

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

Teoria dei Sistemi (Mod. A)

Docente: Giacomo Baggio

Lez. 9: Modi di un sistema lineare, risposta libera e forzata
(tempo continuo)

Corso di Laurea Magistrale in Ingegneria Meccatronica

A.A. 2021-2022



noi siamo qui

concetto di sistema

sistemi in
spazio di stato

equilibri e
linearizzazione

soluzioni e
analisi modale

raggiungibilità
e controllabilità

stabilità
(cenni)

retroazione
dallo stato

osservabilità e
ricostruibilità

stimatori
dello stato

sintesi del
regolatore



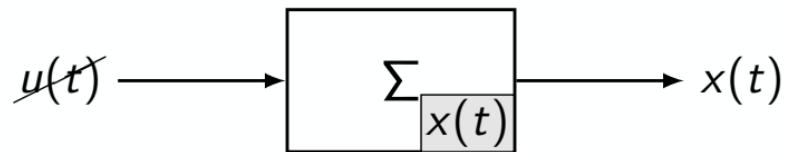
Nella scorsa lezione

- ▷ Soluzioni di sistemi lineari autonomi a t.c.
- ▷ Esponenziale di matrice
$$e^{Ft} = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{F^k t^k}{k!}$$
- ▷ Calcolo dell'esponenziale di matrice: metodo diretto

In questa lezione

- ▷ Analisi modale ed evoluzione libera di un sistema lineare a t.c.
- ▷ Evoluzione complessiva di un sistema lineare a t.c.
- ▷ Equivalenza algebrica e matrice di trasferimento

Soluzioni di un sistema lineare autonomo?



Caso vettoriale $x(t) = y(t) \in \mathbb{R}^n$

$$\dot{x}(t) = Fx(t), \quad x(0) = x_0$$

$$x(t) = e^{Ft}x_0$$

Come calcolare e^{Ft} ?

Calcolare e^{Ft} , $F \in \mathbb{R}^{n \times n}$



Trovare una matrice $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ tale che $T^{-1}FT = F_J$!!

Calcolo di e^{Ft} tramite Jordan

$$F_J = T^{-1}FT$$

$$1. F = TF_JT^{-1} \implies e^{Ft} = Te^{F_Jt}T^{-1}$$

F ha autovalori $\{\lambda_i\}_{i=1}^k$

$$F = \begin{bmatrix} F_{11} & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & F_{22} & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & F_{nn} \end{bmatrix} \Rightarrow F^K = \begin{bmatrix} F_{11}^K & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & F_{22}^K & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & F_{nn}^K \end{bmatrix}$$

$$2. F_J = \begin{bmatrix} J_{\lambda_1} & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & J_{\lambda_2} & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & J_{\lambda_k} \end{bmatrix} \implies e^{F_J t} = \begin{bmatrix} e^{J_{\lambda_1} t} & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & e^{J_{\lambda_2} t} & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & e^{J_{\lambda_k} t} \end{bmatrix}$$

$$3. J_{\lambda_i} = \begin{bmatrix} J_{\lambda_i,1} & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & J_{\lambda_i,2} & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & J_{\lambda_i,g_i} \end{bmatrix} \implies e^{J_{\lambda_i} t} = \begin{bmatrix} e^{J_{\lambda_i,1} t} & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & e^{J_{\lambda_i,2} t} & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & e^{J_{\lambda_i,g_i} t} \end{bmatrix}$$

Calcolo di e^{Ft} tramite Jordan

$$4. J_{\lambda_i,j} = \begin{bmatrix} \lambda_i & 1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \lambda_i & 1 & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & 0 \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & 1 \\ 0 & \cdots & \cdots & 0 & \lambda_i \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{r_{ij} \times r_{ij}} \Rightarrow e^{J_{\lambda_i,j}t} = \begin{bmatrix} e^{\lambda_i t} & te^{\lambda_i t} & \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t} & \cdots & \frac{t^{r_{ij}-1}}{(r_{ij}-1)!}e^{\lambda_i t} \\ 0 & e^{\lambda_i t} & te^{\lambda_i t} & \ddots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t} \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & te^{\lambda_i t} \\ 0 & \cdots & \cdots & 0 & e^{\lambda_i t} \end{bmatrix}$$

$$e^{Ft} = T e^{F_J t} T^{-1}$$

$e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{r_{ij}-1}}{(r_{ij}-1)!}e^{\lambda_i t}$ = modi elementari del sistema

