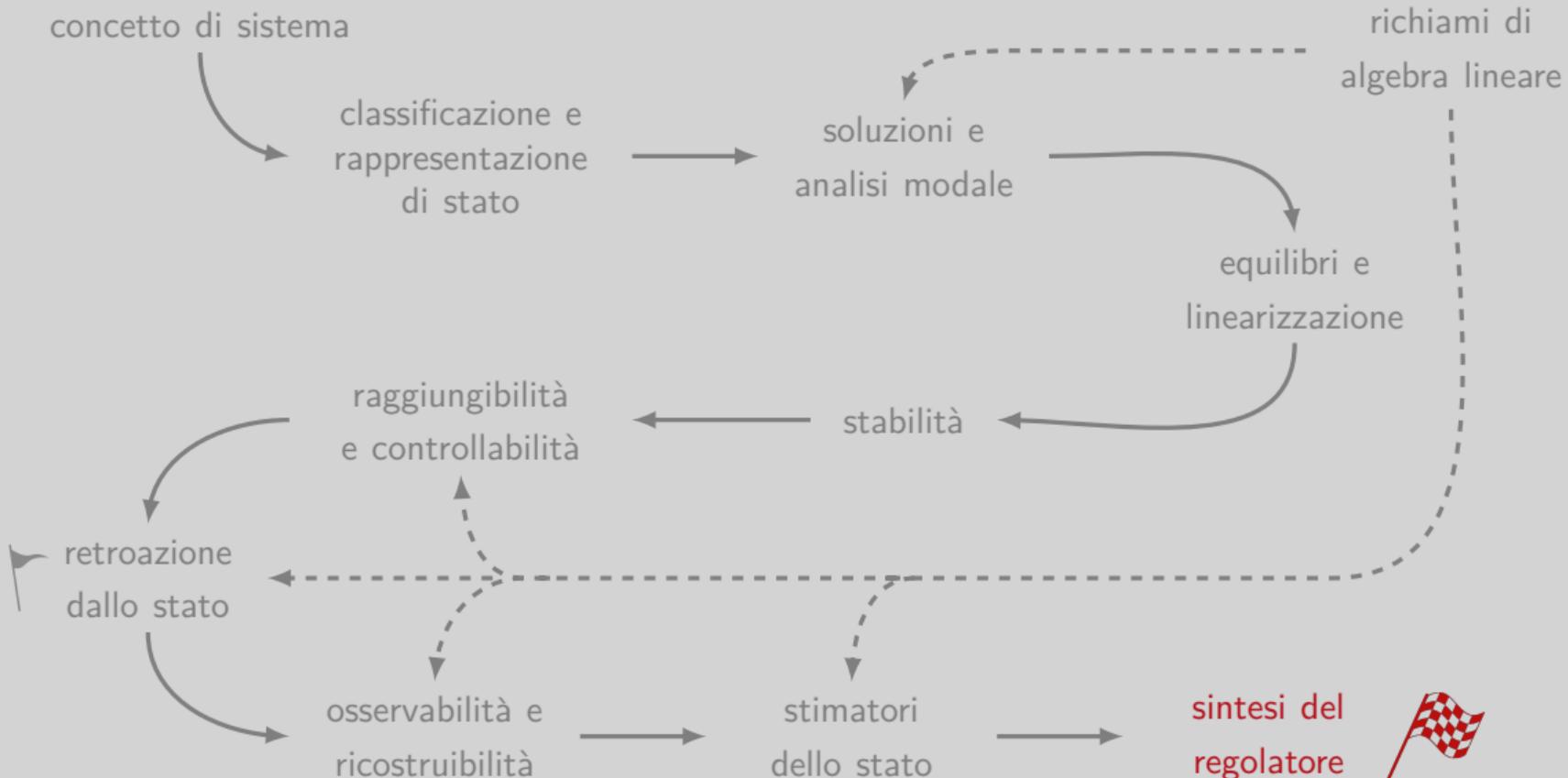
Docente: Giacomo Baggio

Lez. 21: Sintesi del regolatore

Corso di Laurea Magistrale in Ingegneria Meccatronica

A.A. 2019-2020





● noi siamo qui



Nella scorsa lezione

- ▷ Sistema duale e sue proprietà
 - ▷ Proprietà equivalenti all'osservabilità e alla ricostruibilità
 - ▷ Stimatori dello stato
 - ▷ Rivelabilità