Modi elementari: osservazioni

$e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{r_{ij}-1}}{(r_{ij}-1)!}e^{\lambda_i t}$ = modi elementari del sistema

note

Modi elementari: osservazioni

$$e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{r_{ij}-1}}{(r_{ij}-1)!}e^{\lambda_i t} = \text{modi elementari del sistema}$$

1. Numero di modi *distinti* associati a $\lambda_i = \dim.$ del più grande miniblocco di J_{λ_i}

note

Modi elementari: osservazioni

$$e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{r_{ij}-1}}{(r_{ij}-1)!}e^{\lambda_i t} = \text{modi elementari del sistema}$$

1. Numero di modi *distinti* associati a $\lambda_i = \dim.$ del più grande miniblocco di J_{λ_i}
2. F diagonalizzabile \implies modi elementari $= e^{\lambda_i t}$ (esponenziali **puri**)

note

Modi elementari: osservazioni

$$e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2}e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{r_{ij}-1}}{(r_{ij}-1)!}e^{\lambda_i t} = \text{modi elementari del sistema}$$

1. Numero di modi *distinti* associati a $\lambda_i = \dim.$ del più grande miniblocco di J_{λ_i}
2. F diagonalizzabile \implies modi elementari $= e^{\lambda_i t}$ (esponenziali **puri**)
3. $\lambda \in \mathbb{C}$ autovalore $\Rightarrow \bar{\lambda}$ autovalore \Rightarrow modi **reali** $t^k e^{\sigma t} \cos(\omega t), t^k e^{\sigma t} \sin(\omega t)$
 \downarrow \downarrow
 $\sigma + i\omega$ $\sigma - i\omega$

note

Evoluzione libera

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + \cancel{Gu(t)}, \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + \cancel{Ju(t)}$$

$\vdash x_\ell(t)$

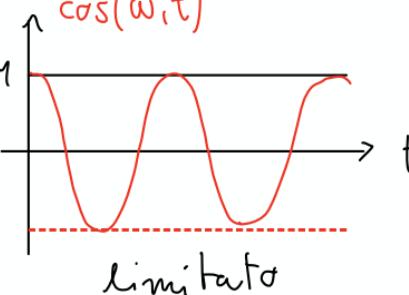
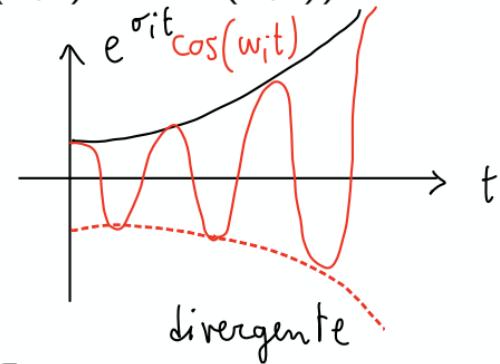
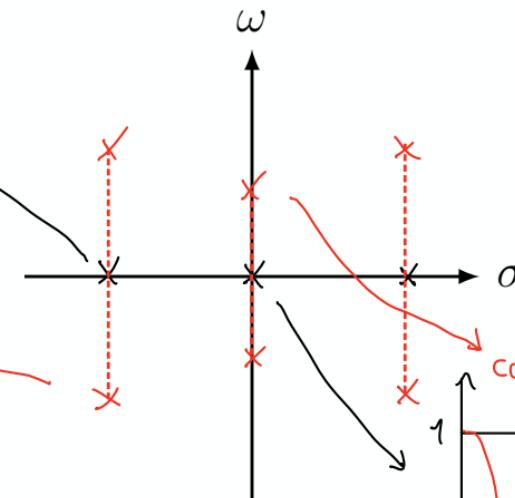
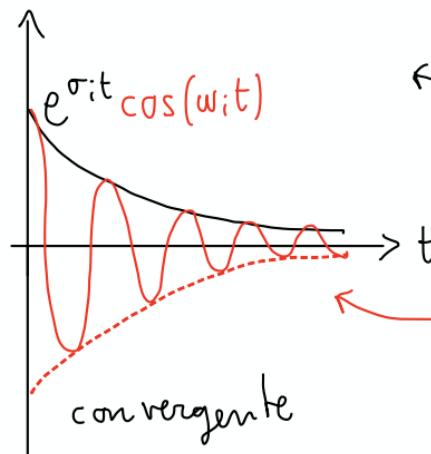
$$y(t) = y_\ell(t) \stackrel{|}{=} He^{Ft}x_0 = \sum_{i,j} t^j e^{\lambda_i t} v_{ij}$$