In questa lezione

- ▷ Il regolatore: definizione e struttura

- ▷ Proprietà del regolatore

- ▷ Esempio

In questa lezione

- ▷ Il regolatore: definizione e struttura

- ▷ Proprietà del regolatore

- ▷ Esempio

Il regolatore

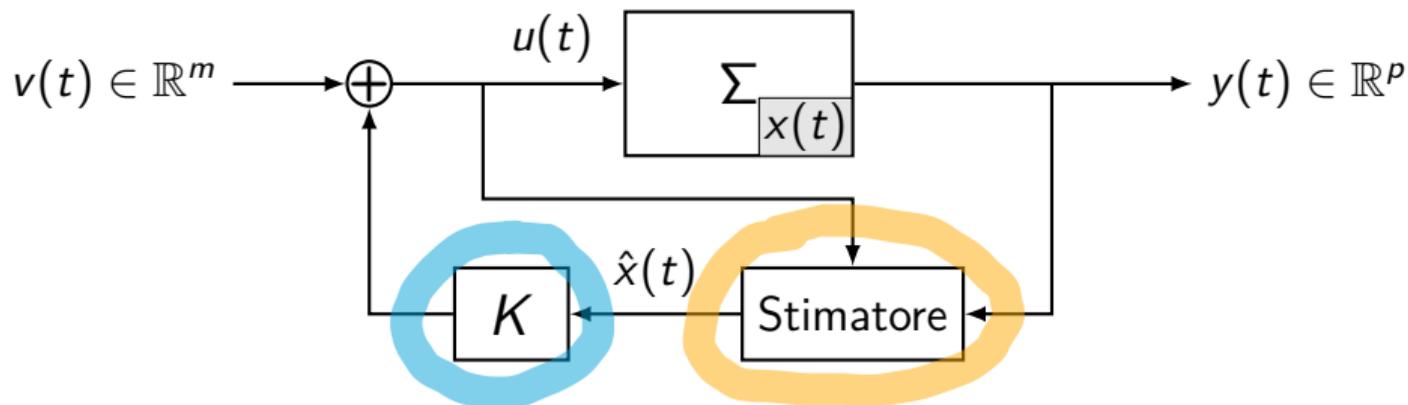
$$\Sigma: \quad \begin{aligned} x(t+1) &= Fx(t) + Gu(t) \\ y(t) &= Hx(t) \end{aligned}$$

m ingressi
 p uscite
 n stati

Il regolatore

$$\Sigma: \quad \begin{aligned} x(t+1) &= Fx(t) + Gu(t) \\ y(t) &= Hx(t) \end{aligned}$$

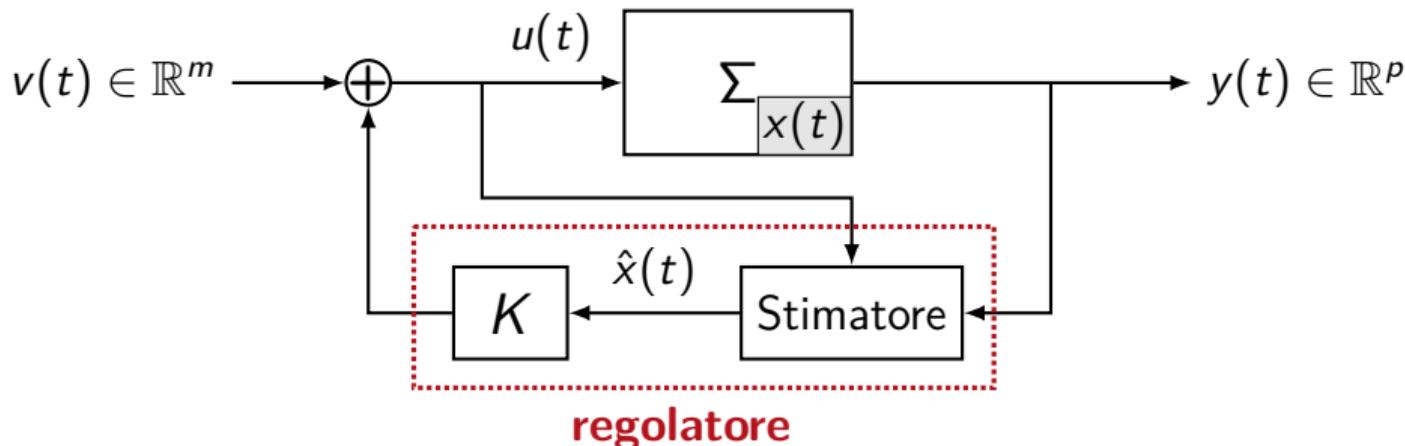
m ingressi
 p uscite
 n stati



Il regolatore

$$\Sigma: \begin{aligned} x(t+1) &= Fx(t) + Gu(t) \\ y(t) &= Hx(t) \end{aligned}$$

m ingressi
 p uscite
 n stati



= stimatore dello stato + controllo in retroazione dallo stato

Il regolatore: equazioni dinamiche

extra

sistema Σ :

$$x(t+1) = Fx(t) + Gu(t)$$
$$y(t) = Hx(t)$$

legge di controllo: $u(t) = K\hat{x}(t) + v(t)$

stimatore dello stato: $\hat{x}(t+1) = F\hat{x}(t) + Gu(t) - L(y(t) - H\hat{x}(t))$

Il regolatore: equazioni dinamiche

sistema Σ :

$$x(t+1) = Fx(t) + Gu(t)$$

$$y(t) = Hx(t)$$

legge di controllo:

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

stimatore dello stato:

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

\Rightarrow regolatore:

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

$$y(t) = \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix}$$

Regolatori stabilizzanti

regolatore:

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

Definizione: Un regolatore si dice **stabilizzante** se il sistema che descrive il regolatore è asintoticamente stabile.

Definizione: Il regolatore si dice **stabilizzante in tempo finito o dead-beat** se l'evoluzione dello stato del sistema regolatore va a zero in un numero finito di passi.

In questa lezione

▷ Il regolatore: definizione e struttura

▷ Proprietà del regolatore

▷ Esempio

Principio di separazione

extra

regolatore:

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

Consideriamo il cambio di base $T = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix}$ e sia $e(t) \triangleq x(t) - \hat{x}(t)$

Principio di separazione

extra

regolatore:

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

Consideriamo il cambio di base $T = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix}$ e sia $e(t) \triangleq x(t) - \hat{x}(t)$

regolatore
nella base T :

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

Principio di separazione

regolatore
nella base T :

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

autovalori di $\begin{bmatrix} F+GK & -GK \\ 0 & F+LH \end{bmatrix}$ = autovalori di $F + GK \cup$ autovalori di $F + LH$!!!

Principio di separazione

regolatore
nella base T :

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

autovalori di $\begin{bmatrix} F+GK & -GK \\ 0 & F+LH \end{bmatrix}$ = autovalori di $F + GK \cup$ autovalori di $F + LH$!!!

Principio di separazione: Gli autovalori del sistema regolatore sono l'unione di quelli delle due matrici $F + GK$ e $F + LH$. Quindi la sintesi della legge di controllo in retroazione (allocazione degli autovalori di $F + GK$) e la sintesi dello stimatore (allocazione degli autovalori di $F + LH$) possono essere effettuate **in modo indipendente**.

Esistenza di regolatori stabilizzanti

regolatore
nella base T :

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

Teorema: Dato un sistema Σ il sistema ammette un regolatore stabilizzante se e solo se Σ è sia stabilizzabile che rivelabile.

Teorema: Dato un sistema Σ il sistema ammette un regolatore dead-beat se e solo se Σ è sia stabilizzabile che rivelabile in tempo finito. Equivalentemente, un regolatore dead-beat esiste se e solo se Σ è sia controllabile che ricostruibile.

Matrice di trasferimento del regolatore

extra

regolatore
nella base T :

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

Matrice di trasferimento del regolatore

extra

regolatore
nella base T :

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

$$W(z) = \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \left(zI - \begin{bmatrix} F + GK & -GK \\ 0 & F + LH \end{bmatrix} \right)^{-1} \begin{bmatrix} G \\ 0 \end{bmatrix}$$
$$= H(zI - (F + GK))^{-1} G$$

matrice di trasferimento del regolatore
||
matrice di trasferimento del sistema retroazionato dallo stato !!!