= combinazione lineare di vettori contenenti
i modi elementari!

Carattere dei modi elementari

$$K_i = 0$$

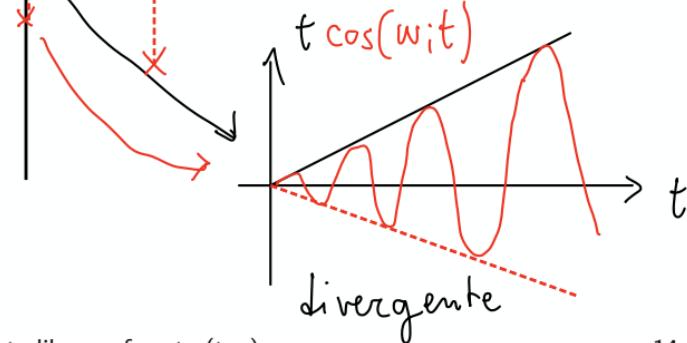
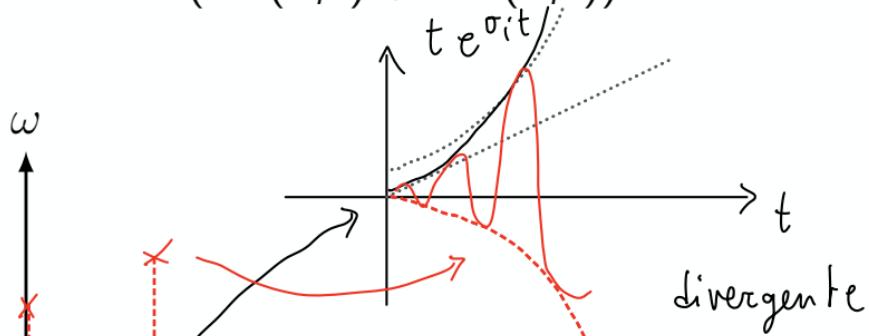
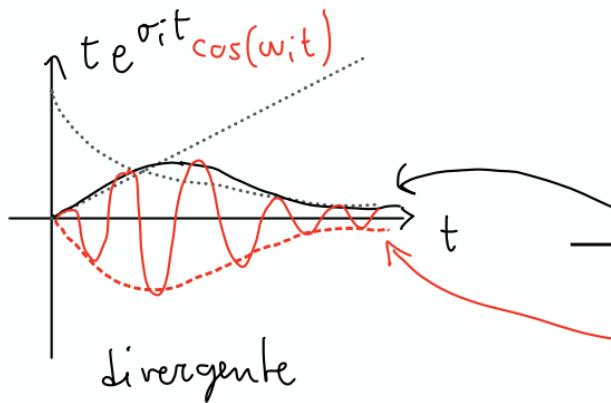
$$\lambda_i \in \mathbb{C} : t^{k_i} e^{\lambda_i t} = t^{k_i} e^{(\sigma_i + i\omega_i)t} = t^{k_i} e^{\sigma_i t} (\cos(\omega_i t) + i \sin(\omega_i t))$$



Carattere dei modi elementari

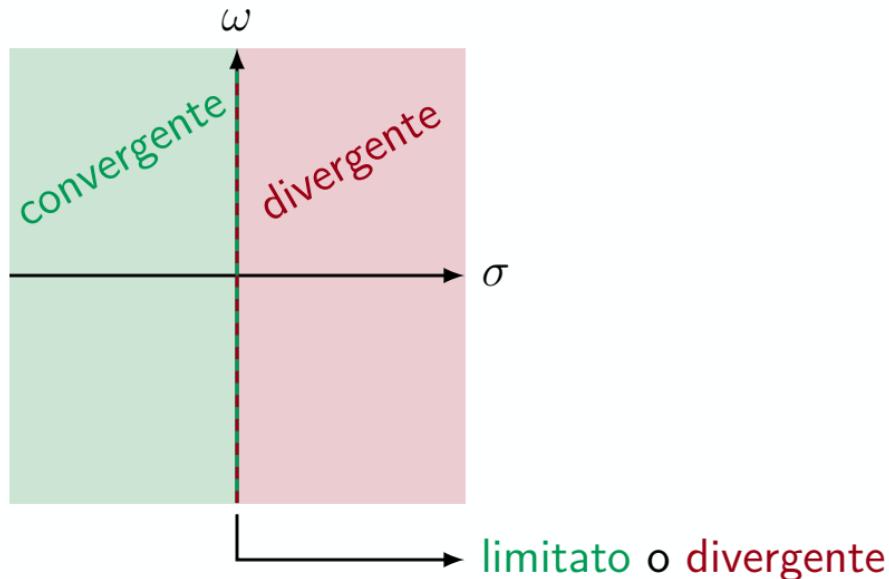
$$\lambda_i \in \mathbb{C} : t^{k_i} e^{\lambda_i t} = t^{k_i} e^{(\sigma_i + i\omega_i)t} = t^{k_i} e^{\sigma_i t} (\cos(\omega_i t) + i \sin(\omega_i t))$$

$$K_i = 1$$



Carattere dei modi elementari

$$\lambda_i \in \mathbb{C} : t^{k_i} e^{\lambda_i t} = t^{k_i} e^{(\sigma_i + i\omega_i)t} = t^{k_i} e^{\sigma_i t} (\cos(\omega_i t) + i \sin(\omega_i t))$$



Comportamento asintotico

$F \in \mathbb{R}^{n \times n}$ con autovalori $\{\lambda_i\}_{i=1}^k$

Comportamento asintotico

$$F \in \mathbb{R}^{n \times n} \text{ con autovalori } \{\lambda_i\}_{i=1}^k$$

$\overset{\text{parte reale}}{\uparrow}$

$$\Re[\lambda_i] < 0, \forall i \iff e^{Ft} \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0 \implies y(t) = He^{Ft}x_0 \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0 \quad \forall x_0 \in \mathbb{H}$$

Comportamento asintotico

$F \in \mathbb{R}^{n \times n}$ con autovalori $\{\lambda_i\}_{i=1}^k$

$$\Re[\lambda_i] < 0, \forall i \iff e^{Ft} \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0 \implies y(t) = He^{Ft}x_0 \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0$$

$$\begin{aligned} \Re[\lambda_i] \leq 0, \forall i \text{ e} \\ \nu_i = g_i \text{ se } \Re[\lambda_i] = 0 \end{aligned} \iff e^{Ft} \text{ limitata} \Rightarrow y(t) = He^{Ft}x_0 \text{ limitata} \quad \forall t, x_0$$

Comportamento asintotico

$F \in \mathbb{R}^{n \times n}$ con autovalori $\{\lambda_i\}_{i=1}^k$

$$\Re[\lambda_i] < 0, \forall i \iff e^{Ft} \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0 \implies y(t) = He^{Ft}x_0 \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0$$

$$\begin{array}{l} \Re[\lambda_i] \leq 0, \forall i \text{ e} \\ \nu_i = g_i \text{ se } \Re[\lambda_i] = 0 \end{array} \iff e^{Ft} \text{ limitata} \Rightarrow y(t) = He^{Ft}x_0 \text{ limitata}$$

$$\begin{array}{l} \exists \lambda_i \text{ tale che } \Re[\lambda_i] > 0 \\ \text{o } \Re[\lambda_i] = 0 \text{ e } \nu_i > g_i \end{array} \iff e^{Ft} \text{ non limitata} \Rightarrow y(t) = He^{Ft}x_0 ?$$