In questa lezione

- ▷ Il regolatore: definizione e struttura

- ▷ Proprietà del regolatore

- ▷ Esempio

Esempio

$$x(t+1) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} x(t)$$

Costruire, se esiste, un regolatore dead-beat.

Esempio

extra

$$x(t+1) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix} x(t)$$

Costruire, se esiste, un regolatore dead-beat.

Il sistema è controllabile e ricostruibile per cui un regolatore dead-beat esiste.

Il regolatore dead-beat ha matrici $K = \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \end{bmatrix}$ e $L = \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{bmatrix}$.

Teoria dei Sistemi e Controllo Ottimo e Adattativo (C. I.)

Teoria dei Sistemi (Mod. A)

Docente: Giacomo Baggio

Lez. 21: Sintesi del regolatore

Corso di Laurea Magistrale in Ingegneria Meccatronica

A.A. 2019-2020

✉ baggio@dei.unipd.it

🌐 [baggiogi.github.io](https://github.com/baggiogi)

Il regolatore: equazioni dinamiche

sistema Σ :

$$\begin{aligned}x(t+1) &= Fx(t) + Gu(t) \\ y(t) &= Hx(t)\end{aligned}$$

legge di controllo: $u(t) = K\hat{x}(t) + v(t)$

stimatore dello stato: $\hat{x}(t+1) = F\hat{x}(t) + Gu(t) - L(y(t) - H\hat{x}(t))$

$$x(t+1) = Fx(t) + Gu(t)$$

$$\Sigma : \quad y(t) = Hx(t)$$

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

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

Σ regolatore:

$$\begin{cases} x(t+1) = Fx(t) + GK\hat{x}(t) + Gv(t) \\ \hat{x}(t+1) = F\hat{x}(t) + GK\hat{x}(t) + Gv(t) - LHx(t) + LH\hat{x}(t) \\ y(t) = Hx(t) \end{cases}$$

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} x(t+1) \\ \hat{x}(t+1) \end{bmatrix} = \overbrace{\begin{bmatrix} F & GK \\ -LH & F + GK + LH \end{bmatrix}}^{F_{reg}} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} G \\ G \end{bmatrix}}_{G_{reg}} v(t) \end{cases}$$

$$\begin{cases} y(t) = \underbrace{\begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix}}_{H_{reg}} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix} \end{cases}$$

regolatore:

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

$$y(t) = \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix}$$

Consideriamo il cambio di base $T = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix}$ e sia $e(t) \triangleq x(t) - \hat{x}(t)$

$$T = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} \quad T^{-1} = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix}$$

$$z(t) = T^{-1} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} x(t) \\ x(t) - \hat{x}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x(t) \\ e(t) \end{bmatrix}$$

↓
errore di stima

$$\begin{aligned} \bar{F}_{reg} &= T^{-1} F_{reg} T = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} \begin{bmatrix} F & Gk \\ -LH & F + Gk + LH \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} F & Gk \\ F + LH & \cancel{Gk} - F - \cancel{Gk} - LH \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} F + Gk & -Gk \\ 0 & F + LH \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$\bar{G}_{reg} = T^{-1} G_{reg} = T^{-1} \begin{bmatrix} G \\ G \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} \begin{bmatrix} G \\ G \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\bar{H}_{reg} = H_{reg} T = \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I & 0 \\ I & -I \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix}$$

Matrice di trasferimento del regolatore

10/20

regolatore
nella base T :

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

back

$$\begin{aligned} W(z) &= H_{\text{reg}} (zI - F_{\text{reg}})^{-1} G_{\text{reg}} = \bar{H}_{\text{reg}} (zI - \bar{F}_{\text{reg}})^{-1} \bar{G}_{\text{reg}} \\ &= \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \left(zI - \begin{bmatrix} F + GK & -GK \\ 0 & F + LH \end{bmatrix} \right)^{-1} \begin{bmatrix} G \\ 0 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} zI - F - GK & GK \\ 0 & zI - F - LH \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} G \\ 0 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$= \begin{bmatrix} H & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} (zI - F - GK)^{-1} & * \\ 0 & (zI - F - LH)^{-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} G \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$= H (zI - F - GK)^{-1} G$$

$$x(t+1) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = [1 \ 1 \ 0] x(t)$$