↑
dipende da
 H, x_0

In questa lezione

- ▷ Analisi modale ed evoluzione libera di un sistema lineare a t.c.
- ▷ Evoluzione complessiva di un sistema lineare a t.c.
- ▷ Equivalenza algebrica e matrice di trasferimento

Evoluzione complessiva (libera + forzata)

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t), \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t)$$

sovraapposizione degli effetti

$$\downarrow$$
$$x(t) = x_\ell(t) + x_f(t), \quad x_\ell(t) = e^{Ft}x_0, \quad x_f(t) ??$$

$$y(t) = y_\ell(t) + y_f(t), \quad y_\ell(t) = He^{Ft}x_0, \quad y_f(t) ??$$

note

Evoluzione complessiva (libera + forzata)

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t), \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t)$$

$$x(t) = \underbrace{e^{Ft}x_0}_{=x_\ell(t)} + \underbrace{\int_0^t e^{F(t-\tau)}Gu(\tau) d\tau}_{=x_f(t)}$$

$$y(t) = \underbrace{He^{Ft}x_0}_{=y_\ell(t)} + \underbrace{\int_0^t [He^{F(t-\tau)}G + J\delta(t-\tau)]u(\tau) d\tau}_{=y_f(t)}$$

$$w(t) = He^{Ft}G + J\delta(t) = \text{risposta impulsiva}$$

Evoluzione complessiva con Laplace

$$sX(s) - x_0 = FX(s) + GU(s)$$

$$Y(s) = HX(s) + JU(s)$$

$$V(s) \triangleq \mathcal{L}[v(t)] = \int_{0^-}^{\infty} v(t) e^{-st} dt$$

note

Evoluzione complessiva con Laplace

$$sX(s) - x_0 = FX(s) + GU(s)$$

$$Y(s) = HX(s) + JU(s)$$

$$V(s) \triangleq \mathcal{L}[v(t)] = \int_{0^-}^{\infty} v(t) e^{-st} dt$$

$$X(s) = \underbrace{(sl - F)^{-1}x_0}_{=X_\ell(s)} + \underbrace{(sl - F)^{-1}GU(s)}_{=X_f(s)}$$

$$Y(s) = \underbrace{H(sl - F)^{-1}x_0}_{=Y_\ell(s)} + \underbrace{[H(sl - F)^{-1}G + J]U(s)}_{=Y_f(s)}$$

note

Equivalenze dominio temporale/Laplace

1. $W(s) = \mathcal{L}[w(t)] = H(sl - F)^{-1}G + J =$ matrice di trasferimento

2. $\mathcal{L}[e^{Ft}] = (sl - F)^{-1} =$ metodo alternativo per calcolare e^{Ft} !!

In questa lezione

- ▷ Analisi modale ed evoluzione libera di un sistema lineare a t.c.
- ▷ Evoluzione complessiva di un sistema lineare a t.c.
- ▷ Equivalenza algebrica e matrice di trasferimento

Equivalenza algebrica

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t), \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t)$$

Sia $z \triangleq T^{-1}x$ dove $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ rappresenta una matrice di cambio di base

Equivalenza algebrica

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t), \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t)$$

Sia $z \triangleq T^{-1}x$ dove $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ rappresenta una matrice di cambio di base

Equazioni del sistema espresse nella nuova base?

note

Equivalenza algebrica

$$\dot{z}(t) = T^{-1}FTz(t) + T^{-1}Gu(t), \quad z(0) = T^{-1}x_0$$

$$y(t) = HTz(t) + Ju(t)$$

Equivalenza algebrica

$$\dot{z}(t) = T^{-1}FTz(t) + T^{-1}Gu(t), \quad z(0) = T^{-1}x_0$$

$$y(t) = HTz(t) + Ju(t)$$

$$(F, G, H, J) \xrightarrow{z=T^{-1}x} (F' = T^{-1}FT, G' = T^{-1}G, H' = HT, J' = J)$$

Equivalenza algebrica

$$\dot{z}(t) = T^{-1}FTz(t) + T^{-1}Gu(t), \quad z(0) = T^{-1}x_0$$

$$y(t) = HTz(t) + Ju(t)$$

$$(F, G, H, J) \xrightarrow{z=T^{-1}x} (F' = T^{-1}FT, G' = T^{-1}G, H' = HT, J' = J)$$

Matrice di trasferimento nella nuova base?

note

Equivalenza algebrica

$$\dot{z}(t) = T^{-1}FTz(t) + T^{-1}Gu(t), \quad z(0) = T^{-1}x_0$$

$$y(t) = HTz(t) + Ju(t)$$

$$(F, G, H, J) \xrightarrow{z=T^{-1}x} (F' = T^{-1}FT, G' = T^{-1}G, H' = HT, J' = J)$$

Matrice di trasferimento nella nuova base?

$$W'(s) = H'(sl - F')^{-1}G' + J' = H(sl - F)^{-1}G + J = W(s) !!$$

note

Poli della matrice di trasferimento

per elementi polinomi
di grado al massimo n

$$W(s) = H(sl - F)^{-1}G + J \stackrel{!}{=} \begin{bmatrix} W_{11}(s) & \cdots & W_{1m}(s) \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ W_{p1}(s) & \cdots & W_{pm}(s) \end{bmatrix}$$

$H \frac{\text{adj}(sI - F)}{\det(sI - F)} G + J$ \rightarrow polinomio di grado n

$$W_{ij}(s) = \frac{N_{ij}(s)}{D_{ij}(s)} = \text{funzioni razionali proprie } (\deg D_{ij}(s) \geq \deg N_{ij}(s))$$

N.B. $p \in \mathbb{C}$ è un polo di $W(s)$ se $p \in \mathbb{C}$ è un polo di almeno un $W_{ij}(s)$

Poli della matrice di trasferimento

$$W(s) = H(sl - F)^{-1}G + J = \begin{bmatrix} W_{11}(s) & \cdots & W_{1m}(s) \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ W_{p1}(s) & \cdots & W_{pm}(s) \end{bmatrix}$$

$W_{ij}(s) = \frac{N_{ij}(s)}{D_{ij}(s)}$ = funzioni razionali proprie ($\deg D_{ij}(s) \geq \deg N_{ij}(s)$)

N.B. $p \in \mathbb{C}$ è un polo di $W(s)$ se $p \in \mathbb{C}$ è un polo di almeno un $W_{ij}(s)$

$$(sl - F)^{-1} = \frac{\text{adj}(sl - F)}{\det(sl - F)} \implies \{\text{poli } W(s)\} \subseteq \{\text{autovalori } F\}$$

$$\downarrow$$
$$\Delta_F(s) = \det(sI - F) = \text{pol. caratteristico di } F$$

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

Teoria dei Sistemi (Mod. A)

Docente: Giacomo Baggio

Lez. 9: Modi di un sistema lineare, risposta libera e forzata
(tempo continuo)

Corso di Laurea Magistrale in Ingegneria Meccatronica

A.A. 2021-2022

- ✉ baggio@dei.unipd.it
- 🌐 baggiogi.github.io

Modi elementari: osservazioni



$$e^{\lambda_i t}, te^{\lambda_i t}, \frac{t^2}{2} e^{\lambda_i t}, \dots, \frac{t^{r_j-1}}{(r_j-1)!} e^{\lambda_i t} = \text{modi elementari del sistema}$$

1. Numero di modi *distinti* associati a $\lambda_i = \dim.$ del più grande miniblocco di J_{λ_i}
2. F diagonalizzabile \Rightarrow modi elementari = $e^{\lambda_i t}$ (esponenziali puri)
3. $\lambda \in \mathbb{C}$ autovalore $\Rightarrow \bar{\lambda}$ autovalore \Rightarrow modi **reali** $t^k e^{\sigma t} \cos(\omega t), t^k e^{\sigma t} \sin(\omega t)$

note

G. Baggio

Laz. 9: Modelli: risposta libera e forzata (t.c.)