Costruire, se esiste, un regolatore dead-beat.

$$x(t+1) = \begin{bmatrix} \overbrace{0 \ 1}^{F_{11}} & \vdots & 0 \\ 1 & 1 & \vdots & 0 \\ \underbrace{0 \ 0}_{F_{22}} & \vdots & 0 \end{bmatrix} x(t) + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}}_{G_1} u(t)$$

$$y(t) = \underbrace{[1 \ 1 \ 0]}_{H_1} x(t)$$

• Esistenza

\exists regolatore dead-beat $\Leftrightarrow \Sigma$ è sia stabilizzabile che rivelabile in tempo finito

$$(F_{11}, G_1) \text{ raggiungibile} \Leftrightarrow R_{11} = [G_1 \ F_{11}G_1] = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \quad \checkmark$$

Σ è in forma di Kalman di raggiungibilità

$$(F_{11}, H_1) \text{ osservabile} \Leftrightarrow O_{11} = \begin{bmatrix} H_1 \\ H_1 F_{11} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix} \quad \checkmark$$

Σ è in forma di Kalman di osservabilità

$F_{22} = 0$ sottosistema non raggi. / non os.

↓

ha autovalori in 0 $\Rightarrow \Sigma$ è stabilizzabile e
rivelabile in tempo finito

$\Rightarrow \exists$ regolatore dead-beat

• Calcolo di K/L

Calcolo di K

$$K = [k_1 \quad k_2 \quad k_3] \quad p(\lambda) = \lambda^3$$

$$\Delta_{F+GK}(\lambda) = \det(\lambda I - F - GK)$$

$$= \det \left(\begin{bmatrix} \lambda & -1 & 0 \\ -1 & \lambda-1 & 0 \\ 0 & 0 & \lambda \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ k_1 & k_2 & k_3 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \right)$$

$$= \det \begin{bmatrix} \lambda & -1 & 0 \\ \underline{-1-k_1} & \underline{\lambda-1-k_2} & \underline{-k_3} \\ 0 & 0 & \lambda \end{bmatrix} = \lambda (\lambda (\lambda-1-k_2) - 1-k_1)$$

$$= \lambda^3 - (1+k_2)\lambda^2 - (1+k_1)\lambda \stackrel{!}{=} \lambda^3$$

$$\begin{cases} 1+k_2=0 \\ 1+k_1=0 \end{cases} \begin{cases} k_2=-1 \\ k_1=-1 \end{cases}$$

k_3 qualsiasi

$$K = [-1 \quad -1 \quad k_3], \quad k_3 \text{ qualsiasi}$$

Calcolo L

$$L = \begin{bmatrix} l_1 \\ l_2 \\ l_3 \end{bmatrix} \quad p(\lambda) = \lambda^3$$

$$\Delta_{F+LH}(\lambda) \stackrel{!}{=} \det(\lambda I - F - LH)$$

$$= \det \left(\begin{bmatrix} \lambda & -1 & 0 \\ -1 & \lambda-1 & 0 \\ 0 & 0 & \lambda \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} l_1 & l_1 & 0 \\ l_2 & l_2 & 0 \\ l_3 & l_3 & 0 \end{bmatrix} \right)$$

$$= \det \begin{bmatrix} \lambda-l_1 & -1-l_1 & | & 0 \\ -1-l_2 & \lambda-1-l_2 & | & 0 \\ -l_3 & -l_3 & | & \lambda \end{bmatrix} = \lambda \left((\lambda-l_1)(\lambda-1-l_2) - (1+l_1)(1+l_2) \right)$$

$$= \lambda \left(\lambda^2 - \lambda(l_1+1+l_2) + l_1(1+l_2) - (1+l_1)(1+l_2) \right)$$

$$= \lambda^3 - \lambda^2(l_1+l_2+1) + \cancel{l_1} + \cancel{l_1}l_2 - 1 - \cancel{l_1} - l_2 - \cancel{l_1}l_2 \stackrel{!}{=} \lambda^3$$

$$\begin{cases} l_1 + l_2 + 1 = 0 \\ 1 + l_2 = 0 \end{cases} \begin{cases} l_1 = 0 \\ l_2 = -1 \end{cases}$$

l_3 qualsiasi

$$L = \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \\ l_3 \end{bmatrix}$$

l_3 qualsiasi