14 Marzo 2022

$$\lambda_i = \sigma + i\omega$$

$$\begin{aligned} [e^{Ft}]_{K_h} &= c_i e^{\lambda_i t} + \bar{c}_i e^{\bar{\lambda}_i t} = (a+ib) e^{(\sigma+i\omega)t} + (a-ib) e^{(\sigma-i\omega)t} \\ &\quad \downarrow \\ &= (a+ib) e^{\sigma t} (\cos(\omega t) + i \sin(\omega t)) + \\ &\quad \quad \quad | \\ &\quad (a-ib) e^{\sigma t} (\cos(\omega t) - i \sin(\omega t)) \\ &= 2a e^{\sigma t} \underbrace{\cos(\omega t)}_{\text{modi reali associati all'autovalore}} - 2b e^{\sigma t} \underbrace{\sin(\omega t)}_{\lambda_i \in \mathbb{C}} \end{aligned}$$

modi reali associati all'autovalore
 $\lambda_i \in \mathbb{C}$

Evoluzione complessiva (libera + forzata)

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t), \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t)$$

$$x(t) = x_l(t) + x_f(t), \quad x_l(t) = e^{Ft}x_0, \quad x_f(t) ??$$

$$y(t) = y_l(t) + y_f(t), \quad y_l(t) = He^{Ft}x_0, \quad y_f(t) ??$$

note

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Fx(t) + G_u(t) \\ y(t) = Hx(t) + J_u(t) \end{cases} \quad x(0) = x_0$$

G. Baggio

Laz. 9: Modelli: risposta libera e forzata (t.c.)

14 Marzo 2022

$$\dot{x}(\tau) = Fx(\tau) + G_u(\tau)$$

$$e^{-F\tau} \dot{x}(\tau) = e^{-F\tau} Fx(\tau) + e^{-F\tau} G_u(\tau)$$

$$e^{-F\tau} \dot{x}(\tau) - e^{-F\tau} Fx(\tau) = e^{-F\tau} G_u(\tau)$$

$$\frac{d}{d\tau} (e^{-F\tau} x(\tau)) = e^{-F\tau} G_u(\tau)$$

$$\int_d^t \frac{d}{d\tau} (e^{-F\tau} x(\tau)) d\tau = \int_d^t e^{-F\tau} G_u(\tau) d\tau$$

$$e^{-Ft} x(t) - \underbrace{e^{-F \cdot 0}}_{x(0)} = \int_d^t e^{-F\tau} G_u(\tau) d\tau$$

$$e^{-Ft} x(t) = \underbrace{x(0)}_{e^{Ft}} + \int_d^t e^{-F\tau} G_u(\tau) d\tau$$

$$x(t) = \underbrace{e^{Ft} x_0}_{x_l(t)} + \underbrace{\int_d^t e^{F(t-\tau)} G_u(\tau) d\tau}_{x_f(t)} \rightarrow \text{Formula di Lagrange}$$

$$x_l(t)$$

$$x_f(t)$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t) = He^{Ft}x_0 + \int_d^t He^{F(t-\tau)} G_u(\tau) d\tau + J_u(t)$$

$$y_f(t) = H e^{Ft} x_0 + \int_0^t [H e^{F(t-\tau)} G + J \delta(t-\tau)] u(\tau) d\tau$$

delta di Dirac

$$y_f(t) = [w * u](t) = \int_{-\infty}^{\infty} w(t-\tau) u(\tau) d\tau$$

$w(t) = H e^{Ft} G + J \delta(t)$ = risposta impulsiva del sistema

matrice delle risposte impulsive

$$u(t) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ \delta(t) \\ 0 \end{bmatrix} \leftarrow i \quad y(t) = [H e^{Ft} G + J \delta(t)]_{:,i}$$

$$sX(s) - x_0 = FX(s) + GU(s)$$

$$V(s) \triangleq \mathcal{L}[v(t)] = \int_{0^-}^{\infty} v(t)e^{-st}dt$$

$$Y(s) = HX(s) + JU(s)$$

$$\begin{aligned}\mathcal{L}[\dot{v}(t)] &= s\mathcal{L}[v(t)] - v(0) \\ &= sV(s) - v(0)\end{aligned}$$

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t) \\ y(t) = Hx(t) + Ju(t) \end{cases} \xrightarrow{\mathcal{L}} \begin{cases} \mathcal{L}[\dot{x}(t)] = F\mathcal{L}[x(t)] + G\mathcal{L}[u(t)] \\ \mathcal{L}[y(t)] = H\mathcal{L}[x(t)] + J\mathcal{L}[u(t)] \end{cases}$$

$$\begin{cases} sX(s) - x_0 = FX(s) + GU(s) \\ Y(s) = HX(s) + Ju(s) \end{cases}$$

$$\begin{aligned}X(s) &= (sI - F)^{-1}x_0 + (sI - F)^{-1}G U(s) \\ Y(s) &= H(sI - F)^{-1}x_0 + H(sI - F)^{-1}G U(s) + Ju(s) \\ X(s) &= \underbrace{(sI - F)^{-1}x_0}_{X_e(s)} + \underbrace{(sI - F)^{-1}G U(s)}_{X_f(s)}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}Y(s) &= \underbrace{H(sI - F)^{-1}x_0}_{Y_e(s)} + \underbrace{[H(sI - F)^{-1}G + J] U(s)}_{Y_f(s)} \\ Y_f(s) &= W(s) U(s)\end{aligned}$$

$$W(s) = H(sI - F)^{-1}G + J = \mathcal{L}[w(t)] = \text{matrice di trasferimento}$$

$$X_e(s) = (sI - F)^{-1}x_0 = \mathcal{L}[x_e(t)] = \mathcal{L}[e^{Ft}x_0] = \mathcal{L}[e^{Ft}]x_0$$

$$\mathcal{L}[e^{Ft}] = (sI - F)^{-1}$$

$\downarrow \mathcal{L}^{-1}$

$$e^{Ft}$$

Equivalenza algebrica



$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t), \quad x(0) = x_0$$

$$y(t) = Hx(t) + Ju(t)$$

Sia $z \triangleq T^{-1}x$ dove $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ rappresenta una matrice di cambio di base

Equazioni del sistema espresse nella nuova base?

modo

G. Baggio

Laz. 9: Modelli: risposta libera e forzata (t.c.)

14 Marzo 2022

$$z = T^{-1}x \longrightarrow x = Tz$$

$$\sum \begin{cases} \dot{x}(t) = Fx(t) + Gu(t) \\ y(t) = Hx(t) + Ju(t) \end{cases} \xrightarrow{z = T^{-1}x} \begin{cases} \dot{Tz}(t) = FTz(t) + Gu(t) \\ y(t) = HTz(t) + Ju(t) \end{cases}$$

$$\xrightarrow{\sum' :} \begin{cases} \dot{z}(t) = T^{-1}FTz(t) + T^{-1}Gu(t) \\ y(t) = HTz(t) + Ju(t) \end{cases}$$

$$\Sigma = (F, G, H, J) \xrightarrow{z = T^{-1}x} \Sigma' = (F', G', H', J') = (T^{-1}FT, T^{-1}G, HT, J)$$



sistema algebricamente equivalente a Σ

$$\dot{z}(t) = T^{-1}FTz(t) + T^{-1}Gu(t), \quad z(0) = T^{-1}x_0$$

$$y(t) = HTz(t) + Ju(t)$$

$$(F, G, H, J) \xrightarrow{z=T^{-1}x} (F' = T^{-1}FT, G' = T^{-1}G, H' = HT, J' = J)$$

$$\Sigma = (F, G, H, J)$$

$$\Sigma' = (F', G', H', J') = (T^{-1}FT, T^{-1}G, HT, J)$$

$$\begin{aligned} W'(s) &= H' (sI - F')^{-1} G' + J' \\ &= HT(sI - T^{-1}FT)^{-1} T^{-1}G + J \\ &= HT(T^{-1}(sI - F)T)^{-1} T^{-1}G + J \\ &= H \cancel{T} \cancel{T}^{-1} (sI - F)^{-1} \cancel{H} \cancel{T}^{-1} G + J \\ &= H(sI - F)^{-1} G + J = W(s) \end{aligned}$$

→ Sistemi algebricamente equivalenti hanno la stessa matrice di trasferimento (lo stesso comportamento I/O)